STUDIO INGENIUM
PROGETTAZIONE
DIAGNOSI STRUTTURALE

degli Ingegneri
Andrea Canucoli e Roberto Ordonselli
Piazza Pio Franchi dei Cavalieri, 7
61036 Colli al Metauro (PU)
Tel. 0721 728296
e-mail info@studioingeniumassociato.it

Provincia:	Comune:
Pesaro e Urbino	Acqualagna

PROGETTO PER LA REALIZZAZIONE DI INTERVENTI DI MESSA IN SICUREZZA SISMICA DELLA SCUOLA ELEMENTARE "E. MATTEI"

Committente:

COMUNE DI ACQUALAGNA
PIAZZA MATTEI, 9
61041 (PU) ACQUALAGNA

Oggetto:

RELAZIONE DI CALCOLO DELLE STRUTTURE

Progettista:	Spazio riservato al Comune	Tav. n.:
Ing. Andrea Canucoli		STRU
		Data:
		Ottobre 2018
		Scala:
		-

E' VIETATA LA DIFFUSIONE E LA RIPRODUZIONE ANCHE PARZIALE DI QUESTO DISEGNO SENZA PREVIA AUTORIZZAZIONE DEL PROGETTISTA.

COMUNE DI ACQUALAGNA

PROVINCIA DI PESARO E URBINO

COMMITTENTE: COMUNE DI ACQUALAGNA

"Progetto per la realizzazione di interventi di messa in sicurezza sismica della Scuola Elementare E. Mattei"

B1

RELAZIONE TECNICA ILLUSTRATIVA

STUDIO INGENIUM
PROGETTAZIONE
DIAGNOSI STRUTTURALE

STUDIO INGENIUM degli Ingegneri Andrea Canucoli e Roberto Ordonselli
P.zza Pio Franchi dei Cavalieri, 7 -- 61036 Colli al Metauro (PU) - Tel 0721/728296

1 RELAZIONE TECNICA ILLUSTRATIVA 3
1.1 Premessa 3
1.2 Descrizione generale della struttura e vulnerabilità riscontrate 3
1.3 Caratteristiche degli interventi 5
1.4 Normative di riferimento 6
1.5 Documentazione esistente 7
1.6 Acquisizione del livello di conoscenza e del fattore di confidenza FC 7
1.7 Elaborazione dei risultati 8
1.8 Risultati delle indagini 12
1.9 Materiali impiegati e requisiti 12
2 PARAMETRI SISMICI E IPOTESI DI CARICO 15
2.1 Parametri sismici 15
2.2 Ipotesi di carico 18
2.3 Criteri di modellazione e progettazione 24
2.4 Classificazione degli elementi strutturali 28
2.5 Metodo di analisi eseguito 28
2.6 Criteri di verifica agli stati limite 31
2.7 Categoria e metodologia di intervento 33
2.8 Codice di calcolo, risultati significativi e accettabilità del risultato 33
2.9 Livelli di sicurezza post intervento 35

1 RELAZIONE TECNICA ILLUSTRATIVA

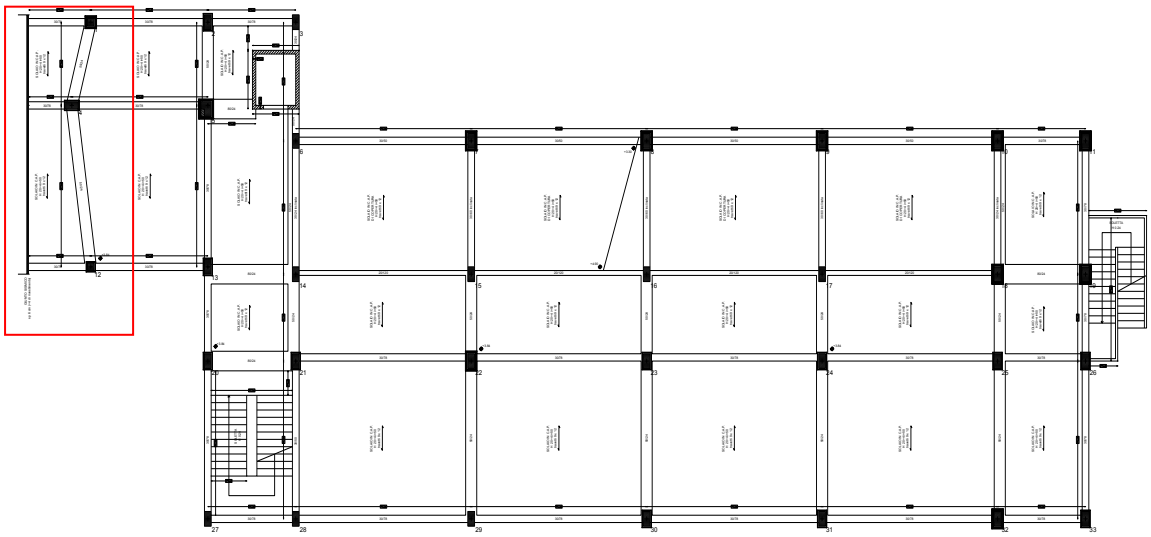
1.1 Premessa

L'intervento in oggetto consiste nell'adeguamento strutturale della Scuola Elementare Enrico Mattei sita nel comune di Acqualagna in Via J. F. Kennedy, n. 21 e censito al Catasto al Foglio 54 Mappale 840.

L' edificio è esistente in c.a. con struttura intelaiata con travi e pilastri in c.a. e solai in laterocemento e risalente al 1987, ha dimensioni in pianta inscrivibile in due rettangoli di 40,0m x 10,50m. e 12,0m x 10,5m. circa; una parte si l' altra su 2 piani fuori terra più sottotetto accessibile per sola manutenzione. Le fondazioni sono del tipo superficiale su travi rovesce.

1.2 Descrizione generale della struttura e vulnerabilità riscontrate

La Scuola Elementare Enrico Mattei di Acqualagna risalente ai fini anni '80 risulta progettata secondo la normativa antisismica vigente al tempo.



Individuazione del fabbricato

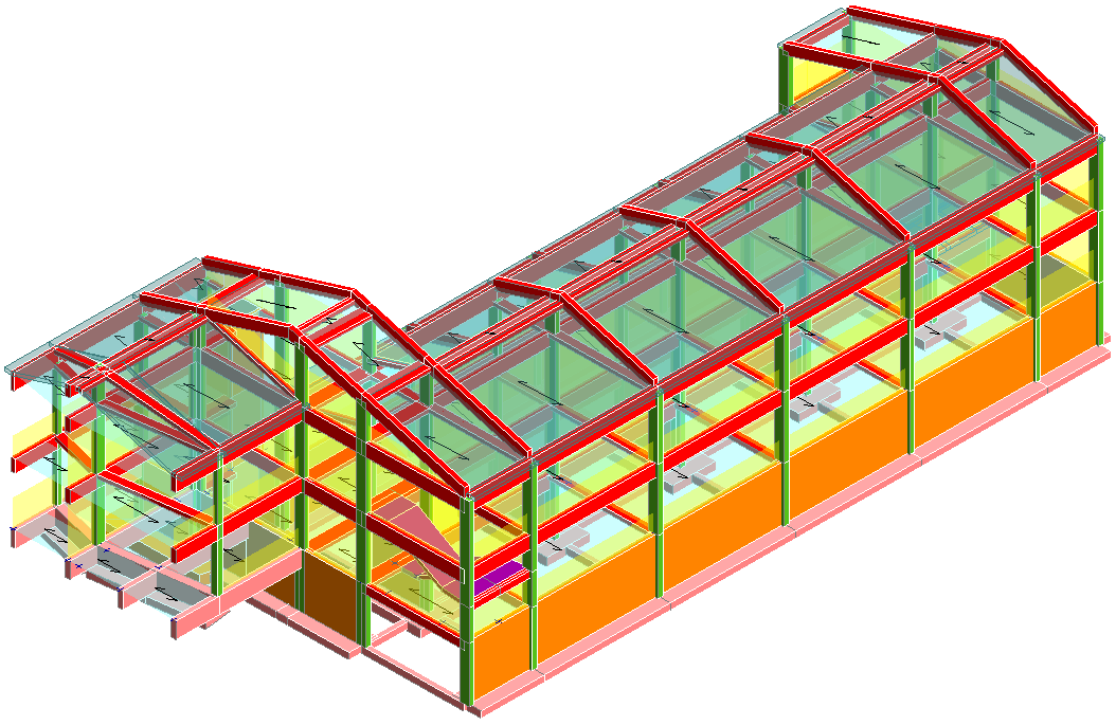
La struttura risulta sismicamente giuntata rispetto al fabbricato adiacente; nella zona di giunto il fabbricato presenta delle travi a mensola aggettanti rispetto alle colonne n. 1-4-12 evidenziate sopra.

Il giunto misurato risulta circa **d** = 6cm:

Rilievo del giunto tra corpi

$$d \geq \frac{h}{100} \cdot \frac{a_g \cdot S}{0{,}5 \cdot g} = \frac{9{,}70}{100} \cdot \frac{0{,}201 \cdot g \cdot 1{,}40}{0{,}5 \cdot g} = 0{,}054m \cong 5{,}4cm < 6{,}0cm$$

Inoltre va evidenziato che la colonna del fabbricato adiacente risulta rivestita da una cortina in mattoni spessore circa 2cm più malta come si vede dalla foto sopra.



3D

Il fabbricato è caratterizzato da una forma allungata, non regolare in pianta e in altezza con nucleo ascensore e corpo scala interni in posizione eccentrica.
Il piano interrato è caratterizzato da un muro perimetrale continuo e setti trasversali in c.a tra le colonne.

In base alla documentazione esistente e al rilievo dello stato di fatto le principali vulnerabilità riscontrate sono:

- Assenza di staffe di confinamento nei nodi;
- Staffe Ø 6/22 nelle colonne;
- Presenza di finestre a nastro che determinano il meccanismo a pilastro tozzo;
- Geometria del corpo scala interno che determina il meccanismo a pilastro tozzo;
- Travi corte in corrispondenza del nucleo ascensore;
- Tamponamenti esterni e tramezzature interne privi di dispositivi antiribaltamento;

1.3 Caratteristiche degli interventi

Sulla base delle vulnerabilità già esposte e delle risultanze delle analisi, gli interventi di adeguamento sismico possono essere sinteticamente riassunti nell'elenco che segue:

- Incremento della duttilità dei pilastri mediante fasciature con sistema CAM;
- Rinforzo a taglio di colonne mediante fasciatura con sistema CAM;
- Rinforzo di alcuni nodi non confinati mediante piatti metallici;
- Eliminazione dei meccanismi di pilastro tozzo negli elementi del corpo scala interno mediante realizzazione di setti in c.a. tra le colonne;
- Eliminazione dei meccanismi di trave corta mediante realizzazione di setti in c.a. tra le colonne e il nucleo ascensore;
- Rinforzo a flessione di alcune travi con piatti metallici;
- Creazione di un giunto efficace tra le tamponature esterne e i pilastri in corrispondenza delle finestre a nastro del corpo per eliminare il meccanismo di pilastro tozzo;
- Ringrosso di un pilastro della zona del nucleo ascensore;
- Rinforzo con reti antiribaltamento dei divisori interni e tamponamenti esterni;

Per il dettaglio degli interventi sopra richiamati, si rimanda agli elaborati grafici che costituiscono parte integrante e sostanziale del progetto.

1.4 Normative di riferimento

Il progetto strutturale è redatto in conformità al:

- **Legge 5/11/1971 n.1086** " Norme per la disciplina delle opere di conglomerato cementizio, normale e precompresso ed a struttura metallica"
- **Legge 2/2/1974, n.64** "Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche"
- **D.M. 17 Gennaio 2018** "Norme Tecniche per le Costruzioni";
- **Circolare 2 febbraio 2009, n. 617** - Istruzioni per l'applicazione delle "Nuove norme tecniche per le costruzioni"
- **UNI EN 10025-2** "Prodotti laminati a caldo di acciai per impieghi strutturali"
- **CNR-DT 200 R1/2013** " Istruzioni per la Progettazione, l'Esecuzione ed il Controllo di Interventi di Consolidamento Statico mediante l'utilizzo di Compositi Fibrorinforzati "

1.5 Documentazione esistente

Si riporta l'elenco degli atti amministrativi e dei documenti progettuali a disposizione:

a) Disegni di contabilità inerenti al progetto dell' Ing. Ercole Farina;
b) Schizzi di contabilità;
c) Libretti delle misure;
d) Computo del peso del ferro;
e) Collaudo dell' Ing. Antonio Caturani (1987);

1.6 Acquisizione del livello di conoscenza e del fattore di confidenza FC

Seguendo le modalità e le indicazioni riportate nel D.M. 17.01.2018 (Norme tecniche per le costruzioni) e nella Circolare esplicativa (Circolare n° 617 /2009 - C8A.1), sulla base delle informazioni desunte dalla documentazione disponibile e dei dati ottenuti dai risultati delle prove effettuate è stato definito il livello di conoscenza acquisito (LC) ed il conseguente fattore di confidenza (FC) applicato alle proprietà dei materiali.

Tabella C8A.1.2 – Livelli di conoscenza in funzione dell'informazione disponibile e conseguenti metodi di analisi ammessi e valori dei fattori di confidenza per edifici in calcestruzzo armato o in acciaio

Livello di Conoscenza	Geometria (carpenterie)	Dettagli strutturali	Proprietà dei materiali	Metodi di analisi	FC
LC1	Da disegni di carpenteria originali con rilievo visivo a campione oppure rilievo ex-novo completo	Progetto simulato in accordo alle norme dell'epoca e *limitate* verifiche in-situ	Valori usuali per la pratica costruttiva dell'epoca e *limitate* prove in-situ	Analisi lineare statica o dinamica	1.35
LC2		Disegni costruttivi incompleti con limitate verifiche in situ oppure estese verifiche in-situ	Dalle specifiche originali di progetto o dai certificati di prova originali con limitate prove in-situ oppure estese prove in-situ	Tutti	1.20
LC3		Disegni costruttivi completi con limitate verifiche in situ oppure esaustive verifiche in-situ	Dai certificati di prova originali o dalle specifiche originali di progetto con estese prove in situ oppure esaustive prove in-situ	Tutti	1.00

Tab. C8A.1.2 Livelli di conoscenza per edifici in c.a.

L'identificazione del Livello di Conoscenza è ottenuto in funzione della conoscenza della struttura riguardo i seguenti aspetti:

- Conoscenza della geometria;
- Conoscenza dei dettagli costruttivi;
- Conoscenza delle proprietà dei materiali.

Al riguardo, per l'edificio in esame è stato possibile:

- Disporre di elaborati grafici relativi alle carpenterie;
- Disporre di informazioni sui dettagli costruttivi mediante indagini dirette in situ;
- Disporre dei risultati sulle caratteristiche dei materiali indagati attraverso schiacciamento di campioni di cls prelevati in situ
- Disporre dei risultati della prova a trazione di una barra d' armatura

Pertanto, viste le informazioni desumibili dalla documentazione reperita, la tipologia ed il numero delle prove sui materiali concordata con l'Amministrazione Comunale Committente, i risultati delle prove e delle indagini eseguite in situ è stato così assunto un **Livello di Conoscenza LC2** cui corrisponde un **fattore di confidenza FC =1,20:**

Livello di Conoscenza EDIFICI IN C.A.	**Fattore di Confidenza**
LC2	FC=1,20

1.7 Elaborazione dei risultati

In questo capitolo vengono riportati i risultati dell'elaborazione dei dati derivanti dalle indagini eseguite sui materiali dei corpi in c.a. .

Le indagini diagnostiche di caratterizzazione dei materiali eseguite dal professionista sono le seguenti:

1. Prove schiacciamento di campioni di cls prelevato in situ (n. 8 carote);
2. Prova a trazione su 1 campione di barra d' armatura prelevato in sito

Di seguito i rapporti di prova a compressione di calcestruzzo in carote, eseguiti dal laboratorio sperimentale TECNOLAB di Ortona (CH):

TECNOLAB s.r.l.
66026 ORTONA (CH)
Zona Industriale C.da Cucullo
Telefono 085.903 9198 r.a.
Fax 085.903 9202
www.tecnolab.org
e-mail info@tecnolab.org

sede legale 66026 ORTONA (CH)
Zona Industriale C.da Cucullo
Reg. Trib. di Chieti 6084
CCIAA di Chieti 99996
P. IVA 01626100685

Concessione Ministero delle Infrastrutture e Trasporti n. 49410 del 02.10.2002 (art. 20 L. 1086/71)

TECNOLAB

PROVE, RICERCHE E SPERIMENTAZIONI SUI MATERIALI DA COSTRUZIONE

2.2 Calcestruzzo indurito			
Rottura a compressione di cilindri			
Codice	Pagina	Revisione	Norma
Rp_ P2.2.2	1 di 1	2	UNI EN 12390-3:2009

Rapporto di prova n°	**13959-18-1**
Data emissione:	**18/09/2018**
Carico n°:	**13959**
Descrizione campione:	**n. 6 Carote di calcestruzzo**
Data ricevimento campione:	**28/08/2018**
Data esecuzione prova:	**10/09/2018**
Richiedente/Direttore dei Lavori:	**PETRELLI ING. ENRICO VIA DON GENTILI, 19/A - FANO()**
Committente/Proprietario:	**COMUNE DI ACQUALAGNA**
Impresa esecutrice del prelievo:	**TECNOLAB SRL**
Procedura di campionamento:	**N.D.**

LABORATORIO PROVE SU MATERIALI DA COSTRUZIONE TECNOLAB ORTONA

DATI INERENTI ALLA PROVA

Variazioni rispetto alla specifica di prova	**Nessuna**
Identificazione procedure non normalizzate	**Non utilizzate**
Anomalie riscontrate	**Nessuna**
Incertezza dei risultati delle misure	**Non determinata**

Attrezzature utilizzate

Cod.Att.	Descrizione Attrezzatura	Matricola	Costruttore	Taratura n.	Del	Effettuata da	Prox. Taratura	Effettuata da
CLS_09	Rigattica splenistrica	3090062	Matest	—	—	—	—	—
CLS_01/02	Pressa prova compressione, flessione, elastici	0003/190	Controls	2018/4279	02/07/2018	TECNOLAB SRL	02/10/2018	TECNOLAB SRL
CLS_29/01	Bilancia	EV2876	Scale House	2018/774	10/04/2018	TECNOLAB SRL	09/10/2018	TECNOLAB SRL

Oggetto/Cantiere

Scuola Primaria Istituto Comprensivo "E. Mattei" - Acqualagna (PU)

PRELIEVO E PREPARAZIONE DELLE CAROTE

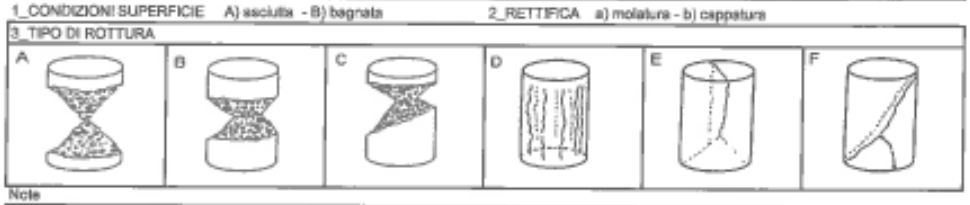
Sigla		Posizione prelievo	Data prelievo	Dimensioni carota d_m mm	H mm
1	C1	PILASTRO INTERRATO	24/07/2018	94	-
2	C2	TRAVE INTERRATO	24/07/2018	94	-
3	C3	PILASTRO PIANO TERRA	24/07/2018	94	-
4	C4	PILASTRO PIANO TERRA	24/07/2018	94	-
5	C5	PILASTRO PIANO TERRA	24/07/2018	94	-
6	C6	PILASTRO PIANO 1°	24/07/2018	94	-

RISULTATI DELLA PROVA

Sigla	Dim. Provino d_m mm	L [mm]	Rapporto L/d_m	Sezione A_c [mm²]	Massa P [kg]	Massa Vol. D [kg/m³]	Carico Max F [kN]	Resistenza f_c [MPa]	Tipo di rottura [3]	Superficie[1]	Rettifica[2]
1	94	98	1,04	6940	1,487	2186	199,20	**28,70**	A	A	a
2	94	98	1,04	6940	1,504	2211	214,60	**30,92**	A	A	a
3	94	96	1,02	6940	1,432	2149	231,10	**33,30**	A	A	a
4	94	97	1,03	6940	1,471	2185	262,10	**37,77**	A	A	a
5	94	98	1,04	6940	1,466	2156	252,30	**36,36**	A	A	a
6	94	97	1,03	6940	1,473	2188	284,1	**40,94**	A	A	a

1_CONDIZIONI SUPERFICIE A) asciutta - B) bagnata 2_RETTIFICA a) molatura - b) cappatura

3_TIPO DI ROTTURA



Note

Provini preparati mediante taglio

Lo Sperimentatore
Geom. Ferdinando Consorti

Il Direttore di Laboratorio
Ing. Mario Di Pietro

TECNOLAB s.r.l.
66036 ORTONA (CH)
Zona Industriale C.da Cucullo
Telefono 085.903 9193 r.a.
Fax 085.903 9932
www.tecnolab.org
e-mail info@tecnolab.org

sede legale 66036 ORTONA (CH)
Zona Industriale C.da Cucullo
Reg. Trib. di Chieti 6984
CCIAA di Chieti 99896
P. IVA 01526100695

Concessione Ministero delle Infrastrutture e Trasporti
n. 49410 del 03.10.2002 (art. 30 L. 1086/71)

TECNOLAB

PROVE, RICERCHE E SPERIMENTAZIONI SUI MATERIALI DA COSTRUZIONE

2.2 Calcestruzzo indurito			
Rottura a compressione di cilindri			
Codice	Pagina	Revisione	Norma
Rp_ P2.2.2	1 di 1	2	UNI EN 12390-3:2009

Rapporto di prova n°: **13959-18-2**
Data emissione: **18/09/2018**
Carico n°: **13959**
Descrizione campione: **n. 2 Carote di calcestruzzo**
Data ricevimento campione: **28/08/2018**
Data esecuzione prova: **10/09/2018**
Richiedente/Direttore dei Lavori: **PETRELLI ING. ENRICO**
VIA DON GENTILI, 19/A - FANO()
Committente/Proprietario: **COMUNE DI ACQUALAGNA**

Impresa esecutrice del prelievo: **TECNOLAB SRL**

Procedura di campionamento: **N.D.**

LABORATORIO PROVE SU MATERIALI DA COSTRUZIONE TECNOLAB ORTONA

DATI INERENTI ALLA PROVA

Variazioni rispetto alla specifica di prova	**Nessuna**
Identificazione procedura non normalizzata	**Non utilizzata**
Anomalie riscontrate	**Nessuna**
Incertezza dei risultati della misura	**Non determinata**

Attrezzature utilizzate

Codice	Descrizione Apparecchio	Matricola	Costruttore	Taratura n.	Del	Data taratura	Prox. Taratura	Effettuata da
CLS_DI	Indifica sclerometrica	2085062	Digisei	—	—	—	—	—
CLS_PV02	Pressa prove compressione, flessione, elasticità	0000720	Controls	2018/0276	02/07/2018	TECNOLAB SRL	02/10/2019	TECNOLAB SRL
CLS_PV01	Bilancia	012535	Sartorius	2018/274	19/04/2018	TECNOLAB SRL	02/10/2019	TECNOLAB SRL

Oggetto/Cantiere

Scuola Primaria Istituto Comprensivo "E. Mattei" - Acqualagna (PU)

PRELIEVO E PREPARAZIONE DELLE CAROTE

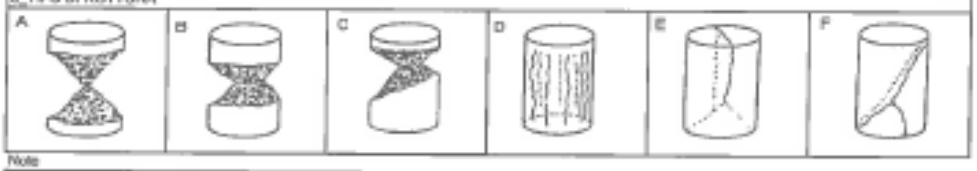
Sigla		Posizione prelievo	Data prelievo	Dimensioni carota d_m mm	H mm
7	C7	PILASTRO PIANO 1°	24/07/2018	94	-
8	C8	PILASTRO PIANO 1°	24/07/2018	94	-

RISULTATI DELLA PROVA

Sigla	Dim. Provino d_m mm	L [mm]	Rapporto L/d_m	Sezione A_c [mm²]	Massa P [kg]	Massa Vol. D [kg/m³]	Carico Max F [kN]	Resistenza f_c [MPa]	Tipo di rottura [3]	Superficie [1]	Rettifica [2]
7	94	95	1,01	6940	1,419	2152	276,60	39,86	A	A	a
8	94	96	1,02	6940	1,454	2182	191,10	27,54	A	A	a

1_CONDIZIONI SUPERFICIE A) asciutta - B) bagnata 2_RETTIFICA a) molatura - b) capatura

3_TIPO DI ROTTURA



Note

Provini preparati mediante taglio

Lo Sperimentatore
Geom. Ferdinando Ignazio

Il Direttore di laboratorio
Ing. Marco Di Pietro

Estratto del rapporto di prova a schiacciamento delle carote di CALCESTRUZZO

TECNOLAB s.r.l.
66026 ORTONA (CH)
Zona Industriale C.da Cucullo
Telefono 085.903.9153 r.a.
Fax 085.903.9202
www.tecnolab.org
e-mail info@tecnolab.org

sede legale 66026 ORTONA (CH)
Zona Industriale C.da Cucullo
Reg. Trib. di Chieti 6064
CCIAA di Chieti 99996
P. IVA 01526100695

Concessione Ministero delle Infrastrutture e Trasporti
n.49410 del 03.10.2002 (art. 20 L. 1086/71)

TECNOLAB

PROVE, RICERCHE E SPERIMENTAZIONI SUI MATERIALI DA COSTRUZIONE

Acciai			
Prova di trazione su prelievo di barre			
Codice	Pag.	Rev.	Norma
Rp 4.1.22	1 di 1	2	UNI EN ISO 15630-1:2010

Rapporto di prova n°: **13959-18-3**
Data emissione: **18/09/2018**
Carico n°: **13959**
Descrizione campione: **n. 1 Barra di acciaio**
Data ricevimento campione: **28/08/2018**
Data esecuzione prova: **04/09/2018**
Richiedente: **PETRELLI ING. ENRICO**
VIA DON GENTILI, 19/A - FANO()

Committente/Proprietario: **COMUNE DI ACQUALAGNA**

Procedure di campionamento: **N.D.**

LABORATORIO PROVE SU MATERIALI DA COSTRUZIONE TECNOLAB ORTONA

DATI INERENTI LA PROVA

Anomalie riscontrate: **Nessuna**
Identificazione procedure o metodi non normalizzate: **Non utilizzate**
Variazioni rispetto alla specifica di prova: **Nessuna**
Incertezza dei risultati delle misure: **Non determinata**

Attrezzature utilizzate								
Cod.Att.	Descrizione Attrezzatura	Matricola	Costruttore	Taratura a	Del	Effettuata da	Prox Taratura	Effettuata da
ACC 0081	Macchina Universale	5 171 023	Metesi	2018/020	18/09/2018	TECNOLAB SRL	19/09/2019	TECNOLAB SRL
ACC 0086	Calibro digitale	8118006277	Mitutoyo	2018/028	18/09/2018	TECNOLAB SRL	19/09/2019	TECNOLAB SRL
ACC 33	Bilancia Elettronica	82.2004	Scale House	2018/027	18/09/2018	TECNOLAB SRL	19/09/2019	TECNOLAB SRL
ACC 36	Pressiera Universale	—	Marsiv	—	—	—	—	—

DATI DICHIARATI DAL CLIENTE

Oggetto/Cantiere:
Scuola Primaria Istituto Comprensivo "E. Mattei" - Acqualagna (PU)

Sigla	Sigla D.L.L.	Verbale prelievo e posizione	Marchio rilevato dal laboratorio
9	F1	-	MARCHIO NON RILEVABILE

PROVA DI TRAZIONE

Sigla	Diametro nominale [mm]	Diametro equipes. [mm]	Sezione [mm²]	Tensione di rottura f_t [MPa]	Allungamento a carico max A_{gt} [%]	Tensione di snervamento f_y [MPa]	f_t/f_y
9	12	12,13	113,10	601,84	12,5	503,90	1,59

Note

Lo Sperimentatore
Geom. Mirko Villani

Il Direttore di Laboratorio
Ing. Marco Di Pietro

Estratto del rapporto di prova a trazione della barra di ARMATURA

1.8 Risultati delle indagini

In questo paragrafo vengono riportate le informazioni emerse a seguito delle indagini diagnostiche eseguite nei corpi in c.a.

I saggi diretti e le prove eseguite in corrispondenza dei vari livelli hanno confermato la tipologia strutturale caratterizzata da elementi sismo resistenti in c.a.

Tenendo conto delle fasi costruttive delle strutture possiamo individuare le seguenti resistenze caratteristiche medie:

Scuola Primaria E. Mattei		
N° prel.	**ID - Carota**	**f_c (Mpa)**
1	C1	**28,70**
2	C2	**30,92**
3	C3	**33,30**
4	C4	**37,77**
5	C5	**36,36**
6	C6	**40,94**
7	C7	**39,86**
8	C8	**27,54**
		34,42

1.9 Materiali impiegati e requisiti

- *STRUTTURE IN C.A. ESISTENTI (Livello di conoscenza LC2) – "Calcestruzzo classe 250"*

CALCESTRUZZO STRUTTURE DI ELEVAZIONE **f_{cm} = 34.42Mpa**

1) Caratteristiche generali
- modulo elastico Ec = 30179 Mpa
- resistenza cilindrica a compressione f_{ck} = 20.15/1,20 = 28,68 MPa

2) Stato Limite ultimo e di salvaguardia della Vita
- coefficiente materiale SLV γ_c = 1,5
- resistenza di progetto a compressione SLV $f_{cd} = f_{ck}/\gamma_c$ =19,12 MPa

3) Stato Limite di Esercizio (condizioni ambientali ordinarie)
- coefficiente materiale SLE γ_c = 1,0
- tensione di progetto SLE $\sigma_{az.\ quasi\ permanenti}$ = 0,45 f_{ck} = 12,91 MPa
- tensione di progetto SLE $\sigma_{az.\ rare}$ = 0,6 f_{ck} = 17,21 MPa

ACCIAIO STRUTTURE DI ELEVAZIONE **f_{Ym} = 516Mpa** – **"**Ferro FeB44k"

1) Caratteristiche generali
- modulo elastico Es = 210000 MPa

2) Stato Limite di salvaguardia della Vita

-resistenza caratteristica a trazione $f_{yk} = f_{ym} / FC = 430,00$ MPa
-coefficiente materiale SLV $\gamma_s = 1,15$
- resistenza di progetto SLV $f_{yd} = f_{yk} / \gamma_s /= 373,90$ MPa

3) Stato Limite di Esercizio
- coefficiente materiale SLE $\gamma_s = 1,00$
- tensione di progetto SLE $\sigma_{s,az.\ rare} = 0,8\ f_{yk} = 344$ Mpa

CRITERI DI PROGETTO

IDENTIF.		CARATTERISTICHE DEL MATERIALE							DURABILITA'			CARATTER.COSTRUTTIVE					FLAG	
Crit N.ro	Elem.	% Rig Tors.	% Rig Fless	Classe CLS	Classe Acciaio	Mod. El kg/cmq	Pois son	Gamma kg/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Copr staf	Copr ferr	Fi min	Fi st	Lun sta	Li n.	App esi
1	ELEV.	1	100	PROV	PROV	301794	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	3,5	14	8	60	1	0
3	PILAS	1	100	PROV	PROV	301794	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	3,3	14	6	50	1	

CRITERI DI PROGETTO

C R I T E R I P E R I L C A L C O L O A G L I S T A T I L I M I T E U L T I M I E D I E S E R C I Z I O																										
Cri Nro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	σcRar	σcPer	σfRar	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk
		kg/cmq															kg/cmq							
1	ELEV.	287,0	191,0	191,0	4300	4300	3739	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	172,0	129,0	3440				2,0	0,08
3	PILAS	287,0	191,0	191,0	4300	4300	3739	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	172,0	129,0	3440				2,0	0,08

- <u>NUOVE OPERE IN C.A. (C25/30):</u>

1) Caratteristiche generali
- modulo elastico Ec = 31447 Mpa
- resistenza cilindrica a compressione $f_{ck} = 0,83xR_{ck} = 24,90$ MPa
- resistenza cilindrica a trazione $f_{ctm} = 0,30xf_{ck}^{2/3} = 2,56$ Mpa

2) Stato Limite ultimo e di salvaguardia della Vita
- coefficiente materiale SLV $\gamma_c = 1,5$
- resistenza di progetto a compressione SLV $f_{cd} = 0,85x\ f_{ck}/\gamma_c = 14,11$ MPa
- resistenza di progetto a trazione SLV $f_{ctd} = 1,194$ Mpa

3) Stato Limite di Esercizio (condizioni ambientali ordinarie)
- coefficiente materiale SLE $\gamma_c = 1,0$
- tensione di progetto SLE $\sigma_{az.\ quasi\ permanenti} = 0,45\ f_{ck} = 11,21$ MPa
- tensione di progetto SLE $\sigma_{az.\ rare} = 0,6\ f_{ck} = 14,94$ Mpa

- <u>ACCIAIO PER C.A.</u>

Si utilizzeranno barre ad aderenza migliorata del tipo B450C controllate in stabilimento, pertanto nelle valutazioni di resistenza con il metodo degli Stati Limite si assumono i seguenti parametri:

CARATTERISTICHE	REQUISITI	FRATTILE (%)
f_{yk}	= 450 MPa	5.0
f_{tk}	= 540 MPa	5.0
$(f_t/f_y)_k$	= 1,15 < 1,35	10.0
$(A_{gt})_k$	= 7,5 %	10.0
Diametro del mandrino per prove di piegamento a 90° e successivo raddrizzamento senza cricche		
ϕ < 12 mm	4ϕ	
12 = ϕ = 16 mm	5ϕ	
16 < ϕ = 25 mm	8ϕ	
25 < ϕ = 40 mm	10ϕ	

1) Caratteristiche generali
- modulo elastico E_s = 210000 MPa

2) Stato Limite di salvaguardia della Vita
- coefficiente materiale SLV $\gamma_s = 1,15$
- resistenza di progetto SLV $f_{yd} = f_{yk} / \gamma_s = 391,30$ MPa

3) Stato Limite di Esercizio
- coefficiente materiale SLE $\gamma_s = 1,00$
- tensione di progetto SLE $\sigma_{s,az.\ rare} = 0,8\ f_{yk} = 360$ Mpa

- ACCIAIO DA CARPENTERIA

ANGOLARI S275 secondo UNI EN 10025-2
PIASTRAME S275 secondo UNI EN 10025-2

Tab. 11.3.XII

Tipo di azione sulle strutture	Strutture soggette a fatica in modo non significativo			Strutture soggette a fatica in modo significativo
Riferimento	A	B	C	D
Materiale Base: Spessore minimo delle membrature	S235, s ≤ 30 mm S275, s ≤ 30 mm	S355, s ≤ 30 mm S235 S275	S235 S275 S355 S460, s ≤ 30 mm	S235 S275 S355 S460 (Nota 1) Acciai inossidabili e altri acciai non esplicitamente menzionati (Nota 1)
Livello dei requisiti di qualità secondo la norma UNI EN ISO 3834:2006	Elementare UNI EN ISO 3834-4	Medio UNI EN ISO 3834-3	Medio UNI EN ISO 3834-3	Completo UNI EN ISO 3834-2
Livello di conoscenza tecnica del personale di Coordinamento della saldatura secondo la norma UNI EN ISO 14731:2007	Di base	Specifico	Completo	Completo

Nota 1) Vale anche per strutture non soggette a fatica in modo significativo

- BULLONI, BARRE Classe 8.8

Tab. 11.3.XIII.a

Viti	Dadi	Rondelle	Riferimento
Classe di resistenza UNI EN ISO 898-1:2013	Classe di resistenza UNI EN ISO 898-2:2012	Durezza	
4.6	4; 5; 6 oppure 8	100 HV min.	UNI EN 15048-1
4.8			
5.6	5; 6 oppure 8		
5.8			
6.8	6 oppure 8		
8.8	8 oppure 10	100 HV min oppure 300 HV min.	
10.9	10 oppure 12		

Tab. 11.3.XIII.b

Classe	4.6	4.8	5.6	5.8	6.8	8.8	10.9
f_{yb} (N/mm²)	240	320	300	400	480	640	900
f_{tb} (N/mm²)	400	400	500	500	600	800	1000

- ACCIAIO PER NASTRI SISTEMA CAM

acciaio inox C1000:

- tensione caratteristica di snervamento **f_{ynom}= 900 N/mmq**
- tensione caratteristica di rottura **f_{tnom}= 1000 N/mmq**
- tensione di calcolo del nastro **f_{tnom}= 560 N/mmq**
- tensione di pretensione del nastro **f_{tnom}= 100 N/mmq**
- Fattore di sicurezza del materiale **γ_M=1.05**

2 PARAMETRI SISMICI E IPOTESI DI CARICO

2.1 Parametri sismici

L'opera oggetto di relazione viene dimensionata nel rispetto delle NTC 17/01/2018 sulla base dei seguenti parametri:

Ubicazione: Acqualagna (PU) ⟹ Latitudine Nord: 43.62355°

⟹ Longitudine Est: 12.67309°

Vita nominale: ≥50 anni

Classe d'Uso: III

Categoria di Suolo: C

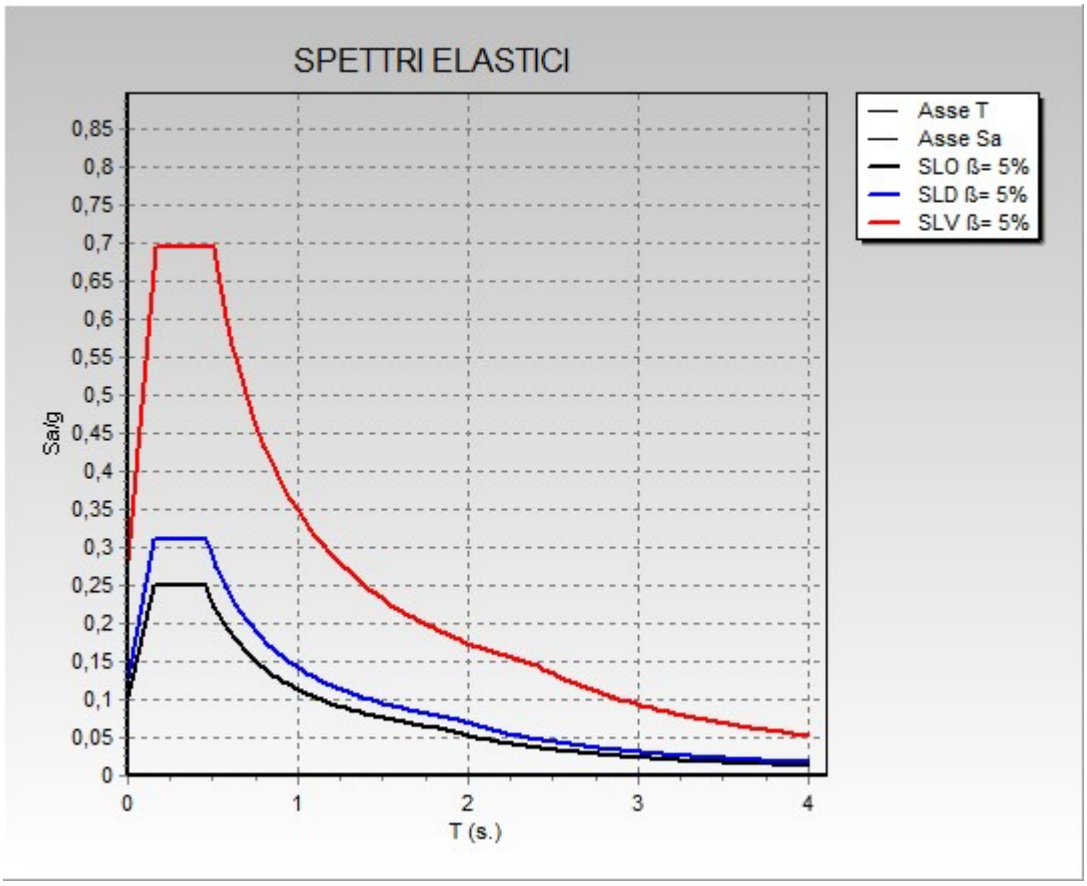
Coefficiente Topografico:T1=1,0

Probabilità di superamento dell'azione orizzontale nel periodo di vita utile della struttura:0.10

Tempo di ritorno: T_R = 712 anni

Si riportano di seguito gli spettri di risposta relativi alla zona in questione

P A R A M E T R I S I S M I C I			
Vita Nominale (Anni)	50	**Classe d' Uso**	**TERZA**
Longitudine Est (Grd)	12,67309	Latitudine Nord (Grd)	43,62355
Categoria Suolo	C	Coeff. Condiz. Topogr.	1,00000
Sistema Costruttivo Dir.1	Utente	Sistema Costruttivo Dir.2	Utente
Regolarita' in Altezza	NO(KR=.8)	Regolarita' in Pianta	NO
Direzione Sisma (Grd)	0	Sisma Verticale	ASSENTE
Effetti P/Delta	NO	Quota di Zero Sismico (m)	0,00000
Tipo Intervento	ADEGUAMENTO	**Tipo Analisi Sismica**	**PUSH-OVER**
Livello Sicurezza Min. (%)	100		
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.O.			
Probabilita' Pvr	0,81	Periodo di Ritorno Anni	45,00
Accelerazione Ag/g	0,07	Periodo T'c (sec.)	0,29
Fo	2,44	Fv	0,86
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,50	Periodo TB (sec.)	0,15
Periodo TC (sec.)	0,45	Periodo TD (sec.)	1,87
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.			
Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni	75,00
Accelerazione Ag/g	0,08	Periodo T'c (sec.)	0,29
Fo	2,46	Fv	0,96
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,50	Periodo TB (sec.)	0,15
Periodo TC (sec.)	0,46	Periodo TD (sec.)	1,94
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	712,00
Accelerazione Ag/g	0,20	Periodo T'c (sec.)	0,33
Fo	2,47	Fv	1,49
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,40	Periodo TB (sec.)	0,17
Periodo TC (sec.)	0,50	Periodo TD (sec.)	2,41



2.2 Ipotesi di carico

Le strutture sono soggette agli usuali carichi verticali costituiti dai carichi permanenti, carichi di esercizio e carichi accidentali;

Stabilite le caratteristiche geometriche dell'opera, gli elementi strutturali e di rivestimento che la compongono, si sono determinati i carichi ed i sovraccarichi agenti:

Solaio in latero-cemento 20+4 – Piani intermedi		
PESO PROPRIO G_1=300 kg/m^2	Solaio in latero cemento 20+4	*300 kg/m^2*
PERMANENTE G_2=250 kg/m^2	Pavimentazione	*50 kg/m^2*
	Intonaco	*30 kg/m^2*
	Massetto	*70 kg/m^2*
ACCIDENTALE Q_K=300 kg/m^2	Cat. C1 - Scuole	*300 kg/m^2*
		850 kg/m^2

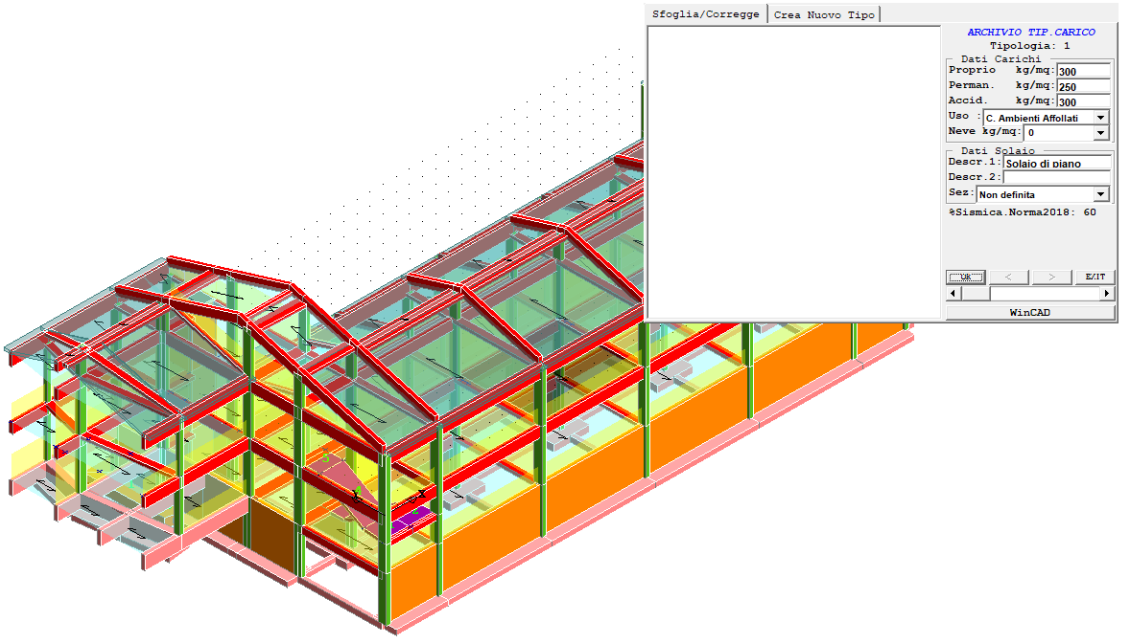
Solaio in latero-cemento 20+4 – Piano sottotetto		
PESO PROPRIO G_1=300 kg/m^2	Solaio in latero cemento 20+4	*300 kg/m^2*
PERMANENTE G_2=30 kg/m^2	Intonaco	*30 kg/m^2*
ACCIDENTALE Q_K=50 kg/m^2	Cat. H – Coperture accessibile per sola manutenzione	*50 kg/m^2*
		380 kg/m^2

Solaio in latero-cemento 20+4 – Piano copertura		
PESO PROPRIO G_1=300 kg/m^2	Solaio in latero cemento 20+4	*300 kg/m^2*
PERMANENTE G_2=100 kg/m^2	Guaina	*10 kg/m^2*
	Manto di copertura	*90 kg/m^2*
NEVE Q_K=125 kg/m^2	Neve < 1000m slm	*125 kg/m^2*
ACCIDENTALE Q_K=50 kg/m^2	Cat. H – Coperture accessibile per sola manutenzione	*50 kg/m^2*
		525 kg/m^2

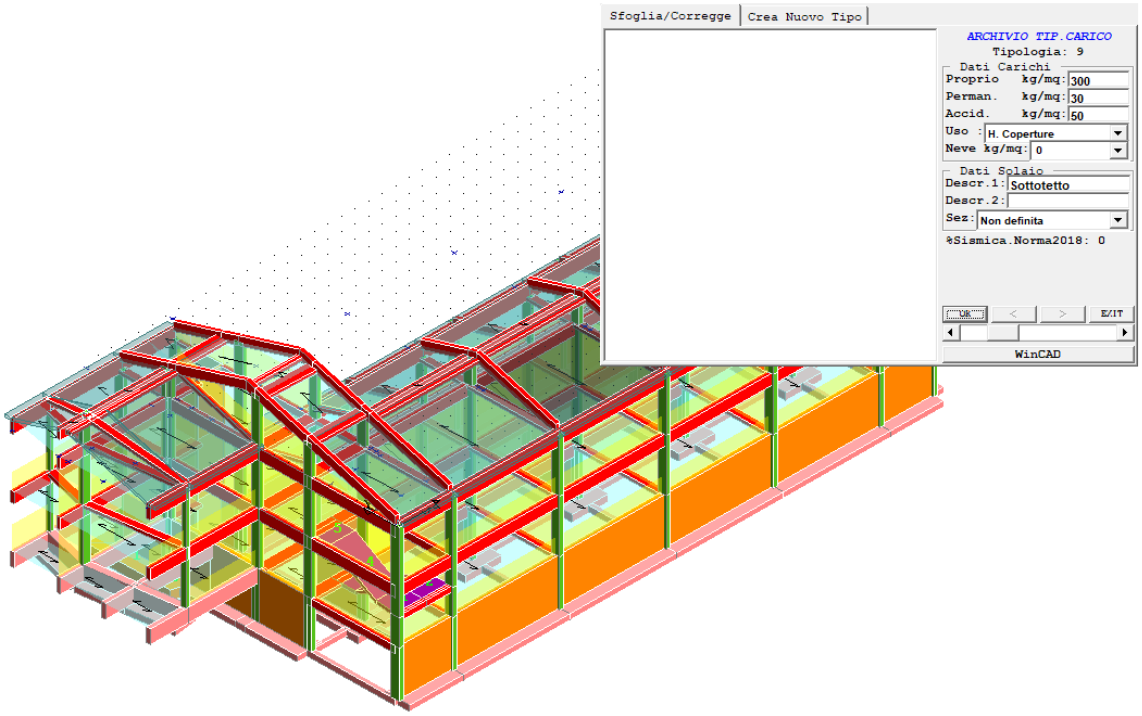
Tramezzatura interna	
Intonaco interno da 1,5 cm	30 kg/m^2
Muratura mattone forari sp.=12 cm	90 kg/m^2
Muratura mattoni forati sp.=8 cm	50 kg/m^2
Intonaco esterno da 1,5 cm	30 kg/m^2
	200 kg/m^2

Tamponatura esterna	
Intonaco interno da 1,5 cm	30 kg/m^2
Muratura mattone forati sp.=13 cm	110 kg/m^2
Muratura mattoni forati sp.=13 cm	110 kg/m^2
Listelli in laterizio	50 kg/m^2
	300 kg/m^2

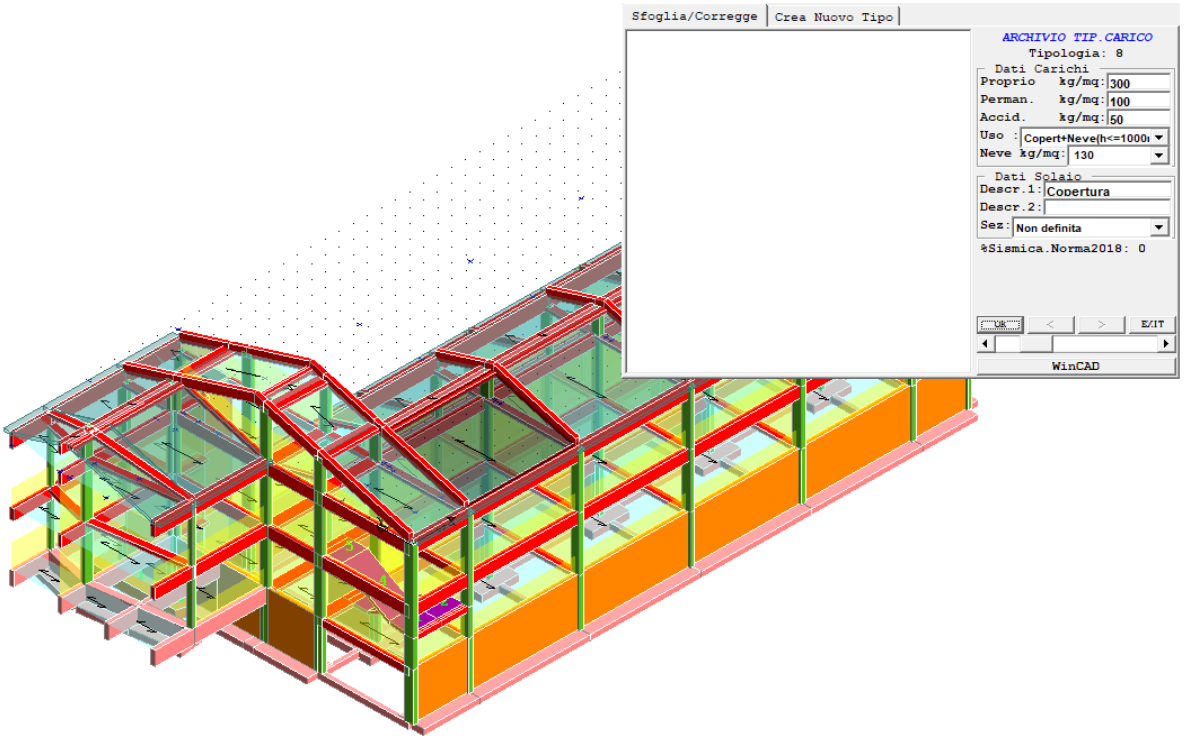
Scala interna		
PESO PROPRIO G_1=600 kg/m^2	Soletta sp=24 cm	*600 kg/m^2*
PERMANENTE G_2=300 kg/m^2	Zoccolo + Pavimentazione	*300 kg/m^2*
ACCIDENTALE Q_K=300 kg/m^2	Cat. C - Ambienti suscettibili di affollamento	*400 kg/m^2*
		1300 kg/m^2



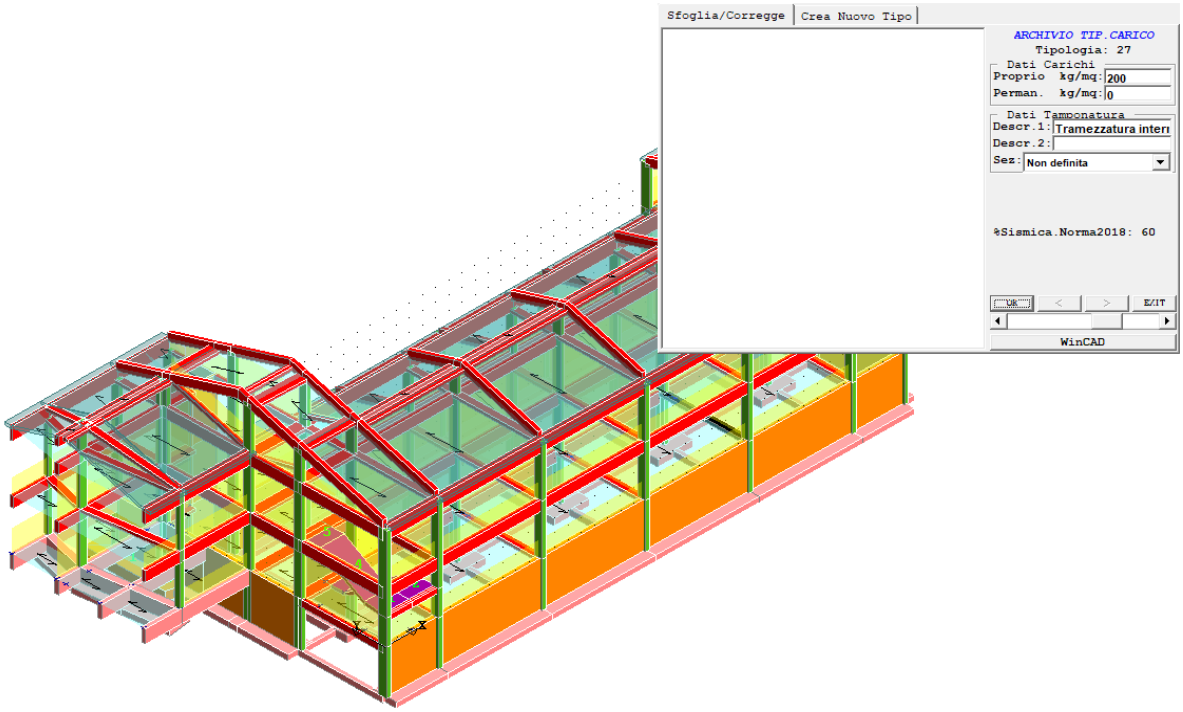
Carichi solai intermedi



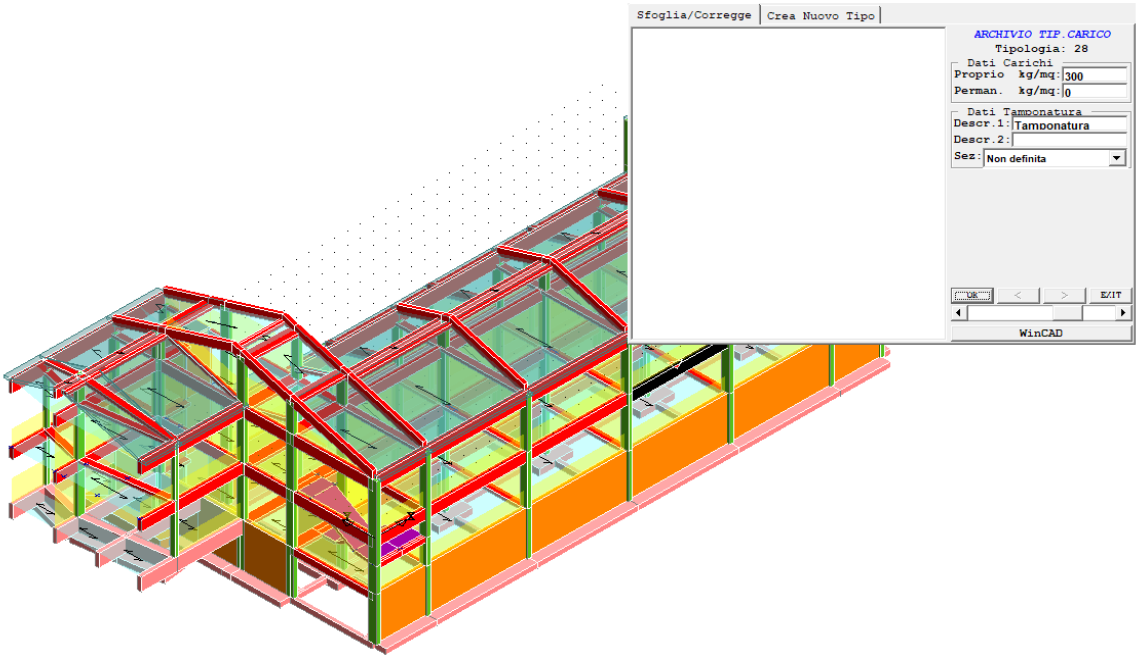
Carichi solaio sottotetto



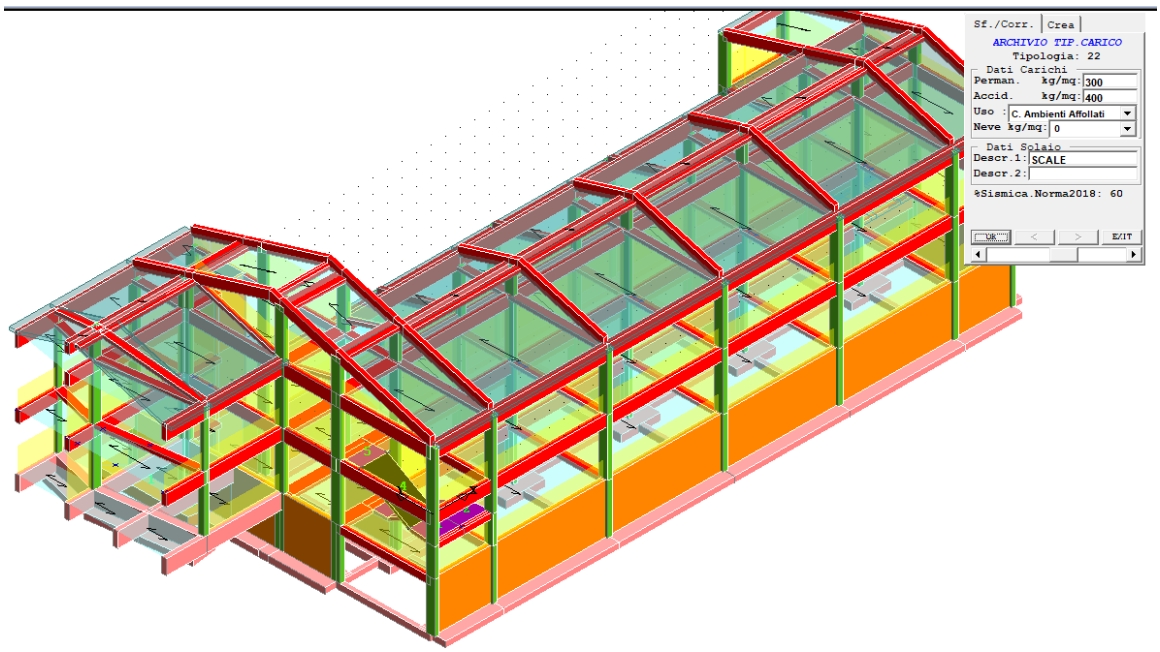
Carichi copertura



Tramezzatura interna



Tamponatura esterna



Scala interna

Carico Neve

Il carico provocato dalla neve sulle coperture, secondo il D.M.17.01.2018 è valutato mediante la seguente espressione:

$$q_s = \mu_i \cdot q_{sk} \cdot C_E \cdot C_t$$

dove:
q_s è il carico neve sulla copertura;
μ_i è il coefficiente di forma della copertura, pari a 0.8;
q_{sk} è il valore caratteristico di riferimento del carico neve al suolo [kN/m^2];
fornito per un periodo di ritorno di 50 anni;
C_E è il coefficiente di esposizione, posto pari a 1 se non diversamente indicato;

Tab. 3.4.I – *Valori di C_E per diverse classi di esposizione*

Topografia	Descrizione	C_E
Battuta dai venti	Aree pianeggianti non ostruite esposte su tutti i lati, senza costruzioni o alberi più alti	0,9
Normale	Aree in cui non è presente una significativa rimozione di neve sulla costruzione prodotta dal vento, a causa del terreno, altre costruzioni o alberi	1,0
Riparata	Aree in cui la costruzione considerata è sensibilmente più bassa del circostante terreno o circondata da costruzioni o alberi più alti	1,1

C_t è il coefficiente termico, posto pari a 1;
Si ipotizza che il carico agisca in direzione verticale e lo si riferisce alla proiezione orizzontale della superficie della copertura.

Poiché Mondolfo ricade in “Zona I”, ed è posto ad una altitudine di circa 210 m.sl.m.m.. si ottiene:

$q_{sk} = 1{,}50$ kN/m^2 $\qquad a_s \leq 200$ m

$q_{sk} = 1{,}35\,[1 + (a_s/602)^2]$ kN/m^2 $\qquad a_s > 200$ m

$$q_{sk} = 1{,}514 kN/m^2$$

Si ottiene dunque $q_s = 0{,}8x1{,}514x1x1 = 1{,}21kN/m^2$

Si adotta un carico neve pari a **125 daN/mq**

Ai fini delle verifiche degli stati limite si definiscono le seguenti combinazioni delle azioni, come previsto dal D.M.17.01.2018:

- Combinazione fondamentale, generalmente impiegata per gli stati limite ultimi (SLU):
  $\gamma_{G1} \cdot G_1 + \gamma_{G2} \cdot G_2 + \gamma_P \cdot P + \gamma_{Q1} \cdot Q_{k1} + \gamma_{Q2} \cdot \psi_{02} \cdot Q_{k2} + \gamma_{Q3} \cdot \psi_{03} \cdot Q_{k3} + \ldots$ [2.5.1]
- Combinazione caratteristica, cosiddetta rara, generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) irreversibili:
  $G_1 + G_2 + P + Q_{k1} + \psi_{02} \cdot Q_{k2} + \psi_{03} \cdot Q_{k3} + \ldots$ [2.5.2]
- Combinazione frequente, generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) reversibili:
  $G_1 + G_2 + P + \psi_{11} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \psi_{23} \cdot Q_{k3} + \ldots$ [2.5.3]
- Combinazione quasi permanente (SLE), generalmente impiegata per gli effetti a lungo termine:
  $G_1 + G_2 + P + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \psi_{23} \cdot Q_{k3} + \ldots$ [2.5.4]
- Combinazione sismica, impiegata per gli stati limite ultimi e di esercizio connessi all'azione sismica E:
  $E + G_1 + G_2 + P + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \ldots$ [2.5.5]
- Combinazione eccezionale, impiegata per gli stati limite ultimi connessi alle azioni eccezionali A:
  $G_1 + G_2 + P + A_d + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \ldots$ [2.5.6]

Gli effetti dell'azione sismica saranno valutati tenendo conto delle masse associate ai seguenti carichi gravitazionali:

$G_1 + G_2 + \sum_j \psi_{2j} Q_{kj}$. [2.5.7]

Tab. 2.5.I – *Valori dei coefficienti di combinazione*

Categoria/Azione variabile	ψ_{0j}	ψ_{1j}	ψ_{2j}
Categoria A - Ambienti ad uso residenziale	0,7	0,5	0,3
Categoria B - Uffici	0,7	0,5	0,3
Categoria C - Ambienti suscettibili di affollamento	0,7	0,7	0,6
Categoria D - Ambienti ad uso commerciale	0,7	0,7	0,6
Categoria E – Aree per immagazzinamento, uso commerciale e uso industriale Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale	1,0	0,9	0,8
Categoria F - Rimesse , parcheggi ed aree per il traffico di veicoli (per autoveicoli di peso ≤ 30 kN)	0,7	0,7	0,6
Categoria G – Rimesse, parcheggi ed aree per il traffico di veicoli (per autoveicoli di peso > 30 kN)	0,7	0,5	0,3
Categoria H - Coperture accessibili per sola manutenzione	0,0	0,0	0,0
Categoria I – Coperture praticabili	da valutarsi caso per caso		
Categoria K – Coperture per usi speciali (impianti, eliporti, ...)			
Vento	0,6	0,2	0,0
Neve (a quota ≤ 1000 m s.l.m.)	0,5	0,2	0,0
Neve (a quota > 1000 m s.l.m.)	0,7	0,5	0,2
Variazioni termiche	0,6	0,5	0,0

I valori dei coefficienti parziali di sicurezza γ_{Gi} e γ_{Qj} sono dati in § 2.6.1, Tab. 2.6.I

Tab. 2.6.I – *Coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni nelle verifiche SLU*

		Coefficiente γ_F	EQU	A1	A2
Carichi permanenti G_1	Favorevoli	γ_{G1}	0,9	1,0	1,0
	Sfavorevoli		1,1	1,3	1,0
Carichi permanenti non strutturali G_2[1]	Favorevoli	γ_{G2}	0,8	0,8	0,8
	Sfavorevoli		1,5	1,5	1,3
Azioni variabili Q	Favorevoli	γ_{Qi}	0,0	0,0	0,0
	Sfavorevoli		1,5	1,5	1,3

[1] Nel caso in cui l'intensità dei carichi permanenti non strutturali o di una parte di essi (ad es. carichi permanenti portati) sia ben definita in fase di progetto, per detti carichi o per la parte di essi nota si potranno adottare gli stessi coefficienti parziali validi per le azioni permanenti.

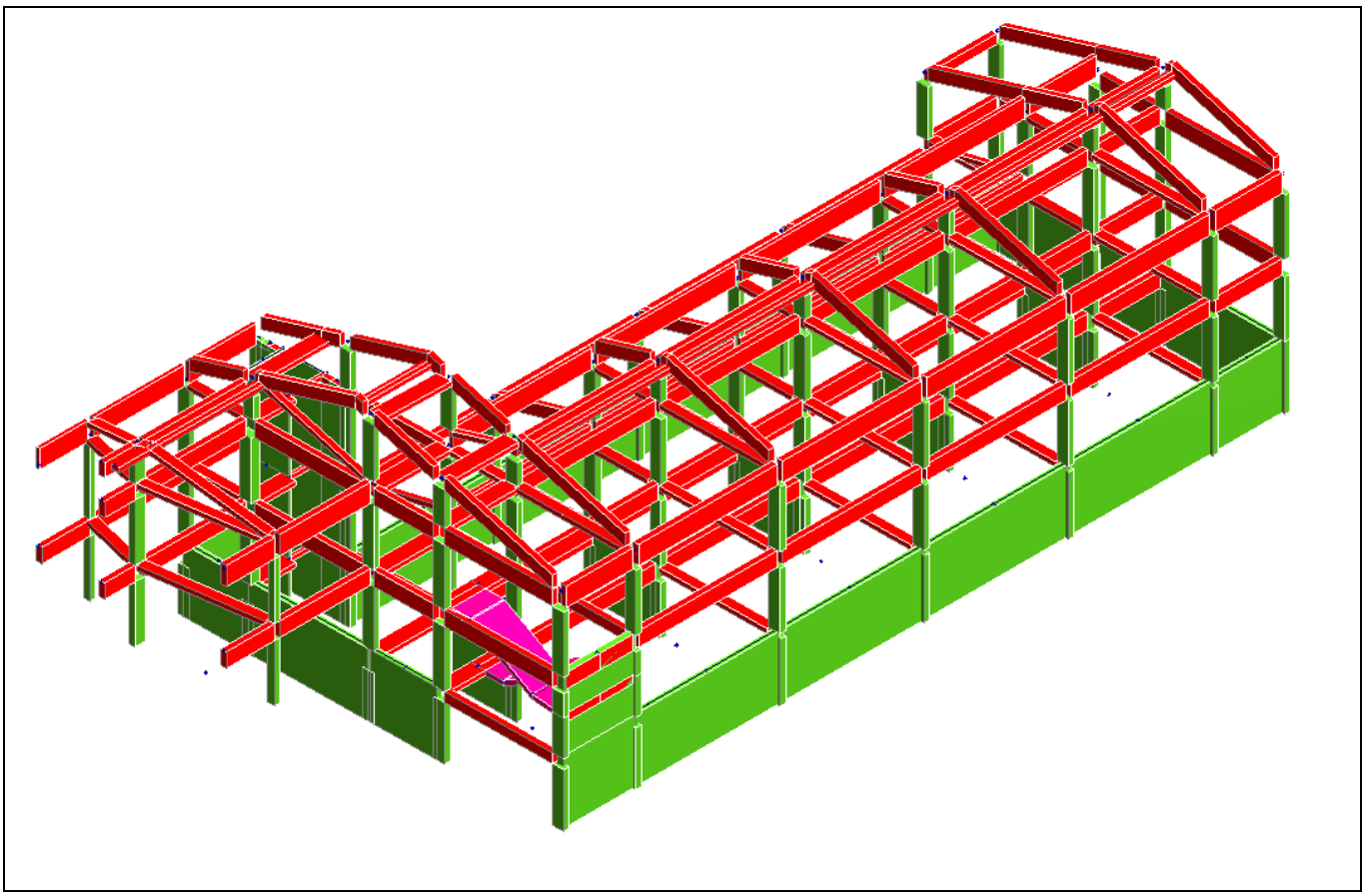
La Combinazione Statica generale è quella indicata per le costruzioni esistenti al §8.5.5 del D.M. 17.01.2008 in cui γ_g (coefficiente parziale del peso proprio della struttura e degli elementi non strutturali) può essere preso unitario, e γ_q = 1,5 (coefficiente parziale delle azioni variabili) per tenere in conto delle incertezze di determinazione:

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.

DESCRIZIONI	1	2
Peso Strutturale	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	1,50	1,05
Var.Neve h<=1000	1,50	0,75
Var.Coperture	0,00	1,50

2.3 Criteri di modellazione e progettazione

In questo paragrafo si riportano gli aspetti salienti relativi alla modellazione effettuata per il calcolo e la verifica sismica delle strutture in c.a..



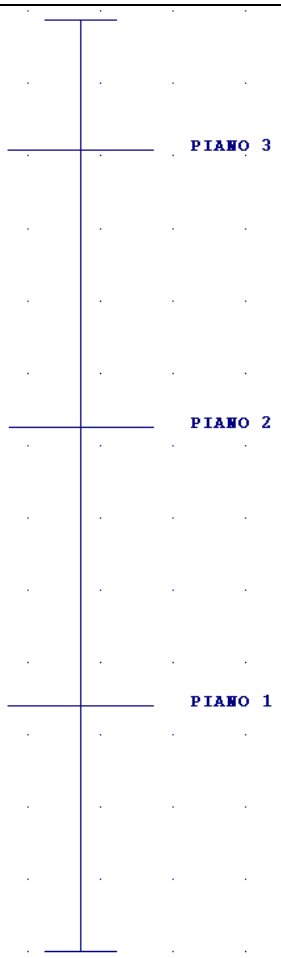
Vista della struttura dall'input spaziale

La struttura portante, costituita da tre elevazioni, è composta da travi e pilastri schematizzati come elementi beam a due nodi, la cui posizione e geometria è stata dedotta dalle copie delle tavole progettuali in possesso.

I solai, in latero-cemento, sono stati considerati sufficientemente rigidi nel loro piano.

Il piano di copertura a falde inclinate è considerato come piano deformabile.

Le quote degli impalcati (quota estradosso delle travi) sono le seguenti:



Quota 4 – 12.88 m – piano deformabile

Quota 3 – 11.08 m – piano rigido

Quota 2 – 7.24 m – piano rigido

Quota 1 – 3.40 m – piano rigido

Schema quote

Poiché la struttura non mostra problemi di cedimenti fondali, si può ritenere che il sistema fondale sia efficiente e stabile; per tale motivo alla base di ogni elemento strutturale sono stati inseriti degli incastri.

La determinazione delle masse sismiche di piano viene effettuata dal software di calcolo in base ai carichi assegnati alle travi e ai pesi propri dei singoli elementi della struttura.

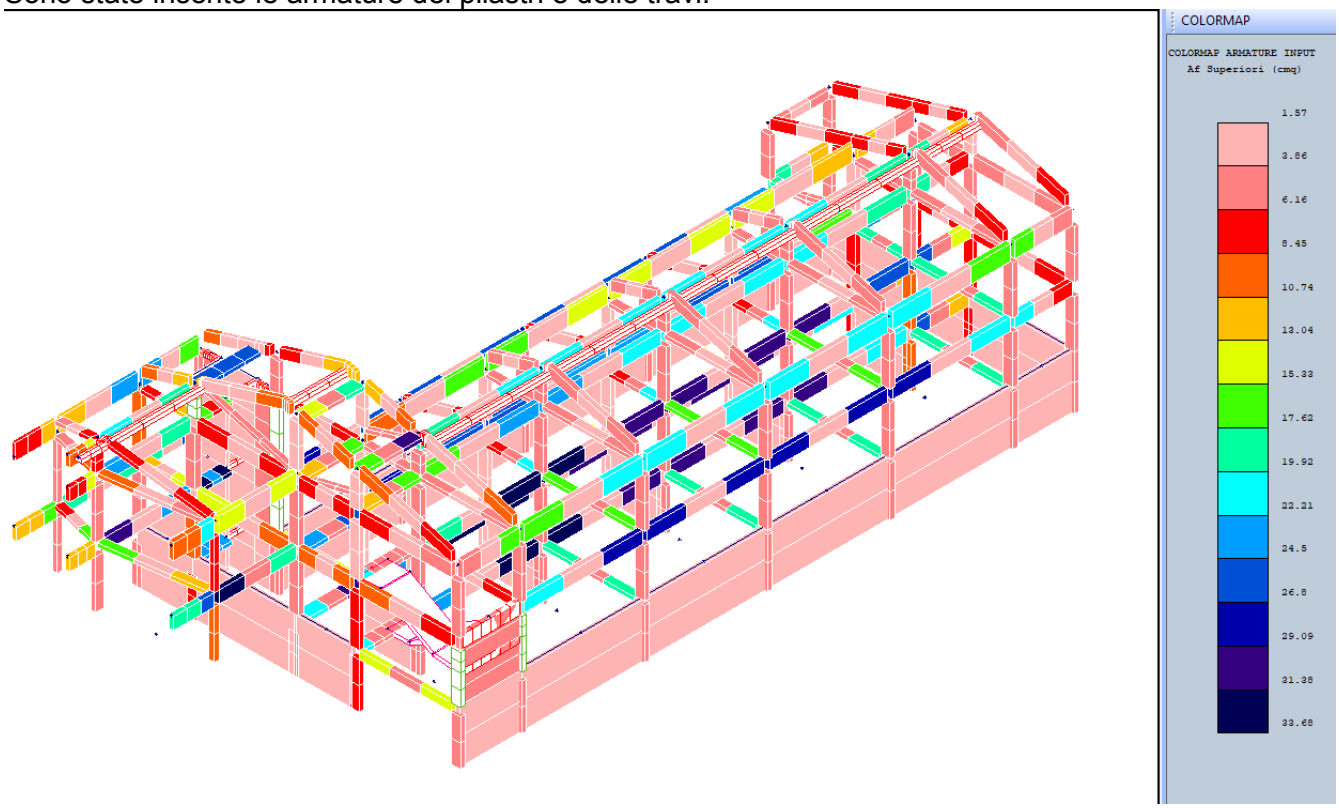
Alle travi principali sono stati assegnati, ai diversi livelli, i carichi verticali derivanti dai solai.

Dove presente, è stato assegnato il peso proprio delle tamponature, depurato dell'area delle aperture.

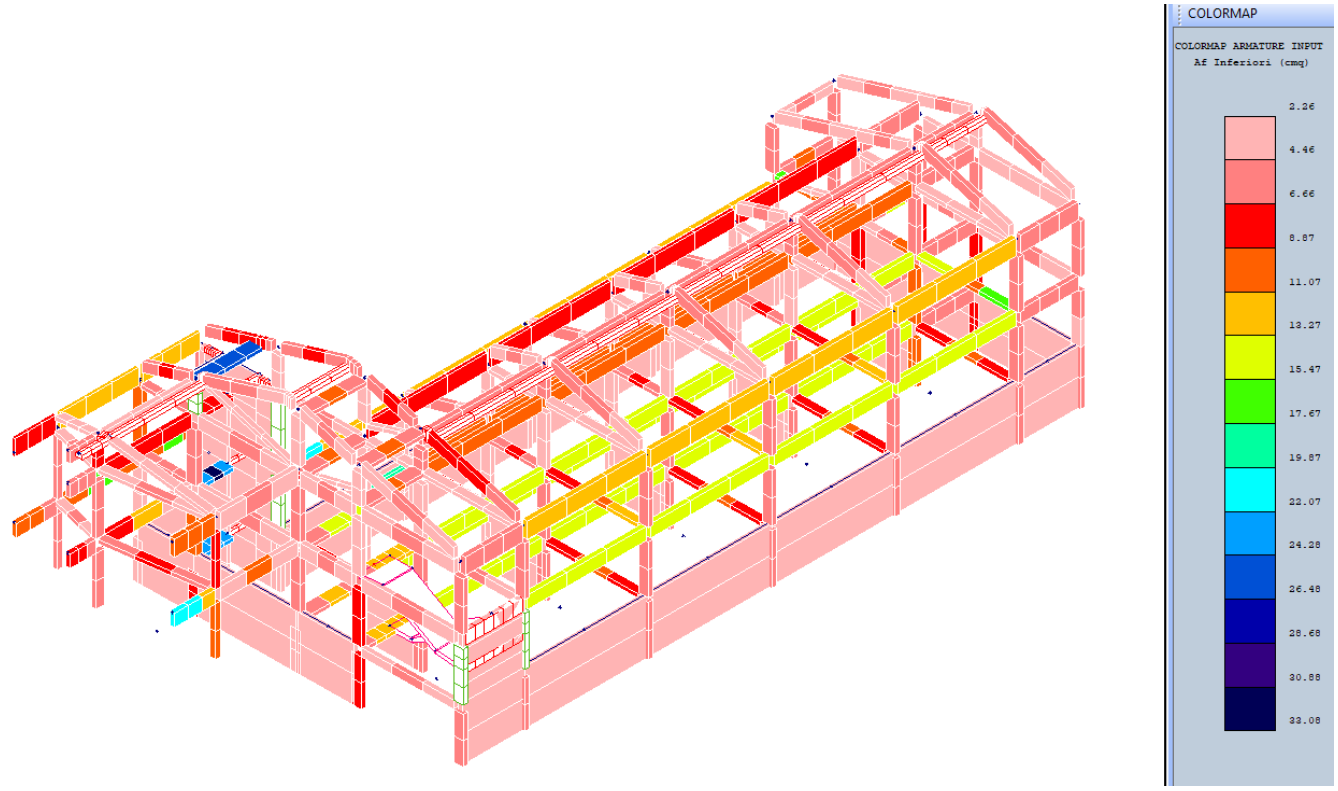
La presenza di finestre a nastro nonché la presunta mancanza di connessione efficace tra le strutture in c.a. e le tamponature ha fatto propendere per la scelta progettuale di non considerare quest' ultime come collaboranti sismicamente.

I muri in cls sono modellati come elementi beam per una più corretta ridistribuzione dell' azione sismica tra gli elementi resistenti verticali.

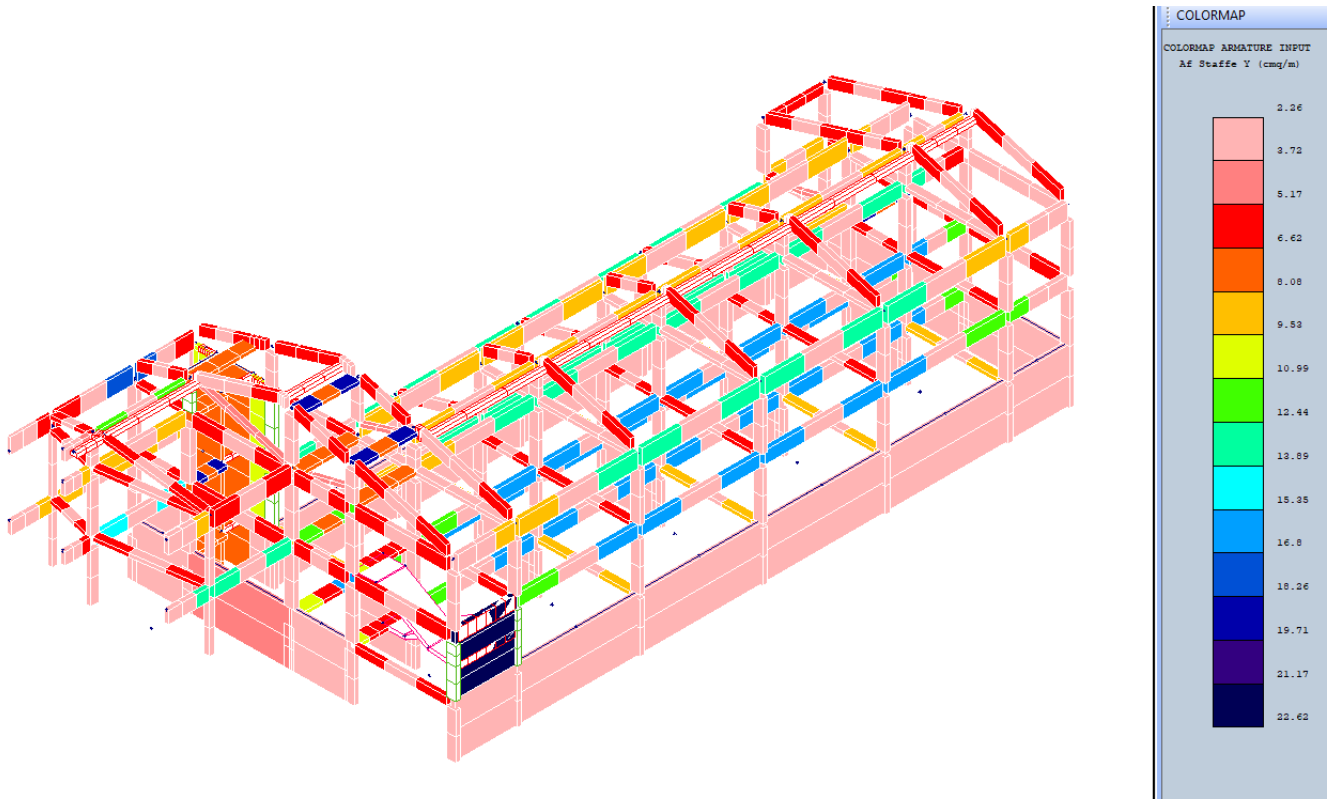
Sono state inserite le armature dei pilastri e delle travi:



Armatura superiore



Armatura inferiore



Staffatura

In particolare, nelle travi per tenere in conto del contributo dei ferri piegati è stata inserita una staffatura equivalente.

2.4 Classificazione degli elementi strutturali

Per quanto riguarda la classificazione degli elementi strutturali, dal momento che si è condotta un'analisi statica non lineare, questi vengono classificati automaticamente dal software che è in grado di cogliere durante l' analisi se a determinare la crisi è un meccanismo fragile (taglio) o duttile (flessione o pressoflessione).

2.5 Metodo di analisi eseguito

Vengono eseguite n° 2 tipologie di verifica:

1) analisi statica non lineare per le verifiche delle strutture in elevazione

2) analisi dinamica lineare per le verifiche delle strutture di fondazione con q = 1.50 nelle due direzioni

1) ANALISI STATICA NON LINEARE

L'analisi viene condotta con n°2 distribuzioni di forze:

- Distribuzione Principale corrispondente all' andamento delle forze di piano agenti su ciascun orizzontamento calcolate in un' analisi dinamica lineare
- Distribuzione Secondaria corrispondente ad una distribuzione uniforme di forze, da intendersi come derivata di una distribuzione uniforme di accelerazioni lungo l'altezza della costruzione.

Poiché le due distribuzioni di forze si intendono applicate in direzione x, -x, y e –y combinate con il 30% del sisma ortogonale alla direzione principale di analisi, più a loro volta spostate rispetto al baricentro dell'eccentricità accidentale prevista da normativa, vengono analizzate in totale n°32 curve Push-over:

PULSAZIONI E MODI DI VIBRAZIONE

Modo N.ro	Pulsazione (rad/sec)	Periodo (sec)	Smorz Mod(%)	Sd/g SLO	Sd/g SLD	Sd/g SLV X	Sd/g SLV Y	Sd/g SLC X	Sd/g SLC Y	Piano N.ro	X (m)	Y (m)	Rot (rad)
1	22,994	0,27326	5,0	0,249	0,310	0,464	0,464			1	0,000043	0,000194	0,000010
										2	0,001877	0,000429	0,000765
										3	0,007746	0,000806	0,001555
2	26,577	0,23642	5,0	0,249	0,310	0,464	0,464			1	0,000341	0,000013	0,000002
										2	0,008884	0,001623	-,000059
										3	0,039972	-,000063	0,000287
3	34,527	0,18198	5,0	0,249	0,310	0,464	0,464			1	-,000259	0,001376	-,000033
										2	-,002646	0,021140	-,000671
										3	-,013788	0,050322	-,001645
4	71,170	0,08828	5,0	0,188	0,232	0,378	0,378			1	0,000056	0,000614	0,000033
										2	0,001561	-,000504	0,001326
										3	-,001318	0,001416	-,000942
5	73,260	0,08577	5,0	0,185	0,229	0,375	0,375			1	0,001884	-,000214	0,000035
										2	0,038178	-,001330	0,000497
										3	-,009111	-,004040	0,000013
6	108,155	0,05809	5,0	0,159	0,196	0,345	0,345			1	-,001446	0,006596	-,000144
										2	-,013187	0,049461	-,001544
										3	0,004226	-,021407	0,000667
7	213,948	0,02937	5,0	0,131	0,161	0,314	0,314			1	0,001811	0,028407	0,000221
										2	0,000792	-,005783	0,000113
										3	-,000151	0,001277	-,000021
8	282,666	0,02223	5,0	0,124	0,153	0,306	0,306			1	0,033038	0,000191	-,000007
										2	-,002001	0,000382	-,000024
										3	0,000089	0,000026	-,000002
9	320,965	0,01958	5,0	0,121	0,149	0,303	0,303			1	0,020344	-,050661	0,002428
										2	-,001485	0,003774	-,000139
										3	0,000154	-,000666	0,000025

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.V.

S I S M A D I R E Z I O N E : 0°

Massa eccitata (t): 2280.14 Massa totale (t): 2280.14 Rapporto:1

Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	5,889	18,84	34,68	1,52	1	0,10	-0,97	-5,23	111,04
					2	8,68	-26,81	-637,01	189,52
					3	7,29	-41,73	-867,23	253,79
2	31,254	100,00	976,81	42,84	1	4,23	0,82	7,33	
					2	99,12	6,65	-472,11	
					3	349,51	38,96	1014,57	
3	1,327	4,24	1,76	0,08	1	0,01	0,41	-3,11	
					2	1,27	4,37	-44,13	
					3	-0,46	10,16	-101,00	
4	3,173	10,15	10,07	0,44	1	0,24	-1,38	-7,56	
					2	8,10	-19,32	-481,59	
					3	-4,53	9,65	221,82	
5	20,510	65,62	420,66	18,45	1	11,16	3,34	49,50	
					2	192,06	40,08	312,21	
					3	-45,29	-18,94	-107,76	
6	1,242	3,98	1,54	0,07	1	0,09	-1,47	9,30	
					2	0,20	-7,28	60,28	
					3	0,24	3,15	-26,88	
7	0,119	0,38	0,01	0,00	1	0,00	-1,11	-2,20	
					2	0,00	0,11	0,09	
					3	0,00	-0,02	0,00	
8	28,889	92,43	834,57	36,60	1	266,49	0,43	34,68	
					2	-11,65	-0,20	2,80	
					3	0,60	-0,03	-2,69	
9	0,223	0,71	0,05	0,00	1	0,00	0,17	-27,39	
					2	0,02	-0,07	1,08	
					3	0,00	0,01	-0,19	

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.V.

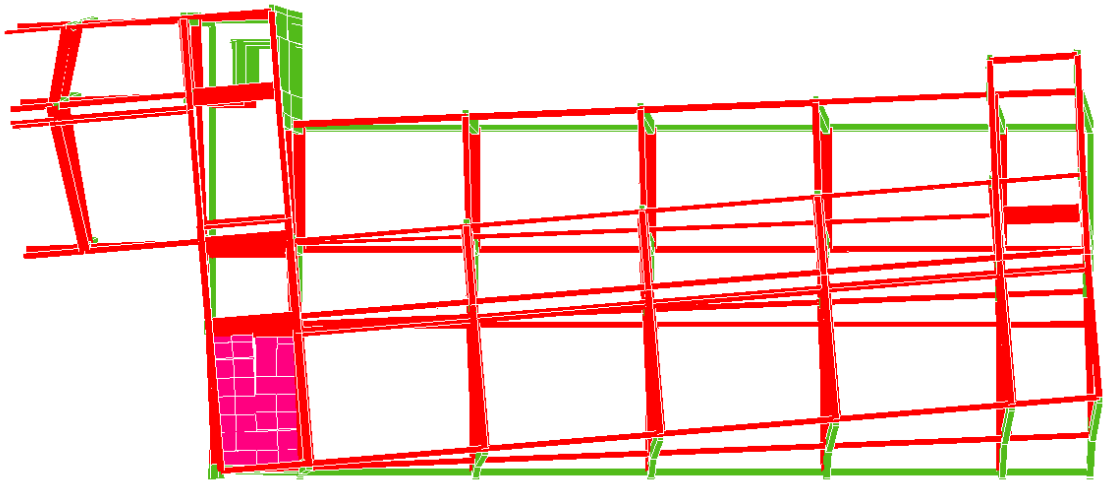
S I S M A D I R E Z I O N E : 90°									
Massa eccitata (t): 2280.14 Massa totale (t): 2280.14 Rapporto:1									
Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	25,460	92,14	648,20	28,43	1	-0,42	4,19	22,61	260,21
					2	-37,55	115,91	2754,14	444,11
					3	-31,54	180,41	3749,50	594,73
2	3,205	11,60	10,27	0,45	1	0,43	0,08	0,75	
					2	10,16	0,68	-48,42	
					3	35,84	4,00	104,05	
3	24,291	87,91	590,04	25,88	1	0,17	7,43	-56,86	
					2	23,18	80,10	-808,05	
					3	-8,41	186,01	-1849,37	
4	9,211	33,33	84,84	3,72	1	-0,69	4,00	21,94	
					2	-23,50	56,09	1398,16	
					3	13,14	-28,01	-643,98	
5	3,178	11,50	10,10	0,44	1	1,73	0,52	7,67	
					2	29,76	6,21	48,38	
					3	-7,02	-2,94	-16,70	
6	13,048	47,22	170,26	7,47	1	-0,99	15,40	-97,65	
					2	-2,05	76,45	-633,04	
					3	-2,55	-33,07	282,32	
7	27,633	100,00	763,57	33,49	1	-0,29	258,81	511,65	
					2	-0,79	-24,51	-20,92	
					3	0,05	5,36	0,80	
8	0,023	0,08	0,00	0,00	1	0,22	0,00	0,03	
					2	-0,01	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
9	1,689	6,11	2,85	0,13	1	-0,03	1,29	-207,37	
					2	0,13	-0,53	8,20	
					3	0,01	0,10	-1,44	

BARICENTRI MASSE E RIGIDEZZE

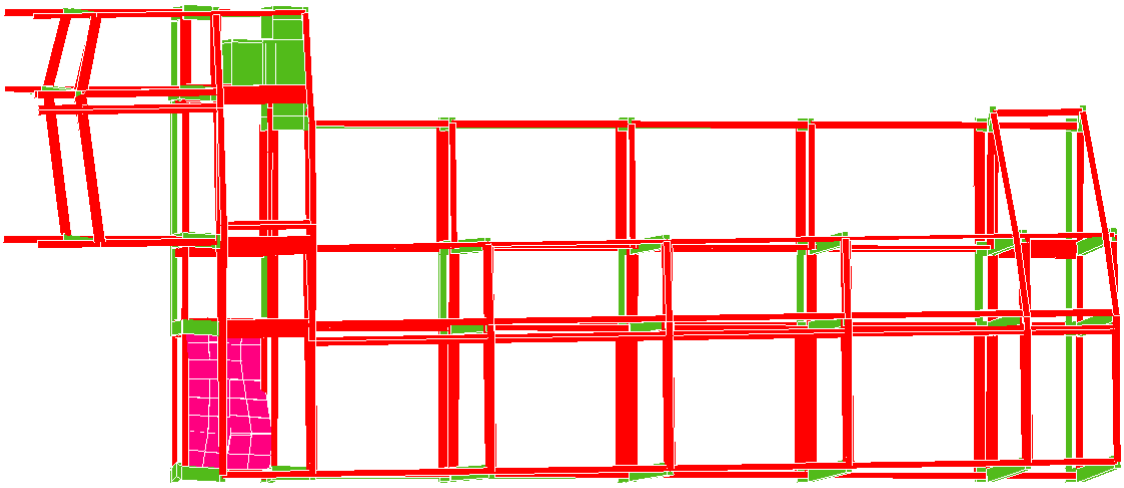
IDENTIFICATORE		BARICENTRI MASSE E RIGIDEZZE							RIGIDEZZE FLESSIONALI E TORSIONAALI					
PIANO N.ro	QUOTA (m)	PESO (t)	XG (m)	YG (m)	XR (m)	YR (m)	DX (m)	DY (m)	Lpianta (m)	Bpianta (m)	Rig.FleX (t/m)	Rig.FleY (t/m)	RigTors. (t*m)	r / ls
1	3,40	910,67	19,73	8,35	18,99	8,52	-0,74	0,17	20,30	39,52	7107513	3952030	1654931456	
2	7,23	730,77	17,00	8,14	8,72	4,39	-8,27	-3,75	20,30	47,57	285769	252476	50280656	
3	11,08	638,70	14,87	7,67	9,56	8,16	-5,31	0,49	20,30	47,57	62130	111078	23415264	

VARIAZIONI MASSE E RIGIDEZZE DI PIANO

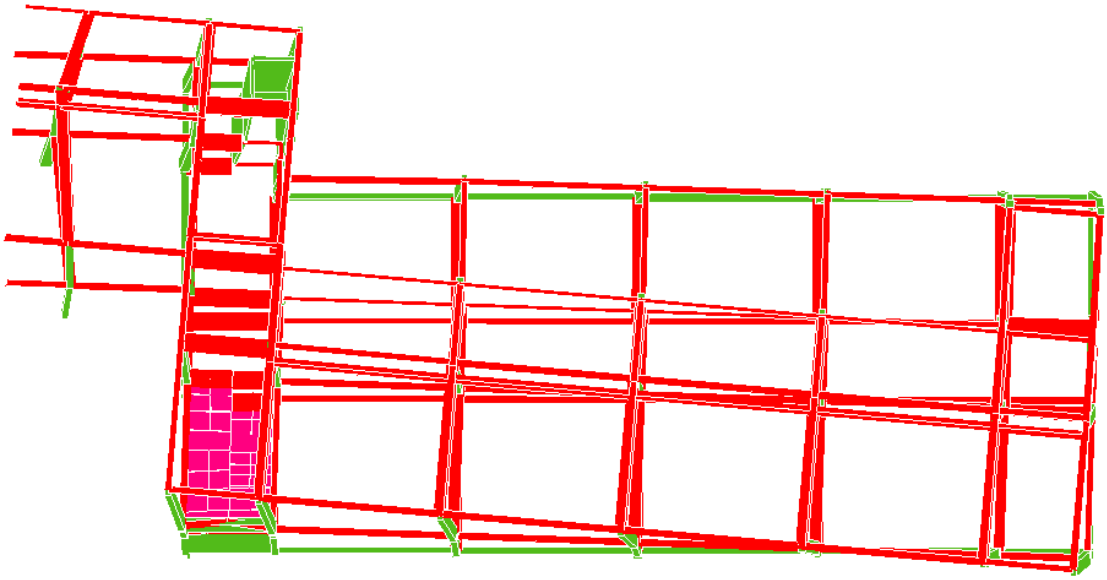
				D I R E Z I O N E X					D I R E Z I O N E Y				
Piano N.ro	Quota (m)	Peso (t)	Variaz. (%)	Tagliante (t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz (%)	Teta	Tagliante (t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz (%)	Teta
1	3,40	910,67	0,0	452,85	0,06	7033910	0,0	0,000	239,66	0,06	3954316	0,0	0,001
2	7,23	730,77	-19,8	448,63	1,78	252722	-96,4	0,003	-19,16	-0,07	275533	-93,0	0,005
3	11,08	638,70	-12,6	349,51	5,73	60971	-75,9	0,006	5,36	0,01	490312	78,0	0,001



Deformata modale – I° modo



Deformata modale – II° modo



Deformata modale – III° modo

2.6 Criteri di verifica agli stati limite

Il metodo di verifica della sicurezza adottato è quello degli Stati Limite (SL) che prevede due insiemi di verifiche rispettivamente per gli stati limite ultimi S.L.U. e gli stati limite di esercizio S.L.E..

La sicurezza viene quindi garantita progettando i vari elementi resistenti in modo da assicurare che la loro resistenza di calcolo sia sempre maggiore delle corrispondente domanda in termini di azioni di calcolo.

Le norme precisano che la sicurezza e le prestazioni di una struttura o di una parte di essa devono essere valutate in relazione all'insieme degli stati limite che verosimilmente si possono verificare durante la vita normale.

Prescrivono inoltre che debba essere assicurata una robustezza nei confronti di azioni eccezionali.

Le prestazioni della struttura e la vita nominale sono riportati nei successivi tabulati di calcolo della struttura.

La sicurezza e le prestazioni saranno garantite verificando gli opportuni stati limite definiti di concerto al Committente in funzione dell'utilizzo della struttura, della sua vita nominale e di quanto stabilito dalle norme di cui al D.M. 17/01/2018 e successive modifiche ed integrazioni.

In particolare si è verificata:

- la sicurezza nei riguardi degli stati limite ultimi (S.L.U.) che possono provocare eccessive deformazioni permanenti, crolli parziali o globali, dissesti, che possono compromettere l'incolumità delle persone e/o la perdita di beni, provocare danni ambientali e sociali, mettere fuori servizio l'opera. Per le verifiche sono stati utilizzati i coefficienti parziali relativi alle azioni ed alle resistenze dei materiali in accordo a quando previsto dal D.M. 17/01/2008 per i vari tipi di materiale. I valori utilizzati sono riportati nel fascicolo delle elaborazioni numeriche allegate;

- la sicurezza nei riguardi degli stati limite di esercizio (S.L.E.) che possono limitare nell'uso e nella durata l'utilizzo della struttura per le azioni di esercizio. In particolare di concerto con il committente e coerentemente alle norme tecniche si sono definiti i limiti riportati nell'allegato fascicolo delle calcolazioni;
- la sicurezza nei riguardi dello stato limite del danno (S.L.D.) causato da azioni sismiche con opportuni periodi di ritorno definiti di concerto al committente ed alle norme vigenti per le costruzioni in zona sismica;

Per quando riguarda le fasi costruttive intermedie la struttura non risulta cimentata in maniera più gravosa della fase finale.

2.7 Categoria e metodologia di intervento

Gli interventi nelle strutture sono volti a ridurre la vulnerabilità sismica dell'edificio e a rafforzare quegli elementi strutturali non adeguati a svolgere la loro funzione strutturale, tenendo conto della conservazione del bene e del suo funzionamento strutturale.

L'intervento non modifica la distribuzione interna dell'edificio, non coinvolge la destinazione d'uso e non genera incrementi di carico significativi.

Gli interventi nelle strutture sono volti a ridurre la vulnerabilità sismica dell'edificio, tenendo conto della conservazione del bene e del suo funzionamento strutturale accertato e si integrano con la struttura esistente senza trasformarla radicalmente.

Gli interventi atti ad aumentare la sicurezza strutturale esistente per avere $\zeta_E \geq 1.0$, producono modifiche al comportamento globale delle strutture nei confronti della risposta alle azioni sismiche per effetto dell' inserimento di nuovi elementi strutturali e per l' incremento della resistenza flessionale ed a taglio di alcuni elementi.

Quindi a mente di ciò, in accordo con §8.4 del D.M. 17.01.2018, TRATTASI DI INTERVENTO DI ADEGUAMENTO.

2.8 Codice di calcolo, risultati significativi e accettabilità del risultato

Le analisi di calcolo della struttura vengono eseguite mediante codice di calcolo CDS2018 della STS licenza n. 34138 il cui codice di validazione è consultabile al seguente link: http://www.stsweb.it/download/Validazione.

Il software utilizzato permette di modellare analiticamente il comportamento fisico della struttura utilizzando la libreria disponibile di elementi finiti.

Le funzioni di visualizzazione ed interrogazione sul modello permettono di controllare sia la coerenza geometrica che le azioni applicate rispetto alla realtà fisica.

Inoltre la visualizzazione ed interrogazione dei risultati ottenuti dall'analisi quali sollecitazioni, tensioni, deformazioni, spostamenti, reazioni vincolari hanno permesso un immediato controllo con i risultati ottenuti mediante schemi semplificati di cui è nota la soluzione in forma chiusa nell'ambito della Scienza delle Costruzioni.

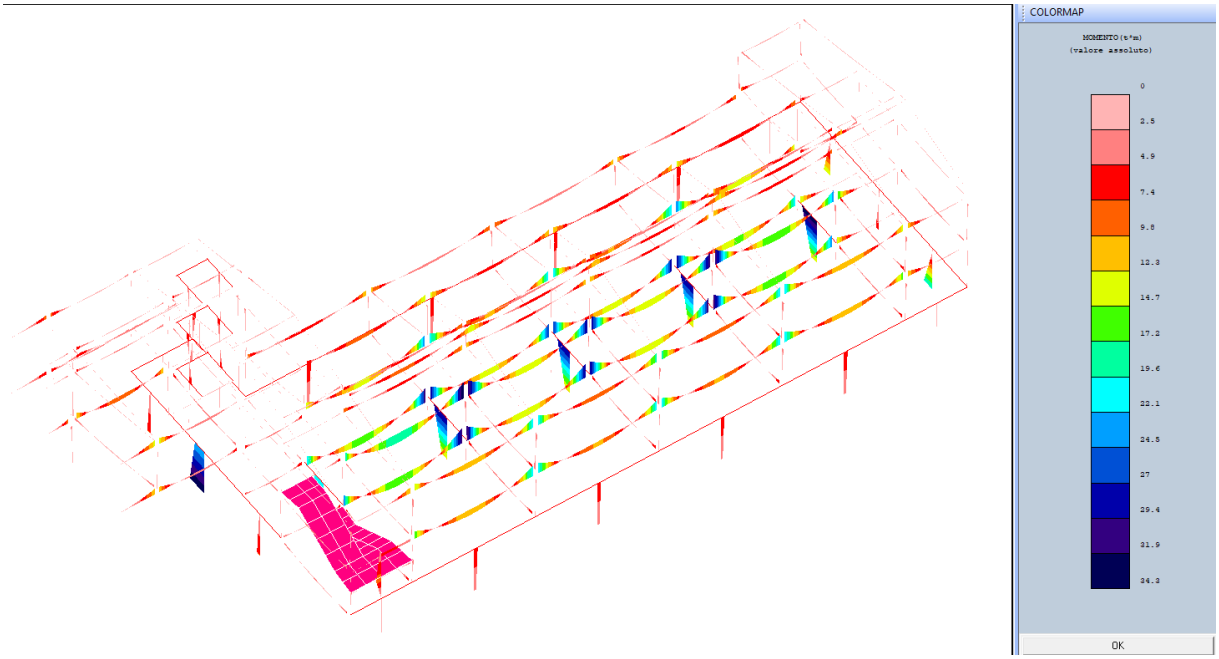
Si è inoltre controllato che le reazioni vincolari diano valori in equilibrio con i carichi applicati, in particolare per i valori dei taglianti di base delle azioni sismiche si è provveduto a confrontarli con valori ottenuti da modelli SDOF semplificati.

Le sollecitazioni ottenute sulle travi per i carichi verticali direttamente agenti sono stati confrontati con semplici schemi a trave continua.

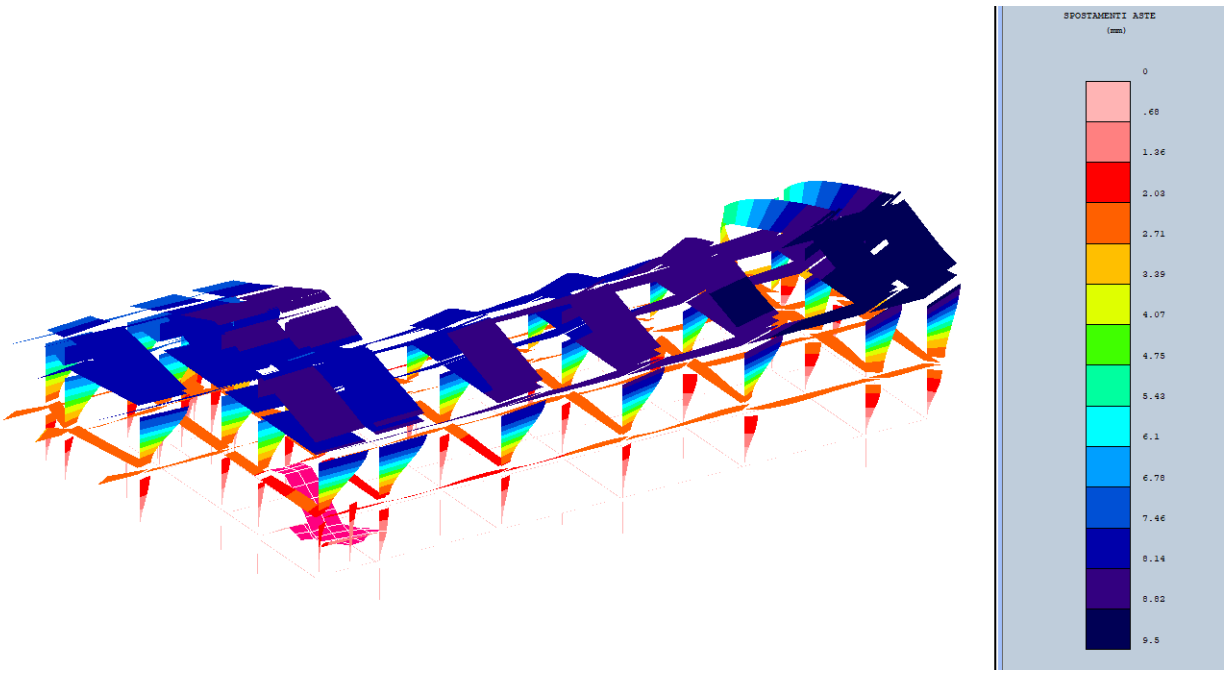
Per gli elementi inflessi di tipo bidimensionale si è provveduto a confrontare i valori ottenuti dall'analisi FEM con i valori di momento flettente ottenuti con gli schemi semplificati della Tecnica delle Costruzioni.

Si è inoltre verificato che tutte le funzioni di controllo ed autodiagnostica del software abbiano dato esito positivo.

Si riportano di seguito i diagrammi dei momenti e spostamenti al fine di una valutazione qualitativa dei modelli strutturali adottati:



Momenti combinazione statica 1



Spostamenti sisma X

2.9 Livelli di sicurezza post intervento

Si riporta di seguito il confronto sintetico dei livelli di sicurezza delle strutture ottenuti dalle analisi:

Tabellina riassuntiva delle PushOver			
Numero PushOver	PgaSLO/Pga81%	PgaSLD/Pga63%	PgaSLV/Pga10%
1	1.566	1.604	1.531
2	1.612	1.661	1.531
3	1.284	1.451	1.232
4	1.844	1.972	1.335
5	1.912	1.972	1.531
6	1.951	2.016	1.531
7	1.271	1.454	1.531
8	1.603	1.764	1.444
9	1.647	1.675	1.515
10	1.669	1.707	1.531
11	1.359	1.481	1.286
12	1.988	2.125	1.221
13	2.016	2.04	1.531
14	2.066	2.101	1.531
15	1.216	1.34	**1.148**
16	1.991	2.107	1.21
17	1.643	1.684	1.531
18	1.669	1.698	1.531
19	2.057	2.215	1.468
20	1.145	1.326	1.3
21	2.019	2.057	1.531

22	2.072	2.099	1.531
23	2.031	2.194	1.415
24	1.051	1.203	1.154
25	1.556	1.599	1.455
26	1.575	1.614	1.531
27	2.12	2.33	1.466
28	1.174	1.368	1.531
29	1.851	1.919	1.531
30	1.931	1.99	1.531
31	1.872	2.035	1.525
32	1.195	1.381	1.347
Min. PgaSL/Pga%	1.051	1.203	**1.148**

I valori sopra riportati sono riferiti ad un livello di conoscenza LC2

COMUNE DI ACQUALAGNA

PROVINCIA DI PESARO E URBINO

COMMITTENTE: COMUNE DI ACQUALAGNA

"Progetto per la realizzazione di interventi di messa in sicurezza sismica della Scuola Elementare E. Mattei"

C1

RELAZIONE DI CALCOLO

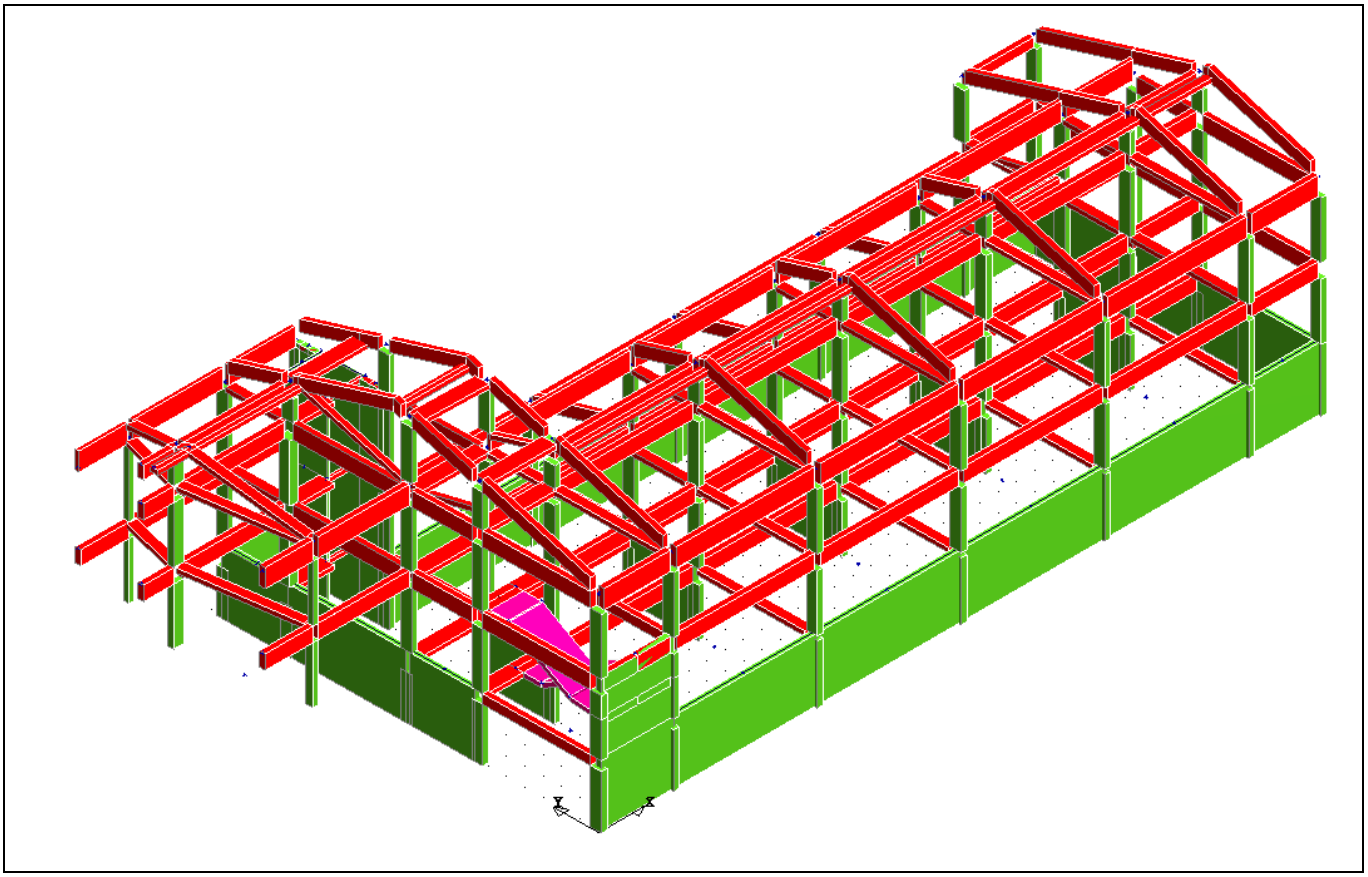
STUDIO INGENIUM
PROGETTAZIONE
DIAGNOSI STRUTTURALE

STUDIO INGENIUM degli Ingegneri Andrea Canucoli e Roberto Ordonselli
P.zza Pio Franchi dei Cavalieri, 7 -- 61036 Colli al Metauro (PU) - Tel 0721/728296

1 RELAZIONE DI CALCOLO DELLE STRUTTURE 3
1.1 Dati di input 4
1.2 Analisi modale 61
1.3 Valutazione dell'idoneità statica – γg =1.00 + γq = 1.50 70
1.4 Analisi statica non lineare (verifica strutture in elevazione in c.a.) 96
1.5 Rinforzo nodi in cls 134
1.6 Verifica collegamento nuovi setti in c.a.- trave in c.a. esistente 182

1 RELAZIONE DI CALCOLO DELLE STRUTTURE

Si riporta di seguito il calcolo delle strutture eseguito mediante codice di calcolo CDS della STS licenza n.34138 il cui codice di validazione è consultabile al seguente link: http://www.stsweb.it/download/Validazione



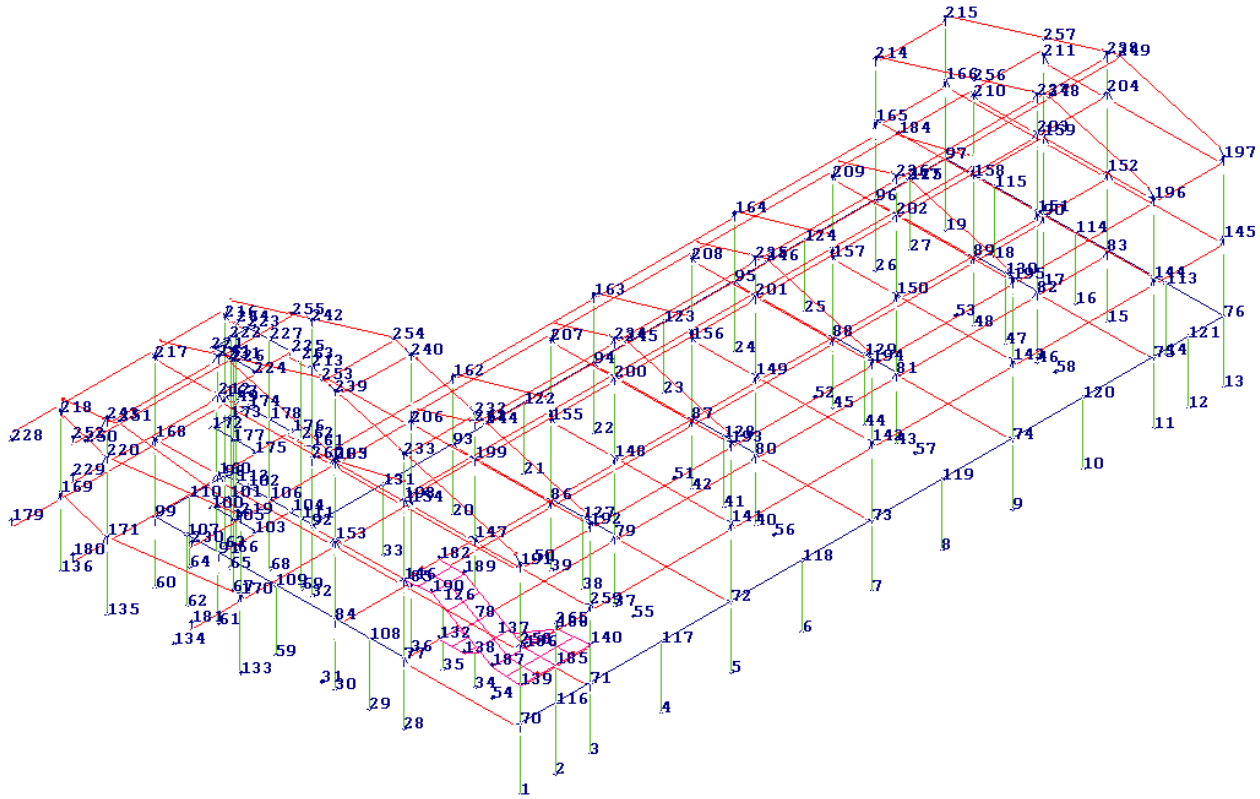
Vista 3D

Viene eseguita n°2 tipologie di verifica:

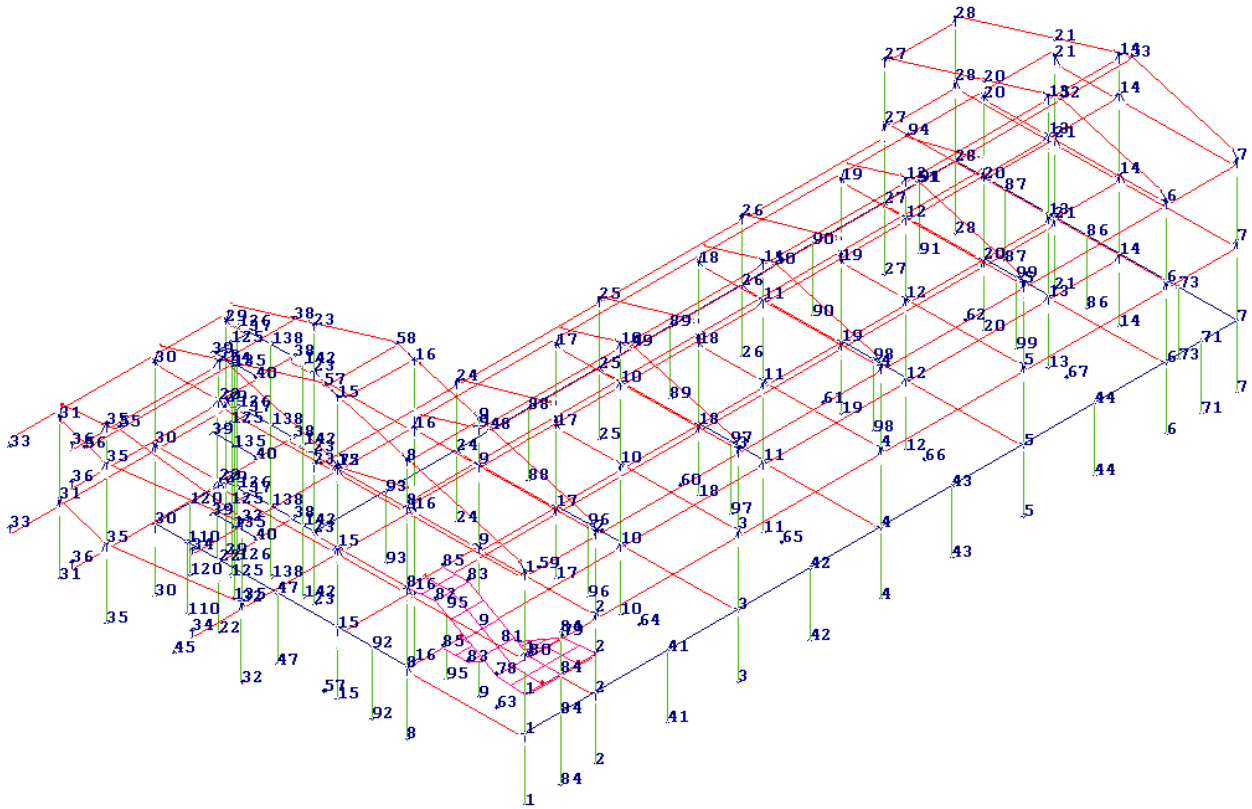
1) analisi statica non lineare per le verifiche delle strutture di elevazione;
2) analisi dinamica lineare per le verifiche delle strutture di fondazione con q = 1.50 nelle due direzioni

Segue fascicolo RELAZIONE DI CALCOLO DELLE STRUTTURE

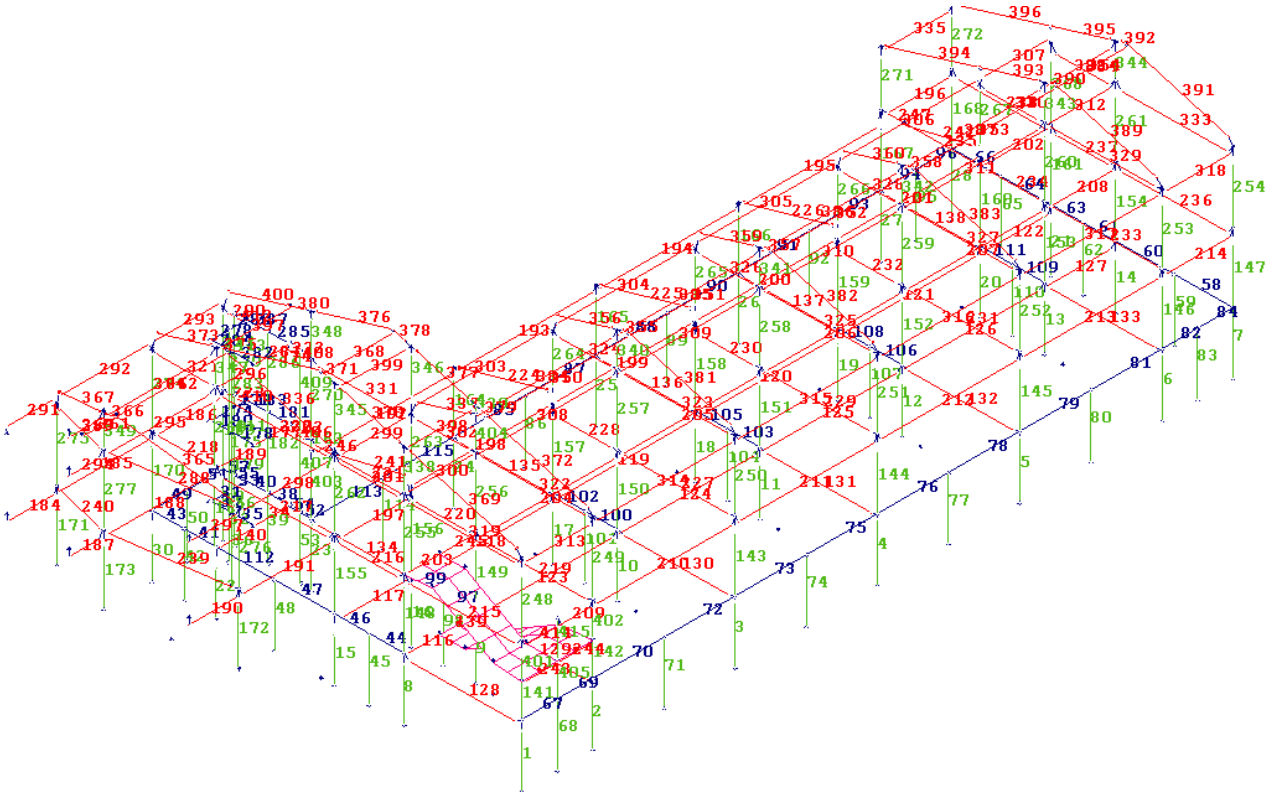
1.1 Dati di input



Numero nodi



Numero fili



Numero aste

R E L A Z I O N E D I C A L C O L O

Sono illustrati con la presente i risultati dei calcoli che riguardano il progetto delle armature, la verifica delle tensioni di lavoro dei materiali e del terreno.

- NORMATIVA DI RIFERIMENTO

La normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo, verifica e progettazione sono le Norme Tecniche per le Costruzioni emanate con il D.M. 17/01/2018 pubblicato nel suppl. 8 G.U. 42 del 20/02/2018, nonche' la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 2 Febbraio 2009, n. 617 "Istruzioni per l' applicazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni".

- METODI DI CALCOLO

I metodi di calcolo adottati per il calcolo sono i seguenti :

1) per i carichi statici: metodo delle deformazioni;

2) per i carichi sismici metodo dell'analisi modale o dell'analisi sismica statica equivalente.

Per lo svolgimento del calcolo si e' accettata l'ipotesi che, in corrispondenza dei piani sismici, i solai siano infinitamente rigidi nel loro piano e che le masse ai fini del calcolo delle forze di piano siano concentrate alle loro quote.

- CALCOLO SPOSTAMENTI E CARATTERISTICHE

II calcolo degli spostamenti e delle caratteristiche viene effettuato con il metodo degli elementi finiti (F.E.M.).

Possono essere inseriti due tipi di elementi:

1) Elemento monodimensionale asta ('beam') che unisce due nodi aventi ciascuno 6 gradi di liberta'. Per maggiore precisione di calcolo, viene tenuta in conto anche la deformabilita' a taglio e quella assiale di questi elementi. Queste aste inoltre non sono considerate flessibili da nodo a nodo ma hanno sulla parte iniziale e finale due tratti infinitamente rigidi formati dalla parte di trave inglobata nello spessore del pilastro; questi tratti rigidi forniscono al nodo una dimensione reale.

2) L'elemento bidimensionale shell ('quad') che unisce quattro nodi nello spazio. Il suo comportamento e' duplice, funziona da lastra per i carichi agenti sul suo piano, da piastra per i carichi ortogonali.

Assemblate tutte le matrici di rigidezza degli elementi in quella della struttura spaziale, la risoluzione del sistema viene perseguita tramite il metodo di Cholesky.

Ai fini della risoluzione della struttura, gli spostamenti X e Y e le rotazioni attorno l'asse verticale Z di tutti i nodi che giacciono su di un impalcato dichiarato rigido sono mutuamente vincolati.

- RELAZIONE SUI MATERIALI

Le caratteristiche meccaniche dei materiali sono descritti nei tabulati riportat per ciascuna tipologia di materiale utilizzato.

- ANALISI SISMICA DINAMICA

L'analisi sismica dinamica e' stata svolta con il metodo dell'analisi

modale; la ricerca dei modi e delle relative frequenze e' stata perseguita con il metodo di Jacobi.

I modi di vibrazione considerati sono in numero tale da assicurare l'eccitazione di piu' dell'85% della massa totale della struttura.

Per ciascuna direzione di ingresso del sisma si sono valutate le forze applicate spazialmente agli impalcati di ogni piano (forza in X, forza in Y e momento).

Le forze orizzontali cosi' calcolate vengono ripartite fra gli elementi irrigidenti (pilastri e pareti di taglio), ipotizzando i solai dei piani sismici infinitamente rigidi assialmente.

Per la verifica della struttura si e' fatto riferimento all'analisi modale, pertanto sono prima calcolate le sollecitazioni e gli spostamenti modali e poi viene calcolato il loro valore efficace.

I valori stampati nei tabulati finali allegati sono proprio i suddetti valori efficaci e pertanto l'equilibrio ai nodi perde di significato. I valori delle sollecitazioni sismiche sono combinate linearmente (in somma e in differenza) con quelle per carichi statici per ottenere le sollecitazioni per sisma nelle due direzioni di calcolo.

Gli angoli delle direzioni di ingresso dei sismi sono valutati rispetto all'asse X del sistema di riferimento globale.

- VERIFICHE

Le verifiche, svolte secondo il metodo degli stati limite ultimi e di esercizio, si ottengono inviluppando tutte le condizioni di carico prese in considerazione.

In fase di verifica e' stato differenziato l'elemento trave dall'elemento pilastro. Nell'elemento trave le armature sono disposte in modo asimmetrico, mentre nei pilastri sono sempre disposte simmetricamente.

Per l'elemento trave, l'armatura si determina suddividendola in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante, valutando per tali conci le massime aree di armatura superiore ed inferiore richieste in base ai momenti massimi riscontrati nelle varie combinazioni di carico esaminate. Lo stesso criterio e' stato adottato per il calcolo delle staffe.

Anche l'elemento pilastro viene scomposto in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante. Vengono pero' riportate le armature massime richieste nella meta' superiore (testa) e inferiore (piede).

La fondazione su travi rovesce e' risolta contemporaneamente alla sovrastruttura tenendo in conto sia la rigidezza flettente che quella torcente, utilizzando per l'analisi agli elementi finiti l'elemento asta su suolo elastico alla Winkler.

Le travate possono incrociarsi con angoli qualsiasi e avere dei disassamenti rispetto ai pilastri su cui si appoggiano.

La ripartizione dei carichi, data la natura matriciale del calcolo, tiene automaticamente conto della rigidezza relativa delle varie travate convergenti su ogni nodo.

Le verifiche per gli elementi bidimensionali (setti) vengono effettuate sovrapponendo lo stato tensionale del comportamento a lastra e di quello a piastra. Vengono calcolate le armature delle due facce dell'elemento bidimensionale disponendo i ferri in due direzioni ortogonali.

- DIMENSIONAMENTO MINIMO DELLE ARMATURE.

Per il calcolo delle armature sono stati rispettati i minimi di legge di seguito riportati :

Travi: Area minima delle staffe pari a 1.5*b mmq/ml, essendo b lo spessore minimo dell'anima misurato in mm, con passo non maggiore di 0.8 dell' altezza utile e con un minimo di 3 staffe al metro.
In prossimita' degli appoggi o di carichi concentrati per una lunghezza pari all' altezza utile della sezione, il passo minimo sara' 12 volte il diametro minimo dell'armatura longitudinale.
Armatura longitudinale in zona tesa >=0.15% della sezione di calcestruz-

zo. Alle estremita' e' disposta una armatura inferiore minima che possa assorbire, allo stato limite ultimo, uno sforzo di trazione uguale al taglio.
In zona sismica nelle zone critiche il passo staffe e' non superiore al minimo di:
- un quarto dell'altezza utile della sezione trasversale;
- 175 mm e 225 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
- 6 volte e 8 volte il diametro minimo delle barre longitudinali considerate ai fini delle verifiche, rispettivamente per CDA e CDB
- 24 volte il diametro delle armature trasversali.

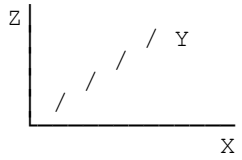
Le zone critiche si estendono, per CDB e CDA, per una lunghezza pari rispettivamente a 1 e 1,5 volte l'altezza della sezione della trave, misurata a partire dalla faccia del nodo trave-pilastro.
Nelle zone critiche della trave il rapporto fra l'armatura compressa e quella tesa e' maggiore o uguale a 0,5.

Pilastri: Armatura longitudinale compresa fra 0.3% e 4% della sezione effettiva e non minore di 0,10*Ned/fyd. Barre longitudinali con diametro maggiore o uguale a 12 mm; diametro staffe maggiore o uguale a 6 mm e comunque maggiore o uguale a 1/4 del diametro max delle barre longitudinali, con interasse non maggiore di 30 cm.
In zona sismica l'armatura longitudinale e' almeno pari all' 1% della sezione effettiva; il passo delle staffe di contenimento e' non superiore alla piu' piccola delle quantita' seguenti:
- 1/3 e 1/2 del lato minore della sezione trasversale, rispettivamente per CDA e CDB;
- 125 mm e 175 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
- 6 e 8 volte il diametro delle barre longitudinali che collegano, rispettivamente per CDA e CDB.

- SISTEMI DI RIFERIMENTO

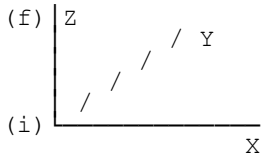
1) Sistema globale della struttura spaziale

Il sistema di riferimento globale e' costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali (OXYZ) dove l'asse Z rappresenta l'asse verticale rivolto verso l'alto. Le rotazioni sono considerate positive se concordi con gli assi vettori.



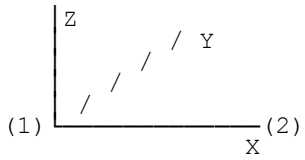
2) Sistema locale delle aste

Il sistema di riferimento locale delle aste, inclinate o meno, e' costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse Z coincidente con l'asse longitudinale dell'asta e orientamento dal nodo iniziale al nodo finale, gli assi X ed Y sono orientati come nell'archivio delle sezioni.



3) Sistema locale dello shell

Il sistema di riferimento locale dello shell e' costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse X coincidente con la direzione fra il primo ed il secondo nodo di input, l'asse Y giacente nel piano dello shell e l'asse Z in direzione dello spessore.



- UNITA' DI MISURA

Si adottano le seguenti unita' di misura:

[lunghezze] = m
[forza] = kgf / daN
[tempo] = sec
[temperat.] = °C

- CONVENZIONI SUI SEGNI

I carichi agenti sono:

1) - carichi e momenti distribuiti lungo gli assi coordinati;
2) - forze e coppie nodali concentrate sui nodi.

Le forze distribuite sono da ritenersi positive se concordi con il sistema di riferimento locale dell'asta, quelle concentrate sono positive se concordi con il sistema di riferimento globale.

I gradi di liberta' nodali sono gli omologhi agli enti forza, e quindi sono definiti positivi se concordi a questi ultimi.

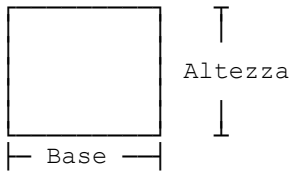
SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA

Le sezioni delle aste in c.a.o. riportate nel seguito sono state raggrupate per tipologia. Le tipologie disponibili sono le seguenti:

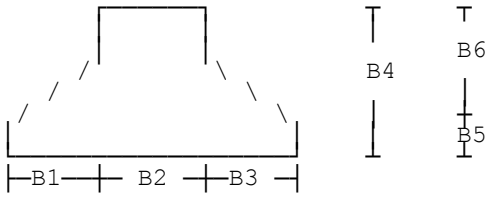
1. Rettangolare ; 4. a C
2. a T ; 5. Circolare
3. a I ; 6. Poligonale

Nelle tabelle sono usate alcune sigle il cui significato e' spiegato dagli schemi riportati in appresso:

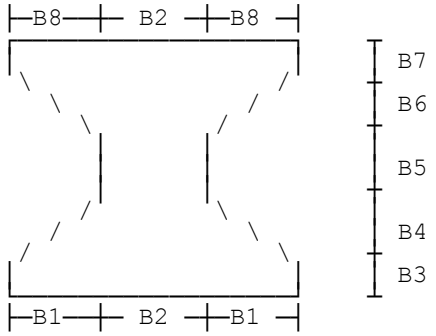
(1) RETTANGOLARE



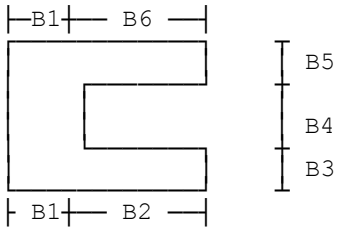
(2) a T



(3) ad I



(4) a C



Per quanto attiene alla tipologia poligonale le diciture V1, V2,... ... V10 individuano i vertici della sezione descritta per coordinate.

In coda alle presenti stampe viene riportata la tabellina riassuntiva delle caratteristiche statiche delle sezioni in parola in termini di area, momenti di inerzia baricentrici rispetto all'asse X ed Y (Ixg ed Iyg) e momento d'inerzia polare (Ip).

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dell'archivio materiali.

Materiale N.ro	: Numero identificativo del materiale in esame.
Densità	: Peso specifico del materiale.
Ex * 1E3	: Modulo elastico in direzione x moltiplicato per 10 al cubo.
Ni.x	: Coefficiente di Poisson in direzione x.
Alfa.x	: Coefficiente di dilatazione termica in direzione x.
Ey * 1E3	: Modulo elastico in direzione y moltiplicato per 10 al cubo.
Ni.y	: Coefficiente di Poisson in direzione y.
Alfa.y	: Coefficiente di dilatazione termica in direzione y.
E11 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 1a colonna.
E12 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 2a colonna.
E13 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 3a colonna.
E22 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 2a colonna.
E23 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 3a colonna.
E33 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 3a riga - 3a colonna.

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le aste in elevazione, per quelle di fondazione, per i pilastri e per i setti.

Crit.N.ro : Numero indicativo del criterio di progetto
Elem. : Tipo di elemento strutturale
%Rig.Tors. : Percentuale di rigidezza torsionale
Mod. E : Modulo di elasticita' normale
Poisson : Coefficiente di Poisson
Sgmc : Tensione massima di esercizio del calcestruzzo
tauc0 : Tensione tangenziale minima
tauc1 : Tensione tangenziale massima
Sgmf : Tensione massima di esercizio dell'acciaio
Om. : Coefficiente di omogenizzazione
Gamma : Peso specifico del materiale
Copristaffa : Distanza tra il lembo esterno della staffa ed il lembo esterno della sezione in calcestruzzo
Fi min. : Diametro minimo utilizzabile per le armature longitudinali
Fi st. : Diametro delle staffe
Lar. st. : Larghezza massima delle staffe
Psc : Passo di scansione per i diagrammi delle caratteristiche
Pos.pol. : Numero di posizioni delle armature per la verifica di sezioni poligonali
D arm. : Passo di incremento dell'armatura per la verifica di sezioni poligonali
Iteraz. : Numero massimo di iterazioni per la verifica di sezioni poligonali

Def. Tag. : Deformabilita' a taglio (si , no)
%Scorr.Staf.: Percentuale di scorrimento da far assorbire alle staffe
P.max staffe: Passo massimo delle staffe
P.min.staffe: Passo minimo delle staffe
tMt min. : Tensione di torsione minima al di sotto del quale non si arma a torsione
Ferri parete: Presenza di ferri di parete a taglio
Ecc.lim. : Eccentricita' M/N limite oltre la quale la verifica viene effettuata a flessione pura
Tipo ver. : Tipo di verifica (0 = solo Mx; 1 = Mx e My separate; 2 = deviata)
Fl.rett. : Flessione retta forzata per sezioni dissimmetriche ma simmetrizzabili (0 = no; 1 = si)
Den.X pos. : Denominatore della quantita' q*l*l per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma positivo
Den.X neg. : Denominatore della quantita' q*l*l per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma negativo
Den.Y pos. : Denominatore della quantita' q*l*l per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma positivo
Den.Y neg. : Denominatore della quantita' q*l*l per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma negativo
%Mag.car. : Percentuale di maggiorazione dei carichi statici della prima combinazione
%Rid.Plas : Rapporto tra i momenti sull'estremo della trave M*(ij)/M(ij), dove:
- M*(ij)=Momento DOPO la ridistribuzione plastica
- M(ij)=Momento PRIMA della ridistribuzione plastica

Linear. : Coefficiente descrittivo del comportamento dell'asta:
1 = comportamento lineare sia a trazione che a compressione.
2 = comportamento non lineare sia a trazione che a compressione.
3 = comportamento lineare solo a trazione.
4 = comportamento non lineare solo a trazione.
5 = comportamento lineare solo a compressione.
6 = comportamento non lineare solo a compressione.
Appesi : Flag di disposizione del carico sull'asta (1 = appeso, cioè applicato all'intradosso; 0 = non appeso, cioè applicato all'estradosso).

Min. T/sigma: Verifica minimo T/sigma (1 = si; 0 = no)

ARCHIVIO MATERIALI PIASTRE: MATRICE ELASTICA

Verif.Alette: Verifica alette travi di fondazione (1 = si; 0 = no)
Kwinkl. : Costante di sottofondo del terreno

ARCHIVIO MATERIALI PIASTRE: MATRICE ELASTICA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le verifiche agli stati limite.

Cri.Nro	:	Numero identificativo del criterio di progetto
Tipo Elem.	:	Tipo di elemento: trave di elevazione, trave di fondazione, pilastro, setto, setto elastico ("SHela")
fck	:	Resistenza caratteristica del cls
fcd	:	Resistenza di calcolo del cls
rcd	:	Resistenza di calcolo a flessione del cls (massimo del diagramma parabola rettangolo)
fyk	:	Resistenza caratteristica dell'acciaio
fyd	:	Resistenza di calcolo dell'acciaio
Ey	:	Modulo elastico dell'acciaio
ec0	:	Deformazione limite del cls in campo elastico
ecu	:	Deformazione ultima del cls
eyu	:	Deformazione ultima dell'acciaio
Ac/At	:	Rapporto dell'incremento fra l'armatura compressa e quella tesa
Mt/Mtu	:	Rapporto fra il momento torcente di calcolo e il momento torcente resistente del cls ultimo al di sotto del quale non si arma a torsione
Wra	:	Ampiezza limite della fessura per combinazioni rare
Wfr	:	Ampiezza limite della fessura per combinazioni frequenti
Wpe	:	Ampiezza limite della fessura per combinazioni permanenti
σcRara	:	Sigma massima del cls per combinazioni rare
σcPerm	:	Sigma massima del cls per combinazioni permanenti
σfRara	:	Sigma massima dell'acciaio per combinazioni rare
SpRar	:	Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni rare
SpPer	:	Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni permanenti
Coef.Visc.	:	Coefficiente di viscosita'

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella coordinate nodi.

Nodo3d : Numero del nodo spaziale
Coord.X : Cordinata X del punto nel sistema di riferimento globale
Coord.Y : Cordinata Y del punto nel sistema di riferimento globale
Coord.Z : Cordinata Z del punto nel sistema di riferimento globale
Filo : Numero del filo per individuare le travate in c.a.
Piano Sism.: Numero del piano rigido di appartenenza del nodo
Peso : Peso sismico del nodo; ogni canale di carico e' stato moltiplicato per il proprio coefficiente di riduzione del sovraccarico

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella dati di asta spaziale.

Asta3d : Numero dell'asta spaziale
Filo in. : Numero del filo del nodo iniziale
Filo fin. : Numero del filo del nodo finale
Q. iniz. : Quota del nodo iniziale
Q. fin. : Quota del nodo finale
Nod3d iniz. : Numero del nodo iniziale
Nod3d fin. : Numero del nodo finale
Cr. Pr. : Numero del criterio di progetto per la verifica
Sez. N.ro : Numero in archivio della sezione
Base x Alt : Per le sezioni rettangolari base ed altezza; per le altre tipologie ingombro massimo della sezione
Magr. : Dimensione del magrone per sezioni di fondazione
Rot. : Angolo di rotazione della sezione
dx : Scostamento in direzione X globale dell'estremo iniziale dell'asta dal nodo iniziale
dy : Scostamento in direzione Y globale dell'estremo iniziale dell'asta dal nodo iniziale
dz : Scostamento in direzione Z globale dell'estremo iniziale dell'asta dal nodo iniziale
dx : Scostamento in direzione X globale dell'estremo finale dell'asta dal nodo finale
dy : Scostamento in direzione Y globale dell'estremo finale dell'asta dal nodo finale
dz : Scostamento in direzione Z globale dell'estremo finale dell'asta dal nodo finale
TipoElemento: Tipo elemento ai fini sismici
Le sigle sotto riportate hanno il significato appresso specificato:
-Secondario NTC18:si intende un elemento asta secondario ai sensi della NTC2018, che non viene inserito nel modello sismico ed a cui vengono applicate le verifiche di duttilita'

-NoGerarchia: si intende un elemento asta non appartenente ad un meccanismo dissipativo e in cui non Φ applicabile la gerarchia delle resistenze (ad esempio aste meshate interne a pareti o piastre o travi inclinate)

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella vincoli nodali esterni.

Nodo3d : Numero del nodo spaziale
Codice : Codice eplicito per la determinazione del vincolo
I = incastro; C = cerniera completa; W = winkler
E = esplicito; P = plinto; U = Vincolo unilatero
Tx : Rigidezza traslante in direzione X sul sistema di riferimento locale del vincolo (-1 spostamento impedito)
Ty : Rigidezza traslante in direzione Y sul sistema di riferimento locale del vincolo (-1 spostamento impedito)
Tz : Rigidezza traslante in direzione Z sul sistema di riferimento locale del vincolo (-1 spostamento impedito)
Rx : Rigidezza rotazionale in direzione X sul sistema di riferimento locale del vincolo (-1 spostamento impedito)
Ry : Rigidezza rotazionale in direzione Y sul sistema di riferimento locale del vincolo (-1 spostamento impedito)
Rz : Rigidezza rotazionale in direzione Z sul sistema di riferimento locale del vincolo (-1 spostamento impedito)

SCOSTAMENTO PER I VINCOLI ELASTICI

Tr. X : Scostamento in direzione X globale del sistema di riferimento locale del vincolo
Tr. Y : Scostamento in direzione Y globale del sistema di riferimento locale del vincolo
Tr. Z : Scostamento in direzione Z globale del sistema di riferimento locale del vincolo
Azim : Angolo formato fra la proiezione dell'asse Z locale sul piano XY e l'asse X globale (azimut)
CoZe : Angolo formato fra l'asse Z locale e l'asse Z globale (complemento allo zenit)
Ass. : Rotazione attorno dell'asse Z locale del sistema di riferimento locale

ATTRIBUTO DI VERSO PER I VINCOLI UNILATERI

Tr. X : Attributo sul verso dello spostamento impedito dal vincolo unilatero lungo la direzione X
Tr. Y : Attributo sul verso dello spostamento impedito dal vincolo unilatero lungo la direzione Y
Tr. Z : Attributo sul verso dello spostamento impedito dal vincolo unilatero lungo la direzione Z
Rot.X : Attributo sul verso della rotazione impedita dal vincolo unilatero lungo l' asse vettore X
Rot.Y : Attributo sul verso della rotazione impedita dal vincolo unilatero lungo l' asse vettore Y
Rot.Z : Attributo sul verso della rotazione impedita dal vincolo unilatero lungo l' asse vettore Z

Gli attributi sul verso degli spostamenti e delle rotazioni possono assumere i seguenti valori:

1 = Impedisce gli spostamenti sia positivi che negativi
3 = Impedisce solo gli spostamenti positivi
5 = Impedisce solo gli spostamenti negativi

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle carichi termici aste, carichi distribuiti aste, carichi concentrati, carichi termici shell e carichi shell.

Carichi aste

```
Asta3d     : Numero dell'asta spaziale
Dt         : Delta termico costante
ALI.SISMICA: Coefficiente di riduzione del sovraccarico per la condi-
             zione in stampa ai fini del calcolo della massa sismica
Riferimento: Sistema di riferimento dei carichi (0 globale ; 1 locale)
Qx         : Carico distribuito in direzione X sul nodo iniziale
Qy         : Carico distribuito in direzione Y sul nodo iniziale
Qz         : Carico distribuito in direzione Z sul nodo iniziale
Qx         : Carico distribuito in direzione X sul nodo finale
Qy         : Carico distribuito in direzione Y sul nodo finale
Qz         : Carico distribuito in direzione Z sul nodo finale
Mt         : Momento torcente distribuito
```

Carichi concentrati

```
Nodo3d     : Numero del nodo spaziale
Fx         : Forza in direzione X nel sistema di riferimento globale
Fy         : Forza in direzione Y nel sistema di riferimento globale
Fz         : Forza in direzione Z nel sistema di riferimento globale
Mx         : Momento in direzione X nel sistema di riferimento globale
My         : Momento in direzione Y nel sistema di riferimento globale
Mz         : Momento in direzione Z nel sistema di riferimento globale
```

Carichi shell

```
Shell      : Numero dello shell spaziale
Dt         : Delta termico costante
Riferimento: Sistema di riferimento delle pressioni e dei carichi
             distribuiti; verticale e' la direzione dell'asse Z
             del sistema di riferimento globale, normale e' la
             direzione ortogonale all'elemento per le pressioni e
             ortogonale al lato per i carichi distribuiti.
             Codici:       0 = pressione verticale e carico normale
                           1 = pressione normale   e carico verticale
                           2 = pressione normale   e carico normale
                           3 = pressione verticale e carico verticale
P.a        : Pressione sul primo vertice dello shell
P.b        : Pressione sul secondo vertice dello shell
P.c        : Pressione sul terzo vertice dello shell
P.d        : Pressione sul quarto vertice dello shell
Q.ab       : Carico distribuito sul lato ab
Q.bc       : Carico distribuito sul lato bc
Q.cd       : Carico distribuito sul lato cd
Q.da       : Carico distribuito sul lato da
```

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della composizione degli elementi bidimensionali e la numerazione dei vertici dei microelementi in cui questi vengono suddivisi.

Macro N.ro : Numero identificativo del macroelemento definito in fase di input
Col.1/2/3/4/5/6 : Numero del microelemento in cui viene suddiviso il macroelemento in fase di calcolo

Micro N.ro : Numero identificativo del microelemento
Macro N.ro : Numero identificativo del macroelemento a cui appartiene il microelemento
Vert.1 : Numero del primo vertice del microelemento
Vert.2 : Numero del secondo vertice del microelemento
Vert.3 : Numero del terzo vertice del microelemento
Vert.4 : Numero del quarto vertice del microelemento

ARCHIVIO SEZIONI ASTE IN C.A.O.

Tipologia Rettangolare			
Sez. N.ro	Base (cm)	Altezza (cm)	Magrone (cm)
1	30,0	30,0	0,0
3	30,0	50,0	0,0
33	30,0	55,0	0,0
65	80,0	24,0	0,0
67	50,0	24,0	0,0
71	50,0	24,0	0,0
73	30,0	100,0	0,0
83	30,0	355,0	0,0
85	30,0	645,0	0,0
87	30,0	545,0	0,0
89	15,0	240,0	0,0
91	30,0	115,0	0,0
93	35,0	60,0	0,0

Tipologia Rettangolare			
Sez. N.ro	Base (cm)	Altezza (cm)	Magrone (cm)
2	30,0	40,0	0,0
4	30,0	60,0	0,0
37	30,0	24,0	0,0
66	30,0	78,0	0,0
70	20,0	120,0	0,0
72	20,0	100,0	0,0
75	30,0	70,0	0,0
84	30,0	790,0	0,0
86	30,0	396,0	0,0
88	15,0	210,0	0,0
90	30,0	130,0	0,0
92	15,0	24,0	0,0
94	45,0	60,0	0,0

ARCHIVIO SEZIONI ASTE IN C.A.O.

Tipologia Poligonale																			
Sez. N.ro		V1 (cm)	V2 (cm)	V3 (cm)	V4 (cm)	V5 (cm)	V6 (cm)	V7 (cm)	V8 (cm)	V9 (cm)	V10 (cm)	Magr (cm)	Forma Poligon.	b1 cm	b2 cm	b3 cm	b4 cm	b5 cm	b6 cm
74	X	0,0	19,4	38,7	38,7	19,4	0,0					0	Colmo1	24	20	5			
	Y	24,8	29,8	24,8	0,0	5,0	0,0					0							

ARCHIVIO SEZIONI ASTE IN C.A.O.

CARATTERISTICHE STATICHE DELLE SEZIONI IN C.A.O.				
Sez. N.ro	Area (cm2)	Ixg (cm4)	Iyg (cm4)	Ip (cm4)
1	900	67500	67500	135000
2	1200	160000	90000	250000
3	1500	312500	112500	425000
4	1800	540000	135000	675000
33	1650	415938	123750	539688
37	720	34560	54000	88560
65	1920	92160	1024000	1116160
66	2340	1186380	175500	1361880
67	1200	57600	250000	307600
70	2400	2880000	80000	2960000
71	1200	57600	250000	307600
72	2000	1666667	66667	1733333
73	3000	2500000	225000	2725000
74	960	51152	120000	171152
75	2100	857500	157500	1015000
83	10650	111847208	798750	112645960
84	23700	1232597504	1777500	1234375040
85	19350	670840320	1451250	672291584
86	11880	155247840	891000	156138848
87	16350	404696608	1226250	405922848
88	3150	11576250	59063	11635312
89	3600	17280000	67500	17347500
90	3900	5492500	292500	5785000
91	3450	3802188	258750	4060938
92	360	17280	6750	24030
93	2100	630000	214375	844375
94	2700	810000	455625	1265625

ARCHIVIO MATERIALE FRP

ARCHIVIO MATERIALI FRP												
Mater N.ro	Descrizione Materiale	Tipo Fibra	Orientam. Fibre	Gramm g/mq	Dens. kg/mc	SpessEq. (mm)	AreaRes mmq/m	Traz. N/mmq	CarMax kN/m	ModElast N/mmq	Eps fk (%)	Tipo Appl
1	Fasciatura	Carbonio	MonoAss.	300	1780	0,1690	169	5100	495	245000	2,100	A

ARCHIVIO MATERIALI PIASTRE: MATRICE ELASTICA

Materiale N.ro	Densita' kg/mc	Ex*1E3 kg/cmq	Ni.x	Alfa.x (*1E5)	Ey*1E3 kg/cmq	Ni.y	Alfa.y (*1E5)	E11*1E3 kg/cmq	E12*1E3 kg/cmq	E13*1E3 kg/cmq	E22*1E3 kg/cmq	E23*1E3 kg/cmq	E33*1E3 kg/cmq
1	2500	302	0,20	1,00	302	0,20	1,00	314	63	0	314	0	126
12	1800	25	0,25	1,00	25	0,25	1,00	27	7	0	27	0	10
13	1900	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
14	1800	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
15	1900	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
16	1900	30	0,25	1,00	30	0,25	1,00	32	8	0	32	0	12
17	1900	30	0,25	1,00	30	0,25	1,00	32	8	0	32	0	12

CRITERI DI PROGETTO

IDEN	ASTE ELEVAZIONE															
Crit N.ro	Def Tag	%Scorr Staffe	P max. Staffe	P min. Staffe	τMtmin kg/cmq	Ferri parete	Elim cm	Tipo verif.	Fl. rett	DenX pos.	DenX neg.	DenY pos.	DenY neg.	%Mag car.	%Rid Plas
1	si	100	30	0	3	no	200	Mx	1	0	0	0	0	0	100

CRITERI DI PROGETTO

IDEN	PILASTRI		
Crit N.ro	Def Tag	τMtmin kg/cmq	Tipo verif.
3	si	3,0	Dev.

IDEN	PILASTRI		
Crit N.ro	Def Tag	τMtmin kg/cmq	Tipo verif.
5	si	3,0	Dev.

CRITERI DI PROGETTO

IDENTIF.		CARATTERISTICHE DEL MATERIALE							DURABILITA'			CARATTER.COSTRUTTIVE					FLAG	
Crit N.ro	Elem.	% Rig Tors.	% Rig Fless	Classe CLS	Classe Acciaio	Mod. El kg/cmq	Pois son	Gamma kg/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Copr staf	Copr ferr	Fi min	Fi st	Lun sta	Li n.	App esi
1	ELEV.	1	100	PROV	PROV	301794	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	3,5	14	8	60	1	0
3	PILAS	1	100	PROV	PROV	301794	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	3,3	14	6	50	1	
5	PILAS	70	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	XC2/XC3	SENSIBILE	1,00	3,5	4,9	12	8	50	0	

CRITERI DI PROGETTO

C R I T E R I P E R I L C A L C O L O A G L I S T A T I L I M I T E U L T I M I E D I E S E R C I Z I O																										
Cri Nro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	σcRar	σcPer	σfRar	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk
		---------- kg/cmq ----------															--- kg/cmq ---							
1	ELEV.	287,0	191,0	191,0	4300	4300	3739	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10	0,4	0,3	172,0	129,0	3440				2,0	0,08	
3	PILAS	287,0	191,0	191,0	4300	4300	3739	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10	0,4	0,3	172,0	129,0	3440				2,0	0,08	
5	PILAS	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10	0,3	0,2	150,0	112,0	3600				2,0	0,08	

MATERIALI SHELL IN C.A.

IDENT	%	CARATTERISTICHE					DURABILITA'			COPRIFERRO	
Mat. N.ro	Rig Fls	Classe CLS	Classe Acciaio	Mod. E kg/cmq	Pois-son	Gamma kg/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Setti (cm)	Piastre (cm)
1	100	PROV	PROV	301794	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	2,0

MATERIALI SHELL IN C.A.

C R I T E R I P E R I L C A L C O L O A G L I S T A T I L I M I T E U L T I M I E D I E S E R C I Z I O																									
Cri Nro	Tipo Elem	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	σcRar	σcPer	σfRar	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk
		---------- kg/cmq ----------															--- kg/cmq ---							
1	SETTI	287,0	191,0	191,0	4300	4300	3739	2100000	0,20	0,35	1,00	50			0,4	0,3	172,0	129,0	3440					

DATI GENERALI DI STRUTTURA

D A T I G E N E R A L I D I S T R U T T U R A			
Massima dimens. dir. X (m)	56,02	Altezza edificio (m)	14,58
Massima dimens. dir. Y (m)	40,30	Differenza temperatura(°C)	15
P A R A M E T R I S I S M I C I			
Vita Nominale (Anni)	50	Classe d' Uso	TERZA
Longitudine Est (Grd)	12,67309	Latitudine Nord (Grd)	43,62355
Categoria Suolo	C	Coeff. Condiz. Topogr.	1,00000
Sistema Costruttivo Dir.1	Utente	Sistema Costruttivo Dir.2	Utente
Regolarita' in Altezza	NO(KR=.8)	Regolarita' in Pianta	NO
Direzione Sisma (Grd)	0	Sisma Verticale	ASSENTE
Effetti P/Delta	NO	Quota di Zero Sismico (m)	0,00000
Tipo Intervento	ADEGUAMENTO	Tipo Analisi Sismica	PUSH-OVER
Livello Sicurezza Min. (%)	100		
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.O.			
Probabilita' Pvr	0,81	Periodo di Ritorno Anni	45,00
Accelerazione Ag/g	0,07	Periodo T'c (sec.)	0,29
Fo	2,44	Fv	0,86
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,50	Periodo TB (sec.)	0,15
Periodo TC (sec.)	0,45	Periodo TD (sec.)	1,87
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.			
Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni	75,00
Accelerazione Ag/g	0,08	Periodo T'c (sec.)	0,29
Fo	2,46	Fv	0,96
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,50	Periodo TB (sec.)	0,15
Periodo TC (sec.)	0,46	Periodo TD (sec.)	1,94
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	712,00
Accelerazione Ag/g	0,20	Periodo T'c (sec.)	0,33
Fo	2,47	Fv	1,49
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,40	Periodo TB (sec.)	0,17
Periodo TC (sec.)	0,50	Periodo TD (sec.)	2,41
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ESPLICITO - D I R. 1			
Fattore di struttura 'q'	1,50		
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ESPLICITO - D I R. 2			
Fattore di struttura 'q'	1,50		
COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI			
Acciaio per CLS armato	1,15	Calcestruzzo CLS armato	1,50
Legno per comb. eccez.	1,00	Legno per comb. fondament.:	1,30
Livello conoscenza	LC2		
FRP Collasso Tipo 'A'	1,10	FRP Delaminazione Tipo 'A'	1,20
FRP Collasso Tipo 'B'	1,25	FRP Delaminazione Tipo 'B'	1,50
FRP Resist. Press/Fless	1,00	FRP Resist. Taglio/Torsione	1,20
FRP Resist. Confinamento	1,10		

ATTRIBUTI TAMPONATURE SU PIANI SISMICI

IDENTIFICATIV		ATTRIBUTI	
Piano N.ro	Quota (m)	Irregol Pianta	Piano Soffice
1	3,40	NO	NO
2	7,24	NO	NO
3	11,08	NO	NO
4	0,00	NO	NO

COORDINATE DEI NODI

IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		PESO SISMICO		
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Filo N.ro	Piano Sism.	Dir. X (t)	Dir. Y (t)	Dir. Z (t)
1	0,00	0,00	0,00	1	0	0,00	0,00	0,00
2	1,98	0,00	0,00	84	0	0,00	0,00	0,00
3	3,96	0,00	0,00	2	0	0,00	0,00	0,00
4	7,91	0,00	0,00	41	0	0,00	0,00	0,00
5	11,86	0,00	0,00	3	0	0,00	0,00	0,00
6	15,81	0,00	0,00	42	0	0,00	0,00	0,00
7	19,76	0,00	0,00	4	0	0,00	0,00	0,00
8	23,71	0,00	0,00	43	0	0,00	0,00	0,00
9	27,66	0,00	0,00	5	0	0,00	0,00	0,00
10	31,61	0,00	0,00	44	0	0,00	0,00	0,00
11	35,56	0,00	0,00	6	0	0,00	0,00	0,00
12	37,54	0,00	0,00	71	0	0,00	0,00	0,00
13	39,52	0,00	0,00	7	0	0,00	0,00	0,00
14	39,52	3,22	0,00	73	0	0,00	0,00	0,00
15	39,52	6,45	0,00	14	0	0,00	0,00	0,00
16	39,52	8,22	0,00	86	0	0,00	0,00	0,00
17	39,52	10,00	0,00	21	0	0,00	0,00	0,00
18	39,52	12,73	0,00	87	0	0,00	0,00	0,00
19	39,52	15,45	0,00	28	0	0,00	0,00	0,00
20	11,86	15,45	0,00	24	0	0,00	0,00	0,00
21	15,81	15,45	0,00	88	0	0,00	0,00	0,00
22	19,76	15,45	0,00	25	0	0,00	0,00	0,00
23	23,71	15,45	0,00	89	0	0,00	0,00	0,00
24	27,66	15,45	0,00	26	0	0,00	0,00	0,00
25	31,61	15,45	0,00	90	0	0,00	0,00	0,00
26	35,56	15,45	0,00	27	0	0,00	0,00	0,00
27	37,54	15,45	0,00	91	0	0,00	0,00	0,00
28	0,00	6,45	0,00	8	0	0,00	0,00	0,00
29	0,00	8,38	0,00	92	0	0,00	0,00	0,00
30	0,00	10,30	0,00	15	0	0,00	0,00	0,00
31	0,00	11,00	0,00	57	0	0,00	0,00	0,00
32	3,96	15,45	0,00	23	0	0,00	0,00	0,00
33	7,91	15,45	0,00	93	0	0,00	0,00	0,00
34	3,96	6,45	0,00	9	0	0,00	0,00	0,00
35	3,96	8,22	0,00	95	0	0,00	0,00	0,00
36	3,96	10,00	0,00	16	0	0,00	0,00	0,00
37	11,86	6,45	0,00	10	0	0,00	0,00	0,00
38	11,86	8,22	0,00	96	0	0,00	0,00	0,00
39	11,86	10,00	0,00	17	0	0,00	0,00	0,00
40	19,76	6,45	0,00	11	0	0,00	0,00	0,00
41	19,76	8,22	0,00	97	0	0,00	0,00	0,00
42	19,76	10,00	0,00	18	0	0,00	0,00	0,00
43	27,66	6,45	0,00	12	0	0,00	0,00	0,00
44	27,66	8,22	0,00	98	0	0,00	0,00	0,00
45	27,66	10,00	0,00	19	0	0,00	0,00	0,00
46	35,56	6,45	0,00	13	0	0,00	0,00	0,00
47	35,56	8,22	0,00	99	0	0,00	0,00	0,00
48	35,56	10,00	0,00	20	0	0,00	0,00	0,00
49	4,03	19,73	7,24	126	0	4,15	4,15	4,15
50	11,86	11,00	0,00	59	0	0,00	0,00	0,00
51	19,76	11,00	0,00	60	0	0,00	0,00	0,00
52	27,66	11,00	0,00	61	0	0,00	0,00	0,00
53	35,56	11,00	0,00	62	0	0,00	0,00	0,00
54	3,96	5,45	0,00	63	0	0,00	0,00	0,00
55	11,86	5,45	0,00	64	0	0,00	0,00	0,00
56	19,76	5,45	0,00	65	0	0,00	0,00	0,00

COORDINATE DEI NODI

IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		PESO SISMICO		
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Filo N.ro	Piano Sism.	Dir. X (t)	Dir. Y (t)	Dir. Z (t)
57	27,66	5,45	0,00	66	0	0,00	0,00	0,00
58	35,56	5,45	0,00	67	0	0,00	0,00	0,00
59	0,00	13,60	0,00	47	0	0,00	0,00	0,00
60	0,00	20,30	0,00	30	0	0,00	0,00	0,00
61	0,00	16,75	0,00	22	0	0,00	0,00	0,00
62	0,00	18,52	0,00	110	0	0,00	0,00	0,00
63	3,96	20,30	0,00	29	0	0,00	0,00	0,00
64	1,98	20,30	0,00	120	0	0,00	0,00	0,00
65	3,06	19,15	0,00	125	0	0,00	0,00	0,00
66	4,03	19,73	0,00	126	0	0,00	0,00	0,00
67	2,01	17,95	0,00	135	0	0,00	0,00	0,00
68	4,11	17,95	0,00	138	0	0,00	0,00	0,00
69	4,03	16,10	0,00	142	0	0,00	0,00	0,00
70	0,00	0,00	3,40	1	1	7,92	7,92	7,92
71	3,96	0,00	3,40	2	1	12,75	12,75	12,75
72	11,86	0,00	3,40	3	1	15,60	15,60	15,60
73	19,76	0,00	3,40	4	1	15,60	15,60	15,60
74	27,66	0,00	3,40	5	1	15,60	15,60	15,60
75	35,56	0,00	3,40	6	1	13,06	13,06	13,06
76	39,52	0,00	3,40	7	1	5,74	5,74	5,74
77	0,00	6,45	3,40	8	1	0,00	0,00	10,15
78	3,96	6,45	3,40	9	1	25,44	25,44	25,44
79	11,86	6,45	3,40	10	1	41,26	41,26	41,26
80	19,76	6,45	3,40	11	1	41,26	41,26	41,26
81	27,66	6,45	3,40	12	1	41,26	41,26	41,26
82	35,56	6,45	3,40	13	1	32,40	32,40	32,40
83	39,52	6,45	3,40	14	1	12,95	12,95	12,95
84	0,00	10,30	3,40	15	0	0,00	0,00	12,16
85	3,96	10,00	3,40	16	1	29,19	29,19	29,19
86	11,86	10,00	3,40	17	1	38,49	38,49	38,49
87	19,76	10,00	3,40	18	1	38,48	38,48	38,48
88	27,66	10,00	3,40	19	1	38,29	38,29	38,29
89	35,56	10,00	3,40	20	1	30,02	30,02	30,02
90	39,52	10,00	3,40	21	1	12,17	12,17	12,17
91	0,00	16,75	3,40	22	0	0,00	0,00	8,23
92	3,96	15,45	3,40	23	1	8,37	8,37	8,37
93	11,86	15,45	3,40	24	1	12,65	12,65	12,65
94	19,76	15,45	3,40	25	1	13,38	13,38	13,38
95	27,66	15,45	3,40	26	1	13,38	13,38	13,38
96	35,56	15,45	3,40	27	1	11,07	11,07	11,07
97	39,52	15,45	3,40	28	1	5,00	5,00	5,00
98	3,96	20,30	3,40	29	1	3,15	3,15	3,15
99	0,00	20,30	3,40	30	0	0,00	0,00	2,73
100	2,01	19,15	3,40	39	1	0,22	0,22	0,22
101	3,06	19,15	3,40	125	1	3,30	3,30	3,30
102	4,11	19,15	3,40	37	1	0,53	0,53	0,53
103	2,01	16,75	3,40	40	1	6,56	6,56	6,56
104	4,11	16,75	3,40	38	1	2,88	2,88	2,88
105	2,01	17,95	3,40	135	1	3,26	3,26	3,26
106	4,11	17,95	3,40	138	1	3,26	3,26	3,26
107	0,00	18,52	3,40	110	1	0,00	0,00	4,53
108	0,00	8,38	3,40	92	1	0,00	0,00	6,11
109	0,00	13,60	3,40	47	0	0,00	0,00	10,83
110	1,98	20,30	3,40	120	1	8,18	8,18	8,18
111	4,03	16,10	3,40	142	1	4,21	4,21	4,21
112	4,03	19,73	3,40	126	1	3,73	3,73	3,73
113	39,52	3,22	3,40	73	1	10,98	10,98	10,98
114	39,52	8,22	3,40	86	1	8,23	8,23	8,23
115	39,52	12,73	3,40	87	1	9,40	9,40	9,40
116	1,98	0,00	3,40	84	1	13,43	13,43	13,43
117	7,91	0,00	3,40	41	1	20,97	20,97	20,97
118	15,81	0,00	3,40	42	1	20,97	20,97	20,97
119	23,71	0,00	3,40	43	1	20,97	20,97	20,97
120	31,61	0,00	3,40	44	1	20,97	20,97	20,97
121	37,54	0,00	3,40	71	1	10,87	10,87	10,87
122	15,81	15,45	3,40	88	1	19,31	19,31	19,31
123	23,71	15,45	3,40	89	1	19,31	19,31	19,31
124	31,61	15,45	3,40	90	1	19,31	19,31	19,31
125	37,54	15,45	3,40	91	1	9,68	9,68	9,68
126	3,96	8,22	3,40	95	1	4,53	4,53	4,53
127	11,86	8,22	3,40	96	1	4,53	4,53	4,53
128	19,76	8,22	3,40	97	1	4,53	4,53	4,53

COORDINATE DEI NODI

IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		PESO SISMICO		
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Filo N.ro	Piano Sism.	Dir. X (t)	Dir. Y (t)	Dir. Z (t)
129	27,66	8,22	3,40	98	1	4,53	4,53	4,53
130	35,56	8,22	3,40	99	1	8,11	8,11	8,11
131	7,91	15,45	3,40	93	1	18,26	18,26	18,26
132	1,98	6,45	3,40	85	1	5,53	5,53	5,53
133	-5,27	10,30	3,40	32	0	0,00	0,00	0,00
134	-5,69	13,60	3,40	45	0	0,00	0,00	0,00
135	-6,13	16,90	3,40	35	0	0,00	0,00	0,00
136	-5,27	20,30	3,40	31	0	0,00	0,00	0,00
137	3,81	5,05	3,40	81	1	0,44	0,44	0,44
138	1,98	5,05	3,40	83	1	0,44	0,44	0,44
139	0,00	0,00	5,32	1	0	1,06	1,06	1,06
140	3,96	0,00	5,32	2	0	1,06	1,06	1,06
141	11,86	0,00	7,24	3	2	30,36	30,36	30,36
142	19,76	0,00	7,24	4	2	30,36	30,36	30,36
143	27,66	0,00	7,24	5	2	30,36	30,36	30,36
144	35,56	0,00	7,24	6	2	24,21	24,21	24,21
145	39,52	0,00	7,24	7	2	12,72	12,72	12,72
146	0,00	6,45	7,24	8	2	9,54	9,54	9,54
147	3,96	6,45	7,24	9	2	25,74	25,74	25,74
148	11,86	6,45	7,24	10	2	42,30	42,30	42,30
149	19,76	6,45	7,24	11	2	42,30	42,30	42,30
150	27,66	6,45	7,24	12	2	42,30	42,30	42,30
151	35,56	6,45	7,24	13	2	32,71	32,71	32,71
152	39,52	6,45	7,24	14	2	19,23	19,23	19,23
153	0,00	10,30	7,24	15	2	23,84	23,84	23,84
154	3,96	10,00	7,24	16	2	25,15	25,15	25,15
155	11,86	10,00	7,24	17	2	28,36	28,36	28,36
156	19,76	10,00	7,24	18	2	28,36	28,36	28,36
157	27,66	10,00	7,24	19	2	28,36	28,36	28,36
158	35,56	10,00	7,24	20	2	25,53	25,53	25,53
159	39,52	10,00	7,24	21	2	17,32	17,32	17,32
160	0,00	16,75	7,24	22	2	23,62	23,62	23,62
161	3,96	15,45	7,24	23	2	1,82	1,82	1,82
162	11,86	15,45	6,70	24	0	13,69	13,69	13,69
163	19,76	15,45	6,70	25	0	13,23	13,23	13,23
164	27,66	15,45	6,70	26	0	13,24	13,24	13,24
165	35,56	15,45	7,24	27	2	13,94	13,94	13,94
166	39,52	15,45	7,24	28	2	11,12	11,12	11,12
167	3,96	20,30	7,24	29	2	5,66	5,66	5,66
168	0,00	20,30	7,24	30	2	11,44	11,44	11,44
169	-5,27	20,30	7,24	31	2	9,61	9,61	9,61
170	-5,27	10,30	7,24	32	2	14,32	14,32	14,32
171	-6,13	16,90	7,24	35	2	20,28	20,28	20,28
172	2,01	19,15	7,24	39	2	0,22	0,22	0,22
173	3,06	19,15	7,24	125	2	3,47	3,47	3,47
174	4,11	19,15	7,24	37	2	0,49	0,49	0,49
175	2,01	16,75	7,24	40	2	6,67	6,67	6,67
176	4,11	16,75	7,24	38	2	2,61	2,61	2,61
177	2,01	17,95	7,24	135	2	3,46	3,46	3,46
178	4,11	17,95	7,24	138	2	3,46	3,46	3,46
179	-8,05	20,30	7,24	33	2	2,42	2,42	2,42
180	-8,05	16,90	7,24	36	2	3,91	3,91	3,91
181	-8,05	10,30	7,24	34	2	3,44	3,44	3,44
182	1,98	6,45	7,24	85	2	2,70	2,70	2,70
183	3,96	14,15	7,24	72	2	3,26	3,26	3,26
184	35,56	14,15	7,24	94	2	3,26	3,26	3,26
185	1,98	0,00	5,32	84	0	6,45	6,45	6,45
186	1,98	1,70	5,32	80	2	0,96	0,96	0,96
187	0,15	1,70	5,32	78	0	0,48	0,48	0,48
188	3,81	1,70	5,32	79	2	0,48	0,48	0,48
189	1,98	5,05	7,24	83	2	0,44	0,44	0,44
190	0,15	5,05	7,24	82	2	0,44	0,44	0,44
191	0,00	0,00	11,08	1	3	11,18	11,18	11,18
192	3,96	0,00	11,08	2	3	22,07	22,07	22,07
193	11,86	0,00	11,08	3	3	28,34	28,34	28,34
194	19,76	0,00	11,08	4	3	28,34	28,34	28,34
195	27,66	0,00	11,08	5	3	28,34	28,34	28,34
196	35,56	0,00	11,08	6	3	21,89	21,89	21,89
197	39,52	0,00	11,08	7	3	10,88	10,88	10,88
198	0,00	6,45	11,08	8	3	9,27	9,27	9,27
199	3,96	6,45	11,08	9	3	14,37	14,37	14,37
200	11,86	6,45	11,08	10	3	19,09	19,09	19,09

COORDINATE DEI NODI

IDENT.	POSIZIONE NODO			ATTRIBUTI		PESO SISMICO		
Nodo3d N.ro	Coord.X (m)	Coord.Y (m)	Coord.Z (m)	Filo N.ro	Piano Sism.	Dir. X (t)	Dir. Y (t)	Dir. Z (t)
201	19,76	6,45	11,08	11	3	19,09	19,09	19,09
202	27,66	6,45	11,08	12	3	19,09	19,09	19,09
203	35,56	6,45	11,08	13	3	14,84	14,84	14,84
204	39,52	6,45	11,08	14	3	8,79	8,79	8,79
205	0,00	10,30	11,08	15	3	18,90	18,90	18,90
206	3,96	10,00	11,08	16	3	16,77	16,77	16,77
207	11,86	10,00	11,08	17	3	17,59	17,59	17,59
208	19,76	10,00	11,08	18	3	17,59	17,59	17,59
209	27,66	10,00	11,08	19	3	17,59	17,59	17,59
210	35,56	10,00	11,08	20	3	14,39	14,39	14,39
211	39,52	10,00	11,08	21	3	7,61	7,61	7,61
212	0,00	16,75	11,08	22	3	11,23	11,23	11,23
213	3,96	15,45	11,08	23	3	4,43	4,43	4,43
214	35,56	15,45	10,23	27	0	5,25	5,25	5,25
215	39,52	15,45	10,23	28	0	5,25	5,25	5,25
216	3,96	20,30	11,08	29	3	5,52	5,52	5,52
217	0,00	20,30	11,08	30	3	10,94	10,94	10,94
218	-5,27	20,30	11,08	31	3	9,21	9,21	9,21
219	-5,27	10,30	11,08	32	3	14,60	14,60	14,60
220	-6,13	16,90	11,08	35	3	9,89	9,89	9,89
221	2,01	19,15	11,08	39	3	0,29	0,29	0,29
222	3,06	19,15	11,08	125	3	2,09	2,09	2,09
223	4,11	19,15	11,08	37	3	0,58	0,58	0,58
224	2,01	16,75	11,08	40	3	3,30	3,30	3,30
225	4,11	16,75	11,08	38	3	1,94	1,94	1,94
226	2,01	17,95	11,08	135	3	1,73	1,73	1,73
227	4,11	17,95	11,08	138	3	2,16	2,16	2,16
228	-8,05	20,30	11,08	33	3	2,51	2,51	2,51
229	-8,05	16,90	11,08	36	3	1,79	1,79	1,79
230	-8,05	10,30	11,08	34	3	3,91	3,91	3,91
231	0,00	16,20	13,05	54	0	7,13	7,13	7,13
232	3,96	6,45	13,22	9	0	5,62	5,62	5,62
233	0,00	6,45	13,22	8	0	7,49	7,49	7,49
234	11,86	6,45	12,88	10	0	11,85	11,85	11,85
235	19,76	6,45	12,88	11	0	11,85	11,85	11,85
236	27,66	6,45	12,88	12	0	11,86	11,86	11,86
237	35,56	6,45	12,90	13	0	9,18	9,18	9,18
238	39,52	6,45	12,90	14	0	3,98	3,98	3,98
239	0,00	10,30	14,37	15	0	3,87	3,87	3,87
240	3,96	10,00	14,28	16	0	3,73	3,73	3,73
241	0,00	16,75	12,88	22	0	9,59	9,59	9,59
242	3,96	15,45	13,27	23	0	1,79	1,79	1,79
243	-6,13	16,90	12,88	35	0	6,19	6,19	6,19
244	3,96	5,85	13,04	48	0	7,63	7,63	7,63
245	11,86	5,85	13,04	49	0	13,85	13,85	13,85
246	19,76	5,85	13,04	50	0	13,85	13,85	13,85
247	27,66	5,85	13,04	51	0	13,85	13,85	13,85
248	35,56	5,85	13,08	52	0	10,76	10,76	10,76
249	39,52	5,85	13,08	53	0	4,53	4,53	4,53
250	-8,05	16,20	13,05	56	0	2,24	2,24	2,24
251	-6,11	16,20	13,05	55	0	7,39	7,39	7,39
252	-8,05	16,90	12,88	36	0	1,38	1,38	1,38
253	0,00	11,00	14,58	57	0	4,31	4,31	4,31
254	3,96	11,00	14,58	58	0	4,14	4,14	4,14
255	4,11	16,75	12,88	38	0	5,57	5,57	5,57
256	35,56	10,00	11,85	20	0	1,98	1,98	1,98
257	39,52	10,00	11,85	21	0	1,98	1,98	1,98
258	0,00	0,00	7,24	1	2	6,35	6,35	6,35
259	3,96	0,00	7,24	2	2	18,27	18,27	18,27
260	3,96	15,45	6,70	23	0	7,24	7,24	7,24
261	3,96	6,45	12,88	9	0	6,62	6,62	6,62
262	4,03	16,10	7,24	142	0	3,89	3,89	3,89
263	4,03	16,10	11,08	142	0	2,40	2,40	2,40
264	4,03	19,73	11,08	126	0	1,86	1,86	1,86
265	1,98	0,00	7,24	84	0	4,53	4,53	4,53
266	-16,50	-20,00	0,00	46	0	0,00	0,00	0,00

DATI ASTE SPAZIALI

IDENTIFICAZIONE								GEOMETRIA				SCOST.INIZIALI			SCOST. FINALI				
Asta3d N.ro	Filo in.	Filo fin.	Q.iniz (m)	Q.fin. (m)	Nod3d iniz.	Nod3d fin.	Cr. Pr.	Sez. N.ro	Sigla Sezione	Magr. (cm)	Rot. Grd	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	Cri Geo	Tipo Elemento ai fini sism.
1	1	1	3,40	0,00	70	1	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-50	0	0	0		Pilastri
2	2	2	3,40	0,00	71	3	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-50	0	0	0		Pilastri
3	3	3	3,40	0,00	72	5	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-24	0	0	0		Pilastri
4	4	4	3,40	0,00	73	7	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-24	0	0	0		Pilastri
5	5	5	3,40	0,00	74	9	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-24	0	0	0		Pilastri
6	6	6	3,40	0,00	75	11	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-24	0	0	0		Pilastri
7	7	7	3,40	0,00	76	13	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastri
8	8	8	3,40	0,00	77	28	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-50	0	0	0		Pilastri
9	9	9	3,40	0,00	78	34	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
10	10	10	3,40	0,00	79	37	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
11	11	11	3,40	0,00	80	40	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
12	12	12	3,40	0,00	81	43	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
13	13	13	3,40	0,00	82	46	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
14	14	14	3,40	0,00	83	15	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
15	15	15	3,40	0,00	84	30	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-100	0	0	0		NoGerarchia C.A.
16	16	16	3,40	0,00	85	36	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
17	17	17	3,40	0,00	86	39	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
18	18	18	3,40	0,00	87	42	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
19	19	19	3,40	0,00	88	45	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
20	20	20	3,40	0,00	89	48	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
21	21	21	3,40	0,00	90	17	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
22	22	22	3,40	0,00	91	61	3	93	Rett. 35 x 60	0	0	0	3	-100	0	3	0		NoGerarchia C.A.
23	23	23	3,40	0,00	92	32	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-24	0	0	0		Pilastri
24	24	24	3,40	0,00	93	20	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-24	0	0	0		Pilastri
25	25	25	3,40	0,00	94	22	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-24	0	0	0		Pilastri
26	26	26	3,40	0,00	95	24	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-24	0	0	0		Pilastri
27	27	27	3,40	0,00	96	26	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-24	0	0	0		Pilastri
28	28	28	3,40	0,00	97	19	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastri
29	29	29	3,40	0,00	98	63	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastri
30	30	30	3,40	0,00	99	60	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-100	0	0	0		NoGerarchia C.A.
31	39	125	3,40	3,40	100	101	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-8	0	0	-8	0		NoGerarchia Acci
32	125	125	3,40	0,00	101	65	3	88	Rett. 15 x 210	0	90	0	-8	0	0	-8	0		Pilastri
33	125	37	3,40	3,40	101	102	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-8	0	0	-8	0		NoGerarchia Acci
34	40	38	3,40	3,40	103	104	1	92	Rett. 15 x 24	0	0	0	8	-12	0	8	-12		Trave telaio
35	40	135	3,40	3,40	103	105	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	8	0	0	8	0	0		NoGerarchia Acci
36	135	135	3,40	0,00	105	67	3	89	Rett. 15 x 240	0	180	8	0	0	8	0	0		Pilastri
37	135	39	3,40	3,40	105	100	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	8	0	0	8	0	0		NoGerarchia Acci
38	38	138	3,40	3,40	104	106	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	-8	0	0	-8	0	0		NoGerarchia Acci
39	138	138	3,40	0,00	106	68	3	89	Rett. 15 x 240	0	180	-8	0	0	-8	0	0		Pilastri
40	138	37	3,40	3,40	106	102	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	-8	0	0	-8	0	0		NoGerarchia Acci
41	22	110	3,40	3,40	91	107	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
42	110	110	3,40	0,00	107	62	3	83	Rett. 30 x 355	0	180	0	0	0	0	0	0		Pilastri
43	110	30	3,40	3,40	107	99	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
44	8	92	3,40	3,40	77	108	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
45	92	92	3,40	0,00	108	29	3	83	Rett. 30 x 355	0	180	0	0	0	0	0	0		Pilastri
46	92	15	3,40	3,40	108	84	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
47	15	47	3,40	3,40	84	109	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
48	47	47	3,40	0,00	109	59	3	85	Rett. 30 x 645	0	180	0	-8	0	0	-8	0		Pilastri
49	30	120	3,40	3,40	99	110	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
50	120	120	3,40	0,00	110	64	3	86	Rett. 30 x 396	0	90	0	0	0	0	0	0		Pilastri
51	120	29	3,40	3,40	110	98	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
52	23	142	3,40	3,40	92	111	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	-8	0	0		NoGerarchia Acci
53	142	142	3,40	0,00	111	69	3	90	Rett. 30 x 130	0	180	-8	0	0	-8	0	0		Pilastri
54	142	38	3,40	3,40	111	104	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	-8	0	0	-15	0	0		NoGerarchia Acci
55	37	126	3,40	3,40	102	112	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	-15	0	0	-8	0	0		NoGerarchia Acci
56	126	126	3,40	0,00	112	66	3	91	Rett. 30 x 115	0	180	-8	0	0	-8	0	0		Pilastri
57	126	29	3,40	3,40	112	98	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	-8	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
58	7	73	3,40	3,40	76	113	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
59	73	73	3,40	0,00	113	14	3	85	Rett. 30 x 645	0	180	0	0	0	0	0	0		Pilastri
60	73	14	3,40	3,40	113	83	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
61	14	86	3,40	3,40	83	114	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
62	86	86	3,40	0,00	114	16	3	83	Rett. 30 x 355	0	180	0	0	0	0	0	0		Pilastri
63	86	21	3,40	3,40	114	90	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
64	21	87	3,40	3,40	90	115	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
65	87	87	3,40	0,00	115	18	3	87	Rett. 30 x 545	0	180	0	0	0	0	0	0		Pilastri
66	87	28	3,40	3,40	115	97	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
67	1	84	3,40	3,40	70	116	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
68	84	84	3,40	0,00	116	2	3	86	Rett. 30 x 396	0	90	0	0	0	0	0	0		Pilastri
69	84	2	3,40	3,40	116	71	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
70	2	41	3,40	3,40	71	117	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
71	41	41	3,40	0,00	117	4	3	84	Rett. 30 x 790	0	90	0	0	0	0	0	0		Pilastri
72	41	3	3,40	3,40	117	72	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
73	3	42	3,40	3,40	72	118	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
74	42	42	3,40	0,00	118	6	3	84	Rett. 30 x 790	0	90	0	0	0	0	0	0		Pilastri
75	42	4	3,40	3,40	118	73	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
76	4	43	3,40	3,40	73	119	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
77	43	43	3,40	0,00	119	8	3	84	Rett. 30 x 790	0	90	0	0	0	0	0	0		Pilastri
78	43	5	3,40	3,40	119	74	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
79	5	44	3,40	3,40	74	120	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
80	44	44	3,40	0,00	120	10	3	84	Rett. 30 x 790	0	90	0	0	0	0	0	0		Pilastri
81	44	6	3,40	3,40	120	75	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
82	6	71	3,40	3,40	75	121	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
83	71	71	3,40	0,00	121	12	3	86	Rett. 30 x 396	0	90	0	0	0	0	0	0		Pilastri
84	71	7	3,40	3,40	121	76	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
85	24	88	3,40	3,40	93	122	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
86	88	88	3,40	0,00	122	21	3	84	Rett. 30 x 790	0	90	0	0	0	0	0	0		Pilastri
87	88	25	3,40	3,40	122	94	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
88	25	89	3,40	3,40	94	123	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
89	89	89	3,40	0,00	123	23	3	84	Rett. 30 x 790	0	90	0	0	0	0	0	0		Pilastri
90	89	26	3,40	3,40	123	95	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
91	26	90	3,40	3,40	95	124	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
92	90	90	3,40	0,00	124	25	3	84	Rett. 30 x 790	0	90	0	0	0	0	0	0		Pilastri
93	90	27	3,40	3,40	124	96	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
94	27	91	3,40	3,40	96	125	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
95	91	91	3,40	0,00	125	27	3	86	Rett. 30 x 396	0	90	0	0	0	0	0	0		Pilastri
96	91	28	3,40	3,40	125	97	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
97	9	95	3,40	3,40	78	126	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
98	95	95	3,40	0,00	126	35	3	83	Rett. 30 x 355	0	180	0	0	0	0	0	0		Pilastri
99	95	16	3,40	3,40	126	85	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
100	10	96	3,40	3,40	79	127	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
101	96	96	3,40	0,00	127	38	3	83	Rett. 30 x 355	0	180	0	0	0	0	0	0		Pilastri
102	96	17	3,40	3,40	127	86	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
103	11	97	3,40	3,40	80	128	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
104	97	97	3,40	0,00	128	41	3	83	Rett. 30 x 355	0	180	0	0	0	0	0	0		Pilastri
105	97	18	3,40	3,40	128	87	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
106	12	98	3,40	3,40	81	129	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
107	98	98	3,40	0,00	129	44	3	83	Rett. 30 x 355	0	180	0	0	0	0	0	0		Pilastri
108	98	19	3,40	3,40	129	88	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
109	13	99	3,40	3,40	82	130	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
110	99	99	3,40	0,00	130	47	3	83	Rett. 30 x 355	0	180	0	0	0	0	0	0		Pilastri
111	99	20	3,40	3,40	130	89	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
112	47	22	3,40	3,40	109	91	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
113	23	93	3,40	3,40	92	131	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
114	93	93	3,40	0,00	131	33	3	84	Rett. 30 x 790	0	90	0	0	0	0	0	0		Pilastri
115	93	24	3,40	3,40	131	93	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acci
116	8	85	3,40	3,40	77	132	1	65	Rett. 80 x 24	0	0	15	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
117	15	16	3,40	3,40	84	85	1	65	Rett. 80 x 24	0	0	15	-30	-12	-15	0	-12		Trave telaio
118	16	17	3,40	3,40	85	86	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	0	-39	-15	0	-39		Trave telaio

DATI ASTE SPAZIALI

IDENTIFICAZIONE								GEOMETRIA				SCOST.INIZIALI			SCOST. FINALI				
Asta3d N.ro	Filo in.	Filo fin.	Q.iniz (m)	Q.fin. (m)	Nod3d iniz.	Nod3d fin.	Cr. Pr.	Sez. N.ro	Sigla Sezione	Magr. (cm)	Rot. Grd	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	Cri Geo	Tipo Elemento ai fini sism.
119	17	18	3,40	3,40	86	87	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	0	-39	-15	0	-39		Trave telaio
120	18	19	3,40	3,40	87	88	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	0	-39	-15	0	-39		Trave telaio
121	19	20	3,40	3,40	88	89	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	0	-39	-15	0	-39		Trave telaio
122	20	21	3,40	3,40	89	90	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	0	-39	-15	0	-39		Trave telaio
123	9	10	3,40	3,40	78	79	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	15	-39	-15	15	-39		Trave telaio
124	10	11	3,40	3,40	79	80	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	15	-39	-15	15	-39		Trave telaio
125	11	12	3,40	3,40	80	81	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	15	-39	-15	15	-39		Trave telaio
126	12	13	3,40	3,40	81	82	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	15	-39	-15	15	-39		Trave telaio
127	13	14	3,40	3,40	82	83	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	15	-39	-15	15	-39		Trave telaio
128	1	8	3,40	3,40	70	77	1	3	Rett. 30 x 50	0	0	0	30	-25	0	-30	-25		Trave telaio
129	2	9	3,40	3,40	71	78	1	3	Rett. 30 x 50	0	0	0	30	-25	0	-30	-25		Trave telaio
130	3	10	3,40	3,40	72	79	1	67	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
131	4	11	3,40	3,40	73	80	1	67	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
132	5	12	3,40	3,40	74	81	1	67	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
133	6	13	3,40	3,40	75	82	1	67	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
134	16	23	3,40	3,40	85	92	1	67	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
135	17	24	3,40	3,40	86	93	1	67	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
136	18	25	3,40	3,40	87	94	1	67	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
137	19	26	3,40	3,40	88	95	1	67	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
138	20	27	3,40	3,40	89	96	1	67	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
139	85	9	3,40	3,40	132	78	1	65	Rett. 80 x 24	0	0	0	0	-12	-15	0	-12		NoGerarchia C.A.
140	22	40	3,40	3,40	91	103	1	65	Rett. 80 x 24	0	0	15	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
141	1	1	5,32	3,40	139	70	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastri
142	2	2	5,32	3,40	140	71	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastri
143	3	3	7,24	3,40	141	72	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
144	4	4	7,24	3,40	142	73	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
145	5	5	7,24	3,40	143	74	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
146	6	6	7,24	3,40	144	75	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
147	7	7	7,24	3,40	145	76	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
148	8	8	7,24	3,40	146	77	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
149	9	9	7,24	3,40	147	78	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
150	10	10	7,24	3,40	148	79	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
151	11	11	7,24	3,40	149	80	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
152	12	12	7,24	3,40	150	81	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
153	13	13	7,24	3,40	151	82	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
154	14	14	7,24	3,40	152	83	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
155	15	15	7,24	3,40	153	84	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
156	16	16	7,24	3,40	154	85	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-24	0	0	0		Pilastri
157	17	17	7,24	3,40	155	86	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-24	0	0	0		Pilastri
158	18	18	7,24	3,40	156	87	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-24	0	0	0		Pilastri
159	19	19	7,24	3,40	157	88	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-24	0	0	0		Pilastri
160	20	20	7,24	3,40	158	89	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-24	0	0	0		Pilastri
161	21	21	7,24	3,40	159	90	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
162	22	22	7,24	3,40	160	91	3	94	Rett. 45 x 60	0	0	-8	3	-78	-8	3	0		Pilastri
163	23	23	7,24	6,70	161	260	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastri
164	24	24	6,70	3,40	162	93	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-50	0	0	0		Pilastri
165	25	25	6,70	3,40	163	94	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-50	0	0	0		Pilastri
166	26	26	6,70	3,40	164	95	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-50	0	0	0		Pilastri
167	27	27	7,24	3,40	165	96	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-104	0	0	0		Pilastri
168	28	28	7,24	3,40	166	97	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
169	29	29	7,24	3,40	167	98	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
170	30	30	7,24	3,40	168	99	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
171	31	31	7,24	3,40	169	136	3	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
172	32	32	7,24	3,40	170	133	3	2	Rett. 30 x 40	0	0	0	5	-78	0	5	0		Pilastri
173	35	35	7,24	3,40	171	135	3	33	Rett. 30 x 55	0	90	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
174	39	125	7,24	7,24	172	173	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-8	0	0	-8	0		NoGerarchia Acci
175	125	125	7,24	3,40	173	101	3	88	Rett. 15 x 210	0	90	0	-8	0	0	-8	0		Pilastri
176	125	37	7,24	7,24	173	174	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-8	0	0	-8	0		NoGerarchia Acci
177	40	38	7,24	7,24	175	176	1	92	Rett. 15 x 24	0	0	0	8	-12	0	8	-12		Trave telaio
178	40	135	7,24	7,24	175	177	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	8	0	0	8	0	0		NoGerarchia Acci
179	135	135	7,24	3,40	177	105	3	89	Rett. 15 x 240	0	180	8	0	0	8	0	0		Pilastri
180	135	39	7,24	7,24	177	172	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	8	0	0	8	0	0		NoGerarchia Acci
181	38	138	7,24	7,24	176	178	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	-8	0	0	-8	0	0		NoGerarchia Acci
182	138	138	7,24	3,40	178	106	3	89	Rett. 15 x 240	0	180	-8	0	0	-8	0	0		Pilastri
183	138	37	7,24	7,24	178	174	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	-8	0	0	-8	0	0		NoGerarchia Acci
184	33	31	7,24	7,24	179	169	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	0	0	-39	-15	0	-39		NoGerarchia C.A.
185	31	30	7,24	7,24	169	168	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	0	-39	-15	0	-39		Trave telaio
186	30	29	7,24	7,24	168	167	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	0	-39	-15	0	-39		Trave telaio
187	36	35	7,24	7,24	180	171	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	0	0	-39	-28	0	-39		NoGerarchia C.A.
188	35	22	7,24	7,24	171	160	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	28	0	-39	-30	15	-39		Trave telaio
189	22	40	7,24	7,24	160	175	1	65	Rett. 80 x 24	0	0	15	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
190	34	32	7,24	7,24	181	170	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	0	0	-39	-15	0	-39		NoGerarchia C.A.
191	32	15	7,24	7,24	170	153	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	0	-39	-15	0	-39		Trave telaio
192	23	24	6,70	6,70	260	162	1	3	Rett. 30 x 50	0	0	15	0	-25	-15	0	-25		Trave telaio
193	24	25	6,70	6,70	162	163	1	3	Rett. 30 x 50	0	0	15	0	-25	-15	0	-25		Trave telaio
194	25	26	6,70	6,70	163	164	1	3	Rett. 30 x 50	0	0	15	0	-25	-15	0	-25		Trave telaio
195	26	27	6,70	7,24	164	165	1	3	Rett. 30 x 50	0	0	15	0	-25	-15	0	-79		Trave telaio
196	27	28	7,24	7,24	165	166	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	0	-39	-15	0	-39		Trave telaio
197	15	16	7,24	7,24	153	154	1	65	Rett. 80 x 24	0	0	15	-30	-12	-15	0	-12		Trave telaio
198	16	17	7,24	7,24	154	155	1	70	Rett. 20 x 120	0	0	15	5	36	-15	5	36		Trave telaio
199	17	18	7,24	7,24	155	156	1	70	Rett. 20 x 120	0	0	15	5	36	-15	5	36		Trave telaio
200	18	19	7,24	7,24	156	157	1	70	Rett. 20 x 120	0	0	15	5	36	-15	5	36		Trave telaio
201	19	20	7,24	7,24	157	158	1	70	Rett. 20 x 120	0	0	15	5	36	-15	5	36		Trave telaio
202	20	21	7,24	7,24	158	159	1	65	Rett. 80 x 24	0	0	15	0	-12	-15	0	-12		Trave telaio
203	8	85	7,24	7,24	146	182	1	65	Rett. 80 x 24	0	0	15	0	-12	0	0	-12		NoGerarchia C.A.
204	9	10	7,24	7,24	147	148	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	0	-39	-15	0	-39		Trave telaio
205	10	11	7,24	7,24	148	149	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	0	-39	-15	0	-39		Trave telaio
206	11	12	7,24	7,24	149	150	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	0	-39	-15	0	-39		Trave telaio
207	12	13	7,24	7,24	150	151	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	0	-39	-15	0	-39		Trave telaio
208	13	14	7,24	7,24	151	152	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	0	-39	-15	0	-39		Trave telaio
209	84	2	7,24	7,24	265	259	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	0	0	-39	-15	0	-39		Trave telaio
210	2	3	7,24	7,24	259	141	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	0	-39	-15	0	-39		Trave telaio
211	3	4	7,24	7,24	141	142	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	0	-39	-15	0	-39		Trave telaio
212	4	5	7,24	7,24	142	143	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	0	-39	-15	0	-39		Trave telaio
213	5	6	7,24	7,24	143	144	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	0	-39	-15	0	-39		Trave telaio
214	6	7	7,24	7,24	144	145	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	0	-39	-15	0	-39		Trave telaio
215	1	8	7,24	7,24	258	146	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	0	30	-39	0	-30	-39		Trave telaio
216	8	15	7,24	7,24	146	153	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	0	30	-39	0	-30	-39		Trave telaio
217	15	22	7,24	7,24	153	160	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	0	30	-39	0	-30	-39		Trave telaio
218	22	30	7,24	7,24	160	168	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
219	2	9	7,24	7,24	259	147	1	3	Rett. 30 x 50	0	0	0	30	-25	0	-30	-25		Trave telaio
220	9	16	7,24	7,24	147	154	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	-10	30	-12	-10	-30	-12		Trave telaio
221	16	72	7,24	7,24	154	183	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	-10	30	-12	-10	0	-12		Trave telaio
222	142	38	7,24	7,24	262	176	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	-18	15	-12	-25	0	-12		Trave telaio
223	126	29	7,24	7,24	49	167	1	37	Rett. 30 x 24	0	0	-8	-15	-12	0	-30	-12		Trave telaio
224	17	24	7,24	6,70	155	162	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	30	93	0	-30	13		NoGerarchia C.A.
225	18	25	7,24	6,70	156	163	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	30	93	0	-30	13		NoGerarchia C.A.
226	19	26	7,24	6,70	157	164	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	30	93	0	-30	13		NoGerarchia C.A.
227	3	10	7,24	7,24	141	148	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
228	10	17	7,24	7,24	148	155	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
229	4	11	7,24	7,24	142	149	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
230	11	18	7,24	7,24	149	156	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
231	5	12	7,24	7,24	143	150	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
232	12	19	7,24	7,24	150	157	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
233	6	13	7,24	7,24	144	151	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	10	30	-12	10	-30	-12		Trave telaio
234	13	20	7,24	7,24	151	158	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	10	30	-12	10	-30	-12		Trave telaio
235	20	94	7,24	7,24	158	184	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	10	30	-12	10	0	-12		Trave telaio
236	7	14	7,24	7,24	145	152	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	0	30	-39	0	-30	-39		Trave telaio

DATI ASTE SPAZIALI

IDENTIFICAZIONE								GEOMETRIA				SCOST.INIZIALI			SCOST. FINALI				
Asta3d N.ro	Filo in.	Filo fin.	Q.iniz (m)	Q.fin. (m)	Nod3d iniz.	Nod3d fin.	Cr. Pr.	Sez. N.ro	Sigla Sezione	Magr. (cm)	Rot. Grd	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	Cri Geo	Tipo Elemento ai fini sism.
237	14	21	7,24	7,24	152	159	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	0	30	-39	0	-30	-39		Trave telaio
238	21	28	7,24	7,24	159	166	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	0	30	-39	0	-30	-39		Trave telaio
239	32	35	7,24	7,24	170	171	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	-3	26	-12	2	-18	-12		Trave telaio
240	35	31	7,24	7,24	171	169	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	5	21	-12	-4	-18	-12		Trave telaio
241	16	72	7,24	7,24	154	183	1	37	Rett. 30 x 24	0	0	0	30	77	0	0	-12		NoGerarchia C.A.
242	20	94	7,24	7,24	158	184	1	37	Rett. 30 x 24	0	0	0	30	77	0	0	-12		NoGerarchia C.A.
243	1	84	5,32	5,32	139	185	1	2	Rett. 30 x 40	0	0	15	0	-20	0	0	-20		NoGerarchia C.A.
244	84	2	5,32	5,32	185	140	1	2	Rett. 30 x 40	0	0	0	0	-20	-15	0	-20		NoGerarchia C.A.
245	85	9	7,24	7,24	182	147	1	65	Rett. 80 x 24	0	0	0	0	-12	-15	0	-12		Trave telaio
246	72	23	7,24	7,24	183	161	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	-10	0	-12	-10	-30	-12		Trave telaio
247	94	27	7,24	7,24	184	165	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	10	0	-12	10	-30	-12		Trave telaio
248	1	1	11,08	7,24	191	258	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
249	2	2	11,08	7,24	192	259	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
250	3	3	11,08	7,24	193	141	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
251	4	4	11,08	7,24	194	142	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
252	5	5	11,08	7,24	195	143	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
253	6	6	11,08	7,24	196	144	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
254	7	7	11,08	7,24	197	145	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
255	8	8	11,08	7,24	198	146	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
256	9	9	11,08	7,24	199	147	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
257	10	10	11,08	7,24	200	148	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
258	11	11	11,08	7,24	201	149	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
259	12	12	11,08	7,24	202	150	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
260	13	13	11,08	7,24	203	151	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
261	14	14	11,08	7,24	204	152	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
262	15	15	11,08	7,24	205	153	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
263	16	16	11,08	7,24	206	154	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-50	0	0	96		Pilastri
264	17	17	11,08	7,24	207	155	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-24	0	0	124		Pilastri
265	18	18	11,08	7,24	208	156	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-24	0	0	124		Pilastri
266	19	19	11,08	7,24	209	157	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-24	0	0	124		Pilastri
267	20	20	11,08	7,24	210	158	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-24	0	0	96		Pilastri
268	21	21	11,08	7,24	211	159	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
269	22	22	11,08	7,24	212	160	3	94	Rett. 45 x 60	0	0	-8	3	-78	-8	3	0		Pilastri
270	23	23	11,08	7,24	213	161	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-50	0	0	0		Pilastri
271	27	27	10,23	7,24	214	165	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-50	0	0	0		Pilastri
272	28	28	10,23	7,24	215	166	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-50	0	0	0		Pilastri
273	29	29	11,08	7,24	216	167	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-24	0	0	0		Pilastri
274	30	30	11,08	7,24	217	168	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-24	0	0	0		Pilastri
275	31	31	11,08	7,24	218	169	3	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-24	0	0	0		Pilastri
276	32	32	11,08	7,24	219	170	3	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
277	35	35	11,08	7,24	220	171	3	33	Rett. 30 x 55	0	90	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
278	39	125	11,08	11,08	221	222	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-8	0	0	-8	0		NoGerarchia Acci
279	125	125	11,08	7,24	222	173	3	88	Rett. 15 x 210	0	90	0	-8	0	0	-8	0		Pilastri
280	125	37	11,08	11,08	222	223	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-8	0	0	-8	0		NoGerarchia Acci
281	40	38	11,08	11,08	224	225	1	92	Rett. 15 x 24	0	0	0	8	-12	0	8	-12		Trave telaio
282	40	135	11,08	11,08	224	226	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	8	0	0	8	0	0		NoGerarchia Acci
283	135	135	11,08	7,24	226	177	3	89	Rett. 15 x 240	0	180	8	0	0	8	0	0		Pilastri
284	135	39	11,08	11,08	226	221	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	8	0	0	8	0	0		NoGerarchia Acci
285	38	138	11,08	11,08	225	227	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	-8	0	0	-8	0	0		NoGerarchia Acci
286	138	138	11,08	7,24	227	178	3	89	Rett. 15 x 240	0	180	-8	0	0	-8	0	0		Pilastri
287	138	37	11,08	11,08	227	223	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	-8	0	0	-8	0	0		NoGerarchia Acci
288	32	35	11,08	11,08	219	220	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	-2	17	-12	2	-18	-12		Trave telaio
289	35	31	11,08	11,08	220	218	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	5	21	-12	-4	-18	-12		Trave telaio
290	126	29	11,08	11,08	264	216	1	37	Rett. 30 x 24	0	0	-8	-15	-12	0	-30	-12		Trave telaio
291	33	31	11,08	11,08	228	218	1	72	Rett. 20 x 100	0	0	0	5	26	-15	5	26		NoGerarchia C.A.
292	31	30	11,08	11,08	218	217	1	72	Rett. 20 x 100	0	0	15	5	26	-15	5	26		Trave telaio
293	30	29	11,08	11,08	217	216	1	72	Rett. 20 x 100	0	0	15	5	26	-15	5	26		Trave telaio
294	36	35	11,08	11,08	229	220	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	0	0	-39	-28	0	-39		NoGerarchia C.A.
295	35	22	11,08	11,08	220	212	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	28	0	-39	-30	15	-39		Trave telaio
296	22	40	11,08	11,08	212	224	1	65	Rett. 80 x 24	0	0	15	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
297	34	32	11,08	11,08	230	219	1	73	Rett. 30 x 100	0	0	0	0	-28	-15	0	-28		NoGerarchia C.A.
298	32	15	11,08	11,08	219	205	1	73	Rett. 30 x 100	0	0	15	0	-28	-15	0	-28		Trave telaio
299	15	16	11,08	11,08	205	206	1	65	Rett. 80 x 24	0	0	15	-20	-12	-15	10	-12		Trave telaio
300	8	9	11,08	11,08	198	199	1	65	Rett. 80 x 24	0	0	15	0	-12	-15	0	-12		Trave telaio
301	8	15	11,08	11,08	198	205	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	0	30	-39	0	-30	-39		Trave telaio
302	9	16	11,08	11,08	199	206	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
303	16	17	11,08	11,08	206	207	1	72	Rett. 20 x 100	0	0	15	0	26	-15	0	26		Trave telaio
304	17	18	11,08	11,08	207	208	1	72	Rett. 20 x 100	0	0	15	0	26	-15	0	26		Trave telaio
305	18	19	11,08	11,08	208	209	1	72	Rett. 20 x 100	0	0	15	0	26	-15	0	26		Trave telaio
306	19	20	11,08	11,08	209	210	1	72	Rett. 20 x 100	0	0	15	0	26	-15	0	26		Trave telaio
307	20	21	11,08	11,08	210	211	1	72	Rett. 20 x 100	0	0	15	0	26	-15	0	26		Trave telaio
308	9	10	11,08	11,08	199	200	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	15	-39	-15	15	-39		Trave telaio
309	10	11	11,08	11,08	200	201	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	15	-39	-15	15	-39		Trave telaio
310	11	12	11,08	11,08	201	202	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	15	-39	-15	15	-39		Trave telaio
311	12	13	11,08	11,08	202	203	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	15	-39	-15	15	-39		Trave telaio
312	13	14	11,08	11,08	203	204	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	15	-39	-15	15	-39		Trave telaio
313	1	2	11,08	11,08	191	192	1	73	Rett. 30 x 100	0	0	15	0	-28	-15	0	-28		Trave telaio
314	2	3	11,08	11,08	192	193	1	73	Rett. 30 x 100	0	0	15	0	-28	-15	0	-28		Trave telaio
315	3	4	11,08	11,08	193	194	1	73	Rett. 30 x 100	0	0	15	0	-28	-15	0	-28		Trave telaio
316	4	5	11,08	11,08	194	195	1	73	Rett. 30 x 100	0	0	15	0	-28	-15	0	-28		Trave telaio
317	5	6	11,08	11,08	195	196	1	73	Rett. 30 x 100	0	0	15	0	-28	-15	0	-28		Trave telaio
318	6	7	11,08	11,08	196	197	1	73	Rett. 30 x 100	0	0	15	0	-28	-15	0	-28		Trave telaio
319	1	8	11,08	11,08	191	198	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	0	30	-39	0	-30	-39		Trave telaio
320	15	22	11,08	11,08	205	212	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	0	30	-39	0	-30	-39		Trave telaio
321	22	30	11,08	11,08	212	217	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
322	2	9	11,08	11,08	192	199	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
323	3	10	11,08	11,08	193	200	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
324	10	17	11,08	11,08	200	207	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
325	4	11	11,08	11,08	194	201	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
326	11	18	11,08	11,08	201	208	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
327	5	12	11,08	11,08	195	202	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
328	12	19	11,08	11,08	202	209	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
329	6	13	11,08	11,08	196	203	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
330	13	20	11,08	11,08	203	210	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	0	30	-12	0	-30	-12		Trave telaio
331	16	23	11,08	11,08	206	213	1	3	Rett. 30 x 50	0	0	0	30	-25	0	-30	-25		Trave telaio
332	142	38	11,08	11,08	263	225	1	3	Rett. 30 x 50	0	0	-8	15	-25	-15	0	-25		Trave telaio
333	7	14	11,08	11,08	197	204	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	0	30	-39	0	-30	-39		Trave telaio
334	14	21	11,08	11,08	204	211	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	0	30	-39	0	-30	-39		Trave telaio
335	27	28	10,23	10,23	214	215	1	3	Rett. 30 x 50	0	0	15	0	-25	-15	0	-25		Trave telaio
336	15	54	11,08	13,05	205	231	1	37	Rett. 30 x 24	0	0	0	30	18	0	0	-13		NoGerarchia C.A.
337	9	16	12,88	11,08	261	206	1	37	Rett. 30 x 24	0	0	0	30	-21	0	-30	72		NoGerarchia C.A.
338	8	8	13,22	11,08	233	198	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-33	0	0	0		Pilastri
339	9	9	13,22	12,88	232	261	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	0	0	0	0		Pilastri
340	10	10	12,88	11,08	234	200	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-70	0	0	0		Pilastri
341	11	11	12,88	11,08	235	201	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-70	0	0	0		Pilastri
342	12	12	12,88	11,08	236	202	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-70	0	0	0		Pilastri
343	13	13	12,90	11,08	237	203	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-70	0	0	0		Pilastri
344	14	14	12,90	11,08	238	204	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-70	0	0	0		Pilastri
345	15	15	14,37	11,08	239	205	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-33	0	0	31		Pilastri
346	16	16	14,28	11,08	240	206	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-33	0	0	85		Pilastri
347	22	22	12,88	11,08	241	212	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	3	-70	0	3	0		Pilastri
348	23	23	13,27	11,08	242	213	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-33	0	0	0		Pilastri
349	35	35	12,88	11,08	243	220	3	33	Rett. 30 x 55	0	90	0	0	-70	0	0	0		Pilastri
350	48	49	13,04	13,04	244	245	1	74	Polig 38.72983 x	0	0	0	0	-15	0	0	-15		NoGerarchia C.A.
351	49	50	13,04	13,04	245	246	1	74	Polig 38.72983 x	0	0	0	0	-15	0	0	-15		NoGerarchia C.A.
352	50	51	13,04	13,04	246	247	1	74	Polig 38.72983 x	0	0	0	0	-15	0	0	-15		NoGerarchia C.A.
353	51	52	13,04	13,08	247	248	1	74	Polig 38.72983 x	0	0	0	0	-15	0	0	-15		NoGerarchia C.A.
354	52	53	13,08	13,08	248	249	1	74	Polig 38.72983 x	0	0	0	0	-15	0	0	-15		NoGerarchia C.A.

DATI ASTE SPAZIALI

IDENTIFICAZIONE								GEOMETRIA				SCOST.INIZIALI			SCOST. FINALI				
Asta3d N.ro	Filo in.	Filo fin.	Q.iniz (m)	Q.fin. (m)	Nod3d iniz.	Nod3d fin.	Cr. Pr.	Sez. N.ro	Sigla Sezione	Magr. (cm)	Rot. Grd	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	Cri Geo	Tipo Elemento ai fini sism.
355	49	10	13,04	12,88	245	234	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	5	0	-30	13		NoGerarchia C.A.
356	10	17	12,88	11,08	234	207	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	30	-4	0	-30	90		NoGerarchia C.A.
357	50	11	13,04	12,88	246	235	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	5	0	-30	13		NoGerarchia C.A.
358	51	12	13,04	12,88	247	236	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	5	0	-30	13		NoGerarchia C.A.
359	11	18	12,88	11,08	235	208	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	30	-4	0	-30	90		NoGerarchia C.A.
360	12	19	12,88	11,08	236	209	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	30	-4	0	-30	90		NoGerarchia C.A.
361	56	55	13,05	13,05	250	251	1	74	Polig 38.72983 x	0	0	0	0	-15	0	0	-15		NoGerarchia C.A.
362	55	54	13,05	13,05	251	231	1	74	Polig 38.72983 x	0	0	0	0	-15	0	0	-15		NoGerarchia C.A.
363	36	35	12,88	12,88	252	243	1	75	Rett. 30 x 70	0	0	0	0	-35	-28	0	-35		NoGerarchia C.A.
364	35	22	12,88	12,88	243	241	1	75	Rett. 30 x 70	0	0	28	0	-35	-30	15	-35		Trave telaio
365	32	55	11,08	13,05	219	251	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	-3	17	15	0	0	-13		NoGerarchia C.A.
366	55	35	13,05	12,88	251	243	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	0	0	-12	-5	-21	-7		NoGerarchia C.A.
367	35	31	12,88	11,08	243	218	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	5	21	-19	-4	-18	69		NoGerarchia C.A.
368	57	58	14,58	14,58	253	254	1	74	Polig 38.72983 x	0	0	0	0	-15	0	0	-15		NoGerarchia C.A.
369	1	8	11,08	13,22	191	233	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	30	36	0	-30	-4		NoGerarchia C.A.
370	8	15	13,22	14,37	233	239	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	30	14	0	-30	-4		NoGerarchia C.A.
371	15	57	14,37	14,58	239	253	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	30	14	0	0	5		NoGerarchia C.A.
372	2	48	11,08	13,04	192	244	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	30	36	0	0	4		NoGerarchia C.A.
373	22	30	12,88	11,08	241	217	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	30	-4	0	-30	90		NoGerarchia C.A.
374	57	54	14,58	13,05	253	231	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	5	0	0	5		NoGerarchia C.A.
375	54	22	13,05	12,88	231	241	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	5	0	-30	14		NoGerarchia C.A.
376	58	23	14,58	13,27	254	242	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	5	0	-30	14		NoGerarchia C.A.
377	9	16	13,22	14,28	232	240	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	30	14	0	-30	-4		NoGerarchia C.A.
378	16	58	14,28	14,58	240	254	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	30	14	0	0	5		NoGerarchia C.A.
379	48	9	13,04	13,22	244	232	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	4	0	-30	-5		NoGerarchia C.A.
380	23	38	13,27	12,88	242	255	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	30	-4	-15	0	5		NoGerarchia C.A.
381	3	49	11,08	13,04	193	245	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	30	36	0	0	5		NoGerarchia C.A.
382	4	50	11,08	13,04	194	246	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	30	36	0	0	5		NoGerarchia C.A.
383	5	51	11,08	13,04	195	247	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	30	36	0	0	5		NoGerarchia C.A.
384	9	10	12,88	12,88	261	234	1	75	Rett. 30 x 70	0	0	15	15	-35	-15	15	-35		Trave telaio
385	10	11	12,88	12,88	234	235	1	75	Rett. 30 x 70	0	0	15	15	-35	-15	15	-35		Trave telaio
386	11	12	12,88	12,88	235	236	1	75	Rett. 30 x 70	0	0	15	15	-35	-15	15	-35		Trave telaio
387	12	13	12,88	12,90	236	237	1	75	Rett. 30 x 70	0	0	15	15	-35	-15	15	-35		NoGerarchia C.A.
388	13	14	12,90	12,90	237	238	1	75	Rett. 30 x 70	0	0	15	15	-35	-15	15	-35		Trave telaio
389	6	52	11,08	13,08	196	248	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	30	36	0	0	5		NoGerarchia C.A.
390	52	13	13,08	12,90	248	237	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	5	0	-30	14		NoGerarchia C.A.
391	7	53	11,08	13,08	197	249	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	30	36	0	0	5		NoGerarchia C.A.
392	53	14	13,08	12,90	249	238	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	5	0	-30	14		NoGerarchia C.A.
393	13	20	12,90	11,85	237	256	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	30	-4	0	0	5		NoGerarchia C.A.
394	20	27	11,85	10,23	256	214	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	5	0	-30	14		NoGerarchia C.A.
395	14	21	12,90	11,85	238	257	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	30	-4	0	0	5		NoGerarchia C.A.
396	21	28	11,85	10,23	257	215	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	5	0	-30	14		NoGerarchia C.A.
397	22	38	12,88	12,88	241	255	1	65	Rett. 80 x 24	0	0	15	0	-12	0	0	-12		Trave telaio
398	8	9	13,22	13,22	233	232	1	65	Rett. 80 x 24	0	0	15	0	-12	-15	0	-12		Trave telaio
399	15	16	14,37	14,28	239	240	1	65	Rett. 80 x 24	0	0	15	-20	-12	-15	10	-12		NoGerarchia C.A.
400	38	29	12,88	11,08	255	216	1	4	Rett. 30 x 60	0	0	-15	0	5	0	-30	90		NoGerarchia C.A.
401	1	1	7,24	5,32	258	139	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
402	2	2	7,24	5,32	259	140	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-78	0	0	0		Pilastri
403	23	23	6,70	3,40	260	92	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-50	0	0	0		Pilastri
404	9	9	12,88	11,08	261	199	3	4	Rett. 30 x 60	0	0	0	0	-70	0	0	0		Pilastri
405	84	84	5,32	3,40	185	116	5	86	Rett. 30 x 396	0	90	0	0	0	0	0	0		Pilastri
406	23	142	7,24	7,24	161	262	1	71	Rett. 50 x 24	0	0	-10	30	-12	-18	15	-12		Trave telaio
407	142	142	7,24	3,40	262	111	5	90	Rett. 30 x 130	0	180	-8	0	0	-8	0	0		Pilastri
408	23	142	11,08	11,08	213	263	1	3	Rett. 30 x 50	0	0	0	30	-25	-8	15	-25		Trave telaio
409	142	142	11,08	7,24	263	262	5	90	Rett. 30 x 130	0	180	-8	0	0	-8	0	0		Pilastri
410	37	126	7,24	7,24	174	49	1	37	Rett. 30 x 24	0	0	-15	0	-12	-8	-15	-12		Trave telaio
411	126	126	7,24	3,40	49	112	5	91	Rett. 30 x 115	0	180	-8	0	0	-8	0	0		Pilastri
412	37	126	11,08	11,08	223	264	1	37	Rett. 30 x 24	0	0	-15	0	-12	-8	-15	-12		Trave telaio
413	126	126	11,08	7,24	264	49	5	91	Rett. 30 x 115	0	180	-8	0	0	-8	0	0		Pilastri
414	1	84	7,24	7,24	258	265	1	66	Rett. 30 x 78	0	0	15	0	-39	0	0	-39		Trave telaio
415	84	84	7,24	5,32	265	185	5	86	Rett. 30 x 396	0	90	0	0	0	0	0	0		Pilastri

VINCOLI E CEDIMENTI NODALI

IDENTIFIC.		RIGIDEZZE TRASLANTI			RIGIDEZZE ROTAZIONALI			SCOSTAMENTI						VERSO SPOSTAMENTI UNILATERI					
Nodo3d N.ro	Codice	Tx t/m	Ty t/m	Tz t/m	Rx t*m	Ry t*m	Rz t*m	Tr.X cm	Tr.Y cm	Tr.Z cm	Azim Grd	CoZe Grd	Ass. Grd	Tr.X	Tr.Y	Tr.Z	RotX	RotY	RotZ
1	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
2	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
3	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
4	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
5	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
6	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
7	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
8	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
9	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
10	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
11	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
12	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
13	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
14	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
15	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
16	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
17	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
18	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
19	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
20	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
21	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
22	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
23	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
24	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
25	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
26	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
27	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
28	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
29	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
30	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
31	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
32	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
33	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
34	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
35	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
36	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
37	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
38	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
39	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
40	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
41	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
42	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						

VINCOLI E CEDIMENTI NODALI

IDENTIFIC.		RIGIDEZZE TRASLANTI			RIGIDEZZE ROTAZIONALI			SCOSTAMENTI						VERSO SPOSTAMENTI UNILATERI					
Nodo3d N.ro	Codice	Tx t/m	Ty t/m	Tz t/m	Rx t*m	Ry t*m	Rz t*m	Tr.X cm	Tr.Y cm	Tr.Z cm	Azim Grd	CoZe Grd	Ass. Grd	Tr.X	Tr.Y	Tr.Z	RotX	RotY	RotZ
43	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
44	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
45	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
46	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
47	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
48	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
50	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
51	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
52	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
53	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
54	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
55	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
56	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
57	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
58	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
59	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
60	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
61	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
62	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
63	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
64	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
65	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
66	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
67	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
68	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
69	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
84	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
91	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
99	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
109	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
133	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
134	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
135	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						
136	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0						

VINCOLI INTERNI ASTE

		VINCOLO NODO INIZIALE							VINCOLO NODO FINALE								
IDENT.		RIGIDEZZE TRASLANTI			RIGIDEZZE ROTAZIONALI				RIGIDEZZE TRASLANTI			RIGIDEZZE ROTAZIONALI			COEFFICIENTI BETA	
Asta3d N.ro	Codice	Tx t/m	Ty t/m	Tz t/m	Rx t*m	Ry t*m	Rz t*m	Codice	Tx t/m	Ty t/m	Tz t/m	Rx t*m	Ry t*m	Rz t*m	Beta X	Beta Y
34	C	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	LIBERO	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	0,70	0,70
43	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	E	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	INCASTR	0,70	0,70
49	E	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	INCASTR	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	0,70	0,70
177	C	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	LIBERO	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	0,70	0,70
281	C	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	LIBERO	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	0,70	0,70

CARICHI DISTRIBUITI ASTE

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 1							ALIQUOTA SISMICA: 100	
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE			
Asta3d N.ro	Riferimento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
31	0	0,000	0,000	-0,150	0,000	0,000	-0,150	0,000	0,00
33	0	0,000	0,000	-0,150	0,000	0,000	-0,150	0,000	0,00
34	0	0,000	0,000	-0,930	0,000	0,000	-0,930	0,000	0,00
44	0	0,000	0,000	-0,822	0,000	0,000	-0,822	0,000	0,00
46	0	0,000	0,000	-0,822	0,000	0,000	-0,822	0,000	0,00
47	0	0,000	0,000	-0,900	0,000	0,000	-0,900	0,000	0,00
49	0	0,000	0,000	-0,826	0,000	0,000	-0,826	0,000	0,00
51	0	0,000	0,000	-0,826	0,000	0,000	-0,826	0,000	0,00
52	0	0,000	0,000	-1,050	0,000	0,000	-1,050	0,000	0,00
54	0	0,000	0,000	-1,050	0,000	0,000	-1,050	0,000	0,00
55	0	0,000	0,000	-1,050	0,000	0,000	-1,050	0,000	0,00
57	0	0,000	0,000	-1,050	0,000	0,000	-1,050	0,000	0,00
58	0	0,000	0,000	-0,854	0,000	0,000	-0,854	0,000	0,00
60	0	0,000	0,000	-0,854	0,000	0,000	-0,854	0,000	0,00
61	0	0,000	0,000	-1,485	0,000	0,000	-1,485	0,000	0,00
63	0	0,000	0,000	-1,485	0,000	0,000	-1,485	0,000	0,00
64	0	0,000	0,000	-0,900	0,000	0,000	-0,900	0,000	0,00
66	0	0,000	0,000	-0,900	0,000	0,000	-0,900	0,000	0,00
67	0	0,000	0,000	-1,342	0,000	0,000	-1,342	0,000	0,00
69	0	0,000	0,000	-1,342	0,000	0,000	-1,342	0,000	0,00
70	0	0,000	0,000	-1,275	0,000	0,000	-1,275	0,000	0,00
72	0	0,000	0,000	-1,275	0,000	0,000	-1,275	0,000	0,00
73	0	0,000	0,000	-1,275	0,000	0,000	-1,275	0,000	0,00
75	0	0,000	0,000	-1,275	0,000	0,000	-1,275	0,000	0,00
76	0	0,000	0,000	-1,275	0,000	0,000	-1,275	0,000	0,00
78	0	0,000	0,000	-1,275	0,000	0,000	-1,275	0,000	0,00
79	0	0,000	0,000	-1,275	0,000	0,000	-1,275	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 1							ALIQUOTA SISMICA: 100		
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferimento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
81	0	0,000	0,000	-1,275	0,000	0,000	-1,275	0,000	0,00
82	0	0,000	0,000	-1,455	0,000	0,000	-1,455	0,000	0,00
84	0	0,000	0,000	-1,455	0,000	0,000	-1,455	0,000	0,00
85	0	0,000	0,000	-1,102	0,000	0,000	-1,102	0,000	0,00
87	0	0,000	0,000	-1,102	0,000	0,000	-1,102	0,000	0,00
88	0	0,000	0,000	-1,102	0,000	0,000	-1,102	0,000	0,00
90	0	0,000	0,000	-1,102	0,000	0,000	-1,102	0,000	0,00
91	0	0,000	0,000	-1,102	0,000	0,000	-1,102	0,000	0,00
93	0	0,000	0,000	-1,102	0,000	0,000	-1,102	0,000	0,00
94	0	0,000	0,000	-1,102	0,000	0,000	-1,102	0,000	0,00
96	0	0,000	0,000	-1,102	0,000	0,000	-1,102	0,000	0,00
109	0	0,000	0,000	-1,136	0,000	0,000	-1,136	0,000	0,00
111	0	0,000	0,000	-1,136	0,000	0,000	-1,136	0,000	0,00
112	0	0,000	0,000	-0,710	0,000	0,000	-0,710	0,000	0,00
113	0	0,000	0,000	-0,837	0,000	0,000	-0,837	0,000	0,00
115	0	0,000	0,000	-0,837	0,000	0,000	-0,837	0,000	0,00
116	0	0,000	0,000	-1,260	0,000	0,000	-1,260	0,000	0,00
117	0	0,000	0,000	-1,311	0,000	0,000	-1,311	0,000	0,00
118	0	0,000	0,000	-1,957	0,000	0,000	-1,957	0,000	0,00
119	0	0,000	0,000	-1,907	0,000	0,000	-1,907	0,000	0,00
120	0	0,000	0,000	-1,907	0,000	0,000	-1,907	0,000	0,00
121	0	0,000	0,000	-1,856	0,000	0,000	-1,856	0,000	0,00
122	0	0,000	0,000	-1,649	0,000	0,000	-1,649	0,000	0,00
123	0	0,000	0,000	-1,959	0,000	0,000	-1,959	0,000	0,00
124	0	0,000	0,000	-1,959	0,000	0,000	-1,959	0,000	0,00
125	0	0,000	0,000	-1,959	0,000	0,000	-1,959	0,000	0,00
126	0	0,000	0,000	-1,959	0,000	0,000	-1,959	0,000	0,00
127	0	0,000	0,000	-1,702	0,000	0,000	-1,702	0,000	0,00
128	0	0,000	0,000	-0,854	0,000	0,000	-0,854	0,000	0,00
129	0	0,000	0,000	-0,660	0,000	0,000	-0,660	0,000	0,00
130	0	0,000	0,000	-0,720	0,000	0,000	-0,720	0,000	0,00
131	0	0,000	0,000	-0,720	0,000	0,000	-0,720	0,000	0,00
132	0	0,000	0,000	-0,720	0,000	0,000	-0,720	0,000	0,00
133	0	0,000	0,000	-0,720	0,000	0,000	-0,720	0,000	0,00
134	0	0,000	0,000	-0,647	0,000	0,000	-0,647	0,000	0,00
135	0	0,000	0,000	-0,647	0,000	0,000	-0,647	0,000	0,00
136	0	0,000	0,000	-0,720	0,000	0,000	-0,720	0,000	0,00
137	0	0,000	0,000	-0,720	0,000	0,000	-0,720	0,000	0,00
138	0	0,000	0,000	-0,720	0,000	0,000	-0,720	0,000	0,00
139	0	0,000	0,000	-1,260	0,000	0,000	-1,260	0,000	0,00
140	0	0,000	0,000	-1,677	0,000	0,000	-1,677	0,000	0,00
174	0	0,000	0,000	-0,150	0,000	0,000	-0,150	0,000	0,00
176	0	0,000	0,000	-0,150	0,000	0,000	-0,150	0,000	0,00
177	0	0,000	0,000	-0,930	0,000	0,000	-0,930	0,000	0,00
184	0	0,000	0,000	-0,682	0,000	0,000	-0,682	0,000	0,00
185	0	0,000	0,000	-0,825	0,000	0,000	-0,825	0,000	0,00
186	0	0,000	0,000	-0,676	0,000	0,000	-0,676	0,000	0,00
187	0	0,000	0,000	-2,010	0,000	0,000	-2,010	0,000	0,00
188	0	0,000	0,000	-1,812	0,000	0,000	-1,812	0,000	0,00
189	0	0,000	0,000	-1,797	0,000	0,000	-1,797	0,000	0,00
190	0	0,000	0,000	-0,984	0,000	0,000	-0,984	0,000	0,00
191	0	0,000	0,000	-1,275	0,000	0,000	-1,275	0,000	0,00
192	0	0,000	0,000	-0,925	0,000	0,000	-0,925	0,000	0,00
193	0	0,000	0,000	-0,796	0,000	0,000	-0,796	0,000	0,00
194	0	0,000	0,000	-0,796	0,000	0,000	-0,796	0,000	0,00
195	0	0,000	0,000	-0,796	0,000	0,000	-0,796	0,000	0,00
196	0	0,000	0,000	-1,283	0,000	0,000	-1,283	0,000	0,00
197	0	0,000	0,000	-1,311	0,000	0,000	-1,311	0,000	0,00
198	0	0,000	0,000	-1,520	0,000	0,000	-1,520	0,000	0,00
199	0	0,000	0,000	-1,520	0,000	0,000	-1,520	0,000	0,00
200	0	0,000	0,000	-1,520	0,000	0,000	-1,520	0,000	0,00
201	0	0,000	0,000	-1,520	0,000	0,000	-1,520	0,000	0,00
202	0	0,000	0,000	-1,729	0,000	0,000	-1,729	0,000	0,00
203	0	0,000	0,000	-0,412	0,000	0,000	-0,412	0,000	0,00
204	0	0,000	0,000	-1,986	0,000	0,000	-1,986	0,000	0,00
205	0	0,000	0,000	-1,986	0,000	0,000	-1,986	0,000	0,00
206	0	0,000	0,000	-1,986	0,000	0,000	-1,986	0,000	0,00
207	0	0,000	0,000	-1,986	0,000	0,000	-1,986	0,000	0,00
208	0	0,000	0,000	-1,909	0,000	0,000	-1,909	0,000	0,00
209	0	0,000	0,000	-0,330	0,000	0,000	-0,330	0,000	0,00
210	0	0,000	0,000	-1,253	0,000	0,000	-1,253	0,000	0,00
211	0	0,000	0,000	-1,253	0,000	0,000	-1,253	0,000	0,00
212	0	0,000	0,000	-1,253	0,000	0,000	-1,253	0,000	0,00
213	0	0,000	0,000	-1,253	0,000	0,000	-1,253	0,000	0,00
214	0	0,000	0,000	-1,433	0,000	0,000	-1,433	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 1								ALIQUOTA SISMICA: 100	
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferimento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
215	0	0,000	0,000	-0,855	0,000	0,000	-0,855	0,000	0,00
216	0	0,000	0,000	-0,822	0,000	0,000	-0,822	0,000	0,00
217	0	0,000	0,000	-0,538	0,000	0,000	-0,538	0,000	0,00
219	0	0,000	0,000	-0,720	0,000	0,000	-0,720	0,000	0,00
223	0	0,000	0,000	-1,050	0,000	0,000	-1,050	0,000	0,00
227	0	0,000	0,000	-0,720	0,000	0,000	-0,720	0,000	0,00
229	0	0,000	0,000	-0,720	0,000	0,000	-0,720	0,000	0,00
231	0	0,000	0,000	-0,720	0,000	0,000	-0,720	0,000	0,00
233	0	0,000	0,000	-0,720	0,000	0,000	-0,720	0,000	0,00
236	0	0,000	0,000	-0,854	0,000	0,000	-0,854	0,000	0,00
237	0	0,000	0,000	-1,319	0,000	0,000	-1,319	0,000	0,00
238	0	0,000	0,000	-0,845	0,000	0,000	-0,845	0,000	0,00
241	0	0,000	0,000	-0,900	0,000	0,000	-0,900	0,000	0,00
242	0	0,000	0,000	-0,900	0,000	0,000	-0,900	0,000	0,00
245	0	0,000	0,000	-0,412	0,000	0,000	-0,412	0,000	0,00
246	0	0,000	0,000	-0,900	0,000	0,000	-0,900	0,000	0,00
247	0	0,000	0,000	-0,900	0,000	0,000	-0,900	0,000	0,00
278	0	0,000	0,000	-0,501	0,000	0,000	-0,501	0,000	0,00
280	0	0,000	0,000	-0,501	0,000	0,000	-0,501	0,000	0,00
281	0	0,000	0,000	-1,231	0,000	0,000	-1,231	0,000	0,00
285	0	0,000	0,000	-0,360	0,000	0,000	-0,360	0,000	0,00
287	0	0,000	0,000	-0,360	0,000	0,000	-0,360	0,000	0,00
290	0	0,000	0,000	-0,180	0,000	0,000	-0,180	0,000	0,00
291	0	0,000	0,000	-1,191	0,000	0,000	-1,191	0,000	0,00
292	0	0,000	0,000	-1,333	0,000	0,000	-1,333	0,000	0,00
293	0	0,000	0,000	-1,222	0,000	0,000	-1,222	0,000	0,00
294	0	0,000	0,000	-1,430	0,000	0,000	-1,430	0,000	0,00
295	0	0,000	0,000	-1,229	0,000	0,000	-1,229	0,000	0,00
296	0	0,000	0,000	-1,281	0,000	0,000	-1,281	0,000	0,00
297	0	0,000	0,000	-1,847	0,000	0,000	-1,847	0,000	0,00
298	0	0,000	0,000	-2,119	0,000	0,000	-2,119	0,000	0,00
299	0	0,000	0,000	-1,311	0,000	0,000	-1,311	0,000	0,00
300	0	0,000	0,000	-1,276	0,000	0,000	-1,276	0,000	0,00
301	0	0,000	0,000	-0,600	0,000	0,000	-0,600	0,000	0,00
303	0	0,000	0,000	-1,326	0,000	0,000	-1,326	0,000	0,00
304	0	0,000	0,000	-1,326	0,000	0,000	-1,326	0,000	0,00
305	0	0,000	0,000	-1,326	0,000	0,000	-1,326	0,000	0,00
306	0	0,000	0,000	-1,326	0,000	0,000	-1,326	0,000	0,00
307	0	0,000	0,000	-1,849	0,000	0,000	-1,849	0,000	0,00
308	0	0,000	0,000	-1,423	0,000	0,000	-1,423	0,000	0,00
309	0	0,000	0,000	-1,423	0,000	0,000	-1,423	0,000	0,00
310	0	0,000	0,000	-1,423	0,000	0,000	-1,423	0,000	0,00
311	0	0,000	0,000	-1,423	0,000	0,000	-1,423	0,000	0,00
312	0	0,000	0,000	-1,423	0,000	0,000	-1,423	0,000	0,00
313	0	0,000	0,000	-2,195	0,000	0,000	-2,195	0,000	0,00
314	0	0,000	0,000	-2,124	0,000	0,000	-2,124	0,000	0,00
315	0	0,000	0,000	-2,124	0,000	0,000	-2,124	0,000	0,00
316	0	0,000	0,000	-2,124	0,000	0,000	-2,124	0,000	0,00
317	0	0,000	0,000	-2,124	0,000	0,000	-2,124	0,000	0,00
318	0	0,000	0,000	-2,125	0,000	0,000	-2,125	0,000	0,00
319	0	0,000	0,000	-0,222	0,000	0,000	-0,222	0,000	0,00
331	0	0,000	0,000	-0,660	0,000	0,000	-0,660	0,000	0,00
332	0	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,00
333	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
334	0	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,000	-0,210	0,000	0,00
335	0	0,000	0,000	-1,070	0,000	0,000	-1,070	0,000	0,00
336	0	0,000	0,000	-0,390	0,000	0,000	-0,390	0,000	0,00
337	0	0,000	0,000	-0,255	0,000	0,000	-0,255	0,000	0,00
350	0	0,000	0,000	-0,973	0,000	0,000	-0,973	0,000	0,00
351	0	0,000	0,000	-0,973	0,000	0,000	-0,973	0,000	0,00
352	0	0,000	0,000	-0,973	0,000	0,000	-0,973	0,000	0,00
353	0	0,000	0,000	-0,974	0,000	0,000	-0,974	0,000	0,00
354	0	0,000	0,000	-0,975	0,000	0,000	-0,975	0,000	0,00
361	0	0,000	0,000	-1,531	0,000	0,000	-1,531	0,000	0,00
362	0	0,000	0,000	-0,810	0,000	0,000	-0,810	0,000	0,00
363	0	0,000	0,000	-0,843	0,000	0,000	-0,843	0,000	0,00
364	0	0,000	0,000	-0,522	0,000	0,000	-0,522	0,000	0,00
368	0	0,000	0,000	-0,924	0,000	0,000	-0,924	0,000	0,00
384	0	0,000	0,000	-0,603	0,000	0,000	-0,603	0,000	0,00
385	0	0,000	0,000	-0,603	0,000	0,000	-0,603	0,000	0,00
386	0	0,000	0,000	-0,603	0,000	0,000	-0,603	0,000	0,00
387	0	0,000	0,000	-0,604	0,000	0,000	-0,604	0,000	0,00
388	0	0,000	0,000	-0,605	0,000	0,000	-0,605	0,000	0,00
397	0	0,000	0,000	-1,284	0,000	0,000	-1,284	0,000	0,00
398	0	0,000	0,000	-1,462	0,000	0,000	-1,462	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 1								ALIQUOTA SISMICA: 100	
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
399	0	0,000	0,000	-0,472	0,000	0,000	-0,472	0,000	0,00
408	0	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,00
410	0	0,000	0,000	-1,050	0,000	0,000	-1,050	0,000	0,00
412	0	0,000	0,000	-0,180	0,000	0,000	-0,180	0,000	0,00
414	0	0,000	0,000	-0,330	0,000	0,000	-0,330	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2								ALIQUOTA SISMICA: 100	
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
31	0	0,000	0,000	-0,161	0,000	0,000	-0,161	0,000	0,00
33	0	0,000	0,000	-0,161	0,000	0,000	-0,161	0,000	0,00
34	0	0,000	0,000	-0,811	0,000	0,000	-0,811	0,000	0,00
49	0	0,000	0,000	-0,338	0,000	0,000	-0,338	0,000	0,00
51	0	0,000	0,000	-0,338	0,000	0,000	-0,338	0,000	0,00
61	0	0,000	0,000	-0,335	0,000	0,000	-0,335	0,000	0,00
63	0	0,000	0,000	-0,335	0,000	0,000	-0,335	0,000	0,00
67	0	0,000	0,000	-0,844	0,000	0,000	-0,844	0,000	0,00
69	0	0,000	0,000	-0,844	0,000	0,000	-0,844	0,000	0,00
70	0	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,00
72	0	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,00
73	0	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,00
75	0	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,00
76	0	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,00
78	0	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,00
79	0	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,00
81	0	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,00
82	0	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,00
84	0	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,00
85	0	0,000	0,000	-0,719	0,000	0,000	-0,719	0,000	0,00
87	0	0,000	0,000	-0,719	0,000	0,000	-0,719	0,000	0,00
88	0	0,000	0,000	-0,719	0,000	0,000	-0,719	0,000	0,00
90	0	0,000	0,000	-0,719	0,000	0,000	-0,719	0,000	0,00
91	0	0,000	0,000	-0,719	0,000	0,000	-0,719	0,000	0,00
93	0	0,000	0,000	-0,719	0,000	0,000	-0,719	0,000	0,00
94	0	0,000	0,000	-0,719	0,000	0,000	-0,719	0,000	0,00
96	0	0,000	0,000	-0,719	0,000	0,000	-0,719	0,000	0,00
109	0	0,000	0,000	-0,458	0,000	0,000	-0,458	0,000	0,00
111	0	0,000	0,000	-0,458	0,000	0,000	-0,458	0,000	0,00
113	0	0,000	0,000	-0,719	0,000	0,000	-0,719	0,000	0,00
115	0	0,000	0,000	-0,719	0,000	0,000	-0,719	0,000	0,00
116	0	0,000	0,000	-1,250	0,000	0,000	-1,250	0,000	0,00
117	0	0,000	0,000	-1,292	0,000	0,000	-1,292	0,000	0,00
118	0	0,000	0,000	-1,106	0,000	0,000	-1,106	0,000	0,00
119	0	0,000	0,000	-1,106	0,000	0,000	-1,106	0,000	0,00
120	0	0,000	0,000	-1,106	0,000	0,000	-1,106	0,000	0,00
121	0	0,000	0,000	-1,106	0,000	0,000	-1,106	0,000	0,00
122	0	0,000	0,000	-0,848	0,000	0,000	-0,848	0,000	0,00
123	0	0,000	0,000	-1,250	0,000	0,000	-1,250	0,000	0,00
124	0	0,000	0,000	-1,250	0,000	0,000	-1,250	0,000	0,00
125	0	0,000	0,000	-1,250	0,000	0,000	-1,250	0,000	0,00
126	0	0,000	0,000	-1,250	0,000	0,000	-1,250	0,000	0,00
127	0	0,000	0,000	-0,991	0,000	0,000	-0,991	0,000	0,00
139	0	0,000	0,000	-1,250	0,000	0,000	-1,250	0,000	0,00
140	0	0,000	0,000	-1,259	0,000	0,000	-1,259	0,000	0,00
174	0	0,000	0,000	-0,161	0,000	0,000	-0,161	0,000	0,00
176	0	0,000	0,000	-0,161	0,000	0,000	-0,161	0,000	0,00
177	0	0,000	0,000	-0,811	0,000	0,000	-0,811	0,000	0,00
184	0	0,000	0,000	-0,332	0,000	0,000	-0,332	0,000	0,00
185	0	0,000	0,000	-0,463	0,000	0,000	-0,463	0,000	0,00
186	0	0,000	0,000	-0,338	0,000	0,000	-0,338	0,000	0,00
187	0	0,000	0,000	-1,250	0,000	0,000	-1,250	0,000	0,00
188	0	0,000	0,000	-1,074	0,000	0,000	-1,074	0,000	0,00
189	0	0,000	0,000	-1,259	0,000	0,000	-1,259	0,000	0,00
190	0	0,000	0,000	-0,609	0,000	0,000	-0,609	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2							ALIQUOTA SISMICA: 100		
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferimento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
191	0	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,00
192	0	0,000	0,000	-0,288	0,000	0,000	-0,288	0,000	0,00
193	0	0,000	0,000	-0,295	0,000	0,000	-0,295	0,000	0,00
194	0	0,000	0,000	-0,295	0,000	0,000	-0,295	0,000	0,00
195	0	0,000	0,000	-0,295	0,000	0,000	-0,295	0,000	0,00
196	0	0,000	0,000	-0,719	0,000	0,000	-0,719	0,000	0,00
197	0	0,000	0,000	-1,292	0,000	0,000	-1,292	0,000	0,00
198	0	0,000	0,000	-0,746	0,000	0,000	-0,746	0,000	0,00
199	0	0,000	0,000	-0,746	0,000	0,000	-0,746	0,000	0,00
200	0	0,000	0,000	-0,746	0,000	0,000	-0,746	0,000	0,00
201	0	0,000	0,000	-0,746	0,000	0,000	-0,746	0,000	0,00
202	0	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,00
203	0	0,000	0,000	-0,544	0,000	0,000	-0,544	0,000	0,00
204	0	0,000	0,000	-1,272	0,000	0,000	-1,272	0,000	0,00
205	0	0,000	0,000	-1,272	0,000	0,000	-1,272	0,000	0,00
206	0	0,000	0,000	-1,272	0,000	0,000	-1,272	0,000	0,00
207	0	0,000	0,000	-1,272	0,000	0,000	-1,272	0,000	0,00
208	0	0,000	0,000	-1,250	0,000	0,000	-1,250	0,000	0,00
210	0	0,000	0,000	-0,844	0,000	0,000	-0,844	0,000	0,00
211	0	0,000	0,000	-0,844	0,000	0,000	-0,844	0,000	0,00
212	0	0,000	0,000	-0,844	0,000	0,000	-0,844	0,000	0,00
213	0	0,000	0,000	-0,844	0,000	0,000	-0,844	0,000	0,00
214	0	0,000	0,000	-0,844	0,000	0,000	-0,844	0,000	0,00
237	0	0,000	0,000	-0,360	0,000	0,000	-0,360	0,000	0,00
245	0	0,000	0,000	-0,544	0,000	0,000	-0,544	0,000	0,00
278	0	0,000	0,000	-0,054	0,000	0,000	-0,054	0,000	0,00
280	0	0,000	0,000	-0,054	0,000	0,000	-0,054	0,000	0,00
281	0	0,000	0,000	-0,127	0,000	0,000	-0,127	0,000	0,00
291	0	0,000	0,000	-0,218	0,000	0,000	-0,218	0,000	0,00
292	0	0,000	0,000	-0,231	0,000	0,000	-0,231	0,000	0,00
293	0	0,000	0,000	-0,226	0,000	0,000	-0,226	0,000	0,00
294	0	0,000	0,000	-0,152	0,000	0,000	-0,152	0,000	0,00
295	0	0,000	0,000	-0,131	0,000	0,000	-0,131	0,000	0,00
296	0	0,000	0,000	-0,152	0,000	0,000	-0,152	0,000	0,00
297	0	0,000	0,000	-0,379	0,000	0,000	-0,379	0,000	0,00
298	0	0,000	0,000	-0,403	0,000	0,000	-0,403	0,000	0,00
299	0	0,000	0,000	-0,155	0,000	0,000	-0,155	0,000	0,00
300	0	0,000	0,000	-0,152	0,000	0,000	-0,152	0,000	0,00
303	0	0,000	0,000	-0,230	0,000	0,000	-0,230	0,000	0,00
304	0	0,000	0,000	-0,230	0,000	0,000	-0,230	0,000	0,00
305	0	0,000	0,000	-0,230	0,000	0,000	-0,230	0,000	0,00
306	0	0,000	0,000	-0,230	0,000	0,000	-0,230	0,000	0,00
307	0	0,000	0,000	-0,514	0,000	0,000	-0,514	0,000	0,00
308	0	0,000	0,000	-0,151	0,000	0,000	-0,151	0,000	0,00
309	0	0,000	0,000	-0,151	0,000	0,000	-0,151	0,000	0,00
310	0	0,000	0,000	-0,151	0,000	0,000	-0,151	0,000	0,00
311	0	0,000	0,000	-0,151	0,000	0,000	-0,151	0,000	0,00
312	0	0,000	0,000	-0,151	0,000	0,000	-0,151	0,000	0,00
313	0	0,000	0,000	-0,433	0,000	0,000	-0,433	0,000	0,00
314	0	0,000	0,000	-0,404	0,000	0,000	-0,404	0,000	0,00
315	0	0,000	0,000	-0,404	0,000	0,000	-0,404	0,000	0,00
316	0	0,000	0,000	-0,404	0,000	0,000	-0,404	0,000	0,00
317	0	0,000	0,000	-0,405	0,000	0,000	-0,405	0,000	0,00
318	0	0,000	0,000	-0,405	0,000	0,000	-0,405	0,000	0,00
335	0	0,000	0,000	-0,284	0,000	0,000	-0,284	0,000	0,00
350	0	0,000	0,000	-0,363	0,000	0,000	-0,363	0,000	0,00
351	0	0,000	0,000	-0,363	0,000	0,000	-0,363	0,000	0,00
352	0	0,000	0,000	-0,363	0,000	0,000	-0,363	0,000	0,00
353	0	0,000	0,000	-0,363	0,000	0,000	-0,363	0,000	0,00
354	0	0,000	0,000	-0,364	0,000	0,000	-0,364	0,000	0,00
361	0	0,000	0,000	-0,549	0,000	0,000	-0,549	0,000	0,00
362	0	0,000	0,000	-0,308	0,000	0,000	-0,308	0,000	0,00
363	0	0,000	0,000	-0,310	0,000	0,000	-0,310	0,000	0,00
364	0	0,000	0,000	-0,204	0,000	0,000	-0,204	0,000	0,00
368	0	0,000	0,000	-0,347	0,000	0,000	-0,347	0,000	0,00
384	0	0,000	0,000	-0,231	0,000	0,000	-0,231	0,000	0,00
385	0	0,000	0,000	-0,231	0,000	0,000	-0,231	0,000	0,00
386	0	0,000	0,000	-0,231	0,000	0,000	-0,231	0,000	0,00
387	0	0,000	0,000	-0,231	0,000	0,000	-0,231	0,000	0,00
388	0	0,000	0,000	-0,232	0,000	0,000	-0,232	0,000	0,00
397	0	0,000	0,000	-0,506	0,000	0,000	-0,506	0,000	0,00
398	0	0,000	0,000	-0,567	0,000	0,000	-0,567	0,000	0,00
399	0	0,000	0,000	-0,237	0,000	0,000	-0,237	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 3							ALIQUOTA SISMICA: 60		
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferimento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
31	0	0,000	0,000	-0,193	0,000	0,000	-0,193	0,000	0,00
33	0	0,000	0,000	-0,193	0,000	0,000	-0,193	0,000	0,00
34	0	0,000	0,000	-0,973	0,000	0,000	-0,973	0,000	0,00
49	0	0,000	0,000	-0,406	0,000	0,000	-0,406	0,000	0,00
51	0	0,000	0,000	-0,406	0,000	0,000	-0,406	0,000	0,00
61	0	0,000	0,000	-0,446	0,000	0,000	-0,446	0,000	0,00
63	0	0,000	0,000	-0,446	0,000	0,000	-0,446	0,000	0,00
67	0	0,000	0,000	-1,013	0,000	0,000	-1,013	0,000	0,00
69	0	0,000	0,000	-1,013	0,000	0,000	-1,013	0,000	0,00
70	0	0,000	0,000	-1,035	0,000	0,000	-1,035	0,000	0,00
72	0	0,000	0,000	-1,035	0,000	0,000	-1,035	0,000	0,00
73	0	0,000	0,000	-1,035	0,000	0,000	-1,035	0,000	0,00
75	0	0,000	0,000	-1,035	0,000	0,000	-1,035	0,000	0,00
76	0	0,000	0,000	-1,035	0,000	0,000	-1,035	0,000	0,00
78	0	0,000	0,000	-1,035	0,000	0,000	-1,035	0,000	0,00
79	0	0,000	0,000	-1,035	0,000	0,000	-1,035	0,000	0,00
81	0	0,000	0,000	-1,035	0,000	0,000	-1,035	0,000	0,00
82	0	0,000	0,000	-1,035	0,000	0,000	-1,035	0,000	0,00
84	0	0,000	0,000	-1,035	0,000	0,000	-1,035	0,000	0,00
85	0	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,00
87	0	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,00
88	0	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,00
90	0	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,00
91	0	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,00
93	0	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,00
94	0	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,00
96	0	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,00
109	0	0,000	0,000	-0,710	0,000	0,000	-0,710	0,000	0,00
111	0	0,000	0,000	-0,710	0,000	0,000	-0,710	0,000	0,00
113	0	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,00
115	0	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,00
116	0	0,000	0,000	-1,500	0,000	0,000	-1,500	0,000	0,00
117	0	0,000	0,000	-1,551	0,000	0,000	-1,551	0,000	0,00
118	0	0,000	0,000	-1,327	0,000	0,000	-1,327	0,000	0,00
119	0	0,000	0,000	-1,327	0,000	0,000	-1,327	0,000	0,00
120	0	0,000	0,000	-1,327	0,000	0,000	-1,327	0,000	0,00
121	0	0,000	0,000	-1,327	0,000	0,000	-1,327	0,000	0,00
122	0	0,000	0,000	-1,034	0,000	0,000	-1,034	0,000	0,00
123	0	0,000	0,000	-1,500	0,000	0,000	-1,500	0,000	0,00
124	0	0,000	0,000	-1,500	0,000	0,000	-1,500	0,000	0,00
125	0	0,000	0,000	-1,500	0,000	0,000	-1,500	0,000	0,00
126	0	0,000	0,000	-1,500	0,000	0,000	-1,500	0,000	0,00
127	0	0,000	0,000	-1,207	0,000	0,000	-1,207	0,000	0,00
139	0	0,000	0,000	-1,500	0,000	0,000	-1,500	0,000	0,00
140	0	0,000	0,000	-1,511	0,000	0,000	-1,511	0,000	0,00
174	0	0,000	0,000	-0,193	0,000	0,000	-0,193	0,000	0,00
176	0	0,000	0,000	-0,193	0,000	0,000	-0,193	0,000	0,00
177	0	0,000	0,000	-0,973	0,000	0,000	-0,973	0,000	0,00
184	0	0,000	0,000	-0,398	0,000	0,000	-0,398	0,000	0,00
185	0	0,000	0,000	-0,555	0,000	0,000	-0,555	0,000	0,00
186	0	0,000	0,000	-0,406	0,000	0,000	-0,406	0,000	0,00
187	0	0,000	0,000	-1,500	0,000	0,000	-1,500	0,000	0,00
188	0	0,000	0,000	-1,289	0,000	0,000	-1,289	0,000	0,00
189	0	0,000	0,000	-1,511	0,000	0,000	-1,511	0,000	0,00
190	0	0,000	0,000	-0,730	0,000	0,000	-0,730	0,000	0,00
191	0	0,000	0,000	-1,035	0,000	0,000	-1,035	0,000	0,00
196	0	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,000	-0,863	0,000	0,00
197	0	0,000	0,000	-1,551	0,000	0,000	-1,551	0,000	0,00
198	0	0,000	0,000	-0,559	0,000	0,000	-0,559	0,000	0,00
199	0	0,000	0,000	-0,559	0,000	0,000	-0,559	0,000	0,00
200	0	0,000	0,000	-0,559	0,000	0,000	-0,559	0,000	0,00
201	0	0,000	0,000	-0,559	0,000	0,000	-0,559	0,000	0,00
202	0	0,000	0,000	-1,350	0,000	0,000	-1,350	0,000	0,00
203	0	0,000	0,000	-0,652	0,000	0,000	-0,652	0,000	0,00
204	0	0,000	0,000	-1,526	0,000	0,000	-1,526	0,000	0,00
205	0	0,000	0,000	-1,526	0,000	0,000	-1,526	0,000	0,00
206	0	0,000	0,000	-1,526	0,000	0,000	-1,526	0,000	0,00
207	0	0,000	0,000	-1,526	0,000	0,000	-1,526	0,000	0,00
208	0	0,000	0,000	-1,500	0,000	0,000	-1,500	0,000	0,00
210	0	0,000	0,000	-1,013	0,000	0,000	-1,013	0,000	0,00
211	0	0,000	0,000	-1,013	0,000	0,000	-1,013	0,000	0,00
212	0	0,000	0,000	-1,013	0,000	0,000	-1,013	0,000	0,00
213	0	0,000	0,000	-1,013	0,000	0,000	-1,013	0,000	0,00
214	0	0,000	0,000	-1,013	0,000	0,000	-1,013	0,000	0,00
237	0	0,000	0,000	-0,480	0,000	0,000	-0,480	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 3							ALIQUOTA SISMICA: 60		
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
245	0	0,000	0,000	-0,652	0,000	0,000	-0,652	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 4							ALIQUOTA SISMICA: 0		
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
192	0	0,000	0,000	-0,415	0,000	0,000	-0,415	0,000	0,00
193	0	0,000	0,000	-0,384	0,000	0,000	-0,384	0,000	0,00
194	0	0,000	0,000	-0,384	0,000	0,000	-0,384	0,000	0,00
195	0	0,000	0,000	-0,384	0,000	0,000	-0,384	0,000	0,00
198	0	0,000	0,000	-0,364	0,000	0,000	-0,364	0,000	0,00
199	0	0,000	0,000	-0,364	0,000	0,000	-0,364	0,000	0,00
200	0	0,000	0,000	-0,364	0,000	0,000	-0,364	0,000	0,00
201	0	0,000	0,000	-0,364	0,000	0,000	-0,364	0,000	0,00
291	0	0,000	0,000	-0,301	0,000	0,000	-0,301	0,000	0,00
292	0	0,000	0,000	-0,296	0,000	0,000	-0,296	0,000	0,00
293	0	0,000	0,000	-0,309	0,000	0,000	-0,309	0,000	0,00
297	0	0,000	0,000	-0,468	0,000	0,000	-0,468	0,000	0,00
298	0	0,000	0,000	-0,460	0,000	0,000	-0,460	0,000	0,00
303	0	0,000	0,000	-0,296	0,000	0,000	-0,296	0,000	0,00
304	0	0,000	0,000	-0,296	0,000	0,000	-0,296	0,000	0,00
305	0	0,000	0,000	-0,296	0,000	0,000	-0,296	0,000	0,00
306	0	0,000	0,000	-0,296	0,000	0,000	-0,296	0,000	0,00
307	0	0,000	0,000	-0,601	0,000	0,000	-0,601	0,000	0,00
313	0	0,000	0,000	-0,502	0,000	0,000	-0,502	0,000	0,00
314	0	0,000	0,000	-0,462	0,000	0,000	-0,462	0,000	0,00
315	0	0,000	0,000	-0,462	0,000	0,000	-0,462	0,000	0,00
316	0	0,000	0,000	-0,462	0,000	0,000	-0,462	0,000	0,00
317	0	0,000	0,000	-0,462	0,000	0,000	-0,462	0,000	0,00
318	0	0,000	0,000	-0,462	0,000	0,000	-0,462	0,000	0,00
335	0	0,000	0,000	-0,434	0,000	0,000	-0,434	0,000	0,00
350	0	0,000	0,000	-0,472	0,000	0,000	-0,472	0,000	0,00
351	0	0,000	0,000	-0,472	0,000	0,000	-0,472	0,000	0,00
352	0	0,000	0,000	-0,472	0,000	0,000	-0,472	0,000	0,00
353	0	0,000	0,000	-0,472	0,000	0,000	-0,472	0,000	0,00
354	0	0,000	0,000	-0,473	0,000	0,000	-0,473	0,000	0,00
361	0	0,000	0,000	-0,714	0,000	0,000	-0,714	0,000	0,00
362	0	0,000	0,000	-0,401	0,000	0,000	-0,401	0,000	0,00
363	0	0,000	0,000	-0,403	0,000	0,000	-0,403	0,000	0,00
364	0	0,000	0,000	-0,265	0,000	0,000	-0,265	0,000	0,00
368	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
384	0	0,000	0,000	-0,300	0,000	0,000	-0,300	0,000	0,00
385	0	0,000	0,000	-0,300	0,000	0,000	-0,300	0,000	0,00
386	0	0,000	0,000	-0,300	0,000	0,000	-0,300	0,000	0,00
387	0	0,000	0,000	-0,301	0,000	0,000	-0,301	0,000	0,00
388	0	0,000	0,000	-0,301	0,000	0,000	-0,301	0,000	0,00
397	0	0,000	0,000	-0,658	0,000	0,000	-0,658	0,000	0,00
398	0	0,000	0,000	-0,737	0,000	0,000	-0,737	0,000	0,00
399	0	0,000	0,000	-0,309	0,000	0,000	-0,309	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 5							ALIQUOTA SISMICA: 0		
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
192	0	0,000	0,000	-0,160	0,000	0,000	-0,160	0,000	0,00
193	0	0,000	0,000	-0,148	0,000	0,000	-0,148	0,000	0,00
194	0	0,000	0,000	-0,148	0,000	0,000	-0,148	0,000	0,00
195	0	0,000	0,000	-0,148	0,000	0,000	-0,148	0,000	0,00
198	0	0,000	0,000	-0,140	0,000	0,000	-0,140	0,000	0,00
199	0	0,000	0,000	-0,140	0,000	0,000	-0,140	0,000	0,00
200	0	0,000	0,000	-0,140	0,000	0,000	-0,140	0,000	0,00
201	0	0,000	0,000	-0,140	0,000	0,000	-0,140	0,000	0,00
278	0	0,000	0,000	-0,091	0,000	0,000	-0,091	0,000	0,00
280	0	0,000	0,000	-0,091	0,000	0,000	-0,091	0,000	0,00
281	0	0,000	0,000	-0,212	0,000	0,000	-0,212	0,000	0,00
291	0	0,000	0,000	-0,152	0,000	0,000	-0,152	0,000	0,00
292	0	0,000	0,000	-0,177	0,000	0,000	-0,177	0,000	0,00
293	0	0,000	0,000	-0,159	0,000	0,000	-0,159	0,000	0,00
294	0	0,000	0,000	-0,253	0,000	0,000	-0,253	0,000	0,00
295	0	0,000	0,000	-0,218	0,000	0,000	-0,218	0,000	0,00
296	0	0,000	0,000	-0,253	0,000	0,000	-0,253	0,000	0,00
297	0	0,000	0,000	-0,269	0,000	0,000	-0,269	0,000	0,00
298	0	0,000	0,000	-0,317	0,000	0,000	-0,317	0,000	0,00
299	0	0,000	0,000	-0,258	0,000	0,000	-0,258	0,000	0,00
300	0	0,000	0,000	-0,252	0,000	0,000	-0,252	0,000	0,00
303	0	0,000	0,000	-0,176	0,000	0,000	-0,176	0,000	0,00
304	0	0,000	0,000	-0,176	0,000	0,000	-0,176	0,000	0,00
305	0	0,000	0,000	-0,176	0,000	0,000	-0,176	0,000	0,00
306	0	0,000	0,000	-0,176	0,000	0,000	-0,176	0,000	0,00
307	0	0,000	0,000	-0,318	0,000	0,000	-0,318	0,000	0,00
308	0	0,000	0,000	-0,252	0,000	0,000	-0,252	0,000	0,00
309	0	0,000	0,000	-0,252	0,000	0,000	-0,252	0,000	0,00
310	0	0,000	0,000	-0,252	0,000	0,000	-0,252	0,000	0,00
311	0	0,000	0,000	-0,252	0,000	0,000	-0,252	0,000	0,00
312	0	0,000	0,000	-0,252	0,000	0,000	-0,252	0,000	0,00
313	0	0,000	0,000	-0,329	0,000	0,000	-0,329	0,000	0,00
314	0	0,000	0,000	-0,318	0,000	0,000	-0,318	0,000	0,00
315	0	0,000	0,000	-0,318	0,000	0,000	-0,318	0,000	0,00
316	0	0,000	0,000	-0,318	0,000	0,000	-0,318	0,000	0,00
317	0	0,000	0,000	-0,318	0,000	0,000	-0,318	0,000	0,00
318	0	0,000	0,000	-0,318	0,000	0,000	-0,318	0,000	0,00
335	0	0,000	0,000	-0,142	0,000	0,000	-0,142	0,000	0,00
350	0	0,000	0,000	-0,182	0,000	0,000	-0,182	0,000	0,00
351	0	0,000	0,000	-0,182	0,000	0,000	-0,182	0,000	0,00
352	0	0,000	0,000	-0,182	0,000	0,000	-0,182	0,000	0,00
353	0	0,000	0,000	-0,182	0,000	0,000	-0,182	0,000	0,00
354	0	0,000	0,000	-0,182	0,000	0,000	-0,182	0,000	0,00
361	0	0,000	0,000	-0,275	0,000	0,000	-0,275	0,000	0,00
362	0	0,000	0,000	-0,154	0,000	0,000	-0,154	0,000	0,00
363	0	0,000	0,000	-0,155	0,000	0,000	-0,155	0,000	0,00
364	0	0,000	0,000	-0,102	0,000	0,000	-0,102	0,000	0,00
368	0	0,000	0,000	-0,173	0,000	0,000	-0,173	0,000	0,00
384	0	0,000	0,000	-0,116	0,000	0,000	-0,116	0,000	0,00
385	0	0,000	0,000	-0,116	0,000	0,000	-0,116	0,000	0,00
386	0	0,000	0,000	-0,116	0,000	0,000	-0,116	0,000	0,00
387	0	0,000	0,000	-0,116	0,000	0,000	-0,116	0,000	0,00
388	0	0,000	0,000	-0,116	0,000	0,000	-0,116	0,000	0,00
397	0	0,000	0,000	-0,253	0,000	0,000	-0,253	0,000	0,00
398	0	0,000	0,000	-0,284	0,000	0,000	-0,284	0,000	0,00
399	0	0,000	0,000	-0,119	0,000	0,000	-0,119	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 6							ALIQUOTA SISMICA: 0		
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
35	0	0,000	0,000	-0,466	0,000	0,000	-0,466	0,000	0,00
37	0	0,000	0,000	-0,466	0,000	0,000	-0,466	0,000	0,00
41	0	0,000	0,000	-1,015	0,000	0,000	-1,015	0,000	0,00
43	0	0,000	0,000	-1,015	0,000	0,000	-1,015	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 6							ALIQUOTA SISMICA: 0		
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferimento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
44	0	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,00
46	0	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,00
47	0	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,00
55	0	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,00
57	0	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,00
58	0	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,00
60	0	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,00
64	0	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,00
66	0	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,00
97	0	0,000	0,000	-1,015	0,000	0,000	-1,015	0,000	0,00
99	0	0,000	0,000	-1,015	0,000	0,000	-1,015	0,000	0,00
100	0	0,000	0,000	-1,015	0,000	0,000	-1,015	0,000	0,00
102	0	0,000	0,000	-1,015	0,000	0,000	-1,015	0,000	0,00
103	0	0,000	0,000	-1,015	0,000	0,000	-1,015	0,000	0,00
105	0	0,000	0,000	-1,015	0,000	0,000	-1,015	0,000	0,00
106	0	0,000	0,000	-1,015	0,000	0,000	-1,015	0,000	0,00
108	0	0,000	0,000	-1,015	0,000	0,000	-1,015	0,000	0,00
109	0	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,00
111	0	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,00
112	0	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,00
128	0	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,00
129	0	0,000	0,000	-1,015	0,000	0,000	-1,015	0,000	0,00
130	0	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,00
131	0	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,00
132	0	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,00
133	0	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,00
134	0	0,000	0,000	-0,563	0,000	0,000	-0,563	0,000	0,00
135	0	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,00
136	0	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,00
137	0	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,00
138	0	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,00
178	0	0,000	0,000	-0,466	0,000	0,000	-0,466	0,000	0,00
180	0	0,000	0,000	-0,466	0,000	0,000	-0,466	0,000	0,00
216	0	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,00
217	0	0,000	0,000	-1,015	0,000	0,000	-1,015	0,000	0,00
218	0	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,00
219	0	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,00
220	0	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,00
223	0	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,00
224	0	0,000	0,000	-0,664	0,000	0,000	-0,664	0,000	0,00
225	0	0,000	0,000	-0,664	0,000	0,000	-0,664	0,000	0,00
226	0	0,000	0,000	-0,664	0,000	0,000	-0,664	0,000	0,00
227	0	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,00
228	0	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,00
229	0	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,00
230	0	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,00
231	0	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,00
232	0	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,00
233	0	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,00
234	0	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,00
236	0	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,00
237	0	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,00
238	0	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,00
239	0	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,000	-1,125	0,000	0,00
282	0	0,000	0,000	-0,392	0,000	0,000	-0,392	0,000	0,00
284	0	0,000	0,000	-0,392	0,000	0,000	-0,392	0,000	0,00
285	0	0,000	0,000	-0,196	0,000	0,000	-0,196	0,000	0,00
287	0	0,000	0,000	-0,196	0,000	0,000	-0,196	0,000	0,00
288	0	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,00
290	0	0,000	0,000	-0,202	0,000	0,000	-0,202	0,000	0,00
301	0	0,000	0,000	-0,202	0,000	0,000	-0,202	0,000	0,00
302	0	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,00
319	0	0,000	0,000	-0,202	0,000	0,000	-0,202	0,000	0,00
320	0	0,000	0,000	-0,404	0,000	0,000	-0,404	0,000	0,00
321	0	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,00
322	0	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,00
323	0	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,00
324	0	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,00
325	0	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,00
326	0	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,00
327	0	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,00
328	0	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,00
329	0	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,00
330	0	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,000	-0,420	0,000	0,00
333	0	0,000	0,000	-0,202	0,000	0,000	-0,202	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 6								ALIQUOTA SISMICA: 0	
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferimento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
334	0	0,000	0,000	-0,202	0,000	0,000	-0,202	0,000	0,00
355	0	0,000	0,000	-0,664	0,000	0,000	-0,664	0,000	0,00
357	0	0,000	0,000	-0,664	0,000	0,000	-0,664	0,000	0,00
358	0	0,000	0,000	-0,664	0,000	0,000	-0,664	0,000	0,00
370	0	0,000	0,000	-0,332	0,000	0,000	-0,332	0,000	0,00
371	0	0,000	0,000	-0,332	0,000	0,000	-0,332	0,000	0,00
375	0	0,000	0,000	-0,332	0,000	0,000	-0,332	0,000	0,00
377	0	0,000	0,000	-0,332	0,000	0,000	-0,332	0,000	0,00
378	0	0,000	0,000	-0,332	0,000	0,000	-0,332	0,000	0,00
379	0	0,000	0,000	-0,332	0,000	0,000	-0,332	0,000	0,00
390	0	0,000	0,000	-0,664	0,000	0,000	-0,664	0,000	0,00
392	0	0,000	0,000	-0,332	0,000	0,000	-0,332	0,000	0,00
410	0	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,000	-0,507	0,000	0,00
412	0	0,000	0,000	-0,202	0,000	0,000	-0,202	0,000	0,00

CARICHI SUGLI SHELL

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2								ALIQUOTA SISMICA: 100	
IDENT.	PRESSIONI					CARICHI PERIMETRALI			
Shell N.ro	Riferimento	P.a t/mq	P.b t/mq	P.c t/mq	P.d t/mq	Q.ab t/ml	Q.bc t/ml	Q.cd t/ml	Q.da t/ml
1	0	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,00	0,00	0,00	0,00
2	0	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,00	0,00	0,00	0,00
3	0	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,00	0,00	0,00	0,00
4	0	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,00	0,00	0,00	0,00
5	0	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,00	0,00	0,00	0,00
6	0	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,00	0,00	0,00	0,00

CARICHI SUGLI SHELL

CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 3								ALIQUOTA SISMICA: 60	
IDENT.	PRESSIONI					CARICHI PERIMETRALI			
Shell N.ro	Riferimento	P.a t/mq	P.b t/mq	P.c t/mq	P.d t/mq	Q.ab t/ml	Q.bc t/ml	Q.cd t/ml	Q.da t/ml
1	0	-0,40	-0,40	-0,40	-0,40	0,00	0,00	0,00	0,00
2	0	-0,40	-0,40	-0,40	-0,40	0,00	0,00	0,00	0,00
3	0	-0,40	-0,40	-0,40	-0,40	0,00	0,00	0,00	0,00
4	0	-0,40	-0,40	-0,40	-0,40	0,00	0,00	0,00	0,00
5	0	-0,40	-0,40	-0,40	-0,40	0,00	0,00	0,00	0,00
6	0	-0,40	-0,40	-0,40	-0,40	0,00	0,00	0,00	0,00

COMPOSIZIONE SHELL

Macro Nro	Col.1	Col.2	Col.3	Col.4	Col.5	Col.6
1	1 8	7 9				

Macro Nro	Col.1	Col.2	Col.3	Col.4	Col.5	Col.6
2	2 11	10 12				

COMPOSIZIONE SHELL

Macro Nro	Col.1	Col.2	Col.3	Col.4	Col.5	Col.6
3	3	13				
	14	15				
5	5	23				
	24	25				
	26	27				
	28	29				

Macro Nro	Col.1	Col.2	Col.3	Col.4	Col.5	Col.6
4	4	16				
	17	18				
	19	20				
	21	22				
6	6	30				
	31	32				

COMPOSIZIONE ASTE

Macro Asta Input Numero	Micro-Asta 1			Micro-Asta 2			Micro-Asta 3			Micro-Asta 4			Micro-Asta 5			Micro-Asta 6		
	Asta N.ro	Nodo iniz.	Nodo fin.	Asta N.ro	Nodo iniz.	Nodo fin.	Asta N.ro	Nodo iniz.	Nodo fin.	Asta N.ro	Nodo iniz.	Nodo fin.	Asta N.ro	Nodo iniz.	Nodo fin.	Asta N.ro	Nodo iniz.	Nodo fin.
139	139	132	267	416	267	78												
203	203	146	300	417	300	182												
243	243	139	276	418	276	185												
244	244	185	280	419	280	140												

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	1,50	1,05	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Neve h<=1000	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.NoMassa	1,00	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.

DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Neve h<=1000	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.NoMassa	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	1,00	-1,00	1,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-0,30	0,30	0,30	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 0	-1,00	-1,00	-1,00	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-0,30	-0,30	-0,30	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.

DESCRIZIONI	31	32	33	34
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Neve h<=1000	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.NoMassa	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	-0,30	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-1,00	-1,00	1,00	1,00
Sisma direz. grd 0	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2
Peso Strutturale	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	1,00	0,70
Var.Neve h<=1000	1,00	0,50
Var.Coperture	0,00	1,00
Var.NoMassa	1,00	0,70
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2
Peso Strutturale	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	0,70	0,60
Var.Neve h<=1000	0,20	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00
Var.NoMassa	0,50	0,30
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Amb.affol.	0,60
Var.Neve h<=1000	0,00
Var.Coperture	0,00
Var.NoMassa	0,30
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

DATI ARMATURE ASTE3D - SEZIONE RETTANGOLARE

ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE																					
IDENTIFICATIVO		ARMATURE DI INPUT											AGGIUNTIVE		RINFORZO IN FRP						
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm
1	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
2	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
3	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
4	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
5	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
6	Iniz.	14	2	14	2	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	14	2	14	2	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
7	Iniz.	16	1	16	1	16	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	16	1	16	1	16	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
8	Iniz.	16	2	16	2	16	1	12	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	16	2	16	2	16	1	12	6	20	2	2	0,0	0,0							
9	Iniz.	16	1	16	1	16	5	16	6	22	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	16	1	16	1	16	5	16	6	22	2	2	0,0	0,0							
10	Iniz.	16	1	16	1	16	5	16	6	22	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	16	1	16	1	16	5	16	6	22	2	2	0,0	0,0							
11	Iniz.	16	1	16	1	16	5	16	6	22	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	16	1	16	1	16	5	16	6	22	2	2	0,0	0,0							
12	Iniz.	16	1	16	1	16	5	16	6	22	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	16	1	16	1	16	5	16	6	22	2	2	0,0	0,0							

DATI ARMATURE ASTE3D - SEZIONE RETTANGOLARE

ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE																						
IDENTIFICATIVO		ARMATURE DI INPUT											AGGIUNTIVE		RINFORZO IN FRP							
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm
13	Iniz.	16	3	16	3	16	5	16	6	22	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	16	3	16	3	16	5	16	6	22	2	2	0,0	0,0							
14	Iniz.	16	2	16	2	16	1	12	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	16	2	16	2	16	1	12	6	20	2	2	0,0	0,0							
15	Iniz.	14	1	14	1	14	2	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	2	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
16	Iniz.	14	0	16	0	16	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	14	0	16	0	16	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
17	Iniz.	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0							
18	Iniz.	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0							
19	Iniz.	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0							
20	Iniz.	16	2	16	2	16	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	16	2	16	2	16	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
21	Iniz.	16	2	16	2	16	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	16	2	16	2	16	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
22	Iniz.	16	2	16	2	16	3	16	6	22	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	16	2	16	2	16	3	16	6	22	2	2	0,0	0,0							
	Finale	16	2	16	2	16	3	16	6	22	2	2	0,0	0,0							
23	Iniz.	16	0	12	0	12	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	16	0	12	0	12	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
24	Iniz.	16	0	12	0	12	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	16	0	12	0	12	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0							
25	Iniz.	16	0	12	0	12	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	16	0	12	0	12	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0							
26	Iniz.	16	0	12	0	12	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	16	0	12	0	12	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0							
27	Iniz.	16	0	12	0	12	4	16	6	22	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	16	0	12	0	12	4	16	6	22	2	2	0,0	0,0							
28	Iniz.	16	1	16	1	16	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	16	1	16	1	16	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0							
29	Iniz.	16	0	18	0	18	2	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	16	0	18	0	18	2	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
30	Iniz.	16	0	18	0	18	2	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	16	0	18	0	18	2	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
32	Iniz.	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
36	Iniz.	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
39	Iniz.	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
42	Iniz.	12	0	12	0	12	16	12	8	30	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	16	12	8	30	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	16	12	8	30	2	2	0,0	0,0							
45	Iniz.	12	0	12	0	12	16	12	8	30	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	16	12	8	30	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	16	12	8	30	2	2	0,0	0,0							
48	Iniz.	12	0	12	0	12	32	12	8	25	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	32	12	8	25	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	32	12	8	25	2	2	0,0	0,0							
50	Iniz.	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
53	Iniz.	12	0	12	0	12	5	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	5	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	5	12	8	40	2	2	0,0	0,0							

DATI ARMATURE ASTE3D - SEZIONE RETTANGOLARE

ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE																						
IDENTIFICATIVO		ARMATURE DI INPUT											AGGIUNTIVE		RINFORZO IN FRP							
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm
56	Iniz.	12	0	12	0	12	5	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	5	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	5	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
59	Iniz.	12	0	12	0	12	32	12	8	30	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	32	12	8	30	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	32	12	8	30	2	2	0,0	0,0							
62	Iniz.	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
65	Iniz.	12	0	12	0	12	28	10	8	30	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	28	10	8	30	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	28	10	8	30	2	2	0,0	0,0							
68	Iniz.	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
71	Iniz.	12	0	12	0	12	40	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	40	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	40	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
74	Iniz.	12	0	12	0	12	40	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	40	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	40	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
77	Iniz.	12	0	12	0	12	40	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	40	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	40	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
80	Iniz.	12	0	12	0	12	40	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	40	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	40	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
83	Iniz.	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
86	Iniz.	12	0	12	0	12	40	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	40	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	40	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
89	Iniz.	12	0	12	0	12	40	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	40	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	40	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
92	Iniz.	12	0	12	0	12	40	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	40	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	40	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
95	Iniz.	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
98	Iniz.	12	0	12	0	12	16	12	8	30	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	16	12	8	30	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	16	12	8	30	2	2	0,0	0,0							
101	Iniz.	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
104	Iniz.	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
107	Iniz.	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
110	Iniz.	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	16	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
114	Iniz.	12	0	12	0	12	40	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	40	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	40	12	8	40	2	2	0,0	0,0							
116	Iniz.	14	2	14	2	14	0	10	8	20	2	4	14,1	0,0							
	Mezz.	14	2	14	2	14	0	10	6	20	2	4	0,0	6,0							
	Finale	14	2	14	2	14	0	10	6	20	2	4	0,0	6,0							
117	Iniz.	14	2	14	2	14	0	10	8	20	2	4	14,1	0,0							
	Mezz.	14	2	14	2	14	0	10	6	20	2	4	0,0	6,0							
	Finale	14	2	14	2	14	0	10	10	20	2	4	24,1	0,0							
118	Iniz.	10	6	18	5	18	0	10	12	20	2	2	6,0	1,0							
	Mezz.	10	0	18	5	18	0	10	6	20	2	2	0,0	1,0							
	Finale	10	12	18	5	18	0	10	14	20	2	2	1,6	1,0							
119	Iniz.	10	12	18	5	18	0	10	14	20	2	2	1,6	1,0							
	Mezz.	10	0	18	5	18	0	10	6	20	2	2	0,0	1,0							
	Finale	10	11	18	5	18	0	10	14	20	2	2	1,6	1,0							
120	Iniz.	10	11	18	5	18	0	10	14	20	2	2	1,6	1,0							
	Mezz.	10	0	18	5	18	0	10	6	20	2	2	0,0	1,0							
	Finale	10	11	18	5	18	0	10	14	20	2	2	1,6	1,0							
121	Iniz.	10	11	18	5	18	0	10	14	20	2	2	1,6	1,0							
	Mezz.	10	0	18	5	18	0	10	6	20	2	2	0,0	1,0							
	Finale	10	5	18	5	18	0	10	14	20	2	2	6,2	1,0							

DATI ARMATURE ASTE3D - SEZIONE RETTANGOLARE

ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE																							
IDENTIFICATIVO		ARMATURE DI INPUT											AGGIUNTIVE		RINFORZO IN FRP								
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm
122	Iniz.	14	2	14	2	14	0	10	14	20	2	2	19,4	0,0							
	Mezz.	14	2	14	2	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	2	14	2	14	0	10	12	20	2	2	6,0	0,0							
123	Iniz.	10	6	18	5	18	0	10	12	20	2	2	6,0	1,0							
	Mezz.	10	0	18	5	18	0	10	6	20	2	2	0,0	1,0							
	Finale	10	12	18	5	18	0	10	14	20	2	2	1,6	1,0							
124	Iniz.	10	12	18	5	18	0	10	14	20	2	2	1,6	1,0							
	Mezz.	10	0	18	5	18	0	10	6	20	2	2	0,0	1,0							
	Finale	10	11	18	5	18	0	10	14	20	2	2	1,6	1,0							
125	Iniz.	10	11	18	5	18	0	10	14	20	2	2	1,6	1,0							
	Mezz.	10	0	18	5	18	0	10	6	20	2	2	0,0	1,0							
	Finale	10	11	18	5	18	0	10	14	20	2	2	1,6	1,0							
126	Iniz.	10	11	18	5	18	0	10	14	20	2	2	1,6	1,0							
	Mezz.	10	0	18	5	18	0	10	6	20	2	2	0,0	1,0							
	Finale	10	5	18	5	18	0	10	14	20	2	2	6,2	1,0							
127	Iniz.	14	2	14	2	14	0	10	14	20	2	2	19,4	0,0							
	Mezz.	14	2	14	2	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	2	14	2	14	0	10	12	20	2	2	6,0	0,0							
128	Iniz.	14	6	14	0	14	0	10	8	18	2	2	2,0	0,0							
	Mezz.	14	1	16	2	14	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	6	14	0	14	0	10	8	18	2	2	2,0	0,0							
129	Iniz.	14	6	14	0	14	0	10	8	18	2	2	2,0	0,0							
	Mezz.	14	1	16	2	14	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	6	14	0	14	0	10	8	18	2	2	2,0	0,0							
130	Iniz.	12	2	12	2	12	0	10	10	17	2	2	13,4	4,0							
	Mezz.	12	2	12	2	12	0	10	6	17	2	2	0,0	5,3							
	Finale	12	2	12	2	12	0	10	10	17	2	2	13,4	4,0							
131	Iniz.	12	2	12	2	12	0	10	10	17	2	2	13,4	4,0							
	Mezz.	12	2	12	2	12	0	10	6	17	2	2	0,0	5,3							
	Finale	12	2	12	2	12	0	10	10	17	2	2	13,4	4,0							
132	Iniz.	12	2	12	2	12	0	10	10	17	2	2	13,4	4,0							
	Mezz.	12	2	12	2	12	0	10	6	17	2	2	0,0	5,3							
	Finale	12	2	12	2	12	0	10	10	17	2	2	13,4	4,0							
133	Iniz.	12	2	12	2	12	0	10	10	17	2	2	13,4	4,0							
	Mezz.	12	2	12	2	12	0	10	6	17	2	2	0,0	5,3							
	Finale	12	2	12	2	12	0	10	10	17	2	2	13,4	4,0							
134	Iniz.	12	5	14	0	16	0	10	10	17	2	2	4,0	0,0							
	Mezz.	12	0	14	3	14	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	5	14	0	16	0	10	10	17	2	2	4,0	0,0							
135	Iniz.	12	5	14	0	16	0	10	10	17	2	2	4,0	0,0							
	Mezz.	12	0	14	3	14	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	5	14	0	16	0	10	10	17	2	2	4,0	0,0							
136	Iniz.	12	5	14	0	16	0	10	10	17	2	2	4,0	0,0							
	Mezz.	12	0	14	3	14	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	5	14	0	16	0	10	10	17	2	2	4,0	0,0							
137	Iniz.	12	5	14	0	16	0	10	10	17	2	2	4,0	0,0							
	Mezz.	12	0	14	3	14	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	5	14	0	16	0	10	10	17	2	2	4,0	0,0							
138	Iniz.	12	5	14	0	16	0	10	10	17	2	2	4,0	0,0							
	Mezz.	12	0	14	3	14	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	5	14	0	16	0	10	10	17	2	2	4,0	0,0							
139	Iniz.	14	2	14	2	14	0	10	6	20	2	4	0,0	6,0							
	Mezz.	14	2	14	2	14	0	10	6	20	2	4	0,0	6,0							
	Finale	14	2	14	2	14	0	10	10	20	2	4	24,1	0,0							
140	Iniz.	18	7	18	7	18	0	14	6	16	2	4	0,0	0,0							
	Mezz.	18	7	18	7	18	0	14	6	16	2	4	0,0	0,0							
	Finale	18	7	18	7	18	0	14	6	16	2	4	0,0	0,0							
143	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
144	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
145	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
146	Iniz.	14	2	14	2	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	14	2	14	2	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
147	Iniz.	16	1	16	1	16	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	0	12	0	12	0	10	6	25	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
148	Iniz.	16	2	16	2	16	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	2	16	2	16	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
149	Iniz.	16	1	16	1	16	5	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	1	16	1	16	5	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0

DATI ARMATURE ASTE3D - SEZIONE RETTANGOLARE

ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE																					
IDENTIFICATIVO		ARMATURE DI INPUT											AGGIUNTIVE		RINFORZO IN FRP						
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm
150	Iniz.	16	1	16	1	16	5	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	1	16	1	16	5	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
151	Iniz.	16	1	16	1	16	5	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	1	16	1	16	5	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
152	Iniz.	16	1	16	1	16	5	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	1	16	1	16	5	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
153	Iniz.	16	3	16	3	16	5	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	3	16	3	16	5	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
154	Iniz.	16	2	16	2	16	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	2	16	2	16	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
155	Iniz.	14	1	14	1	14	2	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	2	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
156	Iniz.	14	0	12	0	12	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	14	0	12	0	12	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
157	Iniz.	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0							
158	Iniz.	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0							
159	Iniz.	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0							
160	Iniz.	16	2	16	2	16	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	2	16	2	16	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
161	Iniz.	16	2	16	2	16	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	2	16	2	16	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
162	Iniz.	16	3	16	3	16	3	16	6	18	3	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.	16	3	16	3	16	3	16	6	18	3	2	0,0	0,0							
	Finale	16	3	16	3	16	3	16	6	18	3	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
164	Iniz.	16	0	12	0	12	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	0	12	0	12	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
165	Iniz.	16	0	12	0	12	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	0	12	0	12	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
166	Iniz.	16	0	12	0	12	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	0	12	0	12	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
167	Iniz.	16	0	12	0	12	4	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	0	12	0	12	4	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
168	Iniz.	16	1	16	1	16	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	1	16	1	16	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
170	Iniz.	16	0	16	0	16	2	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	0	16	0	16	2	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
171	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
172	Iniz.	16	3	16	3	16	4	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	3	16	3	16	4	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
173	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
175	Iniz.	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
179	Iniz.	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
182	Iniz.	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
184	Iniz.	16	4	16	1	16	0	10	6	18	2	2	0,0	4,6							
	Mezz.	16	4	16	1	16	0	10	6	18	2	2	0,0	4,6							
	Finale	16	4	16	1	16	0	10	10	18	2	2	4,6	0,0							

DATI ARMATURE ASTE3D - SEZIONE RETTANGOLARE

ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE																						
IDENTIFICATIVO		ARMATURE DI INPUT											AGGIUNTIVE		RINFORZO IN FRP							
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm
185	Iniz.	10	6	16	4	16	0	10	10	18	2	2	4,6	0,4							
	Mezz.	10	0	16	7	16	0	10	6	18	2	2	0,0	0,4							
	Finale	10	8	16	4	16	0	10	10	18	2	2	0,0	0,4							
186	Iniz.	10	8	16	4	16	0	10	10	18	2	2	0,0	0,4							
	Mezz.	10	0	16	7	16	0	10	6	18	2	2	0,0	0,4							
	Finale	10	3	16	4	16	0	10	10	18	2	2	17,8	0,4							
187	Iniz.	14	1	14	1	14	0	10	6	16	2	2	8,0	3,1							
	Mezz.	14	1	14	1	14	0	10	6	16	2	2	8,0	3,1							
	Finale	14	1	14	1	14	0	10	8	16	2	2	8,0	0,0							
188	Iniz.	10	4	16	2	16	0	10	12	16	2	2	19,9	2,5							
	Mezz.	10	0	16	4	16	0	10	6	16	2	2	0,0	2,5							
	Finale	10	6	16	1	16	0	10	12	16	2	2	10,2	0,4							
189	Iniz.	18	11	18	7	18	0	10	10	16	2	4	0,0	0,0							
	Mezz.	18	7	18	11	18	0	10	6	16	2	4	0,0	0,0							
	Finale	18	11	18	7	18	0	10	10	16	2	4	0,0	0,0							
190	Iniz.	18	3	18	3	18	0	10	6	18	2	2	6,0	8,0							
	Mezz.	18	3	18	3	18	0	10	6	18	2	2	6,0	8,0							
	Finale	18	3	18	3	18	0	10	12	18	2	2	14,1	0,0							
191	Iniz.	16	5	18	0	10	0	10	12	18	2	2	15,1	0,0							
	Mezz.	16	2	8	3	16	0	10	6	18	2	2	0,1	0,0							
	Finale	16	7	16	0	10	0	10	12	18	2	2	1,1	0,0							
192	Iniz.	12	10	18	7	18	0	10	12	18	2	2	0,0	0,3							
	Mezz.	12	0	18	4	18	0	10	6	18	2	2	0,0	0,3							
	Finale	12	8	18	4	18	0	10	12	18	2	2	2,3	0,3							
193	Iniz.	12	8	18	4	18	0	10	12	18	2	2	2,3	0,3							
	Mezz.	12	0	18	4	18	0	10	6	18	2	2	0,0	0,3							
	Finale	12	8	18	4	18	0	10	12	18	2	2	2,3	0,3							
194	Iniz.	12	8	18	4	18	0	10	12	18	2	2	2,3	0,3							
	Mezz.	12	0	18	4	18	0	10	6	18	2	2	0,0	0,3							
	Finale	12	8	18	4	18	0	10	12	18	2	2	2,3	0,3							
195	Iniz.	12	8	18	4	18	0	10	12	18	2	2	2,3	0,3							
	Mezz.	12	0	18	4	18	0	10	6	18	2	2	0,0	0,3							
	Finale	12	8	18	4	18	0	10	12	18	2	2	0,0	0,3							
196	Iniz.	10	8	16	2	14	0	10	10	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	16	2	14	0	10	6	18	2	2	0,0	6,0							
	Finale	10	3	16	2	14	0	10	10	18	2	2	4,6	0,0							
197	Iniz.	14	2	14	2	14	0	10	8	17	2	4	16,1	0,0							
	Mezz.	14	2	14	2	14	0	10	6	17	2	4	0,0	8,0							
	Finale	14	2	14	2	14	0	10	8	17	2	4	20,1	8,0							
198	Iniz.	10	13	16	8	16	0	10	10	18	2	2	0,0	0,4							
	Mezz.	10	0	16	4	16	0	10	6	18	2	2	0,0	0,4							
	Finale	10	9	18	4	16	0	10	12	18	2	2	1,6	0,4							
199	Iniz.	10	9	18	4	16	0	10	12	18	2	2	1,6	0,4							
	Mezz.	10	0	16	4	16	0	10	6	18	2	2	0,0	0,4							
	Finale	10	8	18	4	16	0	10	12	18	2	2	1,6	0,4							
200	Iniz.	10	8	18	4	16	0	10	12	18	2	2	1,6	0,4							
	Mezz.	10	0	16	4	16	0	10	6	18	2	2	0,0	0,4							
	Finale	10	9	18	4	16	0	10	12	18	2	2	1,6	0,4							
201	Iniz.	10	9	18	4	16	0	10	12	18	2	2	1,6	0,4							
	Mezz.	10	0	16	4	16	0	10	6	18	2	2	0,0	0,4							
	Finale	10	6	18	4	16	0	10	10	18	2	2	0,0	0,4							
202	Iniz.	14	2	14	2	14	0	10	10	16	2	4	16,1	0,0							
	Mezz.	14	2	14	2	14	0	10	6	16	2	4	0,0	8,0							
	Finale	14	2	14	2	14	0	10	10	16	2	4	20,1	0,0							
203	Iniz.	14	2	14	2	14	0	10	8	20	2	4	14,1	0,0							
	Mezz.	14	2	14	2	14	0	10	6	20	2	4	0,0	6,0							
	Finale	14	2	14	2	14	0	10	6	20	2	4	0,0	6,0							
204	Iniz.	10	3	18	5	18	0	10	12	20	2	2	10,6	1,0							
	Mezz.	10	0	18	5	18	0	10	6	20	2	2	0,0	1,0							
	Finale	10	12	18	5	18	0	10	14	20	2	2	1,6	1,0							
205	Iniz.	10	12	18	5	18	0	10	14	20	2	2	1,6	1,0							
	Mezz.	10	0	18	5	18	0	10	6	20	2	2	0,0	1,0							
	Finale	10	11	18	5	18	0	10	14	20	2	2	1,6	1,0							
206	Iniz.	10	11	18	5	18	0	10	14	20	2	2	1,6	1,0							
	Mezz.	10	0	18	5	18	0	10	6	20	2	2	0,0	1,0							
	Finale	10	11	18	5	18	0	10	14	20	2	2	1,6	1,0							
207	Iniz.	10	11	18	5	18	0	10	14	20	2	2	1,6	1,0							
	Mezz.	10	0	18	5	18	0	10	6	20	2	2	0,0	1,0							
	Finale	10	7	18	5	18	0	10	14	20	2	2	6,2	1,0							
208	Iniz.	14	2	14	2	14	0	10	14	20	2	2	19,4	0,0							
	Mezz.	14	2	14	2	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	2	14	2	14	0	10	12	20	2	2	7,6	0,0							
210	Iniz.	10	7	18	5	18	0	10	12	20	2	2	1,6	1,0							
	Mezz.	10	0	14	5	18	0	10	6	20	2	2	0,0	1,0							
	Finale	10	10	18	5	18	0	10	14	20	2	2	1,6	1,0							
211	Iniz.	10	10	18	5	18	0	10	14	20	2	2	1,6	1,0							
	Mezz.	10	0	14	5	18	0	10	6	20	2	2	0,0	1,0							
	Finale	10	10	18	5	18	0	10	14	20	2	2	1,6	1,0							

DATI ARMATURE ASTE3D - SEZIONE RETTANGOLARE

ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE																						
IDENTIFICATIVO		ARMATURE DI INPUT											AGGIUNTIVE		RINFORZO IN FRP							
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm
212	Iniz.	10	10	18	5	18	0	10	14	20	2	2	1,6	1,0							
	Mezz.	10	0	14	5	18	0	10	6	20	2	2	0,0	1,0							
	Finale	10	10	18	5	18	0	10	14	20	2	2	1,6	1,0							
213	Iniz.	10	10	18	5	18	0	10	14	20	2	2	1,6	1,0							
	Mezz.	10	0	14	5	18	0	10	6	20	2	2	0,0	1,0							
	Finale	10	3	18	5	18	0	10	12	20	2	2	11,6	1,0							
214	Iniz.	10	3	18	2	14	0	10	12	20	2	2	11,6	0,0							
	Mezz.	10	0	14	2	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	10	4	14	2	14	0	10	6	20	2	2	0,0	0,0							
215	Iniz.	10	3	14	1	14	0	10	8	17	2	2	2,3	0,0							
	Mezz.	10	0	14	1	14	0	10	6	17	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	2	14	1	14	0	10	8	17	2	2	6,1	0,0							
216	Iniz.	10	2	14	1	10	0	10	8	17	2	2	6,1	0,0							
	Mezz.	10	0	14	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	6	12	1	10	0	10	8	17	2	2	1,6	0,0							
217	Iniz.	10	6	12	1	14	0	10	8	17	2	2	1,6	0,0							
	Mezz.	10	0	14	1	14	0	10	6	17	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	2	12	1	14	0	10	8	17	2	2	10,7	0,0							
218	Iniz.	10	2	14	1	14	0	14	8	17	2	2	9,9	3,1							
	Mezz.	10	0	14	3	14	0	14	6	17	2	2	0,0	0,0							
	Finale	10	2	14	1	14	0	14	8	17	2	2	8,0	3,1							
219	Iniz.	10	3	14	1	14	0	10	8	17	2	2	2,3	0,0							
	Mezz.	10	0	14	1	14	0	10	6	17	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	2	14	1	14	0	10	8	17	2	2	4,5	0,0							
220	Iniz.	10	2	14	1	10	0	10	8	17	2	2	6,1	0,0							
	Mezz.	10	0	14	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	4	14	1	10	0	10	8	17	2	2	6,9	0,0							
221	Iniz.	10	6	14	2	14	0	10	8	17	2	2	3,8	0,0							
	Mezz.	10	0	14	4	14	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
	Finale	10	0	14	4	14	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
224	Iniz.	10	3	14	1	14	0	10	8	17	2	2	2,3	0,0							
	Mezz.	10	0	14	1	14	0	10	6	17	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	3	14	1	14	0	10	8	17	2	2	2,3	0,0							
225	Iniz.	10	3	14	1	14	0	10	8	17	2	2	2,3	0,0							
	Mezz.	10	0	14	1	14	0	10	6	17	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	3	14	1	14	0	10	8	17	2	2	2,3	0,0							
226	Iniz.	10	3	14	1	14	0	10	8	17	2	2	2,3	0,0							
	Mezz.	10	0	14	1	14	0	10	6	17	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	3	14	1	14	0	10	8	17	2	2	2,3	0,0							
227	Iniz.	14	1	14	4	16	0	10	8	17	2	2	12,1	0,9							
	Mezz.	14	1	14	3	16	0	10	6	17	2	2	0,0	0,9							
	Finale	14	1	14	1	16	0	10	8	17	2	2	12,3	2,5							
228	Iniz.	14	1	14	1	14	0	10	8	17	2	2	16,9	0,0							
	Mezz.	14	1	14	1	14	0	10	6	17	2	2	0,0	2,3							
	Finale	14	1	14	1	14	0	10	8	17	2	2	2,3	0,0							
229	Iniz.	14	1	14	4	16	0	10	8	17	2	2	12,1	0,9							
	Mezz.	14	1	14	3	16	0	10	6	17	2	2	0,0	0,9							
	Finale	14	1	14	1	16	0	10	8	17	2	2	12,3	2,5							
230	Iniz.	14	1	14	1	14	0	10	8	17	2	2	16,9	0,0							
	Mezz.	14	1	14	1	14	0	10	6	17	2	2	0,0	2,3							
	Finale	14	1	14	1	14	0	10	8	17	2	2	2,3	0,0							
231	Iniz.	14	1	14	4	16	0	10	8	17	2	2	12,1	0,9							
	Mezz.	14	1	14	3	16	0	10	6	17	2	2	0,0	0,9							
	Finale	14	1	14	1	16	0	10	8	17	2	2	12,3	2,5							
232	Iniz.	14	1	14	1	14	0	10	8	17	2	2	16,9	0,0							
	Mezz.	14	1	14	1	14	0	10	6	17	2	2	0,0	2,3							
	Finale	14	1	14	1	14	0	10	8	17	2	2	2,3	0,0							
233	Iniz.	14	1	14	6	16	0	10	8	18	2	2	14,1	0,9							
	Mezz.	14	1	14	3	16	0	10	6	18	2	2	0,0	0,9							
	Finale	14	6	14	6	16	0	10	8	18	2	2	6,0	0,0							
234	Iniz.	14	6	14	3	16	0	10	8	18	2	2	6,0	0,0							
	Mezz.	14	1	14	2	14	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Finale	14	6	14	0	16	0	10	8	18	2	2	6,0	0,0							
235	Iniz.	14	6	14	6	16	0	10	8	18	2	2	6,0	0,0							
	Mezz.	14	1	14	3	16	0	10	6	18	2	2	0,0	0,9							
	Finale	14	1	14	3	16	0	10	6	18	2	2	0,0	0,9							
236	Iniz.	10	2	12	1	10	0	10	8	18	2	2	4,6	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	18	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	4	12	1	10	0	10	8	18	2	2	1,6	0,0							
237	Iniz.	10	4	12	1	10	0	10	8	18	2	2	1,6	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	18	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	4	12	1	10	0	10	8	18	2	2	1,6	0,0							
238	Iniz.	10	4	12	1	10	0	10	8	18	2	2	1,6	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	18	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	5	12	1	10	0	10	8	18	2	2	0,0	0,0							
239	Iniz.	10	4	14	2	14	0	10	8	17	2	2	3,4	0,0							
	Mezz.	10	0	14	2	14	0	10	6	17	2	2	0,0	3,4							
	Finale	10	4	16	2	14	0	10	8	17	2	2	7,2	0,0							

DATI ARMATURE ASTE3D - SEZIONE RETTANGOLARE

ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE																						
IDENTIFICATIVO		ARMATURE DI INPUT											AGGIUNTIVE		RINFORZO IN FRP							
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm
240	Iniz.	10	4	16	1	10	0	10	8	17	2	2	7,2	0,0							
	Mezz.	10	0	14	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	2	12	1	10	0	10	8	17	2	2	4,6	0,0							
241	Iniz.	16	0	16	0	16	0	10	6	15	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	16	0	16	0	16	0	10	6	15	2	2	0,0	0,0							
	Finale	16	0	16	0	16	0	10	6	15	2	2	0,0	0,0							
242	Iniz.	16	0	16	0	16	0	10	6	15	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	16	0	16	0	16	0	10	6	15	2	2	0,0	0,0							
	Finale	16	0	16	0	16	0	10	6	15	2	2	0,0	0,0							
245	Iniz.	14	2	14	2	14	0	10	6	20	2	4	0,0	6,0							
	Mezz.	14	2	14	2	14	0	10	6	20	2	4	0,0	6,0							
	Finale	14	2	14	2	14	0	10	10	20	2	4	24,1	12,1							
246	Iniz.	10	5	16	4	14	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	5	16	4	14	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
	Finale	10	2	14	2	14	0	10	8	17	2	2	10,1	0,0							
247	Iniz.	14	1	14	3	16	0	10	6	18	2	2	0,0	0,9							
	Mezz.	14	1	14	3	16	0	10	6	18	2	2	0,0	0,9							
	Finale	14	1	14	6	16	0	10	8	18	2	2	14,1	0,9							
248	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
249	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
250	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
251	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
252	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
253	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
254	Iniz.	16	1	16	1	16	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	1	16	1	16	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
255	Iniz.	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0							
256	Iniz.	16	0	12	0	12	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	0	12	0	12	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
257	Iniz.	16	0	12	0	12	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	0	12	0	12	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
258	Iniz.	16	0	12	0	12	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	0	12	0	12	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
259	Iniz.	16	0	12	0	12	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	0	12	0	12	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
260	Iniz.	16	1	16	1	16	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	1	16	1	16	2	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
261	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
262	Iniz.	14	1	14	1	14	2	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	2	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
263	Iniz.	14	0	12	0	12	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	14	0	12	0	12	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
264	Iniz.	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
265	Iniz.	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0							
266	Iniz.	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
267	Iniz.	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0							

DATI ARMATURE ASTE3D - SEZIONE RETTANGOLARE

ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE																						
IDENTIFICATIVO		ARMATURE DI INPUT											AGGIUNTIVE		RINFORZO IN FRP							
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm
268	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
269	Iniz.	16	1	16	1	16	3	16	6	22	3	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.	16	1	16	1	16	3	16	6	22	3	2	0,0	0,0							
	Finale	16	1	16	1	16	3	16	6	22	3	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
271	Iniz.	16	1	16	1	16	1	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	1	16	1	16	1	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
272	Iniz.	16	1	16	1	16	1	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	1	16	1	16	1	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
273	Iniz.	16	1	16	1	16	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	16	1	16	1	16	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
274	Iniz.	16	3	16	3	16	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	3	16	3	16	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
275	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
276	Iniz.	16	2	16	2	16	1	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	16	2	16	2	16	1	16	6	22	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
277	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0	1	80	20	2	NO	Interna	0
279	Iniz.	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
283	Iniz.	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
286	Iniz.	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
	Finale	12	0	12	0	12	4	12	10	20	2	2	0,0	0,0							
288	Iniz.	10	4	12	1	14	0	10	8	17	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	14	0	10	6	17	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	6	12	1	14	0	10	8	17	2	2	1,6	0,0							
289	Iniz.	10	6	12	1	10	0	10	8	17	2	2	1,6	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	4	12	1	10	0	10	8	17	2	2	0,0	0,0							
291	Iniz.	16	2	16	2	16	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	16	2	16	2	16	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Finale	16	2	16	2	16	0	10	8	18	2	2	3,1	0,0							
292	Iniz.	10	4	16	4	18	0	10	8	18	2	2	3,1	1,0							
	Mezz.	10	0	16	4	18	0	10	6	18	2	2	0,0	1,0							
	Finale	10	11	16	4	18	0	10	14	18	2	2	0,0	1,0							
293	Iniz.	10	11	16	4	18	0	10	14	18	2	2	0,0	1,0							
	Mezz.	10	0	16	4	18	0	10	6	18	2	2	0,0	1,0							
	Finale	10	5	18	4	18	0	10	8	18	2	2	3,1	1,0							
294	Iniz.	14	2	14	2	14	0	10	6	18	2	2	1,6	0,0							
	Mezz.	14	2	14	2	14	0	10	6	18	2	2	1,6	0,0							
	Finale	14	2	14	2	14	0	10	10	18	2	2	7,6	0,0							
295	Iniz.	10	4	14	3	16	0	10	10	18	2	2	16,2	0,4							
	Mezz.	10	0	14	3	16	0	10	6	18	2	2	0,0	0,4							
	Finale	10	9	16	3	16	0	10	10	18	2	2	0,0	0,4							
296	Iniz.	16	6	16	2	16	0	10	6	17	2	4	0,0	0,0							
	Mezz.	16	2	16	2	16	0	10	6	17	2	4	0,0	0,0							
	Finale	16	6	16	2	16	0	10	6	17	2	4	0,0	0,0							
297	Iniz.	18	2	18	2	18	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	18	2	18	2	18	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Finale	18	2	18	2	18	0	10	10	18	2	2	10,7	0,0							
298	Iniz.	10	4	18	1	14	0	10	8	18	2	2	3,1	0,0							
	Mezz.	10	0	18	3	14	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Finale	10	5	16	1	14	0	10	8	18	2	2	3,1	0,0							
299	Iniz.	14	2	14	2	14	0	10	6	17	2	4	5,7	0,0							
	Mezz.	14	2	14	2	14	0	10	6	17	2	4	0,0	3,4							
	Finale	14	2	14	2	14	0	10	6	17	2	4	11,4	0,0							
300	Iniz.	14	2	14	2	14	0	10	6	17	2	4	5,7	0,0							
	Mezz.	14	2	14	2	14	0	10	6	17	2	4	0,0	3,4							
	Finale	14	2	14	2	14	0	10	6	17	2	4	11,4	0,0							
301	Iniz.	10	4	12	1	10	0	10	8	17	2	2	1,6	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	4	12	1	10	0	10	8	17	2	2	1,6	0,0							
302	Iniz.	10	4	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	1,1							
	Finale	10	3	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							

DATI ARMATURE ASTE3D - SEZIONE RETTANGOLARE

ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE																						
IDENTIFICATIVO		ARMATURE DI INPUT											AGGIUNTIVE		RINFORZO IN FRP							
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm
303	Iniz.	10	5	14	4	14	0	10	10	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	14	4	14	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Finale	10	7	16	4	14	0	10	10	18	2	2	1,6	0,0							
304	Iniz.	10	7	16	4	14	0	10	10	18	2	2	1,6	0,0							
	Mezz.	10	0	14	4	14	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Finale	10	3	16	4	14	0	10	10	18	2	2	7,7	0,0							
305	Iniz.	10	3	16	4	14	0	10	10	18	2	2	7,7	0,0							
	Mezz.	10	0	14	4	14	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Finale	10	3	16	4	14	0	10	10	18	2	2	7,7	0,0							
306	Iniz.	10	3	16	4	14	0	10	10	18	2	2	7,7	0,0							
	Mezz.	10	0	14	4	14	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Finale	10	6	14	4	14	0	10	10	18	2	2	1,6	0,0							
307	Iniz.	10	6	14	2	14	0	10	10	18	2	2	1,6	0,0							
	Mezz.	10	0	14	2	14	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Finale	10	1	14	2	14	0	10	6	18	2	2	2,3	0,0							
308	Iniz.	10	7	16	4	16	0	10	10	18	2	2	0,0	0,4							
	Mezz.	10	0	16	4	16	0	10	6	18	2	2	0,0	0,4							
	Finale	10	8	18	4	16	0	10	12	18	2	2	1,6	0,4							
309	Iniz.	10	8	18	4	16	0	10	12	18	2	2	1,6	0,4							
	Mezz.	10	0	16	4	16	0	10	6	18	2	2	0,0	0,4							
	Finale	10	3	18	4	16	0	10	12	18	2	2	11,6	0,4							
310	Iniz.	10	3	18	4	16	0	10	12	18	2	2	11,6	0,4							
	Mezz.	10	0	16	4	16	0	10	6	18	2	2	0,0	0,4							
	Finale	10	3	18	4	16	0	10	12	18	2	2	11,6	0,4							
311	Iniz.	10	3	18	4	16	0	10	12	18	2	2	11,6	0,4							
	Mezz.	10	0	16	4	16	0	10	6	18	2	2	0,0	0,4							
	Finale	10	3	18	4	16	0	10	12	18	2	2	9,6	0,4							
312	Iniz.	10	3	18	2	14	0	10	12	18	2	2	9,6	0,0							
	Mezz.	10	0	16	2	14	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Finale	10	2	14	2	14	0	10	8	18	2	2	3,4	0,0							
313	Iniz.	10	1	14	2	14	0	10	6	18	2	2	2,3	0,0							
	Mezz.	10	0	14	2	14	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Finale	10	7	16	2	14	0	10	10	18	2	2	1,6	0,0							
314	Iniz.	10	7	16	4	18	0	10	10	18	2	2	1,6	1,0							
	Mezz.	10	0	16	4	18	0	10	6	18	2	2	0,0	1,0							
	Finale	10	3	18	4	18	0	10	12	18	2	2	11,6	1,0							
315	Iniz.	10	3	18	4	18	0	10	12	18	2	2	11,6	1,0							
	Mezz.	10	0	16	4	18	0	10	6	18	2	2	0,0	1,0							
	Finale	10	3	18	4	18	0	10	12	18	2	2	11,6	1,0							
316	Iniz.	10	3	18	4	18	0	10	12	18	2	2	11,6	1,0							
	Mezz.	10	0	16	4	18	0	10	6	18	2	2	0,0	1,0							
	Finale	10	3	18	4	18	0	10	12	18	2	2	11,6	1,0							
317	Iniz.	10	3	18	4	18	0	10	12	18	2	2	11,6	1,0							
	Mezz.	10	0	16	4	18	0	10	6	18	2	2	0,0	1,0							
	Finale	10	7	16	4	18	0	10	10	18	2	2	1,6	1,0							
318	Iniz.	10	7	16	2	14	0	10	10	18	2	2	1,6	0,0							
	Mezz.	10	0	16	2	14	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Finale	10	1	14	2	14	0	10	6	18	2	2	2,3	0,0							
319	Iniz.	10	4	12	1	10	0	10	8	17	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	4	12	1	10	0	10	8	17	2	2	1,6	0,0							
320	Iniz.	10	4	12	1	10	0	10	8	17	2	2	1,6	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	2	12	1	10	0	10	8	17	2	2	4,6	0,0							
321	Iniz.	10	4	12	1	14	0	10	8	17	2	2	6,2	2,3							
	Mezz.	10	0	12	1	14	0	10	6	17	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	2	12	1	14	0	10	8	17	2	2	4,6	2,3							
322	Iniz.	10	4	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	1,1							
	Finale	10	4	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
323	Iniz.	10	4	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	1,1							
	Finale	10	4	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
324	Iniz.	10	4	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	1,1							
	Finale	10	3	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
325	Iniz.	10	4	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	1,1							
	Finale	10	4	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
326	Iniz.	10	4	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	1,1							
	Finale	10	3	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
327	Iniz.	10	4	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	1,1							
	Finale	10	4	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
328	Iniz.	10	4	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	1,1							
	Finale	10	3	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							

DATI ARMATURE ASTE3D - SEZIONE RETTANGOLARE

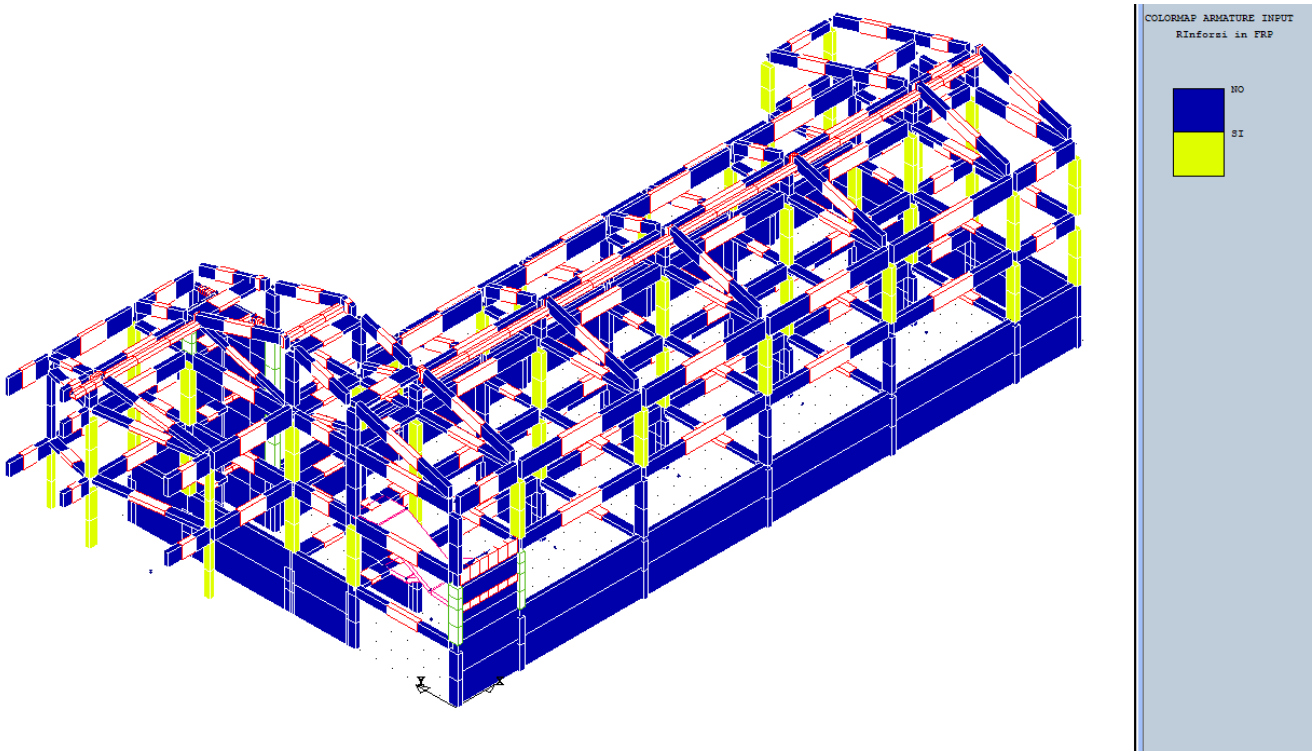
ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE																						
IDENTIFICATIVO		ARMATURE DI INPUT											AGGIUNTIVE		RINFORZO IN FRP							
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm
329	Iniz.	10	4	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	1,1							
	Finale	10	4	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
330	Iniz.	10	4	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	1,1							
	Finale	10	3	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
331	Iniz.	10	2	12	1	10	0	10	8	17	2	2	3,1	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	2	12	1	10	0	10	8	17	2	2	3,1	1,1							
333	Iniz.	10	3	12	1	10	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	18	2	2	0,0	1,1							
	Finale	10	4	12	1	10	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
334	Iniz.	10	4	12	1	10	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	18	2	2	0,0	1,1							
	Finale	10	3	12	1	10	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
335	Iniz.	10	2	12	1	10	0	10	8	18	2	2	1,6	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	8	18	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	2	12	1	10	0	10	8	18	2	2	1,6	0,0							
336	Iniz.	16	0	12	0	12	0	10	6	15	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	16	0	12	0	12	0	10	6	15	2	2	0,0	0,0							
	Finale	16	0	12	0	12	0	10	6	15	2	2	0,0	0,0							
337	Iniz.	16	0	12	0	12	0	10	6	15	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	16	0	12	0	12	0	10	6	15	2	2	0,0	0,0							
	Finale	16	0	12	0	12	0	10	6	15	2	2	0,0	0,0							
338	Iniz.	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0							
339	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
340	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
341	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
342	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
343	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
344	Iniz.	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	12	1	12	1	12	1	12	6	18	2	2	0,0	0,0							
345	Iniz.	14	0	12	0	12	2	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	14	0	12	0	12	2	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
346	Iniz.	14	0	12	0	12	2	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	14	0	12	0	12	2	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
348	Iniz.	16	0	12	0	12	2	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	16	0	12	0	12	2	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
349	Iniz.	14	3	14	3	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	14	3	14	3	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
355	Iniz.	10	4	12	1	10	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	4	12	1	10	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Finale	10	4	12	1	10	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
356	Iniz.	10	4	12	1	10	0	10	8	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	18	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	4	12	1	10	0	10	8	18	2	2	0,0	0,0							
357	Iniz.	10	4	12	1	10	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	4	12	1	10	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Finale	10	4	12	1	10	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
358	Iniz.	10	4	12	1	10	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	4	12	1	10	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Finale	10	4	12	1	10	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
359	Iniz.	10	4	12	1	10	0	10	8	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	18	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	4	12	1	10	0	10	8	18	2	2	0,0	0,0							
360	Iniz.	10	4	12	1	10	0	10	8	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	18	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	4	12	1	10	0	10	8	18	2	2	0,0	0,0							
363	Iniz.	14	1	14	1	14	0	10	6	20	2	2	6,0	0,0							
	Mezz.	14	1	14	1	14	0	10	6	20	2	2	6,0	0,0							
	Finale	14	3	14	1	14	0	10	8	20	2	2	6,0	0,0							

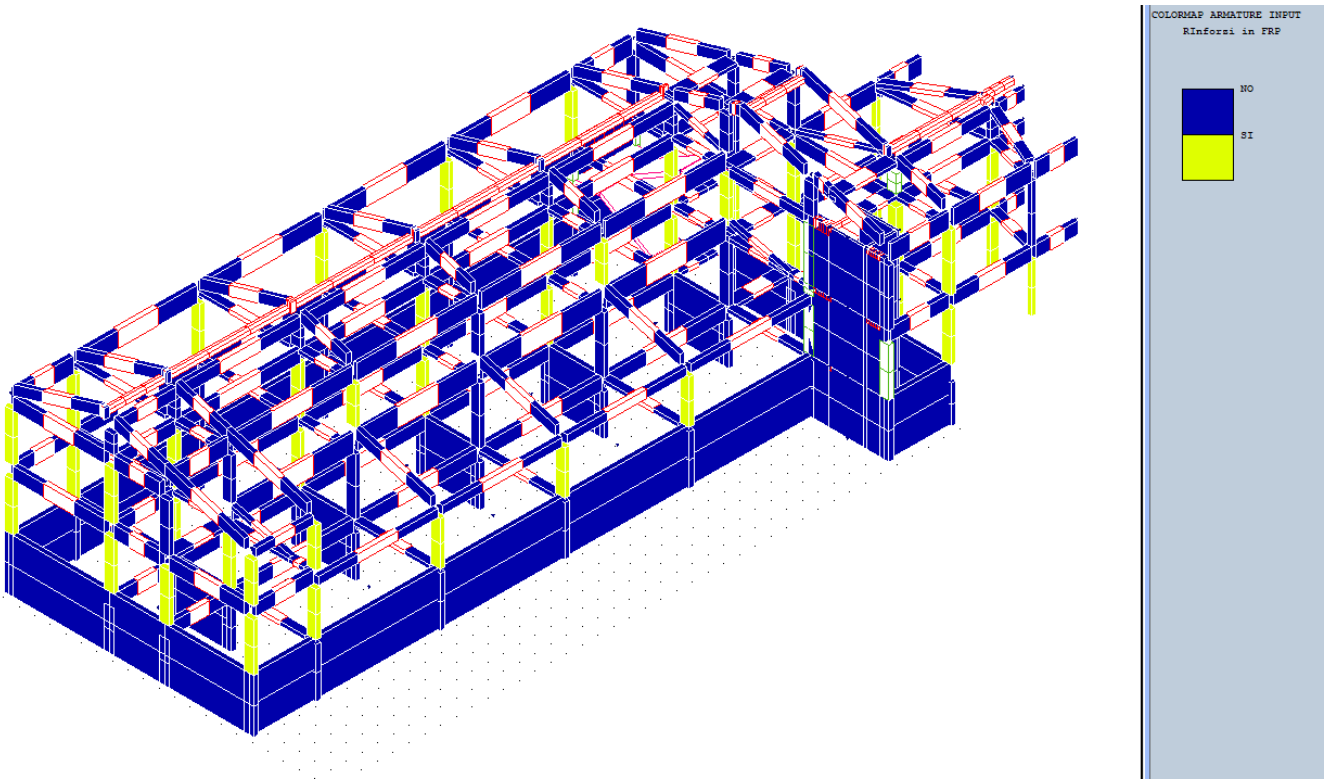
DATI ARMATURE ASTE3D - SEZIONE RETTANGOLARE

ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE																						
IDENTIFICATIVO		ARMATURE DI INPUT											AGGIUNTIVE		RINFORZO IN FRP							
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm
364	Iniz.	10	3	14	1	16	0	10	12	20	2	2	14,1	0,4							
	Mezz.	10	0	14	1	16	0	10	6	20	2	2	0,0	0,4							
	Finale	10	8	16	1	16	0	10	12	20	2	2	0,0	0,4							
365	Iniz.	10	5	12	1	12	0	10	8	17	2	2	0,0	0,7							
	Mezz.	10	0	12	1	12	0	10	6	17	2	2	0,0	0,7							
	Finale	10	5	12	1	12	0	10	8	17	2	2	0,0	0,7							
367	Iniz.	10	5	12	1	10	0	10	8	17	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	17	2	2	0,0	0,0							
	Finale	10	4	12	1	10	0	10	8	17	2	2	0,0	0,0							
369	Iniz.	10	2	12	1	12	0	10	8	18	2	2	4,6	0,7							
	Mezz.	10	0	12	3	12	0	10	6	18	2	2	0,0	0,7							
	Finale	10	4	12	1	12	0	10	8	18	2	2	3,1	0,7							
370	Iniz.	10	4	12	1	12	0	10	8	18	2	2	3,1	0,7							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	18	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	2	12	1	10	0	10	8	18	2	2	4,7	0,0							
371	Iniz.	10	2	12	1	10	0	10	6	18	2	2	4,7	0,0							
	Mezz.	10	2	12	1	10	0	10	6	18	2	2	4,7	0,0							
	Finale	10	2	12	1	10	0	10	6	18	2	2	4,7	0,0							
372	Iniz.	10	3	12	2	14	0	10	8	18	2	2	4,6	0,0							
	Mezz.	10	0	12	2	14	0	10	6	18	2	2	0,0	3,4							
	Finale	10	0	12	2	14	0	10	6	18	2	2	0,0	3,4							
373	Iniz.	10	7	14	2	14	0	10	8	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	14	4	14	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Finale	10	5	14	2	14	0	10	8	18	2	2	0,0	0,0							
374	Iniz.	10	2	12	1	12	0	10	8	18	2	2	4,7	0,7							
	Mezz.	10	0	12	1	12	0	10	6	18	2	2	0,0	3,8							
	Finale	10	0	12	1	12	0	10	6	18	2	2	0,0	3,8							
375	Iniz.	10	0	12	1	12	0	10	6	18	2	2	0,0	0,7							
	Mezz.	10	0	12	1	12	0	10	6	18	2	2	0,0	0,7							
	Finale	10	7	14	1	12	0	10	8	18	2	2	0,0	0,7							
376	Iniz.	10	6	12	2	14	0	10	8	18	2	2	4,7	0,0							
	Mezz.	10	0	12	2	14	0	10	8	18	2	2	0,0	3,4							
	Finale	10	6	12	2	14	0	10	8	18	2	2	0,0	0,0							
377	Iniz.	10	6	12	2	14	0	10	8	18	2	2	1,6	0,0							
	Mezz.	10	0	12	2	14	0	10	6	18	2	2	0,0	3,4							
	Finale	10	6	12	2	14	0	10	8	18	2	2	4,7	0,0							
378	Iniz.	10	6	12	2	14	0	10	6	18	2	2	4,7	0,0							
	Mezz.	10	6	12	2	14	0	10	6	18	2	2	4,7	0,0							
	Finale	10	6	12	2	14	0	10	6	18	2	2	4,7	0,0							
380	Iniz.	10	6	12	2	14	0	10	8	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	12	2	14	0	10	8	18	2	2	0,0	3,4							
	Finale	10	0	12	2	14	0	10	8	18	2	2	0,0	3,4							
381	Iniz.	10	4	12	1	10	0	10	8	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	18	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	4	12	1	10	0	10	8	18	2	2	0,0	2,3							
382	Iniz.	10	4	12	1	10	0	10	8	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	18	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	4	12	1	10	0	10	8	18	2	2	0,0	2,3							
383	Iniz.	10	4	12	1	10	0	10	8	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	12	1	10	0	10	6	18	2	2	0,0	2,3							
	Finale	10	4	12	1	10	0	10	8	18	2	2	0,0	2,3							
384	Iniz.	10	8	16	3	14	0	10	10	18	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	10	0	16	3	14	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Finale	10	9	16	3	14	0	10	10	18	2	2	1,6	0,0							
385	Iniz.	10	9	16	3	14	0	10	10	18	2	2	1,6	0,0							
	Mezz.	10	0	16	3	14	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Finale	10	9	16	3	14	0	10	10	18	2	2	1,6	0,0							
386	Iniz.	10	9	16	3	14	0	10	10	18	2	2	1,6	0,0							
	Mezz.	10	0	16	3	14	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Finale	10	9	16	3	14	0	10	10	18	2	2	1,6	0,0							
387	Iniz.	10	9	16	3	14	0	10	10	18	2	2	1,6	0,0							
	Mezz.	10	0	16	3	14	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Finale	10	8	16	3	14	0	10	10	18	2	2	1,6	0,0							
388	Iniz.	10	8	16	3	14	0	10	10	18	2	2	1,6	0,0							
	Mezz.	10	0	16	3	14	0	10	6	18	2	2	0,0	0,0							
	Finale	10	6	14	3	14	0	10	10	18	2	2	0,0	0,0							
389	Iniz.	10	5	12	1	12	0	10	8	18	2	2	0,0	0,7							
	Mezz.	10	0	12	3	12	0	10	6	18	2	2	0,0	0,7							
	Finale	10	4	12	3	12	0	10	8	18	2	2	0,0	0,7							
390	Iniz.	10	4	12	1	12	0	10	6	18	2	2	0,0	0,7							
	Mezz.	10	4	12	1	12	0	10	6	18	2	2	0,0	0,7							
	Finale	10	4	12	1	12	0	10	6	18	2	2	0,0	0,7							
391	Iniz.	10	5	12	1	12	0	10	8	18	2	2	0,0	0,7							
	Mezz.	10	0	12	3	12	0	10	6	18	2	2	0,0	0,7							
	Finale	10	4	12	3	12	0	10	8	18	2	2	0,0	0,7							
392	Iniz.	10	4	12	1	12	0	10	6	18	2	2	0,0	0,7							
	Mezz.	10	4	12	1	12	0	10	6	18	2	2	0,0	0,7							
	Finale	10	4	12	1	12	0	10	6	18	2	2	0,0	0,7							

DATI ARMATURE ASTE3D - SEZIONE RETTANGOLARE

ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE																					
IDENTIFICATIVO		ARMATURE DI INPUT											AGGIUNTIVE		RINFORZO IN FRP						
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm
393	Iniz.	10	4	12	1	12	0	10	8	18	2	2	1,6	0,7							
	Mezz.	10	0	12	3	12	0	10	6	18	2	2	0,0	0,7							
	Finale	10	4	12	1	12	0	10	8	18	2	2	1,6	0,7							
394	Iniz.	10	4	12	1	12	0	10	8	18	2	2	1,6	0,7							
	Mezz.	10	0	12	3	12	0	10	6	18	2	2	0,0	0,7							
	Finale	10	5	12	1	12	0	10	8	18	2	2	0,0	0,7							
395	Iniz.	10	4	12	1	12	0	10	8	18	2	2	1,6	0,7							
	Mezz.	10	0	12	3	12	0	10	6	18	2	2	0,0	0,7							
	Finale	10	4	12	1	12	0	10	8	18	2	2	1,6	0,7							
396	Iniz.	10	4	12	1	12	0	10	8	18	2	2	1,6	0,7							
	Mezz.	10	0	12	3	12	0	10	6	18	2	2	0,0	0,7							
	Finale	10	5	12	1	12	0	10	8	18	2	2	0,0	0,7							
397	Iniz.	18	8	18	8	18	0	10	6	15	2	4	0,0	0,0							
	Mezz.	18	8	18	8	18	0	10	6	17	2	4	0,0	0,0							
	Finale	18	8	18	8	18	0	10	6	17	2	4	0,0	0,0							
398	Iniz.	14	5	14	2	14	0	10	10	17	2	4	6,0	0,0							
	Mezz.	14	2	14	5	14	0	10	6	17	2	4	0,0	0,0							
	Finale	14	5	14	2	14	0	10	10	17	2	4	20,4	0,0							
399	Iniz.	14	7	14	2	14	0	10	10	17	2	4	0,0	0,0							
	Mezz.	14	2	14	5	14	0	10	6	17	2	4	0,0	0,0							
	Finale	14	5	14	2	14	0	10	10	17	2	4	8,0	0,0							
400	Iniz.	10	0	12	2	14	0	10	8	18	2	2	0,0	3,4							
	Mezz.	10	0	12	2	14	0	10	6	18	2	2	0,0	3,4							
	Finale	10	3	12	2	14	0	10	8	18	2	2	4,6	0,0							
404	Iniz.	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.																				
	Finale	14	1	14	1	14	1	14	6	20	2	2	0,0	0,0							
405	Iniz.	16	0	16	0	16	18	16	12	10	4	2	0,0	0,0							
	Mezz.	16	0	16	0	16	18	16	12	10	4	2	0,0	0,0							
	Finale	16	0	16	0	16	18	16	12	10	4	2	0,0	0,0							
407	Iniz.	16	0	14	0	14	4	16	8	10	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	16	0	14	0	14	4	16	8	10	2	2	0,0	0,0							
	Finale	16	0	14	0	14	4	16	8	10	2	2	0,0	0,0							
409	Iniz.	16	0	14	0	14	4	16	8	10	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	16	0	14	0	14	4	16	8	10	2	2	0,0	0,0							
	Finale	16	0	14	0	14	4	16	8	10	2	2	0,0	0,0							
411	Iniz.	16	0	14	0	14	4	16	8	10	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	16	0	14	0	14	4	16	8	10	2	2	0,0	0,0							
	Finale	16	0	14	0	14	4	16	8	10	2	2	0,0	0,0							
413	Iniz.	16	0	14	0	14	4	16	8	10	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	16	0	14	0	14	4	16	8	10	2	2	0,0	0,0							
	Finale	16	0	14	0	14	4	16	8	10	2	2	0,0	0,0							
415	Iniz.	16	0	16	0	16	18	16	12	10	4	2	0,0	0,0							
	Mezz.	16	0	16	0	16	18	16	12	10	4	2	0,0	0,0							
	Finale	16	0	16	0	16	18	16	12	10	4	2	0,0	0,0							





Rinforzi colonne

Nel modello di calcolo è stata inserito nelle colonne evidenziate in giallo un rinforzo FRP corrispondente ad un tratto superiore e inferiore di lunghezza 80cm con doppio strato di fasciatura uniassiale continua avente le seguenti caratteristiche:

ARCHIVIO MATERIALI FRP												
Mater N.ro	Descrizione Materiale	Tipo Fibra	Orientam. Fibre	Gramm g/mq	Dens. kg/mc	SpessEq. (mm)	AreaRes mmq/m	Traz. N/mmq	CarMax kN/m	ModElast N/mmq	Eps fk (%)	Tipo Appl
1	Fasciatura	Carbonio	MonoAss.	300	1780	0,1690	169	5100	495	245000	2,100	A

Nel progetto viene utilizzato il sistema CAM definito mediante una geometria e resistenza equiavalente/superiore al sistema di rinforzo in fibre in termini di resistenza al taglio e duttilità (per l'azione di confinamento) :

1) Colonne 30x60/30x55:

GEOMETRIA		
Base pilastro	600	mm
Larghezza pilastro	300	mm
Copriferro Pilastro	20	mm
Base Trave	500	mm
Altezza Trave	240	mm
Copriferro Trave	20	mm
Area Trave	120000	mm^2
Altezza Solaio	200	mm
Acciaio f_{ym}	516	MPa
Cls f_{cm}	34,42	MPa
Modulo E cls	31876	Mpa
Raggio di curvatura	20	mm
Fattore di confidenza	1,20	
Esposizione	Esterna	

Valutazione dell'incremento di duttilità del calcestruzzo nel pilastro		
Ef	245000	Mpa
ε_{fk}	0,021	
tf	0,338	mm
Fibre	Carbonio	
Applicazione	Applic A	
ε_{ccu}	0,0070	
ε_{ccu}	6,97 ‰	

Valutazione dell'incremento della resistenza a taglio del pilastro		
Ef	245000	Mpa
ε_{fk}	0,021	
tf	0,338	mm
Fibre	Carbonio	
Applicazione	Applic A	
VRD,f	205,05	kN

GEOMETRIA		
Base pilastro	300	mm
Larghezza pilastro	600	mm
Copriferro Pilastro	20	mm
Base Trave	500	mm
Altezza Trave	240	mm
Copriferro Trave	20	mm
Area Trave	120000	mm^2
Altezza Solaio	240	mm
Acciaio da c.a. f_{ym}	516	N/mm^2
Acciaio da c.a. f_{yd}	430	N/mm^2
Cls f_{cm}	34,42	N/mm^2
Cls f_{cd} (duttili)	28,68	N/mm^2
Cls f_{ck}	26	N/mm^2
Modulo E cls	31876	N/mm^2
Fattore di confidenza	1,20	
f_{ywd} nastri in acciaio	560	N/mm^2
f_{tk} nastri in acciaio	1000	N/mm^2

Valutazione dell'incremento della resistenza a taglio dei pilastri		
s =passo nastri	90	mm
spessore nastri	0,90	mm
altezza nastri	19	mm
$h_{utile,pilastro}$	580	mm
cotgθ	2	
numero nastri sovrapposti	2	
$V_j = V_{Rsd+nastri}$	222,16	kN
V_{Rcd}	598,91	kN

Valutazione dell'incremento di resistenza e duttilità del calcestruzzo del pilastro		
lato angolari	60	mm
spessore angolari	6	mm
R	30	mm
s =passo nastri	90	mm
area nastri	17,1	mm^2
h_s	90	mm
α_n	0,353	
α_s	1,00	
ρ_s	0,0019	
f_{cc}	30,09	N/mm2
ε_{cu}	0,0071	

1) Colonna 30x30:

GEOMETRIA		
Base pilastro	300	mm
Larghezza pilastro	300	mm
Copriferro Pilastro	20	mm
Base Trave	500	mm
Altezza Trave	240	mm
Copriferro Trave	20	mm
Area Trave	120000	mm^2
Altezza Solaio	200	mm
Acciaio f_{ym}	516	MPa
Cls f_{cm}	34,42	MPa
Modulo E cls	31876	Mpa
Raggio di curvatura	20	mm
Fattore di confidenza	1,20	
Esposizione	Esterna	

Valutazione dell'incremento di duttilità del calcestruzzo nel pilastro		
Ef	245000	Mpa
ε_{fk}	0,021	
tf	0,338	mm
Fibre	Carbonio	
Applicazione	Applic A	
ε_{ccu}	0,0087	
ε_{ccu}	8,72 ‰	

Valutazione dell'incremento della resistenza a taglio del pilastro		
Ef	245000	Mpa
ε_{fk}	0,021	
tf	0,338	mm
Fibre	Carbonio	
Applicazione	Applic A	
VRD,f	81,71	kN

GEOMETRIA		
Base pilastro	300	mm
Larghezza pilastro	300	mm
Copriferro Pilastro	20	mm
Base Trave	500	mm
Altezza Trave	240	mm
Copriferro Trave	20	mm
Area Trave	120000	mm^2
Altezza Solaio	240	mm
Acciaio da c.a. f_{ym}	516	N/mm^2
Acciaio da c.a. f_{yd}	430	N/mm^2
Cls f_{cm}	34,42	N/mm^2
Cls f_{cd} (duttili)	28,68	N/mm^2
Cls f_{ck}	26	N/mm^2
Modulo E cls	31876	N/mm^2
Fattore di confidenza	1,20	
f_{ywd} nastri in acciaio	560	N/mm^2
f_{tk} nastri in acciaio	1000	N/mm^2

Valutazione dell'incremento della resistenza a taglio dei pilastri		
s =passo nastri	110	mm
spessore nastri	0,90	mm
altezza nastri	19	mm
$h_{utile,pilastro}$	280	mm
cotgθ	2	
numero nastri sovrapposti	2	
$V_j = V_{Rsd,nastri}$	87,75	kN
V_{Rcd}	289,13	kN

Valutazione dell'incremento di resistenza e duttilità del calcestruzzo del pilastro		
lato angolari	60	mm
spessore angolari	6	mm
R	30	mm
s =passo nastri	110	mm
area nastri	17,1	mm^2
h_s	110	mm
α_n	0,573	
α_s	1,00	
ρ_s	0,0021	
f_{cc}	30,98	N/mm2
ε_{cu}	0,0094	

1) Colonna 45x60:

GEOMETRIA		
Base pilastro	600	mm
Larghezza pilastro	450	mm
Copriferro Pilastro	20	mm
Base Trave	500	mm
Altezza Trave	240	mm
Copriferro Trave	20	mm
Area Trave	120000	mm^2
Altezza Solaio	200	mm
Acciaio f_{ym}	516	MPa
Cls f_{cm}	34,42	MPa
Modulo E cls	31876	Mpa
Raggio di curvatura	20	mm
Fattore di confidenza	1,20	
Esposizione	Esterna	

Valutazione dell'incremento di duttilità del calcestruzzo nel pilastro		
Ef	245000	Mpa
ε_{fk}	0,021	
tf	0,338	mm
Fibre	Carbonio	
Applicazione	Applic A	
ε_{ccu}	0,0071	
ε_{ccu}	7,09 ‰	

Valutazione dell'incremento della resistenza a taglio del pilastro		
Ef	245000	Mpa
ε_{fk}	0,021	
tf	0,338	mm
Fibre	Carbonio	
Applicazione	Applic A	
VRD,f	189,23	kN

GEOMETRIA		
Base pilastro	450	mm
Larghezza pilastro	600	mm
Copriferro Pilastro	20	mm
Base Trave	500	mm
Altezza Trave	240	mm
Copriferro Trave	20	mm
Area Trave	120000	mm^2
Altezza Solaio	240	mm
Acciaio da c.a. f_{ym}	516	N/mm^2
Acciaio da c.a. f_{yd}	430	N/mm^2
Cls f_{cm}	34,42	N/mm^2
Cls f_{cd} (duttili)	28,68	N/mm^2
Cls f_{ck}	26	N/mm^2
Modulo E cls	31876	N/mm^2
Fattore di confidenza	1,20	
f_{ywd} nastri in acciaio	560	N/mm^2
f_{tk} nastri in acciaio	1000	N/mm^2

Valutazione dell'incremento della resistenza a taglio dei pilastri		
s =passo nastri	75	mm
spessore nastri	0,90	mm
altezza nastri	19	mm
$h_{utile,pilastro}$	580	mm
cotgθ	2	
numero nastri sovrapposti	2	
$V_j = V_{Rsd,nastri}$	266,60	kN
V_{Rcd}	898,36	kN

Valutazione dell'incremento di resistenza e duttilità del calcestruzzo del pilastro		
lato angolari	80	mm
spessore angolari	8	mm
R	40	mm
s =passo nastri	75	mm
area nastri	17,1	mm^2
h_s	75	mm
α_n	0,497	
α_s	1,00	
ρ_s	0,0018	
f_{cc}	30,46	N/mm2
ε_{cu}	0,0081	

1.2 Analisi modale

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa delle forze di piano modali:

Massa eccitata : Sommatoria delle masse efficaci, estesa a tutti i modi considerati ed espressa come forza peso.
Massa totale : Massa sismica di tutti i piani espressa come forza peso.
Rapporto : Rapporto tra Massa eccitata e Massa totale. Deve essere secondo la norma non inferiore a 0.85.
Modo : Numero del modo di vibrazione.
Fattore Modale : Coefficiente di partecipazione modale.
Fmod/Fmax : Influenza percentuale del modo attuale rispetto a quello di massimo effetto.
Massa Mod. Eff.: Massa modale efficace.
Mmod/Mmax : Percentuale di massa eccitata per il singolo modo
Piano : Numero del piano sismico.
FX : Forza di piano agente con direzione parallela alla direzione X del sistema di riferimento globale.
FY : Forza di piano agente con direzione parallela alla direzione Y del sistema di riferimento globale.
Mt : Momento torcente di piano rispetto all'asse Z del sistema di riferimento globale ottenuto dal trasporto delle forze di piano, agenti sul baricentro delle masse, sul baricentro delle rigidezze.
Mom.Ecc. 5% : Momento torcente di piano rispetto all'asse Z del sistema di riferimento globale relativo ad una eccentricita' accidentale pari al 5% della dimensione massima del piano in direzione ortogonale alla direzione del sisma.
Se in questa colonna non e' stampato nulla l'effetto torsionale accidentale e' tenuto in conto incrementando le sollecitazioni di verifica con il fattore delta (vedi punto 4.5.2).

SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA

Filo N.ro : Numero del filo del nodo inferiore o superiore

Quota inf/sup: Quota del nodo inferiore e del nodo superiore

Nodo inf/sup : Numero dei nodi inferiore e superiore per la determinazione degli spostamenti sismici relativi.

INVILUPPO S.L.D.:

Sisma N.ro : Numero del sisma per cui e' massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.

Combin N.ro : Numero della cominazione per cui e' massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.

Spostam. Calcolo : valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.

Spostam. Limite : valore dello spostamento limite per lo S.L.D.

INVILUPPO S.L.O.:

Sisma N.ro : Numero del sisma per cui e' massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.

Combin N.ro : Numero della cominazione per cui e' massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.

Spostam. Calcolo : valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.

Spostam. Limite : valore dello spostamento limite per lo S.L.O.

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei baricentri delle masse e rigidezze:

PIANO : Numero del piano sismico.
QUOTA : Altezza del piano dallo spiccato di fondazione.
PESO : Peso sismico di piano (peso proprio, carichi permanenti e aliquota dei sovraccarichi variabili).
XG : Ascissa del baricentro delle masse rispetto all'origine del sistema di riferimento globale.
YG : Ordinata del baricentro delle masse rispetto all'origine del sistema di riferimento globale.
XR : Ascissa del baricentro delle rigidezze rispetto all'origine del sistema di riferimento globale.
YR : Ordinata del baricentro delle rigidezze rispetto all'origine del sistema di riferimento globale.
DX : Scostamento in ascissa del baricentro delle rigidezze rispetto a quello delle masse (XR - XG).
DY : Scostamento in ordinata del baricentro delle rigidezze rispetto a quello delle masse (YR - YG).
Lpianta : Dimensione in pianta del piano nella direzione ortogonale al primo sisma
Bpianta : Dimensione in pianta del piano nella direzione ortogonale al secondo sisma
RigFleX : Rigidezza flessionale di piano nella direzione primo sisma. Rigidezza calcolata come rapporto fra una forza unitaria applicata sul baricentro delle masse del piano in direzione del primo sisma e la differenza di spostamento, sempre nella direzione del sisma, fra il piano in questione e quello sottostante.
RigFleY : Rigidezza flessionale di piano nella direzione secondo sisma
RigTors : Rigidezza torsionale di piano
r/ls : Rapporto di piano per determinare se una struttura e' deformabile torsionalmente (vedi DM 2008-2018 7.4.3.1)

Tabulato VARIAZIONI MASSE E RIGIDEZZE DI PIANO

PIANO : Numero del piano sismico.
QUOTA : Altezza del piano dallo spiccato di fondazione.
PESO : Peso sismico di piano (peso proprio, carichi permanenti e aliquota dei sovraccarichi variabili).
Variaz% : Variazione percentuale della massa rispetto al piano superiore
Tagliante(t): Tagliante sismico relativo al piano nella direzione X/Y Nel caso di analisi sismica dinamica il valore si riferisce al modo principale
Spost(mm) : Spostamento del baricentro del piano in direzione X/Y calcolato come differenza fra lo spostamento del piano in questione ed il sottostante
Klat(t/m) : Rigidezza laterale del piano in direzione X/Y calcolata come rapporto fra il tagliante e lo spostamento
Variaz(%) : Variazione della rigidezza della massa rispetto al piano superiore in direzione X/Y
Teta : Indice di stabilita' per gli effetti p-δ
(DM 2008 formula (7.3.2))
(DM 2018 formula (7.3.3))

Tabulato REGOLARITA' STRUTTURALE

Questo tabulato verra' omesso se la struttura e' dichiarata in input NON regolare, poiche' superflua.

Numero piano : Numero del piano sismico
Res X (t) : Resistenza a taglio complessiva nel piano in direzione X (Sisma1/Sisma2)
Res Y (t) : Resistenza a taglio complessiva nel piano in direzione Y (Sisma1/Sisma2)
Dom X (t) : Domanda a taglio complessiva nel piano in direzione X (Sisma1/Sisma2)
Dom Y (t) : Domanda a taglio complessiva nel piano in direzione Y

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI

(Sisma1/Sisma2)
Res/Dom : Rapporto tra la resistenza e la domanda
(Sisma1/Sisma2)
Var.R/D : Variazione del rapporto resistenza/capacita' rispetto ai piani superiori (Sisma1/Sisma2)
Flag Verifica : Esito del controllo sulla variazione del rapporto resistenza/capacita' (DM 2008 7.2.2 punto g)
(DM 2018 7.2.1)

PULSAZIONI E MODI DI VIBRAZIONE

Modo N.ro	Pulsazione (rad/sec)	Periodo (sec)	Smorz Mod(%)	Sd/g SLO	Sd/g SLD	Sd/g SLV X	Sd/g SLV Y	Sd/g SLC X	Sd/g SLC Y	Piano N.ro	X (m)	Y (m)	Rot (rad)
1	22,994	0,27326	5,0	0,249	0,310	0,464	0,464			1	0,000043	0,000194	0,000010
										2	0,001877	0,000429	0,000765
										3	0,007746	0,000806	0,001555
2	26,577	0,23642	5,0	0,249	0,310	0,464	0,464			1	0,000341	0,000013	0,000002
										2	0,008884	0,001623	-,000059
										3	0,039972	-,000063	0,000287
3	34,527	0,18198	5,0	0,249	0,310	0,464	0,464			1	-,000259	0,001376	-,000033
										2	-,002646	0,021140	-,000671
										3	-,013788	0,050322	-,001645
4	71,170	0,08828	5,0	0,188	0,232	0,378	0,378			1	0,000056	0,000614	0,000033
										2	0,001561	-,000504	0,001326
										3	-,001318	0,001416	-,000942
5	73,260	0,08577	5,0	0,185	0,229	0,375	0,375			1	0,001884	-,000214	0,000035
										2	0,038178	-,001330	0,000497
										3	-,009111	-,004040	0,000013
6	108,155	0,05809	5,0	0,159	0,196	0,345	0,345			1	-,001446	0,006596	-,000144
										2	-,013187	0,049461	-,001544
										3	0,004226	-,021407	0,000667
7	213,948	0,02937	5,0	0,131	0,161	0,314	0,314			1	0,001811	0,028407	0,000221
										2	0,000792	-,005783	0,000113
										3	-,000151	0,001277	-,000021
8	282,666	0,02223	5,0	0,124	0,153	0,306	0,306			1	0,033038	0,000191	-,000007
										2	-,002001	0,000382	-,000024
										3	0,000089	0,000026	-,000002
9	320,965	0,01958	5,0	0,121	0,149	0,303	0,303			1	0,020344	-,050661	0,002428
										2	-,001485	0,003774	-,000139
										3	0,000154	-,000666	0,000025

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.O.

S I S M A D I R E Z I O N E : 0°

Massa eccitata (t): 2280.14 Massa totale (t): 2280.14 Rapporto:1

Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	5,889	18,84	34,68	1,52	1	0,05	-0,52	-2,81	59,68
					2	4,67	-14,41	-342,37	101,86
					3	3,92	-22,43	-466,10	136,40
2	31,254	100,00	976,81	42,84	1	2,27	0,44	3,94	
					2	53,27	3,58	-253,74	
					3	187,85	20,94	545,29	
3	1,327	4,24	1,76	0,08	1	0,01	0,22	-1,67	
					2	0,68	2,35	-23,72	
					3	-0,25	5,46	-54,28	
4	3,173	10,15	10,07	0,44	1	0,12	-0,68	-3,76	
					2	4,02	-9,60	-239,30	
					3	-2,25	4,79	110,22	
5	20,510	65,62	420,66	18,45	1	5,51	1,65	24,46	
					2	94,88	19,80	154,24	
					3	-22,37	-9,36	-53,23	
6	1,242	3,98	1,54	0,07	1	0,04	-0,67	4,27	
					2	0,09	-3,34	27,68	
					3	0,11	1,45	-12,35	
7	0,119	0,38	0,01	0,00	1	0,00	-0,46	-0,92	
					2	0,00	0,04	0,04	
					3	0,00	-0,01	0,00	
8	28,889	92,43	834,57	36,60	1	107,65	0,17	14,01	
					2	-4,71	-0,08	1,13	
					3	0,24	-0,01	-1,09	
9	0,223	0,71	0,05	0,00	1	0,00	0,07	-10,94	
					2	0,01	-0,03	0,43	
					3	0,00	0,01	-0,08	

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.D.

S I S M A D I R E Z I O N E : 0°

Massa eccitata (t): 2280.14 Massa totale (t): 2280.14 Rapporto:1

Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	5,889	18,84	34,68	1,52	1	0,07	-0,65	-3,49	49,65
					2	5,80	-17,91	-425,45	84,74
					3	4,87	-27,87	-579,20	113,48
2	31,254	100,00	976,81	42,84	1	2,82	0,55	4,90	
					2	66,20	4,44	-315,31	
					3	233,43	26,02	677,61	
3	1,327	4,24	1,76	0,08	1	0,01	0,27	-2,07	
					2	0,85	2,92	-29,47	
					3	-0,31	6,78	-67,45	
4	3,173	10,15	10,07	0,44	1	0,15	-0,84	-4,63	
					2	4,96	-11,85	-295,26	
					3	-2,78	5,91	136,00	
5	20,510	65,62	420,66	18,45	1	6,80	2,04	30,18	
					2	117,07	24,43	190,31	
					3	-27,60	-11,55	-65,68	
6	1,242	3,98	1,54	0,07	1	0,05	-0,83	5,27	
					2	0,11	-4,13	34,16	

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.D.

S I S M A D I R E Z I O N E : 0°

Massa eccitata (t): 2280.14 Massa totale (t): 2280.14 Rapporto:1

Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
					3	0,14	1,78	-15,24	
7	0,119	0,38	0,01	0,00	1	0,00	-0,57	-1,13	
					2	0,00	0,05	0,05	
					3	0,00	-0,01	0,00	
8	28,889	92,43	834,57	36,60	1	132,92	0,22	17,30	
					2	-5,81	-0,10	1,40	
					3	0,30	-0,01	-1,34	
9	0,223	0,71	0,05	0,00	1	0,00	0,08	-13,51	
					2	0,01	-0,03	0,53	
					3	0,00	0,01	-0,09	

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.V.

S I S M A D I R E Z I O N E : 0°

Massa eccitata (t): 2280.14 Massa totale (t): 2280.14 Rapporto:1

Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	5,889	18,84	34,68	1,52	1	0,10	-0,97	-5,23	111,04
					2	8,68	-26,81	-637,01	189,52
					3	7,29	-41,73	-867,23	253,79
2	31,254	100,00	976,81	42,84	1	4,23	0,82	7,33	
					2	99,12	6,65	-472,11	
					3	349,51	38,96	1014,57	
3	1,327	4,24	1,76	0,08	1	0,01	0,41	-3,11	
					2	1,27	4,37	-44,13	
					3	-0,46	10,16	-101,00	
4	3,173	10,15	10,07	0,44	1	0,24	-1,38	-7,56	
					2	8,10	-19,32	-481,59	
					3	-4,53	9,65	221,82	
5	20,510	65,62	420,66	18,45	1	11,16	3,34	49,50	
					2	192,06	40,08	312,21	
					3	-45,29	-18,94	-107,76	
6	1,242	3,98	1,54	0,07	1	0,09	-1,47	9,30	
					2	0,20	-7,28	60,28	
					3	0,24	3,15	-26,88	
7	0,119	0,38	0,01	0,00	1	0,00	-1,11	-2,20	
					2	0,00	0,11	0,09	
					3	0,00	-0,02	0,00	
8	28,889	92,43	834,57	36,60	1	266,49	0,43	34,68	
					2	-11,65	-0,20	2,80	
					3	0,60	-0,03	-2,69	
9	0,223	0,71	0,05	0,00	1	0,00	0,17	-27,39	
					2	0,02	-0,07	1,08	
					3	0,00	0,01	-0,19	

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.O.

S I S M A D I R E Z I O N E : 90°

Massa eccitata (t): 2280.14 Massa totale (t): 2280.14 Rapporto:1

Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	25,460	92,14	648,20	28,43	1	-0,23	2,25	12,15	139,85
					2	-20,18	62,30	1480,24	238,69
					3	-16,95	96,96	2015,21	319,64
2	3,205	11,60	10,27	0,45	1	0,23	0,05	0,40	
					2	5,46	0,37	-26,02	
					3	19,26	2,15	55,92	
3	24,291	87,91	590,04	25,88	1	0,09	3,99	-30,56	
					2	12,46	43,05	-434,29	
					3	-4,52	99,97	-993,96	
4	9,211	33,33	84,84	3,72	1	-0,34	1,99	10,90	
					2	-11,68	27,87	694,76	
					3	6,53	-13,92	-320,00	
5	3,178	11,50	10,10	0,44	1	0,85	0,26	3,79	
					2	14,70	3,07	23,90	
					3	-3,47	-1,45	-8,25	
6	13,048	47,22	170,26	7,47	1	-0,46	7,07	-44,85	
					2	-0,94	35,11	-290,72	
					3	-1,17	-15,19	129,65	
7	27,633	100,00	763,57	33,49	1	-0,12	107,68	212,87	
					2	-0,33	-10,20	-8,70	
					3	0,02	2,23	0,33	
8	0,023	0,08	0,00	0,00	1	0,09	0,00	0,01	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
9	1,689	6,11	2,85	0,13	1	-0,01	0,52	-82,80	
					2	0,05	-0,21	3,27	
					3	0,00	0,04	-0,57	

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.D.

S I S M A D I R E Z I O N E : 90°

Massa eccitata (t): 2280.14 Massa totale (t): 2280.14 Rapporto:1

Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	25,460	92,14	648,20	28,43	1	-0,28	2,80	15,10	116,35
					2	-25,08	77,42	1839,42	198,57
					3	-21,06	120,49	2504,20	265,92
2	3,205	11,60	10,27	0,45	1	0,29	0,06	0,50	
					2	6,79	0,46	-32,34	
					3	23,94	2,67	69,49	
3	24,291	87,91	590,04	25,88	1	0,12	4,96	-37,97	
					2	15,48	53,50	-539,68	
					3	-5,62	124,23	-1235,15	
4	9,211	33,33	84,84	3,72	1	-0,42	2,45	13,45	
					2	-14,41	34,39	857,22	
					3	8,06	-17,17	-394,83	
5	3,178	11,50	10,10	0,44	1	1,05	0,32	4,68	
					2	18,14	3,79	29,49	
					3	-4,28	-1,79	-10,18	
6	13,048	47,22	170,26	7,47	1	-0,56	8,73	-55,35	
					2	-1,16	43,33	-358,79	
					3	-1,45	-18,74	160,01	
7	27,633	100,00	763,57	33,49	1	-0,15	132,94	262,81	
					2	-0,41	-12,59	-10,75	
					3	0,02	2,75	0,41	
8	0,023	0,08	0,00	0,00	1	0,11	0,00	0,01	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
9	1,689	6,11	2,85	0,13	1	-0,01	0,64	-102,24	
					2	0,06	-0,26	4,04	
					3	0,01	0,05	-0,71	

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.V.

S I S M A D I R E Z I O N E : 90°

Massa eccitata (t): 2280.14 Massa totale (t): 2280.14 Rapporto:1

Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	25,460	92,14	648,20	28,43	1	-0,42	4,19	22,61	260,21
					2	-37,55	115,91	2754,14	444,11
					3	-31,54	180,41	3749,50	594,73
2	3,205	11,60	10,27	0,45	1	0,43	0,08	0,75	
					2	10,16	0,68	-48,42	
					3	35,84	4,00	104,05	
3	24,291	87,91	590,04	25,88	1	0,17	7,43	-56,86	
					2	23,18	80,10	-808,05	
					3	-8,41	186,01	-1849,37	
4	9,211	33,33	84,84	3,72	1	-0,69	4,00	21,94	
					2	-23,50	56,09	1398,16	
					3	13,14	-28,01	-643,98	
5	3,178	11,50	10,10	0,44	1	1,73	0,52	7,67	
					2	29,76	6,21	48,38	
					3	-7,02	-2,94	-16,70	
6	13,048	47,22	170,26	7,47	1	-0,99	15,40	-97,65	
					2	-2,05	76,45	-633,04	
					3	-2,55	-33,07	282,32	
7	27,633	100,00	763,57	33,49	1	-0,29	258,81	511,65	
					2	-0,79	-24,51	-20,92	
					3	0,05	5,36	0,80	
8	0,023	0,08	0,00	0,00	1	0,22	0,00	0,03	
					2	-0,01	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
9	1,689	6,11	2,85	0,13	1	-0,03	1,29	-207,37	
					2	0,13	-0,53	8,20	
					3	0,01	0,10	-1,44	

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI

I D E N T I F I C A T I V O					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Stringa di Controllo Verifica
1	0,00	3,40	1	70	2	34	0,122	10,200	2	34	0,100	6,800	VERIFICATO
1	3,40	7,24	70	258	2	24	1,614	11,520	2	24	1,308	7,680	VERIFICATO
1	7,24	11,08	258	191	1	13	4,908	11,520	1	13	3,960	7,680	VERIFICATO
2	0,00	3,40	3	71	2	34	0,116	10,200	2	34	0,095	6,800	VERIFICATO
2	3,40	7,24	71	259	2	24	1,537	11,520	2	24	1,244	7,680	VERIFICATO
2	7,24	11,08	259	192	1	13	4,879	11,520	1	13	3,937	7,680	VERIFICATO
3	0,00	3,40	5	72	2	34	0,107	10,200	2	34	0,088	6,800	VERIFICATO
3	3,40	7,24	72	141	2	25	1,939	11,520	2	25	1,565	7,680	VERIFICATO
3	7,24	11,08	141	193	1	13	4,821	11,520	1	13	3,889	7,680	VERIFICATO
4	0,00	3,40	7	73	2	31	0,106	10,200	2	31	0,087	6,800	VERIFICATO
4	3,40	7,24	73	142	2	25	2,727	11,520	2	25	2,197	7,680	VERIFICATO
4	7,24	11,08	142	194	1	13	4,835	11,520	1	13	3,900	7,680	VERIFICATO
5	0,00	3,40	9	74	2	31	0,112	10,200	2	31	0,092	6,800	VERIFICATO
5	3,40	7,24	74	143	2	22	3,573	11,520	2	22	2,876	7,680	VERIFICATO
5	7,24	11,08	143	195	1	13	4,868	11,520	1	13	3,927	7,680	VERIFICATO
6	0,00	3,40	11	75	2	31	0,122	10,200	2	31	0,100	6,800	VERIFICATO
6	3,40	7,24	75	144	2	22	4,637	11,520	2	22	3,735	7,680	VERIFICATO
6	7,24	11,08	144	196	1	15	5,338	11,520	1	15	4,305	7,680	VERIFICATO
7	0,00	3,40	13	76	2	31	0,129	10,200	2	31	0,105	6,800	VERIFICATO
7	3,40	7,24	76	145	2	22	5,186	11,520	2	22	4,178	7,680	VERIFICATO
7	7,24	11,08	145	197	2	31	5,875	11,520	2	31	4,731	7,680	VERIFICATO
8	0,00	3,40	28	77	2	34	0,119	10,200	2	34	0,098	6,800	VERIFICATO
8	3,40	7,24	77	146	2	24	1,741	11,520	2	24	1,410	7,680	VERIFICATO
8	7,24	11,08	146	198	1	13	4,268	11,520	1	13	3,444	7,680	VERIFICATO
9	0,00	3,40	34	78	2	34	0,113	10,200	2	34	0,093	6,800	VERIFICATO
9	3,40	7,24	78	147	2	24	1,669	11,520	2	24	1,351	7,680	VERIFICATO
9	7,24	11,08	147	199	1	13	4,234	11,520	1	13	3,417	7,680	VERIFICATO
10	0,00	3,40	37	79	2	34	0,105	10,200	2	34	0,086	6,800	VERIFICATO
10	3,40	7,24	79	148	2	25	1,981	11,520	2	25	1,600	7,680	VERIFICATO
10	7,24	11,08	148	200	1	13	4,167	11,520	1	13	3,362	7,680	VERIFICATO
11	0,00	3,40	40	80	2	31	0,102	10,200	2	31	0,084	6,800	VERIFICATO
11	3,40	7,24	80	149	2	25	2,757	11,520	2	25	2,222	7,680	VERIFICATO
11	7,24	11,08	149	201	1	15	4,247	11,520	1	15	3,425	7,680	VERIFICATO
12	0,00	3,40	43	81	2	31	0,108	10,200	2	31	0,089	6,800	VERIFICATO
12	3,40	7,24	81	150	2	22	3,574	11,520	2	22	2,876	7,680	VERIFICATO
12	7,24	11,08	150	202	1	15	4,656	11,520	1	15	3,754	7,680	VERIFICATO
13	0,00	3,40	46	82	2	31	0,118	10,200	2	31	0,097	6,800	VERIFICATO
13	3,40	7,24	82	151	2	22	4,637	11,520	2	22	3,735	7,680	VERIFICATO
13	7,24	11,08	151	203	2	31	5,284	11,520	2	31	4,255	7,680	VERIFICATO
14	0,00	3,40	15	83	2	31	0,125	10,200	2	31	0,102	6,800	VERIFICATO
14	3,40	7,24	83	152	2	22	5,187	11,520	2	22	4,179	7,680	VERIFICATO
14	7,24	11,08	152	204	2	31	5,914	11,520	2	31	4,763	7,680	VERIFICATO
15	0,00	7,24	30	153	2	24	2,158	21,720	2	24	1,744	14,480	VERIFICATO
15	7,24	11,08	153	205	1	18	3,989	11,520	1	18	3,217	7,680	VERIFICATO
16	0,00	3,40	36	85	2	34	0,111	10,200	2	34	0,092	6,800	VERIFICATO
16	3,40	7,24	85	154	2	34	1,782	11,520	2	34	1,436	7,680	VERIFICATO
16	7,24	11,08	154	206	1	18	3,992	11,520	1	18	3,221	7,680	VERIFICATO
17	0,00	3,40	39	86	2	34	0,102	10,200	2	34	0,084	6,800	VERIFICATO
17	3,40	7,24	86	155	2	34	2,080	11,520	2	34	1,675	7,680	VERIFICATO
17	7,24	11,08	155	207	1	15	4,135	11,520	1	15	3,335	7,680	VERIFICATO
18	0,00	3,40	42	87	2	31	0,099	10,200	2	31	0,082	6,800	VERIFICATO
18	3,40	7,24	87	156	2	22	2,678	11,520	2	22	2,155	7,680	VERIFICATO
18	7,24	11,08	156	208	1	15	4,393	11,520	1	15	3,542	7,680	VERIFICATO
19	0,00	3,40	45	88	2	31	0,105	10,200	2	31	0,087	6,800	VERIFICATO
19	3,40	7,24	88	157	2	22	3,851	11,520	2	22	3,101	7,680	VERIFICATO
19	7,24	11,08	157	209	1	15	4,790	11,520	1	15	3,862	7,680	VERIFICATO
20	0,00	3,40	48	89	2	31	0,116	10,200	2	31	0,095	6,800	VERIFICATO
20	3,40	7,24	89	158	2	22	4,854	11,520	2	22	3,911	7,680	VERIFICATO
20	7,24	11,08	158	210	2	31	5,526	11,520	2	31	4,452	7,680	VERIFICATO
21	0,00	3,40	17	90	2	31	0,123	10,200	2	31	0,101	6,800	VERIFICATO
21	3,40	7,24	90	159	2	22	5,381	11,520	2	22	4,336	7,680	VERIFICATO
21	7,24	11,08	159	211	2	31	6,132	11,520	2	31	4,940	7,680	VERIFICATO
22	0,00	7,24	61	160	2	24	2,873	21,720	2	24	2,322	14,480	VERIFICATO
22	7,24	11,08	160	212	1	18	4,021	11,520	1	18	3,242	7,680	VERIFICATO
23	0,00	3,40	32	92	2	34	0,112	10,200	2	34	0,092	6,800	VERIFICATO
23	3,40	7,24	92	161	2	22	2,425	11,520	2	22	1,954	7,680	VERIFICATO
23	7,24	11,08	161	213	1	18	4,010	11,520	1	18	3,234	7,680	VERIFICATO
24	0,00	3,40	20	93	2	34	0,103	10,200	2	34	0,085	6,800	VERIFICATO
25	0,00	3,40	22	94	2	31	0,100	10,200	2	31	0,082	6,800	VERIFICATO
26	0,00	3,40	24	95	2	31	0,106	10,200	2	31	0,087	6,800	VERIFICATO
27	0,00	3,40	26	96	2	31	0,117	10,200	2	31	0,096	6,800	VERIFICATO
27	3,40	7,24	96	165	2	22	5,131	11,520	2	22	4,135	7,680	VERIFICATO
28	0,00	3,40	19	97	2	31	0,123	10,200	2	31	0,101	6,800	VERIFICATO
28	3,40	7,24	97	166	2	22	5,632	11,520	2	22	4,540	7,680	VERIFICATO
29	0,00	3,40	63	98	2	25	0,115	10,200	2	25	0,094	6,800	VERIFICATO
29	3,40	7,24	98	167	2	22	3,056	11,520	2	22	2,464	7,680	VERIFICATO
29	7,24	11,08	167	216	1	18	4,061	11,520	1	18	3,274	7,680	VERIFICATO
30	0,00	7,24	60	168	2	24	3,313	21,720	2	24	2,676	14,480	VERIFICATO
30	7,24	11,08	168	217	1	18	4,060	11,520	1	18	3,273	7,680	VERIFICATO
31	3,40	7,24	136	169	2	24	3,541	11,520	2	24	2,861	7,680	VERIFICATO
31	7,24	11,08	169	218	1	18	4,052	11,520	1	18	3,267	7,680	VERIFICATO
32	3,40	7,24	133	170	2	24	2,494	11,520	2	24	2,017	7,680	VERIFICATO
32	7,24	11,08	170	219	1	18	3,980	11,520	1	18	3,210	7,680	VERIFICATO
33	7,24	11,08	179	228	1	18	4,049	11,520	1	18	3,264	7,680	VERIFICATO
34	7,24	11,08	181	230	1	18	3,977	11,520	1	13	3,209	7,680	VERIFICATO
35	3,40	7,24	135	171	2	24	3,208	11,520	2	24	2,593	7,680	VERIFICATO
35	7,24	11,08	171	220	1	18	4,013	11,520	1	18	3,236	7,680	VERIFICATO
36	7,24	11,08	180	229	1	18	4,011	11,520	1	18	3,234	7,680	VERIFICATO
37	3,40	7,24	102	174	2	22	2,906	11,520	2	22	2,343	7,680	VERIFICATO
37	7,24	11,08	174	223	1	18	4,048	11,520	1	18	3,264	7,680	VERIFICATO
38	3,40	7,24	104	176	2	22	2,593	11,520	2	22	2,090	7,680	VERIFICATO
38	7,24	11,08	176	225	1	18	4,022	11,520	1	18	3,243	7,680	VERIFICATO
39	3,40	7,24	100	172	2	22	2,895	11,520	2	22	2,333	7,680	VERIFICATO
39	7,24	11,08	172	221	1	18	4,048	11,520	1	18	3,264	7,680	VERIFICATO
40	3,40	7,24	103	175	2	22	2,581	11,520	2	22	2,079	7,680	VERIFICATO
40	7,24	11,08	175	224	1	18	4,022	11,520	1	18	3,244	7,680	VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI

I D E N T I F I C A T I V O					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Stringa di Controllo Verifica
41	0,00	3,40	4	117	2	34	0,111	10,200	2	34	0,091	6,800	VERIFICATO
42	0,00	3,40	6	118	2	31	0,105	10,200	2	31	0,086	6,800	VERIFICATO
43	0,00	3,40	8	119	2	31	0,109	10,200	2	31	0,089	6,800	VERIFICATO
44	0,00	3,40	10	120	2	31	0,117	10,200	2	31	0,096	6,800	VERIFICATO
71	0,00	3,40	12	121	2	31	0,125	10,200	2	31	0,103	6,800	VERIFICATO
73	0,00	3,40	14	113	2	31	0,126	10,200	2	31	0,103	6,800	VERIFICATO
74	3,40	7,24	270	301	2	24	1,635	11,520	2	24	1,324	7,680	VERIFICATO
83	3,40	7,24	138	189	2	24	1,588	11,520	2	24	1,287	7,680	VERIFICATO
84	0,00	3,40	2	116	2	34	0,119	10,200	2	34	0,097	6,800	VERIFICATO
85	3,40	7,24	132	182	2	24	1,686	11,520	2	24	1,365	7,680	VERIFICATO
86	0,00	3,40	16	114	2	31	0,123	10,200	2	31	0,101	6,800	VERIFICATO
87	0,00	3,40	18	115	2	31	0,123	10,200	2	31	0,101	6,800	VERIFICATO
88	0,00	3,40	21	122	2	34	0,100	10,200	2	34	0,082	6,800	VERIFICATO
89	0,00	3,40	23	123	2	31	0,102	10,200	2	31	0,085	6,800	VERIFICATO
90	0,00	3,40	25	124	2	31	0,111	10,200	2	31	0,091	6,800	VERIFICATO
91	0,00	3,40	27	125	2	31	0,120	10,200	2	31	0,099	6,800	VERIFICATO
92	0,00	3,40	29	108	2	34	0,118	10,200	2	34	0,097	6,800	VERIFICATO
93	0,00	3,40	33	131	2	34	0,107	10,200	2	34	0,088	6,800	VERIFICATO
95	0,00	3,40	35	126	2	34	0,111	10,200	2	34	0,092	6,800	VERIFICATO
96	0,00	3,40	38	127	2	34	0,102	10,200	2	34	0,084	6,800	VERIFICATO
97	0,00	3,40	41	128	2	31	0,099	10,200	2	31	0,082	6,800	VERIFICATO
98	0,00	3,40	44	129	2	31	0,105	10,200	2	31	0,087	6,800	VERIFICATO
99	0,00	3,40	47	130	2	31	0,116	10,200	2	31	0,095	6,800	VERIFICATO
109	3,88	6,76	283	291	2	24	1,878	8,640	2	24	1,581	5,760	VERIFICATO
110	0,00	3,40	62	107	2	25	0,120	10,200	2	25	0,098	6,800	VERIFICATO
113	4,36	6,28	286	294	2	24	1,576	5,760	2	24	1,361	3,840	VERIFICATO
116	4,84	5,80	289	297	2	24	0,816	2,880	2	24	0,720	1,920	VERIFICATO
120	0,00	3,40	64	110	2	25	0,118	10,200	2	25	0,097	6,800	VERIFICATO
125	0,00	3,40	65	101	2	25	0,115	10,200	2	25	0,095	6,800	VERIFICATO
125	3,40	7,24	101	173	2	22	2,898	11,520	2	22	2,336	7,680	VERIFICATO
125	7,24	11,08	173	222	1	18	4,048	11,520	1	18	3,264	7,680	VERIFICATO
126	0,00	3,40	66	112	2	25	0,114	10,200	2	25	0,094	6,800	VERIFICATO
135	0,00	3,40	67	105	2	25	0,116	10,200	2	25	0,095	6,800	VERIFICATO
135	3,40	7,24	105	177	2	22	2,737	11,520	2	22	2,206	7,680	VERIFICATO
135	7,24	11,08	177	226	1	18	4,035	11,520	1	18	3,254	7,680	VERIFICATO
138	0,00	3,40	68	106	2	25	0,113	10,200	2	25	0,093	6,800	VERIFICATO
138	3,40	7,24	106	178	2	22	2,749	11,520	2	22	2,216	7,680	VERIFICATO
138	7,24	11,08	178	227	1	18	4,034	11,520	1	18	3,253	7,680	VERIFICATO
142	0,00	3,40	69	111	2	34	0,112	10,200	2	34	0,092	6,800	VERIFICATO

BARICENTRI MASSE E RIGIDEZZE

IDENTIFICATORE		BARICENTRI MASSE E RIGIDEZZE							RIGIDEZZE FLESSIONALI E TORSIONAALI					
PIANO N.ro	QUOTA (m)	PESO (t)	XG (m)	YG (m)	XR (m)	YR (m)	DX (m)	DY (m)	Lpianta (m)	Bpianta (m)	Rig.FleX (t/m)	Rig.FleY (t/m)	RigTors. (t*m)	r / ls
1	3,40	910,67	19,73	8,35	18,99	8,52	-0,74	0,17	20,30	39,52	7107513	3952030	1654931456	
2	7,23	730,77	17,00	8,14	8,72	4,39	-8,27	-3,75	20,30	47,57	285769	252476	50280656	
3	11,08	638,70	14,87	7,67	9,56	8,16	-5,31	0,49	20,30	47,57	62130	111078	23415264	

VARIAZIONI MASSE E RIGIDEZZE DI PIANO

				D I R E Z I O N E X					D I R E Z I O N E Y				
Piano N.ro	Quota (m)	Peso (t)	Variaz. (%)	Tagliante (t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz (%)	Teta	Tagliante (t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz (%)	Teta
1	3,40	910,67	0,0	452,85	0,06	7033910	0,0	0,000	239,66	0,06	3954316	0,0	0,001
2	7,23	730,77	-19,8	448,63	1,78	252722	-96,4	0,003	-19,16	-0,07	275533	-93,0	0,005
3	11,08	638,70	-12,6	349,51	5,73	60971	-75,9	0,006	5,36	0,01	490312	78,0	0,001

PERCENTUALI RIGIDEZZE PILASTRI E SETTI

	RAPPORTO DELLE RIGIDEZZE IN DIREZIONE X			RAPPORTO DELLE RIGIDEZZE IN DIREZIONE Y		
Piano N.r	RigidezzaPilastri / Rig.Pil+Rig.Setti	Rigidezza Setti / Rig.Pil+Rig.Setti	Rigid.Elem.Second / Rig.Pil+Rig.Setti	RigidezzaPilastri / Rig.Pil+Rig.Setti	Rigidezza Setti / Rig.Pil+Rig.Setti	Rigid.Elem.Second / Rig.Pil+Rig.Setti
1	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00
2	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00
3	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00

1.3 Valutazione dell'idoneità statica – γg =1.00 + γq = 1.50

STAMPA VERIFICHE S.L.U. -

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in cls per gli stati limiti ultimi.

Filo In/Fin	Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
Ctgϴ	Cotangente Angolo del puntone compresso
Quota	Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
SgmT	Solo per le travi di fondazione: Pressione di contatto sul terreno in Kg/cmq calcolata con i valori caratteristici delle azioni assumendo i coefficienti gamma pari ad uno.
AmpC	Solo per le travi di elevazione: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici per tenere in conto della verifica locale dell'asta a sisma verticale.
N/Nc	Solo per i pilastri: Percentuale della resistenza massima a compressione della sezione di solo calcestruzzo.
Tratto	Se una trave e' suddivisa in piu' tratti sulla prima riga e' riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Sez Bas Alt	Sulla prima riga numero della sezione nell'archivio, sulla seconda base della sezione, sulla terza altezza. Per sezioni a T e' riportato l'ingombro massimo della sezione
Concio	Numero del concio
Co Nr	Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la massima deformazione nell'acciaio e nel calcestruzzo per la verifica a flessione
GamRd	Solo per le travi di fondazione: Coefficiente di sovraresistenza.
MExd	Momento ultimo di calcolo asse vettore X (per le travi incrementato dalla traslazione del diagramma del momento flettente)
MEyd	Momento ultimo di calcolo asse vettore Y
N Ed	Sforzo normale ultimo di calcolo
x / d	Rapporto fra la posizione dell'asse neutro e l'altezza utile della sezione moltiplicato per 100.
εf% εc% * 100	deformazioni massime nell'acciaio e nel calcestruzzo moltiplicate per 10.000. Valore limite per l'acciaio 100 (1%), valore limite nel calcestruzzo 35 (0.35%).
Area	Area del ferro in centimetri quadri; per le travi rispettivamente superiore ed inferiore, per i pilastri armature lungo la base e l'altezza della sezione
Co Nr	Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la minore sicurezza per le azioni taglianti e torcenti
VExd	Taglio ultimo di calcolo in direzione X
VEyd	Taglio ultimo di calcolo in direzione Y
T sdu	Momento torcente ultimo di calcolo
V Rxd	Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione X
V Ryd	Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione Y
T Rd	Momento torcente resistente ultimo delle staffe
T Rld	Momento torcente resistente ultimo dell'armatura lungitudinale
Coe Cls	Coefficiente per il controllo di sicurezza del cls alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione e' verificata se detto valore e minore o uguale a 100
Coe Staf	Coefficiente per il controllo di sicurezza delle staffe alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione e' verificata se detto valore e minore o uguale a 100
Alon	Armatura lungitudinale a torsione (Nelle travi rettangolari per le quali è stata effettuata la verifica a momento my in questo dato viene stampata anche l'armatura flessionale dei lati verticali).
Staffe	Passo staffe, lunghezza del tratto da armare e diametro staffe
Moltip Ultimo	Solo per le stampe di riverifica: Moltiplicatore dei carichi che porta a collasso la sezione. Il percorso dei carichi seguito e' a sforzo normale costante. Le deformazioni riportate sono determinate dalle sollecitazioni di calcolo amplificate del moltiplicatore in parola.

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in cls per gli stati limiti di esercizio.

Filo	Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
Quota	Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
Tratto	Se una trave e' suddivisa in piu' tratti sulla prima riga e' riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Com Cari	Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti. Questo indicatore vale sia per la verifica a fessurazione che per il calcolo delle frecce
Fessu	Fessura limite e fessura di calcolo espressa in mm; se la trave non risulta fessurata l'ampiezza di calcolo sara' nulla
Dist mm	Distanza fra le fessure
Concio	Numero del concio in cui si e' avuta la massima fessura
Combin	Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si e' avuta la massima fessura
Mf X	Momento flettente asse vettore X
Mf Y	Momento flettente asse vettore Y
N	Sforzo normale
Frecce	Freccia limite e freccia massima di calcolo
Combin	Numero della combinazione che ha prodotto la freccia massima
Com Cari	Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul cls, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul cls
σ lim	Valore della tensione limite in Kg/cmq
σ cal	Valore della tensione di calcolo in Kg/cmq
Concio	Numero del concio in cui si e' avuta la massima tensione
Combin	Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si e' avuta la massima tensione
Mf X	Momento flettente asse vettore X
Mf Y	Momento flettente asse vettore Y
N	Sforzo normale

STAMPA PROGETTO S.L.U. - ELEVAZIONE

Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	Tra t	Sez Bas Alt	Conc	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE Comb	M Exd (t*m)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	x/d	εf% 100	εc% 100	Area sup	cmq inf	VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE Comb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas	Lun	Fi
8	3,40	65	1	1	-4,6	0,0	3,0	24	100	32	20,2	6,2	1	0,0	8,6	0,0	32,2	17,2	5,8	0,0	18	50	0,0	20	24	6
85	3,40	80	3	1	2,2	0,0	3,9	20	100	24	6,2	12,2	1	0,0	3,7	0,0	18,0	9,7	3,2	0,0	8	38	0,0	20	135	6
2.5	1,00	24	5	1	2,5	0,0	3,5	20	100	24	6,2	12,2	1	0,0	-1,0	0,0	18,0	9,7	3,2	0,0	2	10	0,0	20	24	6
15	3,40	65	1	1	-5,3	0,0	2,6	24	100	32	20,2	6,2	1	0,0	9,3	0,0	32,2	17,2	5,8	0,0	19	54	0,0	20	24	10
16	3,40	80	3	1	2,8	0,0	3,1	20	100	24	6,2	12,2	1	0,0	-0,7	0,0	18,0	9,7	3,2	0,0	1	7	0,0	20	318	10
2.5	1,00	24	5	1	-7,3	0,0	2,7	36	63	35	30,3	6,2	1	0,0	-10,5	0,0	50,2	26,9	9,0	0,0	22	39	0,0	20	24	10
16	3,40	66	1	1	-20,3	0,0	3,0	16	100	19	22,9	15,3	1	0,0	20,2	0,0	24,1	68,1	16,2	0,0	29	30	0,0	20	78	14
17	3,40	30	3	1	15,8	0,0	2,5	18	100	22	1,6	15,3	1	0,0	-1,3	0,0	6,0	16,9	4,0	0,0	2	7	0,0	20	604	14
2.41	1,00	78	5	1	-29,8	0,0	2,9	21	100	26	33,7	15,3	1	0,0	-22,7	0,0	63,1	68,5	8,1	0,0	33	24	0,0	20	78	14
17	3,40	66	1	1	-27,8	0,0	3,1	21	100	26	33,7	15,3	1	0,0	21,4	0,0	28,0	79,5	18,6	0,0	27	27	0,0	20	78	14
18	3,40	30	3	1	13,2	0,0	3,0	18	100	22	1,6	15,3	1	0,0	0,2	0,0	5,1	14,5	3,4	0,0	0	1	0,0	20	604	14
2.07	1,00	78	5	1	-26,5	0,0	3,1	19	100	24	31,1	15,3	1	0,0	-21,1	0,0	28,0	79,5	18,6	0,0	26	26	0,0	20	78	14
18	3,40	66	1	1	-26,5	0,0	3,1	19	100	24	31,1	15,3	1	0,0	21,1	0,0	28,0	79,5	18,6	0,0	26	26	0,0	20	78	14
19	3,40	30	3	1	13,3	0,0	3,0	18	100	22	1,6	15,3	1	0,0	-0,1	0,0	5,1	14,5	3,4	0,0	0	1	0,0	20	604	14
2.07	1,00	78	5	1	-27,6	0,0	2,9	19	100	24	31,1	15,3	1	0,0	-21,4	0,0	28,0	79,5	18,6	0,0	27	27	0,0	20	78	14
19	3,40	66	1	1	-28,6	0,0	2,8	19	100	24	31,1	15,3	1	0,0	21,9	0,0	28,0	79,5	18,6	0,0	28	28	0,0	20	78	14
20	3,40	30	3	1	14,9	0,0	2,7	18	100	22	1,6	15,3	1	0,0	0,9	0,0	5,1	14,5	3,4	0,0	1	6	0,0	20	604	14
2.07	1,00	78	5	1	-21,7	0,0	2,5	15	100	18	20,5	15,3	1	0,0	-20,2	0,0	28,0	79,5	18,6	0,0	25	25	0,0	20	78	14
20	3,40	66	1	1	-14,4	0,0	4,5	21	100	27	25,5	6,2	1	0,0	12,0	0,0	62,1	68,2	8,5	0,0	18	13	0,0	20	78	12
21	3,40	30	3	1	-7,7	0,0	2,1	9	100	10	6,2	6,2	1	0,0	3,4	0,0	5,9	16,8	3,8	0,0	5	20	0,0	20	210	12
2.41	1,00	78	5	1	-1,5	0,0	21,6	13	100	15	12,2	6,2	1	0,0	-5,0	0,0	23,7	67,7	15,5	0,0	7	7	0,0	20	78	12
9	3,40	66	1	1	-22,3	0,0	2,7	16	100	19	22,9	15,3	1	0,0	21,7	0,0	24,1	68,1	16,2	0,0	32	32	0,0	20	78	14
10	3,40	30	3	1	16,8	0,0	2,4	18	100	22	1,6	15,3	1	0,0	-1,2	0,0	6,0	16,9	4,0	0,0	2	7	0,0	20	604	14
2.41	1,00	78	5	1	-31,7	0,0	2,8	21	100	26	33,7	15,3	1	0,0	-24,2	0,0	63,1	68,5	8,1	0,0	35	26	0,0	20	78	14
10	3,40	66	1	1	-30,0	0,0	2,9	21	100	26	33,7	15,3	1	0,0	23,1	0,0	28,0	79,5	18,6	0,0	29	29	0,0	20	78	14
11	3,40	30	3	1	14,3	0,0	2,8	18	100	22	1,6	15,3	1	0,0	0,2	0,0	5,1	14,5	3,4	0,0	0	1	0,0	20	604	14
2.07	1,00	78	5	1	-28,7	0,0	2,8	19	100	24	31,1	15,3	1	0,0	-22,8	0,0	28,0	79,5	18,6	0,0	29	29	0,0	20	78	14
11	3,40	66	1	1	-28,7	0,0	2,8	19	100	24	31,1	15,3	1	0,0	22,8	0,0	28,0	79,5	18,6	0,0	29	29	0,0	20	78	14
12	3,40	30	3	1	14,4	0,0	2,8	18	100	22	1,6	15,3	1	0,0	-0,1	0,0	5,1	14,5	3,4	0,0	0	1	0,0	20	604	14
2.07	1,00	78	5	1	-29,8	0,0	2,7	19	100	24	31,1	15,3	1	0,0	-23,1	0,0	28,0	79,5	18,6	0,0	29	29	0,0	20	78	14
12	3,40	66	1	1	-31,0	0,0	2,6	19	100	24	31,1	15,3	1	0,0	23,9	0,0	28,0	79,5	18,6	0,0	30	30	0,0	20	78	14
13	3,40	30	3	1	16,1	0,0	2,5	18	100	22	1,6	15,3	1	0,0	0,9	0,0	5,1	14,5	3,4	0,0	1	6	0,0	20	604	14
2.07	1,00	78	5	1	-24,1	0,0	2,2	15	100	18	20,5	15,3	1	0,0	-22,1	0,0	28,0	79,5	18,6	0,0	28	28	0,0	20	78	14
13	3,40	66	1	1	-13,8	0,0	4,7	21	100	27	25,5	6,2	1	0,0	12,2	0,0	62,1	68,2	8,5	0,0	18	13	0,0	20	78	12
14	3,40	30	3	1	-7,0	0,0	2,3	9	100	10	6,2	6,2	1	0,0	2,8	0,0	5,9	16,8	3,8	0,0	4	17	0,0	20	210	12
2.41	1,00	78	5	1	-3,1	0,0	10,3	13	100	15	12,2	6,2	1	0,0	-6,4	0,0	23,7	67,7	15,5	0,0	9	9	0,0	20	78	12
1	3,40	3	1	1	-5,7	0,0	4,0	21	100	26	14,3	3,1	1	0,0	5,8	0,0	12,4	21,7	5,1	0,0	14	27	0,0	18	50	8
8	3,40	30	3	1	2,8	0,0	3,6	12	100	13	5,1	6,2	1	0,0	0,0	0,0	6,9	12,2	2,9	0,0	0	0	0,0	18	485	8
2.5	1,00	50	5	1	-5,6	0,0	4,1	21	100	26	14,3	3,1	1	0,0	-5,8	0,0	12,4	21,7	5,1	0,0	14	27	0,0	18	50	8
2	3,40	3	1	1	-7,6	0,0	3,0	21	100	26	14,3	3,1	1	0,0	7,6	0,0	12,4	21,7	5,1	0,0	18	35	0,0	18	50	8
9	3,40	30	3	1	3,7	0,0	2,8	12	100	13	5,1	6,2	1	0,0	0,0	0,0	6,9	12,2	2,9	0,0	0	0	0,0	18	485	8
2.5	1,00	50	5	1	-6,9	0,0	3,3	21	100	26	14,3	3,1	1	0,0	-7,4	0,0	12,4	21,7	5,1	0,0	18	34	0,0	18	50	8
3	3,40	67	1	1	-7,8	0,0	1,5	27	96	35	17,9	8,5	1	0,0	7,9	0,0	35,8	15,7	6,2	0,0	26	50	0,0	17	24	10
10	3,40	50	3	1	3,9	0,0	1,8	21	100	27	4,5	9,9	1	0,0	0,0	0,0	12,9	5,7	2,2	0,0	0	1	0,0	17	537	10
2.5	1,00	24	5	1	-7,6	0,0	1,6	27	96	35	17,9	8,5	1	0,0	-7,9	0,0	35,8	15,7	6,2	0,0	26	50	0,0	17	24	10
4	3,40	67	1	1	-7,8	0,0	1,5	27	96	35	17,9	8,5	1	0,0	7,9	0,0	35,8	15,7	6,2	0,0	26	50	0,0	17	24	10
11	3,40	50	3	1	3,9	0,0	1,8	21	100	27	4,5	9,9	1	0,0	0,0	0,0	12,9	5,7	2,2	0,0	0	1	0,0	17	537	10
2.5	1,00	24	5	1	-7,6	0,0	1,6	27	96	35	17,9	8,5	1	0,0	-7,9	0,0	35,8	15,7	6,2	0,0	26	50	0,0	17	24	10
5	3,40	67	1	1	-7,8	0,0	1,5	27	96	35	17,9	8,5	1	0,0	7,9	0,0	35,8	15,7	6,2	0,0	26	50	0,0	17	24	10
12	3,40	50	3	1	3,9	0,0	1,8	21	100	27	4,5	9,9	1	0,0	0,0	0,0	12,9	5,7	2,2	0,0	0	1	0,0	17	537	10
2.5	1,00	24	5	1	-7,6	0,0	1,6	27	96	35	17,9	8,5	1	0,0	-7,9	0,0	35,8	15,7	6,2	0,0	26	50	0,0	17	24	10
6	3,40	67	1	1	-7,8	0,0	1,5	27	96	35	17,9	8,5	1	0,0	7,9	0,0	35,8	15,7	6,2	0,0	26	50	0,0	17	24	10
13	3,40	50	3	1	3,9	0,0	1,8	21	100	27	4,5	9,9	1	0,0	0,0	0,0	12,9	5,7	2,2	0,0	0	1	0,0	17	537	10
2.5	1,00	24	5	1	-7,6	0,0	1,6	27	96	35	17,9	8,5	1	0,0	-7,9	0,0	35,8	15,7	6,2	0,0	26	50	0,0	17	24	10
16	3,40	67	1	1	-3,5	0,0	2,7	28	89	35	14,0	2,3	1	0,0	4,3	0,0	35,8	15,7	6,2	0,0	14	28	0,0	17	24	10
23	3,40	50	3	1	1,7	0,0	2,8	19	100	24	2,3	6,9	1	0,0	-0,1	0,0	12,9	5,7	2,2	0,0	0	1	0,0	17	437	10
2.5	1,00	24	5	1	-3,5	0,0	2,7	28	89	35	14,0	2,3	1	0,0	-4,4	0,0	35,8	15,7	6,2	0,0	14	28	0,0	17	24	10
17	3,40	67	1	1	-5,1	0,0	1,8	28	89	35	14,0	2,3	1	0,0	6,4	0,0	35,8	15,7	6,2	0,0	21	40	0,0	17	24	10
24	3,40	50	3	1	2,6	0,0	1,9	19	100	24	2,3	6,9	1	0,0	-0,1	0,0	12,9	5,7	2,2	0,0	0	1	0,0	17	437	10
2.5	1,00	24	5	1	-5,2	0,0	1,8	28	89	35	14,0	2,3	1	0,0	-6,4	0,0	35,8	15,7	6,2	0,0	21	41	0,0	17	24	10
18	3,40	67	1	1	-5,3	0,0	1,8	28	89	35	14,0	2,3	1	0,0	6,6	0,0	35,8	15,7	6,2	0,0	22	42	0,0	17	24	10
25	3,40	50	3	1	2,6	0,0	1,9	19	100	24	2,3	6,9	1	0,0	-0,1	0,0	12,9	5,7	2,2	0,0	0	1	0,0	17	437	10
2.5	1,00	24	5	1	-5,4	0,0	1,8	28	89	35	14,0	2,3	1	0,0	-6,6	0,0	35,8	15,7	6,2	0,0	22	42	0,0	17	24	10
19	3,40	67	1	1	-5,3	0,0	1,8	28	89	35	14,0	2,3	1	0,0	6,5	0,0	35,8	15,7	6,2	0,0	22	42	0,0	17	24	10
26	3,40	50	3	1	2,6	0,0	1,9	19	100	24	2,3	6,9	1	0,0	-0,1	0,0	12,9	5,7	2,2	0,0	0	2	0,0	17	437	10
2.5	1,00	24	5	1	-5,4	0,0	1,8	28	89	35	14,0	2,3	1	0,0	-6,6	0,0	35,8	15,7	6,2	0,0	22	42	0,0	17	24	10
20	3,40	67	1	1	-5,3	0,0	1,8	28	89	35	14,0	2,3	1	0,0	6,6	0,0	35,8	15,7	6,2	0,0	22	42	0,0	17	24	10
27	3,40	50	3	1	2,6	0,0	1,9	19	100	24	2,3	6,9	1	0,0	-0,1	0,0	12,9	5,7	2,2	0,0	0	1	0,0	17	437	10
2.5	1,00	24	5	1	-5,3	0,0	1,8	28	89	35	14,0	2,3	1	0,0	-6,6	0,0	35,8	15,7	6,2	0,0	22	42	0,0	17	24	10
85	3,40 1	65	1	1	1,5	0,0	5,6	20	100	24	6,2	12,2	1	0,0	-0,1	0,0	18,1	9,8	3,3	0,0	0	1	0,0	20	24	6
9	3,40 /	80	3	1	1,5	0,0	5,8	20	100	24	6,2	12,2	1	0,0	-2,4	0,0	18,1	9,8	3,3	0,0	5	25	0,0	20	44	6
2.5	1,00 2	24	5	1	-0,7	0,0	6,5	15	100	18	6,2	12,2	1	0,0	-4,8	0,0	18,1	9,8	3,3	0,0	10	50	0,0	20	24	6
22	3,40	65	1	1	-1,2	0,0	12,3	22	100	28	22,9	22,9	1	0,0	5,0	0,0	22,5	12,1	4,1	0,0	10	41	0,0	16	24	6
40	3,40	80	3	1	0,9	0,0	16,9	22	100	28	22,9	22,9	1	0,0	-0,5	0,0	22,5	12,1	4,1	0,0	1	4	0,0	16	138	6
2.5	1,00	24	5	1	-1,9	0,0	8,3	22	100	28	22,9	22,9	1	0,0	-5,6	0,0	22,5	12,1	4,1	0,0	12	46	0,0	16	24	6
33	7,24	66	1	1	-0,8	0,0	39,4	12	100	13	12,1	10,7	1	0,0	0,0	0,0	7,0	19,5	4,8	0,0	0	0	0,0	18	78	10
31	7,24	30	3	1	-6,5	0,0	4,9	12	100	13	12,1	10,7	1	0,0	-2,9	0,0	7,0	19,5	4,8	0,0	4	15	0,0	18	107	10
2.5	1,00	78	5	1	-7,6	0,0	5,8	17	100	20	16,7	6,0	1	0,0	-5,8	0,0	19,4	54,4	13,4	0,0	9	11	0,0	18	78	10
31	7,24	66	1	1	-6,9	0,0	7,0	16	100	19	18,3	10,1	1	0,0	7,3	0,0	19,3	54,3	13,2	0,0	11	13	0,0	18	78	10
30	7,24	30	3	1	3,0	0,0	13,9	18	100	23	1,6	16,1	1	0,0	0,6	0,0	6,9	19,5	4,7	0,0	1	3	0,0	18	341	10
2.5	1,00	78	5	1	-3,9	0,0	12,0	15	100	18	17,7	10,1	1	0,0	-6,1	0,0	19,3	54,3	13,2	0,0	9	11	0,0	18	78	10
30	7,24	66	1	1	-3,3	0,0	14,3	15	100	18	17,7	10,1	1	0,0	4,6	0,0	19,3	54,3	13,2	0,0	7	9	0,0	18	78	10
29	7,24	30	3	1	1,6	0,0	26,4	18	100	23	1,6	16,1	1	0,0	0,5	0,0	6,9	19,5	4,7	0,0	1	3	0,0	18	210	10
2.5	1,00	78	5	1	-1,1	0,0	58,8	19	100	23	25,4	10,1	1	0,0	-3,5	0,0	19,3	54,3	13,2	0,0	5	6	0,0	18	78	10
36	7,24	66	1	1	-2,2	0,0	15,3	13	100	15	12,7	7,7	1	0,0	0,0	0,0	7,9	22,0	5,5	0,0	0	0	0,0	16	78	8
35	7,24	30	3	1	-8,3	0,0	4,0	13	100	15	12,7	7,7	1	0,0	-5,2	0,0	7,9	22,0	5,5	0,0	8	24	0,0	16	9	8
2.5	1,00	78	5	1	-8,3	0,0	4,0	14	100	17	12,7	4,6	1	0,0	-10,1	0,0	14,0	39,3	9,8	0,0	15	26	0,0	16	78	8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - ELEVAZIONE

Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	Tra t	Sez Bas Alt	Conc	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE Comb	M Exd (t*m)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	x/d	εf% 100	εc% 100	Area sup	cmq inf	VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE Comb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas	Lun	Fi
35	7,24	66	1	1	-11,8	0,0	6,4	23	100	30	29,5	8,0	1	0,0	15,1	0,0	27,0	76,3	18,2	0,0	20	20	0,0	16	78	12
22	7,24	30	3	1	9,2	0,0	3,5	16	100	19	1,6	12,1	1	0,0	0,1	0,0	6,7	18,9	4,5	0,0	0	0	0,0	16	399	12
2.16	1,00	78	5	1	-11,4	0,0	5,3	22	100	28	23,8	4,0	1	0,0	-14,9	0,0	27,0	76,3	18,2	0,0	20	20	0,0	16	78	12
22	7,24	65	1	1	-2,1	0,0	10,4	26	100	34	33,1	22,9	1	0,0	5,5	0,0	62,4	33,0	10,7	0,0	12	17	0,0	16	24	10
40	7,24	80	3	1	0,6	0,0	39,6	26	100	34	22,9	33,1	1	0,0	0,0	0,0	22,4	11,8	3,8	0,0	0	0	0,0	16	138	10
2.5	1,00	24	5	1	-1,8	0,0	12,0	26	100	34	33,1	22,9	1	0,0	-5,3	0,0	62,4	33,0	10,7	0,0	11	16	0,0	16	24	10
34	7,24	66	1	1	-1,2	0,0	41,1	13	100	14	18,8	20,8	1	0,0	0,0	0,0	6,9	19,5	4,7	0,0	0	0	0,0	18	78	12
32	7,24	30	3	1	-9,7	0,0	5,1	13	100	14	18,8	20,8	1	0,0	-4,4	0,0	6,9	19,5	4,7	0,0	7	22	0,0	18	107	12
2.5	1,00	78	5	1	-11,3	0,0	6,2	18	100	23	26,8	12,7	1	0,0	-8,6	0,0	61,3	66,2	7,5	0,0	13	11	0,0	18	78	12
32	7,24	66	1	1	-11,1	0,0	7,1	31	78	35	31,9	4,0	1	0,0	11,5	0,0	25,2	71,6	16,6	0,0	16	16	0,0	18	78	12
15	7,24	30	3	1	4,3	0,0	6,2	12	100	14	5,1	10,1	1	0,0	0,8	0,0	6,2	17,7	4,1	0,0	1	5	0,0	18	341	12
2.29	1,00	78	5	1	-6,9	0,0	7,2	19	100	23	19,2	4,0	1	0,0	-9,8	0,0	25,2	71,6	16,6	0,0	14	14	0,0	18	78	12
23	6,70	3	1	1	-8,2	2,5	5,3	19	100	24	27,7	20,4	1	0,0	8,0	0,0	25,3	44,7	10,2	0,0	18	18	0,0	18	50	12
24	6,70	30	3	1	6,2	2,5	3,2	20	100	24	2,3	12,7	1	0,0	-0,4	0,0	6,3	11,1	2,5	0,0	1	4	0,0	18	660	12
2.29	1,00	50	5	1	-11,3	2,5	3,5	21	100	27	24,9	12,7	1	0,0	-8,8	0,0	25,3	44,7	10,2	0,0	20	20	0,0	18	50	12
24	6,70	3	1	1	-10,5	2,8	3,7	21	100	27	24,9	12,7	1	0,0	7,9	0,0	25,3	44,7	10,2	0,0	18	18	0,0	18	50	12
25	6,70	30	3	1	4,7	2,8	4,2	19	100	24	2,3	12,7	1	0,0	0,1	0,0	6,3	11,1	2,5	0,0	0	1	0,0	18	660	12
2.29	1,00	50	5	1	-9,5	2,8	4,1	21	100	27	24,9	12,7	1	0,0	-7,6	0,0	25,3	44,7	10,2	0,0	17	17	0,0	18	50	12
25	6,70	3	1	1	-9,8	2,7	4,0	21	100	27	24,9	12,7	1	0,0	7,7	0,0	25,3	44,7	10,2	0,0	17	17	0,0	18	50	12
26	6,70	30	3	1	4,9	2,7	4,0	19	100	24	2,3	12,7	1	0,0	0,0	0,0	6,3	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	18	660	12
2.29	1,00	50	5	1	-9,9	2,7	3,9	21	100	27	24,9	12,7	1	0,0	-7,8	0,0	25,3	44,7	10,2	0,0	17	17	0,0	18	50	12
26	6,70	3	1	1	-10,1	2,0	3,9	21	100	27	24,9	12,7	1	0,0	7,8	0,0	25,3	44,7	10,2	0,0	18	18	0,0	18	50	12
27	7,24	30	3	1	5,0	2,5	3,9	20	100	24	2,3	12,7	1	0,0	0,1	0,0	6,3	11,1	2,5	0,0	0	1	0,0	18	662	12
2.29	1,00	50	5	1	-9,4	3,1	3,8	20	100	25	22,6	12,7	1	0,0	-7,7	0,0	25,3	44,7	10,2	0,0	17	17	0,0	18	50	12
27	7,24	66	1	1	-8,2	0,0	5,6	18	100	22	17,7	4,6	1	0,0	9,1	0,0	19,3	54,3	13,2	0,0	14	17	0,0	18	78	10
28	7,24	30	3	1	2,3	0,0	12,2	14	100	17	1,6	10,7	1	0,0	1,9	0,0	6,9	19,5	4,7	0,0	3	10	0,0	18	210	10
2.5	1,00	78	5	1	-1,1	0,0	29,7	14	100	16	12,2	4,6	1	0,0	-5,1	0,0	19,3	54,3	13,2	0,0	8	9	0,0	18	78	10
15	7,24	65	1	1	-6,1	0,0	2,5	26	100	35	22,2	6,2	1	0,0	9,8	0,0	37,9	20,3	6,8	0,0	20	48	0,0	17	24	8
16	7,24	80	3	1	2,9	0,0	3,5	21	100	26	6,2	14,2	1	0,0	-0,2	0,0	21,2	11,4	3,8	0,0	0	2	0,0	17	318	8
2.5	1,00	24	5	1	-6,3	0,0	2,8	25	100	33	26,3	14,2	1	0,0	-10,0	0,0	37,9	20,3	6,8	0,0	20	49	0,0	17	24	8
16	7,24	70	1	1	-14,2	0,0	8,2	16	100	20	27,7	18,1	1	0,0	15,1	0,0	10,8	76,4	10,7	0,0	20	20	0,0	18	120	12
17	7,24	20	3	1	12,6	0,0	3,3	13	100	15	1,6	10,1	1	0,0	-1,1	0,0	3,9	27,4	3,8	0,0	1	4	0,0	18	520	12
2.25	1,00	120	5	1	-22,2	0,0	4,8	19	100	23	26,0	10,1	1	0,0	-17,2	0,0	65,2	76,7	7,5	0,0	22	16	0,0	18	120	12
17	7,24	70	1	1	-21,4	0,0	5,0	19	100	23	26,0	10,1	1	0,0	16,3	0,0	12,9	91,9	12,5	0,0	18	18	0,0	18	120	12
18	7,24	20	3	1	10,0	0,0	4,2	13	100	15	1,6	10,1	1	0,0	0,2	0,0	3,2	22,8	3,1	0,0	0	1	0,0	18	520	12
1.87	1,00	120	5	1	-19,9	0,0	4,9	17	100	21	23,5	10,1	1	0,0	-16,0	0,0	12,9	91,9	12,5	0,0	17	17	0,0	18	120	12
18	7,24	70	1	1	-20,3	0,0	4,8	17	100	21	23,5	10,1	1	0,0	16,0	0,0	12,9	91,9	12,5	0,0	17	17	0,0	18	120	12
19	7,24	20	3	1	9,8	0,0	4,2	13	100	15	1,6	10,1	1	0,0	-0,2	0,0	3,2	22,8	3,1	0,0	0	1	0,0	18	520	12
1.87	1,00	120	5	1	-21,4	0,0	5,0	19	100	23	26,0	10,1	1	0,0	-16,3	0,0	12,9	91,9	12,5	0,0	18	18	0,0	18	120	12
19	7,24	70	1	1	-22,6	0,0	4,7	19	100	23	26,0	10,1	1	0,0	17,5	0,0	64,4	76,6	7,7	0,0	23	16	0,0	18	120	10
20	7,24	20	3	1	13,3	0,0	3,1	13	100	15	1,6	10,1	1	0,0	1,3	0,0	3,8	27,4	3,7	0,0	2	5	0,0	18	520	10
2.25	1,00	120	5	1	-12,6	0,0	5,6	14	100	16	16,8	10,1	1	0,0	-14,8	0,0	10,7	76,3	10,3	0,0	19	19	0,0	18	120	10
20	7,24	65	1	1	-6,9	0,0	2,2	26	100	35	22,2	6,2	1	0,0	10,4	0,0	62,6	33,3	11,0	0,0	22	31	0,0	16	24	10
21	7,24	80	3	1	3,1	0,0	3,2	21	100	26	6,2	14,2	1	0,0	0,5	0,0	22,5	12,0	3,9	0,0	1	4	0,0	16	318	10
2.5	1,00	24	5	1	-4,8	0,0	3,6	32	74	35	26,3	6,2	1	0,0	-9,2	0,0	62,6	33,3	11,0	0,0	19	28	0,0	16	24	10
8	7,24	1 65	1	1	-1,1	0,0	12,9	24	100	32	20,2	6,2	1	0,0	3,0	0,0	32,2	17,2	5,8	0,0	6	17	0,0	20	24	6
85	7,24	/ 80	3	1	-0,7	0,0	20,2	24	100	32	20,2	6,2	1	0,0	1,9	0,0	32,2	17,2	5,8	0,0	4	11	0,0	20	44	6
2.5	1,00	2 24	5	1	0,6	0,0	13,3	20	100	24	6,2	12,2	1	0,0	0,8	0,0	18,0	9,7	3,2	0,0	2	8	0,0	20	24	6
9	7,24	66	1	1	-17,7	0,0	3,0	15	100	17	19,9	15,3	1	0,0	21,2	0,0	24,1	68,1	16,2	0,0	31	31	0,0	20	78	14
10	7,24	30	3	1	19,1	0,0	2,1	18	100	22	1,6	15,3	1	0,0	-2,1	0,0	6,0	16,9	4,0	0,0	3	12	0,0	20	604	14
2.41	1,00	78	5	1	-33,3	0,0	2,6	21	100	26	33,7	15,3	1	0,0	-25,4	0,0	63,1	68,5	8,1	0,0	37	27	0,0	20	78	14
10	7,24	66	1	1	-31,6	0,0	2,8	21	100	26	33,7	15,3	1	0,0	23,7	0,0	28,0	79,5	18,6	0,0	30	30	0,0	20	78	14
11	7,24	30	3	1	14,1	0,0	2,8	18	100	22	1,6	15,3	1	0,0	0,4	0,0	5,1	14,5	3,4	0,0	0	3	0,0	20	604	14
2.07	1,00	78	5	1	-28,7	0,0	2,8	19	100	24	31,1	15,3	1	0,0	-22,9	0,0	28,0	79,5	18,6	0,0	29	29	0,0	20	78	14
11	7,24	66	1	1	-28,8	0,0	2,8	19	100	24	31,1	15,3	1	0,0	23,1	0,0	28,0	79,5	18,6	0,0	29	29	0,0	20	78	14
12	7,24	30	3	1	14,6	0,0	2,7	18	100	22	1,6	15,3	1	0,0	-0,2	0,0	5,1	14,5	3,4	0,0	0	2	0,0	20	604	14
2.07	1,00	78	5	1	-30,6	0,0	2,7	19	100	24	31,1	15,3	1	0,0	-23,5	0,0	28,0	79,5	18,6	0,0	29	30	0,0	20	78	14
12	7,24	66	1	1	-31,6	0,0	2,6	19	100	24	31,1	15,3	1	0,0	24,4	0,0	28,0	79,5	18,6	0,0	31	31	0,0	20	78	14
13	7,24	30	3	1	16,8	0,0	2,4	18	100	22	1,6	15,3	1	0,0	1,1	0,0	5,1	14,5	3,4	0,0	1	7	0,0	20	604	14
2.07	1,00	78	5	1	-23,5	0,0	2,9	17	100	21	25,5	15,3	1	0,0	-22,2	0,0	28,0	79,5	18,6	0,0	28	28	0,0	20	78	14
13	7,24	66	1	1	-16,0	0,0	4,1	21	100	27	25,5	6,2	1	0,0	14,9	0,0	62,1	68,2	8,5	0,0	22	16	0,0	20	78	12
14	7,24	30	3	1	-7,8	0,0	2,1	9	100	10	6,2	6,2	1	0,0	3,8	0,0	5,9	16,8	3,8	0,0	6	22	0,0	20	210	12
2.41	1,00	78	5	1	-1,7	0,0	21,5	14	100	17	13,8	6,2	1	0,0	-7,1	0,0	23,7	67,7	15,5	0,0	10	10	0,0	20	78	12
2	7,24	66	1	1	-16,1	0,0	3,5	15	100	18	21,0	15,3	1	0,0	15,3	0,0	24,1	68,1	16,2	0,0	22	22	0,0	20	78	14
3	7,24	30	3	1	11,6	0,0	3,4	18	100	22	1,6	15,3	1	0,0	-0,7	0,0	6,0	16,9	4,0	0,0	1	4	0,0	20	604	14
2.41	1,00	78	5	1	-21,4	0,0	3,5	18	100	22	28,6	15,3	1	0,0	-16,7	0,0	63,1	68,5	8,1	0,0	24	18	0,0	20	78	14
3	7,24	66	1	1	-20,9	0,0	3,6	18	100	22	28,6	15,3	1	0,0	16,1	0,0	28,0	79,5	18,6	0,0	20	20	0,0	20	78	14
4	7,24	30	3	1	9,9	0,0	4,0	18	100	22	1,6	15,3	1	0,0	0,1	0,0	5,1	14,5	3,4	0,0	0	1	0,0	20	604	14
2.07	1,00	78	5	1	-19,9	0,0	3,8	18	100	22	28,6	15,3	1	0,0	-15,8	0,0	28,0	79,5	18,6	0,0	20	20	0,0	20	78	14
4	7,24	66	1	1	-20,0	0,0	3,8	18	100	22	28,6	15,3	1	0,0	15,9	0,0	28,0	79,5	18,6	0,0	20	20	0,0	20	78	14
5	7,24	30	3	1	10,0	0,0	4,0	18	100	22	1,6	15,3	1	0,0	-0,1	0,0	5,1	14,5	3,4	0,0	0	1	0,0	20	604	14
2.07	1,00	78	5	1	-20,7	0,0	3,6	18	100	22	28,6	15,3	1	0,0	-16,1	0,0	28,0	79,5	18,6	0,0	20	20	0,0	20	78	14
5	7,24	66	1	1	-21,4	0,0	3,5	18	100	22	28,6	15,3	1	0,0	16,6	0,0	62,6	68,3	8,3	0,0	24	18	0,0	20	78	12
6	7,24	30	3	1	11,3	0,0	3,5	18	100	22	1,6	15,3	1	0,0	0,6	0,0	5,9	16,8	3,9	0,0	1	4	0,0	20	604	12
2.41	1,00	78	5	1	-16,8	0,0	3,3	15	100	18	20,8	15,3	1	0,0	-15,4	0,0	23,9	67,9	15,9	0,0	22	23	0,0	20	78	12
6	7,24	66	1	1	-12,4	0,0	4,3	19	100	24	20,8	4,6	1	0,0	12,6	0,0	60,8	66,1	7,8	0,0	19	18	0,0	20	78	6
7	7,24	30	3	1	2,9	0,0	4,4	9	100	10	1,6	4,6	1	0,0	2,9	0,0	6,2	17,5	4,2	0,0	4	17	0,0	20	210	6
2.5	1,00	78	5	1	-1,2	0,0	17,7	10	100	12	7,7	4,6	1	0,0	-6,5	0,0	6,2	17,5	4,2	0,0	10	37	0,0	20	78	6
1	7,24	66	1	1	-4,3	0,0	5,2	11	100	13	8,4	3,1	1	0,0	4,5	0,0	13,2	37,0	9,2	0,0	7	12	0,0	17	78	8
8	7,24	30	3	1	2,8	0,0	5,0	9	100	10	1,6	5,4	1	0,0	0,3	0,0	7,4	20,7	5,1	0,0	0	1	0,0	17	429	8
2.5	1,00	78	5	1	-2,4	0,0	12,0	13	100	16	10,7	3,1	1	0,0	-3,9	0,0	13,2	37,0	9,2	0,0	6	10	0,0	17	78	8
8	7,24	66	1	1	-4,3	0,0	6,7	14	100	16	10,7	2,4	1	0,0	4,2	0,0	13,2	37,0	9,2	0,0	6	11	0,0	17	78	8
15	7,24	30	3	1	-2,6	0,0	1,7	5	100	5	1,6	4,6	1	0,0	0,7	0,0	7,4	20,7	5,1	0,0	1	4	0,0	17	169	8
2.5	1,00	78	5	1	-2,0	0,0	13,0	13	100	15	9,9	2,4	1	0,0	-2,8	0,0	13,2	37,0	9,2	0,0	4	8	0,0	17	78	8
15	7,24	66	1	1	-6,1	0,0	4,3	13	100	15	9,9	3,1	1	0,0	7,5	0,0	13,2	37,0	9,2	0,0	11	20	0,0	17	78	8
22	7,24	30	3	1	4,4	0,0	3,2	9	100	10	1,6	5,4	1	0,0	-0,3	0,0	7,4	20,7	5,1	0,0	1	2	0,0	17	429	8
2.5	1,00	78	5	1	-7,7	0,0	5,0	17	100	21	14,5	3,1	1	0,0	-8,0	0,0	13,2	37,0	9,2	0,0	12	22	0,0	17	78	8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - ELEVAZIONE

Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	Tra t	Sez Bas Alt	Conc	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE Comb	M Exd (t*m)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	x/d	εf% 100	εc% 100	Area sup	cmq inf	VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE Comb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas	Lun	Fi
22	7,24	71	1	1	-1,6	0,0	6,1	25	100	33	14,5	6,2	1	0,0	3,0	0,0	23,1	10,2	4,2	0,0	10	29	0,0	17	24	8
30	7,24	50	3	1	0,7	0,0	6,3	18	100	23	1,6	6,2	1	0,0	0,1	0,0	12,9	5,7	2,3	0,0	0	2	0,0	17	247	8
2.5	1,00	24	5	1	-1,3	0,0	6,5	23	100	30	12,7	6,2	1	0,0	-2,8	0,0	23,1	10,2	4,2	0,0	9	28	0,0	17	24	8
2	7,24	3	1	1	-5,3	0,0	2,6	16	100	19	8,4	3,1	1	0,0	5,5	0,0	13,2	23,1	5,6	0,0	13	24	0,0	17	50	8
9	7,24	30	3	1	2,9	0,0	3,1	12	100	14	1,6	5,4	1	0,0	0,0	0,0	7,4	12,9	3,1	0,0	0	0	0,0	17	485	8
2.5	1,00	50	5	1	-4,9	0,0	3,1	17	100	20	9,2	3,1	1	0,0	-5,4	0,0	13,2	23,1	5,6	0,0	13	23	0,0	17	50	8
9	7,24	71	1	1	-1,5	0,0	5,0	23	100	30	10,7	2,4	1	0,0	2,9	0,0	23,1	10,2	4,2	0,0	9	28	0,0	17	24	8
16	7,24	50	3	1	0,7	0,0	5,1	15	100	17	1,6	4,6	1	0,0	0,0	0,0	12,9	5,7	2,3	0,0	0	1	0,0	17	247	8
2.5	1,00	24	5	1	-1,5	0,0	6,3	30	80	35	14,6	2,4	1	0,0	-3,0	0,0	23,1	10,2	4,2	0,0	10	29	0,0	17	24	8
16	7,24	71	1	1	-0,8	0,0	11,9	26	100	35	14,6	4,6	1	0,0	1,0	0,0	23,1	10,2	4,2	0,0	3	9	0,0	17	24	6
72	7,24	50	3	1	0,7	0,0	8,2	20	100	25	1,6	7,7	1	0,0	0,4	0,0	12,9	5,7	2,3	0,0	1	7	0,0	17	337	6
2.5	1,00	24	5	1	0,7	0,0	7,7	20	100	25	1,6	7,7	1	0,0	-0,2	0,0	12,9	5,7	2,3	0,0	1	3	0,0	17	24	6
17	7,24	4	1	1	-0,6	-2,1	28,1	14	100	17	8,4	3,1	1	0,0	2,9	0,0	13,2	28,1	6,9	0,0	6	10	0,0	17	60	8
24	6,70	30	3	1	2,2	-2,4	5,2	12	100	13	1,6	5,4	1	0,0	-0,7	0,0	7,4	15,7	3,8	0,0	1	4	0,0	17	368	8
2.5	1,00	60	5	1	-3,8	-2,8	4,6	14	100	17	8,4	3,1	1	0,0	-4,2	0,0	13,2	28,1	6,9	0,0	8	15	0,0	17	60	8
18	7,24	4	1	1	-0,8	-1,9	22,8	14	100	17	8,4	3,1	1	0,0	2,9	0,0	13,2	28,1	6,9	0,0	6	10	0,0	17	60	8
25	6,70	30	3	1	2,2	-2,2	5,2	11	100	13	1,6	5,4	1	0,0	-0,6	0,0	7,4	15,7	3,8	0,0	1	4	0,0	17	368	8
2.5	1,00	60	5	1	-3,7	-2,7	4,8	14	100	17	8,4	3,1	1	0,0	-4,1	0,0	13,2	28,1	6,9	0,0	8	15	0,0	17	60	8
19	7,24	4	1	1	-0,7	-1,9	23,8	14	100	17	8,4	3,1	1	0,0	2,9	0,0	13,2	28,1	6,9	0,0	6	10	0,0	17	60	8
26	6,70	30	3	1	2,2	-2,2	5,2	11	100	13	1,6	5,4	1	0,0	-0,6	0,0	7,4	15,7	3,8	0,0	1	4	0,0	17	368	8
2.5	1,00	60	5	1	-3,7	-2,7	4,8	14	100	17	8,4	3,1	1	0,0	-4,1	0,0	13,2	28,1	6,9	0,0	8	15	0,0	17	60	8
3	7,24	71	1	1	-7,7	0,0	1,4	24	100	32	16,7	12,1	1	0,0	7,9	0,0	23,0	10,1	4,0	0,0	26	78	0,0	17	24	8
10	7,24	50	3	1	3,9	0,0	1,8	21	100	27	4,6	10,1	1	0,0	0,0	0,0	12,9	5,7	2,3	0,0	0	1	0,0	17	537	8
2.5	1,00	24	5	1	-7,6	0,0	1,5	26	98	35	16,9	7,6	1	0,0	-7,9	0,0	23,0	10,1	4,0	0,0	26	78	0,0	17	24	8
10	7,24	71	1	1	-1,4	0,0	9,5	39	55	35	21,5	4,6	1	0,0	2,9	0,0	23,0	10,1	4,0	0,0	9	28	0,0	17	24	8
17	7,24	50	3	1	0,6	0,0	8,1	19	100	23	4,6	6,9	1	0,0	-0,1	0,0	12,9	5,7	2,3	0,0	0	1	0,0	17	247	8
2.5	1,00	24	5	1	-1,7	0,0	2,9	19	100	23	6,9	4,6	1	0,0	-3,0	0,0	23,0	10,1	4,0	0,0	10	30	0,0	17	24	8
4	7,24	71	1	1	-7,7	0,0	1,4	24	100	32	16,7	12,1	1	0,0	7,9	0,0	23,0	10,1	4,0	0,0	26	78	0,0	17	24	8
11	7,24	50	3	1	3,9	0,0	1,8	21	100	27	4,6	10,1	1	0,0	0,0	0,0	12,9	5,7	2,3	0,0	0	1	0,0	17	537	8
2.5	1,00	24	5	1	-7,6	0,0	1,5	26	98	35	16,9	7,6	1	0,0	-7,9	0,0	23,0	10,1	4,0	0,0	26	78	0,0	17	24	8
11	7,24	71	1	1	-1,5	0,0	9,4	39	55	35	21,5	4,6	1	0,0	2,9	0,0	23,0	10,1	4,0	0,0	9	28	0,0	17	24	8
18	7,24	50	3	1	0,6	0,0	8,1	19	100	23	4,6	6,9	1	0,0	-0,1	0,0	12,9	5,7	2,3	0,0	0	1	0,0	17	247	8
2.5	1,00	24	5	1	-1,7	0,0	2,9	19	100	23	6,9	4,6	1	0,0	-3,0	0,0	23,0	10,1	4,0	0,0	10	29	0,0	17	24	8
5	7,24	71	1	1	-7,7	0,0	1,4	24	100	32	16,7	12,1	1	0,0	8,0	0,0	23,0	10,1	4,0	0,0	26	78	0,0	17	24	8
12	7,24	50	3	1	3,9	0,0	1,8	21	100	27	4,6	10,1	1	0,0	0,0	0,0	12,9	5,7	2,3	0,0	0	1	0,0	17	537	8
2.5	1,00	24	5	1	-7,5	0,0	1,5	26	98	35	16,9	7,6	1	0,0	-7,9	0,0	23,0	10,1	4,0	0,0	26	78	0,0	17	24	8
12	7,24	71	1	1	-1,5	0,0	9,3	39	55	35	21,5	4,6	1	0,0	2,9	0,0	23,0	10,1	4,0	0,0	9	28	0,0	17	24	8
19	7,24	50	3	1	0,6	0,0	8,1	19	100	23	4,6	6,9	1	0,0	-0,1	0,0	12,9	5,7	2,3	0,0	0	1	0,0	17	247	8
2.5	1,00	24	5	1	-1,7	0,0	3,0	19	100	23	6,9	4,6	1	0,0	-3,0	0,0	23,0	10,1	4,0	0,0	10	29	0,0	17	24	8
6	7,24	71	1	1	-7,7	0,0	1,6	24	100	32	18,7	16,1	1	0,0	8,0	0,0	21,7	9,6	3,8	0,0	26	83	0,0	18	24	8
13	7,24	50	3	1	3,9	0,0	1,8	21	100	27	4,6	10,1	1	0,0	0,0	0,0	12,2	5,4	2,1	0,0	0	1	0,0	18	537	8
2.5	1,00	24	5	1	-7,5	0,0	1,6	24	100	32	18,3	15,1	1	0,0	-7,9	0,0	21,7	9,6	3,8	0,0	26	82	0,0	18	24	8
13	7,24	71	1	1	-1,4	0,0	8,4	27	95	35	18,3	9,1	1	0,0	2,8	0,0	21,7	9,6	3,8	0,0	9	30	0,0	18	24	8
20	7,24	50	3	1	0,6	0,0	7,4	18	100	22	4,6	6,2	1	0,0	-0,1	0,0	12,2	5,4	2,1	0,0	0	2	0,0	18	247	8
2.5	1,00	24	5	1	-1,7	0,0	7,0	36	62	35	18,3	3,1	1	0,0	-3,0	0,0	21,7	9,6	3,8	0,0	10	31	0,0	18	24	8
20	7,24	71	1	1	-0,8	0,0	14,9	24	100	32	18,3	15,1	1	0,0	1,0	0,0	21,7	9,6	3,8	0,0	3	10	0,0	18	24	6
94	7,24	50	3	1	0,6	0,0	10,7	21	100	27	4,6	10,1	1	0,0	0,4	0,0	12,2	5,4	2,1	0,0	1	7	0,0	18	337	6
2.5	1,00	24	5	1	0,7	0,0	10,1	21	100	27	4,6	10,1	1	0,0	-0,2	0,0	12,2	5,4	2,1	0,0	1	4	0,0	18	24	6
7	7,24	66	1	1	-5,0	0,0	4,5	12	100	13	8,5	2,4	1	0,0	6,3	0,0	12,5	34,9	8,7	0,0	9	18	0,0	18	78	8
14	7,24	30	3	1	4,0	0,0	3,1	9	100	10	1,6	4,6	1	0,0	-0,2	0,0	7,0	19,6	4,9	0,0	0	1	0,0	18	429	8
2.5	1,00	78	5	1	-5,8	0,0	3,5	11	100	12	7,7	2,4	1	0,0	-6,6	0,0	12,5	34,9	8,7	0,0	10	19	0,0	18	78	8
14	7,24	66	1	1	-3,3	0,0	6,1	11	100	12	7,7	2,4	1	0,0	5,4	0,0	12,5	34,9	8,7	0,0	8	16	0,0	18	78	8
21	7,24	30	3	1	0,6	0,0	20,7	9	100	10	1,6	4,6	1	0,0	-0,1	0,0	7,0	19,6	4,9	0,0	0	0	0,0	18	139	8
2.5	1,00	78	5	1	-3,6	0,0	5,6	11	100	12	7,7	2,4	1	0,0	-5,6	0,0	12,5	34,9	8,7	0,0	8	16	0,0	18	78	8
21	7,24	66	1	1	-4,2	0,0	4,9	11	100	12	7,7	2,4	1	0,0	5,5	0,0	12,5	34,9	8,7	0,0	8	16	0,0	18	78	8
28	7,24	30	3	1	2,7	0,0	4,6	9	100	10	1,6	4,6	1	0,0	0,1	0,0	7,0	19,6	4,9	0,0	0	1	0,0	18	329	8
2.5	1,00	78	5	1	-3,3	0,0	5,8	11	100	12	7,2	2,4	1	0,0	-5,1	0,0	12,5	34,9	8,7	0,0	8	15	0,0	18	78	8
32	7,24	71	1	1	-6,3	0,0	1,2	22	100	29	11,1	4,6	1	0,0	6,2	0,0	23,1	10,2	4,2	0,0	20	61	0,0	17	24	8
35	7,24	50	3	1	3,4	0,0	1,7	20	100	26	1,6	8,0	1	0,0	0,1	0,0	12,9	5,7	2,3	0,0	0	2	0,0	17	573	8
2.5	1,00	24	5	1	-6,1	0,0	1,8	31	77	35	16,8	4,6	1	0,0	-6,1	0,0	23,1	10,2	4,2	0,0	20	60	0,0	17	24	8
35	7,24	71	1	1	-1,0	0,0	11,1	35	65	35	16,8	2,4	1	0,0	0,8	0,0	23,1	10,2	4,2	0,0	3	8	0,0	17	24	8
31	7,24	50	3	1	-0,3	0,0	4,2	11	100	13	1,6	4,6	1	0,0	0,3	0,0	12,9	5,7	2,3	0,0	1	6	0,0	17	263	8
2.5	1,00	24	5	1	0,1	0,0	19,6	13	100	16	8,5	2,4	1	0,0	-0,1	0,0	23,1	10,2	4,2	0,0	0	1	0,0	17	24	8
16	7,24	37	1	1	-1,9	0,0	1,6	18	100	23	4,0	4,0	1	0,0	2,4	0,0	8,4	6,5	1,4	0,0	13	38	0,0	15	24	6
72	7,24	30	3	1	0,9	0,0	3,2	18	100	23	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	8,4	6,5	1,4	0,0	2	5	0,0	15	337	6
2.5	1,00	24	5	1	-0,5	0,0	6,2	18	100	23	4,0	4,0	1	0,0	-1,7	0,0	8,4	6,5	1,4	0,0	9	26	0,0	15	24	6
20	7,24	37	1	1	-1,8	0,0	1,6	18	100	23	4,0	4,0	1	0,0	2,4	0,0	8,4	6,5	1,4	0,0	13	38	0,0	15	24	6
94	7,24	30	3	1	0,9	0,0	3,2	18	100	23	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	8,4	6,5	1,4	0,0	2	5	0,0	15	337	6
2.5	1,00	24	5	1	-0,5	0,0	6,0	18	100	23	4,0	4,0	1	0,0	-1,7	0,0	8,4	6,5	1,4	0,0	9	27	0,0	15	24	6
85	7,24	65	1	1	2,0	0,0	4,3	20	100	24	6,2	12,2	1	0,0	-2,1	0,0	18,1	9,8	3,3	0,0	4	22	0,0	20	24	10
9	7,24	80	3	1	-2,8	0,0	1,6	15	100	18	6,2	12,2	1	0,0	-4,4	0,0	18,1	9,8	3,3	0,0	9	45	0,0	20	135	10
2.5	1,00	24	5	1	-5,9	0,0	3,4	26	100	35	30,3	18,2	1	0,0	-6,5	0,0	50,3	27,2	9,3	0,0	13	24	0,0	20	24	10
72	7,24	71	1	1	0,2	0,0	26,4	19	100	23	11,6	7,7	1	0,0	-1,9	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	6	33	0,0	17	24	8
23	7,24	50	3	1	-1,8	0,0	4,3	22	100	28	11,6	7,7	1	0,0	-2,5	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	8	43	0,0	17	52	8
2.5	1,00	24	5	1	-2,3	0,0	4,3	26	100	35	14,7	4,6	1	0,0	-3,1	0,0	23,2	10,3	4,3	0,0	10	30	0,0	17	24	8
94	7,24	71	1	1	0,2	0,0	40,8	21	100	27	4,6	10,1	1	0,0	-1,9	0,0	12,2	5,4	2,2	0,0	6	35	0,0	18	24	8
27	7,24	50	3	1	-1,9	0,0	1,8	16	100	19	4,6	10,1	1	0,0	-2,5	0,0	12,2	5,4	2,2	0,0	8	47	0,0	18	52	8
2.5	1,00	24	5	1	-2,4	0,0	5,3	24	100	32	18,7	16,1	1	0,0	-3,1	0,0	21,8	9,7	3,9	0,0	10	32	0,0	18	24	8
32	11,08	71	1	1	-2,3	0,0	1,9	18	100	22	6,1	3,1	1	0,0	2,7	0,0	23,1	10,2	4,2	0,0	9	27	0,0	17	24	8
35	11,08	50	3	1	1,7	0,0	2,2	16	100	19	1,6	5,4	1	0,0	-0,2	0,0	12,9	5,7	2,3	0,0	1	3	0,0	17	582	8
2.5	1,00	24	5	1	-3,5	0,0	1,9	22	100	28	9,9	3,1	1	0,0	-3,1	0,0	23,1	10,2	4,2	0,0	10	31	0,0	17	24	8
35	11,08	71	1	1	-0,2	0,0	37,3	22	100	28	9,9	2,4	1	0,0	0,5	0,0	23,1	10,2	4,2	0,0	1	4	0,0	17	24	8
31	11,08	50	3	1	0,2	0,0	21,4	15	100	17	1,6	4,6	1	0,0	0,0	0,0	12,9	5,7	2,3	0,0	0	0	0,0	17	263	8
2.5	1,00	24	5	1	-0,2	0,0	19,2	18	100	22	6,1	2,4	1	0,0	-0,5	0,0	23,1	10,2	4,2	0,0	2	5	0,0	17	24	8
33	11,08	72	1	1	-1,4	0,0	19,5	10	100	11	8,0	8,0	1	0,0	0,0	0,0	4,3	25,3	3,6	0,0	0	0	0,0	18	100	8
31	11,08	20	3	1	-8,2	0,0	3,4	10	100	11	8,0	8,0	1	0,0	-3,2	0,0	4,3	25,3	3,6	0,0	6	12	0,0	18	63	8
2.5	1,00	100	5	1	-8,2	0,0	4,7	12	100	14	11,1	8,0	1	0,0	-6,2	0,0	7,8	45,1	6,4	0,0	11	14	0,0	18	100	8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - ELEVAZIONE

Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	Tra t	Sez Bas Alt	Conc	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE Comb	M Exd (t*m)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area sup	cmq inf	VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE Comb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas	Staffe Lun	Staffe Fi
31	11,08	72	1	1	-7,8	0,0	5,7	12	100	13	12,7	12,7	1	0,0	7,1	0,0	7,8	45,2	6,5	0,0	12	16	0,0	18	100	14
30	11,08	20	3	1	2,3	0,0	18,4	18	100	21	1,6	12,7	1	0,0	0,9	0,0	4,4	25,3	3,6	0,0	2	3	0,0	18	297	14
2.5	1,00	100	5	1	-3,4	0,0	24,1	18	100	21	23,7	12,7	1	0,0	-5,3	0,0	49,5	57,3	5,4	0,0	9	4	0,0	18	100	14
30	11,08	72	1	1	-3,0	0,0	27,5	18	100	21	23,7	12,7	1	0,0	5,1	0,0	47,7	57,0	5,8	0,0	9	4	0,0	18	100	8
29	11,08	20	3	1	2,4	0,0	17,8	18	100	21	1,6	12,7	1	0,0	0,6	0,0	4,2	25,2	3,3	0,0	1	2	0,0	18	166	8
2.5	1,00	100	5	1	-0,5	0,0	125,9	14	100	17	17,4	12,7	1	0,0	-3,7	0,0	7,5	44,9	5,8	0,0	7	8	0,0	18	100	8
36	11,08	66	1	1	-0,8	0,0	26,4	10	100	11	7,7	6,2	1	0,0	0,0	0,0	7,0	19,6	4,9	0,0	0	0	0,0	18	78	10
35	11,08	30	3	1	-3,0	0,0	7,0	10	100	11	7,7	6,2	1	0,0	-1,8	0,0	7,0	19,6	4,9	0,0	3	9	0,0	18	9	10
2.5	1,00	78	5	1	-3,0	0,0	12,4	14	100	17	13,8	6,2	1	0,0	-3,6	0,0	19,5	54,5	13,5	0,0	5	7	0,0	18	78	10
35	11,08	66	1	1	-5,2	0,0	11,9	19	100	24	23,9	8,0	1	0,0	5,5	0,0	19,3	54,3	13,2	0,0	8	10	0,0	18	78	10
22	11,08	30	3	1	2,6	0,0	8,2	12	100	13	1,6	8,0	1	0,0	0,1	0,0	6,9	19,5	4,7	0,0	0	1	0,0	18	399	10
2.5	1,00	78	5	1	-4,5	0,0	11,5	17	100	21	19,7	8,0	1	0,0	-5,3	0,0	19,3	54,3	13,2	0,0	8	10	0,0	18	78	10
22	11,08	65	1	1	0,6	0,0	10,0	16	100	20	16,1	8,0	1	0,0	0,6	0,0	21,2	11,4	3,9	0,0	1	5	0,0	17	24	6
40	11,08	80	3	1	0,5	0,0	10,7	16	100	19	8,0	8,0	1	0,0	-1,2	0,0	21,2	11,4	3,9	0,0	3	11	0,0	17	138	6
2.5	1,00	24	5	1	-1,7	0,0	6,5	21	100	27	16,1	8,0	1	0,0	-3,0	0,0	21,2	11,4	3,9	0,0	6	26	0,0	17	24	6
34	11,08	73	1	1	-2,2	0,0	15,9	9	100	10	10,2	10,2	1	0,0	0,0	0,0	6,9	25,3	6,2	0,0	0	0	0,0	18	100	10
32	11,08	30	3	1	-12,7	0,0	2,8	9	100	10	10,2	10,2	1	0,0	-4,9	0,0	6,9	25,3	6,2	0,0	6	19	0,0	18	63	10
2.5	1,00	100	5	1	-12,7	0,0	5,7	15	100	18	20,9	10,2	1	0,0	-9,7	0,0	19,3	70,4	17,3	0,0	11	14	0,0	18	100	10
32	11,08	73	1	1	-12,7	0,0	4,0	14	100	17	14,8	3,1	1	0,0	11,8	0,0	12,5	45,2	11,3	0,0	14	26	0,0	18	100	8
15	11,08	30	3	1	4,9	0,0	4,4	9	100	10	1,6	6,2	1	0,0	2,0	0,0	7,0	25,3	6,4	0,0	2	8	0,0	18	297	8
2.5	1,00	100	5	1	-2,9	0,0	17,3	14	100	17	14,7	3,1	1	0,0	-7,9	0,0	12,5	45,2	11,3	0,0	9	17	0,0	18	100	8
15	11,08	65	1	1	-2,2	0,0	3,8	19	100	24	11,8	6,2	1	0,0	3,4	0,0	21,3	11,5	3,9	0,0	7	30	0,0	17	24	6
16	11,08	80	3	1	0,8	0,0	8,5	18	100	21	6,2	9,5	1	0,0	-0,2	0,0	21,3	11,5	3,9	0,0	0	1	0,0	17	318	6
2.5	1,00	24	5	1	-2,7	0,0	4,5	23	100	29	17,6	6,2	1	0,0	-3,7	0,0	21,3	11,5	3,9	0,0	8	32	0,0	17	24	6
8	11,08	65	1	1	-2,3	0,0	3,6	19	100	24	11,8	6,2	1	0,0	3,6	0,0	21,3	11,5	3,9	0,0	7	31	0,0	17	24	6
9	11,08	80	3	1	1,0	0,0	7,0	18	100	21	6,2	9,5	1	0,0	0,0	0,0	21,3	11,5	3,9	0,0	0	0	0,0	17	318	6
2.5	1,00	24	5	1	-2,1	0,0	5,8	23	100	29	17,6	6,2	1	0,0	-3,4	0,0	21,3	11,5	3,9	0,0	7	30	0,0	17	24	6
8	11,08	66	1	1	-2,1	0,0	9,6	11	100	12	7,7	2,4	1	0,0	2,8	0,0	13,2	37,0	9,2	0,0	4	7	0,0	17	78	8
15	11,08	30	3	1	0,4	0,0	29,5	9	100	10	1,6	4,6	1	0,0	0,4	0,0	7,4	20,7	5,1	0,0	1	2	0,0	17	169	8
2.5	1,00	78	5	1	-1,0	0,0	19,7	11	100	12	7,7	2,4	1	0,0	-2,1	0,0	13,2	37,0	9,2	0,0	3	6	0,0	17	78	8
9	11,08	71	1	1	-0,6	0,0	7,9	18	100	22	6,1	2,4	1	0,0	1,3	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	4	22	0,0	17	24	6
16	11,08	50	3	1	0,4	0,0	7,2	13	100	14	1,6	3,5	1	0,0	-0,1	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	0	1	0,0	17	247	6
2.5	1,00	24	5	1	-0,8	0,0	4,8	16	100	18	5,0	2,4	1	0,0	-1,4	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	5	25	0,0	17	24	6
16	11,08	72	1	1	-6,4	0,0	5,0	11	100	12	9,3	7,7	1	0,0	8,6	0,0	10,8	63,3	8,8	0,0	13	14	0,0	18	100	10
17	11,08	20	3	1	8,2	0,0	3,2	12	100	14	1,6	7,7	1	0,0	-0,9	0,0	3,9	22,7	3,2	0,0	1	4	0,0	18	560	10
2.25	1,00	100	5	1	-13,6	0,0	4,4	17	100	20	17,2	7,7	1	0,0	-10,4	0,0	10,8	63,3	8,8	0,0	16	16	0,0	18	100	10
17	11,08	72	1	1	-13,0	0,0	4,6	17	100	20	17,2	7,7	1	0,0	9,7	0,0	10,8	63,3	8,8	0,0	15	15	0,0	18	100	10
18	11,08	20	3	1	5,7	0,0	4,7	12	100	14	1,6	7,7	1	0,0	0,2	0,0	3,9	22,7	3,2	0,0	0	1	0,0	18	560	10
2.25	1,00	100	5	1	-11,8	0,0	4,5	16	100	19	15,3	7,7	1	0,0	-9,3	0,0	10,8	63,3	8,8	0,0	15	15	0,0	18	100	10
18	11,08	72	1	1	-11,9	0,0	4,4	16	100	19	15,3	7,7	1	0,0	9,5	0,0	10,8	63,3	8,8	0,0	15	15	0,0	18	100	10
19	11,08	20	3	1	6,0	0,0	4,4	12	100	14	1,6	7,7	1	0,0	0,0	0,0	3,9	22,7	3,2	0,0	0	0	0,0	18	560	10
2.25	1,00	100	5	1	-12,1	0,0	4,4	16	100	19	15,3	7,7	1	0,0	-9,5	0,0	10,8	63,3	8,8	0,0	15	15	0,0	18	100	10
19	11,08	72	1	1	-12,7	0,0	4,2	16	100	19	15,3	7,7	1	0,0	9,9	0,0	10,8	63,3	8,8	0,0	16	16	0,0	18	100	10
20	11,08	20	3	1	7,0	0,0	3,8	12	100	14	1,6	7,7	1	0,0	0,4	0,0	3,9	22,7	3,2	0,0	1	2	0,0	18	560	10
2.25	1,00	100	5	1	-9,6	0,0	4,5	13	100	15	12,4	7,7	1	0,0	-9,1	0,0	10,8	63,3	8,8	0,0	14	14	0,0	18	100	10
20	11,08	72	1	1	-7,2	0,0	5,9	15	100	18	12,4	4,6	1	0,0	8,4	0,0	48,9	57,2	5,6	0,0	15	12	0,0	18	100	6
21	11,08	20	3	1	2,1	0,0	7,7	9	100	10	1,6	4,6	1	0,0	1,4	0,0	4,3	25,3	3,5	0,0	2	5	0,0	18	166	6
2.5	1,00	100	5	1	-1,8	0,0	10,4	9	100	10	5,4	4,6	1	0,0	-5,4	0,0	4,3	25,3	3,5	0,0	9	21	0,0	18	100	6
9	11,08	66	1	1	-9,0	0,0	4,6	14	100	16	15,6	10,1	1	0,0	8,0	0,0	19,3	54,3	13,2	0,0	12	15	0,0	18	78	12
10	11,08	30	3	1	5,7	0,0	4,6	14	100	16	1,6	10,1	1	0,0	-0,2	0,0	6,9	19,5	4,7	0,0	0	1	0,0	18	604	12
2.5	1,00	78	5	1	-10,8	0,0	5,7	18	100	22	23,5	10,1	1	0,0	-8,4	0,0	61,3	66,2	7,5	0,0	13	11	0,0	18	78	12
10	11,08	66	1	1	-10,2	0,0	6,0	18	100	22	23,5	10,1	1	0,0	8,2	0,0	25,4	71,9	17,2	0,0	11	11	0,0	18	78	12
11	11,08	30	3	1	5,3	0,0	5,0	14	100	16	1,6	10,1	1	0,0	0,0	0,0	6,3	17,8	4,3	0,0	0	0	0,0	18	604	12
2.29	1,00	78	5	1	-10,3	0,0	5,3	17	100	21	20,8	10,1	1	0,0	-8,2	0,0	25,4	71,9	17,2	0,0	11	11	0,0	18	78	12
11	11,08	66	1	1	-10,9	0,0	5,1	17	100	21	20,8	10,1	1	0,0	8,3	0,0	25,4	71,9	17,2	0,0	12	12	0,0	18	78	12
12	11,08	30	3	1	5,1	0,0	5,2	14	100	16	1,6	10,1	1	0,0	0,1	0,0	6,3	17,8	4,3	0,0	0	1	0,0	18	604	12
2.29	1,00	78	5	1	-10,1	0,0	5,5	17	100	21	20,8	10,1	1	0,0	-8,1	0,0	25,4	71,9	17,2	0,0	11	11	0,0	18	78	12
12	11,08	66	1	1	-11,7	0,0	4,7	17	100	21	20,8	10,1	1	0,0	8,7	0,0	25,4	71,9	17,2	0,0	12	12	0,0	18	78	12
13	11,08	30	3	1	6,0	0,0	4,4	14	100	16	1,6	10,1	1	0,0	0,5	0,0	6,3	17,8	4,3	0,0	1	3	0,0	18	604	12
2.29	1,00	78	5	1	-7,6	0,0	6,5	16	100	19	18,8	10,1	1	0,0	-7,7	0,0	25,4	71,9	17,2	0,0	11	11	0,0	18	78	12
13	11,08	66	1	1	-2,4	0,0	20,4	18	100	22	18,8	4,6	1	0,0	3,9	0,0	60,8	66,1	7,8	0,0	6	5	0,0	18	78	8
14	11,08	30	3	1	1,0	0,0	12,0	9	100	10	1,6	4,6	1	0,0	-0,2	0,0	6,9	19,4	4,6	0,0	0	1	0,0	18	210	8
2.5	1,00	78	5	1	-2,8	0,0	7,8	11	100	12	8,0	4,6	1	0,0	-4,1	0,0	12,3	34,7	8,3	0,0	6	12	0,0	18	78	8
1	11,08	73	1	1	-0,5	0,0	41,7	8	100	9	5,4	4,6	1	0,0	4,5	0,0	7,0	25,4	6,5	0,0	5	18	0,0	18	100	10
2	11,08	30	3	1	-7,9	0,0	3,8	9	100	9	8,6	11,8	1	0,0	-3,2	0,0	7,0	25,4	6,5	0,0	4	13	0,0	18	166	10
2.5	1,00	100	5	1	-11,7	0,0	5,1	15	100	18	17,2	4,6	1	0,0	-10,6	0,0	19,6	70,7	18,1	0,0	12	15	0,0	18	100	10
2	11,08	73	1	1	-14,2	0,0	4,2	12	100	14	17,2	12,7	1	0,0	14,3	0,0	19,3	70,4	17,3	0,0	17	20	0,0	18	100	12
3	11,08	30	3	1	11,6	0,0	3,8	14	100	16	1,6	12,7	1	0,0	-0,8	0,0	6,9	25,3	6,2	0,0	1	3	0,0	18	560	12
2.5	1,00	100	5	1	-20,1	0,0	3,6	14	100	16	20,8	12,7	1	0,0	-15,9	0,0	78,5	85,8	9,9	0,0	18	16	0,0	18	100	12
3	11,08	73	1	1	-20,0	0,0	3,6	14	100	16	20,8	12,7	1	0,0	15,3	0,0	25,4	93,2	22,5	0,0	16	16	0,0	18	100	12
4	11,08	30	3	1	9,4	0,0	4,7	14	100	16	1,6	12,7	1	0,0	0,2	0,0	6,3	23,1	5,6	0,0	0	1	0,0	18	560	12
2.29	1,00	100	5	1	-18,7	0,0	3,9	14	100	16	20,8	12,7	1	0,0	-14,9	0,0	25,4	93,2	22,5	0,0	16	16	0,0	18	100	12
4	11,08	73	1	1	-18,9	0,0	3,8	14	100	16	20,8	12,7	1	0,0	15,0	0,0	25,4	93,2	22,5	0,0	16	16	0,0	18	100	12
5	11,08	30	3	1	9,3	0,0	4,7	14	100	16	1,6	12,7	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	23,1	5,6	0,0	0	1	0,0	18	560	12
2.29	1,00	100	5	1	-19,9	0,0	3,6	14	100	16	20,8	12,7	1	0,0	-15,2	0,0	25,4	93,2	22,5	0,0	16	16	0,0	18	100	12
5	11,08	73	1	1	-20,5	0,0	3,5	14	100	16	20,8	12,7	1	0,0	16,0	0,0	77,9	85,6	10,2	0,0	19	16	0,0	18	100	10
6	11,08	30	3	1	11,7	0,0	3,7	14	100	16	1,6	12,7	1	0,0	0,9	0,0	6,9	25,2	6,1	0,0	1	4	0,0	18	560	10
2.5	1,00	100	5	1	-13,6	0,0	4,4	12	100	14	17,2	12,7	1	0,0	-14,2	0,0	19,2	70,2	17,0	0,0	17	20	0,0	18	100	10
6	11,08	73	1	1	-11,2	0,0	5,3	15	100	18	17,2	4,6	1	0,0	10,1	0,0	19,3	70,4	17,3	0,0	12	14	0,0	18	100	6
7	11,08	30	3	1	-7,5	0,0	4,0	9	100	9	8,6	11,8	1	0,0	2,8	0,0	6,9	25,3	6,2	0,0	3	11	0,0	18	166	6
2.5	1,00	100	5	1	-0,7	0,0	25,2	8	100	9	5,4	4,6	1	0,0	-4,4	0,0	6,9	25,3	6,2	0,0	5	17	0,0	18	100	6
1	11,08	66	1	1	-2,1	0,0	7,9	10	100	11	6,1	2,4	1	0,0	3,1	0,0	13,2	37,0	9,2	0,0	5	8	0,0	17	78	8
8	11,08	30	3	1	2,2	0,0	5,6	9	100	10	1,6	4,6	1	0,0	-0,2	0,0	7,4	20,7	5,1	0,0	0	1	0,0	17	429	8
2.5	1,00	78	5	1	-3,1	0,0	6,6	11	100	12	7,7	2,4	1	0,0	-3,4	0,0	13,2	37,0	9,2	0,0	5	9	0,0	17	78	8
15	11,08	66	1	1	-2,0	0,0	10,2	11	100	12	7,7	2,4	1	0,0	3,1	0,0	13,2	37,0	9,2	0,0	5	8	0,0	17	78	8
22	11,08	30	3	1	2,0	0,0	6,2	9	100	10	1,6	4,6	1	0,0	-0,4	0,0	7,4	20,7	5,1	0,0	1	2	0,0	17	429	8
2.5	1,00	78	5	1	-4,3	0,0	5,2	12	100	13	8,5	2,4	1	0,0	-3,9	0,0	13,2	37,0	9,2	0,0	6	10	0,0	17	78	8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - ELEVAZIONE

Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	Tra t	Sez Bas Alt	Conc	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE Comb	M Exd (t*m)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	x/d	εf% 100	εc% 100	Area sup	cmq inf	VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE Comb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas	Lun	Fi
22	11,08	71	1	1	-0,7	0,0	12,0	23	100	30	12,3	5,4	1	0,0	1,4	0,0	23,1	10,2	4,2	0,0	5	14	0,0	17	24	8
30	11,08	50	3	1	0,4	0,0	11,1	16	100	19	1,6	5,4	1	0,0	0,0	0,0	12,9	5,7	2,3	0,0	0	0	0,0	17	247	8
2.5	1,00	24	5	1	-0,6	0,0	9,4	20	100	25	8,5	5,4	1	0,0	-1,3	0,0	23,1	10,2	4,2	0,0	4	13	0,0	17	24	8
2	11,08	71	1	1	-2,6	0,0	1,7	18	100	22	6,1	2,4	1	0,0	2,7	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	9	47	0,0	17	24	6
9	11,08	50	3	1	1,4	0,0	1,9	13	100	14	1,6	3,5	1	0,0	0,0	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	0	1	0,0	17	537	6
2.5	1,00	24	5	1	-2,6	0,0	1,7	18	100	22	6,1	2,4	1	0,0	-2,7	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	9	47	0,0	17	24	6
3	11,08	71	1	1	-2,6	0,0	1,7	18	100	22	6,1	2,4	1	0,0	2,7	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	9	47	0,0	17	24	6
10	11,08	50	3	1	1,4	0,0	1,9	13	100	14	1,6	3,5	1	0,0	0,0	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	0	1	0,0	17	537	6
2.5	1,00	24	5	1	-2,7	0,0	1,6	18	100	22	6,1	2,4	1	0,0	-2,7	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	9	47	0,0	17	24	6
10	11,08	71	1	1	-0,4	0,0	10,3	18	100	22	6,1	2,4	1	0,0	1,3	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	4	22	0,0	17	24	6
17	11,08	50	3	1	0,5	0,0	5,6	13	100	14	1,6	3,5	1	0,0	-0,1	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	0	1	0,0	17	247	6
2.5	1,00	24	5	1	-0,7	0,0	5,3	16	100	18	5,0	2,4	1	0,0	-1,5	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	5	25	0,0	17	24	6
4	11,08	71	1	1	-2,6	0,0	1,7	18	100	22	6,1	2,4	1	0,0	2,7	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	9	47	0,0	17	24	6
11	11,08	50	3	1	1,4	0,0	1,9	13	100	14	1,6	3,5	1	0,0	0,0	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	0	1	0,0	17	537	6
2.5	1,00	24	5	1	-2,7	0,0	1,6	18	100	22	6,1	2,4	1	0,0	-2,7	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	9	47	0,0	17	24	6
11	11,08	71	1	1	-0,4	0,0	10,1	18	100	22	6,1	2,4	1	0,0	1,3	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	4	22	0,0	17	24	6
18	11,08	50	3	1	0,5	0,0	5,7	13	100	14	1,6	3,5	1	0,0	-0,1	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	0	1	0,0	17	247	6
2.5	1,00	24	5	1	-0,7	0,0	5,3	16	100	18	5,0	2,4	1	0,0	-1,5	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	5	25	0,0	17	24	6
5	11,08	71	1	1	-2,6	0,0	1,7	18	100	22	6,1	2,4	1	0,0	2,7	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	9	47	0,0	17	24	6
12	11,08	50	3	1	1,4	0,0	1,9	13	100	14	1,6	3,5	1	0,0	0,0	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	0	1	0,0	17	537	6
2.5	1,00	24	5	1	-2,7	0,0	1,6	18	100	22	6,1	2,4	1	0,0	-2,7	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	9	47	0,0	17	24	6
12	11,08	71	1	1	-0,4	0,0	10,2	18	100	22	6,1	2,4	1	0,0	1,3	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	4	22	0,0	17	24	6
19	11,08	50	3	1	0,5	0,0	5,6	13	100	14	1,6	3,5	1	0,0	-0,1	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	0	2	0,0	17	247	6
2.5	1,00	24	5	1	-0,7	0,0	5,3	16	100	18	5,0	2,4	1	0,0	-1,5	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	5	25	0,0	17	24	6
6	11,08	71	1	1	-2,6	0,0	1,7	18	100	22	6,1	2,4	1	0,0	2,7	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	9	47	0,0	17	24	6
13	11,08	50	3	1	1,3	0,0	1,9	13	100	14	1,6	3,5	1	0,0	0,0	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	0	1	0,0	17	537	6
2.5	1,00	24	5	1	-2,7	0,0	1,6	18	100	22	6,1	2,4	1	0,0	-2,7	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	9	47	0,0	17	24	6
13	11,08	71	1	1	-0,2	0,0	20,7	18	100	22	6,1	2,4	1	0,0	1,1	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	4	19	0,0	17	24	6
20	11,08	50	3	1	0,5	0,0	5,5	13	100	14	1,6	3,5	1	0,0	-0,2	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	1	4	0,0	17	247	6
2.5	1,00	24	5	1	-0,9	0,0	3,8	16	100	18	5,0	2,4	1	0,0	-1,6	0,0	13,0	5,8	2,4	0,0	5	28	0,0	17	24	6
16	11,08	3	1	1	-1,5	0,0	7,4	14	100	16	6,9	2,4	1	0,0	2,3	0,0	13,2	23,1	5,6	0,0	6	10	0,0	17	50	8
23	11,08	30	3	1	1,1	0,0	6,8	11	100	13	1,6	4,6	1	0,0	-0,2	0,0	7,4	12,9	3,1	0,0	0	1	0,0	17	385	8
2.5	1,00	50	5	1	-2,3	0,0	4,9	13	100	15	6,9	3,5	1	0,0	-2,7	0,0	13,2	23,1	5,6	0,0	6	12	0,0	17	50	8
7	11,08	66	1	1	-2,2	0,0	6,2	9	100	10	5,0	2,4	1	0,0	3,1	0,0	7,0	19,6	5,0	0,0	5	16	0,0	18	78	6
14	11,08	30	3	1	2,2	0,0	4,3	8	100	9	1,6	3,5	1	0,0	-0,1	0,0	7,0	19,6	5,0	0,0	0	1	0,0	18	429	6
2.5	1,00	78	5	1	-2,8	0,0	5,7	10	100	11	6,1	2,4	1	0,0	-3,3	0,0	7,0	19,6	5,0	0,0	5	17	0,0	18	78	6
14	11,08	66	1	1	-0,3	0,0	53,3	10	100	11	6,1	2,4	1	0,0	1,4	0,0	7,0	19,6	5,0	0,0	2	7	0,0	18	78	6
21	11,08	30	3	1	0,6	0,0	14,9	8	100	9	1,6	3,5	1	0,0	-0,2	0,0	7,0	19,6	5,0	0,0	0	1	0,0	18	139	6
2.5	1,00	78	5	1	-0,9	0,0	15,6	9	100	10	5,0	2,4	1	0,0	-1,8	0,0	7,0	19,6	5,0	0,0	3	9	0,0	18	78	6
27	10,23	3	1	1	-1,5	-1,0	6,1	12	100	14	5,4	2,4	1	0,1	4,3	0,0	12,5	21,8	5,3	0,0	11	20	0,0	18	50	8
28	10,23	30	3	1	2,4	-1,0	3,3	11	100	13	1,6	4,6	1	0,1	-0,1	0,0	12,5	21,8	5,3	0,0	0	1	0,0	18	266	8
2.5	1,00	50	5	1	-1,6	-1,0	5,6	12	100	14	5,4	2,4	1	0,1	-4,4	0,0	12,5	21,8	5,3	0,0	11	20	0,0	18	50	8
15	11,08	37	1	1	-1,6	-1,0	1,9	19	100	23	4,0	4,0	1	0,4	1,6	0,0	8,4	6,5	1,4	0,0	11	25	0,0	15	24	6
54	13,05	30	3	1	0,8	-0,3	3,7	19	100	23	4,0	4,0	1	0,4	0,0	0,0	8,4	6,5	1,4	0,0	2	5	0,0	15	546	6
2.5	1,00	24	5	1	-1,5	0,2	1,9	18	100	22	4,0	4,0	1	0,4	-1,6	0,0	8,4	6,5	1,4	0,0	11	25	0,0	15	24	6
9	12,88	37	1	1	-0,3	-4,4	9,9	20	100	25	4,0	4,0	1	0,3	0,6	0,0	8,4	6,5	1,4	0,0	5	10	0,0	15	24	6
16	11,08	30	3	1	0,2	-4,7	17,3	20	100	25	4,0	4,0	1	0,3	0,0	0,0	8,4	6,5	1,4	0,0	2	4	0,0	15	298	6
2.5	1,00	24	5	1	-0,4	-5,2	8,3	20	100	25	4,0	4,0	1	0,3	-0,7	0,0	8,4	6,5	1,4	0,0	5	10	0,0	15	24	6
49	13,04	4	1	1	0,2	-22,3	62,1	12	100	14	6,1	2,4	1	-1,7	-4,6	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	12	31	0,0	18	17	6
10	12,88	30	3	1	-1,5	-22,4	12,4	18	100	22	6,1	2,4	1	-1,7	-4,8	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	12	32	0,0	18	0	6
2.5	1,00	60	5	1	-1,5	-22,6	12,4	18	100	22	6,1	2,4	1	-1,7	-5,0	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	13	34	0,0	18	17	6
10	12,88	4	1	1	-1,1	-17,0	14,9	17	100	21	6,1	2,4	1	-0,5	1,3	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	3	5	0,0	18	60	8
17	11,08	30	3	1	1,0	-17,5	13,9	16	100	19	1,6	4,6	1	-0,5	0,6	0,0	7,0	14,8	3,6	0,0	2	7	0,0	18	226	8
2.5	1,00	60	5	1	1,1	-17,8	8,8	11	100	13	6,1	2,4	1	-0,5	0,0	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	1	4	0,0	18	60	8
50	13,04	4	1	1	0,1	-20,6	98,3	12	100	13	6,1	2,4	1	2,9	-4,0	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	13	42	0,0	18	17	6
11	12,88	30	3	1	-1,3	-20,7	13,4	18	100	21	6,1	2,4	1	2,9	-4,2	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	14	42	0,0	18	0	6
2.5	1,00	60	5	1	-1,3	-20,9	13,4	18	100	21	6,1	2,4	1	2,9	-4,4	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	14	42	0,0	18	17	6
51	13,04	4	1	1	0,1	-20,9	77,8	12	100	13	6,1	2,4	1	3,2	-4,2	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	14	46	0,0	18	17	6
12	12,88	30	3	1	-1,4	-21,0	12,9	18	100	22	6,1	2,4	1	3,2	-4,4	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	15	46	0,0	18	0	6
2.5	1,00	60	5	1	-1,4	-21,1	13,0	18	100	22	6,1	2,4	1	3,2	-4,6	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	15	46	0,0	18	17	6
11	12,88	4	1	1	-1,1	-15,8	15,4	17	100	20	6,1	2,4	1	-0,2	1,3	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	3	5	0,0	18	60	8
18	11,08	30	3	1	0,9	-16,3	14,5	15	100	18	1,6	4,6	1	-0,2	0,6	0,0	7,0	14,8	3,6	0,0	1	4	0,0	18	226	8
2.5	1,00	60	5	1	1,0	-16,6	9,2	11	100	12	6,1	2,4	1	-0,2	-0,1	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	0	1	0,0	18	60	8
12	12,88	4	1	1	-1,1	-16,0	15,3	17	100	20	6,1	2,4	1	-0,1	1,3	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	3	5	0,0	18	60	8
19	11,08	30	3	1	0,9	-16,5	14,4	15	100	18	1,6	4,6	1	-0,1	0,6	0,0	7,0	14,8	3,6	0,0	1	4	0,0	18	226	8
2.5	1,00	60	5	1	1,0	-16,8	9,2	11	100	12	6,1	2,4	1	-0,1	-0,1	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	0	1	0,0	18	60	8
36	12,88	75	1	1	-0,6	0,0	38,8	14	100	16	10,6	4,6	1	0,0	0,0	0,0	6,3	15,7	3,9	0,0	0	0	0,0	20	70	8
35	12,88	30	3	1	-3,1	0,0	8,1	14	100	16	10,6	4,6	1	0,0	-1,9	0,0	6,3	15,7	3,9	0,0	3	12	0,0	20	25	8
2.5	1,00	70	5	1	-3,1	0,0	10,4	17	100	20	13,7	4,6	1	0,0	-3,8	0,0	11,2	28,1	6,9	0,0	6	13	0,0	20	70	8
35	12,88	75	1	1	-5,5	1,3	8,3	20	100	26	20,3	4,0	1	-0,3	5,1	0,0	56,6	61,2	7,2	0,0	9	8	0,0	20	70	12
22	12,88	30	3	1	2,4	1,3	3,9	8	100	9	1,6	4,0	1	-0,3	0,5	0,0	6,0	15,1	3,6	0,0	1	4	0,0	20	415	12
2.41	1,00	70	5	1	-2,6	1,3	15,4	19	100	23	17,7	4,0	1	-0,3	-4,1	0,0	56,6	61,2	7,2	0,0	7	7	0,0	20	70	12
32	11,08	71	1	1	-0,7	-7,8	8,4	21	100	27	7,2	3,4	1	-0,3	1,0	0,0	23,1	10,2	4,2	0,0	4	9	0,0	17	24	8
55	13,05	50	3	1	0,9	-7,5	3,6	16	100	20	1,6	3,4	1	-0,3	0,1	0,0	12,9	5,7	2,3	0,0	1	3	0,0	17	563	8
2.5	1,00	24	5	1	-0,2	-7,2	31,1	21	100	27	7,2	3,4	1	-0,3	-0,8	0,0	23,1	10,2	4,2	0,0	3	8	0,0	17	24	8
35	12,88	71	1	1	-0,6	-2,0	9,5	20	100	25	7,2	2,4	1	-0,3	0,6	0,0	23,1	10,2	4,2	0,0	3	6	0,0	17	24	8
31	11,08	50	3	1	0,1	-2,2	27,6	12	100	13	1,6	2,4	1	-0,3	0,1	0,0	12,9	5,7	2,3	0,0	1	3	0,0	17	311	8
2.5	1,00	24	5	1	-0,1	-2,5	44,6	19	100	24	6,1	2,4	1	-0,3	-0,3	0,0	23,1	10,2	4,2	0,0	2	3	0,0	17	24	8
1	11,08	4	1	1	-0,8	-5,5	23,3	15	100	18	8,5	3,4	1	0,0	1,2	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	2	5	0,0	18	60	8
8	13,22	30	3	1	0,9	-5,0	14,2	13	100	15	1,6	5,7	1	0,0	-0,1	0,0	7,0	14,8	3,6	0,0	0	1	0,0	18	503	8
2.5	1,00	60	5	1	-1,6	-4,6	12,6	16	100	19	9,2	3,4	1	0,0	-1,4	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	3	5	0,0	18	60	8
8	13,22	4	1	1	-0,8	-7,6	26,9	17	100	20	9,2	3,4	1	-0,1	1,5	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	3	6	0,0	18	60	8
15	14,37	30	3	1	0,5	-7,0	22,8	12	100	14	1,6	4,6	1	-0,1	0,0	0,0	7,0	14,8	3,6	0,0	0	1	0,0	18	225	8
2.5	1,00	60	5	1	-0,9	-6,5	20,5	17	100	20	8,5	2,4	1	-0,1	-1,6	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	3	6	0,0	18	60	8
15	14,37	4	1	1	-0,9	-8,0	20,3	17	100	21	8,5	2,4	1	-4,5	0,4	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	10	64	0,0	18	23	6
57	14,58	30	3	1	-0,9	-7,8	20,3	17	100	21	8,5	2,4	1	-4,5	0,2	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	10	64	0,0	18	0	6
2.5	1,00	60	5	1	-0,9	-7,8	20,3	17	100	21	8,5	2,4	1	-4,5	0,0	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	9	64	0,0	18	23	6

STAMPA PROGETTO S.L.U. - ELEVAZIONE

Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	Tra t	Sez Bas Alt	Conc	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE Comb	M Exd (t*m)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	x/d	εf% 100	εc% 100	Area sup	cmq inf	VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE Comb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas	Staffe Lun	Staffe Fi
2	11,08	4	1	1	1	-1,3	-12,3	17,6	17	100	21	9,6	4,6	1	0,3	1,5	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	4	6	0,0	18	60	6
48	13,04	30	3	1	1	1,4	-11,8	14,1	18	100	22	1,6	8,0	1	0,3	0,2	0,0	7,0	14,8	3,6	0,0	1	5	0,0	18	469	6
2.5	1,00	60	5	1	1	0,7	-11,5	26,5	18	100	22	1,6	8,0	1	0,3	-1,0	0,0	7,0	14,8	3,6	0,0	3	7	0,0	18	60	6
22	12,88	4	1	1	1	-1,0	-3,0	24,5	18	100	21	12,3	4,6	1	-0,3	1,0	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	3	4	0,0	18	60	8
30	11,08	30	3	1	1	-0,4	-3,4	10,4	7	100	8	1,6	7,7	1	-0,3	0,3	0,0	7,0	14,8	3,6	0,0	1	4	0,0	18	226	8
2.5	1,00	60	5	1	1	0,3	-3,9	41,7	9	100	10	9,3	4,6	1	-0,3	-0,3	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	1	2	0,0	18	60	8
57	14,58	4	1	1	1	-0,8	-6,7	22,1	16	100	18	8,5	3,4	1	0,5	1,2	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	3	5	0,0	18	60	6
54	13,05	30	3	1	1	1,0	-6,9	15,5	14	100	17	1,6	6,5	1	0,5	0,1	0,0	7,0	14,8	3,6	0,0	1	7	0,0	18	422	6
2.5	1,00	60	5	1	1	-0,4	-7,4	12,6	8	100	9	1,6	6,5	1	0,5	-1,1	0,0	7,0	14,8	3,6	0,0	3	7	0,0	18	60	6
54	13,05	4	1	1	1	-3,2	-11,9	2,0	10	100	11	1,6	3,4	1	-1,7	-4,2	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	11	28	0,0	18	15	8
22	12,88	30	3	1	1	-3,2	-12,0	2,0	10	100	11	1,6	3,4	1	-1,7	-4,3	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	12	29	0,0	18	0	8
2.5	1,00	60	5	1	1	-3,2	-12,1	8,4	20	100	24	12,3	3,4	1	-1,7	-4,4	0,0	12,6	26,6	6,6	0,0	12	17	0,0	18	15	8
58	14,58	4	1	1	1	1,1	-4,5	9,2	9	100	10	13,0	4,6	1	-0,7	-0,1	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	2	6	0,0	18	60	8
23	13,27	30	3	1	1	0,8	-4,7	21,5	16	100	19	1,6	8,0	1	-0,7	-1,0	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	3	6	0,0	18	315	8
2.5	1,00	60	5	1	1	-3,2	-5,1	5,7	14	100	16	8,4	4,6	1	-0,7	-1,9	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	5	7	0,0	18	60	8
9	13,22	4	1	1	1	-0,8	-4,4	25,4	16	100	19	9,9	4,6	1	-0,7	1,3	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	4	6	0,0	18	60	8
16	14,28	30	3	1	1	0,1	-4,0	146,2	16	100	18	1,6	8,0	1	-0,7	-0,1	0,0	7,0	14,8	3,6	0,0	2	11	0,0	18	193	8
2.5	1,00	60	5	1	1	-1,1	-3,4	24,3	18	100	22	13,0	4,6	1	-0,7	-1,5	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	4	6	0,0	18	60	8
16	14,28	4	1	1	1	1,0	-5,2	10,6	9	100	10	13,0	4,6	1	4,3	1,8	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	12	61	0,0	18	38	6
58	14,58	30	3	1	1	1,1	-5,1	9,4	9	100	10	13,0	4,6	1	4,3	1,4	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	12	61	0,0	18	0	6
2.5	1,00	60	5	1	1	1,1	-5,0	9,4	9	100	10	13,0	4,6	1	4,3	1,1	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	11	61	0,0	18	38	6
23	13,27	4	1	1	1	-3,2	-1,9	5,4	13	100	15	8,4	4,6	1	-0,4	4,8	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	10	18	0,0	18	54	8
38	12,88	30	3	1	1	-3,2	-2,1	1,2	7	100	8	1,6	8,0	1	-0,4	4,6	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	10	17	0,0	18	0	8
2.5	1,00	60	5	1	1	1,7	-2,1	9,6	15	100	17	1,6	8,0	1	-0,4	4,4	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	10	17	0,0	18	54	8
3	11,08	4	1	1	1	-1,4	-17,8	12,0	17	100	21	6,1	2,4	1	0,1	1,5	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	3	6	0,0	18	60	8
49	13,04	30	3	1	1	1,3	-17,3	10,7	16	100	19	1,6	4,6	1	0,1	0,3	0,0	7,0	14,8	3,6	0,0	1	2	0,0	18	469	8
2.5	1,00	60	5	1	1	0,7	-16,9	19,4	13	100	15	6,1	4,6	1	0,1	-1,0	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	2	4	0,0	18	60	8
4	11,08	4	1	1	1	-1,4	-17,8	12,5	17	100	21	6,1	2,4	1	-0,1	1,5	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	3	6	0,0	18	60	8
50	13,04	30	3	1	1	1,3	-17,3	10,8	16	100	19	1,6	4,6	1	-0,1	0,2	0,0	7,0	14,8	3,6	0,0	1	2	0,0	18	469	8
2.5	1,00	60	5	1	1	0,7	-17,0	21,1	13	100	15	6,1	4,6	1	-0,1	-1,0	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	2	4	0,0	18	60	8
5	11,08	4	1	1	1	-1,4	-18,2	12,5	17	100	21	6,1	2,4	1	-0,2	1,5	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	3	6	0,0	18	60	8
51	13,04	30	3	1	1	1,3	-17,6	10,8	16	100	19	1,6	4,6	1	-0,2	0,3	0,0	7,0	14,8	3,6	0,0	1	2	0,0	18	469	8
2.5	1,00	60	5	1	1	0,7	-17,3	20,4	13	100	15	6,1	4,6	1	-0,2	-1,0	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	2	4	0,0	18	60	8
9	12,88	75	1	1	1	-6,7	-6,3	6,4	19	100	23	17,7	6,2	1	0,0	6,5	0,0	19,3	48,5	11,7	0,0	11	13	0,0	18	70	10
10	12,88	30	3	1	1	5,2	-6,3	3,2	12	100	14	1,6	6,2	1	0,0	-0,3	0,0	6,9	17,4	4,2	0,0	1	2	0,0	18	620	10
2.5	1,00	70	5	1	1	-9,2	-6,3	5,5	21	100	26	21,2	6,2	1	0,0	-7,2	0,0	19,3	48,5	11,7	0,0	12	15	0,0	18	70	10
10	12,88	75	1	1	1	-9,0	-6,7	5,6	21	100	27	21,2	6,2	1	-0,2	7,0	0,0	19,3	48,5	11,7	0,0	12	14	0,0	18	70	10
11	12,88	30	3	1	1	4,4	-6,7	3,9	12	100	14	1,6	6,2	1	-0,2	0,1	0,0	6,9	17,4	4,2	0,0	0	2	0,0	18	620	10
2.5	1,00	70	5	1	1	-8,4	-6,7	6,0	21	100	27	21,2	6,2	1	-0,2	-6,8	0,0	19,3	48,5	11,7	0,0	12	14	0,0	18	70	10
11	12,88	75	1	1	1	-9,3	-4,5	5,4	21	100	26	21,2	6,2	1	-0,1	7,0	0,0	19,3	48,5	11,7	0,0	12	15	0,0	18	70	10
12	12,88	30	3	1	1	4,4	-4,5	3,6	12	100	13	1,6	6,2	1	-0,1	0,2	0,0	6,9	17,4	4,2	0,0	0	2	0,0	18	620	10
2.5	1,00	70	5	1	1	-8,0	-4,5	6,2	21	100	26	21,2	6,2	1	-0,1	-6,7	0,0	19,3	48,5	11,7	0,0	11	14	0,0	18	70	10
12	12,88	75	1	1	1	-10,3	-3,2	4,8	20	100	26	21,2	6,2	1	-0,1	7,4	0,0	19,3	48,5	11,7	0,0	13	15	0,0	18	70	10
13	12,90	30	3	1	1	5,0	-3,2	3,2	12	100	13	1,6	6,2	1	-0,1	0,5	0,0	6,9	17,4	4,2	0,0	1	3	0,0	18	620	10
2.5	1,00	70	5	1	1	-6,1	-3,2	7,4	19	100	24	19,2	6,2	1	-0,1	-6,3	0,0	19,3	48,5	11,7	0,0	11	13	0,0	18	70	10
13	12,90	75	1	1	1	-2,5	-2,9	18,3	19	100	24	19,2	6,2	1	-0,6	3,4	0,0	19,3	48,5	11,7	0,0	7	7	0,0	18	70	10
14	12,90	30	3	1	1	0,7	-2,9	22,6	11	100	13	1,6	6,2	1	-0,6	0,1	0,0	6,9	17,4	4,2	0,0	1	9	0,0	18	226	10
2.5	1,00	70	5	1	1	-2,1	-2,9	12,5	14	100	16	10,8	6,2	1	-0,6	-3,2	0,0	19,3	48,5	11,7	0,0	7	7	0,0	18	70	10
6	11,08	4	1	1	1	-1,5	-6,9	11,1	14	100	16	7,2	3,4	1	0,7	1,5	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	4	6	0,0	18	60	8
52	13,08	30	3	1	1	1,0	-6,3	12,9	13	100	15	1,6	5,7	1	0,7	0,2	0,0	7,0	14,8	3,6	0,0	2	10	0,0	18	470	8
2.5	1,00	60	5	1	1	-0,3	-6,0	50,6	12	100	13	6,1	5,7	1	0,7	-1,0	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	4	6	0,0	18	60	8
52	13,08	4	1	1	1	-3,4	-11,6	4,5	14	100	17	6,1	3,4	1	-4,8	-8,8	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	26	68	0,0	18	17	6
13	12,90	30	3	1	1	-3,4	-11,8	4,5	14	100	17	6,1	3,4	1	-4,8	-9,0	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	27	68	0,0	18	0	6
2.5	1,00	60	5	1	1	-3,4	-11,9	4,5	14	100	17	6,1	3,4	1	-4,8	-9,2	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	27	68	0,0	18	17	6
7	11,08	4	1	1	1	-0,8	-2,9	20,2	13	100	15	7,2	3,4	1	0,1	1,2	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	2	4	0,0	18	60	8
53	13,08	30	3	1	1	0,9	-2,3	13,8	12	100	13	1,6	5,7	1	0,1	-0,1	0,0	7,0	14,8	3,6	0,0	0	1	0,0	18	470	8
2.5	1,00	60	5	1	1	-1,2	-2,0	10,8	11	100	12	6,1	5,7	1	0,1	-1,3	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	3	5	0,0	18	60	8
53	13,08	4	1	1	1	-1,8	-4,4	7,3	12	100	14	6,1	3,4	1	0,3	-1,7	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	4	12	0,0	18	17	6
14	12,90	30	3	1	1	-1,8	-4,5	7,3	12	100	14	6,1	3,4	1	0,3	-1,9	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	4	13	0,0	18	0	6
2.5	1,00	60	5	1	1	-1,8	-4,6	7,3	12	100	14	6,1	3,4	1	0,3	-2,0	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	4	13	0,0	18	17	6
13	12,90	4	1	1	1	-1,6	-2,7	10,0	13	100	15	7,7	3,4	1	-0,1	1,6	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	3	6	0,0	18	60	8
20	11,85	30	3	1	1	1,2	-2,9	9,9	12	100	14	1,6	5,7	1	-0,1	0,9	0,0	7,0	14,8	3,6	0,0	2	6	0,0	18	222	8
2.5	1,00	60	5	1	1	1,5	-3,1	5,3	9	100	10	7,7	3,4	1	-0,1	0,2	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	0	1	0,0	18	60	8
20	11,85	4	1	1	1	1,5	-3,1	5,3	9	100	10	7,7	3,4	1	-0,1	0,1	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	0	1	0,0	18	60	8
27	10,23	30	3	1	1	-1,2	-3,6	3,5	8	100	8	1,6	5,7	1	-0,1	-1,0	0,0	7,0	14,8	3,6	0,0	2	7	0,0	18	420	8
2.5	1,00	60	5	1	1	-4,0	-3,9	3,9	13	100	15	7,2	3,4	1	-0,1	-2,2	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	4	8	0,0	18	60	8
14	12,90	4	1	1	1	-2,5	-1,6	6,3	13	100	15	7,7	3,4	1	-0,1	1,9	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	4	7	0,0	18	60	8
21	11,85	30	3	1	1	-1,3	-1,8	2,9	7	100	8	1,6	5,7	1	-0,1	1,1	0,0	7,0	14,8	3,6	0,0	2	8	0,0	18	222	8
2.5	1,00	60	5	1	1	1,3	-2,0	5,5	8	100	9	7,7	3,4	1	-0,1	0,4	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	1	2	0,0	18	60	8
21	11,85	4	1	1	1	1,5	-2,0	5,0	8	100	9	7,7	3,4	1	-0,1	0,4	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	1	1	0,0	18	60	8
28	10,23	30	3	1	1	1,4	-2,3	8,4	12	100	13	1,6	5,7	1	-0,1	-0,8	0,0	7,0	14,8	3,6	0,0	2	5	0,0	18	420	8
2.5	1,00	60	5	1	1	-2,8	-2,8	5,4	13	100	15	7,2	3,4	1	-0,1	-1,9	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	4	7	0,0	18	60	8
22	12,88	65	1	1	1	-5,4	0,0	3,1	23	100	29	25,4	25,4	1	0,1	7,3	0,0	24,0	12,9	4,3	0,0	15	57	0,0	15	24	6
38	12,88	80	3	1	1	2,8	0,0	6,1	23	100	29	25,4	25,4	1	0,1	0,9	0,0	21,2	11,4	3,8	0,0	2	8	0,0	17	348	6
2.5	1,00	24	5	1	1	-2,0	0,0	8,4	23	100	29	25,4	25,4	1	0,1	-5,6	0,0	21,2	11,4	3,8	0,0	12	49	0,0	17	24	6
8	13,22	65	1	1	1	-2,9	-2,3	4,1	22	100	29	16,8	6,2	1	-1,7	6,1	0,0	58,9	31,3	10,3	0,0	16	19	0,0	17	24	10
9	13,22	80	3	1	1	2,1	-2,3	3,8	19	100	24	6,2	10,8	1	-1,7	-0,6	0,0	21,1	11,3	3,7	0,0	4	8	0,0	17	318	10
2.5	1,00	24	5	1	1	-4,9	-2,3	4,1	37	59	35	31,1	6,2	1	-1,7	-7,2	0,0	58,9	31,3	10,3	0,0	18	23	0,0	17	24	10
15	14,37	65	1	1	1	-0,9	4,0	10,0	20	100	25	13,9	6,2	1	0,4	2,8	0,0	58,9	31,3	10,3	0,0	6	9	0,0	17	24	10
16	14,28	80	3	1	1	1,4	4,0	5,1	18	100	22	6,2	10,8	1	0,4	-0,3	0,0	21,1	11,3	3,7	0,0	1	2	0,0	17	318	10
2.5	1,00	24	5	1	1	-1,8	3,9	7,1	23	100	29	18,8	6,2	1	0,4	-3,3	0,0	58,9	31,3	10,3	0,0	7	10	0,0	17	24	10
38	12,88	4	1	1	1	1,7	-4,3	9,9	16	100	19	1,6	8,0	1	-0,5	-0,2	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	1	4	0,0	18	60	8
29	11,08	30	3	1	1	1,4	-4,7	12,1	16	100	19	1,6	8,0	1	-0,5	-0,9	0,0	7,0	14,8	3,6	0,0	3	6	0,0	18	252	8
2.5	1,00	60	5	1	1	-1,7	-5,2	11,9	15	100	18	9,6	4,6	1	-0,5	-1,7	0,0	12,5	26,5	6,5	0,0	4	6	0,0	18	60	8
85	3,40	2 65	1	1	1	0,2	0,0	40,3	20	100	24	6,2	12,2	1	0,0	-4,4	0,0	18,1	9,8	3,3	0,0	9	46	0,0	20	24	10
9	3,40	/ 80	3	1	1	-4,8	0,0	4,1	36	63	35	30,3	6,2	1	0,0	-6,8	0,0	50,3	27,2	9,3	0,0	14	25	0,0	20	44	10
2.5	1,00	2 24	5	1	1	-6,0	0,0	3,2	36	63	35	30,3	6,2	1	0,0	-9,2	0,0	50,3	27,2	9,3	0,0	19	34	0,0	20	24	10

STAMPA PROGETTO S.L.U. - ELEVAZIONE

Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	Tra t	Sez Bas Alt	Con c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE Comb	M Exd (t*m)	N Ed (t)	Moltip Ultimo	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area sup	cmq inf	VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE Comb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas	Lun	Fi
8	7,24	2	65	1	1	1,1	0,0	8,1	20	100	24	6,2	12,2	1	0,0	1,8	0,0	18,1	9,8	3,3	0,0	4	18	0,0	20	24	6
85	7,24	/	80	3	1	1,4	0,0	6,2	20	100	24	6,2	12,2	1	0,0	0,7	0,0	18,1	9,8	3,3	0,0	1	7	0,0	20	44	6
2.5	1,00	2	24	5	1	1,4	0,0	6,2	20	100	24	6,2	12,2	1	0,0	-0,4	0,0	18,1	9,8	3,3	0,0	1	4	0,0	20	24	6

STAMPA PROGETTO S.L.U. - PILASTRI

Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final N/Nc	Tra t	Sez Bas Alt	Con c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE Comb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	Molt Ult.	εf% 100	εc	Area b	cmq h	VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE Comb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas	Lun	Fi
1	0,00	4	1	1	-0,3	0,3	-13,4	26,7	94	35	4,6	4,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	0	1	0,0	20	0	6
1	3,40	30	3	1	-0,3	0,3	-12,9	27,6	95	35	4,6	4,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	0	1	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,2	-0,2	-12,1	29,0	97	35	4,6	4,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	0	1	0,0	20	0	6
2	0,00	4	1	1	-0,3	0,3	-13,1	27,2	95	35	4,6	4,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	0	1	0,0	20	0	6
2	3,40	30	3	1	-0,3	0,3	-12,6	28,1	96	35	4,6	4,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	0	1	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,2	-0,2	-11,8	29,7	98	35	4,6	4,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	0	1	0,0	20	0	6
3	0,00	4	1	1	-0,2	0,2	-11,6	30,2	98	35	4,6	4,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	0	1	0,0	20	0	6
3	3,40	30	3	1	-0,2	-0,2	-11,0	31,5	99	35	4,6	4,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	0	1	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,2	-0,2	-10,2	33,7	100	35	4,6	4,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	0	1	0,0	20	0	6
4	0,00	4	1	1	-0,2	0,2	-11,0	31,5	99	35	4,6	4,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	0	1	0,0	20	0	6
4	3,40	30	3	1	-0,2	-0,2	-10,4	33,0	100	35	4,6	4,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	0	1	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,2	-0,2	-9,6	35,5	100	34	4,6	4,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	0	1	0,0	20	0	6
5	0,00	4	1	1	-0,2	0,2	-10,4	33,0	100	35	4,6	4,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	0	1	0,0	20	0	6
5	3,40	30	3	1	-0,2	-0,2	-9,8	34,6	100	35	4,6	4,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	0	1	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,2	-0,2	-9,0	37,4	100	34	4,6	4,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	0	1	0,0	20	0	6
6	0,00	4	1	1	-0,2	0,2	-9,8	39,8	91	35	6,2	4,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	0	1	0,0	20	0	6
6	3,40	30	3	1	-0,2	-0,2	-9,3	41,9	92	35	6,2	4,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	0	1	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,2	-0,2	-8,4	45,7	93	35	6,2	4,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	0	1	0,0	20	0	6
7	0,00	4	1	1	-0,2	0,2	-9,0	43,9	92	35	6,0	5,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	0	0	0,0	20	0	6
7	3,40	30	3	1	-0,2	-0,2	-8,4	46,7	93	35	6,0	5,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	0	0	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,1	-0,1	-7,4	51,9	95	35	6,0	5,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	0	0	0,0	20	0	6
8	0,00	4	1	1	-0,4	-0,4	-18,5	26,0	75	35	8,0	5,2	1	0,2	0,0	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	1	3	0,0	20	0	6
8	3,40	30	3	1	-0,4	0,4	-18,0	26,7	75	35	8,0	5,2	1	0,2	0,0	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	1	3	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,3	0,4	-17,2	24,7	79	35	8,0	5,2	1	0,2	0,0	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	1	3	0,0	20	0	6
9	0,00	4	1	1	0,9	-2,2	-44,1	8,4	64	35	6,0	14,1	1	2,2	0,2	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	4	38	0,0	22	0	6
9	3,40	30	3	1	-0,9	1,2	-43,4	14,7	53	35	6,0	14,1	1	2,2	0,2	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	4	38	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-0,9	3,5	-42,9	5,5	71	35	6,0	14,1	1	2,2	0,2	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	4	38	0,0	22	0	6
10	0,00	4	1	1	1,1	1,1	-56,0	15,2	43	35	6,0	14,1	1	-0,3	0,3	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	1	5	0,0	22	0	6
10	3,40	30	3	1	-1,1	-1,1	-55,5	15,3	44	35	6,0	14,1	1	-0,3	0,3	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	1	5	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-1,1	-1,1	-54,8	15,5	44	35	6,0	14,1	1	-0,3	0,3	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	1	5	0,0	22	0	6
11	0,00	4	1	1	1,1	-1,1	-54,2	15,6	44	35	6,0	14,1	1	0,0	0,3	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	1	2	0,0	22	0	6
11	3,40	30	3	1	-1,1	1,1	-53,7	15,8	44	35	6,0	14,1	1	0,0	0,3	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	1	2	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-1,1	1,1	-53,0	15,9	44	35	6,0	14,1	1	0,0	0,3	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	1	2	0,0	22	0	6
12	0,00	4	1	1	1,1	-1,1	-55,4	15,3	44	35	6,0	14,1	1	0,2	0,3	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	1	3	0,0	22	0	6
12	3,40	30	3	1	-1,1	1,1	-55,0	15,4	44	35	6,0	14,1	1	0,2	0,3	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	1	3	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-1,1	1,1	-54,3	15,6	44	35	6,0	14,1	1	0,2	0,3	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	1	3	0,0	22	0	6
13	0,00	4	1	1	1,0	1,6	-49,1	12,8	49	35	10,1	14,1	1	-1,6	0,4	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	4	27	0,0	22	0	6
13	3,40	30	3	1	-1,0	-1,0	-48,7	19,3	45	35	10,1	14,1	1	-1,6	0,4	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	4	27	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-1,0	-2,5	-48,0	8,5	55	35	10,1	14,1	1	-1,6	0,4	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	4	27	0,0	22	0	6
14	0,00	4	1	1	-0,2	0,2	-9,1	48,6	85	35	8,0	5,2	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	0	1	0,0	20	0	6
14	3,40	30	3	1	-0,2	0,2	-8,6	51,0	86	35	8,0	5,2	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	0	1	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,2	-0,2	-7,9	55,2	86	35	8,0	5,2	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	0	1	0,0	20	0	6
15	0,00	4	1	1	-0,4	-0,4	-17,9	21,7	84	35	4,6	6,2	1	0,4	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	1	7	0,0	20	0	6
15	3,40	30	3	1	-0,3	-0,3	-17,4	24,8	82	35	4,6	6,2	1	0,4	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	1	7	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,3	0,6	-16,8	15,1	100	33	4,6	6,2	1	0,4	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	1	7	0,0	20	0	6
16	0,00	4	1	1	0,6	-2,2	-30,9	3,7	100	27	3,1	4,6	1	2,2	0,2	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	5	34	0,0	20	0	6
16	3,40	30	3	1	-0,6	1,2	-30,2	6,8	100	31	3,1	4,6	1	2,2	0,2	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	5	34	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-0,6	3,5	-29,7	2,3	100	26	3,1	4,6	1	2,2	0,2	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	5	34	0,0	20	0	6
17	0,00	4	1	1	0,8	0,8	-39,5	10,3	69	35	3,4	3,4	1	-0,3	0,3	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	1	4	0,0	18	0	6
17	3,40	30	3	1	-0,8	-0,8	-39,0	10,4	70	35	3,4	3,4	1	-0,3	0,3	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	1	4	0,0	18	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-0,8	-0,8	-38,3	10,5	71	35	3,4	3,4	1	-0,3	0,3	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	1	4	0,0	18	0	6
18	0,00	4	1	1	0,8	-0,8	-37,9	10,6	71	35	3,4	3,4	1	0,0	0,3	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	1	2	0,0	18	0	6
18	3,40	30	3	1	-0,7	0,7	-37,5	10,7	72	35	3,4	3,4	1	0,0	0,3	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	1	2	0,0	18	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-0,7	0,7	-36,8	10,8	72	35	3,4	3,4	1	0,0	0,3	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	1	2	0,0	18	0	6
19	0,00	4	1	1	0,8	-0,8	-39,0	10,4	70	35	3,4	3,4	1	0,2	0,3	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	1	3	0,0	18	0	6
19	3,40	30	3	1	-0,8	0,8	-38,6	10,5	70	35	3,4	3,4	1	0,2	0,3	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	1	3	0,0	18	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-0,8	0,8	-37,9	10,6	71	35	3,4	3,4	1	0,2	0,3	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	1	3	0,0	18	0	6
20	0,00	4	1	1	0,6	1,6	-30,5	7,4	80	35	8,0	5,6	1	-1,6	0,4	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	4	25	0,0	20	0	6
20	3,40	30	3	1	-0,6	-0,9	-29,8	13,3	71	35	8,0	5,6	1	-1,6	0,4	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	4	25	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-0,6	-2,5	-29,3	4,8	87	35	8,0	5,6	1	-1,6	0,4	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	4	25	0,0	20	0	6
21	0,00	4	1	1	-0,2	0,2	-7,9	57,1	85	35	8,0	5,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	0	1	0,0	20	0	6
21	3,40	30	3	1	-0,1	0,1	-7,4	60,4	85	35	8,0	5,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	0	1	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,1	-0,1	-6,7	66,2	86	35	8,0	5,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	0	1	0,0	20	0	6
22	0,00	93	1	1	-0,3	-0,6	-12,5	26,1	100	35	8,0	10,1	1	0,7	-0,1	0,0	6,8	12,1	3,6	0,0	1	10	0,0	22	0	6
22	3,40	35	3	1	-0,2	0,3	-11,8	50,2	80	35	8,0	10,1	1	0,7	-0,1	0,0	6,8	12,1	3,6	0,0	1	10	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,2	0,9	-11,3	17,8	100	31	8,0	10,1	1	0,7	-0,1	0,0	6,8	12,1	3,6	0,0	1	10	0,0	22	0	6
23	0,00	4	1	1	-0,2	0,2	-7,9	38,8	100	28	4,0	5,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	0	1	0,0	20	0	6
23	3,40	30	3	1	-0,1	-0,1	-7,3	41,4	100	28	4,0	5,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	0	1	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,1	-0,1	-6,5	46,1	100	27	4,0	5,6	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	0	1	0,0	20	0	6
24	0,00	4	1	1	-0,1	0,1	-7,3	55,9	100	34	4,0	8,0	1	0,0	-0,1	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	0	1	0,0	22	0	6
24	3,40	30	3	1	-0,1	-0,1	-6,7	60,1	100	33	4,0	8,0	1	0,0	-0,1	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	0	1	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,1	-0,1	-5,9	68,1	100	33	4,0	8,0	1	0,0	-0,1	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	0	1	0,0	22	0	6

STAMPA PROGETTO S.L.U. - PILASTRI

Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final N/Nc	Tra t	Sez Bas Alt	Conc	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE Comb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	Molt Ult.	εf% 100	εc	Area b	cmq h	VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE Comb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas	Lun	Fi
25	0,00	4	1	1	-0,1	0,1	-6,7	60,2	100	33	4,0	8,0	1	0,0	-0,1	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	0	1	0,0	22	0	6
25	3,40	30	3	1	-0,1	-0,1	-6,2	65,3	100	33	4,0	8,0	1	0,0	-0,1	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	0	1	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,1	-0,1	-5,3	75,0	100	32	4,0	8,0	1	0,0	-0,1	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	0	1	0,0	22	0	6
26	0,00	4	1	1	-0,1	0,1	-6,1	65,4	100	33	4,0	8,0	1	0,0	-0,1	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	0	1	0,0	22	0	6
26	3,40	30	3	1	-0,1	-0,1	-5,6	71,5	100	33	4,0	8,0	1	0,0	-0,1	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	0	1	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,1	-0,1	-4,7	83,2	100	33	4,0	8,0	1	0,0	-0,1	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	0	1	0,0	22	0	6
27	0,00	4	1	1	-0,1	0,1	-5,6	99,8	79	35	4,0	12,1	1	0,0	-0,1	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	0	1	0,0	22	0	6
27	3,40	30	3	1	-0,1	-0,1	-5,0	111,483	35	4,0	12,1	1	0,0	-0,1	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	0	1	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,1	-0,1	-4,1	129,474	35	4,0	12,1	1	0,0	-0,1	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	0	1	0,0	22	0	6
28	0,00	4	1	1	-0,1	0,1	-5,0	92,7	85	35	6,0	8,0	1	0,0	-0,1	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	0	0	0,0	22	0	6
28	3,40	30	3	1	-0,1	-0,1	-4,4	105,886	35	6,0	8,0	1	0,0	-0,1	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	0	0	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,1	-0,1	-3,5	126,081	35	6,0	8,0	1	0,0	-0,1	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	0	0	0,0	22	0	6
29	0,00	4	1	1	-0,1	0,1	-6,2	58,6	100	30	4,0	7,1	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	0	0	0,0	20	0	6
29	3,40	30	3	1	-0,1	-0,1	-5,6	64,4	100	30	4,0	7,1	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	0	0	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,1	-0,1	-4,7	75,9	100	30	4,0	7,1	1	0,0	-0,1	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	0	0	0,0	20	0	6
30	0,00	4	1	1	-0,5	-0,5	-26,1	17,7	79	35	4,0	7,1	1	0,3	-0,2	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	1	5	0,0	20	0	6
30	3,40	30	3	1	0,5	-0,5	-25,6	18,0	79	35	4,0	7,1	1	0,3	-0,2	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	1	5	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,5	0,5	-25,0	18,3	80	35	4,0	7,1	1	0,3	-0,2	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	1	5	0,0	20	0	6
125	0,00	88	1	1	-0,2	-0,2	-11,5	17,5	100	24	2,3	6,8	1	0,0	-0,1	0,0	7,5	135,4	11,5	0,0	0	0	0,0	20	0	10
125	3,40	15	3	1	0,2	-0,2	-10,4	19,1	100	23	2,3	6,8	1	0,0	-0,1	0,0	7,5	135,4	11,5	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5	0,00	210	5	1	0,2	0,2	-8,8	22,0	100	23	2,3	6,8	1	0,0	-0,1	0,0	7,5	135,4	11,5	0,0	0	0	0,0	20	0	10
135	0,00	89	1	1	1,6	-0,3	-13,8	14,8	100	28	2,3	6,8	1	0,0	0,8	0,0	82,4	106,7	8,6	0,0	1	1	0,0	20	0	10
135	3,40	15	3	1	0,5	0,3	-12,6	16,5	100	23	2,3	6,8	1	0,0	0,8	0,0	82,4	106,7	8,6	0,0	1	1	0,0	20	0	10
2.5	0,00	240	5	1	-1,1	0,2	-10,8	18,3	100	26	2,3	6,8	1	0,0	0,8	0,0	82,4	106,7	8,6	0,0	1	1	0,0	20	0	10
138	0,00	89	1	1	1,6	-0,3	-13,6	15,0	100	28	2,3	6,8	1	0,0	0,8	0,0	82,3	106,7	8,6	0,0	1	1	0,0	20	0	10
138	3,40	15	3	1	0,5	0,2	-12,3	16,7	100	23	2,3	6,8	1	0,0	0,8	0,0	82,3	106,7	8,6	0,0	1	1	0,0	20	0	10
2.5	0,00	240	5	1	-1,1	0,2	-10,5	18,7	100	26	2,3	6,8	1	0,0	0,8	0,0	82,3	106,7	8,6	0,0	1	1	0,0	20	0	10
110	0,00	83	1	1	7,8	0,8	-39,2	28,8	100	31	2,3	20,4	1	-0,7	1,7	0,0	7,5	98,6	25,2	0,0	1	9	0,0	30	0	8
110	3,40	30	3	1	5,4	-0,7	-35,6	32,7	100	27	2,3	20,4	1	-0,7	1,7	0,0	7,5	98,6	25,2	0,0	1	9	0,0	30	0	8
2.5	0,00	355	5	1	1,9	-1,6	-30,1	14,9	100	15	2,3	20,4	1	-0,7	1,7	0,0	7,5	98,6	25,2	0,0	1	9	0,0	30	0	8
92	0,00	83	1	1	7,8	1,7	-85,7	17,5	100	26	2,3	20,4	1	-0,7	1,7	0,0	7,5	98,6	25,2	0,0	1	9	0,0	30	0	8
92	3,40	30	3	1	5,4	-1,6	-82,1	18,2	100	24	2,3	20,4	1	-0,7	1,7	0,0	7,5	98,6	25,2	0,0	1	9	0,0	30	0	8
2.5	0,00	355	5	1	1,9	-1,6	-76,6	18,7	100	19	2,3	20,4	1	-0,7	1,7	0,0	7,5	98,6	25,2	0,0	1	9	0,0	30	0	8
47	0,00	85	1	1	35,3	2,3	-112,8	21,2	100	32	2,3	38,5	1	-1,3	3,8	0,0	9,0	215,9	55,4	0,0	1	14	0,0	25	0	8
47	3,40	30	3	1	30,2	-2,1	-106,2	22,6	100	31	2,3	38,5	1	-1,3	3,8	0,0	9,0	215,9	55,4	0,0	1	14	0,0	25	0	8
2.5	0,00	645	5	1	22,4	-2,9	-96,4	17,0	100	23	2,3	38,5	1	-1,3	3,8	0,0	9,0	215,9	55,4	0,0	1	14	0,0	25	0	8
120	0,00	86	1	1	0,8	-0,8	-41,7	30,3	100	14	2,3	20,4	1	0,1	-0,3	0,0	5,6	82,6	21,1	0,0	0	2	0,0	40	0	8
120	3,40	30	3	1	0,8	-0,8	-37,6	32,8	100	14	2,3	20,4	1	0,1	-0,3	0,0	5,6	82,6	21,1	0,0	0	2	0,0	40	0	8
2.5	0,00	396	5	1	1,1	0,6	-31,6	37,8	100	15	2,3	20,4	1	0,1	-0,3	0,0	5,6	82,6	21,1	0,0	0	2	0,0	40	0	8
142	0,00	90	1	1	0,8	-0,3	-15,7	29,6	100	28	2,3	7,9	1	0,0	0,4	0,0	5,6	26,6	6,7	0,0	0	2	0,0	40	0	8
142	3,40	30	3	1	0,3	0,3	-14,4	33,0	100	20	2,3	7,9	1	0,0	0,4	0,0	5,6	26,6	6,7	0,0	0	2	0,0	40	0	8
2.5	0,00	130	5	1	-0,7	0,2	-12,4	35,8	100	27	2,3	7,9	1	0,0	0,4	0,0	5,6	26,6	6,7	0,0	0	2	0,0	40	0	8
126	3,40	91	1	1	0,6	-0,2	-12,1	36,1	100	30	2,3	7,9	1	0,0	0,3	0,0	5,6	23,5	5,9	0,0	0	1	0,0	40	0	8
126	0,00	30	3	1	0,2	0,2	-11,0	41,0	100	21	2,3	7,9	1	0,0	0,3	0,0	5,6	23,5	5,9	0,0	0	1	0,0	40	0	8
2.5	0,00	115	5	1	-0,5	0,2	-9,2	45,3	100	30	2,3	7,9	1	0,0	0,3	0,0	5,6	23,5	5,9	0,0	0	1	0,0	40	0	8
73	0,00	85	1	1	21,0	-1,8	-87,6	26,6	100	27	2,3	38,5	1	0,0	6,7	0,0	7,5	179,9	46,1	0,0	1	4	0,0	30	0	8
73	3,40	30	3	1	11,9	1,6	-81,0	29,1	100	22	2,3	38,5	1	0,0	6,7	0,0	7,5	179,9	46,1	0,0	1	4	0,0	30	0	8
2.5	0,00	645	5	1	-1,9	1,4	-71,1	32,6	100	15	2,3	38,5	1	0,0	6,7	0,0	7,5	179,9	46,1	0,0	1	4	0,0	30	0	8
86	0,00	83	1	1	6,8	-0,8	-40,6	29,0	100	30	2,3	20,4	1	0,0	3,1	0,0	5,6	73,9	18,9	0,0	1	4	0,0	40	0	8
86	3,40	30	3	1	2,6	0,7	-37,0	32,9	100	21	2,3	20,4	1	0,0	3,1	0,0	5,6	73,9	18,9	0,0	1	4	0,0	40	0	8
2.5	0,00	355	5	1	-3,7	0,6	-31,5	36,8	100	24	2,3	20,4	1	0,0	3,1	0,0	5,6	73,9	18,9	0,0	1	4	0,0	40	0	8
87	0,00	87	1	1	15,1	-1,0	-51,8	27,5	100	28	2,3	24,3	1	0,0	5,5	0,0	7,5	151,9	38,9	0,0	1	4	0,0	30	0	8
87	3,40	30	3	1	7,7	0,9	-46,2	31,7	100	21	2,3	24,3	1	0,0	5,5	0,0	7,5	151,9	38,9	0,0	1	4	0,0	30	0	8
2.5	0,00	545	5	1	-3,6	0,8	-37,9	37,8	100	16	2,3	24,3	1	0,0	5,5	0,0	7,5	151,9	38,9	0,0	1	4	0,0	30	0	8
84	0,00	86	1	1	1,5	-1,5	-76,1	19,5	100	17	2,3	20,4	1	0,1	-0,3	0,0	5,6	82,6	21,1	0,0	0	2	0,0	40	0	8
84	3,40	30	3	1	1,4	-1,4	-72,1	20,2	100	16	2,3	20,4	1	0,1	-0,3	0,0	5,6	82,6	21,1	0,0	0	2	0,0	40	0	8
2.5	0,00	396	5	1	1,3	1,3	-66,0	21,5	100	16	2,3	20,4	1	0,1	-0,3	0,0	5,6	82,6	21,1	0,0	0	2	0,0	40	0	8
41	0,00	84	1	1	3,5	-2,9	-146,6	22,1	100	16	2,3	47,5	1	0,2	-0,7	0,0	5,6	165,4	42,5	0,0	0	4	0,0	40	0	8
41	3,40	30	3	1	4,9	2,7	-134,5	23,5	100	17	2,3	47,5	1	0,2	-0,7	0,0	5,6	165,4	42,5	0,0	0	4	0,0	40	0	8
2.5	0,00	790	5	1	5,9	2,5	-126,4	24,6	100	17	2,3	47,5	1	0,2	-0,7	0,0	5,6	165,4	42,5	0,0	0	4	0,0	40	0	8
42	0,00	84	1	1	3,5	-2,8	-139,5	22,9	100	16	2,3	47,5	1	0,2	-0,7	0,0	5,6	165,4	42,5	0,0	0	4	0,0	40	0	8
42	3,40	30	3	1	4,9	2,5	-127,4	24,5	100	17	2,3	47,5	1	0,2	-0,7	0,0	5,6	165,4	42,5	0,0	0	4	0,0	40	0	8
2.5	0,00	790	5	1	5,9	2,4	-119,3	25,7	100	17	2,3	47,5	1	0,2	-0,7	0,0	5,6	165,4	42,5	0,0	0	4	0,0	40	0	8
43	0,00	84	1	1	3,5	-2,6	-132,4	23,8	100	16	2,3	47,5	1	0,2	-0,7	0,0	5,6	165,4	42,5	0,0	0	4	0,0	40	0	8
43	3,40	30	3	1	4,9	2,4	-120,3	25,6	100	17	2,3	47,5	1	0,2	-0,7	0,0	5,6	165,4	42,5	0,0	0	4	0,0	40	0	8
2.5	0,00	790	5	1	5,9	2,2	-112,2	26,9	100	17	2,3	47,5	1	0,2	-0,7	0,0	5,6	165,4	42,5	0,0	0	4	0,0	40	0	8
44	0,00	84	1	1	3,5	-2,5	-125,3	24,8	100	16	2,3	47,5	1	0,2	-0,7	0,0	5,6	165,4	42,5	0,0	0	4	0,0	40	0	8
44	3,40	30	3	1	4,9	2,3	-113,2	26,8	100	16	2,3	47,5	1	0,2	-0,7	0,0	5,6	165,4	42,5	0,0	0	4	0,0	40	0	8
2.5	0,00	790	5	1	5,9	2,1	-105,1	28,3	100	17	2,3	47,5	1	0,2	-0,7	0,0	5,6	165,4	42,5	0,0	0	4	0,0	40	0	8
71	0,00	86	1	1	1,2	-1,2	-60,1	23,0	100	16	2,3	20,4	1	0,1	-0,3	0,0	5,6	82,6	21,1	0,0	0	2	0,0	40	0	8
71	3,40	30	3	1	1,1	-1,1	-56,1	24,2	100	15	2,3	20,4	1	0,1	-0,3	0,0	5,6	82,6	21,1	0,0	0	2	0,0	40	0	8
2.5	0,00	396	5	1	1,1	1,0	-50,0	26,3	100	15	2,3	20,4	1	0,1	-0,3	0,0	5,6	82,6	21,1	0,0	0	2	0,0	40	0	8
88	0,00	84	1	1	3,5	-1,7	-87,2	32,8	100	15	2,3	47,5	1	0,2	-0,7	0,0	5,6	165,4	42,5	0,0	0	4	0,0	40	0	8
88	3,40	30	3	1	4,9	1,5	-75,1	37,0	100	16	2,3	47,5	1	0,2	-0,7	0,0	5,6	165,4	42,5	0,0	0	4	0,0	40	0	8
2.5	0,00	790	5	1	5,9	1,3	-67,0	40,7	100	17	2,3	47,5	1	0,2	-0,7	0,0	5,6	165,4	42,5	0,0	0	4	0,0	40	0	8
89	0,00	84	1	1	3,5	-1,6	-80,1	35,2	100	15	2,3	47,5	1	0,2	-0,7	0,0	5,6	165,4	42,5	0,0	0	4	0,0	40	0	8
89	3,40	30	3	1	4,9	1,4	-68,0	40,2	100	16	2,3	47,5	1	0,2	-0,7	0,0	5,6	165,4	42,5	0,0	0	4	0,0	40	0	8
2.5	0,00	790	5	1	5,9	1,2	-59,9	44,7	100	17	2,3	47,5	1	0,2	-0,7	0,0	5,6	165,4	42,5	0,0	0	4	0,0	40	0	8
90	0,00	84	1	1	3,5	-1,5	-73,0	37,9	100	15	2,3	47,5	1	0,2	-0,7	0,0	5,6	165,4	42,5	0,0	0	4	0,0	40	0	8
90	3,40	30	3	1	4,9	1,2	-60,9	44,2	100	16	2,3	47,5	1	0,2	-0,7	0,0	5,6	165,4	42,5	0,0	0	4	0,0	40	0	8
2.5	0,00	790	5	1	5,9	1,1	-52,8	49,9	100	18	2,3	47,5	1	0,2	-0,7	0,0	5,6	165,4	42,5	0,0	0	4	0,0	40	0	8
91	0,00	86	1	1	0,7	-0,7	-33,9	35,7	100	14	2,3	20,4	1	0,1	-0,3	0,0	5,6	82,6	21,1	0,0	0	2	0,0	40	0	8
91	3,40	30	3	1	0,7	0,6	-27,8	42,1	100	14	2,3	20,4	1	0,1	-0,3	0,0	5,6	82,6	21,1	0,0	0	2	0,0	40	0	8
2.5	0,00	396	5	1	1,1	0,5	-23,8	48,1	100	15	2,3	20,4	1	0,1	-0,3	0,0	5,6	82,6	21,1	0,0	0	2	0,0	40	0	8
95	0,00	83	1	1	11,3	5,4	-172,7	7,6	100	27	2,3	20,4	1	-4,8	-3,8	0,0	7,5	98,6	25,2	0,0	3	65	0,0	30	0	8
95	3,40	30	3	1	19,1	-4,4	-167,3	8,9	100	33	2,3	20,4	1	-4,8	-3,8	0,0	7,5	98,6	25,2	0,0	3	65	0,0	30	0	8
2.5	0,00	355	5	1	24,3	-11,0	-163,7	3,6	100	27	2,3	20,4	1	-4,8	-3,8	0,0	7,5	98,6	25,2	0,0	3	65	0,0	30	0	8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - PILASTRI

Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final N/Nc	Tra t	Sez Bas Alt	Conc	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE Comb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	Molt Ult.	εf% 100	εc	Area b	cmq h	VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE Comb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas	Lun	Fi
96	0,00	83	1	1	12,5	-4,4	-219,5	10,5	100	33	2,3	20,4	1	0,6	-5,7	0,0	5,6	73,9	18,9	0,0	2	11	0,0	40	0	8
96	3,40	30	3	1	24,2	4,3	-214,1	10,0	82	35	2,3	20,4	1	0,6	-5,7	0,0	5,6	73,9	18,9	0,0	2	11	0,0	40	0	8
2.5	0,00	355	5	1	31,9	4,2	-210,5	9,6	73	35	2,3	20,4	1	0,6	-5,7	0,0	5,6	73,9	18,9	0,0	2	11	0,0	40	0	8
97	0,00	83	1	1	12,4	4,2	-211,8	10,6	100	33	2,3	20,4	1	0,0	-5,5	0,0	5,6	73,9	18,9	0,0	2	7	0,0	40	0	8
97	3,40	30	3	1	23,7	-4,1	-206,4	10,2	83	35	2,3	20,4	1	0,0	-5,5	0,0	5,6	73,9	18,9	0,0	2	7	0,0	40	0	8
2.5	0,00	355	5	1	31,3	-4,1	-202,7	9,8	74	35	2,3	20,4	1	0,0	-5,5	0,0	5,6	73,9	18,9	0,0	2	7	0,0	40	0	8
98	0,00	83	1	1	12,5	4,3	-217,2	10,5	100	33	2,3	20,4	1	-0,4	-5,7	0,0	5,6	73,9	18,9	0,0	2	8	0,0	40	0	8
98	3,40	30	3	1	24,0	-4,2	-211,8	10,1	82	35	2,3	20,4	1	-0,4	-5,7	0,0	5,6	73,9	18,9	0,0	2	8	0,0	40	0	8
2.5	0,00	355	5	1	31,7	-4,2	-208,2	9,6	73	35	2,3	20,4	1	-0,4	-5,7	0,0	5,6	73,9	18,9	0,0	2	8	0,0	40	0	8
99	0,00	83	1	1	13,3	-3,9	-183,3	10,7	100	32	2,3	20,4	1	3,5	-7,0	0,0	5,6	73,9	18,9	0,0	3	62	0,0	40	0	8
99	3,40	30	3	1	27,5	3,6	-177,9	10,5	79	35	2,3	20,4	1	3,5	-7,0	0,0	5,6	73,9	18,9	0,0	3	62	0,0	40	0	8
2.5	0,00	355	5	1	37,0	7,9	-174,3	5,0	100	35	2,3	20,4	1	3,5	-7,0	0,0	5,6	73,9	18,9	0,0	3	62	0,0	40	0	8
93	0,00	84	1	1	3,5	-1,9	-94,3	30,8	100	15	2,3	47,5	1	0,2	-0,7	0,0	5,6	165,4	42,5	0,0	0	4	0,0	40	0	8
93	3,40	30	3	1	4,9	1,6	-82,2	34,4	100	16	2,3	47,5	1	0,2	-0,7	0,0	5,6	165,4	42,5	0,0	0	4	0,0	40	0	8
2.5	0,00	790	5	1	5,9	1,5	-74,1	37,4	100	17	2,3	47,5	1	0,2	-0,7	0,0	5,6	165,4	42,5	0,0	0	4	0,0	40	0	8
3	3,40	4	1	1	-2,1	1,8	-88,1	6,6	38	35	4,6	4,6	1	-0,2	-1,9	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	3	14	0,0	20	0	6
3	7,24	30	3	1	1,8	-1,8	-87,6	7,0	38	35	4,6	4,6	1	-0,2	-1,9	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	3	14	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	3,7	-1,7	-86,7	5,3	37	35	4,6	4,6	1	-0,2	-1,9	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	3	14	0,0	20	0	6
4	3,40	4	1	1	-2,2	1,7	-85,8	6,6	38	35	4,6	4,6	1	0,0	-2,0	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	3	15	0,0	20	0	6
4	7,24	30	3	1	1,7	1,7	-85,2	7,1	39	35	4,6	4,6	1	0,0	-2,0	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	3	15	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	3,8	-1,7	-84,4	5,3	37	35	4,6	4,6	1	0,0	-2,0	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	3	15	0,0	20	0	6
5	3,40	4	1	1	-2,3	-1,8	-88,2	6,4	37	35	4,6	4,6	1	0,1	-2,0	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	3	15	0,0	20	0	6
5	7,24	30	3	1	1,8	1,8	-87,6	7,0	38	35	4,6	4,6	1	0,1	-2,0	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	3	15	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	3,8	1,7	-86,8	5,2	37	35	4,6	4,6	1	0,1	-2,0	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	3	15	0,0	20	0	6
6	3,40	4	1	1	-2,5	1,5	-73,1	7,1	41	35	6,2	4,6	1	-0,8	-2,1	0,0	11,8	32,2	3,3	0,0	5	7	0,0	20	0	6
6	7,24	30	3	1	1,5	-1,5	-72,6	8,4	44	35	6,2	4,6	1	-0,8	-2,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	5	16	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	4,1	-1,6	-71,7	5,5	41	35	6,2	4,6	1	-0,8	-2,1	0,0	11,8	32,2	3,3	0,0	5	7	0,0	20	0	6
7	3,40	4	1	1	-1,7	0,6	-27,7	8,1	83	35	4,0	4,0	1	-0,5	-1,5	0,0	10,4	29,5	2,6	0,0	4	5	0,0	25	0	6
7	7,24	30	3	1	0,9	-0,5	-26,9	11,8	74	35	4,0	4,0	1	-0,5	-1,5	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	4	11	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	2,7	-0,9	-26,4	6,7	68	35	6,0	5,6	1	-0,5	-1,5	0,0	11,7	32,2	3,2	0,0	4	5	0,0	20	0	6
8	3,40	4	1	1	1,6	-1,5	-49,1	8,0	52	35	8,0	5,6	1	1,1	1,3	0,0	11,7	32,2	3,2	0,0	4	10	0,0	20	0	6
8	7,24	30	3	1	1,0	-1,0	-48,5	12,3	53	35	8,0	5,6	1	1,1	1,3	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	4	18	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-2,2	2,0	-47,7	5,8	53	35	8,0	5,6	1	1,1	1,3	0,0	11,7	32,2	3,2	0,0	4	10	0,0	20	0	6
9	3,40	4	1	1	1,7	-5,3	-79,9	4,0	46	35	6,0	14,1	1	3,8	1,2	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	8	34	0,0	22	0	6
9	7,24	30	3	1	-1,6	1,6	-79,1	11,3	37	35	6,0	14,1	1	3,8	1,2	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	8	66	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-2,0	6,2	-78,5	3,4	46	35	6,0	14,1	1	3,8	1,2	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	8	34	0,0	22	0	6
10	3,40	4	1	1	2,9	2,2	-110,6	7,7	30	35	6,0	14,1	1	-0,6	2,2	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	5	7	0,0	22	0	6
10	7,24	30	3	1	2,2	2,2	-110,0	8,5	30	35	6,0	14,1	1	-0,6	2,2	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	5	18	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-4,0	-2,2	-109,2	6,7	30	35	6,0	14,1	1	-0,6	2,2	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	5	7	0,0	22	0	6
11	3,40	4	1	1	2,7	-2,1	-106,3	8,0	31	35	6,0	14,1	1	0,0	2,2	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	3	7	0,0	22	0	6
11	7,24	30	3	1	2,1	2,1	-105,7	8,8	31	35	6,0	14,1	1	0,0	2,2	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	3	18	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-3,9	2,1	-104,9	6,9	31	35	6,0	14,1	1	0,0	2,2	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	3	7	0,0	22	0	6
12	3,40	4	1	1	2,6	-2,2	-109,1	8,0	30	35	6,0	14,1	1	0,3	2,1	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	4	7	0,0	22	0	6
12	7,24	30	3	1	2,2	-2,2	-108,5	8,6	31	35	6,0	14,1	1	0,3	2,1	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	4	18	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-3,8	2,2	-107,7	6,8	31	35	6,0	14,1	1	0,3	2,1	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	4	7	0,0	22	0	6
13	3,40	4	1	1	2,7	3,2	-96,4	6,7	34	35	10,1	14,1	1	-2,1	2,2	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	7	19	0,0	22	0	6
13	7,24	30	3	1	1,9	1,9	-95,9	10,6	33	35	10,1	14,1	1	-2,1	2,2	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	7	38	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-3,9	-3,4	-95,0	5,7	33	35	10,1	14,1	1	-2,1	2,2	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	7	19	0,0	22	0	6
14	3,40	4	1	1	0,9	0,9	-43,8	13,4	55	35	8,0	5,6	1	-0,6	0,5	0,0	11,7	32,2	3,2	0,0	2	5	0,0	20	0	6
14	7,24	30	3	1	-0,9	-0,9	-43,2	13,5	56	35	8,0	5,6	1	-0,6	0,5	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	2	9	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-1,0	-1,1	-42,4	11,0	56	35	8,0	5,6	1	-0,6	0,5	0,0	11,7	32,2	3,2	0,0	2	5	0,0	20	0	6
15	3,40	4	1	1	-1,3	-1,3	-63,2	9,5	47	35	4,6	6,2	1	-0,1	-0,3	0,0	11,8	32,2	3,3	0,0	1	1	0,0	20	0	6
15	7,24	30	3	1	1,3	-1,3	-62,6	9,6	47	35	4,6	6,2	1	-0,1	-0,3	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	1	3	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	1,2	-1,2	-61,8	9,7	48	35	4,6	6,2	1	-0,1	-0,3	0,0	11,8	32,2	3,3	0,0	1	1	0,0	20	0	6
16	3,40	4	1	1	1,3	-2,2	-65,5	5,2	57	35	3,1	4,6	1	1,1	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	2	17	0,0	20	0	6
16	7,24	30	3	1	1,3	-1,3	-64,8	8,0	48	35	3,1	4,6	1	1,1	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	2	17	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	1,3	1,7	-63,9	6,5	54	35	3,1	4,6	1	1,1	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	2	17	0,0	20	0	6
17	3,40	4	1	1	-1,5	1,5	-76,2	7,0	44	35	3,4	3,4	1	-0,2	-0,3	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	1	3	0,0	18	0	6
17	7,24	30	3	1	1,5	1,5	-75,6	7,0	44	35	3,4	3,4	1	-0,2	-0,3	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	1	3	0,0	18	0	6
2.5	0,00	60	5	1	1,5	-1,5	-74,6	7,1	45	35	3,4	3,4	1	-0,2	-0,3	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	1	3	0,0	18	0	6
18	3,40	4	1	1	-1,5	1,5	-72,8	7,2	46	35	3,4	3,4	1	0,0	-0,3	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	1	2	0,0	18	0	6
18	7,24	30	3	1	1,4	1,4	-72,2	7,2	46	35	3,4	3,4	1	0,0	-0,3	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	1	2	0,0	18	0	6
2.5	0,00	60	5	1	1,4	-1,4	-71,2	7,3	46	35	3,4	3,4	1	0,0	-0,3	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	1	2	0,0	18	0	6
19	3,40	4	1	1	-1,5	-1,5	-75,4	7,0	44	35	3,4	3,4	1	0,1	-0,4	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	1	3	0,0	18	0	6
19	7,24	30	3	1	1,5	-1,5	-74,7	7,1	45	35	3,4	3,4	1	0,1	-0,4	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	1	3	0,0	18	0	6
2.5	0,00	60	5	1	1,5	1,5	-73,7	7,1	45	35	3,4	3,4	1	0,1	-0,4	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	1	3	0,0	18	0	6
20	3,40	4	1	1	-1,1	1,9	-56,8	7,0	54	35	8,0	5,6	1	-1,0	-0,4	0,0	11,7	32,2	3,2	0,0	3	9	0,0	20	0	6
20	7,24	30	3	1	1,1	1,1	-56,2	11,0	50	35	8,0	5,6	1	-1,0	-0,4	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	3	16	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	1,2	-1,8	-55,2	7,5	54	35	8,0	5,6	1	-1,0	-0,4	0,0	11,7	32,2	3,2	0,0	3	9	0,0	20	0	6
21	3,40	4	1	1	-0,7	1,7	-33,6	6,9	77	35	8,0	5,6	1	-1,5	-0,4	0,0	11,7	32,2	3,2	0,0	3	13	0,0	20	0	6
21	7,24	30	3	1	0,7	-0,9	-32,7	12,3	69	35	8,0	5,6	1	-1,5	-0,4	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	3	23	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,7	-2,7	-32,2	4,5	85	35	8,0	5,6	1	-1,5	-0,4	0,0	11,7	32,2	3,2	0,0	3	13	0,0	20	0	6
22	3,40	94	1	1	2,3	2,4	-75,0	11,4	50	35	10,1	10,1	1	-2,3	1,7	0,0	27,4	32,2	5,9	0,0	5	8	0,0	18	0	6
22	7,24	45	3	1	-1,5	-1,9	-73,7	15,3	52	35	10,1	10,1	1	-2,3	1,7	0,0	16,3	14,8	5,9	0,0	5	14	0,0	18	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-3,0	-4,7	-72,9	6,4	55	35	10,1	10,1	1	-2,3	1,7	0,0	27,4	32,2	5,9	0,0	5	8	0,0	18	0	6
24	3,40	4	1	1	2,6	0,5	-23,6	7,6	83	35	4,0	8,0	1	-0,4	2,4	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	5	8	0,0	22	0	6
24	6,70	30	3	1	-1,3	-0,5	-22,9	13,1	67	35	4,0	8,0	1	-0,4	2,4	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	5	19	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-4,0	-0,7	-22,4	4,9	84	35	4,0	8,0	1	-0,4	2,4	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	5	8	0,0	22	0	6
25	3,40	4	1	1	2,5	-0,4	-22,2	8,0	84	35	4,0	8,0	1	0,1	2,3	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	4	7	0,0	22	0	6
25	6,70	30	3	1	-1,3	0,4	-21,5	13,3	69	35	4,0	8,0	1	0,1	2,3	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	4	19	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-3,9	0,4	-21,0	5,2	98	35	4,0	8,0	1	0,1	2,3	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	4	7	0,0	22	0	6
26	3,40	4	1	1	2,4	-0,4	-22,3	8,2	83	35	4,0	8,0	1	0,1	2,2	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	4	7	0,0	22	0	6
26	6,70	30	3	1	-1,4	0,4	-21,6	13,1	69	35	4,0	8,0	1	0,1	2,2	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	4	18	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-3,9	0,4	-21,1	5,2	97	35	4,0	8,0	1	0,1	2,2	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	4	7	0,0	22	0	6
27	3,40	4	1	1	-0,6	0,7	-31,7	20,2	58	35	4,0	12,1	1	-0,6	-0,2	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	1	5	0,0	22	0	6
27	7,24	30	3	1	-0,6	0,6	-31,2	21,3	57	35	4,0	12,1	1	-0,6	-0,2	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	1	10	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,6	-0,9	-30,4	15,1	73	35	4,0	12,1	1	-0,6	-0,2	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	1	5	0,0	22	0	6

STAMPA PROGETTO S.L.U. - PILASTRI

Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final N/Nc	Tra t	Sez Bas Alt	Conc	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE Comb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	Molt Ult.	εf% 100	εc	Area b	cmq h	VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE Comb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas	Lun	Fi
28	3,40	4	1	1	0,8	0,4	-21,8	20,9	60	35	6,0	8,0	1	-0,3	0,7	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	2	3	0,0	22	0	6
28	7,24	30	3	1	-0,5	-0,4	-20,9	23,9	66	35	6,0	8,0	1	-0,3	0,7	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	2	6	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-1,4	-0,5	-20,4	13,6	64	35	6,0	8,0	1	-0,3	0,7	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	2	3	0,0	22	0	6
30	3,40	4	1	1	0,7	0,7	-33,1	14,9	69	35	4,0	7,1	1	-0,2	0,5	0,0	11,7	32,2	3,2	0,0	1	2	0,0	20	0	6
30	7,24	30	3	1	0,7	-0,7	-32,5	15,1	70	35	4,0	7,1	1	-0,2	0,5	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	1	4	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-0,9	-0,6	-31,7	14,1	60	35	4,0	7,1	1	-0,2	0,5	0,0	11,7	32,2	3,2	0,0	1	2	0,0	20	0	6
31	3,40	1	1	1	0,6	0,6	-31,2	9,0	39	35	4,6	4,6	1	-0,1	0,0	0,0	12,2	12,2	1,4	0,0	0	1	0,0	20	0	6
31	7,24	30	3	1	0,6	0,6	-30,9	9,0	39	35	4,6	4,6	1	-0,1	0,0	0,0	6,3	6,3	1,4	0,0	0	2	0,0	20	0	6
2.5	0,00	30	5	1	0,6	-0,6	-30,5	9,1	40	35	4,6	4,6	1	-0,1	0,0	0,0	12,2	12,2	1,4	0,0	0	1	0,0	20	0	6
32	3,40	2	1	1	-1,2	1,2	-58,2	11,6	32	35	10,1	12,1	1	-0,2	-1,1	0,0	11,3	18,0	1,8	0,0	3	6	0,0	22	0	6
32	7,24	30	3	1	1,2	1,2	-57,9	11,8	33	35	10,1	12,1	1	-0,2	-1,1	0,0	5,7	7,8	1,8	0,0	3	14	0,0	22	0	6
2.5	0,00	40	5	1	2,0	-1,1	-57,3	8,9	33	35	10,1	12,1	1	-0,2	-1,1	0,0	11,3	18,0	1,8	0,0	3	6	0,0	22	0	6
35	3,40	33	1	1	1,6	1,9	-72,8	6,1	41	35	4,6	4,6	1	-1,5	1,4	0,0	11,8	28,9	3,0	0,0	5	13	0,0	20	0	6
35	7,24	30	3	1	-1,4	-1,4	-72,3	7,5	41	35	4,6	4,6	1	-1,5	1,4	0,0	6,3	12,2	3,0	0,0	5	24	0,0	20	0	6
2.5	0,00	55	5	1	-2,8	-2,9	-71,6	3,8	41	35	4,6	4,6	1	-1,5	1,4	0,0	11,8	28,9	3,0	0,0	5	13	0,0	20	0	6
125	3,40	88	1	1	-4,5	0,3	-14,0	11,3	93	35	2,3	6,8	1	0,0	-2,9	0,0	72,3	93,4	7,5	0,0	3	2	0,0	20	0	10
125	7,24	15	3	1	2,1	-0,2	-12,2	15,4	100	33	2,3	6,8	1	0,0	-2,9	0,0	72,3	93,4	7,5	0,0	3	2	0,0	20	0	10
2.5	0,00	210	5	1	6,5	-0,2	-11,0	8,7	100	27	2,3	6,8	1	0,0	-2,9	0,0	72,3	93,4	7,5	0,0	3	2	0,0	20	0	10
135	3,40	89	1	1	-6,6	-0,4	-19,3	9,3	93	35	2,3	6,8	1	0,0	-3,5	0,0	83,0	107,5	8,6	0,0	3	2	0,0	20	0	10
135	7,24	15	3	1	1,4	0,3	-17,2	12,6	100	27	2,3	6,8	1	0,0	-3,5	0,0	83,0	107,5	8,6	0,0	3	2	0,0	20	0	10
2.5	0,00	240	5	1	6,8	0,3	-15,8	9,4	100	33	2,3	6,8	1	0,0	-3,5	0,0	83,0	107,5	8,6	0,0	3	2	0,0	20	0	10
138	3,40	89	1	1	-6,1	-0,3	-13,3	10,3	100	32	2,3	6,8	1	0,0	-3,2	0,0	82,3	106,6	8,6	0,0	3	2	0,0	20	0	10
138	7,24	15	3	1	1,4	0,2	-11,2	17,5	100	27	2,3	6,8	1	0,0	-3,2	0,0	82,3	106,6	8,6	0,0	3	2	0,0	20	0	10
2.5	0,00	240	5	1	6,3	0,2	-9,9	10,0	100	25	2,3	6,8	1	0,0	-3,2	0,0	82,3	106,6	8,6	0,0	3	2	0,0	20	0	10
1	7,24	4	1	1	-2,8	-0,4	-12,8	5,5	100	29	4,6	4,6	1	0,4	-1,9	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	5	15	0,0	20	0	6
1	11,08	30	3	1	0,8	0,3	-12,0	16,4	81	35	4,6	4,6	1	0,4	-1,9	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	5	15	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	3,2	0,8	-11,4	4,6	95	35	4,6	4,6	1	0,4	-1,9	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	5	15	0,0	20	0	6
2	7,24	4	1	1	-3,8	-2,4	-35,6	3,4	60	35	4,6	4,6	1	1,5	-2,6	0,0	11,8	32,2	3,3	0,0	8	12	0,0	20	0	6
2	11,08	30	3	1	1,0	0,7	-34,8	11,7	62	35	4,6	4,6	1	1,5	-2,6	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	8	23	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	4,3	2,1	-34,2	3,4	60	35	4,6	4,6	1	1,5	-2,6	0,0	11,8	32,2	3,3	0,0	8	12	0,0	20	0	6
3	7,24	4	1	1	-4,9	0,9	-43,6	4,3	69	35	4,6	4,6	1	-0,1	-3,1	0,0	11,8	32,2	3,3	0,0	6	10	0,0	20	0	6
3	11,08	30	3	1	-1,1	0,9	-43,1	10,5	58	35	4,6	4,6	1	-0,1	-3,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	6	23	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	4,6	-0,8	-42,2	4,5	70	35	4,6	4,6	1	-0,1	-3,1	0,0	11,8	32,2	3,3	0,0	6	10	0,0	20	0	6
4	7,24	4	1	1	-4,8	-0,8	-42,3	4,3	71	35	4,6	4,6	1	0,1	-3,1	0,0	11,8	32,2	3,3	0,0	6	9	0,0	20	0	6
4	11,08	30	3	1	-1,1	-0,8	-41,8	10,8	59	35	4,6	4,6	1	0,1	-3,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	6	23	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	4,6	0,8	-41,0	4,5	72	35	4,6	4,6	1	0,1	-3,1	0,0	11,8	32,2	3,3	0,0	6	9	0,0	20	0	6
5	7,24	4	1	1	-4,8	-0,9	-43,8	4,4	68	35	4,6	4,6	1	0,3	-3,1	0,0	11,8	32,2	3,3	0,0	6	9	0,0	20	0	6
5	11,08	30	3	1	-1,0	-0,9	-43,2	10,7	59	35	4,6	4,6	1	0,3	-3,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	6	23	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	4,6	0,8	-42,4	4,5	70	35	4,6	4,6	1	0,3	-3,1	0,0	11,8	32,2	3,3	0,0	6	9	0,0	20	0	6
6	7,24	4	1	1	-4,4	1,8	-33,1	3,6	62	35	4,6	4,6	1	-1,1	-2,7	0,0	11,8	32,2	3,3	0,0	7	10	0,0	20	0	6
6	11,08	30	3	1	-1,1	0,7	-32,6	11,9	62	35	4,6	4,6	1	-1,1	-2,7	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	7	20	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	3,9	-1,7	-31,7	3,9	62	35	4,6	4,6	1	-1,1	-2,7	0,0	11,8	32,2	3,3	0,0	7	10	0,0	20	0	6
7	7,24	4	1	1	-3,1	0,9	-11,8	5,3	83	35	6,0	5,6	1	-0,6	-2,0	0,0	11,7	32,2	3,2	0,0	5	6	0,0	20	0	6
7	11,08	30	3	1	-0,7	0,2	-11,3	23,5	80	35	6,0	5,6	1	-0,6	-2,0	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	5	15	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	2,9	-0,9	-10,4	5,4	85	35	6,0	5,6	1	-0,6	-2,0	0,0	11,7	32,2	3,2	0,0	5	6	0,0	20	0	6
8	7,24	4	1	1	1,3	-1,7	-23,3	4,3	100	35	3,4	3,4	1	0,9	0,6	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	3	12	0,0	18	0	6
8	11,08	30	3	1	0,5	-0,6	-22,8	11,5	95	35	3,4	3,4	1	0,9	0,6	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	3	12	0,0	18	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-0,6	1,0	-22,0	7,1	100	31	3,4	3,4	1	0,9	0,6	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	3	12	0,0	18	0	6
9	7,24	4	1	1	1,3	-4,5	-39,9	2,7	100	33	4,0	8,0	1	2,4	0,7	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	6	22	0,0	22	0	6
9	11,08	30	3	1	0,8	-1,6	-39,4	7,7	83	35	4,0	8,0	1	2,4	0,7	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	6	43	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-0,8	2,9	-38,6	4,1	100	32	4,0	8,0	1	2,4	0,7	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	6	22	0,0	22	0	6
10	7,24	4	1	1	1,9	0,9	-45,9	9,4	51	35	4,0	8,0	1	-0,2	0,7	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	2	2	0,0	22	0	6
10	11,08	30	3	1	1,1	0,9	-45,4	12,0	52	35	4,0	8,0	1	-0,2	0,7	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	2	6	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-0,9	-0,9	-44,5	12,8	56	35	4,0	8,0	1	-0,2	0,7	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	2	2	0,0	22	0	6
11	7,24	4	1	1	2,0	-0,9	-44,7	9,1	52	35	4,0	8,0	1	0,1	0,7	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	1	2	0,0	22	0	6
11	11,08	30	3	1	1,1	-0,9	-44,1	12,1	53	35	4,0	8,0	1	0,1	0,7	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	1	6	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-0,9	0,9	-43,3	13,1	57	35	4,0	8,0	1	0,1	0,7	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	1	2	0,0	22	0	6
12	7,24	4	1	1	2,1	-0,9	-45,6	9,0	51	35	4,0	8,0	1	0,2	0,8	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	2	2	0,0	22	0	6
12	11,08	30	3	1	1,2	-0,9	-45,0	11,8	52	35	4,0	8,0	1	0,2	0,8	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	2	6	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-0,9	0,9	-44,2	12,9	57	35	4,0	8,0	1	0,2	0,8	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	2	2	0,0	22	0	6
13	7,24	4	1	1	2,0	2,5	-43,7	5,1	59	35	6,0	8,0	1	-1,5	0,6	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	4	13	0,0	22	0	6
13	11,08	30	3	1	1,3	0,9	-43,2	12,8	51	35	6,0	8,0	1	-1,5	0,6	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	4	26	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,8	-2,0	-42,3	6,9	70	35	6,0	8,0	1	-1,5	0,6	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	4	13	0,0	22	0	6
14	7,24	4	1	1	1,4	1,3	-20,6	6,1	82	35	4,6	4,6	1	-0,8	0,8	0,0	11,8	32,2	3,3	0,0	3	7	0,0	20	0	6
14	11,08	30	3	1	0,4	0,4	-20,1	19,3	84	35	4,6	4,6	1	-0,8	0,8	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	3	13	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-1,1	-1,3	-19,3	6,2	89	35	4,6	4,6	1	-0,8	0,8	0,0	11,8	32,2	3,3	0,0	3	7	0,0	20	0	6
15	7,24	4	1	1	-1,4	0,6	-28,9	12,2	62	35	4,6	6,2	1	-0,4	-0,8	0,0	11,8	32,2	3,3	0,0	2	4	0,0	20	0	6
15	11,08	30	3	1	-0,6	0,6	-28,4	16,8	71	35	4,6	6,2	1	-0,4	-0,8	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	2	7	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	1,1	-0,7	-27,6	11,8	64	35	4,6	6,2	1	-0,4	-0,8	0,0	11,8	32,2	3,3	0,0	2	4	0,0	20	0	6
16	7,24	4	1	1	-1,1	-3,4	-30,2	2,3	100	28	3,1	4,6	1	3,0	-0,4	0,0	11,8	32,2	3,3	0,0	7	26	0,0	20	0	6
16	11,08	30	3	1	-0,6	0,9	-29,6	9,1	100	34	3,1	4,6	1	3,0	-0,4	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	7	48	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-0,6	3,7	-29,1	2,1	100	25	3,1	4,6	1	3,0	-0,4	0,0	11,8	32,2	3,3	0,0	7	26	0,0	20	0	6
17	7,24	4	1	1	-0,7	0,7	-32,5	11,7	77	35	3,4	3,4	1	-0,2	0,9	0,0	12,5	33,8	3,7	0,0	2	3	0,0	18	0	6
17	11,08	30	3	1	-1,8	-0,6	-31,9	7,9	70	35	3,4	3,4	1	-0,2	0,9	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	2	6	0,0	18	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-2,6	-0,6	-31,5	6,0	80	35	3,4	3,4	1	-0,2	0,9	0,0	12,5	33,8	3,7	0,0	2	3	0,0	18	0	6
18	7,24	4	1	1	-0,6	-0,6	-30,7	12,1	79	35	3,4	3,4	1	0,2	0,8	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	2	6	0,0	18	0	6
18	11,08	30	3	1	-1,7	0,6	-30,0	8,0	73	35	3,4	3,4	1	0,2	0,8	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	2	6	0,0	18	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-2,5	0,6	-29,6	6,0	83	35	3,4	3,4	1	0,2	0,8	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	2	6	0,0	18	0	6
19	7,24	4	1	1	-0,6	-0,6	-31,4	12,0	78	35	3,4	3,4	1	0,5	0,9	0,0	12,5	33,8	3,7	0,0	2	4	0,0	18	0	6
19	11,08	30	3	1	-1,7	0,6	-30,7	8,0	71	35	3,4	3,4	1	0,5	0,9	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	2	7	0,0	18	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-2,6	0,6	-30,3	6,0	82	35	3,4	3,4	1	0,5	0,9	0,0	12,5	33,8	3,7	0,0	2	4	0,0	18	0	6
20	7,24	4	1	1	-0,8	2,3	-21,3	3,0	100	27	3,4	3,4	1	-1,7	0,2	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	4	24	0,0	18	0	6
20	11,08	30	3	1	-1,1	-0,4	-20,6	10,9	81	35	3,4	3,4	1	-1,7	0,2	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	4	24	0,0	18	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-1,4	-2,1	-20,1	3,2	100	31	3,4	3,4	1	-1,7	0,2	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	4	24	0,0	18	0	6
21	7,24	4	1	1	0,4	2,3	-9,6	3,1	100	23	4,6	4,6	1	-1,3	0,5	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	4	20	0,0	20	0	6
21	11,08	30	3	1	-0,2	0,7	-9,0	9,6	100	24	4,6	4,6	1	-1,3	0,5	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	4	20	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-1,0	-1,6	-8,2	4,2	100	28	4,6	4,6	1	-1,3	0,5	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	4	20	0,0	20	0	6

STAMPA PROGETTO S.L.U. - PILASTRI

Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final N/Nc	Tra t	Sez Bas Alt	Conc	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE Comb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	Molt Ult.	εf% 100	εc	Area b	cmq h	VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE Comb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas	Lun	Fi
22	7,24	94	1	1	2,1	3,8	-37,2	6,0	82	35	6,0	10,1	1	-2,0	1,1	0,0	24,4	29,5	4,8	0,0	4	8	0,0	22	0	6
22	11,08	45	3	1	0,7	1,3	-36,4	17,5	82	35	6,0	10,1	1	-2,0	1,1	0,0	13,4	12,1	4,8	0,0	4	15	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-1,4	-2,4	-35,1	9,2	82	35	6,0	10,1	1	-2,0	1,1	0,0	24,4	29,5	4,8	0,0	4	8	0,0	22	0	6
27	7,24	4	1	1	3,7	-0,7	-9,2	4,8	99	35	6,0	6,0	1	1,0	2,9	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	8	9	0,0	22	0	6
27	10,23	30	3	1	-0,6	0,7	-8,5	11,4	96	35	6,0	6,0	1	1,0	2,9	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	8	24	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-3,5	1,7	-8,1	3,8	76	35	6,0	6,0	1	1,0	2,9	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	8	9	0,0	22	0	6
28	7,24	4	1	1	2,8	1,1	-8,7	5,3	78	35	6,0	6,0	1	-1,1	2,2	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	7	10	0,0	22	0	6
28	10,23	30	3	1	0,7	0,2	-8,2	25,0	91	35	6,0	6,0	1	-1,1	2,2	0,0	5,7	12,1	2,9	0,0	7	20	0,0	22	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-2,6	-1,6	-7,6	4,4	80	35	6,0	6,0	1	-1,1	2,2	0,0	11,1	30,9	2,9	0,0	7	10	0,0	22	0	6
29	7,24	4	1	1	0,1	0,6	-5,8	13,3	100	24	6,0	5,6	1	-0,4	0,2	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	1	6	0,0	20	0	6
29	11,08	30	3	1	-0,3	-0,2	-4,8	38,2	82	35	6,0	5,6	1	-0,4	0,2	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	1	6	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-0,5	-0,7	-4,2	11,1	100	31	6,0	5,6	1	-0,4	0,2	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	1	6	0,0	20	0	6
30	7,24	4	1	1	0,8	0,3	-16,3	25,2	61	35	10,1	5,6	1	-0,2	0,5	0,0	11,7	32,2	3,2	0,0	1	2	0,0	20	0	6
30	11,08	30	3	1	0,3	0,3	-15,7	35,0	70	35	10,1	5,6	1	-0,2	0,5	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	1	4	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-1,0	-0,3	-14,7	23,4	67	35	10,1	5,6	1	-0,2	0,5	0,0	11,7	32,2	3,2	0,0	1	2	0,0	20	0	6
31	7,24	1	1	1	-0,3	0,3	-16,5	15,2	49	35	4,6	4,6	1	-0,1	0,0	0,0	6,3	6,3	1,4	0,0	0	2	0,0	20	0	6
31	11,08	30	3	1	-0,3	0,3	-16,2	15,4	49	35	4,6	4,6	1	-0,1	0,0	0,0	6,3	6,3	1,4	0,0	0	2	0,0	20	0	6
2.5	0,00	30	5	1	-0,3	-0,3	-15,7	15,9	49	35	4,6	4,6	1	-0,1	0,0	0,0	6,3	6,3	1,4	0,0	0	2	0,0	20	0	6
32	7,24	1	1	1	-2,2	0,6	-29,1	5,0	45	35	8,0	6,0	1	-0,2	-1,6	0,0	11,5	11,5	1,3	0,0	6	14	0,0	22	0	6
32	11,08	30	3	1	0,7	-0,6	-28,7	10,9	37	35	8,0	6,0	1	-0,2	-1,6	0,0	5,7	5,7	1,3	0,0	6	28	0,0	22	0	6
2.5	0,00	30	5	1	2,7	-0,6	-28,4	4,1	48	35	8,0	6,0	1	-0,2	-1,6	0,0	11,5	11,5	1,3	0,0	6	14	0,0	22	0	6
35	7,24	33	1	1	2,2	1,9	-35,9	4,3	60	35	4,6	4,6	1	-0,9	1,0	0,0	11,8	28,9	3,0	0,0	4	8	0,0	20	0	6
35	11,08	30	3	1	1,0	0,8	-35,4	10,1	59	35	4,6	4,6	1	-0,9	1,0	0,0	6,3	12,2	3,0	0,0	4	15	0,0	20	0	6
2.5	0,00	55	5	1	-0,7	-0,9	-34,7	10,0	67	35	4,6	4,6	1	-0,9	1,0	0,0	11,8	28,9	3,0	0,0	4	8	0,0	20	0	6
125	7,24	88	1	1	0,6	0,1	-5,7	31,3	100	27	2,3	6,8	1	0,0	0,0	0,0	7,5	135,4	11,5	0,0	0	0	0,0	20	0	10
125	11,08	15	3	1	0,5	-0,1	-3,9	43,5	100	29	2,3	6,8	1	0,0	0,0	0,0	7,5	135,4	11,5	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5	0,00	210	5	1	0,5	-0,1	-2,7	59,1	100	32	2,3	6,8	1	0,0	0,0	0,0	7,5	135,4	11,5	0,0	0	0	0,0	20	0	10
135	7,24	89	1	1	-3,1	0,2	-9,4	17,3	100	35	2,3	6,8	1	0,0	-1,9	0,0	81,8	106,0	8,6	0,0	2	1	0,0	20	0	10
135	11,08	15	3	1	1,2	0,1	-7,3	24,9	100	28	2,3	6,8	1	0,0	-1,9	0,0	81,8	106,0	8,6	0,0	2	1	0,0	20	0	10
2.5	0,00	240	5	1	4,1	0,1	-5,9	14,8	100	23	2,3	6,8	1	0,0	-1,9	0,0	81,8	106,0	8,6	0,0	2	1	0,0	20	0	10
138	7,24	89	1	1	-3,0	0,1	-6,0	19,3	100	28	2,3	6,8	1	0,0	-1,8	0,0	81,4	105,5	8,6	0,0	2	1	0,0	20	0	10
138	11,08	15	3	1	1,2	0,1	-3,9	39,0	100	33	2,3	6,8	1	0,0	-1,8	0,0	81,4	105,5	8,6	0,0	2	1	0,0	20	0	10
2.5	0,00	240	5	1	4,0	0,1	-2,6	14,6	100	17	2,3	6,8	1	0,0	-1,8	0,0	81,4	105,5	8,6	0,0	2	1	0,0	20	0	10
8	11,08	4	1	1	0,2	-1,2	-11,6	4,8	100	22	3,4	3,4	1	2,3	-0,2	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	5	33	0,0	18	0	6
8	13,22	30	3	1	0,3	1,3	-11,1	4,4	100	22	3,4	3,4	1	2,3	-0,2	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	5	33	0,0	18	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,4	3,0	-10,7	1,9	100	21	3,4	3,4	1	2,3	-0,2	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	5	33	0,0	18	0	6
9	12,88	4	1	1	-1,6	-0,3	-16,4	9,8	99	35	4,6	4,6	1	-0,4	4,6	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	9	34	0,0	20	0	6
9	13,22	30	3	1	-2,5	-0,3	-16,3	6,4	100	29	4,6	4,6	1	-0,4	4,6	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	9	34	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-3,2	-0,3	-16,2	5,2	100	26	4,6	4,6	1	-0,4	4,6	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	9	34	0,0	20	0	6
10	11,08	4	1	1	-0,5	0,5	-22,9	17,5	81	35	4,6	4,6	1	-0,8	2,5	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	6	19	0,0	20	0	6
10	12,88	30	3	1	-2,1	-0,5	-22,6	8,0	87	35	4,6	4,6	1	-0,8	2,5	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	6	19	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-3,3	-0,6	-22,4	5,3	94	35	4,6	4,6	1	-0,8	2,5	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	6	19	0,0	20	0	6
11	11,08	4	1	1	-0,6	-0,5	-21,8	15,9	76	35	4,6	4,6	1	0,8	2,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	6	16	0,0	20	0	6
11	12,88	30	3	1	-2,0	0,4	-21,5	8,3	88	35	4,6	4,6	1	0,8	2,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	6	16	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-2,9	0,4	-21,3	5,9	100	34	4,6	4,6	1	0,8	2,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	6	16	0,0	20	0	6
12	11,08	4	1	1	-0,6	-1,3	-22,3	6,7	100	32	4,6	4,6	1	2,1	2,2	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	8	33	0,0	20	0	6
12	12,88	30	3	1	-2,1	0,4	-22,0	8,2	87	35	4,6	4,6	1	2,1	2,2	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	8	33	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-3,0	1,0	-21,8	5,0	75	35	4,6	4,6	1	2,1	2,2	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	8	33	0,0	20	0	6
13	11,08	4	1	1	0,9	2,7	-26,0	3,3	100	31	4,6	4,6	1	-5,0	2,9	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	15	79	0,0	20	0	6
13	12,90	30	3	1	-1,0	-0,6	-25,7	11,4	69	35	4,6	4,6	1	-5,0	2,9	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	15	79	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-2,3	-2,9	-25,5	2,9	83	35	4,6	4,6	1	-5,0	2,9	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	15	79	0,0	20	0	6
14	11,08	4	1	1	0,7	1,5	-9,8	3,8	100	25	3,4	3,4	1	-2,6	0,2	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	6	37	0,0	18	0	6
14	12,90	30	3	1	0,6	0,3	-9,6	15,0	94	35	3,4	3,4	1	-2,6	0,2	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	6	37	0,0	18	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,5	-1,5	-9,3	3,8	100	23	3,4	3,4	1	-2,6	0,2	0,0	7,0	14,9	3,7	0,0	6	37	0,0	18	0	6
15	11,08	4	1	1	-0,8	0,2	-8,3	16,2	100	31	3,1	6,2	1	0,5	-0,6	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	2	8	0,0	20	0	6
15	14,37	30	3	1	0,2	1,0	-7,6	6,9	100	20	3,1	6,2	1	0,5	-0,6	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	2	8	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,7	1,5	-7,1	4,4	100	24	3,1	6,2	1	0,5	-0,6	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	2	8	0,0	20	0	6
16	11,08	4	1	1	0,2	0,2	-8,8	38,1	100	31	3,1	6,2	1	-1,1	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	2	17	0,0	20	0	6
16	14,28	30	3	1	0,2	-1,2	-8,3	5,9	100	20	3,1	6,2	1	-1,1	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	2	17	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,2	-2,0	-7,9	3,4	100	18	3,1	6,2	1	-1,1	-0,1	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	2	17	0,0	20	0	6
23	11,08	4	1	1	1,6	0,4	-8,1	9,2	100	35	4,0	7,1	1	-0,3	0,7	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	2	5	0,0	20	0	6
23	13,27	30	3	1	1,1	0,2	-7,8	13,7	100	29	4,0	7,1	1	-0,3	0,7	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	2	5	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	0,4	-0,1	-7,3	35,2	87	35	4,0	7,1	1	-0,3	0,7	0,0	6,3	13,3	3,2	0,0	2	5	0,0	20	0	6
35	11,08	33	1	1	1,9	2,2	-21,3	4,4	68	35	7,7	4,6	1	-5,0	2,8	0,0	6,3	12,2	3,0	0,0	17	80	0,0	20	0	6
35	12,88	30	3	1	0,4	-1,1	-21,0	9,3	83	35	7,7	4,6	1	-5,0	2,8	0,0	6,3	12,2	3,0	0,0	17	80	0,0	20	0	6
2.5	0,00	55	5	1	-1,1	-3,3	-20,9	3,1	85	35	7,7	4,6	1	-5,0	2,8	0,0	6,3	12,2	3,0	0,0	17	80	0,0	20	0	6
9	11,08	4	1	1	-0,4	-2,8	-22,2	3,1	100	26	4,6	4,6	1	5,6	0,5	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	12	89	0,0	20	0	6
9	12,88	30	3	1	-0,4	0,9	-21,9	9,0	100	31	4,6	4,6	1	5,6	0,5	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	12	89	0,0	20	0	6
2.5	0,00	60	5	1	-0,5	3,4	-21,7	2,5	100	26	4,6	4,6	1	5,6	0,5	0,0	6,3	13,4	3,3	0,0	12	89	0,0	20	0	6
84	3,40	86	1	1	-0,7	-4,3	-34,1	9,5	100	25	4,0	40,2	1	6,6	5,1	0,0	97,5	777,0	161,7	0,0	5	7	0,0	10	0	12
84	5,32	30	3	1	-6,2	3,2	-30,7	12,6	100	28	4,0	40,2	1	6,6	5,1	0,0	97,5	777,0	161,7	0,0	5	7	0,0	10	0	12
2.5	0,00	396	5	1	-10,2	8,3	-28,4	4,9	100	27	4,0	40,2	1	6,6	5,1	0,0	97,5	777,0	161,7	0,0	5	7	0,0	10	0	12
142	3,40	90	1	1	-2,3	-0,3	-15,2	23,2	83	35	4,0	12,1	1	0,1	-0,9	0,0	72,3	83,7	11,8	0,0	1	1	0,0	10	0	8
142	7,24	30	3	1	-1,0	-0,3	-13,7	40,5	71	35	4,0	12,1	1	0,1	-0,9	0,0	72,3	83,7	11,8	0,0	1	1	0,0	10	0	8
2.5	0,00	130	5	1	0,9	0,2	-11,4	45,8	71	35	4,0	12,1	1	0,1	-0,9	0,0	72,3	83,7	11,8	0,0	1	1	0,0	10	0	8
142	7,24	90	1	1	0,4	0,2	-10,3	58,8	100	34	4,0	12,1	1	0,0	-0,4	0,0	71,7	83,0	11,8	0,0	1	0	0,0	10	0	8
142	11,08	30	3	1	1,3	0,2	-8,0	40,0	90	35	4,0	12,1	1	0,0	-0,4	0,0	71,7	83,0	11,8	0,0	1	0	0,0	10	0	8
2.5	0,00	130	5	1	1,9	-0,1	-6,5	28,6	100	31	4,0	12,1	1	0,0	-0,4	0,0	71,7	83,0	11,8	0,0	1	0	0,0	10	0	8
126	7,24	91	1	1	-1,8	-0,3	-13,1	26,1	77	35	4,0	12,1	1	0,1	-0,7	0,0	63,9	73,6	10,3	0,0	1	1	0,0	10	0	8
126	3,40	30	3	1	-0,7	-0,2	-11,8	47,2	70	35	4,0	12,1	1	0,1	-0,7	0,0	63,9	73,6	10,3	0,0	1	1	0,0	10	0	8
2.5	0,00	115	5	1	0,9	0,2	-9,8	43,8	71	35	4,0	12,1	1	0,1	-0,7	0,0	63,9	73,6	10,3	0,0	1	1	0,0	10	0	8
126	11,08	91	1	1	0,7	0,1	-7,3	58,1	73	35	4,0	12,1	1	0,0	0,3	0,0	63,2	72,7	10,3	0,0	0	0	0,0	10	0	8
126	7,24	30	3	1	0,3	0,1	-6,0	92,1	82	35	4,0	12,1	1	0,0	0,3	0,0	63,2	72,7	10,3	0,0	0	0	0,0	10	0	8
2.5	0,00	115	5	1	-0,3	-0,1	-4,0	116,5	72	35	4,0	12,1	1	0,0	0,3	0,0	63,2	72,7	10,3	0,0	0	0	0,0	10	0	8
84	5,32	86	1	1	-7,9	-2,4	-10,8	15,9	100	30	4,0	40,2	1	1,2	-2,5	0,0	212,9	257,1	39,1	0,0	2	1	0,0	10	0	12
84	7,24	30	3	1	-6,0	-1,4	-8,5	26,2	100	31	4,0	40,2	1	1,2	-2,5	0,0	212,9	257,1	39,1	0,0	2	1	0,0	10	0	12
2.5	0,00	396	5	1	-3,1	0,1	-5,1	161,3	100	35	4,0	40,2	1	1,2	-2,5	0,0	212,9	257,1	39,1	0,0	2	1	0,0	10	0	12

STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE

			F E S S U R A Z I O N E									F R E C C E			T E N S I O N I								
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. lim	mm cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce limite	mm calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)
8	3,40		Rara												Rara cls	172,0	70,6	1	1	-3,9	0,0	0,0
85	3,40		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-3,5	0,0	0,0				Rara fer	3440	1296	2	1	-1,5	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-3,4	0,0	0,0				Perm cls	129,0	61,0	1	1	-3,4	0,0	0,0
15	3,40		Rara												Rara cls	172,0	96,6	5	1	-6,3	0,0	0,0
16	3,40		Freq 0,4	0,047	148	1	1	1	-4,0	0,0	0,0				Rara fer	3440	1229	1	1	-4,5	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,052	149	1	1	1	-3,9	0,0	0,0				Perm cls	129,0	85,0	5	1	-5,5	0,0	0,0
16	3,40		Rara												Rara cls	172,0	78,1	5	1	-26,3	0,0	0,0
17	3,40		Freq 0,4	0,045	112	5	1	1	-24,2	0,0	0,0				Rara fer	3440	1346	3	1	14,0	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,047	112	5	1	1	-23,5	0,0	0,0				Perm cls	129,0	70,2	5	1	-23,5	0,0	0,0
17	3,40		Rara												Rara cls	172,0	73,1	1	1	-24,5	0,0	0,0
18	3,40		Freq 0,4	0,042	114	5	1	1	-21,5	0,0	0,0				Rara fer	3440	1120	3	1	11,6	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,045	114	5	1	1	-20,8	0,0	0,0				Perm cls	129,0	65,6	1	1	-21,9	0,0	0,0
18	3,40		Rara												Rara cls	172,0	74,3	5	1	-24,3	0,0	0,0
19	3,40		Freq 0,4	0,045	114	5	1	1	-22,3	0,0	0,0				Rara fer	3440	1165	5	1	-24,3	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,047	114	5	1	1	-21,7	0,0	0,0				Perm cls	129,0	66,6	5	1	-21,7	0,0	0,0
19	3,40		Rara												Rara cls	172,0	76,7	1	1	-25,1	0,0	0,0
20	3,40		Freq 0,4	0,057	128	5	1	1	-17,6	0,0	0,0				Rara fer	3440	1366	5	1	-19,2	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,061	128	5	1	1	-17,1	0,0	0,0				Perm cls	129,0	68,7	1	1	-22,4	0,0	0,0
20	3,40		Rara												Rara cls	172,0	46,6	1	1	-12,7	0,0	0,0
21	3,40		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-11,7	0,0	0,0				Rara fer	3440	1382	2	1	-6,0	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-11,3	0,0	0,0				Perm cls	129,0	41,7	1	1	-11,3	0,0	0,0
9	3,40		Rara												Rara cls	172,0	82,3	5	1	-27,8	0,0	0,0
10	3,40		Freq 0,4	0,049	124	1	1	1	-17,7	0,0	0,0				Rara fer	3440	1420	3	1	14,7	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,053	124	1	1	1	-17,2	0,0	0,0				Perm cls	129,0	73,5	5	1	-24,7	0,0	0,0
10	3,40		Rara												Rara cls	172,0	78,1	1	1	-26,3	0,0	0,0
11	3,40		Freq 0,4	0,046	114	5	1	1	-23,0	0,0	0,0				Rara fer	3440	1206	3	1	12,5	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,049	114	5	1	1	-22,3	0,0	0,0				Perm cls	129,0	69,7	1	1	-23,3	0,0	0,0
11	3,40		Rara												Rara cls	172,0	79,4	5	1	-26,1	0,0	0,0
12	3,40		Freq 0,4	0,049	114	5	1	1	-23,8	0,0	0,0				Rara fer	3440	1250	5	1	-26,1	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,051	114	5	1	1	-23,1	0,0	0,0				Perm cls	129,0	70,8	5	1	-23,1	0,0	0,0
12	3,40		Rara												Rara cls	172,0	82,6	1	1	-27,2	0,0	0,0
13	3,40		Freq 0,4	0,064	128	5	1	1	-19,4	0,0	0,0				Rara fer	3440	1508	5	1	-21,1	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,068	128	5	1	1	-18,8	0,0	0,0				Perm cls	129,0	73,7	1	1	-24,1	0,0	0,0
13	3,40		Rara												Rara cls	172,0	44,5	1	1	-12,1	0,0	0,0
14	3,40		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-11,2	0,0	0,0				Rara fer	3440	1248	2	1	-5,4	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-10,8	0,0	0,0				Perm cls	129,0	40,0	1	1	-10,8	0,0	0,0
1	3,40		Rara												Rara cls	172,0	50,4	1	1	-5,0	0,0	0,0
8	3,40		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-4,3	0,0	0,0				Rara fer	3440	936	3	1	2,5	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-4,0	0,0	0,0				Perm cls	129,0	40,4	1	1	-4,0	0,0	0,0
2	3,40		Rara												Rara cls	172,0	61,1	1	1	-6,1	0,0	0,0
9	3,40		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-4,6	0,0	0,0				Rara fer	3440	1112	3	1	2,9	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-4,0	0,0	0,0				Perm cls	129,0	40,8	1	1	-4,0	0,0	0,0
3	3,40		Rara												Rara cls	172,0	141,1	1	1	-6,2	0,0	0,0
10	3,40		Freq 0,4	0,067	129	1	1	1	-4,6	0,0	0,0				Rara fer	3440	1959	1	1	-6,2	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,061	130	1	1	1	-3,9	0,0	0,0				Perm cls	129,0	93,1	1	1	-3,9	0,0	0,0
4	3,40		Rara												Rara cls	172,0	141,1	1	1	-6,2	0,0	0,0
11	3,40		Freq 0,4	0,067	129	1	1	1	-4,6	0,0	0,0				Rara fer	3440	1959	1	1	-6,2	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,061	130	1	1	1	-3,9	0,0	0,0				Perm cls	129,0	93,1	1	1	-3,9	0,0	0,0
5	3,40		Rara												Rara cls	172,0	141,1	1	1	-6,2	0,0	0,0
12	3,40		Freq 0,4	0,067	129	1	1	1	-4,6	0,0	0,0				Rara fer	3440	1960	1	1	-6,2	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,062	130	1	1	1	-3,9	0,0	0,0				Perm cls	129,0	93,2	1	1	-3,9	0,0	0,0
6	3,40		Rara												Rara cls	172,0	141,0	1	1	-6,2	0,0	0,0
13	3,40		Freq 0,4	0,067	129	1	1	1	-4,6	0,0	0,0				Rara fer	3440	1958	1	1	-6,2	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,061	130	1	1	1	-3,9	0,0	0,0				Perm cls	129,0	93,1	1	1	-3,9	0,0	0,0
16	3,40		Rara												Rara cls	172,0	83,9	5	1	-3,0	0,0	0,0
23	3,40		Freq 0,4	0,039	142	5	1	1	-2,4	0,0	0,0				Rara fer	3440	1189	5	1	-3,0	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-2,2	0,0	0,0				Perm cls	129,0	62,9	5	1	-2,2	0,0	0,0
17	3,40		Rara												Rara cls	172,0	112,9	5	1	-4,1	0,0	0,0
24	3,40		Freq 0,4	0,051	142	5	1	1	-3,0	0,0	0,0				Rara fer	3440	1637	5	1	-4,1	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,049	142	5	1	1	-2,5	0,0	0,0				Perm cls	129,0	72,2	5	1	-2,5	0,0	0,0
18	3,40		Rara												Rara cls	172,0	116,5	5	1	-4,2	0,0	0,0
25	3,40		Freq 0,4	0,055	142	5	1	1	-3,1	0,0	0,0				Rara fer	3440	1695	5	1	-4,2	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,053	142	5	1	1	-2,7	0,0	0,0				Perm cls	129,0	76,0	5	1	-2,7	0,0	0,0
19	3,40		Rara												Rara cls	172,0	116,6	5	1	-4,2	0,0	0,0
26	3,40		Freq 0,4	0,055	142	5	1	1	-3,1	0,0	0,0				Rara fer	3440	1696	5	1	-4,2	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,053	142	5	1	1	-2,7	0,0	0,0				Perm cls	129,0	76,1	5	1	-2,7	0,0	0,0
20	3,40		Rara												Rara cls	172,0	116,1	5	1	-4,2	0,0	0,0
27	3,40		Freq 0,4	0,054	142	5	1	1	-3,1	0,0	0,0				Rara fer	3440	1689	5	1	-4,2	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,052	142	5	1	1	-2,7	0,0	0,0				Perm cls	129,0	75,8	5	1	-2,7	0,0	0,0
85	3,40	1	Rara												Rara cls	172,0	28,8	1	1	1,3	0,0	0,0
9	3,40	/	Freq 0,4	0,000		0	1	1	1,2	0,0	0,0				Rara fer	3440	581	1	1	1,3	0,0	0,0
		2	Perm 0,3	0,000		0	1	1	1,1	0,0	0,0				Perm cls	129,0	24,9	1	1	1,1	0,0	0,0
22	3,40		Rara												Rara cls	172,0	25,6	5	1	-1,6	0,0	0,0
40	3,40		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-1,4	0,0	0,0				Rara fer	3440	387	5	1	-1,6	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-1,4	0,0	0,0				Perm cls	129,0	22,4	5	1	-1,4	0,0	0,0
33	7,24		Rara												Rara cls	172,0	29,8	5	1	-6,9	0,0	0,0
31	7,24		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-6,5	0,0	0,0				Rara fer	3440	606	5	1	-6,9	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-6,4	0,0	0,0				Perm cls	129,0	27,4	5	1	-6,4	0,0	0,0
31	7,24		Rara												Rara cls	172,0	25,1	1	1	-6,3	0,0	0,0
30	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-5,9	0,0	0,0				Rara fer	3440	503	1	1	-6,3	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-5,8	0,0	0,0				Perm cls	129,0	23,1	1	1	-5,8	0,0	0,0
30	7,24		Rara												Rara cls	172,0	12,0	1	1	-3,0	0,0	0,0
29	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-2,8	0,0	0,0				Rara fer	3440	245	1	1	-3,0	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-2,8	0,0	0,0				Perm cls	129,0	11,4	1	1	-2,8	0,0	0,0
36	7,24		Rara												Rara cls	172,0	34,9	5	1	-7,3	0,0	0,0
35	7,24		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-6,7	0,0	0,0				Rara fer	3440	838	5	1	-7,3	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-6,5	0,0	0,0				Perm cls	129,0	31,0	5	1	-6,5	0,0	0,0

STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE

			F E S S U R A Z I O N E								F R E C C E			T E N S I O N I							
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. lim	mm cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce limite	mm calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)
35	7,24		Rara												Rara cls	172,0	41,0	3	1	8,1	0,0	0,0
22	7,24		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-9,7	0,0	0,0				Rara fer	3440	979	3	1	8,1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-9,5	0,0	0,0				Perm cls	129,0	36,4	3	1	7,2	0,0	0,0
22	7,24		Rara												Rara cls	172,0	25,4	1	1	-1,8	0,0	0,0
40	7,24		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-1,7	0,0	0,0				Rara fer	3440	313	1	1	-1,8	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,7	0,0	0,0				Perm cls	129,0	23,4	1	1	-1,7	0,0	0,0
34	7,24		Rara												Rara cls	172,0	34,2	5	1	-10,1	0,0	0,0
32	7,24		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-9,3	0,0	0,0				Rara fer	3440	556	5	1	-10,1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-9,0	0,0	0,0				Perm cls	129,0	30,8	5	1	-9,0	0,0	0,0
32	7,24		Rara												Rara cls	172,0	34,0	1	1	-9,7	0,0	0,0
15	7,24		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-8,8	0,0	0,0				Rara fer	3440	548	3	1	3,8	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-8,5	0,0	0,0				Perm cls	129,0	29,9	1	1	-8,5	0,0	0,0
23	6,70		Rara												Rara cls	172,0	71,5	5	1	-10,3	0,0	2,2
24	6,70		Freq	0,4	0,033	121	5	1	-8,6	0,0	1,8				Rara fer	3440	1135	3	1	5,6	0,0	2,2
			Perm	0,3	0,036	121	5	1	-8,1	0,0	1,7				Perm cls	129,0	57,3	5	1	-8,1	0,0	1,7
24	6,70		Rara												Rara cls	172,0	66,4	1	1	-9,5	0,1	2,5
25	6,70		Freq	0,4	0,030	121	1	1	-8,0	0,0	2,1				Rara fer	3440	975	1	1	-9,5	0,1	2,5
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-7,6	0,0	2,0				Perm cls	129,0	53,1	1	1	-7,6	0,0	2,0
25	6,70		Rara												Rara cls	172,0	62,7	5	1	-9,0	0,0	2,4
26	6,70		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-7,5	0,0	2,0				Rara fer	3440	918	3	1	4,4	0,0	2,4
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-7,1	0,0	1,9				Perm cls	129,0	50,1	5	1	-7,1	0,0	1,9
26	6,70		Rara												Rara cls	172,0	64,0	1	1	-9,1	0,0	1,8
27	7,24		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-7,6	0,0	1,5				Rara fer	3440	959	5	1	-8,5	0,0	2,8
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-7,2	0,0	1,4				Perm cls	129,0	51,1	1	1	-7,2	0,0	1,4
27	7,24		Rara												Rara cls	172,0	32,0	1	1	-7,4	0,0	0,0
28	7,24		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-6,3	0,0	0,0				Rara fer	3440	2181	2	2	-2,5	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-6,0	0,0	0,0				Perm cls	129,0	26,1	1	1	-6,0	0,0	0,0
15	7,24		Rara												Rara cls	172,0	89,9	1	1	-5,2	0,0	0,0
16	7,24		Freq	0,4	0,050	143	1	1	-4,7	0,0	0,0				Rara fer	3440	1307	1	1	-5,2	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,057	143	1	1	-4,6	0,0	0,0				Perm cls	129,0	78,9	1	1	-4,6	0,0	0,0
16	7,24		Rara												Rara cls	172,0	43,1	5	1	-19,9	0,0	0,0
17	7,24		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-17,5	0,0	0,0				Rara fer	3440	1045	3	1	11,3	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-16,8	0,0	0,0				Perm cls	129,0	36,7	5	1	-16,8	0,0	0,0
17	7,24		Rara												Rara cls	172,0	41,6	1	1	-19,1	0,0	0,0
18	7,24		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-16,8	0,0	0,0				Rara fer	3440	823	3	1	8,9	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-16,2	0,0	0,0				Perm cls	129,0	35,3	1	1	-16,2	0,0	0,0
18	7,24		Rara												Rara cls	172,0	41,5	5	1	-19,1	0,0	0,0
19	7,24		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-16,8	0,0	0,0				Rara fer	3440	810	3	1	8,8	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-16,1	0,0	0,0				Perm cls	129,0	35,2	5	1	-16,1	0,0	0,0
19	7,24		Rara												Rara cls	172,0	43,8	1	1	-20,2	0,0	0,0
20	7,24		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-17,8	0,0	0,0				Rara fer	3440	1097	3	1	11,9	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-17,1	0,0	0,0				Perm cls	129,0	37,2	1	1	-17,1	0,0	0,0
20	7,24		Rara												Rara cls	172,0	103,6	1	1	-6,1	0,0	0,0
21	7,24		Freq	0,4	0,064	143	1	1	-5,5	0,0	0,0				Rara fer	3440	1523	1	1	-6,1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,071	143	1	1	-5,4	0,0	0,0				Perm cls	129,0	92,0	1	1	-5,4	0,0	0,0
8	7,24	1	Rara												Rara cls	172,0	17,4	1	1	-0,9	0,0	0,0
85	7,24	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,9	0,0	0,0				Rara fer	3440	344	4	1	0,4	0,0	0,0
		2	Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,8	0,0	0,0				Perm cls	129,0	15,4	1	1	-0,8	0,0	0,0
9	7,24		Rara												Rara cls	172,0	86,2	5	1	-29,2	0,0	0,0
10	7,24		Freq	0,4	0,072	141	3	1	15,3	0,0	0,0				Rara fer	3440	1613	3	1	16,7	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,078	141	3	1	14,8	0,0	0,0				Perm cls	129,0	77,0	5	1	-25,9	0,0	0,0
10	7,24		Rara												Rara cls	172,0	81,9	1	1	-27,7	0,0	0,0
11	7,24		Freq	0,4	0,047	112	1	1	-25,3	0,0	0,0				Rara fer	3440	1231	1	1	-27,7	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,050	112	1	1	-24,5	0,0	0,0				Perm cls	129,0	73,0	1	1	-24,5	0,0	0,0
11	7,24		Rara												Rara cls	172,0	81,5	5	1	-26,8	0,0	0,0
12	7,24		Freq	0,4	0,050	114	5	1	-24,5	0,0	0,0				Rara fer	3440	1285	5	1	-26,8	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,053	114	5	1	-23,7	0,0	0,0				Perm cls	129,0	72,6	5	1	-23,7	0,0	0,0
12	7,24		Rara												Rara cls	172,0	83,9	1	1	-27,6	0,0	0,0
13	7,24		Freq	0,4	0,052	114	1	1	-25,3	0,0	0,0				Rara fer	3440	1420	3	1	14,7	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,055	114	1	1	-24,5	0,0	0,0				Perm cls	129,0	74,8	1	1	-24,5	0,0	0,0
13	7,24		Rara												Rara cls	172,0	51,5	1	1	-14,1	0,0	0,0
14	7,24		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-13,0	0,0	0,0				Rara fer	3440	1363	2	1	-5,9	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-12,7	0,0	0,0				Perm cls	129,0	46,6	1	1	-12,7	0,0	0,0
2	7,24		Rara												Rara cls	172,0	60,0	5	1	-18,9	0,0	0,0
3	7,24		Freq	0,4	0,035	116	5	1	-17,3	0,0	0,0				Rara fer	3440	985	3	1	10,2	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-16,8	0,0	0,0				Perm cls	129,0	53,6	5	1	-16,8	0,0	0,0
3	7,24		Rara												Rara cls	172,0	58,6	1	1	-18,4	0,0	0,0
4	7,24		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-16,9	0,0	0,0				Rara fer	3440	955	1	1	-18,4	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-16,4	0,0	0,0				Perm cls	129,0	52,4	1	1	-16,4	0,0	0,0
4	7,24		Rara												Rara cls	172,0	58,0	5	1	-18,2	0,0	0,0
5	7,24		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-16,7	0,0	0,0				Rara fer	3440	946	5	1	-18,2	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-16,2	0,0	0,0				Perm cls	129,0	51,8	5	1	-16,2	0,0	0,0
5	7,24		Rara												Rara cls	172,0	59,7	1	1	-18,8	0,0	0,0
6	7,24		Freq	0,4	0,035	116	1	1	-17,2	0,0	0,0				Rara fer	3440	1036	5	1	-14,8	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-16,7	0,0	0,0				Perm cls	129,0	53,4	1	1	-16,7	0,0	0,0
6	7,24		Rara												Rara cls	172,0	45,3	2	1	-4,0	0,0	0,0
7	7,24		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-10,3	0,0	0,0				Rara fer	3440	3412	2	1	-4,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-10,0	0,0	0,0				Perm cls	129,0	41,0	2	1	-3,6	0,0	0,0
1	7,24		Rara												Rara cls	172,0	24,4	1	1	-4,2	0,0	0,0
8	7,24		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-4,1	0,0	0,0				Rara fer	3440	741	3	1	2,8	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-4,1	0,0	0,0				Perm cls	129,0	23,7	1	1	-4,1	0,0	0,0
8	7,24		Rara												Rara cls	172,0	21,8	2	1	-1,9	0,0	0,0
15	7,24		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-3,8	0,0	0,0				Rara fer	3440	1661	2	1	-1,9	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-3,7	0,0	0,0				Perm cls	129,0	21,1	2	1	-1,8	0,0	0,0
15	7,24		Rara												Rara cls	172,0	29,4	5	1	-6,3	0,0	0,0
22	7,24		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-4,9	0,0	0,0				Rara fer	3440	945	3	1	3,6	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-4,3	0,0	0,0				Perm cls	129,0	20,4	5	1	-4,3	0,0	0,0

STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE

			F E S S U R A Z I O N E									F R E C C E			T E N S I O N I								
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. lim	mm cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce limite	mm calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)
22	7,24		Rara												Rara cls	172,0	31,6	1	1	-1,2	0,0	0,0
30	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-0,7	0,0	0,0				Rara fer	3440	442	1	1	-1,2	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-0,5	0,0	0,0				Perm cls	129,0	14,6	1	1	-0,5	0,0	0,0
2	7,24		Rara												Rara cls	172,0	54,7	1	1	-4,6	0,0	0,0
9	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-3,9	0,0	0,0				Rara fer	3440	1273	1	1	-4,6	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-3,6	0,0	0,0				Perm cls	129,0	43,0	1	1	-3,6	0,0	0,0
9	7,24		Rara												Rara cls	172,0	33,7	1	1	-1,1	0,0	0,0
16	7,24		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-0,7	0,0	0,0				Rara fer	3440	535	1	1	-1,1	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-0,6	0,0	0,0				Perm cls	129,0	16,3	5	1	-0,6	0,0	0,0
16	7,24		Rara												Rara cls	172,0	26,3	4	2	0,7	0,0	0,0
72	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	2	-0,9	0,0	0,0				Rara fer	3440	512	4	2	0,7	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-0,9	0,0	0,0				Perm cls	129,0	26,4	4	1	0,7	0,0	0,0
17	7,24		Rara												Rara cls	172,0	29,4	5	1	-3,2	0,1	-2,3
24	6,70		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-2,5	0,1	-1,8				Rara fer	3440	593	5	1	-3,2	0,1	-2,3
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-2,3	0,1	-1,6				Perm cls	129,0	21,5	5	1	-2,3	0,1	-1,6
18	7,24		Rara												Rara cls	172,0	28,1	5	1	-3,0	0,1	-2,2
25	6,70		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-2,4	0,0	-1,7				Rara fer	3440	568	5	1	-3,0	0,1	-2,2
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-2,2	0,0	-1,5				Perm cls	129,0	20,4	5	1	-2,2	0,0	-1,5
19	7,24		Rara												Rara cls	172,0	28,1	5	1	-3,0	0,0	-2,2
26	6,70		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-2,4	0,0	-1,7				Rara fer	3440	568	5	1	-3,0	0,0	-2,2
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-2,2	0,0	-1,5				Perm cls	129,0	20,3	5	1	-2,2	0,0	-1,5
3	7,24		Rara												Rara cls	172,0	140,7	5	1	-6,0	0,0	0,0
10	7,24		Freq 0,4	0,073	135	1	1	1	-4,5	0,0	0,0				Rara fer	3440	2071	1	1	-6,1	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,068	135	1	1	1	-3,9	0,0	0,0				Perm cls	129,0	91,9	5	1	-3,8	0,0	0,0
10	7,24		Rara												Rara cls	172,0	44,8	5	1	-1,2	0,0	0,0
17	7,24		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-0,8	0,0	0,0				Rara fer	3440	978	5	1	-1,2	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-0,7	0,0	0,0				Perm cls	129,0	24,1	5	1	-0,7	0,0	0,0
4	7,24		Rara												Rara cls	172,0	140,6	5	1	-6,0	0,0	0,0
11	7,24		Freq 0,4	0,073	135	1	1	1	-4,5	0,0	0,0				Rara fer	3440	2072	1	1	-6,1	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,068	135	1	1	1	-3,9	0,0	0,0				Perm cls	129,0	91,8	5	1	-3,8	0,0	0,0
11	7,24		Rara												Rara cls	172,0	44,3	5	1	-1,2	0,0	0,0
18	7,24		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-0,8	0,0	0,0				Rara fer	3440	967	5	1	-1,2	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-0,6	0,0	0,0				Perm cls	129,0	23,6	5	1	-0,6	0,0	0,0
5	7,24		Rara												Rara cls	172,0	140,4	5	1	-6,0	0,0	0,0
12	7,24		Freq 0,4	0,074	135	1	1	1	-4,6	0,0	0,0				Rara fer	3440	2077	1	1	-6,1	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,068	135	1	1	1	-3,9	0,0	0,0				Perm cls	129,0	92,0	1	1	-3,9	0,0	0,0
12	7,24		Rara												Rara cls	172,0	43,9	5	1	-1,2	0,0	0,0
19	7,24		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-0,8	0,0	0,0				Rara fer	3440	958	5	1	-1,2	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-0,6	0,0	0,0				Perm cls	129,0	23,1	5	1	-0,6	0,0	0,0
6	7,24		Rara												Rara cls	172,0	128,6	1	1	-6,1	0,0	0,0
13	7,24		Freq 0,4	0,063	130	1	1	1	-4,6	0,0	0,0				Rara fer	3440	1860	1	1	-6,1	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,059	130	1	1	1	-3,9	0,0	0,0				Perm cls	129,0	85,1	1	1	-3,9	0,0	0,0
13	7,24		Rara												Rara cls	172,0	33,5	5	1	-1,3	0,0	0,0
20	7,24		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-0,9	0,0	0,0				Rara fer	3440	397	5	1	-1,3	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-0,7	0,0	0,0				Perm cls	129,0	19,3	5	1	-0,7	0,0	0,0
20	7,24		Rara												Rara cls	172,0	22,9	4	2	0,7	0,0	0,0
94	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	2	-0,8	0,0	0,0				Rara fer	3440	390	4	2	0,7	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-0,8	0,0	0,0				Perm cls	129,0	23,1	4	1	0,7	0,0	0,0
7	7,24		Rara												Rara cls	172,0	30,9	5	1	-5,1	0,0	0,0
14	7,24		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-4,4	0,0	0,0				Rara fer	3440	1076	3	1	3,5	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-4,1	0,0	0,0				Perm cls	129,0	25,0	5	1	-4,1	0,0	0,0
14	7,24		Rara												Rara cls	172,0	19,5	5	1	-3,2	0,0	0,0
21	7,24		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-2,8	0,0	0,0				Rara fer	3440	765	4	1	-0,9	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-2,6	0,0	0,0				Perm cls	129,0	16,1	5	1	-2,6	0,0	0,0
21	7,24		Rara												Rara cls	172,0	22,6	1	1	-3,7	0,0	0,0
28	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-3,2	0,0	0,0				Rara fer	3440	732	3	1	2,4	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-3,1	0,0	0,0				Perm cls	129,0	18,8	1	1	-3,1	0,0	0,0
32	7,24		Rara												Rara cls	172,0	131,8	1	1	-4,6	0,0	0,0
35	7,24		Freq 0,4	0,063	157	1	1	1	-2,8	0,0	0,0				Rara fer	3440	2251	1	1	-4,6	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-2,1	0,0	0,0				Perm cls	129,0	64,2	1	1	-2,1	0,0	0,0
35	7,24		Rara												Rara cls	172,0	27,4	2	1	-0,4	0,0	0,0
31	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-0,5	0,0	0,0				Rara fer	3440	1223	2	1	-0,4	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-0,4	0,0	0,0				Perm cls	129,0	11,6	1	1	-0,4	0,0	0,0
16	7,24		Rara												Rara cls	172,0	106,2	1	2	-1,9	0,0	0,0
72	7,24		Freq 0,4	0,169	219	1	2	1	-1,9	0,0	0,0				Rara fer	3440	2513	1	2	-1,9	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,200	219	1	1	1	-1,9	0,0	0,0				Perm cls	129,0	106,6	1	1	-1,9	0,0	0,0
20	7,24		Rara												Rara cls	172,0	105,7	1	2	-1,9	0,0	0,0
94	7,24		Freq 0,4	0,168	219	1	2	1	-1,9	0,0	0,0				Rara fer	3440	2501	1	2	-1,9	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,199	219	1	1	1	-1,9	0,0	0,0				Perm cls	129,0	106,1	1	1	-1,9	0,0	0,0
85	7,24		Rara												Rara cls	172,0	89,4	4	1	-3,2	0,0	0,0
9	7,24		Freq 0,4	0,032	129	5	1	1	-4,7	0,0	0,0				Rara fer	3440	2748	4	1	-3,2	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,038	129	5	1	1	-4,5	0,0	0,0				Perm cls	129,0	80,0	4	1	-2,8	0,0	0,0
72	7,24		Rara												Rara cls	172,0	62,0	5	1	-2,3	0,0	0,0
23	7,24		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-2,3	0,0	0,0				Rara fer	3440	864	5	1	-2,3	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-2,2	0,0	0,0				Perm cls	129,0	61,2	5	1	-2,2	0,0	0,0
94	7,24		Rara												Rara cls	172,0	70,6	4	1	-1,7	0,0	0,0
27	7,24		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-2,3	0,0	0,0				Rara fer	3440	2001	4	1	-1,7	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-2,3	0,0	0,0				Perm cls	129,0	69,5	4	1	-1,7	0,0	0,0
32	11,08		Rara												Rara cls	172,0	87,8	5	1	-2,8	0,0	0,0
35	11,08		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-2,0	0,0	0,0				Rara fer	3440	1537	5	1	-2,8	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-1,7	0,0	0,0				Perm cls	129,0	56,0	5	1	-1,7	0,0	0,0
35	11,08		Rara												Rara cls	172,0	9,4	5	2	-0,2	0,0	0,0
31	11,08		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-0,2	0,0	0,0				Rara fer	3440	210	5	2	-0,2	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-0,2	0,0	0,0				Perm cls	129,0	8,5	5	1	-0,2	0,0	0,0
33	11,08		Rara												Rara cls	172,0	30,4	5	2	-7,6	0,0	0,0
31	11,08		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-6,8	0,0	0,0				Rara fer	3440	768	5	2	-7,6	0,0	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-6,6	0,0	0,0				Perm cls	129,0	26,3	5	1	-6,6	0,0	0,0

STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE

			F E S S U R A Z I O N E									F R E C C E			T E N S I O N I								
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. lim	mm cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce limite	mm calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)
31	11,08		Rara												Rara cls	172,0	25,8	1	1	-7,2	0,0	0,0
30	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-6,4	0,0	0,0				Rara fer	3440	1218	2	1	-1,8	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-6,2	0,0	0,0				Perm cls	129,0	22,3	1	1	-6,2	0,0	0,0
30	11,08		Rara												Rara cls	172,0	9,5	3	1	2,2	0,0	0,0
29	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-2,7	0,0	0,0				Rara fer	3440	198	3	1	2,2	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-2,6	0,0	0,0				Perm cls	129,0	8,0	3	1	1,9	0,0	0,0
36	11,08		Rara												Rara cls	172,0	15,2	5	2	-3,3	0,0	0,0
35	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-3,0	0,0	0,0				Rara fer	3440	391	4	2	-2,1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-3,0	0,0	0,0				Perm cls	129,0	13,6	5	1	-3,0	0,0	0,0
35	11,08		Rara												Rara cls	172,0	21,3	1	2	-5,7	0,0	0,0
22	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-5,1	0,0	0,0				Rara fer	3440	555	3	2	3,1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-5,1	0,0	0,0				Perm cls	129,0	19,0	1	1	-5,1	0,0	0,0
22	11,08		Rara												Rara cls	172,0	30,7	5	1	-1,6	0,0	0,0
40	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-1,4	0,0	0,0				Rara fer	3440	528	5	1	-1,6	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,3	0,0	0,0				Perm cls	129,0	26,3	5	1	-1,3	0,0	0,0
34	11,08		Rara												Rara cls	172,0	30,3	5	2	-12,0	0,0	0,0
32	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-10,6	0,0	0,0				Rara fer	3440	833	4	2	-7,7	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-10,3	0,0	0,0				Perm cls	129,0	26,0	5	1	-10,3	0,0	0,0
32	11,08		Rara												Rara cls	172,0	36,3	1	2	-11,9	0,0	0,0
15	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-10,5	0,0	0,0				Rara fer	3440	905	1	2	-11,9	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-10,2	0,0	0,0				Perm cls	129,0	31,1	1	1	-10,2	0,0	0,0
15	11,08		Rara												Rara cls	172,0	56,1	5	2	-2,9	0,0	0,0
16	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-2,6	0,0	0,0				Rara fer	3440	1147	1	2	-2,5	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-2,6	0,0	0,0				Perm cls	129,0	49,3	5	1	-2,6	0,0	0,0
8	11,08		Rara												Rara cls	172,0	51,6	1	2	-2,4	0,0	0,0
9	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	2	-2,3	0,0	0,0				Rara fer	3440	1077	1	2	-2,4	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-2,3	0,0	0,0				Perm cls	129,0	45,4	5	1	-2,3	0,0	0,0
8	11,08		Rara												Rara cls	172,0	11,7	1	1	-1,9	0,0	0,0
15	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-1,7	0,0	0,0				Rara fer	3440	482	2	1	-0,5	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,6	0,0	0,0				Perm cls	129,0	9,6	1	1	-1,6	0,0	0,0
9	11,08		Rara												Rara cls	172,0	25,6	5	1	-0,6	0,0	0,0
16	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,4	0,0	0,0				Rara fer	3440	645	5	1	-0,6	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,4	0,0	0,0				Perm cls	129,0	16,5	5	1	-0,4	0,0	0,0
16	11,08		Rara												Rara cls	172,0	44,9	5	2	-12,9	0,0	0,0
17	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-11,5	0,0	0,0				Rara fer	3440	1116	3	2	7,7	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-11,1	0,0	0,0				Perm cls	129,0	38,8	5	1	-11,1	0,0	0,0
17	11,08		Rara												Rara cls	172,0	42,9	1	2	-12,3	0,0	0,0
18	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-11,0	0,0	0,0				Rara fer	3440	823	5	2	-11,2	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-10,7	0,0	0,0				Perm cls	129,0	37,2	1	1	-10,7	0,0	0,0
18	11,08		Rara												Rara cls	172,0	41,7	5	2	-11,6	0,0	0,0
19	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-10,3	0,0	0,0				Rara fer	3440	852	5	2	-11,6	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-10,0	0,0	0,0				Perm cls	129,0	36,2	5	1	-10,0	0,0	0,0
19	11,08		Rara												Rara cls	172,0	43,4	1	2	-12,1	0,0	0,0
20	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-10,8	0,0	0,0				Rara fer	3440	960	3	2	6,6	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-10,5	0,0	0,0				Perm cls	129,0	37,7	1	1	-10,5	0,0	0,0
20	11,08		Rara												Rara cls	172,0	28,3	1	2	-7,0	0,0	0,0
21	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-6,1	0,0	0,0				Rara fer	3440	1462	2	2	-2,1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-5,9	0,0	0,0				Perm cls	129,0	24,1	1	1	-5,9	0,0	0,0
9	11,08		Rara												Rara cls	172,0	44,8	5	2	-12,3	0,0	0,0
10	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	2	-11,0	0,0	0,0				Rara fer	3440	960	3	2	6,6	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-11,0	0,0	0,0				Perm cls	129,0	40,2	5	1	-11,0	0,0	0,0
10	11,08		Rara												Rara cls	172,0	43,7	5	2	-11,5	0,0	0,0
11	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	2	-10,4	0,0	0,0				Rara fer	3440	847	3	2	5,9	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-10,4	0,0	0,0				Perm cls	129,0	39,3	5	1	-10,3	0,0	0,0
11	11,08		Rara												Rara cls	172,0	45,4	1	2	-11,9	0,0	0,0
12	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-10,7	0,0	0,0				Rara fer	3440	839	1	2	-11,9	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-10,7	0,0	0,0				Perm cls	129,0	40,7	1	1	-10,7	0,0	0,0
12	11,08		Rara												Rara cls	172,0	48,9	1	2	-12,9	0,0	0,0
13	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-11,5	0,0	0,0				Rara fer	3440	965	3	2	6,7	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-11,5	0,0	0,0				Perm cls	129,0	43,8	1	1	-11,5	0,0	0,0
13	11,08		Rara												Rara cls	172,0	16,4	1	2	-3,8	0,0	0,0
14	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	2	-3,5	0,0	0,0				Rara fer	3440	840	2	2	-0,9	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-3,5	0,0	0,0				Perm cls	129,0	15,1	1	1	-3,5	0,0	0,0
1	11,08		Rara												Rara cls	172,0	32,8	5	2	-11,5	0,0	0,0
2	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-10,1	0,0	0,0				Rara fer	3440	755	5	2	-11,5	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-9,8	0,0	0,0				Perm cls	129,0	28,0	5	1	-9,8	0,0	0,0
2	11,08		Rara												Rara cls	172,0	47,1	5	2	-19,4	0,0	0,0
3	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-17,1	0,0	0,0				Rara fer	3440	1046	5	2	-19,4	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-16,6	0,0	0,0				Perm cls	129,0	40,5	5	1	-16,6	0,0	0,0
3	11,08		Rara												Rara cls	172,0	46,8	1	2	-19,3	0,0	0,0
4	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-17,0	0,0	0,0				Rara fer	3440	1039	1	2	-19,3	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-16,5	0,0	0,0				Perm cls	129,0	40,2	1	1	-16,5	0,0	0,0
4	11,08		Rara												Rara cls	172,0	46,7	5	2	-19,2	0,0	0,0
5	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-16,9	0,0	0,0				Rara fer	3440	1035	5	2	-19,2	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-16,4	0,0	0,0				Perm cls	129,0	40,1	5	1	-16,4	0,0	0,0
5	11,08		Rara												Rara cls	172,0	48,0	1	2	-19,8	0,0	0,0
6	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-17,4	0,0	0,0				Rara fer	3440	1066	1	2	-19,8	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-16,9	0,0	0,0				Perm cls	129,0	41,3	1	1	-16,9	0,0	0,0
6	11,08		Rara												Rara cls	172,0	31,6	1	2	-11,1	0,0	0,0
7	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-9,7	0,0	0,0				Rara fer	3440	727	1	2	-11,1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-9,5	0,0	0,0				Perm cls	129,0	27,1	1	1	-9,5	0,0	0,0
1	11,08		Rara												Rara cls	172,0	17,6	5	1	-2,9	0,0	0,0
8	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-2,6	0,0	0,0				Rara fer	3440	611	3	1	2,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-2,6	0,0	0,0				Perm cls	129,0	15,7	5	1	-2,6	0,0	0,0
15	11,08		Rara												Rara cls	172,0	21,5	5	1	-3,7	0,0	0,0
22	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-3,0	0,0	0,0				Rara fer	3440	628	5	1	-3,7	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-2,8	0,0	0,0				Perm cls	129,0	16,3	5	1	-2,8	0,0	0,0

STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE

			F E S S U R A Z I O N E									F R E C C E			T E N S I O N I								
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. lim	mm cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce limite	mm calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)
22	11,08		Rara												Rara cls	172,0	16,3	5	1	-0,5	0,0	0,0
30	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,4	0,0	0,0				Rara fer	3440	312	5	1	-0,5	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,3	0,0	0,0				Perm cls	129,0	9,6	5	1	-0,3	0,0	0,0
2	11,08		Rara												Rara cls	172,0	77,7	5	1	-2,1	0,0	0,0
9	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-1,5	0,0	0,0				Rara fer	3440	1818	5	1	-2,1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,2	0,0	0,0				Perm cls	129,0	47,4	5	1	-1,2	0,0	0,0
3	11,08		Rara												Rara cls	172,0	79,0	5	1	-2,1	0,0	0,0
10	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-1,5	0,0	0,0				Rara fer	3440	1850	5	1	-2,1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,3	0,0	0,0				Perm cls	129,0	48,5	5	1	-1,3	0,0	0,0
10	11,08		Rara												Rara cls	172,0	23,2	5	1	-0,5	0,0	0,0
17	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,4	0,0	0,0				Rara fer	3440	585	5	1	-0,5	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,4	0,0	0,0				Perm cls	129,0	15,1	5	1	-0,4	0,0	0,0
4	11,08		Rara												Rara cls	172,0	78,9	5	1	-2,1	0,0	0,0
11	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-1,5	0,0	0,0				Rara fer	3440	1848	5	1	-2,1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,3	0,0	0,0				Perm cls	129,0	48,4	5	1	-1,3	0,0	0,0
11	11,08		Rara												Rara cls	172,0	23,3	5	1	-0,5	0,0	0,0
18	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,4	0,0	0,0				Rara fer	3440	586	5	1	-0,5	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,4	0,0	0,0				Perm cls	129,0	15,0	5	1	-0,4	0,0	0,0
5	11,08		Rara												Rara cls	172,0	79,0	5	1	-2,1	0,0	0,0
12	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-1,5	0,0	0,0				Rara fer	3440	1849	5	1	-2,1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,3	0,0	0,0				Perm cls	129,0	48,4	5	1	-1,3	0,0	0,0
12	11,08		Rara												Rara cls	172,0	23,3	5	1	-0,5	0,0	0,0
19	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,4	0,0	0,0				Rara fer	3440	587	5	1	-0,5	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,3	0,0	0,0				Perm cls	129,0	15,0	5	1	-0,3	0,0	0,0
6	11,08		Rara												Rara cls	172,0	78,6	5	1	-2,1	0,0	0,0
13	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-1,5	0,0	0,0				Rara fer	3440	1839	5	1	-2,1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,2	0,0	0,0				Perm cls	129,0	47,9	5	1	-1,2	0,0	0,0
13	11,08		Rara												Rara cls	172,0	31,5	5	1	-0,7	0,0	0,0
20	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,5	0,0	0,0				Rara fer	3440	798	5	1	-0,7	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,5	0,0	0,0				Perm cls	129,0	19,9	5	1	-0,5	0,0	0,0
16	11,08		Rara												Rara cls	172,0	29,1	5	1	-2,2	0,0	0,0
23	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-2,2	0,0	0,0				Rara fer	3440	755	5	1	-2,2	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-2,1	0,0	0,0				Perm cls	129,0	28,0	5	1	-2,1	0,0	0,0
7	11,08		Rara												Rara cls	172,0	17,6	5	1	-2,6	0,0	0,0
14	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-2,3	0,0	0,0				Rara fer	3440	815	3	1	2,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-2,2	0,0	0,0				Perm cls	129,0	15,2	3	1	1,8	0,0	0,0
14	11,08		Rara												Rara cls	172,0	5,8	5	1	-0,8	0,0	0,0
21	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,6	0,0	0,0				Rara fer	3440	231	3	1	0,6	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,6	0,0	0,0				Perm cls	129,0	4,7	5	1	-0,6	0,0	0,0
27	10,23		Rara												Rara cls	172,0	35,3	3	1	2,2	-0,1	-0,9
28	10,23		Freq	0,4	0,000	0	3	1	1,8	0,0	-0,8				Rara fer	3440	1007	3	1	2,2	-0,1	-0,9
			Perm	0,3	0,000	0	3	1	1,7	0,0	-0,8				Perm cls	129,0	28,0	3	1	1,7	0,0	-0,8
15	11,08		Rara												Rara cls	172,0	92,2	1	2	-1,6	0,8	-1,0
54	13,05		Freq	0,4	0,131	219	5	2	-1,5	-1,2	0,2				Rara fer	3440	2079	5	1	-1,5	-1,6	0,1
			Perm	0,3	0,156	219	5	1	-1,5	-1,2	0,2				Perm cls	129,0	92,2	1	1	-1,6	0,6	-0,9
9	12,88		Rara												Rara cls	172,0	21,2	5	1	-0,4	-0,4	-4,5
16	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,3	0,5	-3,1				Rara fer	3440	118	5	1	-0,4	-0,4	-4,5
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,3	0,4	-2,9				Perm cls	129,0	21,5	5	1	-0,4	-0,3	-3,7
49	13,04		Rara												Rara cls	172,0	18,7	5	1	-1,4	-2,7	-20,2
10	12,88		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,1	-2,7	-17,0				Rara fer	3440	133	5	1	-1,4	-2,7	-20,2
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,1	-2,5	-16,2				Perm cls	129,0	15,0	5	1	-1,1	-2,1	-16,3
10	12,88		Rara												Rara cls	172,0	14,0	1	1	-1,1	-1,0	-15,2
17	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,9	-0,8	-13,5				Rara fer	3440	98	1	1	-1,1	-1,0	-15,2
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,9	-0,8	-12,9				Perm cls	129,0	11,9	1	1	-0,9	-0,8	-12,9
50	13,04		Rara												Rara cls	172,0	17,2	5	1	-1,3	-0,3	-18,7
11	12,88		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-1,1	-0,2	-15,9				Rara fer	3440	122	5	1	-1,3	-0,3	-18,7
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,0	-0,2	-15,1				Perm cls	129,0	13,9	5	1	-1,0	-0,2	-15,1
51	13,04		Rara												Rara cls	172,0	17,6	5	1	-1,4	-0,2	-19,0
12	12,88		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-1,1	-0,1	-16,1				Rara fer	3440	124	5	1	-1,4	-0,2	-19,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,1	-0,1	-15,3				Perm cls	129,0	14,1	5	1	-1,1	-0,1	-15,3
11	12,88		Rara												Rara cls	172,0	13,1	1	1	-1,0	-0,4	-14,2
18	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,9	-0,3	-12,6				Rara fer	3440	92	1	1	-1,0	-0,4	-14,2
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,9	-0,3	-12,1				Perm cls	129,0	11,2	1	1	-0,9	-0,3	-12,1
12	12,88		Rara												Rara cls	172,0	13,3	1	1	-1,0	-0,3	-14,3
19	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,9	-0,2	-12,7				Rara fer	3440	94	1	1	-1,0	-0,3	-14,3
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,9	-0,2	-12,2				Perm cls	129,0	11,4	1	1	-0,9	-0,2	-12,2
36	12,88		Rara												Rara cls	172,0	16,0	5	1	-2,8	0,0	0,0
35	12,88		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-2,4	0,0	0,0				Rara fer	3440	339	5	1	-2,8	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-2,3	0,0	0,0				Perm cls	129,0	13,0	5	1	-2,3	0,0	0,0
35	12,88		Rara												Rara cls	172,0	24,8	1	1	-5,0	-0,7	1,1
22	12,88		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-4,3	-0,5	0,8				Rara fer	3440	976	3	1	2,2	0,1	1,1
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-4,1	-0,5	0,7				Perm cls	129,0	20,2	1	1	-4,1	-0,5	0,7
32	11,08		Rara												Rara cls	172,0	36,4	3	1	0,8	0,4	-6,6
55	13,05		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,3	1,0	-5,2				Rara fer	3440	410	3	2	0,8	0,4	-6,4
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,3	0,9	-4,9				Perm cls	129,0	34,8	3	1	0,8	0,3	-5,1
35	12,88		Rara												Rara cls	172,0	20,7	1	2	-0,5	-0,7	-1,6
31	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,5	-0,6	-1,3				Rara fer	3440	296	1	2	-0,5	-0,7	-1,6
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,5	-0,6	-1,1				Perm cls	129,0	19,3	1	1	-0,5	-0,6	-1,1
1	11,08		Rara												Rara cls	172,0	13,7	5	1	-1,5	0,0	-4,1
8	13,22		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-1,4	0,0	-3,7				Rara fer	3440	131	5	1	-1,5	0,0	-4,1
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,4	0,0	-3,5				Perm cls	129,0	12,9	5	1	-1,4	0,0	-3,5
8	13,22		Rara												Rara cls	172,0	7,7	5	1	-0,8	0,2	-5,8
15	14,37		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,7	0,1	-5,1				Rara fer	3440	53	5	1	-0,8	0,2	-5,8
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,7	0,1	-4,8				Perm cls	129,0	6,3	5	1	-0,7	0,1	-4,8
15	14,37		Rara												Rara cls	172,0	9,0	1	1	-0,9	0,6	-7,2
57	14,58		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,8	2,0	-6,1				Rara fer	3440	62	1	1	-0,9	0,6	-7,2
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,8	1,8	-5,8				Perm cls	129,0	8,1	1	1	-0,9	0,4	-6,0

STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE

			F E S S U R A Z I O N E									F R E C C E			T E N S I O N I								
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. lim	mm cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce limite	mm calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)
2	11,08		Rara												Rara cls	172,0	12,9	1	2	-1,4	0,5	-10,5
48	13,04		Freq 0,4	0,000		0	1	2	-1,4	0,4	-8,9				Rara fer	3440	89	1	2	-1,4	0,5	-10,5
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-1,4	0,4	-8,9				Perm cls	129,0	12,3	1	1	-1,4	0,4	-8,9
22	12,88		Rara												Rara cls	172,0	8,4	1	1	-1,0	-0,6	-2,6
30	11,08		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-1,0	-0,5	-2,0				Rara fer	3440	73	1	2	-1,0	-0,5	-2,5
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-0,9	-0,4	-1,9				Perm cls	129,0	7,8	1	1	-0,9	-0,4	-1,9
57	14,58		Rara												Rara cls	172,0	8,8	4	1	0,9	0,1	-6,4
54	13,05		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-0,8	1,2	-5,2				Rara fer	3440	60	4	1	0,9	0,1	-6,4
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-0,8	1,1	-4,9				Perm cls	129,0	8,6	3	1	0,9	0,3	-5,2
54	13,05		Rara												Rara cls	172,0	36,4	4	2	-2,9	-4,7	-10,8
22	12,88		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-3,1	-3,8	-9,7				Rara fer	3440	525	4	2	-2,9	-4,7	-10,8
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-3,1	-3,6	-9,3				Perm cls	129,0	39,0	4	1	-2,9	-3,7	-9,3
58	14,58		Rara												Rara cls	172,0	26,9	5	1	-2,9	0,7	-4,7
23	13,27		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-2,6	0,6	-4,3				Rara fer	3440	418	5	1	-2,9	0,7	-4,7
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-2,5	0,6	-4,2				Perm cls	129,0	23,0	5	1	-2,5	0,6	-4,2
9	13,22		Rara												Rara cls	172,0	7,5	5	1	-0,9	0,7	-3,2
16	14,28		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-0,7	-1,2	-3,6				Rara fer	3440	49	5	1	-0,9	0,7	-3,2
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-0,7	-1,1	-3,5				Perm cls	129,0	5,8	1	1	-0,7	-1,1	-3,5
16	14,28		Rara												Rara cls	172,0	7,9	5	1	1,0	-2,5	-4,6
58	14,58		Freq 0,4	0,000		0	5	1	0,8	-2,1	-4,1				Rara fer	3440	52	5	1	1,0	-2,5	-4,6
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	0,7	-2,0	-4,0				Perm cls	129,0	5,5	5	1	0,7	-2,0	-4,0
23	13,27		Rara												Rara cls	172,0	32,8	2	1	-2,0	1,2	-1,8
38	12,88		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-2,5	0,9	-1,6				Rara fer	3440	1763	2	1	-2,0	1,2	-1,8
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-2,4	0,9	-1,6				Perm cls	129,0	27,3	2	1	-1,7	0,9	-1,6
3	11,08		Rara												Rara cls	172,0	16,1	1	1	-1,4	0,1	-16,0
49	13,04		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-1,4	0,1	-14,0				Rara fer	3440	113	1	1	-1,4	0,1	-16,0
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-1,4	0,1	-13,4				Perm cls	129,0	14,5	1	1	-1,4	0,1	-13,4
4	11,08		Rara												Rara cls	172,0	15,9	1	1	-1,3	-0,1	-16,0
50	13,04		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-1,3	-0,1	-14,0				Rara fer	3440	112	1	1	-1,3	-0,1	-16,0
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-1,3	-0,1	-13,3				Perm cls	129,0	14,3	1	1	-1,3	-0,1	-13,3
5	11,08		Rara												Rara cls	172,0	16,1	1	1	-1,4	-0,3	-16,3
51	13,04		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-1,3	-0,3	-14,2				Rara fer	3440	113	1	1	-1,4	-0,3	-16,3
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-1,3	-0,3	-13,6				Perm cls	129,0	14,5	1	1	-1,3	-0,3	-13,6
9	12,88		Rara												Rara cls	172,0	42,1	5	1	-8,4	0,2	-5,8
10	12,88		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-7,2	0,2	-5,1				Rara fer	3440	801	3	1	4,7	0,2	-5,8
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-6,9	0,2	-4,9				Perm cls	129,0	34,6	5	1	-6,9	0,2	-4,9
10	12,88		Rara												Rara cls	172,0	41,3	1	1	-8,2	-0,6	-6,2
11	12,88		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-7,0	-0,5	-5,3				Rara fer	3440	591	3	1	4,0	0,0	-6,2
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-6,7	-0,5	-5,1				Perm cls	129,0	33,7	1	1	-6,7	-0,5	-5,1
11	12,88		Rara												Rara cls	172,0	41,8	1	1	-8,5	-0,4	-4,1
12	12,88		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-7,3	-0,3	-3,6				Rara fer	3440	754	3	1	4,1	0,0	-4,1
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-7,0	-0,3	-3,5				Perm cls	129,0	34,4	1	1	-7,0	-0,3	-3,5
12	12,88		Rara												Rara cls	172,0	45,4	1	1	-9,4	-0,5	-3,0
13	12,90		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-8,0	-0,4	-2,7				Rara fer	3440	963	3	1	4,5	0,1	-3,0
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-7,7	-0,4	-2,7				Perm cls	129,0	37,4	1	1	-7,7	-0,4	-2,7
13	12,90		Rara												Rara cls	172,0	12,4	1	1	-2,3	-1,0	-2,6
14	12,90		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-1,8	-0,8	-2,2				Rara fer	3440	181	5	1	-1,9	1,1	-2,6
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-1,7	-0,7	-2,1				Perm cls	129,0	10,6	5	1	-1,6	0,8	-2,1
6	11,08		Rara												Rara cls	172,0	13,5	1	2	-1,5	1,3	-5,8
52	13,08		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-0,5	-2,1	-4,2				Rara fer	3440	88	1	2	-1,5	1,3	-5,8
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-0,5	-2,0	-4,0				Perm cls	129,0	13,4	1	1	-1,4	1,0	-4,9
52	13,08		Rara												Rara cls	172,0	31,6	5	1	-3,2	-3,8	-10,7
13	12,90		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-0,5	-4,3	-8,7				Rara fer	3440	310	5	2	-3,2	-3,7	-10,3
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-0,5	-4,1	-8,2				Perm cls	129,0	27,7	5	1	-2,8	-2,9	-8,3
7	11,08		Rara												Rara cls	172,0	12,1	5	1	-1,2	-0,3	-1,7
53	13,08		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-1,2	-0,3	-1,4				Rara fer	3440	246	5	2	-1,2	-0,3	-1,6
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-1,2	-0,2	-1,3				Perm cls	129,0	12,2	5	1	-1,2	-0,2	-1,3
53	13,08		Rara												Rara cls	172,0	18,7	5	2	-1,8	-1,2	-4,1
14	12,90		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-1,8	-1,0	-3,6				Rara fer	3440	276	5	2	-1,8	-1,2	-4,1
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-1,8	-1,0	-3,5				Perm cls	129,0	18,3	5	1	-1,8	-1,0	-3,5
13	12,90		Rara												Rara cls	172,0	18,0	1	2	-1,8	-0,3	-2,4
20	11,85		Freq 0,4	0,000		0	1	2	-2,0	-0,2	-2,2				Rara fer	3440	395	5	2	1,4	-0,1	-2,9
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-2,0	-0,2	-2,2				Perm cls	129,0	19,3	1	1	-2,0	-0,2	-2,2
20	11,85		Rara												Rara cls	172,0	37,2	5	1	-3,8	0,1	-3,7
27	10,23		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-3,6	0,1	-3,4				Rara fer	3440	984	4	1	-1,8	0,1	-3,5
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-3,5	0,1	-3,4				Perm cls	129,0	34,5	5	1	-3,5	0,1	-3,4
14	12,90		Rara												Rara cls	172,0	24,6	1	2	-2,6	-0,4	-1,4
21	11,85		Freq 0,4	0,000		0	1	2	-2,7	-0,3	-1,3				Rara fer	3440	1189	2	2	-1,4	-0,3	-1,5
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-2,7	-0,3	-1,3				Perm cls	129,0	25,0	1	1	-2,7	-0,3	-1,3
21	11,85		Rara												Rara cls	172,0	27,1	5	1	-2,8	0,2	-2,7
28	10,23		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-2,7	0,2	-2,5				Rara fer	3440	561	5	1	-2,8	0,2	-2,7
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-2,6	0,2	-2,5				Perm cls	129,0	25,9	5	1	-2,6	0,2	-2,5
22	12,88		Rara												Rara cls	172,0	71,4	1	1	-4,9	-1,8	0,0
38	12,88		Freq 0,4	0,036		143	1	1	-4,0	-1,4	0,0				Rara fer	3440	1072	1	1	-4,9	-1,8	0,0
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-3,8	-1,4	0,0				Perm cls	129,0	56,1	1	1	-3,8	-1,4	0,0
8	13,22		Rara												Rara cls	172,0	68,9	5	1	-4,4	5,8	-2,1
9	13,22		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-3,6	4,8	-1,7				Rara fer	3440	866	2	1	1,9	2,5	-2,1
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-3,4	4,6	-1,7				Perm cls	129,0	53,6	5	1	-3,4	4,6	-1,7
15	14,37		Rara												Rara cls	172,0	28,6	3	1	1,3	1,1	3,6
16	14,28		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-0,7	1,3	3,0				Rara fer	3440	810	3	1	1,3	1,1	3,6
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-0,7	1,3	2,8				Perm cls	129,0	22,8	3	1	1,0	0,9	2,8
38	12,88		Rara												Rara cls	172,0	15,3	1	1	1,6	-1,0	-4,0
29	11,08		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-1,5	0,4	-4,2				Rara fer	3440	172	1	1	1,6	-1,0	-4,0
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-1,4	0,4	-4,1				Perm cls	129,0	12,5	5	1	-1,4	0,4	-4,1
85	3,40	2	Rara												Rara cls	172,0	81,1	5	1	-5,2	0,0	0,0
9	3,40	/	Freq 0,4	0,033		129	5	1	-4,8	0,0	0,0				Rara fer	3440	981	5	1	-5,2	0,0	0,0
		2	Perm 0,3	0,039		129	5	1	-4,6	0,0	0,0				Perm cls	129,0	71,6	5	1	-4,6	0,0	0,0

STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE

			F E S S U R A Z I O N E								F R E C C E			T E N S I O N I							
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin		Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)
8	7,24	2	Rara											Rara cls	172,0	26,3	4	1	1,2	0,0	0,0
85	7,24	/	Freq	0,4 0,000	0	4	1	1,1	0,0	0,0				Rara fer	3440	530	4	1	1,2	0,0	0,0
		2	Perm	0,3 0,000	0	4	1	1,1	0,0	0,0				Perm cls	129,0	23,3	4	1	1,1	0,0	0,0

PILASTRI

			F E S S U R A Z I O N E								F R E C C E			T E N S I O N I							
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin		Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)
1	0,00		Rara											Rara cls	172,0	7,0	5	1	-0,1	0,0	-12,1
1	3,40		Freq	0,4 0,000	0	5	1	-0,1	0,0	-11,0				Rara fer	3440	51	5	1	-0,1	0,0	-12,1
			Perm	0,3 0,000	0	5	1	-0,1	0,0	-10,7				Perm cls	129,0	6,2	5	1	-0,1	0,0	-10,7
2	0,00		Rara											Rara cls	172,0	6,9	5	1	-0,1	0,0	-11,8
2	3,40		Freq	0,4 0,000	0	5	1	-0,1	0,0	-10,7				Rara fer	3440	50	5	1	-0,1	0,0	-11,8
			Perm	0,3 0,000	0	5	1	-0,1	0,0	-10,4				Perm cls	129,0	6,0	5	1	-0,1	0,0	-10,4
3	0,00		Rara											Rara cls	172,0	6,1	5	1	-0,1	0,0	-10,4
3	3,40		Freq	0,4 0,000	0	5	1	-0,1	0,0	-9,5				Rara fer	3440	44	5	1	-0,1	0,0	-10,4
			Perm	0,3 0,000	0	5	1	-0,1	0,0	-9,1				Perm cls	129,0	5,3	5	1	-0,1	0,0	-9,1
4	0,00		Rara											Rara cls	172,0	5,8	5	1	-0,1	0,0	-9,9
4	3,40		Freq	0,4 0,000	0	5	1	-0,1	0,0	-9,0				Rara fer	3440	42	5	1	-0,1	0,0	-9,9
			Perm	0,3 0,000	0	5	1	-0,1	0,0	-8,6				Perm cls	129,0	5,0	5	1	-0,1	0,0	-8,6
5	0,00		Rara											Rara cls	172,0	5,5	5	1	-0,1	0,0	-9,4
5	3,40		Freq	0,4 0,000	0	5	1	-0,1	0,0	-8,5				Rara fer	3440	40	5	1	-0,1	0,0	-9,4
			Perm	0,3 0,000	0	5	1	-0,1	0,0	-8,1				Perm cls	129,0	4,8	5	1	-0,1	0,0	-8,1
6	0,00		Rara											Rara cls	172,0	5,1	5	1	-0,1	0,0	-8,8
6	3,40		Freq	0,4 0,000	0	5	1	-0,1	0,0	-7,9				Rara fer	3440	37	5	1	-0,1	0,0	-8,8
			Perm	0,3 0,000	0	5	1	-0,1	0,0	-7,7				Perm cls	129,0	4,4	5	1	-0,1	0,0	-7,7
7	0,00		Rara											Rara cls	172,0	4,7	5	1	-0,1	0,0	-8,1
7	3,40		Freq	0,4 0,000	0	5	1	-0,1	0,0	-7,3				Rara fer	3440	34	5	1	-0,1	0,0	-8,1
			Perm	0,3 0,000	0	5	1	-0,1	0,0	-7,0				Perm cls	129,0	4,0	5	1	-0,1	0,0	-7,0
8	0,00		Rara											Rara cls	172,0	11,4	1	1	0,0	0,3	-15,3
8	3,40		Freq	0,4 0,000	0	1	1	0,0	0,3	-13,6				Rara fer	3440	79	1	1	0,0	0,3	-15,3
			Perm	0,3 0,000	0	1	1	0,0	0,3	-13,1				Perm cls	129,0	9,9	1	1	0,0	0,3	-13,1
9	0,00		Rara											Rara cls	172,0	49,7	1	1	-0,3	3,1	-37,3
9	3,40		Freq	0,4 0,000	0	1	1	-0,3	2,8	-32,6				Rara fer	3440	326	1	1	-0,3	3,1	-37,3
			Perm	0,3 0,000	0	1	1	-0,2	2,7	-30,9				Perm cls	129,0	43,9	1	1	-0,2	2,7	-30,9
10	0,00		Rara											Rara cls	172,0	29,3	1	1	-0,5	-0,4	-47,9
10	3,40		Freq	0,4 0,000	0	1	1	-0,4	-0,4	-42,1				Rara fer	3440	212	1	1	-0,5	-0,4	-47,9
			Perm	0,3 0,000	0	1	1	-0,4	-0,4	-40,1				Perm cls	129,0	24,9	1	1	-0,4	-0,4	-40,1
11	0,00		Rara											Rara cls	172,0	25,0	1	1	-0,5	0,0	-46,3
11	3,40		Freq	0,4 0,000	0	1	1	-0,4	0,0	-40,6				Rara fer	3440	185	1	1	-0,5	0,0	-46,3
			Perm	0,3 0,000	0	1	1	-0,4	0,0	-38,6				Perm cls	129,0	21,0	1	1	-0,4	0,0	-38,6
12	0,00		Rara											Rara cls	172,0	27,8	1	1	-0,5	0,3	-47,4
12	3,40		Freq	0,4 0,000	0	1	1	-0,4	0,2	-41,6				Rara fer	3440	203	1	1	-0,5	0,3	-47,4
			Perm	0,3 0,000	0	1	1	-0,4	0,2	-39,7				Perm cls	129,0	23,4	1	1	-0,4	0,2	-39,7
13	0,00		Rara											Rara cls	172,0	41,7	1	1	-0,5	-2,2	-41,9
13	3,40		Freq	0,4 0,000	0	1	1	-0,5	-2,0	-36,8				Rara fer	3440	282	1	1	-0,5	-2,2	-41,9
			Perm	0,3 0,000	0	1	1	-0,4	-1,9	-35,0				Perm cls	129,0	35,8	1	1	-0,4	-1,9	-35,0
14	0,00		Rara											Rara cls	172,0	4,9	5	1	-0,1	0,0	-8,2
14	3,40		Freq	0,4 0,000	0	5	1	-0,1	0,0	-7,3				Rara fer	3440	35	5	1	-0,1	0,0	-8,2
			Perm	0,3 0,000	0	5	1	-0,1	0,0	-7,0				Perm cls	129,0	4,2	5	1	-0,1	0,0	-7,0
15	0,00		Rara											Rara cls	172,0	13,1	1	1	0,0	0,5	-14,9
15	3,40		Freq	0,4 0,000	0	1	1	0,0	0,5	-13,2				Rara fer	3440	88	1	1	0,0	0,5	-14,9
			Perm	0,3 0,000	0	1	1	0,0	0,5	-12,6				Perm cls	129,0	11,3	1	1	0,0	0,5	-12,6
16	0,00		Rara											Rara cls	172,0	62,3	1	1	-0,3	3,1	-26,3
16	3,40		Freq	0,4 0,000	0	1	1	-0,3	2,8	-23,4				Rara fer	3440	409	1	1	-0,3	3,1	-26,3
			Perm	0,3 0,000	0	1	1	-0,2	2,7	-22,4				Perm cls	129,0	56,6	1	1	-0,2	2,7	-22,4
17	0,00		Rara											Rara cls	172,0	24,6	1	1	-0,5	-0,4	-33,6
17	3,40		Freq	0,4 0,000	0	1	1	-0,4	-0,4	-29,3				Rara fer	3440	175	1	1	-0,5	-0,4	-33,6
			Perm	0,3 0,000	0	1	1	-0,4	-0,4	-27,9				Perm cls	129,0	20,8	1	1	-0,4	-0,4	-27,9
18	0,00		Rara											Rara cls	172,0	19,8	1	1	-0,5	0,0	-32,2
18	3,40		Freq	0,4 0,000	0	1	1	-0,4	0,0	-28,0				Rara fer	3440	145	1	1	-0,5	0,0	-32,2
			Perm	0,3 0,000	0	1	1	-0,4	0,0	-26,7				Perm cls	129,0	16,5	1	1	-0,4	0,0	-26,7
19	0,00		Rara											Rara cls	172,0	22,9	1	1	-0,5	0,3	-33,2
19	3,40		Freq	0,4 0,000	0	1	1	-0,4	0,2	-28,9				Rara fer	3440	165	1	1	-0,5	0,3	-33,2
			Perm	0,3 0,000	0	1	1	-0,4	0,2	-27,5				Perm cls	129,0	19,2	1	1	-0,4	0,2	-27,5
20	0,00		Rara											Rara cls	172,0	41,9	1	1	-0,5	-2,2	-25,8
20	3,40		Freq	0,4 0,000	0	1	1	-0,5	-2,0	-22,7				Rara fer	3440	269	1	1	-0,5	-2,2	-25,8
			Perm	0,3 0,000	0	1	1	-0,4	-1,9	-21,7				Perm cls	129,0	37,0	1	1	-0,4	-1,9	-21,7
21	0,00		Rara											Rara cls	172,0	4,3	5	1	-0,1	0,0	-7,1
21	3,40		Freq	0,4 0,000	0	5	1	-0,1	0,0	-6,4				Rara fer	3440	31	5	1	-0,1	0,0	-7,1
			Perm	0,3 0,000	0	5	1	-0,1	0,0	-6,1				Perm cls	129,0	3,7	5	1	-0,1	0,0	-6,1
22	0,00		Rara											Rara cls	172,0	10,4	1	1	0,0	0,8	-9,9
22	3,40		Freq	0,4 0,000	0	1	1	0,0	0,7	-8,5				Rara fer	3440	68	1	1	0,0	0,8	-9,9
			Perm	0,3 0,000	0	1	1	0,0	0,7	-8,1				Perm cls	129,0	9,0	1	1	0,0	0,7	-8,1
23	0,00		Rara											Rara cls	172,0	4,4	5	1	-0,1	0,0	-7,2
23	3,40		Freq	0,4 0,000	0	5	1	-0,1	0,0	-6,6				Rara fer	3440	32	5	1	-0,1	0,0	-7,2
			Perm	0,3 0,000	0	5	1	-0,1	0,0	-6,4				Perm cls	129,0	3,9	5	1	-0,1	0,0	-6,4
24	0,00		Rara											Rara cls	172,0	4,0	5	1	-0,1	0,0	-6,7
24	3,40		Freq	0,4 0,000	0	5	1	-0,1	0,0	-6,1				Rara fer	3440	29	5	1	-0,1	0,0	-6,7
			Perm	0,3 0,000	0	5	1	-0,1	0,0	-5,9				Perm cls	129,0	3,5	5	1	-0,1	0,0	-5,9

PILASTRI

			F E S S U R A Z I O N E									F R E C C E			T E N S I O N I								
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim	cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite	calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)
25	0,00		Rara												Rara cls	172,0	3,7	5	1	-0,1	0,0	-6,1
25	3,40		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-0,1	0,0	-5,6				Rara fer	3440	27	5	1	-0,1	0,0	-6,1
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-0,1	0,0	-5,4				Perm cls	129,0	3,3	5	1	-0,1	0,0	-5,4
26	0,00		Rara												Rara cls	172,0	3,5	5	1	-0,1	0,0	-5,6
26	3,40		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-0,1	0,0	-5,1				Rara fer	3440	25	5	1	-0,1	0,0	-5,6
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-0,1	0,0	-4,9				Perm cls	129,0	3,0	5	1	-0,1	0,0	-4,9
27	0,00		Rara												Rara cls	172,0	3,1	5	1	-0,1	0,0	-5,1
27	3,40		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-0,1	0,0	-4,6				Rara fer	3440	22	5	1	-0,1	0,0	-5,1
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-0,1	0,0	-4,4				Perm cls	129,0	2,7	5	1	-0,1	0,0	-4,4
28	0,00		Rara												Rara cls	172,0	2,8	5	1	-0,1	0,0	-4,6
28	3,40		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-0,1	0,0	-4,1				Rara fer	3440	20	5	1	-0,1	0,0	-4,6
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-0,1	0,0	-4,0				Perm cls	129,0	2,4	5	1	-0,1	0,0	-4,0
29	0,00		Rara												Rara cls	172,0	3,5	5	1	-0,1	0,0	-5,7
29	3,40		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-0,1	0,0	-5,3				Rara fer	3440	25	5	1	-0,1	0,0	-5,7
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-0,1	0,0	-5,1				Perm cls	129,0	3,1	5	1	-0,1	0,0	-5,1
30	0,00		Rara												Rara cls	172,0	16,3	1	1	0,2	0,4	-22,2
30	3,40		Freq 0,4	0,000		0	1	1	0,1	0,4	-19,4				Rara fer	3440	114	1	1	0,2	0,4	-22,2
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	0,1	0,3	-18,5				Perm cls	129,0	13,5	1	1	0,1	0,3	-18,5
125	0,00		Rara												Rara cls	172,0	3,4	5	1	0,0	0,0	-10,6
125	3,40		Freq 0,4	0,000		0	1	1	0,1	0,0	-7,1				Rara fer	3440	25	5	1	0,0	0,0	-10,6
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	0,1	0,0	-6,8				Perm cls	129,0	3,1	5	1	0,0	0,0	-9,5
135	0,00		Rara												Rara cls	172,0	4,4	5	1	1,4	0,0	-12,7
135	3,40		Freq 0,4	0,000		0	5	1	1,3	0,0	-11,7				Rara fer	3440	32	5	1	1,4	0,0	-12,7
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	1,2	0,0	-11,4				Perm cls	129,0	3,9	5	1	1,2	0,0	-11,4
138	0,00		Rara												Rara cls	172,0	4,3	5	1	1,4	0,0	-12,5
138	3,40		Freq 0,4	0,000		0	5	1	1,3	0,0	-11,5				Rara fer	3440	32	5	1	1,4	0,0	-12,5
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	1,2	0,0	-11,2				Perm cls	129,0	3,8	5	1	1,2	0,0	-11,2
110	0,00		Rara												Rara cls	172,0	5,4	5	1	6,8	0,7	-34,9
110	3,40		Freq 0,4	0,000		0	5	1	6,1	0,6	-30,7				Rara fer	3440	38	5	1	6,8	0,7	-34,9
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	5,8	0,6	-29,2				Perm cls	129,0	4,6	5	1	5,8	0,6	-29,2
92	0,00		Rara												Rara cls	172,0	9,3	5	1	6,8	0,7	-76,9
92	3,40		Freq 0,4	0,000		0	5	1	6,1	0,6	-69,3				Rara fer	3440	66	5	1	6,8	0,7	-76,9
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	5,8	0,6	-66,6				Perm cls	129,0	8,0	5	1	5,8	0,6	-66,6
47	0,00		Rara												Rara cls	172,0	7,7	5	1	31,4	1,2	-101,1
47	3,40		Freq 0,4	0,000		0	5	1	28,5	1,1	-90,3				Rara fer	3440	55	5	1	31,4	1,2	-101,1
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	27,5	1,1	-86,6				Perm cls	129,0	6,7	5	1	27,5	1,1	-86,6
120	0,00		Rara												Rara cls	172,0	3,4	5	1	0,1	-0,2	-38,5
120	3,40		Freq 0,4	0,000		0	1	1	0,9	0,1	-25,5				Rara fer	3440	25	5	1	0,1	-0,2	-38,5
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	0,9	0,1	-24,6				Perm cls	129,0	3,1	5	1	0,1	-0,1	-34,6
142	0,00		Rara												Rara cls	172,0	4,4	5	1	0,7	0,0	-14,4
142	3,40		Freq 0,4	0,000		0	5	1	0,6	0,0	-13,3				Rara fer	3440	32	5	1	0,7	0,0	-14,4
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	0,6	0,0	-12,9				Perm cls	129,0	3,9	5	1	0,6	0,0	-12,9
126	3,40		Rara												Rara cls	172,0	3,9	5	1	0,5	0,0	-11,2
126	0,00		Freq 0,4	0,000		0	5	1	0,5	0,0	-10,3				Rara fer	3440	28	5	1	0,5	0,0	-11,2
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	0,5	0,0	-10,1				Perm cls	129,0	3,5	5	1	0,5	0,0	-10,1
73	0,00		Rara												Rara cls	172,0	4,8	5	1	18,4	0,0	-78,7
73	3,40		Freq 0,4	0,000		0	5	1	16,3	0,0	-71,0				Rara fer	3440	35	5	1	18,4	0,0	-78,7
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	15,5	0,0	-68,4				Perm cls	129,0	4,2	5	1	15,5	0,0	-68,4
86	0,00		Rara												Rara cls	172,0	4,3	5	1	5,9	0,0	-36,6
86	3,40		Freq 0,4	0,000		0	5	1	5,3	0,0	-33,1				Rara fer	3440	31	5	1	5,9	0,0	-36,6
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	5,0	0,0	-31,9				Perm cls	129,0	3,7	5	1	5,0	0,0	-31,9
87	0,00		Rara												Rara cls	172,0	3,7	5	1	13,2	0,0	-47,0
87	3,40		Freq 0,4	0,000		0	5	1	11,7	0,0	-42,6				Rara fer	3440	27	5	1	13,2	0,0	-47,0
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	11,1	0,0	-41,1				Perm cls	129,0	3,2	5	1	11,1	0,0	-41,1
84	0,00		Rara												Rara cls	172,0	5,9	5	1	0,1	-0,2	-68,9
84	3,40		Freq 0,4	0,000		0	1	1	0,9	0,1	-52,6				Rara fer	3440	43	5	1	0,1	-0,2	-68,9
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	0,9	0,1	-50,5				Perm cls	129,0	5,2	5	1	0,1	-0,1	-60,6
41	0,00		Rara												Rara cls	172,0	5,8	5	1	3,3	-0,3	-132,5
41	3,40		Freq 0,4	0,000		0	1	1	5,1	0,2	-100,2				Rara fer	3440	42	5	1	3,3	-0,3	-132,5
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	5,0	0,2	-96,1				Perm cls	129,0	5,1	5	1	3,0	-0,3	-116,3
42	0,00		Rara												Rara cls	172,0	5,5	5	1	3,3	-0,3	-125,9
42	3,40		Freq 0,4	0,000		0	1	1	5,1	0,2	-94,0				Rara fer	3440	40	5	1	3,3	-0,3	-125,9
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	5,0	0,2	-90,1				Perm cls	129,0	4,8	5	1	3,0	-0,3	-110,2
43	0,00		Rara												Rara cls	172,0	5,2	5	1	3,3	-0,3	-119,3
43	3,40		Freq 0,4	0,000		0	1	1	5,1	0,2	-87,8				Rara fer	3440	38	5	1	3,3	-0,3	-119,3
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	5,0	0,2	-84,0				Perm cls	129,0	4,6	5	1	3,0	-0,3	-104,1
44	0,00		Rara												Rara cls	172,0	5,0	5	1	3,3	-0,3	-112,7
44	3,40		Freq 0,4	0,000		0	1	1	5,1	0,2	-81,6				Rara fer	3440	36	5	1	3,3	-0,3	-112,7
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	5,0	0,2	-77,9				Perm cls	129,0	4,3	5	1	3,0	-0,3	-98,0
71	0,00		Rara												Rara cls	172,0	4,7	5	1	0,1	-0,2	-54,0
71	3,40		Freq 0,4	0,000		0	1	1	0,9	0,1	-38,6				Rara fer	3440	34	5	1	0,1	-0,2	-54,0
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	0,9	0,1	-36,8				Perm cls	129,0	4,1	5	1	0,1	-0,1	-46,9
88	0,00		Rara												Rara cls	172,0	3,6	5	1	3,3	-0,3	-79,8
88	3,40		Freq 0,4	0,000		0	1	1	5,0	0,2	-52,9				Rara fer	3440	26	5	1	3,3	-0,3	-79,8
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	4,9	0,2	-50,7				Perm cls	129,0	3,2	5	1	3,1	-0,3	-70,8
89	0,00		Rara												Rara cls	172,0	3,4	5	1	3,3	-0,3	-73,2
89	3,40		Freq 0,4	0,000		0	1	1	5,0	0,2	-46,7				Rara fer	3440	24	5	1	3,3	-0,3	-73,2
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	4,9	0,2	-44,6				Perm cls	129,0	3,0	5	1	3,1	-0,3	-64,8
90	0,00		Rara												Rara cls	172,0	3,1	5	1	3,3	-0,3	-66,5
90	3,40		Freq 0,4	0,000		0	1	1	5,0	0,2	-40,5				Rara fer	3440	22	5	1	3,3	-0,3	-66,5
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	4,9	0,2	-38,5				Perm cls	129,0	2,7	5	1	3,1	-0,3	-58,7
91	0,00		Rara												Rara cls	172,0	2,8	5	1	0,1	-0,2	-30,9
91	3,40		Freq 0,4	0,000		0	1	1	0,9	0,1	-18,0				Rara fer	3440	20	5	1	0,1	-0,2	-30,9
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	0,9	0,1	-17,0				Perm cls	129,0	2,5	5	1	0,1	-0,1	-27,1
95	0,00		Rara												Rara cls	172,0	34,9	1	1	20,0	-9,8	-143,3
95	3,40		Freq 0,4	0,000		0	1	1	16,4	-9,0	-125,7				Rara fer	3440	232	1	1	20,0	-9,8	-143,3
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	15,1	-8,8	-119,7				Perm cls	129,0	30,6	1	1	15,1	-8,8	-119,7

PILASTRI

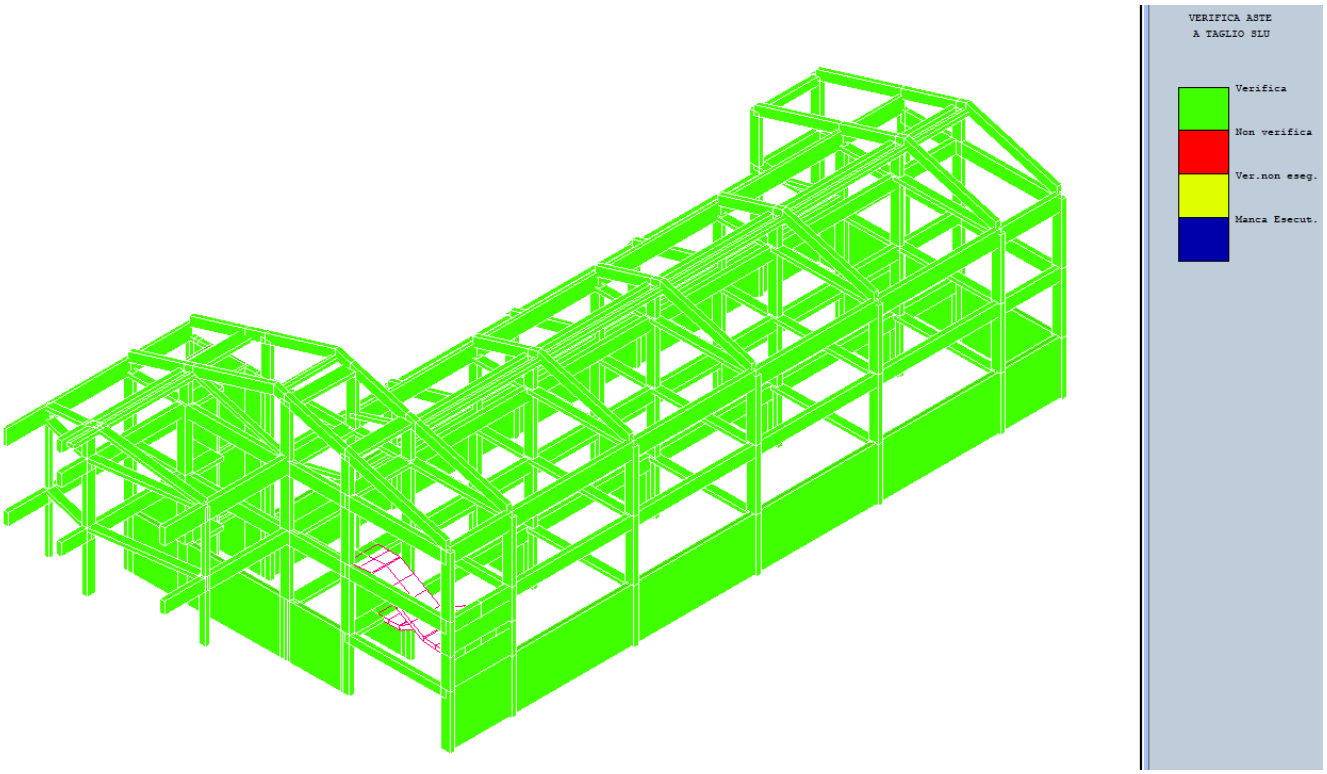
			F E S S U R A Z I O N E									F R E C C E			T E N S I O N I								
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim	cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite	calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)
96	0,00		Rara												Rara cls	172,0	23,3	1	1	27,7	1,3	-184,1
96	3,40		Freq 0,4	0,000		0	1	1	24,8	1,2	-160,9				Rara fer	3440	170	1	1	27,7	1,3	-184,1
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	23,7	1,2	-153,2				Perm cls	129,0	19,7	1	1	23,7	1,2	-153,2
97	0,00		Rara												Rara cls	172,0	20,5	1	1	27,2	-0,1	-177,1
97	3,40		Freq 0,4	0,000		0	1	1	24,3	-0,1	-154,6				Rara fer	3440	152	1	1	27,2	-0,1	-177,1
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	23,2	-0,1	-147,1				Perm cls	129,0	17,1	1	1	23,2	-0,1	-147,1
98	0,00		Rara												Rara cls	172,0	22,3	1	1	27,5	-0,8	-182,0
98	3,40		Freq 0,4	0,000		0	1	1	24,6	-0,8	-159,0				Rara fer	3440	164	1	1	27,5	-0,8	-182,0
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	23,5	-0,7	-151,3				Perm cls	129,0	18,8	1	1	23,5	-0,7	-151,3
99	0,00		Rara												Rara cls	172,0	31,2	1	1	32,0	6,9	-152,5
99	3,40		Freq 0,4	0,000		0	1	1	27,8	6,3	-133,9				Rara fer	3440	213	1	1	32,0	6,9	-152,5
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	26,2	6,1	-127,6				Perm cls	129,0	26,6	1	1	26,2	6,1	-127,6
93	0,00		Rara												Rara cls	172,0	3,9	5	1	3,3	-0,3	-86,4
93	3,40		Freq 0,4	0,000		0	1	1	5,0	0,2	-59,1				Rara fer	3440	28	5	1	3,3	-0,3	-86,4
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	4,9	0,2	-56,8				Perm cls	129,0	3,5	5	1	3,1	-0,3	-76,9
3	3,40		Rara												Rara cls	172,0	57,9	1	1	2,9	-0,3	-77,4
3	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	2,0	-0,2	-68,4				Rara fer	3440	430	1	1	2,9	-0,3	-77,4
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	1,6	-0,2	-65,5				Perm cls	129,0	45,3	1	1	1,6	-0,2	-65,5
4	3,40		Rara												Rara cls	172,0	54,4	1	1	2,9	0,0	-75,2
4	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	2,0	0,0	-66,5				Rara fer	3440	406	1	1	2,9	0,0	-75,2
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	1,7	0,0	-63,6				Perm cls	129,0	42,1	1	1	1,7	0,0	-63,6
5	3,40		Rara												Rara cls	172,0	57,2	1	1	2,9	0,2	-77,4
5	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	2,0	0,2	-68,4				Rara fer	3440	426	1	1	2,9	0,2	-77,4
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	1,7	0,2	-65,6				Perm cls	129,0	44,6	1	1	1,7	0,2	-65,6
6	3,40		Rara												Rara cls	172,0	62,0	1	1	3,1	-1,3	-64,0
6	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	2,2	-1,2	-56,6				Rara fer	3440	444	1	1	3,1	-1,3	-64,0
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	1,9	-1,2	-54,2				Perm cls	129,0	49,2	1	1	1,9	-1,2	-54,2
7	3,40		Rara												Rara cls	172,0	33,0	1	1	2,4	-0,8	-24,0
7	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	2,1	-0,7	-21,7				Rara fer	3440	224	1	1	2,4	-0,8	-24,0
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	1,9	-0,7	-20,9				Perm cls	129,0	27,9	1	1	1,9	-0,7	-20,9
8	3,40		Rara												Rara cls	172,0	49,2	1	1	-2,0	1,7	-43,2
8	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-2,0	1,5	-39,1				Rara fer	3440	339	1	1	-2,0	1,7	-43,2
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-2,0	1,5	-37,8				Perm cls	129,0	43,6	1	1	-2,0	1,5	-37,8
9	3,40		Rara												Rara cls	172,0	95,1	1	1	-1,9	5,4	-69,8
9	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-1,8	5,0	-61,2				Rara fer	3440	660	1	1	-1,9	5,4	-69,8
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-1,8	4,8	-58,4				Perm cls	129,0	84,8	1	1	-1,8	4,8	-58,4
10	3,40		Rara												Rara cls	172,0	70,8	1	1	-3,3	-0,9	-96,7
10	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-2,6	-0,8	-84,9				Rara fer	3440	526	1	1	-3,3	-0,9	-96,7
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-2,4	-0,8	-81,1				Perm cls	129,0	58,1	1	1	-2,4	-0,8	-81,1
11	3,40		Rara												Rara cls	172,0	60,8	1	1	-3,2	0,0	-92,9
11	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-2,6	0,0	-81,5				Rara fer	3440	457	1	1	-3,2	0,0	-92,9
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-2,3	0,0	-77,8				Perm cls	129,0	49,3	1	1	-2,3	0,0	-77,8
12	3,40		Rara												Rara cls	172,0	65,0	1	1	-3,2	0,4	-95,4
12	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-2,6	0,4	-83,7				Rara fer	3440	486	1	1	-3,2	0,4	-95,4
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-2,3	0,3	-80,0				Perm cls	129,0	53,0	1	1	-2,3	0,3	-80,0
13	3,40		Rara												Rara cls	172,0	79,7	1	1	-3,3	-3,0	-84,1
13	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-2,7	-2,7	-73,7				Rara fer	3440	571	1	1	-3,3	-3,0	-84,1
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-2,4	-2,6	-70,2				Perm cls	129,0	66,6	1	1	-2,4	-2,6	-70,2
14	3,40		Rara												Rara cls	172,0	33,3	1	1	-0,9	-0,9	-38,0
14	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-0,8	-0,8	-34,0				Rara fer	3440	232	1	1	-0,9	-0,9	-38,0
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-0,7	-0,8	-32,6				Perm cls	129,0	28,0	1	1	-0,7	-0,8	-32,6
15	3,40		Rara												Rara cls	172,0	34,1	1	1	0,6	-0,2	-54,6
15	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	0,3	-0,2	-47,8				Rara fer	3440	251	1	1	0,6	-0,2	-54,6
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	0,2	-0,3	-45,5				Perm cls	129,0	27,4	1	1	0,2	-0,3	-45,5
16	3,40		Rara												Rara cls	172,0	51,3	5	1	0,0	-1,9	-58,8
16	7,24		Freq 0,4	0,000		0	5	1	-0,1	-1,8	-52,1				Rara fer	3440	359	5	1	0,0	-1,9	-58,8
			Perm 0,3	0,000		0	5	1	-0,1	-1,7	-50,0				Perm cls	129,0	45,0	5	1	-0,1	-1,7	-50,0
17	3,40		Rara												Rara cls	172,0	42,3	1	1	0,8	-0,3	-66,3
17	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	0,7	-0,2	-57,3				Rara fer	3440	314	1	1	0,8	-0,3	-66,3
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	0,6	-0,2	-54,5				Perm cls	129,0	34,7	1	1	0,6	-0,2	-54,5
18	3,40		Rara												Rara cls	172,0	39,0	1	1	0,9	-0,1	-63,2
18	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	0,7	-0,1	-54,5				Rara fer	3440	290	1	1	0,9	-0,1	-63,2
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	0,7	-0,1	-51,8				Perm cls	129,0	31,7	1	1	0,7	-0,1	-51,8
19	3,40		Rara												Rara cls	172,0	41,5	1	1	0,9	0,1	-65,5
19	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	0,8	0,1	-56,6				Rara fer	3440	309	1	1	0,9	0,1	-65,5
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	0,7	0,1	-53,8				Perm cls	129,0	33,8	1	1	0,7	0,1	-53,8
20	3,40		Rara												Rara cls	172,0	47,1	1	1	1,3	-1,6	-49,3
20	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	1,4	-1,4	-43,2				Rara fer	3440	328	1	1	1,3	-1,6	-49,3
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	1,4	-1,3	-41,4				Perm cls	129,0	41,2	1	1	1,4	-1,3	-41,4
21	3,40		Rara												Rara cls	172,0	45,9	1	1	0,6	-2,4	-28,3
21	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	0,5	-2,2	-24,9				Rara fer	3440	296	1	1	0,6	-2,4	-28,3
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	0,5	-2,1	-23,7				Perm cls	129,0	40,8	1	1	0,5	-2,1	-23,7
22	3,40		Rara												Rara cls	172,0	47,6	1	1	-2,5	-4,1	-64,2
22	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-2,0	-3,8	-55,8				Rara fer	3440	337	1	1	-2,5	-4,1	-64,2
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-1,8	-3,7	-53,0				Perm cls	129,0	39,5	1	1	-1,8	-3,7	-53,0
24	3,40		Rara												Rara cls	172,0	38,5	1	1	-3,3	-0,7	-19,6
24	6,70		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-2,6	-0,6	-15,9				Rara fer	3440	259	1	1	-3,3	-0,7	-19,6
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-2,3	-0,5	-14,8				Perm cls	129,0	28,2	1	1	-2,3	-0,5	-14,8
25	3,40		Rara												Rara cls	172,0	30,6	1	1	-3,2	0,2	-18,3
25	6,70		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-2,5	0,2	-14,8				Rara fer	3440	209	1	1	-3,2	0,2	-18,3
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-2,2	0,1	-13,8				Perm cls	129,0	21,6	1	1	-2,2	0,1	-13,8
26	3,40		Rara												Rara cls	172,0	29,5	1	1	-3,2	0,1	-18,4
26	6,70		Freq 0,4	0,000		0	1	1	-2,5	0,1	-14,9				Rara fer	3440	203	1	1	-3,2	0,1	-18,4
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-2,2	0,1	-13,8				Perm cls	129,0	20,6	1	1	-2,2	0,1	-13,8
27	3,40		Rara												Rara cls	172,0	22,7	1	1	0,1	-0,9	-28,0
27	7,24		Freq 0,4	0,000		0	1	1	0,0	-0,6	-25,1				Rara fer	3440	156	1	1	0,1	-0,9	-28,0
			Perm 0,3	0,000		0	1	1	-0,1	-0,6	-24,3				Perm cls	129,0	18,1	1	1	-0,1	-0,6	-24,3

PILASTRI

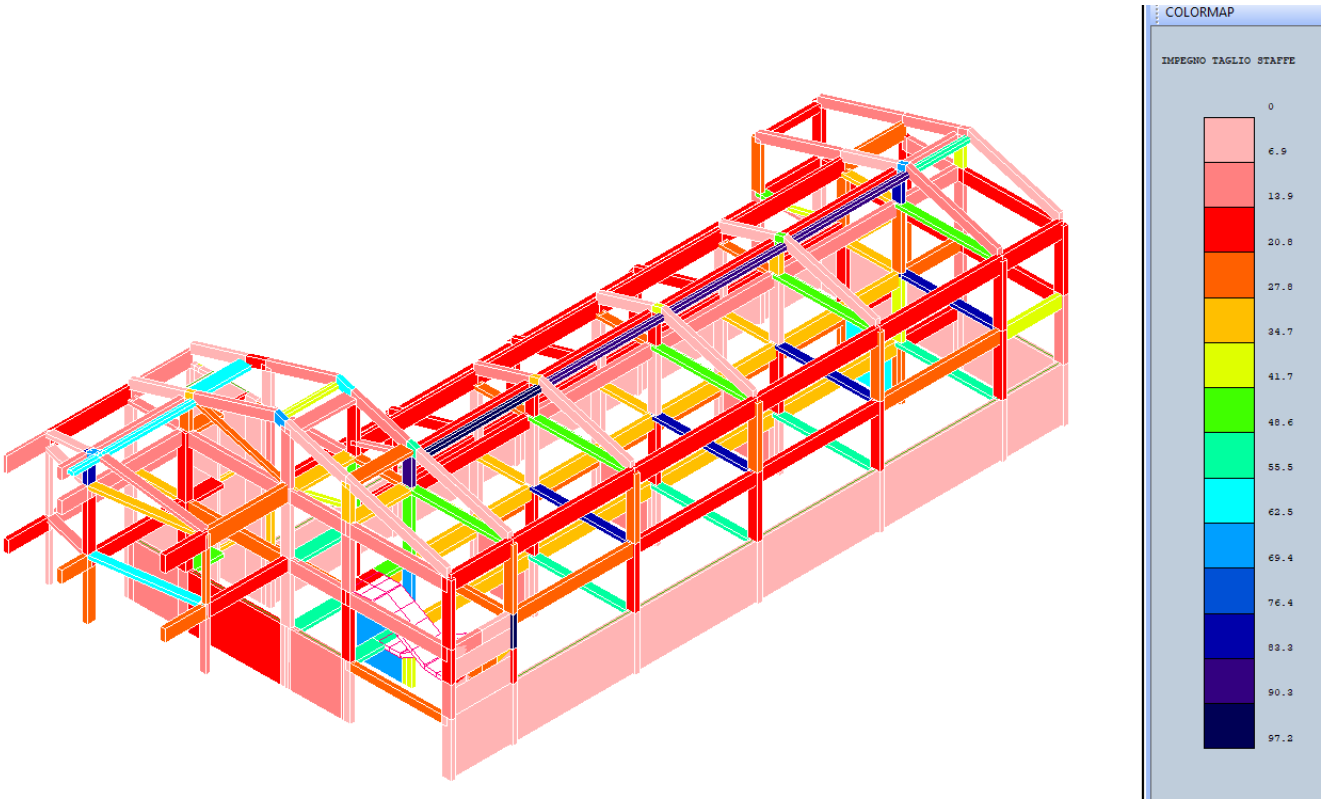
			F E S S U R A Z I O N E								F R E C C E		T E N S I O N I								
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim	cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite	calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)
28	3,40		Rara												Rara cls	172,0	19,8	1	1	-1,2	-0,5	-18,4
28	7,24		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-1,0	-0,5	-16,6				Rara fer	3440	135	1	1	-1,2	-0,5	-18,4
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,9	-0,5	-16,0				Perm cls	129,0	17,3	1	1	-0,9	-0,5	-16,0
30	3,40		Rara												Rara cls	172,0	21,9	1	1	-0,7	-0,4	-28,2
30	7,24		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,4	-0,3	-24,7				Rara fer	3440	154	1	1	-0,7	-0,4	-28,2
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,3	-0,3	-23,5				Perm cls	129,0	16,9	1	1	-0,3	-0,3	-23,5
31	3,40		Rara												Rara cls	172,0	32,4	5	1	0,0	0,1	-28,8
31	7,24		Freq	0,4	0,000	0	1	2	-0,1	-0,2	-25,1				Rara fer	3440	238	5	1	0,0	0,1	-28,8
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,1	-0,2	-25,1				Perm cls	129,0	30,8	1	1	-0,1	-0,2	-25,1
32	3,40		Rara												Rara cls	172,0	48,6	1	1	1,1	-0,3	-50,4
32	7,24		Freq	0,4	0,000	0	1	2	-0,3	-0,3	-41,2				Rara fer	3440	351	1	1	1,1	-0,3	-50,4
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,3	-0,3	-41,2				Perm cls	129,0	33,6	1	1	-0,3	-0,3	-41,2
35	3,40		Rara												Rara cls	172,0	72,3	1	1	-2,4	-2,0	-63,4
35	7,24		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-2,1	-1,2	-55,4				Rara fer	3440	514	1	1	-2,4	-2,0	-63,4
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-2,0	-0,9	-52,8				Perm cls	129,0	51,9	1	1	-2,0	-0,9	-52,8
125	3,40		Rara												Rara cls	172,0	9,2	1	1	5,5	0,0	-10,0
125	7,24		Freq	0,4	0,000	0	1	1	4,8	0,0	-9,2				Rara fer	3440	64	1	1	5,5	0,0	-10,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	4,6	0,0	-8,9				Perm cls	129,0	7,6	1	1	4,6	0,0	-8,9
135	3,40		Rara												Rara cls	172,0	9,0	5	1	-5,6	0,0	-17,5
135	7,24		Freq	0,4	0,000	0	1	1	5,2	0,0	-12,6				Rara fer	3440	64	5	1	-5,6	0,0	-17,5
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	5,0	0,0	-12,1				Perm cls	129,0	7,9	5	1	-4,9	0,0	-15,5
138	3,40		Rara												Rara cls	172,0	7,4	5	1	-5,2	0,0	-12,7
138	7,24		Freq	0,4	0,000	0	1	1	4,8	0,0	-8,6				Rara fer	3440	52	5	1	-5,2	0,0	-12,7
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	4,6	0,0	-8,4				Perm cls	129,0	6,6	5	1	-4,5	0,0	-11,9
1	7,24		Rara												Rara cls	172,0	45,6	1	1	2,9	0,7	-10,6
1	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	2,7	0,6	-9,5				Rara fer	3440	411	1	1	2,9	0,7	-10,6
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,6	0,6	-9,2				Perm cls	129,0	40,3	1	1	2,6	0,6	-9,2
2	7,24		Rara												Rara cls	172,0	62,4	1	1	3,7	1,9	-31,5
2	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	3,1	1,7	-27,8				Rara fer	3440	421	1	1	3,7	1,9	-31,5
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,8	1,7	-26,8				Perm cls	129,0	52,2	5	1	-2,6	-1,9	-28,1
3	7,24		Rara												Rara cls	172,0	43,0	5	1	-4,0	0,1	-40,4
3	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	3,3	-0,1	-34,6				Rara fer	3440	308	5	1	-4,0	0,1	-40,4
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	3,1	-0,1	-33,3				Perm cls	129,0	34,2	1	1	3,1	-0,1	-33,3
4	7,24		Rara												Rara cls	172,0	41,8	5	1	-4,0	-0,1	-39,2
4	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	3,3	0,1	-33,5				Rara fer	3440	299	5	1	-4,0	-0,1	-39,2
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	3,1	0,1	-32,3				Perm cls	129,0	33,6	1	1	3,1	0,1	-32,3
5	7,24		Rara												Rara cls	172,0	45,0	5	1	-3,9	-0,4	-40,6
5	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	3,3	0,3	-34,7				Rara fer	3440	320	5	1	-3,9	-0,4	-40,6
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	3,1	0,3	-33,4				Perm cls	129,0	36,8	1	1	3,1	0,3	-33,4
6	7,24		Rara												Rara cls	172,0	55,6	5	1	-3,6	1,6	-30,7
6	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-2,8	1,4	-27,3				Rara fer	3440	377	5	1	-3,6	1,6	-30,7
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,6	-1,3	-24,9				Perm cls	129,0	43,3	5	1	-2,5	1,4	-26,3
7	7,24		Rara												Rara cls	172,0	43,3	1	1	2,7	-0,8	-9,6
7	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	2,6	-0,7	-8,7				Rara fer	3440	380	1	1	2,7	-0,8	-9,6
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,5	-0,7	-8,4				Perm cls	129,0	38,5	1	1	2,5	-0,7	-8,4
8	7,24		Rara												Rara cls	172,0	36,0	5	1	1,2	-1,5	-21,4
8	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,2	-1,4	-19,1				Rara fer	3440	236	5	1	1,2	-1,5	-21,4
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,2	-1,4	-18,3				Perm cls	129,0	33,9	5	1	1,2	-1,4	-18,3
9	7,24		Rara												Rara cls	172,0	78,8	5	1	1,1	-4,1	-36,9
9	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,0	-3,8	-32,5				Rara fer	3440	506	5	1	1,1	-4,1	-36,9
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,9	-3,7	-31,3				Perm cls	129,0	72,4	5	1	0,9	-3,7	-31,3
10	7,24		Rara												Rara cls	172,0	33,7	5	1	1,5	0,4	-42,9
10	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,0	0,4	-38,0				Rara fer	3440	241	5	1	1,5	0,4	-42,9
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,8	0,4	-36,6				Perm cls	129,0	27,0	5	1	0,8	0,4	-36,6
11	7,24		Rara												Rara cls	172,0	30,8	5	1	1,6	-0,1	-41,7
11	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,1	-0,1	-36,9				Rara fer	3440	223	5	1	1,6	-0,1	-41,7
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,9	-0,1	-35,6				Perm cls	129,0	24,2	5	1	0,9	-0,1	-35,6
12	7,24		Rara												Rara cls	172,0	33,9	5	1	1,6	-0,4	-42,5
12	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,1	-0,4	-37,7				Rara fer	3440	243	5	1	1,6	-0,4	-42,5
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,9	-0,3	-36,3				Perm cls	129,0	26,9	5	1	0,9	-0,3	-36,3
13	7,24		Rara												Rara cls	172,0	50,6	5	1	1,5	2,2	-40,7
13	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,0	2,1	-36,2				Rara fer	3440	344	5	1	1,5	2,2	-40,7
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,9	2,0	-35,0				Perm cls	129,0	42,3	5	1	0,9	2,0	-35,0
14	7,24		Rara												Rara cls	172,0	28,9	5	1	1,2	1,1	-19,3
14	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,0	1,0	-17,6				Rara fer	3440	191	5	1	1,2	1,1	-19,3
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,9	0,9	-17,1				Perm cls	129,0	24,0	5	1	0,9	0,9	-17,1
15	7,24		Rara												Rara cls	172,0	24,7	5	1	-1,1	0,5	-26,9
15	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-0,7	0,5	-24,2				Rara fer	3440	172	5	1	-1,1	0,5	-26,9
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,6	0,5	-23,4				Perm cls	129,0	20,0	5	1	-0,6	0,5	-23,4
16	7,24		Rara												Rara cls	172,0	72,7	5	1	-1,3	-3,1	-27,9
16	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-1,6	-2,7	-24,9				Rara fer	3440	543	1	1	0,0	3,4	-26,8
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,7	-2,6	-23,9				Perm cls	129,0	65,8	5	1	-1,7	-2,6	-23,9
17	7,24		Rara												Rara cls	172,0	30,7	1	1	-2,3	-0,3	-29,0
17	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-2,1	-0,3	-25,7				Rara fer	3440	216	1	1	-2,3	-0,3	-29,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-2,0	-0,3	-24,8				Perm cls	129,0	26,3	1	1	-2,0	-0,3	-24,8
18	7,24		Rara												Rara cls	172,0	28,4	1	1	-2,3	0,2	-27,2
18	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-2,0	0,2	-24,2				Rara fer	3440	200	1	1	-2,3	0,2	-27,2
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,9	0,2	-23,3				Perm cls	129,0	24,2	1	1	-1,9	0,2	-23,3
19	7,24		Rara												Rara cls	172,0	31,6	1	1	-2,3	0,5	-27,9
19	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-2,0	0,4	-24,8				Rara fer	3440	220	1	1	-2,3	0,5	-27,9
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,9	0,4	-24,0				Perm cls	129,0	27,0	1	1	-1,9	0,4	-24,0
20	7,24		Rara												Rara cls	172,0	52,6	5	1	-1,0	2,1	-19,6
20	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	2	-1,4	1,8	-16,3				Rara fer	3440	332	5	1	-1,0	2,1	-19,6
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,4	1,8	-16,3				Perm cls	129,0	50,1	5	1	-1,4	1,8	-16,3
21	7,24		Rara												Rara cls	172,0	52,4	5	1	0,4	2,0	-8,7
21	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	0,3	1,8	-7,6				Rara fer	3440	809	5	1	0,4	2,0	-8,7
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,3	1,8	-7,3				Perm cls	129,0	45,9	5	1	0,3	1,8	-7,3

PILASTRI

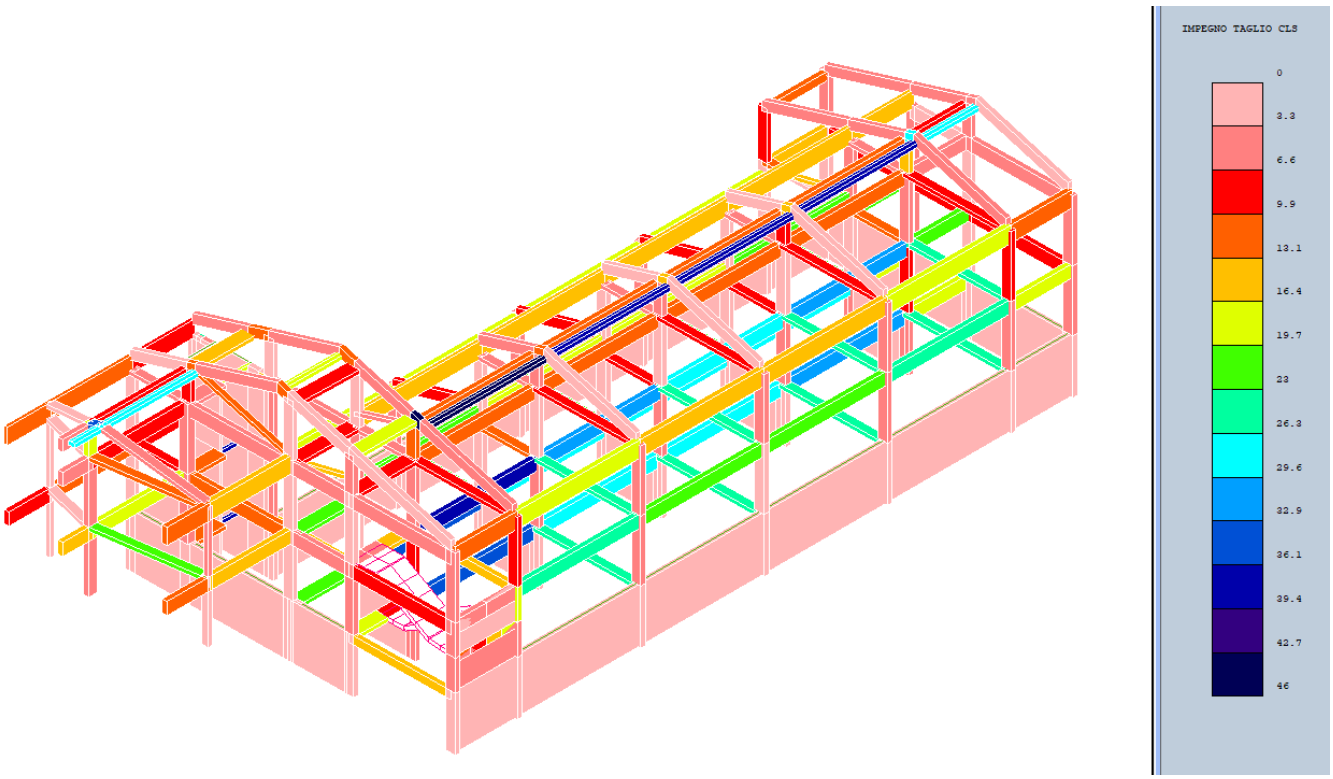
			F E S S U R A Z I O N E								F R E C C E			T E N S I O N I								
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim	cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite	calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)
22	7,24		Rara												Rara cls	172,0	34,6	5	1	1,7	3,5	-34,4
22	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,3	3,3	-30,5				Rara fer	3440	237	5	1	1,7	3,5	-34,4
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,1	3,2	-29,4				Perm cls	129,0	30,0	5	1	1,1	3,2	-29,4
27	7,24		Rara												Rara cls	172,0	73,5	1	1	-3,4	1,5	-7,5
27	10,23		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-3,2	1,3	-6,7				Rara fer	3440	922	1	1	-3,4	1,5	-7,5
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-3,2	1,2	-6,4				Perm cls	129,0	64,4	1	1	-3,2	1,2	-6,4
28	7,24		Rara												Rara cls	172,0	62,4	1	1	-2,5	-1,5	-7,1
28	10,23		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-2,5	-1,3	-6,3				Rara fer	3440	753	1	1	-2,5	-1,5	-7,1
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-2,5	-1,2	-6,1				Perm cls	129,0	55,4	1	1	-2,5	-1,2	-6,1
29	7,24		Rara												Rara cls	172,0	18,7	1	1	-0,5	-0,6	-3,8
29	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,5	-0,5	-3,4				Rara fer	3440	180	1	1	-0,5	-0,6	-3,8
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,5	-0,5	-3,2				Perm cls	129,0	16,3	1	1	-0,5	-0,5	-3,2
30	7,24		Rara												Rara cls	172,0	13,1	5	1	0,6	0,3	-15,1
30	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,6	-0,2	-11,8				Rara fer	3440	90	5	1	0,6	0,3	-15,1
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,5	-0,2	-11,3				Perm cls	129,0	10,4	1	1	-0,5	-0,2	-11,3
31	7,24		Rara												Rara cls	172,0	20,5	1	2	-0,1	-0,2	-14,7
31	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	2	-0,1	-0,2	-12,6				Rara fer	3440	143	1	2	-0,1	-0,2	-14,7
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,1	-0,2	-12,6				Perm cls	129,0	18,5	1	1	-0,1	-0,2	-12,6
32	7,24		Rara												Rara cls	172,0	73,5	1	1	2,2	-0,3	-26,0
32	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	1,8	-0,2	-22,6				Rara fer	3440	487	1	1	2,2	-0,3	-26,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,6	-0,2	-21,7				Perm cls	129,0	54,5	1	1	1,6	-0,2	-21,7
35	7,24		Rara												Rara cls	172,0	45,7	5	1	2,0	1,3	-33,4
35	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,8	0,7	-29,6				Rara fer	3440	313	5	1	2,0	1,3	-33,4
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,7	0,5	-28,6				Perm cls	129,0	31,9	5	1	1,7	0,5	-28,6
125	7,24		Rara												Rara cls	172,0	2,4	5	1	0,5	0,0	-5,4
125	11,08		Freq	0,4	0,000	0	5	1	0,5	0,0	-5,1				Rara fer	3440	17	5	1	0,5	0,0	-5,4
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,4	0,0	-5,0				Perm cls	129,0	2,2	5	1	0,4	0,0	-5,0
135	7,24		Rara												Rara cls	172,0	4,8	1	2	4,0	0,0	-5,5
135	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	3,7	0,0	-4,8				Rara fer	3440	34	1	2	4,0	0,0	-5,5
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	3,6	0,0	-4,6				Perm cls	129,0	4,4	1	1	3,6	0,0	-4,6
138	7,24		Rara												Rara cls	172,0	6,9	1	2	3,9	0,0	-2,6
138	11,08		Freq	0,4	0,000	0	1	1	3,5	0,0	-2,3				Rara fer	3440	139	1	1	3,8	0,0	-2,5
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	3,4	0,0	-2,3				Perm cls	129,0	6,1	1	1	3,4	0,0	-2,3
8	11,08		Rara												Rara cls	172,0	74,1	1	1	0,2	2,7	-9,5
8	13,22		Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,0	2,2	-7,8				Rara fer	3440	1617	1	1	0,2	2,7	-9,5
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,1	2,1	-7,3				Perm cls	129,0	57,4	1	1	-0,1	2,1	-7,3
9	12,88		Rara												Rara cls	172,0	28,3	1	1	-2,9	-0,1	-14,5
9	13,22		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-2,5	-0,1	-11,8				Rara fer	3440	190	1	1	-2,9	-0,1	-14,5
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-2,4	-0,1	-11,1				Perm cls	129,0	23,7	1	1	-2,4	-0,1	-11,1
10	11,08		Rara												Rara cls	172,0	34,1	1	1	-3,0	-0,5	-20,4
10	12,88		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-2,5	-0,4	-16,6				Rara fer	3440	231	1	1	-3,0	-0,5	-20,4
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-2,4	-0,4	-15,6				Perm cls	129,0	27,5	1	1	-2,4	-0,4	-15,6
11	11,08		Rara												Rara cls	172,0	29,7	1	1	-2,7	0,4	-19,4
11	12,88		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-2,3	0,3	-15,8				Rara fer	3440	202	1	1	-2,7	0,4	-19,4
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-2,2	0,3	-15,0				Perm cls	129,0	23,7	1	1	-2,2	0,3	-15,0
12	11,08		Rara												Rara cls	172,0	38,5	1	1	-2,8	0,9	-19,9
12	12,88		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-2,3	0,8	-16,2				Rara fer	3440	257	1	1	-2,8	0,9	-19,9
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-2,2	0,7	-15,3				Perm cls	129,0	31,2	1	1	-2,2	0,7	-15,3
13	11,08		Rara												Rara cls	172,0	68,8	1	1	-2,0	-2,6	-23,3
13	12,90		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-1,5	-2,2	-19,6				Rara fer	3440	461	1	1	-2,0	-2,6	-23,3
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,4	-2,1	-18,7				Perm cls	129,0	54,2	1	1	-1,4	-2,1	-18,7
14	11,08		Rara												Rara cls	172,0	38,0	5	1	0,7	1,3	-9,1
14	12,90		Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,6	-1,1	-7,7				Rara fer	3440	417	1	1	0,5	-1,3	-8,6
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,7	-1,1	-7,5				Perm cls	129,0	33,6	1	1	0,7	-1,1	-7,5
15	11,08		Rara												Rara cls	172,0	40,3	1	2	0,8	1,3	-5,9
15	14,37		Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,8	1,1	-5,0				Rara fer	3440	526	1	2	0,8	1,3	-5,9
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,8	1,1	-4,7				Perm cls	129,0	34,5	1	1	0,8	1,1	-4,7
16	11,08		Rara												Rara cls	172,0	44,1	1	2	0,3	-1,8	-6,4
16	14,28		Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,2	-1,5	-5,3				Rara fer	3440	715	1	2	0,3	-1,8	-6,4
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,3	-1,4	-4,9				Perm cls	129,0	36,1	1	1	0,3	-1,4	-4,9
23	11,08		Rara												Rara cls	172,0	20,8	5	1	1,6	0,4	-7,6
23	13,27		Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,5	0,3	-6,8				Rara fer	3440	133	5	1	1,6	0,4	-7,6
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,5	0,3	-6,6				Perm cls	129,0	19,1	5	1	1,5	0,3	-6,6
35	11,08		Rara												Rara cls	172,0	77,5	1	1	-1,0	-3,0	-19,1
35	12,88		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,9	-2,6	-16,1				Rara fer	3440	752	1	1	-1,0	-3,0	-19,1
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,8	-2,4	-15,3				Perm cls	129,0	62,6	1	1	-0,8	-2,4	-15,3
9	11,08		Rara												Rara cls	172,0	71,8	1	1	-0,6	3,1	-19,7
9	12,88		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,6	2,6	-16,4				Rara fer	3440	788	1	1	-0,6	3,1	-19,7
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,6	2,5	-15,6				Perm cls	129,0	59,6	1	1	-0,6	2,5	-15,6
84	3,40		Rara												Rara cls	150,0	28,6	1	1	-8,7	7,2	-26,3
84	5,32		Freq	0,3	0,000	0	1	1	-7,4	6,5	-24,5				Rara fer	3600	479	1	1	-8,7	7,2	-26,3
			Perm	0,2	0,000	0	1	1	-7,0	6,3	-23,9				Perm cls	112,0	24,7	1	1	-7,0	6,3	-23,9
142	3,40		Rara												Rara cls	150,0	6,5	5	1	-2,0	-0,2	-14,6
142	7,24		Freq	0,3	0,000	0	5	1	-1,8	-0,1	-14,0				Rara fer	3600	51	5	1	-2,0	-0,2	-14,6
			Perm	0,2	0,000	0	5	1	-1,7	-0,1	-13,8				Perm cls	112,0	5,9	5	1	-1,7	-0,1	-13,8
142	7,24		Rara												Rara cls	150,0	3,7	1	1	1,8	0,0	-6,2
142	11,08		Freq	0,3	0,000	0	1	1	1,7	0,0	-5,7				Rara fer	3600	30	1	1	1,8	0,0	-6,2
			Perm	0,2	0,000	0	1	1	1,7	0,0	-5,6				Perm cls	112,0	3,3	1	1	1,7	0,0	-5,6
126	7,24		Rara												Rara cls	150,0	6,1	5	1	-1,5	-0,1	-12,4
126	3,40		Freq	0,3	0,000	0	5	1	-1,3	-0,1	-11,7				Rara fer	3600	49	5	1	-1,5	-0,1	-12,4
			Perm	0,2	0,000	0	5	1	-1,3	-0,1	-11,5				Perm cls	112,0	5,5	5	1	-1,3	-0,1	-11,5
126	11,08		Rara												Rara cls	150,0	3,4	5	1	0,6	0,1	-7,0
126	7,24		Freq	0,3	0,000	0	5	1	0,5	0,1	-6,6				Rara fer	3600	26	5	1	0,6	0,1	-7,0
			Perm	0,2	0,000	0	5	1	0,5	0,1	-6,4				Perm cls	112,0	2,9	5	1	0,5	0,1	-6,4
84	5,32		Rara												Rara cls	150,0	9,1	5	1	-6,7	-2,1	-10,7
84	7,24		Freq	0,3	0,000	0	5	1	-5,6	-1,9	-10,3				Rara fer	3600	114	5	1	-6,7	-2,1	-10,7
			Perm	0,2	0,000	0	5	1	-5,3	-1,8	-10,2				Perm cls	112,0	7,6	5	1	-5,3	-1,8	-10,2



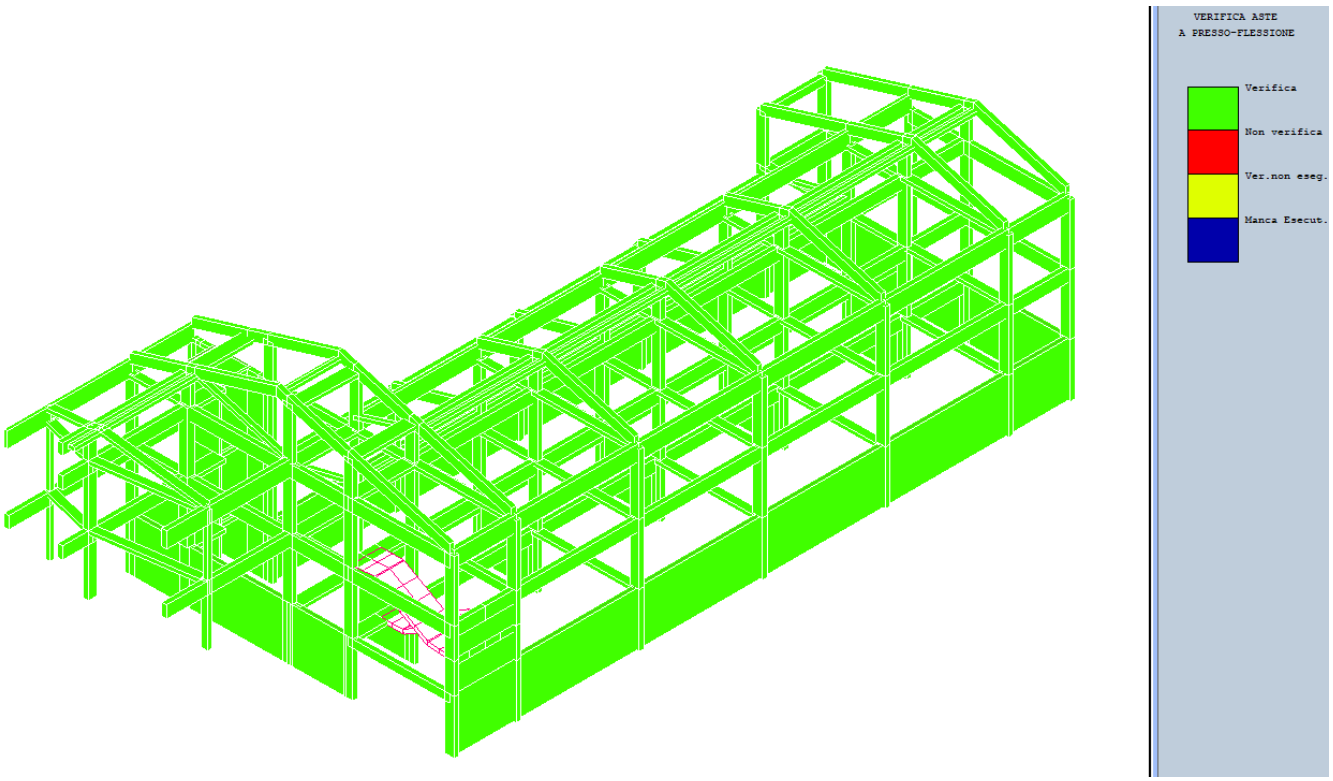
Colormap verifica a taglio SLU



Colormap verifica a taglio lato Staffe



Colormap verifica a taglio lato Cls

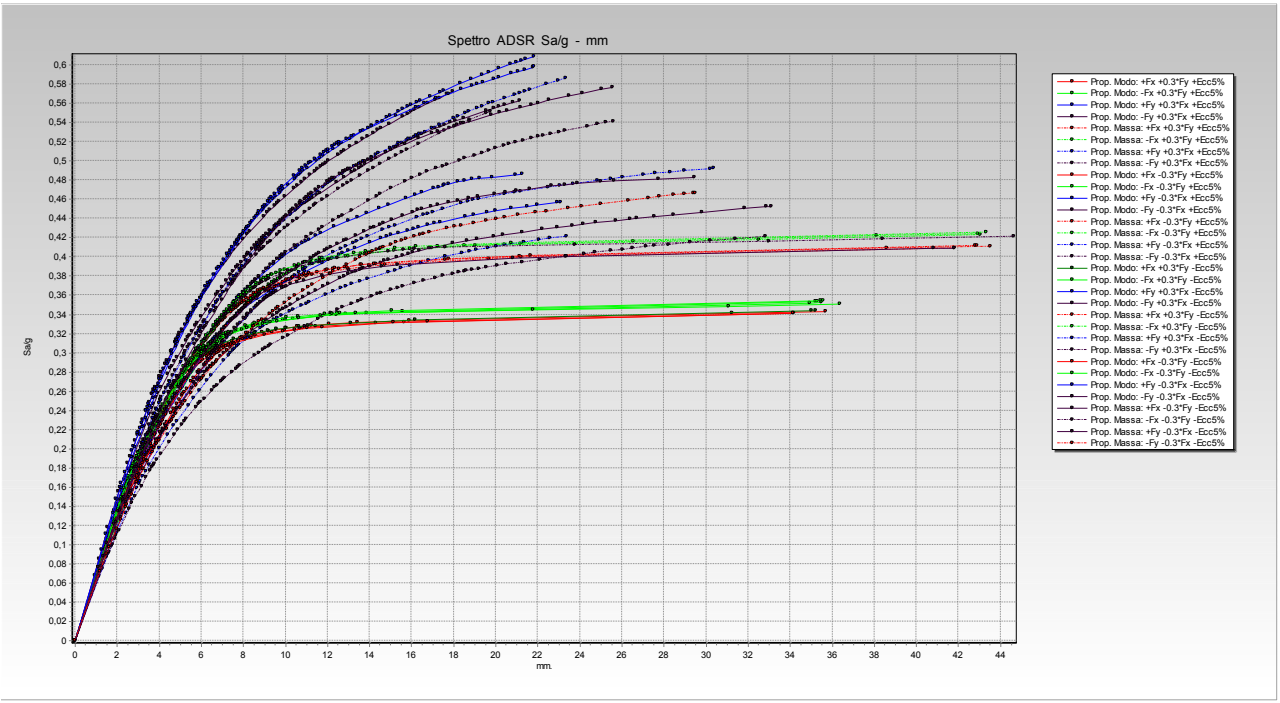


Colormap verifica a pressoflessione SLU

1.4 Analisi statica non lineare (verifica strutture in elevazione in c.a.)

I risultati delle analisi vanno ricercati in corrispondenza dello stato limite di collasso SLV, il cui periodo di ritorno dell'azione sismica TR è pari a 712 anni.
L'indice di rischio viene calcolato in termini di spostamento, rapportando la capacità alla domanda.
Viene quindi eseguita l'analisi statica non lineare volta a ricercare l'indice di rischio legato ai meccanismi di collasso fragile e duttile di travi e pilastri.
Tra le ipotesi di partenza dell' analisi si esclude la verifica dei nodi in cls.
Si riporta di seguito i risultati relativi all' analisi push-over con formazione della prima cerniera plastica:

Tabellina riassuntiva delle PushOver			
Numero PushOver	PgaSLO/Pga81%	PgaSLD/Pga63%	PgaSLV/Pga10%
1	1.566	1.604	1.531
2	1.612	1.661	1.531
3	1.284	1.451	1.232
4	1.844	1.972	1.335
5	1.912	1.972	1.531
6	1.951	2.016	1.531
7	1.271	1.454	1.531
8	1.603	1.764	1.444
9	1.647	1.675	1.515
10	1.669	1.707	1.531
11	1.359	1.481	1.286
12	1.988	2.125	1.221
13	2.016	2.04	1.531
14	2.066	2.101	1.531
15	1.216	1.34	**1.148**
16	1.991	2.107	1.21
17	1.643	1.684	1.531
18	1.669	1.698	1.531
19	2.057	2.215	1.468
20	1.145	1.326	1.3
21	2.019	2.057	1.531
22	2.072	2.099	1.531
23	2.031	2.194	1.415
24	1.051	1.203	1.154
25	1.556	1.599	**1.455**
26	1.575	1.614	1.531
27	2.12	2.33	1.466
28	1.174	1.368	1.531
29	1.851	1.919	1.531
30	1.931	1.99	1.531
31	1.872	2.035	1.525
32	1.195	1.381	1.347
Min. PgaSL/Pga%	1.051	1.203	**1.148**



Dopo gli interventi le curve sopra riportate individuano un comportamento condizionato da rotture di tipo duttile.

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

Numero d'ordine della PushOver	: Tipo di distribuzione delle forze orizzontali utilizzate nell'analisi
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	: Angolo di ingresso del sisma della push over
Numero collassi totali	: Numero di elementi che hanno raggiunto la condizione di collasso al termine dell'analisi
Numero passo Resist.Max.	: Numero del passo a cui corrisponde il picco massimo del taglio alla base nella curva di capacita'
Numero passi significativi	: numero dei passi significativi alla fine dell'analisi
Massa SDOF (t)	: Massa totale del sistema equivalente
Taglio alla base max. (t)	: Tagliante massimo alla base della struttura reale
Coeff. Partecipazione	: Coefficiente di partecipazione relativo alla distribuzione di forze orizzontali utilizzate nell'analisi della push over
Resistenza SDOF (t)	: Resistenza allo snervamento del sistema ad un grado di liberta' equivalente
Rigidezza SDOF (t/m)	: Rigidezza all'origine del sistema ad un grado di liberta' equivalente
Spostam. Snervam. SDOF mm	: Spostamento a cui corrisponde lo snervamento del sistema ad un grado di liberta' equivalente
Periodo SDOF (sec)	: Periodo proprio del sistema ad un grado di liberta' equivalente
Rapporto di incrudimento	: Rapporto tra la rigidezza incrudente e la rigidezza all'origine del sistema ad un grado di liberta' equivalente. Per un sistema elasto perfettamente plastico tale rapporto vale sempre 0.
Rapporto Alfau/alfa1	: Rapporto tra il tagliante ultimo e il tagliante a cui corrisponde la formazione della prima cerniera plastica. Per le strutture esistenti tale valore puo' assumere valori molto alti in quanto per bassi valori di forze orizzontali spesso viene raggiunto il limite elastico in qualche sezione.
Fattore struttura	: Fattore di struttura (q) calcolato a posteriori in funzione delle effettive risorse anelastiche della struttura.
Coeff Smorzam.Equival.	: Coefficiente di smorzamento di un oscillatore elastoviscoso che dissipa per viscosita' la stessa energia della struttura.
Duttilita'	: Duttilita' misurata sul legame bilatero del sistema elastoplastico equivalente come rapporto tra lo spostamento ultimo (fine del tratto orizzontale) e lo spostamento al limite elastico (inizio tratto orizzontale).

PER OGNI STATO LIMITE RICHIESTO :

"meccanismi considerati nell'analisi" significa:
- con Flag di post-verifica = NO considera nell'analisi al passo non lineare sia i meccanismi fragili attivati che quelli duttili
- con Flag di post-verifica = SI Verifica a posteriori dei meccanismi fragili in corrispondeza dei passi della curva di capacita' precedentemente valutata per il solo comportamento duttile; i risultati relativi ai soli meccanismi fragili sono riportati in una apposita tabella

Spostamento	: Domanda/Capacita dello spostamento relativo allo stato limite
S.L.x	: Flag riassuntivo della verifica effettuata per i meccanismi considerati nell'analisi.
PgaLx/g	: Valore della PGA limite corrispondente alla prestazione definita per lo stato limite considerato e per i meccanismi considerati nell'analisi.
q*	: Rapporto tra la domanda elastica di tagliante alla base e la resistenza del sistema SDOF equivalente. Viene utilizzato solo per le struttura in muratura in qual caso non puo' superare il

valore 3.

Numero passo precedente : Numero passo precedente al punto della curva per cui si raggiunge la capacita' rispetto alla prestazione definita per lo stato limite e per i soli meccanismi considerati nell'analisi.

PgaLx/Pga y% : Rapporto tra la PGA limite e la PGA al bedrock del sisma atteso nel sito con la probabilita' prevista per lo stato limite corrispondente.

Asta3D Nro : Numerazione 3D dell'asta in cui si raggiunge la prestazione definita per lo stato limite e per i soli meccanismi considerati nell'analisi.

TrCLx : Valore del periodo di ritorno corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacita' per lo stato imite considerato e per i soli meccanismi considerati nella analisi.

(TrCLx/TDLx)^a : Rapporto tra il periodo di ritorno del sisma a cui corrisponde il raggiungimento della capacita' ed il periodo di ritorno del sisma atteso nel sito con la probabilita' prevista per lo stato limite corrispondente. L'esponente a vale 0,41 come previsto dalle linee guida nazionali.

DATI STAMPATI PER LE TABELLE AUSILIARIE
Push. nro : Numero della push over

PRIMO COLLASSO : Dati relativi ai meccansimi fragili per gli elementi in calcestruzzo armato del Nodo e del Taglio

TrCLC :Valore del periodo di ritorno corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacita' per lo stato limite di collasso del Nodo/Taglio

PgaLC/g :Valore della PGA corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacita' per lo stato limite di collasso Nodo/Taglio

Resistenza nel Piano di un Pannello in muratura :Indicatori di capacitα relativi alla prestazione di raggiungimento della resistenza nel piano del primo pannello in muratura

TrCLV :Valore del periodo di ritorno corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacita' per lo stato limite di salvaguardia della Vita. Prestazione definita dal raggiungimento della resistenza nel piano del primo pannello in muratura

PgaLV/g :Valore della PGA corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacita' per lo stato limite di salvaguardia della Vita. Prestazione definita dal raggiungimento della resistenza nel piano del primo pannello in muratura

VERIFICA MECCANISMI FRAGILI STRUTTURE IN C.A. :
Viene stampata la condizione di VERIFICATA / NON VERIFICATA.
Nel caso non venga stampato nulla significa che la verifica effettuata a posteriori sulla curva di capacita' determinata con l'analisi non lineare tenendo conto del solo comportamento duttile non e' stato in grado di individuare alcun meccanismo fragile (IN TAL CASO e' necessario ripetere l'analisi tenendo in conto i meccansimi fragili e settando il dato Push+PostVer.=No.

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

MECCANISMI DI COLLASSO CONSIDERATI NELLA ANALISI PUSH-OVER
- Analisi con meccanismi DUTTILI E FRAGILI - NESSUNA modalita' di collasso considerata per il nodo in CLS - Collasso a taglio considerato su TUTTE le aste in CLS - Collasso per ripresa di getto IGNORATA - Effetti P-Delta IGNORATI - DISTRIBUZ FORZE SECONDO DEFORMATA MODALE: Proporz.Forze Analisi Sism.Dinamica

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 1 - Distrib.Forze Prop.Modo:+Fx+0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 0 Numero passo Resist.Max. 52	Numero collassi totali 1 Numero passi significativi 52
Massa SDOF (t) 1844,54 Coeff. Partecipazione 1,20 Rigidezza SDOF (t/m) 114206,99 Periodo SDOF (sec) 0,25	Taglio alla base max. (t) 758,97 Resistenza SDOF (t) 612,24 Spostam. Snervam. SDOF mm 5 Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 4,186 Coeff Smorzam.Equival. 32,000	Fattore struttura 3,887 Duttilita 6,656
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 4,024 S.L. Operativita' VERIFICATO	Spostamento mm 7,150 Numero passo precedente 38
PgaLO/g 0,107 Rapporto q*=Fe/Fy 0,75 Tempo Intervento (anni) 147,333	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 1,566 TrCLO 133,000 (TrCLO/TDLO)^a 1,562
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 5,001 S.L. Danno VERIFICATO	Spostamento mm 10,227 Numero passo precedente 45
PgaLD/g 0,135 Rapporto q*=Fe/Fy 0,93 Tempo Intervento (anni) 161,333 ----------	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 1,605 Asta3D Nro TrCLD 243,000 (TrCLD/TDLD)^a 1,622
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 16,862 S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Spostamento mm 27,712 Numero passo precedente 50
PgaLV/g 0,308 Rapporto q*=Fe/Fy 2,10 Tempo Intervento (anni) 174,000 ----------	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,531 Asta3D Nro 279 TrCLV 2475,000 (TrCLV/TDLV)^a 1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 2 - Distrib.Forze Prop.Modo:-Fx+0.3*Fy+Ecc5%			
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	54	Numero passi significativi	54
Massa SDOF (t)	1844,54	Taglio alla base max. (t)	782,51
Coeff. Partecipazione	1,20	Resistenza SDOF (t)	631,77
Rigidezza SDOF (t/m)	105801,16	Spostam. Snervam. SDOF mm	6
Periodo SDOF (sec)	0,26	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	3,924	Fattore struttura	3,605
Coeff Smorzam.Equival.	31,000	Duttilita	5,912
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'			
D O M A N D A		C A P A C I T A'	
Spostamento mm	4,344	Spostamento mm	7,865
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	44
PgaLO/g	0,110	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	1,613
Rapporto q*=Fe/Fy	0,73	TrCLO	143,000
Tempo Intervento (anni)	158,000	(TrCLO/TDLO)^a	1,609
S T A T O L I M I T E D I D A N N O			
D O M A N D A		C A P A C I T A'	
Spostamento mm	5,398	Spostamento mm	11,180
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	49
PgaLD/g	0,140	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,661
Rapporto q*=Fe/Fy	0,90	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	176,000	TrCLD	266,000
----------		(TrCLD/TDLD)^a	1,684
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A			
D O M A N D A		C A P A C I T A'	
Spostamento mm	17,573	Spostamento mm	27,199
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	52
PgaLV/g	0,308	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,531
Rapporto q*=Fe/Fy	2,03	Asta3D Nro	279
Tempo Intervento (anni)	174,000	TrCLV	2475,000
----------		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 3 - Distrib.Forze Prop.Modo:+Fy+0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 90 Numero passo Resist.Max. 79	Numero collassi totali 1 Numero passi significativi 79
Massa SDOF (t) 2000,41 Coeff. Partecipazione 1,10 Rigidezza SDOF (t/m) 105877,29 Periodo SDOF (sec) 0,28	Taglio alla base max. (t) 1068,36 Resistenza SDOF (t) 894,93 Spostam. Snervam. SDOF mm 8 Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 5,711 Coeff Smorzam.Equival. 24,000	Fattore struttura 1,836 Duttilita 2,514
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 4,708 S.L. Operativita' VERIFICATO	Spostamento mm 6,092 Numero passo precedente 27
PgaLO/g 0,087 Rapporto q*=Fe/Fy 0,56 Tempo Intervento (anni) 90,667	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 1,284 TrCLO 82,000 (TrCLO/TDLO)^a 1,280
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 5,850 S.L. Danno VERIFICATO	Spostamento mm 8,612 Numero passo precedente 43
PgaLD/g 0,122 Rapporto q*=Fe/Fy 0,69 Tempo Intervento (anni) 124,000 ----------	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 1,451 Asta3D Nro TrCLD 187,000 (TrCLD/TDLD)^a 1,456
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 16,941 S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Spostamento mm 21,181 Numero passo precedente 78
PgaLV/g 0,248 Rapporto q*=Fe/Fy 1,55 Tempo Intervento (anni) 90,667 ----------	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,232 Asta3D Nro 404 TrCLV 1293,000 (TrCLV/TDLV)^a 1,278

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 4 - Distrib.Forze Prop.Modo:-Fy+0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 270 Numero passo Resist.Max. 99	Numero collassi totali 2 Numero passi significativi 99
Massa SDOF (t) 2000,41 Coeff. Partecipazione 1,10 Rigidezza SDOF (t/m) 112481,23 Periodo SDOF (sec) 0,27	Taglio alla base max. (t) 1237,16 Resistenza SDOF (t) 1016,17 Spostam. Snervam. SDOF mm 9 Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 6,628 Coeff Smorzam.Equival. 23,000	Fattore struttura 1,719 Duttilita 2,342
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 4,431 S.L. Operativita' VERIFICATO	Spostamento mm 8,196 Numero passo precedente 43
PgaLO/g 0,125 Rapporto q*=Fe/Fy 0,49 Tempo Intervento (anni) 222,667	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 1,845 TrCLO 201,000 (TrCLO/TDLO)^a 1,851
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 5,507 S.L. Danno VERIFICATO	Spostamento mm 11,826 Numero passo precedente 67
PgaLD/g 0,166 Rapporto q*=Fe/Fy 0,61 Tempo Intervento (anni) 277,333 ----------	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 1,972 Asta3D Nro TrCLD 418,000 (TrCLD/TDLD)^a 2,028
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 15,257 S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Spostamento mm 21,074 Numero passo precedente 98
PgaLV/g 0,268 Rapporto q*=Fe/Fy 1,37 Tempo Intervento (anni) 115,333 ----------	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,336 Asta3D Nro 114 TrCLV 1645,000 (TrCLV/TDLV)^a 1,411

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 5 - Distrib.Forze Prop.Massa:+Fx+0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 0	Numero collassi totali 1
Numero passo Resist.Max. 56	Numero passi significativi 56
Massa SDOF (t) 2280,14	Taglio alla base max. (t) 937,52
Coeff. Partecipazione 1,00	Resistenza SDOF (t) 903,89
Rigidezza SDOF (t/m) 131958,00	Spostam. Snervam. SDOF mm 7
Periodo SDOF (sec) 0,26	Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 4,563	Fattore struttura 3,827
Coeff Smorzam.Equival. 31,000	Duttilita 6,355
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 4,305	Spostamento mm 9,345
S.L. Operativita' VERIFICATO	Numero passo precedente 41
PgaLO/g 0,130	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 1,912
Rapporto q*=Fe/Fy 0,63	TrCLO 221,000
Tempo Intervento (anni) 244,667	(TrCLO/TDLO)^a 1,925
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 5,350	Spostamento mm 13,107
S.L. Danno VERIFICATO	Numero passo precedente 50
PgaLD/g 0,166	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 1,972
Rapporto q*=Fe/Fy 0,78	Asta3D Nro
Tempo Intervento (anni) 277,333	TrCLD 418,000
----------	(TrCLD/TDLD)^a 2,028
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 16,636	Spostamento mm 34,000
S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Numero passo precedente 54
PgaLV/g 0,308	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,531
Rapporto q*=Fe/Fy 1,75	Asta3D Nro 279
Tempo Intervento (anni) 174,000	TrCLV 2475,000
----------	(TrCLV/TDLV)^a 1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	6 - Distrib.Forze Prop.Massa:-Fx+0.3*Fy+Ecc5%		
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	61	Numero passi significativi	61
Massa SDOF (t)	2280,14	Taglio alla base max. (t)	966,68
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	934,74
Rigidezza SDOF (t/m)	119429,38	Spostam. Snervam. SDOF mm	8
Periodo SDOF (sec)	0,28	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	4,373	Fattore struttura	3,490
Coeff Smorzam.Equival.	31,000	Duttilita	5,487
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'			
D O M A N D A		C A P A C I T A'	
Spostamento mm	4,757	Spostamento mm	10,282
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	46
PgaLO/g	0,133	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	1,951
Rapporto q*=Fe/Fy	0,61	TrCLO	233,000
Tempo Intervento (anni)	258,000	(TrCLO/TDLO)^a	1,967
S T A T O L I M I T E D I D A N N O			
D O M A N D A		C A P A C I T A'	
Spostamento mm	5,911	Spostamento mm	14,370
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	54
PgaLD/g	0,169	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	2,016
Rapporto q*=Fe/Fy	0,76	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	293,333	TrCLD	443,000
----------		(TrCLD/TDLD)^a	2,077
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A			
D O M A N D A		C A P A C I T A'	
Spostamento mm	17,647	Spostamento mm	33,399
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	59
PgaLV/g	0,308	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,531
Rapporto q*=Fe/Fy	1,70	Asta3D Nro	279
Tempo Intervento (anni)	174,000	TrCLV	2475,000
----------		(TrCLV/TDLV)^a	1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 7 - Distrib.Forze Prop.Massa:+Fy+0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 90 Numero passo Resist.Max. 88	Numero collassi totali 1 Numero passi significativi 88
Massa SDOF (t) 2280,14 Coeff. Partecipazione 1,00 Rigidezza SDOF (t/m) 103288,05 Periodo SDOF (sec) 0,30	Taglio alla base max. (t) 1121,95 Resistenza SDOF (t) 1036,20 Spostam. Snervam. SDOF mm 10 Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 6,126 Coeff Smorzam.Equival. 26,000	Fattore struttura 2,210 Duttilita 3,028
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 5,501 S.L. Operativita' VERIFICATO	Spostamento mm 7,041 Numero passo precedente 28
PgaLO/g 0,086 Rapporto q*=Fe/Fy 0,55 Tempo Intervento (anni) 88,667	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 1,271 TrCLO 80,000 (TrCLO/TDLO)^a 1,267
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 6,835 S.L. Danno VERIFICATO	Spostamento mm 9,967 Numero passo precedente 45
PgaLD/g 0,122 Rapporto q*=Fe/Fy 0,68 Tempo Intervento (anni) 124,667 ----------	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 1,454 Asta3D Nro TrCLD 188,000 (TrCLD/TDLD)^a 1,460
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 18,946 S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Spostamento mm 30,342 Numero passo precedente 87
PgaLV/g 0,308 Rapporto q*=Fe/Fy 1,53 Tempo Intervento (anni) 174,000 ----------	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,531 Asta3D Nro 404 TrCLV 2475,000 (TrCLV/TDLV)^a 1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 8 - Distrib.Forze Prop.Massa:-Fy+0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 270	Numero collassi totali 2
Numero passo Resist.Max. 88	Numero passi significativi 88
Massa SDOF (t) 2280,14	Taglio alla base max. (t) 1233,62
Coeff. Partecipazione 1,00	Resistenza SDOF (t) 1117,50
Rigidezza SDOF (t/m) 111730,91	Spostam. Snervam. SDOF mm 10
Periodo SDOF (sec) 0,29	Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 6,728	Fattore struttura 1,894
Coeff Smorzam.Equival. 24,000	Duttilita 2,559
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 5,085	Spostamento mm 8,182
S.L. Operativita' VERIFICATO	Numero passo precedente 36
PgaLO/g 0,109	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 1,604
Rapporto q*=Fe/Fy 0,51	TrCLO 141,000
Tempo Intervento (anni) 156,000	(TrCLO/TDLO)^a 1,600
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 6,319	Spostamento mm 11,724
S.L. Danno VERIFICATO	Numero passo precedente 52
PgaLD/g 0,148	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 1,765
Rapporto q*=Fe/Fy 0,63	Asta3D Nro
Tempo Intervento (anni) 206,667	TrCLD 312,000
----------	(TrCLD/TDLD)^a 1,798
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 17,304	Spostamento mm 25,507
S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Numero passo precedente 87
PgaLV/g 0,290	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,445
Rapporto q*=Fe/Fy 1,42	Asta3D Nro 114
Tempo Intervento (anni) 146,000	TrCLV 2080,000
----------	(TrCLV/TDLV)^a 1,555

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 9 - Distrib.Forze Prop.Modo:+Fx-0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 0	Numero collassi totali 1
Numero passo Resist.Max. 49	Numero passi significativi 49
Massa SDOF (t) 1844,54	Taglio alla base max. (t) 754,83
Coeff. Partecipazione 1,20	Resistenza SDOF (t) 609,89
Rigidezza SDOF (t/m) 107216,82	Spostam. Snervam. SDOF mm 6
Periodo SDOF (sec) 0,26	Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 4,057	Fattore struttura 3,638
Coeff Smorzam.Equival. 31,000	Duttilita 6,008
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 4,287	Spostamento mm 8,197
S.L. Operativita' VERIFICATO	Numero passo precedente 40
PgaLO/g 0,112	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 1,648
Rapporto q*=Fe/Fy 0,75	TrCLO 151,000
Tempo Intervento (anni) 167,333	(TrCLO/TDLO)^a 1,646
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 5,327	Spostamento mm 11,357
S.L. Danno VERIFICATO	Numero passo precedente 45
PgaLD/g 0,141	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 1,675
Rapporto q*=Fe/Fy 0,94	Asta3D Nro
Tempo Intervento (anni) 180,000	TrCLD 272,000
----------	(TrCLD/TDLD)^a 1,699
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 17,601	Spostamento mm 26,392
S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Numero passo precedente 48
PgaLV/g 0,305	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,515
Rapporto q*=Fe/Fy 2,10	Asta3D Nro 279
Tempo Intervento (anni) 168,667	TrCLV 2397,000
----------	(TrCLV/TDLV)^a 1,648

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 10 - Distrib.Forze Prop.Modo:-Fx-0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 180 Numero passo Resist.Max. 50	Numero collassi totali 1 Numero passi significativi 50
Massa SDOF (t) 1844,54 Coeff. Partecipazione 1,20 Rigidezza SDOF (t/m) 114070,80 Periodo SDOF (sec) 0,26	Taglio alla base max. (t) 779,71 Resistenza SDOF (t) 629,64 Spostam. Snervam. SDOF mm 6 Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 3,321 Coeff Smorzam.Equival. 31,000	Fattore struttura 3,773 Duttilita 6,429
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 4,029 S.L. Operativita' VERIFICATO	Spostamento mm 7,802 Numero passo precedente 40
PgaLO/g 0,114 Rapporto q*=Fe/Fy 0,73 Tempo Intervento (anni) 172,667	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 1,669 TrCLO 156,000 (TrCLO/TDLO)^a 1,668
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 5,007 S.L. Danno VERIFICATO	Spostamento mm 10,971 Numero passo precedente 45
PgaLD/g 0,143 Rapporto q*=Fe/Fy 0,91 Tempo Intervento (anni) 189,333 ----------	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 1,707 Asta3D Nro TrCLD 286,000 (TrCLD/TDLD)^a 1,735
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 16,730 S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Spostamento mm 27,393 Numero passo precedente 48
PgaLV/g 0,308 Rapporto q*=Fe/Fy 2,04 Tempo Intervento (anni) 174,000 ----------	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,531 Asta3D Nro 279 TrCLV 2475,000 (TrCLV/TDLV)^a 1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 11 - Distrib.Forze Prop.Modo:+Fy-0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 90 Numero passo Resist.Max. 79	Numero collassi totali 1 Numero passi significativi 79
Massa SDOF (t) 2000,41 Coeff. Partecipazione 1,10 Rigidezza SDOF (t/m) 102485,77 Periodo SDOF (sec) 0,28	Taglio alla base max. (t) 1004,42 Resistenza SDOF (t) 837,94 Spostam. Snervam. SDOF mm 8 Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 5,697 Coeff Smorzam.Equival. 25,000	Fattore struttura 2,025 Duttilita 2,827
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 4,864 S.L. Operativita' VERIFICATO	Spostamento mm 6,636 Numero passo precedente 30
PgaLO/g 0,092 Rapporto q*=Fe/Fy 0,59 Tempo Intervento (anni) 104,000	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 1,360 TrCLO 94,000 (TrCLO/TDLO)^a 1,354
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 6,044 S.L. Danno VERIFICATO	Spostamento mm 9,482 Numero passo precedente 46
PgaLD/g 0,124 Rapporto q*=Fe/Fy 0,74 Tempo Intervento (anni) 130,667 ----------	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 1,482 Asta3D Nro TrCLD 197,000 (TrCLD/TDLD)^a 1,488
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 17,795 S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Spostamento mm 23,069 Numero passo precedente 78
PgaLV/g 0,259 Rapporto q*=Fe/Fy 1,66 Tempo Intervento (anni) 103,333 ----------	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,286 Asta3D Nro 156 TrCLV 1470,000 (TrCLV/TDLV)^a 1,348

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 12 - Distrib.Forze Prop.Modo:-Fy-0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 270 Numero passo Resist.Max. 84	Numero collassi totali 2 Numero passi significativi 84
Massa SDOF (t) 2000,41 Coeff. Partecipazione 1,10 Rigidezza SDOF (t/m) 122966,35 Periodo SDOF (sec) 0,26	Taglio alla base max. (t) 1258,52 Resistenza SDOF (t) 1022,69 Spostam. Snervam. SDOF mm 8 Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 4,864 Coeff Smorzam.Equival. 22,000	Fattore struttura 1,596 Duttilita 2,163
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 4,053 S.L. Operativita' VERIFICATO	Spostamento mm 8,291 Numero passo precedente 44
PgaLO/g 0,135 Rapporto q*=Fe/Fy 0,49 Tempo Intervento (anni) 271,333	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 1,989 TrCLO 245,000 (TrCLO/TDLO)^a 2,008
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 5,037 S.L. Danno VERIFICATO	Spostamento mm 12,043 Numero passo precedente 62
PgaLD/g 0,179 Rapporto q*=Fe/Fy 0,61 Tempo Intervento (anni) 338,667 ----------	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 2,126 Asta3D Nro TrCLD 511,000 (TrCLD/TDLD)^a 2,203
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 14,165 S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Spostamento mm 17,909 Numero passo precedente 83
PgaLV/g 0,246 Rapporto q*=Fe/Fy 1,36 Tempo Intervento (anni) 88,667 ----------	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,222 Asta3D Nro 114 TrCLV 1261,000 (TrCLV/TDLV)^a 1,265

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 13 - Distrib.Forze Prop.Massa:+Fx-0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 0	Numero collassi totali 1
Numero passo Resist.Max. 53	Numero passi significativi 53
Massa SDOF (t) 2280,14	Taglio alla base max. (t) 932,77
Coeff. Partecipazione 1,00	Resistenza SDOF (t) 901,70
Rigidezza SDOF (t/m) 121405,69	Spostam. Snervam. SDOF mm 7
Periodo SDOF (sec) 0,27	Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 4,455	Fattore struttura 3,548
Coeff Smorzam.Equival. 31,000	Duttilita 5,630
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 4,680	Spostamento mm 10,799
S.L. Operativita' VERIFICATO	Numero passo precedente 44
PgaLO/g 0,137	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 2,016
Rapporto q*=Fe/Fy 0,63	TrCLO 254,000
Tempo Intervento (anni) 281,333	(TrCLO/TDLO)^a 2,038
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 5,815	Spostamento mm 14,637
S.L. Danno VERIFICATO	Numero passo precedente 49
PgaLD/g 0,171	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 2,040
Rapporto q*=Fe/Fy 0,78	Asta3D Nro
Tempo Intervento (anni) 302,667	TrCLD 457,000
----------	(TrCLD/TDLD)^a 2,104
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 17,662	Spostamento mm 32,496
S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Numero passo precedente 52
PgaLV/g 0,308	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,531
Rapporto q*=Fe/Fy 1,76	Asta3D Nro 279
Tempo Intervento (anni) 174,000	TrCLV 2475,000
----------	(TrCLV/TDLV)^a 1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 14 - Distrib.Forze Prop.Massa:-Fx-0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 180	Numero collassi totali 1
Numero passo Resist.Max. 51	Numero passi significativi 51
Massa SDOF (t) 2280,14	Taglio alla base max. (t) 964,43
Coeff. Partecipazione 1,00	Resistenza SDOF (t) 931,74
Rigidezza SDOF (t/m) 131723,91	Spostam. Snervam. SDOF mm 7
Periodo SDOF (sec) 0,26	Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 3,689	Fattore struttura 3,687
Coeff Smorzam.Equival. 31,000	Duttilita 6,085
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 4,313	Spostamento mm 10,243
S.L. Operativita' VERIFICATO	Numero passo precedente 40
PgaLO/g 0,141	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 2,066
Rapporto q*=Fe/Fy 0,61	TrCLO 271,000
Tempo Intervento (anni) 300,000	(TrCLO/TDLO)^a 2,094
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 5,360	Spostamento mm 14,093
S.L. Danno VERIFICATO	Numero passo precedente 45
PgaLD/g 0,177	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 2,101
Rapporto q*=Fe/Fy 0,76	Asta3D Nro
Tempo Intervento (anni) 328,000	TrCLD 495,000
----------	(TrCLD/TDLD)^a 2,174
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 16,468	Spostamento mm 33,492
S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Numero passo precedente 50
PgaLV/g 0,308	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,531
Rapporto q*=Fe/Fy 1,70	Asta3D Nro 279
Tempo Intervento (anni) 174,000	TrCLV 2475,000
----------	(TrCLV/TDLV)^a 1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 15 - Distrib.Forze Prop.Massa:+Fy-0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 90 Numero passo Resist.Max. 68	Numero collassi totali 1 Numero passi significativi 68
Massa SDOF (t) 2280,14 Coeff. Partecipazione 1,00 Rigidezza SDOF (t/m) 102005,32 Periodo SDOF (sec) 0,30	Taglio alla base max. (t) 961,24 Resistenza SDOF (t) 879,60 Spostam. Snervam. SDOF mm 9 Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 5,642 Coeff Smorzam.Equival. 25,000	Fattore struttura 2,028 Duttilita 2,712
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 5,570 S.L. Operativita' VERIFICATO	Spostamento mm 6,823 Numero passo precedente 21
PgaLO/g 0,083 Rapporto q*=Fe/Fy 0,65 Tempo Intervento (anni) 80,000	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 1,216 TrCLO 72,000 (TrCLO/TDLO)^a 1,213
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 6,921 S.L. Danno VERIFICATO	Spostamento mm 9,611 Numero passo precedente 37
PgaLD/g 0,113 Rapporto q*=Fe/Fy 0,80 Tempo Intervento (anni) 101,333 ----------	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 1,341 Asta3D Nro TrCLD 153,000 (TrCLD/TDLD)^a 1,341
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 20,150 S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Spostamento mm 23,187 Numero passo precedente 67
PgaLV/g 0,231 Rapporto q*=Fe/Fy 1,80 Tempo Intervento (anni) 73,333 ----------	ZetaE=PgaLV/Pga 10% **1,148** Asta3D Nro 156 TrCLV 1047,000 (TrCLV/TDLV)^a 1,172

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 16 - Distrib.Forze Prop.Massa:-Fy-0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 270 Numero passo Resist.Max. 80	Numero collassi totali 1 Numero passi significativi 80
Massa SDOF (t) 2280,14 Coeff. Partecipazione 1,00 Rigidezza SDOF (t/m) 123996,25 Periodo SDOF (sec) 0,27	Taglio alla base max. (t) 1257,04 Resistenza SDOF (t) 1122,85 Spostam. Snervam. SDOF mm 9 Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 4,994 Coeff Smorzam.Equival. 22,000	Fattore struttura 1,643 Duttilita 2,181
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 4,582 S.L. Operativita' VERIFICATO	Spostamento mm 9,413 Numero passo precedente 47
PgaLO/g 0,135 Rapporto q*=Fe/Fy 0,51 Tempo Intervento (anni) 272,667	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 1,992 TrCLO 246,000 (TrCLO/TDLO)^a 2,012
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 5,694 S.L. Danno VERIFICATO	Spostamento mm 13,509 Numero passo precedente 63
PgaLD/g 0,177 Rapporto q*=Fe/Fy 0,63 Tempo Intervento (anni) 330,667 ----------	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 2,108 Asta3D Nro TrCLD 499,000 (TrCLD/TDLD)^a 2,181
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 15,908 S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Spostamento mm 19,699 Numero passo precedente 79
PgaLV/g 0,243 Rapporto q*=Fe/Fy 1,41 Tempo Intervento (anni) 86,000 ----------	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,210 Asta3D Nro 114 TrCLV 1225,000 (TrCLV/TDLV)^a 1,250

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 17 - Distrib.Forze Prop.Modo:+Fx+0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 0	Numero collassi totali 1
Numero passo Resist.Max. 53	Numero passi significativi 53
Massa SDOF (t) 1844,54	Taglio alla base max. (t) 760,59
Coeff. Partecipazione 1,20	Resistenza SDOF (t) 613,65
Rigidezza SDOF (t/m) 113247,13	Spostam. Snervam. SDOF mm 5
Periodo SDOF (sec) 0,26	Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 5,103	Fattore struttura 3,818
Coeff Smorzam.Equival. 31,000	Duttilita 6,498
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 4,058	Spostamento mm 7,788
S.L. Operativita' VERIFICATO	Numero passo precedente 42
PgaLO/g 0,112	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 1,643
Rapporto q*=Fe/Fy 0,75	TrCLO 150,000
Tempo Intervento (anni) 166,000	(TrCLO/TDLO)^a 1,641
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 5,043	Spostamento mm 10,963
S.L. Danno VERIFICATO	Numero passo precedente 48
PgaLD/g 0,142	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 1,685
Rapporto q*=Fe/Fy 0,93	Asta3D Nro
Tempo Intervento (anni) 182,667	TrCLD 276,000
----------	(TrCLD/TDLD)^a 1,709
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 16,945	Spostamento mm 27,215
S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Numero passo precedente 51
PgaLV/g 0,308	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,531
Rapporto q*=Fe/Fy 2,09	Asta3D Nro 279
Tempo Intervento (anni) 174,000	TrCLV 2475,000
----------	(TrCLV/TDLV)^a 1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 18 - Distrib.Forze Prop.Modo:-Fx+0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 180	Numero collassi totali 1
Numero passo Resist.Max. 51	Numero passi significativi 51
Massa SDOF (t) 1844,54	Taglio alla base max. (t) 784,26
Coeff. Partecipazione 1,20	Resistenza SDOF (t) 633,11
Rigidezza SDOF (t/m) 111570,95	Spostam. Snervam. SDOF mm 6
Periodo SDOF (sec) 0,26	Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 3,700	Fattore struttura 3,722
Coeff Smorzam.Equival. 31,000	Duttilita 6,272
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 4,119	Spostamento mm 7,904
S.L. Operativita' VERIFICATO	Numero passo precedente 41
PgaLO/g 0,114	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 1,669
Rapporto q*=Fe/Fy 0,73	TrCLO 156,000
Tempo Intervento (anni) 172,667	(TrCLO/TDLO)^a 1,668
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 5,119	Spostamento mm 11,046
S.L. Danno VERIFICATO	Numero passo precedente 46
PgaLD/g 0,143	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 1,698
Rapporto q*=Fe/Fy 0,90	Asta3D Nro
Tempo Intervento (anni) 186,667	TrCLD 282,000
----------	(TrCLD/TDLD)^a 1,725
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 16,949	Spostamento mm 27,497
S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Numero passo precedente 49
PgaLV/g 0,308	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,531
Rapporto q*=Fe/Fy 2,03	Asta3D Nro 279
Tempo Intervento (anni) 174,000	TrCLV 2475,000
----------	(TrCLV/TDLV)^a 1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 19 - Distrib.Forze Prop.Modo:+Fy+0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 90 Numero passo Resist.Max. 97	Numero collassi totali 2 Numero passi significativi 97
Massa SDOF (t) 2000,41 Coeff. Partecipazione 1,10 Rigidezza SDOF (t/m) 119326,01 Periodo SDOF (sec) 0,26	Taglio alla base max. (t) 1338,01 Resistenza SDOF (t) 1095,02 Spostam. Snervam. SDOF mm 9 Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 5,461 Coeff Smorzam.Equival. 23,000	Fattore struttura 1,717 Duttilita 2,380
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 4,177 S.L. Operativita' VERIFICATO	Spostamento mm 8,798 Numero passo precedente 48
PgaLO/g 0,140 Rapporto q*=Fe/Fy 0,46 Tempo Intervento (anni) 296,667	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 2,058 TrCLO 268,000 (TrCLO/TDLO)^a 2,084
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 5,191 S.L. Danno VERIFICATO	Spostamento mm 12,464 Numero passo precedente 69
PgaLD/g 0,186 Rapporto q*=Fe/Fy 0,57 Tempo Intervento (anni) 380,000 ----------	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 2,215 Asta3D Nro TrCLD 573,000 (TrCLD/TDLD)^a 2,309
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 13,948 S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Spostamento mm 21,735 Numero passo precedente 96
PgaLV/g 0,295 Rapporto q*=Fe/Fy 1,27 Tempo Intervento (anni) 153,333 ----------	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,469 Asta3D Nro 114 TrCLV 2186,000 (TrCLV/TDLV)^a 1,587

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 20 - Distrib.Forze Prop.Modo:-Fy+0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 270 Numero passo Resist.Max. 91	Numero collassi totali 1 Numero passi significativi 91
Massa SDOF (t) 2000,41 Coeff. Partecipazione 1,10 Rigidezza SDOF (t/m) 92764,16 Periodo SDOF (sec) 0,29	Taglio alla base max. (t) 995,02 Resistenza SDOF (t) 832,65 Spostam. Snervam. SDOF mm 9 Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 6,302 Coeff Smorzam.Equival. 28,000	Fattore struttura 2,587 Duttilita 3,691
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 5,373 S.L. Operativita' VERIFICATO	Spostamento mm 6,159 Numero passo precedente 25
PgaLO/g 0,078 Rapporto q*=Fe/Fy 0,60 Tempo Intervento (anni) 68,667	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 1,146 TrCLO 62,000 (TrCLO/TDLO)^a 1,141
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 6,677 S.L. Danno VERIFICATO	Spostamento mm 8,911 Numero passo precedente 40
PgaLD/g 0,111 Rapporto q*=Fe/Fy 0,74 Tempo Intervento (anni) 98,667 ----------	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 1,327 Asta3D Nro TrCLD 149,000 (TrCLD/TDLD)^a 1,326
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 19,183 S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Spostamento mm 24,996 Numero passo precedente 82
PgaLV/g 0,261 Rapporto q*=Fe/Fy 1,67 Tempo Intervento (anni) 106,667 ----------	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,300 Asta3D Nro 153 TrCLV 1519,000 (TrCLV/TDLV)^a 1,366

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 21 - Distrib.Forze Prop.Massa:+Fx+0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 0	Numero collassi totali 1
Numero passo Resist.Max. 55	Numero passi significativi 55
Massa SDOF (t) 2280,14	Taglio alla base max. (t) 939,06
Coeff. Partecipazione 1,00	Resistenza SDOF (t) 905,94
Rigidezza SDOF (t/m) 129902,78	Spostam. Snervam. SDOF mm 7
Periodo SDOF (sec) 0,27	Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 5,625	Fattore struttura 3,740
Coeff Smorzam.Equival. 31,000	Duttilita 6,150
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 4,374	Spostamento mm 10,197
S.L. Operativita' VERIFICATO	Numero passo precedente 42
PgaLO/g 0,137	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 2,019
Rapporto q*=Fe/Fy 0,63	TrCLO 255,000
Tempo Intervento (anni) 282,000	(TrCLO/TDLO)^a 2,042
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 5,435	Spostamento mm 14,048
S.L. Danno VERIFICATO	Numero passo precedente 50
PgaLD/g 0,173	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 2,057
Rapporto q*=Fe/Fy 0,78	Asta3D Nro
Tempo Intervento (anni) 309,333	TrCLD 467,000
----------	(TrCLD/TDLD)^a 2,123
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 16,807	Spostamento mm 33,339
S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Numero passo precedente 53
PgaLV/g 0,308	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,531
Rapporto q*=Fe/Fy 1,75	Asta3D Nro 279
Tempo Intervento (anni) 174,000	TrCLV 2475,000
----------	(TrCLV/TDLV)^a 1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 22 - Distrib.Forze Prop.Massa:-Fx+0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 180 Numero passo Resist.Max. 53	Numero collassi totali 1 Numero passi significativi 53
Massa SDOF (t) 2280,14 Coeff. Partecipazione 1,00 Rigidezza SDOF (t/m) 127617,45 Periodo SDOF (sec) 0,27	Taglio alla base max. (t) 969,77 Resistenza SDOF (t) 937,16 Spostam. Snervam. SDOF mm 7 Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 4,129 Coeff Smorzam.Equival. 31,000	Fattore struttura 3,631 Duttilita 5,900
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 4,452 S.L. Operativita' VERIFICATO	Spostamento mm 10,523 Numero passo precedente 44
PgaLO/g 0,141 Rapporto q*=Fe/Fy 0,61 Tempo Intervento (anni) 302,000	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 2,072 TrCLO 273,000 (TrCLO/TDLO)^a 2,100
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 5,532 S.L. Danno VERIFICATO	Spostamento mm 14,385 Numero passo precedente 49
PgaLD/g 0,176 Rapporto q*=Fe/Fy 0,75 Tempo Intervento (anni) 327,333 ----------	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 2,100 Asta3D Nro TrCLD 494,000 (TrCLD/TDLD)^a 2,172
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 16,809 S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Spostamento mm 33,752 Numero passo precedente 52
PgaLV/g 0,308 Rapporto q*=Fe/Fy 1,69 Tempo Intervento (anni) 174,000 ----------	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,531 Asta3D Nro 279 TrCLV 2475,000 (TrCLV/TDLV)^a 1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 23 - Distrib.Forze Prop.Massa:+Fy+0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 90 Numero passo Resist.Max. 89	Numero collassi totali 1 Numero passi significativi 89
Massa SDOF (t) 2280,14 Coeff. Partecipazione 1,00 Rigidezza SDOF (t/m) 119386,53 Periodo SDOF (sec) 0,28	Taglio alla base max. (t) 1336,58 Resistenza SDOF (t) 1205,10 Spostam. Snervam. SDOF mm 10 Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 5,468 Coeff Smorzam.Equival. 23,000	Fattore struttura 1,728 Duttilita 2,311
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 4,759 S.L. Operativita' VERIFICATO	Spostamento mm 9,903 Numero passo precedente 43
PgaLO/g 0,138 Rapporto q*=Fe/Fy 0,47 Tempo Intervento (anni) 286,667	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 2,031 TrCLO 259,000 (TrCLO/TDLO)^a 2,055
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 5,914 S.L. Danno VERIFICATO	Spostamento mm 14,086 Numero passo precedente 63
PgaLD/g 0,184 Rapporto q*=Fe/Fy 0,59 Tempo Intervento (anni) 370,000 ----------	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 2,194 Asta3D Nro TrCLD 558,000 (TrCLD/TDLD)^a 2,284
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 15,837 S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Spostamento mm 23,243 Numero passo precedente 88
PgaLV/g 0,285 Rapporto q*=Fe/Fy 1,32 Tempo Intervento (anni) 137,333 ----------	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,416 Asta3D Nro 114 TrCLV 1958,000 (TrCLV/TDLV)^a 1,516

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 24 - Distrib.Forze Prop.Massa:-Fy+0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 270 Numero passo Resist.Max. 90	Numero collassi totali 1 Numero passi significativi 90
Massa SDOF (t) 2280,14 Coeff. Partecipazione 1,00 Rigidezza SDOF (t/m) 93427,45 Periodo SDOF (sec) 0,31	Taglio alla base max. (t) 960,23 Resistenza SDOF (t) 880,32 Spostam. Snervam. SDOF mm 9 Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 6,310 Coeff Smorzam.Equival. 27,000	Fattore struttura 2,559 Duttilita 3,484
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 6,081 S.L. Operativita' VERIFICATO	Spostamento mm 6,360 Numero passo precedente 28
PgaLO/g 0,071 Rapporto q*=Fe/Fy 0,65 Tempo Intervento (anni) 55,333	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 1,051 TrCLO 50,000 (TrCLO/TDLO)^a 1,044
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 7,557 S.L. Danno VERIFICATO	Spostamento mm 9,140 Numero passo precedente 42
PgaLD/g 0,101 Rapporto q*=Fe/Fy 0,80 Tempo Intervento (anni) 77,333 ----------	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 1,204 Asta3D Nro TrCLD 117,000 (TrCLD/TDLD)^a 1,201
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 21,454 S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Spostamento mm 24,767 Numero passo precedente 80
PgaLV/g 0,232 Rapporto q*=Fe/Fy 1,80 Tempo Intervento (anni) 74,667 ----------	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,155 Asta3D Nro 153 TrCLV 1066,000 (TrCLV/TDLV)^a 1,181

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 25 - Distrib.Forze Prop.Modo:+Fx-0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 0	Numero collassi totali 1
Numero passo Resist.Max. 52	Numero passi significativi 52
Massa SDOF (t) 1844,54	Taglio alla base max. (t) 755,80
Coeff. Partecipazione 1,20	Resistenza SDOF (t) 610,70
Rigidezza SDOF (t/m) 101174,48	Spostam. Snervam. SDOF mm 6
Periodo SDOF (sec) 0,27	Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 4,831	Fattore struttura 3,526
Coeff Smorzam.Equival. 31,000	Duttilita 5,658
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 4,543	Spostamento mm 7,889
S.L. Operativita' VERIFICATO	Numero passo precedente 43
PgaLO/g 0,106	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 1,557
Rapporto q*=Fe/Fy 0,75	TrCLO 131,000
Tempo Intervento (anni) 145,333	(TrCLO/TDLO)^a 1,552
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 5,645	Spostamento mm 11,179
S.L. Danno VERIFICATO	Numero passo precedente 48
PgaLD/g 0,134	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 1,600
Rapporto q*=Fe/Fy 0,94	Asta3D Nro
Tempo Intervento (anni) 160,000	TrCLD 241,000
----------	(TrCLD/TDLD)^a 1,617
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 18,284	Spostamento mm 26,311
S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Numero passo precedente 51
PgaLV/g 0,292	ZetaE=PgaLV/Pga 10% **1,455**
Rapporto q*=Fe/Fy 2,10	Asta3D Nro 279
Tempo Intervento (anni) 149,333	TrCLV 2125,000
----------	(TrCLV/TDLV)^a 1,568

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 26 - Distrib.Forze Prop.Modo:-Fx-0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 180	Numero collassi totali 1
Numero passo Resist.Max. 52	Numero passi significativi 52
Massa SDOF (t) 1844,54	Taglio alla base max. (t) 776,04
Coeff. Partecipazione 1,20	Resistenza SDOF (t) 628,23
Rigidezza SDOF (t/m) 115175,84	Spostam. Snervam. SDOF mm 5
Periodo SDOF (sec) 0,25	Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 2,786	Fattore struttura 3,883
Coeff Smorzam.Equival. 32,000	Duttilita 6,671
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 3,990	Spostamento mm 7,041
S.L. Operativita' VERIFICATO	Numero passo precedente 36
PgaLO/g 0,107	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 1,576
Rapporto q*=Fe/Fy 0,73	TrCLO 135,000
Tempo Intervento (anni) 149,333	(TrCLO/TDLO)^a 1,572
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 4,959	Spostamento mm 10,118
S.L. Danno VERIFICATO	Numero passo precedente 44
PgaLD/g 0,136	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 1,615
Rapporto q*=Fe/Fy 0,91	Asta3D Nro
Tempo Intervento (anni) 164,000	TrCLD 247,000
----------	(TrCLD/TDLD)^a 1,633
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 16,635	Spostamento mm 28,243
S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Numero passo precedente 50
PgaLV/g 0,308	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,531
Rapporto q*=Fe/Fy 2,04	Asta3D Nro 279
Tempo Intervento (anni) 174,000	TrCLV 2475,000
----------	(TrCLV/TDLV)^a 1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 27 - Distrib.Forze Prop.Modo:+Fy-0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 90 Numero passo Resist.Max. 93	Numero collassi totali 2 Numero passi significativi 93
Massa SDOF (t) 2000,41 Coeff. Partecipazione 1,10 Rigidezza SDOF (t/m) 118841,36 Periodo SDOF (sec) 0,26	Taglio alla base max. (t) 1314,43 Resistenza SDOF (t) 1086,46 Spostam. Snervam. SDOF mm 9 Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 6,343 Coeff Smorzam.Equival. 23,000	Fattore struttura 1,724 Duttilita 2,389
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 4,194 S.L. Operativita' VERIFICATO	Spostamento mm 9,169 Numero passo precedente 49
PgaLO/g 0,144 Rapporto q*=Fe/Fy 0,46 Tempo Intervento (anni) 321,333	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 2,120 TrCLO 290,000 (TrCLO/TDLO)^a 2,153
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 5,212 S.L. Danno VERIFICATO	Spostamento mm 13,461 Numero passo precedente 73
PgaLD/g 0,196 Rapporto q*=Fe/Fy 0,57 Tempo Intervento (anni) 437,333 ----------	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 2,331 Asta3D Nro TrCLD 660,000 (TrCLD/TDLD)^a 2,447
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 14,062 S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Spostamento mm 21,829 Numero passo precedente 92
PgaLV/g 0,295 Rapporto q*=Fe/Fy 1,28 Tempo Intervento (anni) 152,667 ----------	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,467 Asta3D Nro 114 TrCLV 2176,000 (TrCLV/TDLV)^a 1,584

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 28 - Distrib.Forze Prop.Modo:-Fy-0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 270	Numero collassi totali 1
Numero passo Resist.Max. 93	Numero passi significativi 93
Massa SDOF (t) 2000,41	Taglio alla base max. (t) 1061,91
Coeff. Partecipazione 1,10	Resistenza SDOF (t) 901,27
Rigidezza SDOF (t/m) 100077,05	Spostam. Snervam. SDOF mm 9
Periodo SDOF (sec) 0,28	Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 6,304	Fattore struttura 2,291
Coeff Smorzam.Equival. 27,000	Duttilita 3,273
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 4,981	Spostamento mm 5,891
S.L. Operativita' VERIFICATO	Numero passo precedente 29
PgaLO/g 0,080	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 1,175
Rapporto q*=Fe/Fy 0,55	TrCLO 66,000
Tempo Intervento (anni) 73,333	(TrCLO/TDLO)^a 1,171
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 6,189	Spostamento mm 8,476
S.L. Danno VERIFICATO	Numero passo precedente 44
PgaLD/g 0,115	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 1,368
Rapporto q*=Fe/Fy 0,69	Asta3D Nro
Tempo Intervento (anni) 106,667	TrCLD 161,000
----------	(TrCLD/TDLD)^a 1,369
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 17,625	Spostamento mm 28,412
S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Numero passo precedente 92
PgaLV/g 0,308	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,531
Rapporto q*=Fe/Fy 1,54	Asta3D Nro 261
Tempo Intervento (anni) 174,000	TrCLV 2475,000
----------	(TrCLV/TDLV)^a 1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 29 - Distrib.Forze Prop.Massa:+Fx-0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 0 Numero passo Resist.Max. 62	Numero collassi totali 1 Numero passi significativi 62
Massa SDOF (t) 2280,14 Coeff. Partecipazione 1,00 Rigidezza SDOF (t/m) 113130,59 Periodo SDOF (sec) 0,28	Taglio alla base max. (t) 933,29 Resistenza SDOF (t) 902,73 Spostam. Snervam. SDOF mm 8 Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 5,283 Coeff Smorzam.Equival. 30,000	Fattore struttura 3,418 Duttilita 5,241
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 5,022 S.L. Operativita' VERIFICATO	Spostamento mm 10,236 Numero passo precedente 49
PgaLO/g 0,126 Rapporto q*=Fe/Fy 0,63 Tempo Intervento (anni) 224,667	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 1,852 TrCLO 203,000 (TrCLO/TDLO)^a 1,859
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 6,241 S.L. Danno VERIFICATO	Spostamento mm 14,239 Numero passo precedente 56
PgaLD/g 0,161 Rapporto q*=Fe/Fy 0,78 Tempo Intervento (anni) 258,000 ----------	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 1,919 Asta3D Nro TrCLD 389,000 (TrCLD/TDLD)^a 1,969
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 18,566 S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Spostamento mm 32,435 Numero passo precedente 60
PgaLV/g 0,308 Rapporto q*=Fe/Fy 1,76 Tempo Intervento (anni) 174,000 ----------	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,531 Asta3D Nro 279 TrCLV 2475,000 (TrCLV/TDLV)^a 1,670

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro 30 - Distrib.Forze Prop.Massa:-Fx-0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 180	Numero collassi totali 1
Numero passo Resist.Max. 55	Numero passi significativi 55
Massa SDOF (t) 2280,14	Taglio alla base max. (t) 959,67
Coeff. Partecipazione 1,00	Resistenza SDOF (t) 928,30
Rigidezza SDOF (t/m) 133387,84	Spostam. Snervam. SDOF mm 7
Periodo SDOF (sec) 0,26	Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 3,060	Fattore struttura 3,844
Coeff Smorzam.Equival. 31,000	Duttilita 6,415
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 4,259	Spostamento mm 9,218
S.L. Operativita' VERIFICATO	Numero passo precedente 39
PgaLO/g 0,131	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 1,932
Rapporto q*=Fe/Fy 0,61	TrCLO 227,000
Tempo Intervento (anni) 251,333	(TrCLO/TDLO)^a 1,946
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 5,293	Spostamento mm 12,991
S.L. Danno VERIFICATO	Numero passo precedente 46
PgaLD/g 0,167	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 1,990
Rapporto q*=Fe/Fy 0,76	Asta3D Nro
Tempo Intervento (anni) 284,000	TrCLD 428,000
----------	(TrCLD/TDLD)^a 2,048
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 16,344	Spostamento mm 34,865
S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Numero passo precedente 53
PgaLV/g 0,308	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,531
Rapporto q*=Fe/Fy 1,71	Asta3D Nro 279
Tempo Intervento (anni) 174,000	TrCLV 2475,000
----------	(TrCLV/TDLV)^a 1,670

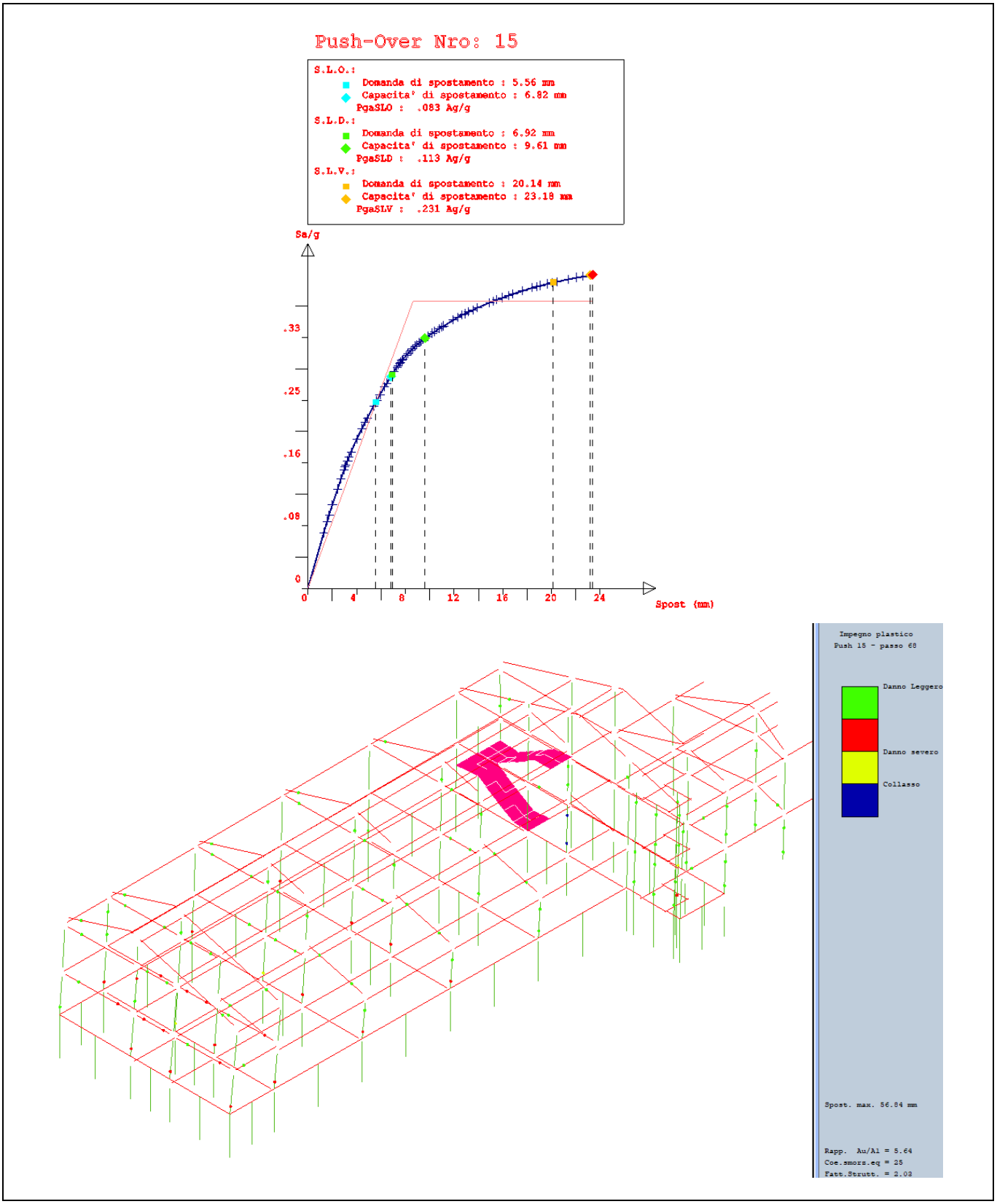
RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

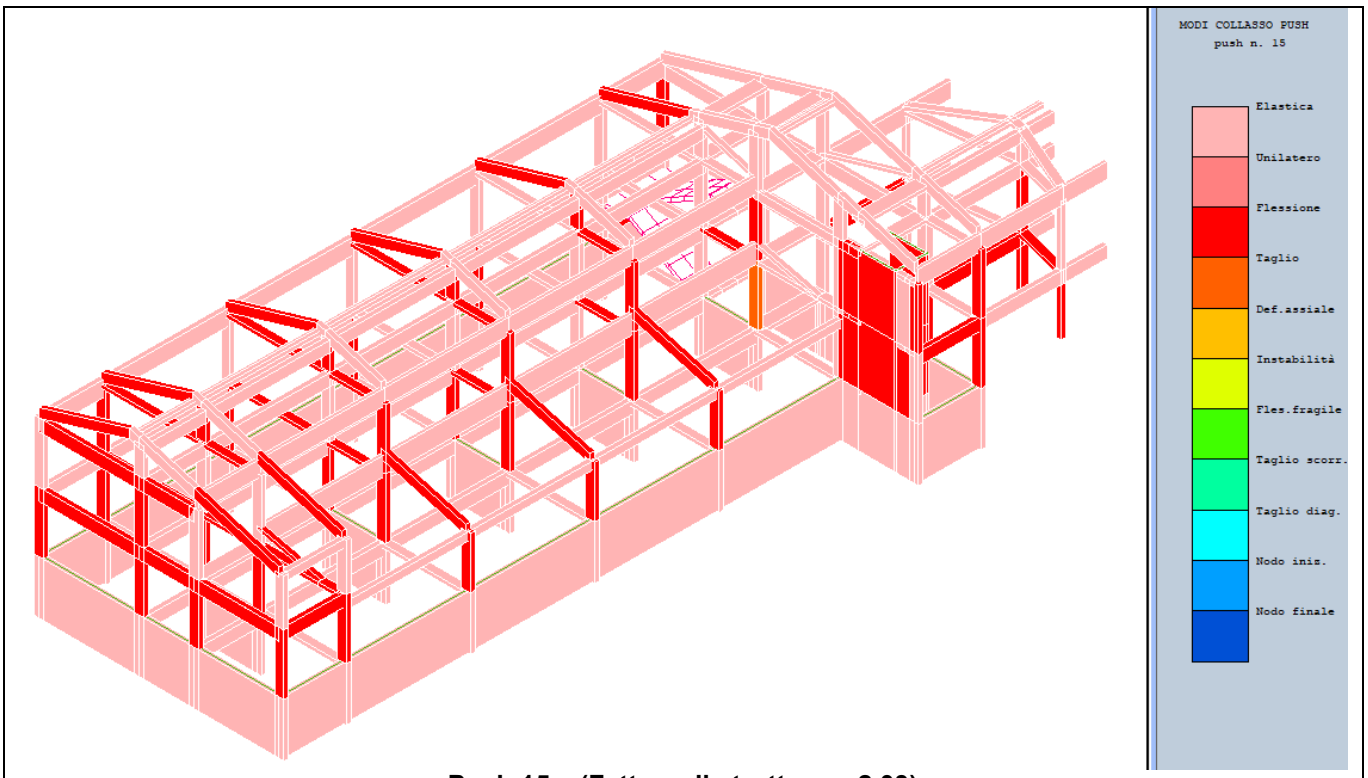
PUSH-OVER N.ro 31 - Distrib.Forze Prop.Massa:+Fy-0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 90 Numero passo Resist.Max. 89	Numero collassi totali 2 Numero passi significativi 89
Massa SDOF (t) 2280,14 Coeff. Partecipazione 1,00 Rigidezza SDOF (t/m) 117615,68 Periodo SDOF (sec) 0,28	Taglio alla base max. (t) 1315,29 Resistenza SDOF (t) 1205,56 Spostam. Snervam. SDOF mm 10 Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 6,568 Coeff Smorzam.Equival. 24,000	Fattore struttura 1,835 Duttilita 2,492
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 4,830 S.L. Operativita' VERIFICATO	Spostamento mm 9,105 Numero passo precedente 40
PgaLO/g 0,127 Rapporto q*=Fe/Fy 0,47 Tempo Intervento (anni) 231,333	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 1,872 TrCLO 209,000 (TrCLO/TDLO)^a 1,881
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 6,003 S.L. Danno VERIFICATO	Spostamento mm 12,994 Numero passo precedente 62
PgaLD/g 0,171 Rapporto q*=Fe/Fy 0,59 Tempo Intervento (anni) 300,667 ----------	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 2,035 Asta3D Nro TrCLD 454,000 (TrCLD/TDLD)^a 2,098
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 16,029 S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Spostamento mm 25,417 Numero passo precedente 88
PgaLV/g 0,307 Rapporto q*=Fe/Fy 1,32 Tempo Intervento (anni) 172,000 ----------	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,526 Asta3D Nro 114 TrCLV 2449,000 (TrCLV/TDLV)^a 1,663

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

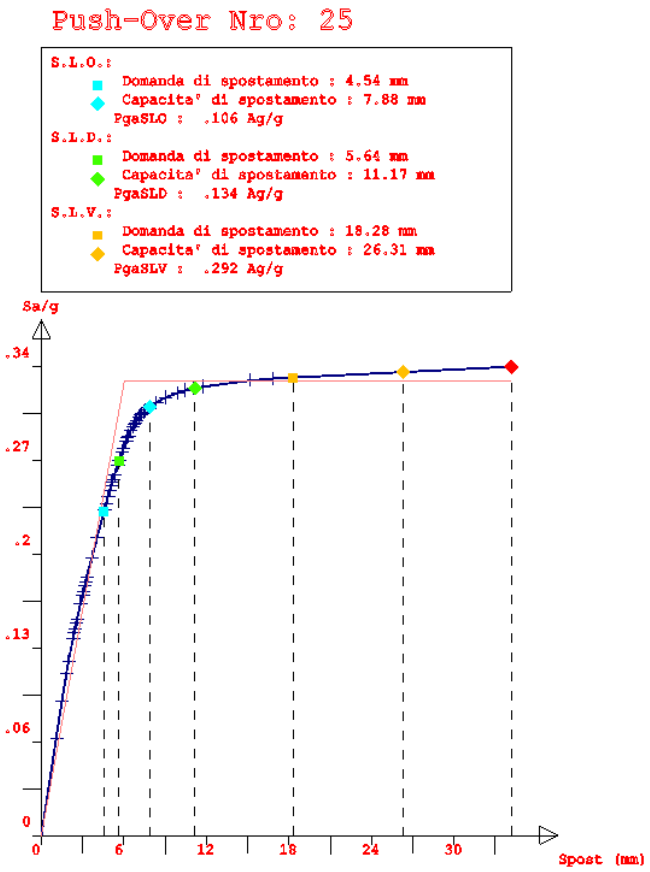
PUSH-OVER N.ro 32 - Distrib.Forze Prop.Massa:-Fy-0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd) 270	Numero collassi totali 1
Numero passo Resist.Max. 91	Numero passi significativi 91
Massa SDOF (t) 2280,14	Taglio alla base max. (t) 1064,31
Coeff. Partecipazione 1,00	Resistenza SDOF (t) 977,16
Rigidezza SDOF (t/m) 101413,77	Spostam. Snervam. SDOF mm 10
Periodo SDOF (sec) 0,30	Rapporto di incrudimento 0,000
Rapporto Alfau/alfa1 6,473	Fattore struttura 2,242
Coeff Smorzam.Equival. 26,000	Duttilita 3,062
S T A T O L I M I T E D I O P E R A T I V I T A'	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 5,602	Spostamento mm 6,749
S.L. Operativita' VERIFICATO	Numero passo precedente 32
PgaLO/g 0,081	ZetaE=PgaLO/Pga 81% 1,196
Rapporto q*=Fe/Fy 0,58	TrCLO 69,000
Tempo Intervento (anni) 76,667	(TrCLO/TDLO)^a 1,192
S T A T O L I M I T E D I D A N N O	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 6,962	Spostamento mm 9,772
S.L. Danno VERIFICATO	Numero passo precedente 44
PgaLD/g 0,116	ZetaE=PgaLD/Pga 63% 1,381
Rapporto q*=Fe/Fy 0,72	Asta3D Nro
Tempo Intervento (anni) 109,333	TrCLD 165,000
----------	(TrCLD/TDLD)^a 1,383
S T A T O L I M I T E D I S A L V A G U A R D I A D E L L A V I T A	
D O M A N D A	C A P A C I T A'
Spostamento mm 19,598	Spostamento mm 26,425
S.L. Salvaguardia Vita VERIFICATO	Numero passo precedente 85
PgaLV/g 0,271	ZetaE=PgaLV/Pga 10% 1,348
Rapporto q*=Fe/Fy 1,62	Asta3D Nro 153
Tempo Intervento (anni) 118,667	TrCLV 1690,000
----------	(TrCLV/TDLV)^a 1,427

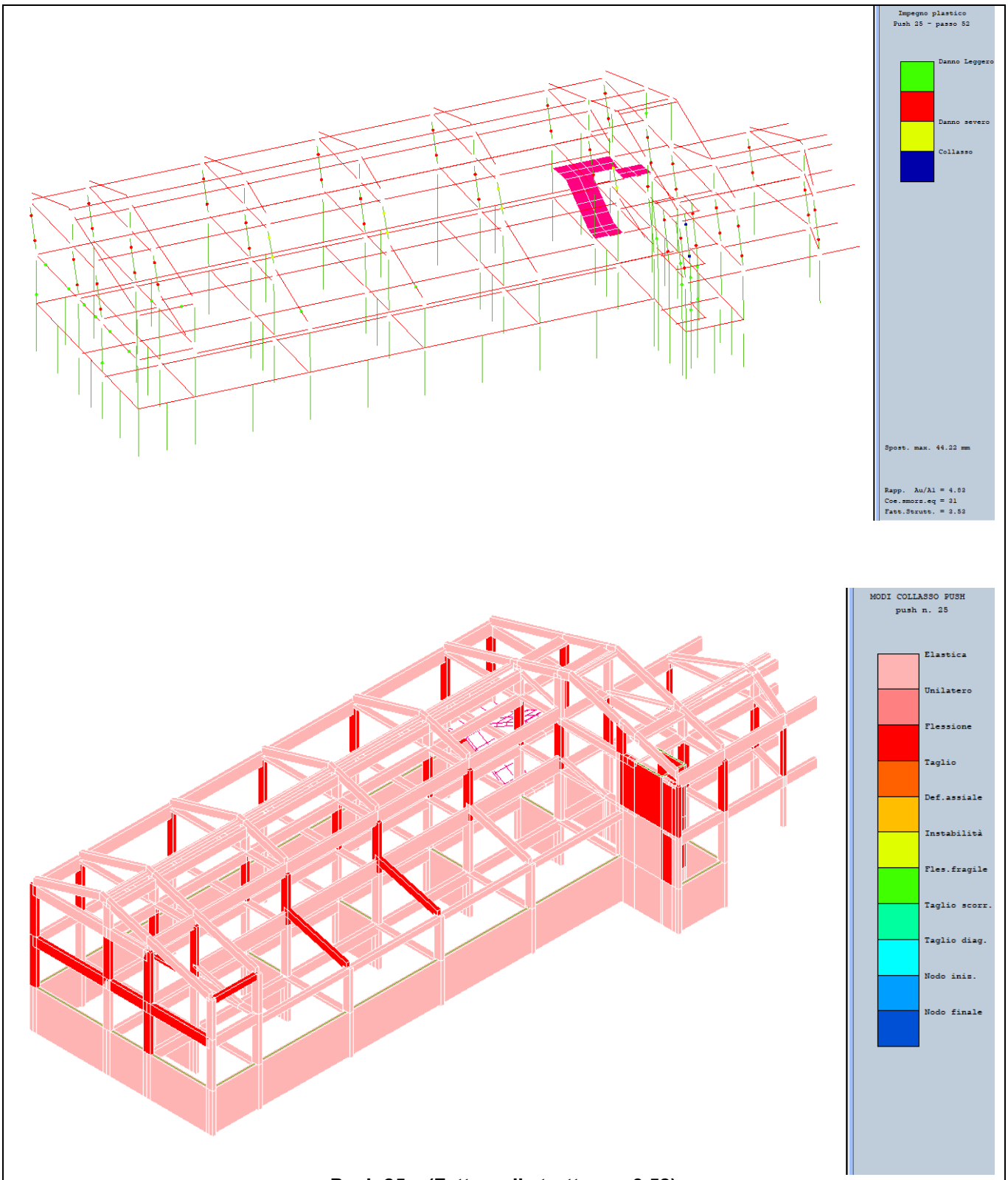
Si riportano le colormap delle analisi più penalizzanti: in direzione X la Push 25 (Distrib.Forze Prop.Modo:+Fx-0.3*Fy-Ecc5%) a cui corrisponde un IR=1,455, e in direzione Y la Push 15 (Distrib.Forze Prop.Massa:+Fy-0.3*Fx+Ecc5%) con un IR=1,148:





Push 15 – (Fattore di struttura = 2.03)





Push 25 – (Fattore di struttura = 3.52)

1.5 Rinforzo nodi in cls

Si riporta di seguito la verifica del rafforzamento locale di un nodo tipo.

Si fa riferimento alle verifiche di resistenza dei nodi trave-pilastro (paragrafo 7.4.4.3.1 del D.M. 17/01/18), in cui la resistenza del nodo a seguito della fessurazioni diagonale, può essere garantita

integralmente da staffe orizzontali. L'effetto di tali staffe, assenti nel nodo, viene fornito da un equivalente rinforzo esterno, qui ipotizzato essere un piatto metallico.

RISULTATI VERIFICHE NODI PUSHOVER

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica dei nodi non confinati per le strutture in calcestruzzo armato esistenti effettuate con il modello previsto al punto della circolare 2/2/2009 n. 617 C8.7.2.5 formule (8.7.2.2) e (8.7.2.3)

Filo N.ro : Numero del filo del nodo

Quota : Quota a cui si trova il nodo

Nod3d N.ro : Numerazione del nodo nel modello tridimensionale

Nsup (t) : Valore dello sforzo normale del pilastro superiore in tonnellate

Coll Nodo : Flag che segnala l'eventuale collasso

TaglSup (t) : Valore dello sforzo di taglio trasmesso dal pilastro superiore in tonnellate

TrazAf (t) : Sforzo di trazione delle barre superiori delle travi ancorate nel nodo dovuto all'eventuale momento negativo agente

I successivi valori si riferiscono alla verifiche effettuata nelle direzioni rispettivamente X e Y del sistema locale del pilastro a cui il nodo appartiene

SgmCo kg/cmq : tensione di compressione agente sul calcestruzzo del nodo

SgmTr kg/cmq : tensione di trazione agente sul calcestruzzo del nodo depurata dellÆeventuale contributo del rinforzo

RcLim kg/cmq : Resistenza limite a compressione del calcestruzzo del nodo

RtLim kg/cmq : Resistenza limite di trazione del calcestruzzo del nodo

DeltaRt kg/cmq : Contributo del rinforzo alla Resistenza a trazione del nodo

La verifica consiste nel verificare contemporaneamente:
SgmComp < RcLim (in valore assoluto)
SgmTraz < RtLim (in valore assoluto)

SOFTWARE: C.D.S. - Full Light - Rel.2018 - Lic. Nro: 34138

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 1 - Fx(+) Prop.Modo: +Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq
126	7,24	49	-19,1	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-64,6	NO								0,0	14,5	-37,6	1,7	95,7	13,1	
4	3,40	73	-61,6	NO								0,4	14,5	-35,9	1,7	95,7	13,1	
5	3,40	74	-64,7	NO								0,9	14,5	-37,5	1,5	95,7	13,1	
6	3,40	75	-46,9	NO								0,8	14,5	-28,1	2,1	95,7	13,1	
7	3,40	76	-27,3	NO														
8	3,40	77	-25,2	NO	0,7	9,4	-15,5	1,5	95,7	13,1		2,5	6,0	-14,2	0,3	95,7	13,1	
9	3,40	78	-56,6	NO	2,0	19,6	-34,2	2,8	95,7	13,1		2,5	6,0	-31,5	0,1	95,7	13,1	
10	3,40	79	-81,9	NO	2,9	32,1	-50,7	0,0	95,7	13,1	11,0	1,6	14,5	-46,6	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-75,5	NO	2,1	29,5	-46,9	4,9	95,7	13,1		1,0	14,5	-43,3	1,3	95,7	13,1	
12	3,40	81	-78,5	NO	1,8	30,7	-48,9	5,3	95,7	13,1		0,4	14,5	-45,0	1,4	95,7	13,1	
13	3,40	82	-51,6	NO	4,2	24,4	-32,5	3,9	95,7	13,1		0,1	14,5	-30,8	2,1	95,7	13,1	
14	3,40	83	-31,0	NO	2,7	3,6	-17,2	0,0	95,7	13,1								
15	3,40	84	-53,3	NO	2,1	14,1	-31,1	1,4	95,7	13,1								
16	3,40	85	-46,1	NO	0,3	29,1	-33,3	7,7	95,7	13,1		0,8	9,5	-26,5	0,9	95,7	13,1	
17	3,40	86	-57,3	NO	1,9	30,9	-38,5	6,7	95,7	13,1		1,2	9,5	-32,5	0,6	95,7	13,1	
18	3,40	87	-50,9	NO	1,7	27,0	-34,1	5,8	95,7	13,1		1,0	9,5	-29,1	0,8	95,7	13,1	
19	3,40	88	-55,0	NO	1,6	28,2	-36,5	6,0	95,7	13,1		0,7	9,5	-31,3	0,8	95,7	13,1	
20	3,40	89	-41,0	NO	2,5	23,2	-27,6	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	9,5	-23,9	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-37,4	NO	0,3	2,4	-20,9	0,1	95,7	13,1								
22	3,40	91	-55,6	NO	5,4	0,0	-20,8	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-18,2	NO								3,9	9,5	-11,0	0,9	95,7	13,1	
25	3,40	94	-16,1	NO								4,0	9,5	-9,9	0,9	95,7	13,1	
26	3,40	95	-15,3	NO								4,4	9,5	-9,4	0,9	95,7	13,1	
27	3,40	96	-26,9	NO								5,1	9,5	-15,3	0,4	95,7	13,1	
28	3,40	97	-33,4	NO														
29	3,40	98	-28,4	NO														
30	3,40	99	-22,2	NO														
125	3,40	101	-22,0	NO														
135	3,40	105	75,6	NO														
138	3,40	106	-58,9	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	-20,3	NO														
126	3,40	112	-38,9	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-20,3	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-33,8	NO	7,1	29,4	-25,0	6,2	95,7	13,1		1,1	9,6	-19,9	1,1	95,7	13,1	
4	7,24	141	-31,7	NO	6,9	28,2	-23,6	0,0	95,7	13,1	33,0	0,5	9,6	-19,0	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-33,4	NO	7,0	30,7	-25,4	0,0	95,7	13,1	44,0	0,2	9,6	-19,9	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-25,5	NO	6,2	22,0	-18,4	0,0	95,7	13,1	44,0	0,3	9,7	-15,9	0,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-13,9	NO	6,4	16,8	-10,8	3,0	95,7	13,1		3,6	0,0	-8,2	0,5	95,7	13,1	
8	7,24	145	-16,8	NO	4,6	0,0	-10,0	0,7	95,7	13,1								
9	7,24	146	-30,3	NO	7,9	38,7	-27,5	10,7	95,7	13,1		0,9	9,9	-18,2	1,4	95,7	13,1	
10	7,24	147	-37,0	NO	8,6	44,5	-32,7	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-34,6	NO	8,4	36,8	-28,1	8,9	95,7	13,1								
12	7,24	149	-35,5	NO	8,4	40,5	-30,3	10,5	95,7	13,1								
13	7,24	150	-21,3	NO	9,2	30,6	-19,2	7,4	95,7	13,1								
14	7,24	151	-11,7	NO	5,7	15,8	-9,8	3,3	95,7	13,1								
15	7,24	152	-25,2	NO	7,4	22,1	-17,8	3,8	95,7	13,1								
16	7,24	153	-23,7	NO	6,8	28,8	-20,5	7,3	95,7	13,1								
17	7,24	154	-27,6	NO	7,1	22,6	-19,2	3,9	95,7	13,1		1,8	4,4	-15,5	0,1	95,7	13,1	
18	7,24	155	-25,0	NO	6,9	18,7	-16,5	2,6	95,7	13,1		2,5	4,4	-13,9	0,1	95,7	13,1	
19	7,24	156	-27,1	NO	7,1	21,1	-18,3	3,3	95,7	13,1		3,3	8,8	-15,7	0,6	95,7	13,1	
20	7,24	157	-13,6	NO	5,3	14,6	-10,2	0,0	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	-18,3	NO	5,9	33,7	-21,3	0,1	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-29,7	NO	17,1	36,2	-14,5	0,0	95,7	13,1	29,4	0,3	8,6	-11,8	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	22,2	-12,3	1,3	95,7	13,1	11,0	0,0	9,6	-5,4	0,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	16,1	-9,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	9,6	-5,4	0,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	18,1	-10,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	9,6	-5,4	0,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-10,6	NO	1,7	16,0	-11,4	0,0	95,7	13,1	22,1	12,3	19,3	-7,9	0,0	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-14,4	NO	2,3	9,7	-9,7	0,0	95,7	13,1	11,0	12,9	20,4	-9,8	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-12,9	NO	7,6	13,4	-8,4	1,2	95,7	13,1		0,1	4,7	-8,0	0,8	95,7	13,1	
31	7,24	168	-11,8	NO								0,0	4,5	-14,7	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-16,4	NO								1,0	4,6	-14,4	0,7	95,7	13,1	
35	7,24	170	-16,2	NO	0,2	4,8	-10,6	0,7	95,7	13,1								
125	7,24	172	2,3	NO														
135	7,24	176	11,4	NO														
138	7,24	177	-21,2	NO														
84	5,32	184	-11,9	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	16,9	-9,4	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	1,6	-0,9	0,0	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	21,5	-11,9	11,9	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	14,8	-8,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	12,7	-7,1	7,1	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
8	11,08	197	-8,9	NO	4,5	0,0	-6,0	1,0	95,7	13,1								
9	11,08	198	-16,0	NO	5,9	32,5	-19,8	10,9	95,7	13,1								
10	11,08	199	-16,4	NO	2,1	27,0	-19,1	10,0	95,7	13,1								
11	11,08	200	-15,7	NO	0,0	23,3	-18,0	9,3	95,7	13,1								
12	11,08	201	-15,8	NO	1,0	23,3	-17,5	8,7	95,7	13,1								
13	11,08	202	-9,5	NO	3,6	19,6	-11,9	6,6	95,7	13,1								
14	11,08	203	-2,6	NO	0,6	14,4	-8,4	7,0	95,7	13,1								
15	11,08	204	-3,3	NO	0,0	15,9	-9,8	7,9	95,7	13,1								
16	11,08	205	-7,4	NO	0,3	18,5	-12,4	8,3	95,7	13,1		1,0	3,9	-4,7	0,6	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	16,0	-8,9	8,9	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	15,0	-8,3	8,3	95,7	13,1		0,0	3,2	-1,8	1,8	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1		0,0	4,3	-2,4	2,4	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1		0,0	16,5	-9,2	9,2	95,7	13,1	
22	11,08	211	-17,1	NO	1,7	34,3	-15,6	9,3	95,7	13,1		2,9	3,6	-6,3	0,0	95,7	13,1	

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 1 - Fx(+) Prop.Modo: +Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	20,8	-11,6	6,0	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	13,6	-7,5	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	24,0	-13,3	7,8	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1		0,0	3,2	-1,8	1,8	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	9,4	-5,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	4,4	-4,9	4,9	95,7	13,1	
35	11,08	219	-12,0	NO	3,1	4,6	-7,4	0,1	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	8,3	-4,6	4,6	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	2,7	-1,5	1,5	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	4,4	-2,7	2,7	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-11,3	NO	2,5	5,5	-6,7	0,4	95,7	13,1		2,2	0,0	-6,5	0,2	95,7	13,1	
142	7,24	261	-12,9	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 2 - Fx(-) Prop.Modo: +Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt
126	7,24	49	-5,0	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-64,6	NO								1,1	14,5	-37,4	1,5	95,7	13,1	
4	3,40	73	-61,8	NO								2,6	14,5	-35,6	1,2	95,7	13,1	
5	3,40	74	-63,2	NO								4,1	14,5	-36,0	0,9	95,7	13,1	
6	3,40	75	-56,5	NO								5,6	14,5	-32,1	0,8	95,7	13,1	
7	3,40	76	-3,0	NO														
8	3,40	77	-46,8	NO	1,6	28,2	-32,7	6,7	95,7	13,1		1,3	6,0	-26,3	0,3	95,7	13,1	
9	3,40	78	-60,0	NO	5,1	29,1	-38,0	4,7	95,7	13,1		1,1	6,0	-33,6	0,2	95,7	13,1	
10	3,40	79	-79,2	NO	2,2	30,9	-49,2	0,0	95,7	13,1	11,0	3,0	14,5	-44,9	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-75,9	NO	2,6	29,5	-46,9	4,7	95,7	13,1		4,8	14,5	-42,9	0,7	95,7	13,1	
12	3,40	81	-78,1	NO	2,8	31,9	-48,8	5,4	95,7	13,1		6,7	14,5	-43,8	0,4	95,7	13,1	
13	3,40	82	-78,4	NO	1,0	20,7	-46,2	2,6	95,7	13,1		8,8	14,5	-43,8	0,2	95,7	13,1	
14	3,40	83	-6,6	NO	1,8	1,2	-3,7	0,0	95,7	13,1								
15	3,40	84	-35,6	NO	2,9	23,5	-25,0	5,2	95,7	13,1								
16	3,40	85	-50,6	NO	3,1	24,3	-32,4	4,3	95,7	13,1		0,2	9,5	-29,0	0,9	95,7	13,1	
17	3,40	86	-52,3	NO	2,3	29,7	-35,5	6,5	95,7	13,1		3,1	9,5	-29,5	0,4	95,7	13,1	
18	3,40	87	-48,7	NO	2,4	28,2	-33,2	6,2	95,7	13,1		5,8	9,5	-27,2	0,2	95,7	13,1	
19	3,40	88	-51,6	NO	2,6	29,5	-35,0	6,4	95,7	13,1		7,5	9,5	-28,7	0,0	95,7	13,1	
20	3,40	89	-47,1	NO	1,4	18,3	-29,2	0,0	95,7	13,1	11,0	7,6	9,5	-26,2	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-25,7	NO	2,1	1,2	-14,3	0,0	95,7	13,1								
22	3,40	91	-50,9	NO	2,7	9,5	-19,2	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-17,3	NO								6,0	9,5	-10,0	0,4	95,7	13,1	
25	3,40	94	-19,7	NO								9,3	9,5	-10,9	0,0	95,7	13,1	
26	3,40	95	-22,4	NO								12,3	9,5	-12,6	0,2	95,7	13,1	
27	3,40	96	-33,8	NO								6,8	9,5	-18,9	0,1	95,7	13,1	
28	3,40	97	-15,3	NO														
29	3,40	98	-4,8	NO														
30	3,40	99	-28,8	NO														
125	3,40	101	-37,7	NO														
135	3,40	105	-109,1	NO														
138	3,40	106	49,2	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	34,1	NO														
126	3,40	112	-2,5	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-32,0	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-33,6	NO	7,1	29,4	-24,9	6,2	95,7	13,1		1,3	9,6	-19,7	1,1	95,7	13,1	
4	7,24	141	-32,1	NO	7,0	28,2	-23,7	0,0	95,7	13,1	33,0	1,6	9,6	-18,9	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-33,1	NO	7,0	28,2	-24,1	0,0	95,7	13,1	44,0	1,9	4,8	-18,5	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-27,3	NO	6,7	23,4	-19,6	0,0	95,7	13,1	44,0	1,9	0,0	-15,3	0,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-3,6	NO	5,7	0,0	-4,3	2,3	95,7	13,1		0,5	0,0	-2,0	0,0	95,7	13,1	
8	7,24	145	-17,5	NO	4,8	23,5	-16,4	6,6	95,7	13,1								
9	7,24	146	-32,0	NO	8,2	29,3	-23,6	5,8	95,7	13,1		1,3	5,9	-18,1	0,4	95,7	13,1	
10	7,24	147	-36,1	NO	8,4	40,8	-30,6	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-35,1	NO	8,5	38,1	-28,9	9,4	95,7	13,1								
12	7,24	149	-36,4	NO	8,4	40,5	-30,6	10,4	95,7	13,1								
13	7,24	150	-40,9	NO	9,8	32,4	-28,3	5,5	95,7	13,1								

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 2 - Fx(-) Prop.Modo: +Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							---------- kg/cmq ----------							---------- kg/cmq ----------				
14	7,24	151	-3,0	NO	5,0	0,0	-3,8	2,1	95,7	13,1								
15	7,24	152	-19,8	NO	7,1	28,5	-18,6	7,6	95,7	13,1								
16	7,24	153	-22,7	NO	6,8	17,8	-15,1	2,5	95,7	13,1								
17	7,24	154	-25,7	NO	7,0	21,1	-17,7	3,4	95,7	13,1		1,6	8,8	-15,3	1,0	95,7	13,1	
18	7,24	155	-24,8	NO	6,9	19,4	-16,7	2,9	95,7	13,1		1,6	8,8	-14,9	1,1	95,7	13,1	
19	7,24	156	-25,2	NO	6,9	22,6	-18,2	4,2	95,7	13,1		1,5	13,2	-16,5	2,5	95,7	13,1	
20	7,24	157	-20,8	NO	5,7	42,7	-27,2	4,6	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	-6,7	NO	5,0	0,0	-5,2	0,0	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-27,0	NO	16,8	53,5	-19,5	0,0	95,7	13,1	29,4	2,8	4,9	-10,1	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	20,1	-11,2	0,2	95,7	13,1	11,0	0,0	12,9	-7,1	1,6	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	22,2	-12,3	1,3	95,7	13,1	11,0	0,0	20,9	-11,6	6,1	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	20,1	-11,2	0,2	95,7	13,1	11,0	0,0	25,7	-14,3	8,8	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-10,0	NO	2,8	23,3	-14,5	0,0	95,7	13,1	22,1	2,4	29,0	-17,8	1,2	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-6,4	NO	1,3	0,0	-3,7	0,0	95,7	13,1	11,0	2,5	27,0	-15,5	6,4	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-13,3	NO	7,6	20,8	-11,9	4,5	95,7	13,1		0,8	0,0	-7,4	0,0	95,7	13,1	
31	7,24	168	-15,0	NO								0,1	0,0	-16,6	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-27,9	NO								0,3	4,6	-23,8	0,5	95,7	13,1	
35	7,24	170	-41,9	NO	0,2	4,8	-25,7	0,3	95,7	13,1								
125	7,24	172	-12,8	NO														
135	7,24	176	-32,3	NO														
138	7,24	177	-0,2	NO														
84	5,32	184	-6,3	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	10,9	-6,1	6,1	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	16,7	-9,3	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	21,5	-11,9	11,9	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	22,4	-12,4	12,4	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	17,8	-9,9	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
8	11,08	197	-7,4	NO	1,0	26,6	-16,4	12,3	95,7	13,1								
9	11,08	198	-16,8	NO	4,2	21,9	-15,6	6,2	95,7	13,1								
10	11,08	199	-16,6	NO	0,2	23,3	-18,2	9,0	95,7	13,1								
11	11,08	200	-15,9	NO	1,1	24,5	-18,2	9,3	95,7	13,1								
12	11,08	201	-16,6	NO	2,2	25,7	-18,5	9,2	95,7	13,1								
13	11,08	202	-22,3	NO	5,6	19,6	-16,2	3,8	95,7	13,1								
14	11,08	203	-3,6	NO	3,7	0,0	-3,3	1,3	95,7	13,1								
15	11,08	204	-8,0	NO	0,6	13,3	-9,6	5,2	95,7	13,1								
16	11,08	205	-4,0	NO	0,5	11,1	-7,1	4,9	95,7	13,1		0,2	0,0	-2,2	0,0	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	14,1	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	14,0	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	11,2	-6,2	6,2	95,7	13,1		0,0	4,3	-2,4	2,4	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	11,8	-6,5	6,5	95,7	13,1	
22	11,08	211	-16,7	NO	0,5	36,7	-16,9	10,7	95,7	13,1		2,7	4,8	-6,3	0,1	95,7	13,1	
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	13,6	-7,5	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	12,8	-7,1	1,6	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	9,6	-5,3	0,0	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	3,2	-1,8	1,8	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	9,4	-5,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	1,6	-0,9	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	14,8	-16,5	5,4	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	4,4	-4,9	4,9	95,7	13,1	
35	11,08	219	-20,0	NO	4,0	9,2	-12,9	0,8	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	12,4	-6,9	6,9	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	4,1	-2,3	2,3	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	2,7	-1,5	1,5	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	4,5	-2,5	2,5	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	4,7	-2,6	2,6	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-12,1	NO	2,0	9,6	-8,8	2,1	95,7	13,1		2,3	0,0	-6,9	0,2	95,7	13,1	
142	7,24	261	11,4	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 3 - Fy(+) Prop.Modo: +Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							---------- kg/cmq ----------							---------- kg/cmq ----------				
126	7,24	49	-26,7	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-59,2	NO								6,8	14,5	-33,4	0,5	95,7	13,1	
4	3,40	73	-55,7	NO								8,2	14,5	-31,4	0,4	95,7	13,1	
5	3,40	74	-57,0	NO								8,7	14,5	-32,0	0,3	95,7	13,1	
6	3,40	75	-39,5	NO								9,1	14,5	-22,3	0,4	95,7	13,1	
7	3,40	76	-24,9	NO														
8	3,40	77	-23,3	NO	1,9	23,5	-20,1	7,2	95,7	13,1		6,9	8,0	-13,0	0,0	95,7	13,1	
9	3,40	78	-57,4	NO	4,3	23,2	-35,1	3,2	95,7	13,1		5,9	6,0	-31,9	0,0	95,7	13,1	
10	3,40	79	-77,8	NO	0,0	29,7	-48,8	0,0	95,7	13,1	11,0	7,7	14,5	-43,6	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-72,9	NO	0,8	28,2	-45,6	5,1	95,7	13,1		10,3	14,5	-40,6	0,1	95,7	13,1	
12	3,40	81	-80,3	NO	1,0	29,5	-49,6	5,0	95,7	13,1		12,5	14,5	-44,6	0,0	95,7	13,1	
13	3,40	82	-55,4	NO	1,1	23,2	-35,1	4,3	95,7	13,1		16,2	14,5	-30,8	0,0	95,7	13,1	
14	3,40	83	-19,5	NO	0,3	0,0	-10,8	0,0	95,7	13,1								
15	3,40	84	-49,7	NO	2,7	23,5	-31,8	4,2	95,7	13,1								
16	3,40	85	-48,2	NO	2,9	24,3	-31,3	4,5	95,7	13,1		2,6	9,5	-27,4	0,5	95,7	13,1	
17	3,40	86	-59,8	NO	1,7	27,2	-38,4	5,2	95,7	13,1		6,4	9,5	-33,3	0,1	95,7	13,1	
18	3,40	87	-54,5	NO	1,2	25,8	-35,5	5,2	95,7	13,1		5,1	9,5	-30,5	0,2	95,7	13,1	
19	3,40	88	-55,0	NO	1,0	28,2	-36,8	6,2	95,7	13,1		2,7	9,5	-31,0	0,5	95,7	13,1	
20	3,40	89	-44,5	NO	0,2	20,7	-29,2	0,0	95,7	13,1	11,0	13,1	9,5	-24,9	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-39,8	NO	0,2	3,6	-22,3	0,2	95,7	13,1								
22	3,40	91	-52,7	NO	12,8	9,5	-19,6	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-22,7	NO								15,1	9,5	-13,3	0,7	95,7	13,1	
25	3,40	94	-22,3	NO								15,0	9,5	-13,1	0,7	95,7	13,1	

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 3 - Fy(+) Prop.Modo: +Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq
26	3,40	95	-22,7	NO								15,1	9,5	-13,3	0,7	95,7	13,1	
27	3,40	96	-40,9	NO								6,8	9,5	-22,8	0,1	95,7	13,1	
28	3,40	97	-25,9	NO														
29	3,40	98	-54,6	NO														
30	3,40	99	-35,4	NO														
125	3,40	101	-132,2	NO														
135	3,40	105	-96,5	NO														
138	3,40	106	94,3	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	101,4	NO														
126	3,40	112	-45,1	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-6,8	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-30,1	NO	6,8	30,7	-24,1	7,3	95,7	13,1		1,8	0,0	-16,8	0,1	95,7	13,1	
4	7,24	141	-28,0	NO	6,6	29,4	-22,6	0,0	95,7	13,1	33,0	2,6	0,0	-15,7	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-28,6	NO	6,7	30,7	-23,5	0,0	95,7	13,1	44,0	3,0	0,0	-16,1	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-21,0	NO	6,1	22,0	-16,4	0,0	95,7	13,1	44,0	3,3	0,0	-12,0	0,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-14,4	NO	6,5	15,6	-10,4	2,4	95,7	13,1		7,4	0,0	-9,8	1,7	95,7	13,1	
8	7,24	145	-17,2	NO	4,4	0,0	-10,1	0,6	95,7	13,1								
9	7,24	146	-31,2	NO	7,3	29,1	-23,6	6,2	95,7	13,1		8,0	23,7	-21,0	3,6	95,7	13,1	
10	7,24	147	-34,5	NO	8,3	39,5	-29,4	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-32,2	NO	8,2	33,2	-25,4	7,6	95,7	13,1								
12	7,24	149	-37,2	NO	8,6	35,6	-28,6	7,9	95,7	13,1								
13	7,24	150	-24,0	NO	8,9	28,2	-19,3	5,9	95,7	13,1								
14	7,24	151	-6,8	NO	1,9	3,7	-4,0	0,2	95,7	13,1								
15	7,24	152	-24,4	NO	6,5	19,0	-16,5	2,9	95,7	13,1								
16	7,24	153	-24,4	NO	6,6	28,8	-20,9	7,3	95,7	13,1								
17	7,24	154	-33,9	NO	7,4	19,5	-21,0	2,1	95,7	13,1		9,6	25,7	-22,4	3,6	95,7	13,1	
18	7,24	155	-31,4	NO	5,9	16,3	-19,2	1,7	95,7	13,1		11,3	25,7	-20,6	3,1	95,7	13,1	
19	7,24	156	-30,3	NO	5,4	17,9	-19,3	2,5	95,7	13,1		13,9	25,7	-19,1	2,3	95,7	13,1	
20	7,24	157	-14,9	NO	5,4	23,7	-15,1	0,0	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	-18,7	NO	4,6	19,2	-14,8	0,0	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-30,3	NO	1,6	29,2	-17,3	0,0	95,7	13,1	29,4	3,2	20,8	-14,2	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	20,1	-11,2	0,2	95,7	13,1	11,0	0,0	31,6	-17,6	12,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	20,1	-11,2	0,2	95,7	13,1	11,0	0,0	31,6	-17,6	12,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	20,1	-11,2	0,2	95,7	13,1	11,0	0,0	31,6	-17,6	12,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-14,4	NO	0,7	18,4	-14,6	0,0	95,7	13,1	22,1	15,2	58,0	-28,1	9,1	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-14,4	NO	0,8	0,0	-8,0	0,0	95,7	13,1	11,0	15,3	26,3	-11,3	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-16,6	NO	3,9	22,0	-15,6	6,4	95,7	13,1		0,1	9,4	-11,5	2,3	95,7	13,1	
31	7,24	168	-12,8	NO								1,1	0,0	-14,3	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-18,8	NO								1,7	4,6	-16,0	0,4	95,7	13,1	
35	7,24	170	-29,8	NO	2,9	9,6	-18,9	0,9	95,7	13,1								
125	7,24	172	0,6	NO														
135	7,24	176	-39,8	NO														
138	7,24	177	-28,5	NO														
84	5,32	184	-9,5	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	15,9	-8,9	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	20,5	-11,4	11,4	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	14,8	-8,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	12,7	-7,1	7,1	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
8	11,08	197	-9,8	NO	4,6	0,0	-6,5	1,0	95,7	13,1								
9	11,08	198	-18,1	NO	6,4	27,8	-18,0	7,9	95,7	13,1								
10	11,08	199	-14,7	NO	1,6	25,8	-18,1	10,0	95,7	13,1								
11	11,08	200	-13,9	NO	0,0	23,3	-17,3	9,6	95,7	13,1								
12	11,08	201	-17,7	NO	0,9	24,5	-18,9	9,1	95,7	13,1								
13	11,08	202	-12,0	NO	4,6	17,1	-11,0	4,4	95,7	13,1								
14	11,08	203	1,4	NO	4,3	7,2	-1,2	2,0	95,7	13,1								
15	11,08	204	-4,3	NO	0,3	14,0	-8,9	6,5	95,7	13,1								
16	11,08	205	-6,4	NO	0,0	18,5	-12,2	8,7	95,7	13,1		5,1	4,4	-3,6	0,0	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	16,9	-9,4	9,4	95,7	13,1		0,0	20,7	-11,5	11,5	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	12,2	-6,8	6,8	95,7	13,1		0,0	20,7	-11,5	11,5	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	12,2	-6,8	6,8	95,7	13,1		0,0	22,3	-12,4	12,4	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	8,4	-4,7	4,7	95,7	13,1		0,0	17,0	-9,5	9,5	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	10,1	-5,6	5,6	95,7	13,1		0,0	18,6	-10,3	10,3	95,7	13,1	
22	11,08	211	-16,6	NO	0,6	4,6	-6,5	0,3	95,7	13,1		2,2	8,4	-6,9	0,8	95,7	13,1	
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	1,9	-1,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,0	-15,0	9,5	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	1,9	-1,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,0	-15,0	9,5	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	11,3	-6,3	6,3	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	7,5	-4,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	1,6	-0,9	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	8,3	-9,3	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	8,8	-9,8	9,8	95,7	13,1	
35	11,08	219	-16,2	NO	5,1	9,2	-10,4	0,6	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	13,8	-7,7	7,7	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	8,3	-4,6	4,6	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	4,1	-2,3	2,3	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	4,7	-2,6	2,6	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 3 - Fy(+) Prop.Modo: +Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							kg/cmq							kg/cmq				
9	12,88	260	-16,3	NO	2,0	5,5	-9,4	0,4	95,7	13,1		1,0	0,0	-9,1	0,0	95,7	13,1	
142	7,24	261	49,2	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 4 - Fy(-) Prop.Modo: +Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							kg/cmq							kg/cmq				
126	7,24	49	16,9	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-73,9	NO								8,4	14,5	-41,3	0,3	95,7	13,1	
4	3,40	73	-71,4	NO								10,0	14,5	-39,8	0,2	95,7	13,1	
5	3,40	74	-73,9	NO								11,1	14,5	-41,1	0,1	95,7	13,1	
6	3,40	75	-59,6	NO								12,5	14,5	-33,1	0,0	95,7	13,1	
7	3,40	76	-29,5	NO														
8	3,40	77	-40,8	NO	0,7	0,0	-22,7	0,0	95,7	13,1		11,6	6,0	-23,1	0,4	95,7	13,1	
9	3,40	78	-53,5	NO	0,3	15,9	-32,1	2,4	95,7	13,1		3,0	4,0	-29,8	0,0	95,7	13,1	
10	3,40	79	-84,1	NO	3,9	33,4	-51,9	0,0	95,7	13,1	11,0	8,2	14,5	-47,0	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-81,7	NO	3,4	29,5	-49,6	4,2	95,7	13,1		15,1	14,5	-45,4	0,0	95,7	13,1	
12	3,40	81	-84,8	NO	2,8	30,7	-51,7	4,6	95,7	13,1		17,7	14,5	-47,2	0,1	95,7	13,1	
13	3,40	82	-70,9	NO	4,9	24,4	-42,2	2,8	95,7	13,1		21,6	14,5	-39,8	0,4	95,7	13,1	
14	3,40	83	-50,9	NO	2,5	6,1	-28,4	0,1	95,7	13,1								
15	3,40	84	-43,7	NO	5,3	9,4	-24,5	0,2	95,7	13,1								
16	3,40	85	-42,0	NO	2,5	34,0	-32,7	9,4	95,7	13,1		0,5	9,5	-24,4	1,0	95,7	13,1	
17	3,40	86	-49,1	NO	3,2	33,4	-35,2	7,9	95,7	13,1		7,9	9,5	-27,3	0,0	95,7	13,1	
18	3,40	87	-44,1	NO	2,4	27,0	-30,6	6,1	95,7	13,1		8,5	9,5	-24,5	0,0	95,7	13,1	
19	3,40	88	-45,4	NO	2,0	28,2	-31,9	6,7	95,7	13,1		9,6	9,5	-25,2	0,0	95,7	13,1	
20	3,40	89	-39,0	NO	2,9	22,0	-26,0	0,0	95,7	13,1	11,0	14,8	9,5	-22,1	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-15,3	NO	1,9	0,0	-8,6	0,1	95,7	13,1								
22	3,40	91	-66,5	NO	23,0	0,0	-27,3	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-10,5	NO								8,6	9,5	-5,9	0,0	95,7	13,1	
25	3,40	94	-8,6	NO								8,4	9,5	-4,8	0,1	95,7	13,1	
26	3,40	95	-8,0	NO								8,4	9,5	-4,5	0,1	95,7	13,1	
27	3,40	96	-10,9	NO								9,7	9,5	-6,0	0,0	95,7	13,1	
28	3,40	97	-14,5	NO														
29	3,40	98	54,3	NO														
30	3,40	99	0,2	NO														
125	3,40	101	47,8	NO														
135	3,40	105	33,1	NO														
138	3,40	106	-49,2	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	-94,7	NO														
126	3,40	112	16,3	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-53,4	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-40,4	NO	0,4	20,9	-27,2	4,8	95,7	13,1		9,0	43,2	-33,3	10,9	95,7	13,1	
4	7,24	141	-38,7	NO	0,1	18,4	-25,6	0,0	95,7	13,1	33,0	8,3	52,8	-37,7	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-39,7	NO	0,1	20,9	-27,0	0,0	95,7	13,1	44,0	7,7	57,6	-40,9	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-29,9	NO	1,1	15,9	-20,0	0,0	95,7	13,1	44,0	6,7	67,7	-43,2	4,6	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-13,2	NO	1,0	1,2	-7,3	0,0	95,7	13,1		11,6	31,3	-15,2	7,9	95,7	13,1	
8	7,24	145	-15,5	NO	0,3	0,0	-8,6	0,0	95,7	13,1								
9	7,24	146	-25,5	NO	0,2	33,9	-27,1	12,9	95,7	13,1		11,0	27,8	-18,8	4,6	95,7	13,1	
10	7,24	147	-37,6	NO	2,4	38,3	-32,9	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-37,5	NO	2,2	33,2	-30,5	9,7	95,7	13,1								
12	7,24	149	-38,8	NO	2,1	35,6	-32,3	10,7	95,7	13,1								
13	7,24	150	-36,6	NO	3,5	26,9	-26,7	6,4	95,7	13,1								
14	7,24	151	-26,2	NO	1,9	11,0	-16,1	1,6	95,7	13,1								
15	7,24	152	-21,7	NO	2,1	20,9	-18,0	6,0	95,7	13,1								
16	7,24	153	-19,2	NO	1,4	28,8	-21,5	10,8	95,7	13,1								
17	7,24	154	-17,9	NO	6,2	21,8	-15,0	5,0	95,7	13,1		7,0	22,5	-14,9	5,0	95,7	13,1	
18	7,24	155	-15,8	NO	6,0	19,4	-13,1	4,3	95,7	13,1		6,3	22,5	-14,4	5,6	95,7	13,1	
19	7,24	156	-16,3	NO	6,0	20,3	-13,7	4,6	95,7	13,1		5,4	22,5	-15,1	6,0	95,7	13,1	
20	7,24	157	-11,9	NO	5,0	15,4	-9,9	0,0	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	-1,2	NO	2,8	33,7	-17,5	5,8	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-39,0	NO	11,3	63,7	-27,9	0,0	95,7	13,1	29,4	21,7	28,5	-14,9	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	30,2	-16,8	5,7	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	24,2	-13,4	2,4	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	24,2	-13,4	2,4	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-3,4	NO	0,7	20,0	-11,7	0,0	95,7	13,1	22,1	4,2	0,0	-3,4	0,0	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-3,7	NO	1,0	15,8	-9,3	0,0	95,7	13,1	11,0	4,0	0,0	-3,5	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	1,2	NO	5,8	13,4	-3,9	4,6	95,7	13,1		7,1	0,0	-3,6	4,3	95,7	13,1	
31	7,24	168	-8,9	NO								1,7	0,0	-10,2	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-21,7	NO								2,4	9,3	-19,8	1,7	95,7	13,1	
35	7,24	170	-22,1	NO	4,2	9,6	-14,1	0,8	95,7	13,1								
125	7,24	172	-30,1	NO														
135	7,24	176	35,6	NO														
138	7,24	177	9,6	NO														
84	5,32	184	-16,4	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	11,3	-6,3	6,3	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	9,4	-5,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	33,9	-18,8	13,3	95,7	13,1	5,5

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 4 - Fy(-) Prop.Modo: +Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							---------- kg/cmq ----------							---------- kg/cmq ----------				
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	15,9	-8,8	8,8	95,7	13,1		0,0	22,8	-12,7	12,7	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	14,0	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	22,8	-12,7	12,7	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	15,9	-8,8	8,8	95,7	13,1		0,0	22,8	-12,7	12,7	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	10,2	-5,7	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,0	-15,0	9,5	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	1,8	-1,0	1,0	95,7	13,1		0,0	19,2	-10,7	10,7	95,7	13,1	
8	11,08	197	-5,2	NO	1,8	4,4	-3,5	0,6	95,7	13,1								
9	11,08	198	-10,0	NO	4,7	13,9	-8,6	3,0	95,7	13,1								
10	11,08	199	-16,2	NO	0,7	16,0	-14,1	5,1	95,7	13,1								
11	11,08	200	-16,6	NO	0,3	15,9	-14,5	5,2	95,7	13,1								
12	11,08	201	-17,8	NO	1,2	15,9	-14,5	4,6	95,7	13,1								
13	11,08	202	-19,9	NO	4,1	14,7	-13,6	2,5	95,7	13,1								
14	11,08	203	-12,7	NO	1,4	3,6	-7,2	0,2	95,7	13,1								
15	11,08	204	-3,0	NO	0,2	8,9	-5,7	4,1	95,7	13,1								
16	11,08	205	-4,0	NO	0,7	13,9	-8,5	6,3	95,7	13,1		3,4	17,6	-9,1	6,9	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	14,1	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	14,0	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	5,5	-3,1	3,1	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
22	11,08	211	-27,7	NO	1,0	27,0	-16,0	5,8	95,7	13,1		21,0	23,4	-10,3	0,1	95,7	13,1	
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	1,9	-1,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	3,9	-2,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	4,7	-2,6	2,6	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	7,5	-4,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	0,9	-1,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	8,8	-9,8	9,8	95,7	13,1	
35	11,08	219	-14,9	NO	5,6	13,8	-11,2	2,2	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	19,5	-10,8	10,8	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	6,9	-3,8	3,8	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	2,7	-1,5	1,5	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	4,7	-2,6	2,6	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	4,4	-2,7	2,7	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-2,3	NO	0,3	6,9	-4,4	3,1	95,7	13,1		5,2	0,0	-3,6	2,3	95,7	13,1	
142	7,24	261	-46,5	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 5 - Fx(+) Prop.Massa: +Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							---------- kg/cmq ----------							---------- kg/cmq ----------				
126	7,24	49	-19,5	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-64,7	NO								0,2	14,5	-37,6	1,7	95,7	13,1	
4	3,40	73	-61,5	NO								0,1	14,5	-35,9	1,8	95,7	13,1	
5	3,40	74	-64,7	NO								0,6	14,5	-37,5	1,6	95,7	13,1	
6	3,40	75	-46,0	NO								0,6	14,5	-27,7	2,2	95,7	13,1	
7	3,40	76	-28,3	NO														
8	3,40	77	-21,6	NO	0,1	4,7	-12,5	0,5	95,7	13,1		2,5	6,0	-12,3	0,3	95,7	13,1	
9	3,40	78	-56,5	NO	1,0	18,3	-34,1	2,7	95,7	13,1		2,9	6,0	-31,5	0,1	95,7	13,1	
10	3,40	79	-82,1	NO	4,1	33,4	-50,8	0,0	95,7	13,1	11,0	1,9	14,5	-46,7	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-75,5	NO	3,3	29,5	-46,5	4,6	95,7	13,1		1,3	14,5	-43,2	1,2	95,7	13,1	
12	3,40	81	-78,6	NO	3,0	30,7	-48,5	4,9	95,7	13,1		0,7	14,5	-45,0	1,3	95,7	13,1	
13	3,40	82	-50,9	NO	5,5	25,6	-32,1	3,9	95,7	13,1		0,5	14,5	-30,2	2,0	95,7	13,1	
14	3,40	83	-31,3	NO	3,9	3,6	-17,4	0,0	95,7	13,1								
15	3,40	84	-54,1	NO	3,2	14,1	-31,2	1,2	95,7	13,1								
16	3,40	85	-46,0	NO	1,1	29,1	-32,9	7,4	95,7	13,1		1,0	9,5	-26,4	0,8	95,7	13,1	
17	3,40	86	-57,2	NO	2,8	32,1	-38,6	6,9	95,7	13,1		1,6	9,5	-32,3	0,6	95,7	13,1	
18	3,40	87	-50,6	NO	2,5	28,2	-34,1	6,0	95,7	13,1		1,4	9,5	-28,8	0,7	95,7	13,1	
19	3,40	88	-54,6	NO	2,4	29,5	-36,5	6,2	95,7	13,1		1,1	9,5	-31,0	0,7	95,7	13,1	
20	3,40	89	-40,9	NO	3,3	23,2	-27,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,3	9,5	-23,8	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-38,6	NO	0,8	3,6	-21,5	0,1	95,7	13,1								
22	3,40	91	-56,7	NO	8,2	0,0	-21,4	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-18,5	NO								4,3	9,5	-11,0	0,8	95,7	13,1	
25	3,40	94	-16,4	NO								4,5	9,5	-9,9	0,8	95,7	13,1	
26	3,40	95	-15,4	NO								4,9	9,5	-9,3	0,7	95,7	13,1	
27	3,40	96	-25,9	NO								4,7	9,5	-14,9	0,5	95,7	13,1	
28	3,40	97	-35,2	NO														
29	3,40	98	-30,1	NO														
30	3,40	99	-21,8	NO														
125	3,40	101	-24,8	NO														
135	3,40	105	75,3	NO														
138	3,40	106	-56,8	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	-19,6	NO														
126	3,40	112	-39,9	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-17,8	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 5 - Fx(+) Prop.Massa: +Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-34,0	NO	7,1	31,9	-26,2	7,3	95,7	13,1		1,1	9,6	-20,0	1,1	95,7	13,1	
4	7,24	141	-31,6	NO	6,9	30,7	-24,6	0,0	95,7	13,1	33,0	0,6	9,6	-18,9	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-33,3	NO	7,0	31,9	-25,9	0,0	95,7	13,1	44,0	0,1	9,6	-19,9	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-25,5	NO	6,2	23,2	-18,9	0,0	95,7	13,1	44,0	0,3	9,7	-15,9	0,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-13,9	NO	6,5	19,1	-11,9	4,2	95,7	13,1		3,6	0,0	-8,2	0,5	95,7	13,1	
8	7,24	145	-17,0	NO	4,7	0,0	-10,1	0,7	95,7	13,1								
9	7,24	146	-30,4	NO	8,0	38,7	-27,5	10,6	95,7	13,1		1,0	9,9	-18,2	1,3	95,7	13,1	
10	7,24	147	-37,2	NO	8,6	45,7	-33,4	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-34,7	NO	8,4	39,3	-29,3	10,0	95,7	13,1								
12	7,24	149	-35,6	NO	8,5	41,7	-30,9	11,1	95,7	13,1								
13	7,24	150	-21,5	NO	9,2	31,8	-19,9	8,0	95,7	13,1								
14	7,24	151	-11,4	NO	5,7	19,5	-11,5	5,1	95,7	13,1								
15	7,24	152	-24,7	NO	7,3	24,6	-18,6	4,9	95,7	13,1								
16	7,24	153	-23,8	NO	6,8	33,6	-22,9	9,7	95,7	13,1								
17	7,24	154	-27,6	NO	7,1	23,4	-19,5	4,2	95,7	13,1		1,8	4,4	-15,5	0,1	95,7	13,1	
18	7,24	155	-24,9	NO	6,9	19,4	-16,7	2,9	95,7	13,1		2,5	4,4	-13,9	0,1	95,7	13,1	
19	7,24	156	-27,0	NO	7,1	21,1	-18,3	3,3	95,7	13,1		3,3	8,8	-15,6	0,6	95,7	13,1	
20	7,24	157	-13,5	NO	5,3	15,4	-10,5	0,0	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	-18,5	NO	5,9	38,5	-24,0	2,6	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-29,7	NO	17,1	42,5	-16,4	0,0	95,7	13,1	29,4	0,3	9,8	-12,0	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	24,2	-13,4	2,4	95,7	13,1	11,0	0,0	9,6	-5,4	0,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	18,1	-10,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	9,6	-5,4	0,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	20,1	-11,2	0,2	95,7	13,1	11,0	0,0	11,3	-6,3	0,7	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-10,5	NO	1,6	18,0	-12,5	0,0	95,7	13,1	22,1	12,1	19,3	-7,9	0,0	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-14,4	NO	2,4	12,2	-10,8	0,0	95,7	13,1	11,0	12,9	21,5	-10,3	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-13,2	NO	7,6	14,6	-9,0	1,7	95,7	13,1		0,1	4,7	-8,1	0,8	95,7	13,1	
31	7,24	168	-11,7	NO								0,0	4,5	-14,7	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-16,4	NO								1,0	4,6	-14,3	0,7	95,7	13,1	
35	7,24	170	-16,2	NO	0,2	4,8	-10,6	0,7	95,7	13,1								
125	7,24	172	3,3	NO														
135	7,24	176	10,8	NO														
138	7,24	177	-22,5	NO														
84	5,32	184	-12,9	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	15,9	-8,9	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	1,6	-0,9	0,0	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	21,5	-11,9	11,9	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	14,8	-8,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	12,7	-7,1	7,1	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
8	11,08	197	-9,0	NO	4,5	0,0	-6,1	1,0	95,7	13,1								
9	11,08	198	-16,2	NO	6,0	32,5	-19,8	10,9	95,7	13,1								
10	11,08	199	-16,5	NO	2,2	27,0	-19,1	9,9	95,7	13,1								
11	11,08	200	-15,8	NO	0,1	23,3	-18,0	9,2	95,7	13,1								
12	11,08	201	-16,0	NO	1,0	24,5	-18,2	9,4	95,7	13,1								
13	11,08	202	-9,7	NO	3,6	19,6	-12,0	6,6	95,7	13,1								
14	11,08	203	-2,6	NO	0,6	13,2	-7,7	6,3	95,7	13,1								
15	11,08	204	-3,0	NO	0,0	15,9	-9,7	8,0	95,7	13,1								
16	11,08	205	-7,6	NO	0,3	18,5	-12,5	8,3	95,7	13,1		1,0	3,9	-4,8	0,5	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	16,0	-8,9	8,9	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	15,0	-8,3	8,3	95,7	13,1		0,0	3,2	-1,8	1,8	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1		0,0	4,3	-2,4	2,4	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1		0,0	17,7	-9,8	9,8	95,7	13,1	
22	11,08	211	-17,0	NO	1,7	34,3	-15,6	9,3	95,7	13,1		2,9	3,6	-6,3	0,0	95,7	13,1	
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	20,8	-11,6	6,0	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	13,6	-7,5	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	24,0	-13,3	7,8	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1		0,0	3,2	-1,8	1,8	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	9,4	-5,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	4,4	-4,9	4,9	95,7	13,1	
35	11,08	219	-12,1	NO	3,1	4,6	-7,4	0,1	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	8,3	-4,6	4,6	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	2,7	-1,5	1,5	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	4,4	-2,7	2,7	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-11,4	NO	2,5	5,5	-6,7	0,4	95,7	13,1		2,0	0,0	-6,5	0,2	95,7	13,1	
142	7,24	261	-11,5	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 6 - Fx(-) Prop.Massa: +Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq
126	7,24	49	-5,4	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-64,1	NO								1,9	14,5	-37,0	1,3	95,7	13,1	
4	3,40	73	-61,4	NO								4,1	14,5	-35,1	1,0	95,7	13,1	
5	3,40	74	-62,5	NO								6,3	14,5	-35,3	0,6	95,7	13,1	
6	3,40	75	-56,0	NO								8,5	14,5	-31,5	0,4	95,7	13,1	
7	3,40	76	-1,9	NO														
8	3,40	77	-50,2	NO	2,6	32,9	-35,8	7,9	95,7	13,1		1,2	6,0	-28,1	0,2	95,7	13,1	
9	3,40	78	-60,2	NO	6,5	29,1	-37,7	4,2	95,7	13,1		1,2	6,0	-33,7	0,2	95,7	13,1	
10	3,40	79	-79,0	NO	3,7	32,1	-49,0	0,0	95,7	13,1	11,0	4,0	14,5	-44,6	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-75,7	NO	4,2	30,7	-46,7	4,7	95,7	13,1		6,7	14,5	-42,5	0,4	95,7	13,1	
12	3,40	81	-78,0	NO	4,4	33,2	-48,6	5,3	95,7	13,1		9,1	14,5	-43,5	0,2	95,7	13,1	
13	3,40	82	-78,4	NO	2,7	19,5	-45,5	1,9	95,7	13,1		12,5	14,5	-43,6	0,0	95,7	13,1	
14	3,40	83	-4,7	NO	2,4	0,0	-3,2	0,6	95,7	13,1								
15	3,40	84	-34,7	NO	4,4	23,5	-24,0	4,7	95,7	13,1								
16	3,40	85	-50,6	NO	4,3	24,5	-32,1	3,9	95,7	13,1		0,0	9,5	-29,1	1,0	95,7	13,1	
17	3,40	86	-51,3	NO	3,6	30,9	-35,1	6,6	95,7	13,1		4,6	9,5	-28,8	0,3	95,7	13,1	
18	3,40	87	-48,2	NO	3,7	29,5	-33,0	6,2	95,7	13,1		7,5	9,5	-26,8	0,0	95,7	13,1	
19	3,40	88	-51,5	NO	3,9	30,7	-35,0	6,3	95,7	13,1		9,4	9,5	-28,6	0,0	95,7	13,1	
20	3,40	89	-48,0	NO	2,7	17,4	-29,0	0,0	95,7	13,1	11,0	11,4	9,5	-26,7	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-26,3	NO	1,5	1,2	-14,6	0,0	95,7	13,1								
22	3,40	91	-51,8	NO	5,2	9,5	-19,3	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-18,3	NO								8,0	9,5	-10,2	0,1	95,7	13,1	
25	3,40	94	-20,9	NO								12,4	9,5	-11,8	0,2	95,7	13,1	
26	3,40	95	-23,5	NO								14,0	9,5	-13,5	0,5	95,7	13,1	
27	3,40	96	-35,9	NO								10,3	9,5	-20,0	0,0	95,7	13,1	
28	3,40	97	-13,5	NO														
29	3,40	98	-4,2	NO														
30	3,40	99	-29,9	NO														
125	3,40	101	-37,0	NO														
135	3,40	105	-106,1	NO														
138	3,40	106	45,9	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	37,7	NO														
126	3,40	112	-2,8	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-34,0	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-33,3	NO	7,0	30,7	-25,3	6,8	95,7	13,1		1,4	9,6	-19,5	1,1	95,7	13,1	
4	7,24	141	-32,0	NO	6,9	29,4	-24,2	0,0	95,7	13,1	33,0	1,8	4,8	-17,9	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-32,7	NO	7,0	30,7	-25,1	0,0	95,7	13,1	44,0	2,1	0,0	-18,2	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-26,8	NO	6,7	24,6	-19,9	0,0	95,7	13,1	44,0	2,2	0,0	-15,0	0,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-3,2	NO	5,6	0,0	-4,1	2,4	95,7	13,1		0,9	0,0	-1,9	0,1	95,7	13,1	
8	7,24	145	-17,2	NO	4,7	28,2	-18,7	9,1	95,7	13,1								
9	7,24	146	-32,0	NO	8,2	32,9	-25,2	7,5	95,7	13,1		1,3	5,9	-18,2	0,4	95,7	13,1	
10	7,24	147	-36,2	NO	8,5	43,3	-31,8	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-35,4	NO	8,4	40,5	-30,2	10,5	95,7	13,1								
12	7,24	149	-36,8	NO	8,5	43,0	-31,9	11,5	95,7	13,1								
13	7,24	150	-41,2	NO	10,0	34,9	-29,4	6,5	95,7	13,1								
14	7,24	151	-2,1	NO	5,0	0,0	-3,4	2,3	95,7	13,1								
15	7,24	152	-20,3	NO	7,1	33,2	-21,2	9,9	95,7	13,1								
16	7,24	153	-22,5	NO	6,8	19,3	-15,6	3,1	95,7	13,1								
17	7,24	154	-25,7	NO	7,0	21,8	-18,1	3,8	95,7	13,1		1,7	8,8	-15,3	1,0	95,7	13,1	
18	7,24	155	-24,8	NO	6,9	20,2	-17,0	3,2	95,7	13,1		1,7	13,2	-16,3	2,5	95,7	13,1	
19	7,24	156	-25,2	NO	6,9	23,4	-18,5	4,5	95,7	13,1		1,6	22,0	-20,3	6,3	95,7	13,1	
20	7,24	157	-20,9	NO	5,6	42,7	-27,2	4,5	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	-7,7	NO	5,1	0,0	-5,7	0,0	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-26,7	NO	16,9	73,0	-26,3	0,0	95,7	13,1	29,4	2,8	4,8	-10,0	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	22,2	-12,3	1,3	95,7	13,1	11,0	0,0	17,7	-9,8	4,3	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	24,2	-13,4	2,4	95,7	13,1	11,0	0,0	25,7	-14,3	8,8	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	24,2	-13,4	2,4	95,7	13,1	11,0	0,0	31,6	-17,6	12,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-10,0	NO	2,7	29,4	-17,9	0,0	95,7	13,1	22,1	1,7	33,8	-20,8	4,2	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-6,7	NO	1,3	0,0	-3,8	0,0	95,7	13,1	11,0	2,6	26,3	-15,2	5,9	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-13,1	NO	7,6	24,4	-13,7	6,4	95,7	13,1		0,8	0,0	-7,3	0,0	95,7	13,1	
31	7,24	168	-14,9	NO								0,1	0,0	-16,5	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-27,9	NO								0,3	4,6	-23,8	0,6	95,7	13,1	
35	7,24	170	-42,0	NO	0,1	9,6	-26,7	1,2	95,7	13,1								
125	7,24	172	-13,9	NO														
135	7,24	176	-32,0	NO														
138	7,24	177	2,0	NO														
84	5,32	184	-5,3	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	10,9	-6,1	6,1	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	17,6	-9,8	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	22,4	-12,4	12,4	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	21,5	-11,9	11,9	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	22,4	-12,4	12,4	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	17,8	-9,9	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
8	11,08	197	-7,2	NO	1,0	26,6	-16,4	12,3	95,7	13,1								
9	11,08	198	-16,8	NO	4,2	21,9	-15,6	6,2	95,7	13,1								
10	11,08	199	-16,7	NO	0,2	24,5	-18,9	9,6	95,7	13,1								
11	11,08	200	-16,2	NO	1,1	24,5	-18,3	9,2	95,7	13,1								
12	11,08	201	-17,0	NO	2,2	25,7	-18,6	9,2	95,7	13,1								
13	11,08	202	-22,7	NO	5,6	19,6	-16,3	3,7	95,7	13,1								
14	11,08	203	-3,3	NO	3,6	0,0	-3,1	1,3	95,7	13,1								
15	11,08	204	-8,4	NO	0,6	13,3	-9,8	5,1	95,7	13,1								
16	11,08	205	-3,7	NO	0,5	11,1	-7,0	5,0	95,7	13,1		0,2	0,0	-2,1	0,0	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	14,1	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	14,0	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	11,2	-6,2	6,2	95,7	13,1		0,0	4,3	-2,4	2,4	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	14,1	-7,9	7,9	95,7	13,1	
22	11,08	211	-16,6	NO	0,5	36,7	-16,9	10,7	95,7	13,1		2,7	4,8	-6,3	0,1	95,7	13,1	

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 6 - Fx(-) Prop.Massa: +Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	13,6	-7,5	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	16,0	-8,9	3,4	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	12,8	-7,1	1,6	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	3,2	-1,8	1,8	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	9,4	-5,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	1,6	-0,9	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	14,8	-16,5	5,4	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	4,4	-4,9	4,9	95,7	13,1	
35	11,08	219	-20,0	NO	4,0	9,2	-12,9	0,8	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	12,4	-6,9	6,9	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	4,1	-2,3	2,3	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	2,7	-1,5	1,5	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	4,5	-2,5	2,5	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	4,7	-2,6	2,6	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-12,1	NO	2,0	9,6	-8,8	2,1	95,7	13,1		2,4	0,0	-7,0	0,3	95,7	13,1	
142	7,24	261	10,3	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 7 - Fy(+) Prop.Massa: +Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt
126	7,24	49	-29,4	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-58,2	NO								9,3	14,5	-32,6	0,3	95,7	13,1	
4	3,40	73	-54,9	NO								10,0	14,5	-30,7	0,2	95,7	13,1	
5	3,40	74	-56,3	NO								10,4	14,5	-31,4	0,2	95,7	13,1	
6	3,40	75	-37,5	NO								10,9	14,5	-21,0	0,2	95,7	13,1	
7	3,40	76	-26,3	NO														
8	3,40	77	-20,5	NO	1,4	18,8	-16,9	5,5	95,7	13,1		4,9	8,0	-11,6	0,2	95,7	13,1	
9	3,40	78	-57,3	NO	4,0	23,2	-35,1	3,2	95,7	13,1		8,8	6,0	-31,9	0,1	95,7	13,1	
10	3,40	79	-79,0	NO	0,2	29,7	-49,3	0,0	95,7	13,1	11,0	14,8	14,5	-43,9	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-73,8	NO	0,6	27,0	-45,7	4,7	95,7	13,1		16,6	14,5	-41,0	0,0	95,7	13,1	
12	3,40	81	-81,8	NO	0,6	29,5	-50,5	5,1	95,7	13,1		16,0	14,5	-45,4	0,0	95,7	13,1	
13	3,40	82	-56,1	NO	1,4	23,2	-35,3	4,1	95,7	13,1		18,8	14,5	-31,4	0,2	95,7	13,1	
14	3,40	83	-20,2	NO	0,3	0,0	-11,2	0,0	95,7	13,1								
15	3,40	84	-48,1	NO	4,3	23,5	-30,5	3,8	95,7	13,1								
16	3,40	85	-48,5	NO	4,0	24,3	-31,0	4,1	95,7	13,1		5,0	9,5	-27,1	0,2	95,7	13,1	
17	3,40	86	-59,0	NO	1,9	27,2	-38,0	5,2	95,7	13,1		8,5	9,5	-32,8	0,0	95,7	13,1	
18	3,40	87	-54,5	NO	1,3	25,8	-35,5	5,2	95,7	13,1		6,5	9,5	-30,4	0,1	95,7	13,1	
19	3,40	88	-54,4	NO	1,3	27,0	-35,9	5,7	95,7	13,1		5,3	9,5	-30,4	0,2	95,7	13,1	
20	3,40	89	-43,0	NO	0,4	20,7	-28,4	0,0	95,7	13,1	11,0	14,6	9,5	-24,2	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-40,4	NO	0,8	3,6	-22,5	0,1	95,7	13,1								
22	3,40	91	-54,0	NO	19,5	14,2	-20,2	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-22,3	NO								15,1	9,5	-13,1	0,7	95,7	13,1	
25	3,40	94	-22,4	NO								14,9	9,5	-13,1	0,7	95,7	13,1	
26	3,40	95	-23,0	NO								15,0	9,5	-13,5	0,7	95,7	13,1	
27	3,40	96	-42,8	NO								7,0	9,5	-23,8	0,1	95,7	13,1	
28	3,40	97	-23,3	NO														
29	3,40	98	-59,3	NO														
30	3,40	99	-36,4	NO														
125	3,40	101	-139,0	NO														
135	3,40	105	-90,1	NO														
138	3,40	106	98,8	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	107,1	NO														
126	3,40	112	-47,1	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-2,0	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-30,2	NO	6,8	33,1	-25,3	8,5	95,7	13,1		1,0	0,0	-16,8	0,0	95,7	13,1	
4	7,24	141	-28,1	NO	6,6	31,9	-23,9	0,0	95,7	13,1	33,0	1,6	0,0	-15,6	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-28,3	NO	6,7	33,1	-24,5	0,0	95,7	13,1	44,0	2,1	0,0	-15,8	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-20,9	NO	6,1	23,2	-16,9	0,0	95,7	13,1	44,0	2,5	0,0	-11,7	0,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-14,2	NO	6,5	19,1	-12,0	4,1	95,7	13,1		6,5	0,0	-9,3	1,4	95,7	13,1	
8	7,24	145	-17,9	NO	4,4	0,0	-10,5	0,6	95,7	13,1								
9	7,24	146	-31,2	NO	7,2	29,1	-23,6	6,3	95,7	13,1		7,0	27,6	-23,0	5,7	95,7	13,1	
10	7,24	147	-34,8	NO	8,4	40,8	-30,1	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-32,2	NO	8,2	33,2	-25,4	7,6	95,7	13,1								
12	7,24	149	-38,1	NO	8,6	35,6	-29,0	7,8	95,7	13,1								
13	7,24	150	-24,4	NO	8,9	29,4	-20,1	6,5	95,7	13,1								

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 7 - Fy(+) Prop.Massa: +Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							kg/cmq							kg/cmq				
14	7,24	151	-7,3	NO	2,0	3,7	-4,3	0,2	95,7	13,1								
15	7,24	152	-23,8	NO	5,9	19,0	-16,4	3,2	95,7	13,1								
16	7,24	153	-24,5	NO	6,1	24,0	-18,8	5,2	95,7	13,1								
17	7,24	154	-33,5	NO	7,4	18,7	-20,5	1,9	95,7	13,1		7,9	25,7	-22,9	4,3	95,7	13,1	
18	7,24	155	-31,4	NO	5,8	16,3	-19,2	1,8	95,7	13,1		9,7	25,7	-21,2	3,7	95,7	13,1	
19	7,24	156	-29,6	NO	5,3	17,2	-18,8	2,3	95,7	13,1		11,3	25,7	-19,7	3,3	95,7	13,1	
20	7,24	157	-14,4	NO	5,4	23,7	-15,0	0,0	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	-19,0	NO	5,8	19,2	-14,4	0,0	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-29,0	NO	1,9	58,4	-27,0	0,0	95,7	13,1	29,4	2,4	17,1	-13,0	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	24,2	-13,4	2,4	95,7	13,1	11,0	0,0	31,6	-17,6	12,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	24,2	-13,4	2,4	95,7	13,1	11,0	0,0	31,6	-17,6	12,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	22,2	-12,3	1,3	95,7	13,1	11,0	0,0	31,6	-17,6	12,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-14,2	NO	0,7	23,3	-17,1	0,0	95,7	13,1	22,1	15,0	62,9	-30,8	11,9	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-14,1	NO	0,8	0,0	-7,9	0,0	95,7	13,1	11,0	15,2	27,0	-11,6	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-16,2	NO	6,3	24,4	-15,5	6,5	95,7	13,1		0,3	9,4	-11,2	2,3	95,7	13,1	
31	7,24	168	-12,8	NO								1,1	0,0	-14,3	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-19,1	NO								1,5	13,9	-21,0	5,1	95,7	13,1	
35	7,24	170	-32,2	NO	3,3	19,3	-23,5	4,0	95,7	13,1								
125	7,24	172	1,5	NO														
135	7,24	176	-42,8	NO														
138	7,24	177	-28,7	NO														
84	5,32	184	-10,2	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	15,9	-8,9	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	20,5	-11,4	11,4	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	14,8	-8,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	12,7	-7,1	7,1	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
8	11,08	197	-9,7	NO	4,7	0,0	-6,4	1,0	95,7	13,1								
9	11,08	198	-18,0	NO	6,4	27,8	-17,9	7,9	95,7	13,1								
10	11,08	199	-15,0	NO	1,5	25,8	-18,3	9,9	95,7	13,1								
11	11,08	200	-13,8	NO	0,1	23,3	-17,3	9,6	95,7	13,1								
12	11,08	201	-18,6	NO	0,9	24,5	-19,3	8,9	95,7	13,1								
13	11,08	202	-12,5	NO	4,6	17,1	-11,2	4,3	95,7	13,1								
14	11,08	203	1,0	NO	4,4	8,4	-1,9	2,5	95,7	13,1								
15	11,08	204	-4,4	NO	0,3	13,1	-8,4	6,0	95,7	13,1								
16	11,08	205	-6,5	NO	0,0	18,5	-12,3	8,6	95,7	13,1		4,9	4,4	-3,6	0,0	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	16,0	-8,9	8,9	95,7	13,1		0,0	20,7	-11,5	11,5	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	12,2	-6,8	6,8	95,7	13,1		0,0	19,1	-10,6	10,6	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	12,2	-6,8	6,8	95,7	13,1		0,0	20,7	-11,5	11,5	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	8,4	-4,7	4,7	95,7	13,1		0,0	17,0	-9,5	9,5	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1		0,0	18,6	-10,3	10,3	95,7	13,1	
22	11,08	211	-17,0	NO	0,1	4,6	-6,7	0,4	95,7	13,1		2,7	7,2	-6,7	0,4	95,7	13,1	
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	1,9	-1,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,0	-15,0	9,5	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	1,9	-1,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,0	-15,0	9,5	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	10,3	-5,7	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	1,6	-0,9	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	10,2	-11,3	0,3	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	8,8	-9,8	9,8	95,7	13,1	
35	11,08	219	-17,0	NO	5,6	9,2	-10,7	0,4	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	13,8	-7,7	7,7	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	8,3	-4,6	4,6	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	4,1	-2,3	2,3	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	4,5	-2,5	2,5	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	4,7	-2,6	2,6	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-16,1	NO	1,9	5,5	-9,4	0,4	95,7	13,1		0,8	0,0	-9,0	0,0	95,7	13,1	
142	7,24	261	54,4	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 8 - Fy(-) Prop.Massa: +Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							kg/cmq							kg/cmq				
126	7,24	49	13,9	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-74,0	NO								10,1	14,5	-41,2	0,1	95,7	13,1	
4	3,40	73	-71,6	NO								11,0	14,5	-39,9	0,1	95,7	13,1	
5	3,40	74	-73,7	NO								12,2	14,5	-41,0	0,0	95,7	13,1	
6	3,40	75	-61,1	NO								13,8	14,5	-34,0	0,0	95,7	13,1	
7	3,40	76	-28,0	NO														
8	3,40	77	-40,8	NO	1,1	0,0	-22,7	0,0	95,7	13,1		11,2	6,0	-23,0	0,4	95,7	13,1	
9	3,40	78	-54,0	NO	0,3	14,7	-32,0	2,0	95,7	13,1		4,9	4,0	-30,0	0,0	95,7	13,1	
10	3,40	79	-84,1	NO	4,5	34,6	-52,1	0,0	95,7	13,1	11,0	11,2	14,5	-46,8	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-81,9	NO	3,8	29,5	-49,6	4,1	95,7	13,1		17,5	14,5	-45,5	0,1	95,7	13,1	
12	3,40	81	-85,5	NO	3,1	30,7	-52,0	4,5	95,7	13,1		19,0	14,5	-47,6	0,1	95,7	13,1	
13	3,40	82	-70,3	NO	5,2	24,4	-41,8	2,7	95,7	13,1		23,0	14,5	-39,6	0,6	95,7	13,1	
14	3,40	83	-49,7	NO	2,6	6,1	-27,7	0,1	95,7	13,1								
15	3,40	84	-44,3	NO	6,2	9,4	-24,7	0,1	95,7	13,1								
16	3,40	85	-43,1	NO	3,1	34,0	-32,9	8,9	95,7	13,1		3,1	9,5	-24,4	0,5	95,7	13,1	
17	3,40	86	-49,0	NO	3,4	33,4	-35,1	7,9	95,7	13,1		8,9	9,5	-27,2	0,0	95,7	13,1	
18	3,40	87	-43,8	NO	2,6	28,2	-30,9	6,6	95,7	13,1		9,8	9,5	-24,3	0,0	95,7	13,1	
19	3,40	88	-44,6	NO	2,2	28,2	-31,5	6,7	95,7	13,1		11,2	9,5	-24,8	0,0	95,7	13,1	
20	3,40	89	-39,5	NO	3,1	22,0	-26,2	0,0	95,7	13,1	11,0	16,1	9,5	-22,5	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-15,1	NO	2,1	0,0	-8,6	0,2	95,7	13,1								
22	3,40	91	-63,1	NO	24,1	0,0	-26,4	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-10,7	NO								8,5	9,5	-6,0	0,0	95,7	13,1	
25	3,40	94	-8,5	NO								8,5	9,5	-4,8	0,1	95,7	13,1	

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 8 - Fy(-) Prop.Massa: +Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq
26	3,40	95	-8,0	NO								8,4	9,5	-4,5	0,1	95,7	13,1	
27	3,40	96	-10,6	NO								11,1	9,5	-6,0	0,1	95,7	13,1	
28	3,40	97	-15,6	NO														
29	3,40	98	51,3	NO														
30	3,40	99	-0,9	NO														
125	3,40	101	51,0	NO														
135	3,40	105	32,9	NO														
138	3,40	106	-51,9	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	-97,5	NO														
126	3,40	112	12,4	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-53,2	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-40,4	NO	1,1	22,1	-27,4	5,0	95,7	13,1		7,7	43,2	-33,9	11,5	95,7	13,1	
4	7,24	141	-38,7	NO	1,4	19,6	-25,5	0,0	95,7	13,1	33,0	7,3	52,8	-38,2	0,2	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-39,6	NO	1,6	22,1	-26,8	0,0	95,7	13,1	44,0	6,6	62,4	-43,9	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-30,7	NO	0,4	14,6	-20,1	0,0	95,7	13,1	44,0	5,6	67,7	-44,1	5,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-12,5	NO	0,3	0,0	-6,9	0,0	95,7	13,1		10,1	31,3	-15,7	8,8	95,7	13,1	
8	7,24	145	-15,5	NO	0,5	0,0	-8,6	0,0	95,7	13,1								
9	7,24	146	-26,0	NO	1,0	33,9	-26,9	12,5	95,7	13,1		9,4	27,8	-19,7	5,3	95,7	13,1	
10	7,24	147	-37,6	NO	1,6	38,3	-33,4	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-37,7	NO	1,3	33,2	-31,0	10,1	95,7	13,1								
12	7,24	149	-39,3	NO	1,3	35,6	-32,9	11,1	95,7	13,1								
13	7,24	150	-36,0	NO	2,6	26,9	-26,8	6,8	95,7	13,1								
14	7,24	151	-25,1	NO	1,5	9,7	-15,3	1,4	95,7	13,1								
15	7,24	152	-21,8	NO	2,1	23,4	-19,3	7,2	95,7	13,1								
16	7,24	153	-20,4	NO	1,0	33,6	-24,6	13,3	95,7	13,1								
17	7,24	154	-18,0	NO	6,2	21,8	-15,0	5,0	95,7	13,1		6,1	22,5	-15,4	5,4	95,7	13,1	
18	7,24	155	-15,7	NO	6,0	19,4	-13,0	4,3	95,7	13,1		5,1	22,5	-15,0	6,2	95,7	13,1	
19	7,24	156	-16,0	NO	6,0	20,3	-13,5	4,7	95,7	13,1		3,9	20,9	-14,9	6,0	95,7	13,1	
20	7,24	157	-12,2	NO	5,0	16,1	-10,4	0,0	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	-1,0	NO	2,3	33,7	-17,7	6,1	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-35,7	NO	10,8	66,2	-28,2	0,0	95,7	13,1	29,4	16,8	23,8	-13,7	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	30,2	-16,8	5,7	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	24,2	-13,4	2,4	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	26,2	-14,6	3,5	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-3,8	NO	0,7	20,0	-11,8	0,0	95,7	13,1	22,1	2,5	0,0	-2,8	0,0	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-4,2	NO	1,0	18,2	-10,8	0,0	95,7	13,1	11,0	2,5	0,0	-3,0	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-1,7	NO	6,2	12,2	-3,8	2,9	95,7	13,1		5,8	0,0	-3,7	2,8	95,7	13,1	
31	7,24	168	-9,8	NO								1,1	0,0	-11,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-21,5	NO								1,9	9,3	-19,8	1,9	95,7	13,1	
35	7,24	170	-21,8	NO	2,9	4,8	-13,3	0,1	95,7	13,1								
125	7,24	172	-26,1	NO														
135	7,24	176	34,0	NO														
138	7,24	177	9,2	NO														
84	5,32	184	-16,2	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	11,3	-6,3	6,3	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	11,1	-6,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	29,0	-16,1	10,6	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	16,8	-9,3	9,3	95,7	13,1		0,0	22,8	-12,7	12,7	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	15,9	-8,8	8,8	95,7	13,1		0,0	22,8	-12,7	12,7	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	16,8	-9,3	9,3	95,7	13,1		0,0	22,8	-12,7	12,7	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	10,3	-5,7	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,0	-15,0	9,5	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	0,9	-0,5	0,5	95,7	13,1		0,0	17,6	-9,8	9,8	95,7	13,1	
8	11,08	197	-5,1	NO	1,8	8,9	-5,6	2,8	95,7	13,1								
9	11,08	198	-10,5	NO	4,7	13,9	-8,8	3,0	95,7	13,1								
10	11,08	199	-16,5	NO	0,7	14,7	-13,6	4,4	95,7	13,1								
11	11,08	200	-16,7	NO	0,3	14,7	-13,9	4,6	95,7	13,1								
12	11,08	201	-18,4	NO	1,2	14,7	-14,2	4,0	95,7	13,1								
13	11,08	202	-19,0	NO	4,1	13,4	-12,7	2,1	95,7	13,1								
14	11,08	203	-12,1	NO	1,3	3,6	-7,0	0,2	95,7	13,1								
15	11,08	204	-3,3	NO	0,2	8,9	-5,8	4,0	95,7	13,1								
16	11,08	205	-4,7	NO	0,8	13,9	-8,7	6,1	95,7	13,1		3,2	17,6	-9,4	6,8	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	14,1	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	14,0	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	4,6	-2,5	2,5	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
22	11,08	211	-25,1	NO	0,8	25,7	-15,0	5,7	95,7	13,1		15,8	18,8	-9,4	0,1	95,7	13,1	
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	1,9	-1,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	3,9	-2,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	5,6	-3,1	3,1	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	7,5	-4,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	0,9	-1,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	8,8	-9,8	9,8	95,7	13,1	
35	11,08	219	-14,7	NO	4,9	9,2	-9,6	0,7	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	19,5	-10,8	10,8	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	6,9	-3,8	3,8	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	2,7	-1,5	1,5	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	4,7	-2,6	2,6	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	4,4	-2,7	2,7	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 8 - Fy(-) Prop.Massa: +Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							kg/cmq							kg/cmq				
9	12,88	260	-2,8	NO	0,3	6,9	-4,5	3,0	95,7	13,1		5,7	0,0	-4,0	2,5	95,7	13,1	
142	7,24	261	-48,2	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 9 - Fx(+) Prop.Modo: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							kg/cmq							kg/cmq				
126	7,24	49	-2,5	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-66,4	NO								1,6	14,5	-38,2	1,3	95,7	13,1	
4	3,40	73	-63,7	NO								2,7	14,5	-36,6	1,2	95,7	13,1	
5	3,40	74	-67,2	NO								3,8	14,5	-38,2	0,9	95,7	13,1	
6	3,40	75	-47,2	NO								4,6	14,5	-27,3	1,1	95,7	13,1	
7	3,40	76	-35,1	NO														
8	3,40	77	-28,5	NO	0,5	4,7	-16,2	0,3	95,7	13,1		0,5	6,0	-16,4	0,6	95,7	13,1	
9	3,40	78	-56,1	NO	1,7	18,3	-33,7	2,5	95,7	13,1		1,2	6,0	-31,4	0,2	95,7	13,1	
10	3,40	79	-82,3	NO	3,3	33,4	-51,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,1	14,5	-47,1	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-76,5	NO	2,4	29,5	-47,2	4,8	95,7	13,1		1,4	14,5	-43,7	1,2	95,7	13,1	
12	3,40	81	-79,9	NO	2,2	30,7	-49,5	5,1	95,7	13,1		2,7	14,5	-45,4	1,0	95,7	13,1	
13	3,40	82	-57,9	NO	4,6	25,6	-36,0	3,8	95,7	13,1		4,0	14,5	-33,2	1,0	95,7	13,1	
14	3,40	83	-49,6	NO	3,0	3,6	-27,6	0,0	95,7	13,1								
15	3,40	84	-50,9	NO	2,8	14,1	-29,6	1,3	95,7	13,1								
16	3,40	85	-45,5	NO	0,7	29,1	-32,8	7,6	95,7	13,1		0,2	9,5	-26,3	1,0	95,7	13,1	
17	3,40	86	-58,9	NO	2,4	30,9	-39,1	6,4	95,7	13,1		2,3	9,5	-33,2	0,5	95,7	13,1	
18	3,40	87	-52,8	NO	2,2	28,2	-35,3	5,9	95,7	13,1		3,9	9,5	-29,7	0,3	95,7	13,1	
19	3,40	88	-57,0	NO	2,1	28,2	-37,3	5,7	95,7	13,1		5,4	9,5	-31,8	0,2	95,7	13,1	
20	3,40	89	-39,6	NO	3,0	23,2	-26,7	0,0	95,7	13,1	11,0	5,4	9,5	-22,2	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-25,2	NO	0,9	2,4	-14,1	0,1	95,7	13,1								
22	3,40	91	-58,7	NO	8,2	0,0	-22,2	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-14,4	NO								2,2	9,5	-9,7	1,7	95,7	13,1	
25	3,40	94	-11,1	NO								3,9	9,5	-7,5	1,3	95,7	13,1	
26	3,40	95	-9,2	NO								5,3	9,5	-6,0	0,9	95,7	13,1	
27	3,40	96	-20,4	NO								5,5	9,5	-11,8	0,4	95,7	13,1	
28	3,40	97	-21,2	NO														
29	3,40	98	-8,2	NO														
30	3,40	99	-19,0	NO														
125	3,40	101	20,2	NO														
135	3,40	105	43,1	NO														
138	3,40	106	-50,2	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	-57,4	NO														
126	3,40	112	-8,7	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-27,0	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-35,2	NO	7,1	29,4	-25,6	6,0	95,7	13,1		2,0	19,2	-23,5	3,9	95,7	13,1	
4	7,24	141	-33,4	NO	7,0	28,2	-24,3	0,0	95,7	13,1	33,0	1,5	19,2	-22,8	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-35,3	NO	7,2	30,7	-26,1	0,0	95,7	13,1	44,0	1,0	19,2	-23,9	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-24,9	NO	6,2	22,0	-18,1	0,0	95,7	13,1	44,0	0,4	19,3	-19,5	0,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-14,6	NO	6,6	15,6	-10,5	2,4	95,7	13,1		1,4	21,7	-16,0	7,9	95,7	13,1	
8	7,24	145	-16,9	NO	4,6	0,0	-10,0	0,7	95,7	13,1								
9	7,24	146	-29,4	NO	7,9	38,7	-27,1	10,8	95,7	13,1		1,5	4,6	-16,5	0,2	95,7	13,1	
10	7,24	147	-36,8	NO	8,4	44,5	-32,7	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-34,5	NO	8,4	38,1	-28,7	9,5	95,7	13,1								
12	7,24	149	-35,6	NO	8,4	40,5	-30,3	10,5	95,7	13,1								
13	7,24	150	-26,3	NO	9,3	30,6	-21,3	6,6	95,7	13,1								
14	7,24	151	-23,6	NO	6,2	17,1	-15,4	2,3	95,7	13,1								
15	7,24	152	-24,6	NO	7,4	23,4	-18,0	4,4	95,7	13,1								
16	7,24	153	-23,5	NO	6,8	33,6	-22,8	9,7	95,7	13,1								
17	7,24	154	-26,5	NO	7,0	22,6	-18,8	4,0	95,7	13,1		0,1	4,8	-15,2	0,5	95,7	13,1	
18	7,24	155	-23,4	NO	6,8	19,4	-16,1	3,1	95,7	13,1		0,2	8,0	-14,3	1,3	95,7	13,1	
19	7,24	156	-25,1	NO	6,9	21,1	-17,5	3,5	95,7	13,1		0,5	9,6	-15,6	1,6	95,7	13,1	
20	7,24	157	-13,3	NO	5,2	15,4	-10,4	0,0	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	-9,9	NO	5,2	38,5	-21,4	4,9	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-31,0	NO	17,3	45,0	-17,5	0,0	95,7	13,1	29,4	3,0	4,8	-11,5	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	24,2	-13,4	2,4	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	18,1	-10,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	20,1	-11,2	0,2	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-6,8	NO	1,2	18,0	-11,4	0,0	95,7	13,1	22,1	5,2	4,8	-3,8	0,0	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-10,0	NO	2,9	14,6	-9,9	0,0	95,7	13,1	11,0	5,0	0,0	-6,7	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-11,3	NO	7,5	15,9	-8,8	2,5	95,7	13,1		1,1	0,0	-6,4	0,1	95,7	13,1	
31	7,24	168	-11,5	NO								0,2	0,0	-12,7	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-16,5	NO								1,1	4,6	-14,4	0,6	95,7	13,1	
35	7,24	170	-16,3	NO	0,5	4,8	-10,5	0,6	95,7	13,1								
125	7,24	172	-0,2	NO														
135	7,24	176	13,8	NO														
138	7,24	177	-8,9	NO														
84	5,32	184	-13,0	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	16,9	-9,4	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	6,4	-3,6	0,0	95,7	13,1	5,5

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 9 - Fx(+) Prop.Modo: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							kg/cmq							kg/cmq				
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	3,2	-1,8	1,8	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	21,5	-11,9	11,9	95,7	13,1		0,0	3,2	-1,8	1,8	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	3,2	-1,8	1,8	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	14,8	-8,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	1,6	-0,9	0,0	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	12,7	-7,1	7,1	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
8	11,08	197	-7,9	NO	4,4	0,0	-5,5	1,1	95,7	13,1								
9	11,08	198	-14,9	NO	6,0	32,5	-19,4	11,2	95,7	13,1								
10	11,08	199	-15,8	NO	2,3	25,8	-18,2	9,4	95,7	13,1								
11	11,08	200	-15,2	NO	0,1	23,3	-17,8	9,3	95,7	13,1								
12	11,08	201	-15,4	NO	1,0	24,5	-18,0	9,5	95,7	13,1								
13	11,08	202	-14,4	NO	3,4	19,6	-13,8	5,8	95,7	13,1								
14	11,08	203	-9,1	NO	0,2	14,4	-10,8	5,7	95,7	13,1								
15	11,08	204	-3,7	NO	0,1	15,9	-9,9	7,8	95,7	13,1								
16	11,08	205	-7,2	NO	0,3	18,5	-12,3	8,3	95,7	13,1		0,3	7,8	-6,6	2,7	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	16,0	-8,9	8,9	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	15,0	-8,3	8,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	10,1	-5,6	5,6	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
22	11,08	211	-18,1	NO	1,4	35,5	-16,4	9,7	95,7	13,1		4,1	4,7	-6,7	0,0	95,7	13,1	
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	4,8	-2,7	0,0	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	13,6	-7,5	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	6,4	-3,6	0,0	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	8,4	-4,7	4,7	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	9,4	-5,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	4,4	-4,9	4,9	95,7	13,1	
35	11,08	219	-12,2	NO	3,3	4,6	-7,5	0,1	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	8,3	-4,6	4,6	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	2,7	-1,5	1,5	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	4,4	-2,7	2,7	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-9,4	NO	2,4	5,5	-5,8	0,5	95,7	13,1		3,3	0,0	-5,8	0,6	95,7	13,1	
142	7,24	261	-31,3	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 10 - Fx(-) Prop.Modo: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							kg/cmq							kg/cmq				
126	7,24	49	10,7	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-66,5	NO								0,8	14,5	-38,5	1,5	95,7	13,1	
4	3,40	73	-64,2	NO								0,1	14,5	-37,4	1,7	95,7	13,1	
5	3,40	74	-65,8	NO								0,7	14,5	-38,1	1,5	95,7	13,1	
6	3,40	75	-58,8	NO								1,4	14,5	-34,2	1,6	95,7	13,1	
7	3,40	76	-7,8	NO														
8	3,40	77	-50,8	NO	1,6	23,5	-32,7	4,5	95,7	13,1		1,9	6,0	-28,4	0,2	95,7	13,1	
9	3,40	78	-59,6	NO	4,9	24,3	-36,3	3,2	95,7	13,1		0,8	6,0	-33,4	0,2	95,7	13,1	
10	3,40	79	-79,7	NO	1,9	30,9	-49,5	0,0	95,7	13,1	11,0	1,0	14,5	-45,5	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-76,9	NO	2,4	29,5	-47,5	4,8	95,7	13,1		1,9	14,5	-43,8	1,1	95,7	13,1	
12	3,40	81	-79,5	NO	2,6	31,9	-49,5	5,4	95,7	13,1		2,8	14,5	-45,1	0,9	95,7	13,1	
13	3,40	82	-85,0	NO	0,8	20,7	-49,7	2,5	95,7	13,1		4,4	14,5	-47,9	0,7	95,7	13,1	
14	3,40	83	-22,5	NO	2,1	2,4	-12,5	0,0	95,7	13,1								
15	3,40	84	-33,2	NO	2,3	18,8	-22,2	3,8	95,7	13,1								
16	3,40	85	-50,3	NO	2,7	24,3	-32,4	4,4	95,7	13,1		1,7	9,5	-28,6	0,7	95,7	13,1	
17	3,40	86	-54,1	NO	1,9	29,7	-36,6	6,5	95,7	13,1		1,1	9,5	-30,8	0,7	95,7	13,1	
18	3,40	87	-51,1	NO	2,0	28,2	-34,6	6,2	95,7	13,1		0,0	9,5	-29,3	0,9	95,7	13,1	
19	3,40	88	-53,7	NO	2,2	29,5	-36,2	6,3	95,7	13,1		1,0	9,5	-30,6	0,7	95,7	13,1	
20	3,40	89	-44,2	NO	1,0	18,3	-27,9	0,0	95,7	13,1	11,0	1,4	9,5	-25,3	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-15,0	NO	2,0	0,0	-8,5	0,2	95,7	13,1								
22	3,40	91	-50,8	NO	1,4	9,5	-19,3	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-13,0	NO								0,8	9,5	-9,6	2,4	95,7	13,1	
25	3,40	94	-14,0	NO								0,2	9,5	-10,3	2,6	95,7	13,1	
26	3,40	95	-16,0	NO								1,4	9,5	-10,8	1,9	95,7	13,1	
27	3,40	96	-27,9	NO								4,5	9,5	-16,0	0,5	95,7	13,1	
28	3,40	97	-5,9	NO														
29	3,40	98	15,0	NO														
30	3,40	99	-24,5	NO														
125	3,40	101	12,8	NO														
135	3,40	105	-110,1	NO														
138	3,40	106	32,1	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	-10,7	NO														
126	3,40	112	24,4	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-39,5	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 10 - Fx(-) Prop.Modo: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-35,1	NO	7,2	29,4	-25,5	6,0	95,7	13,1		2,4	14,4	-21,5	2,1	95,7	13,1	
4	7,24	141	-33,9	NO	7,1	28,2	-24,5	0,0	95,7	13,1	33,0	2,7	14,4	-20,9	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-35,1	NO	7,2	29,4	-25,5	0,0	95,7	13,1	44,0	3,1	14,4	-21,3	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-28,0	NO	6,8	24,6	-20,4	0,0	95,7	13,1	44,0	3,3	14,5	-17,7	0,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-4,3	NO	5,8	0,0	-4,6	2,2	95,7	13,1		4,4	2,4	-2,8	0,4	95,7	13,1	
8	7,24	145	-17,4	NO	4,7	23,5	-16,3	6,7	95,7	13,1								
9	7,24	146	-31,1	NO	8,1	29,3	-23,2	5,9	95,7	13,1		0,7	4,6	-17,5	0,3	95,7	13,1	
10	7,24	147	-35,7	NO	8,5	40,8	-30,4	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-34,9	NO	8,4	38,1	-28,8	9,4	95,7	13,1								
12	7,24	149	-36,2	NO	8,5	40,5	-30,5	10,4	95,7	13,1								
13	7,24	150	-45,0	NO	10,1	32,4	-30,1	5,1	95,7	13,1								
14	7,24	151	-14,1	NO	5,6	0,0	-8,9	1,1	95,7	13,1								
15	7,24	152	-19,3	NO	7,1	28,5	-18,4	7,7	95,7	13,1								
16	7,24	153	-22,9	NO	6,8	17,0	-14,9	2,2	95,7	13,1								
17	7,24	154	-24,5	NO	6,9	20,3	-16,9	3,3	95,7	13,1		0,4	3,2	-13,8	0,2	95,7	13,1	
18	7,24	155	-23,3	NO	6,7	18,7	-15,7	2,8	95,7	13,1		0,7	1,6	-12,9	0,0	95,7	13,1	
19	7,24	156	-23,5	NO	6,7	21,8	-17,1	4,1	95,7	13,1		1,0	0,0	-13,1	0,0	95,7	13,1	
20	7,24	157	-19,4	NO	5,5	38,0	-24,2	2,4	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	1,3	NO	4,4	0,0	-2,1	0,0	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-28,2	NO	17,1	48,7	-18,0	0,0	95,7	13,1	29,4	0,8	4,8	-10,6	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	18,1	-10,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	20,1	-11,2	0,2	95,7	13,1	11,0	0,0	1,6	-0,9	0,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	20,1	-11,2	0,2	95,7	13,1	11,0	0,0	3,2	-1,8	0,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-6,7	NO	2,8	19,6	-11,4	0,0	95,7	13,1	22,1	3,1	9,7	-5,9	0,0	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-2,2	NO	1,3	0,0	-1,5	0,0	95,7	13,1	11,0	5,2	0,0	-3,6	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-11,1	NO	7,5	17,1	-9,2	3,1	95,7	13,1		0,2	0,0	-6,1	0,0	95,7	13,1	
31	7,24	168	-14,7	NO								0,1	0,0	-16,3	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-28,1	NO								0,5	9,3	-25,5	2,1	95,7	13,1	
35	7,24	170	-42,0	NO	0,2	9,6	-26,7	1,2	95,7	13,1								
125	7,24	172	-15,5	NO														
135	7,24	176	-27,6	NO														
138	7,24	177	19,0	NO														
84	5,32	184	-7,2	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	10,9	-6,1	6,1	95,7	13,1		0,0	3,2	-1,8	1,8	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	16,7	-9,3	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	3,2	-1,8	0,0	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	4,8	-2,7	2,7	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	21,5	-11,9	11,9	95,7	13,1		0,0	4,8	-2,7	2,7	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	22,4	-12,4	12,4	95,7	13,1		0,0	4,8	-2,7	2,7	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	17,8	-9,9	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	6,4	-3,6	0,0	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	3,2	-1,8	1,8	95,7	13,1	
8	11,08	197	-6,3	NO	1,0	26,6	-16,1	12,5	95,7	13,1								
9	11,08	198	-15,8	NO	4,2	21,9	-15,1	6,4	95,7	13,1								
10	11,08	199	-15,9	NO	0,2	23,3	-18,0	9,2	95,7	13,1								
11	11,08	200	-15,3	NO	1,0	23,3	-17,3	8,8	95,7	13,1								
12	11,08	201	-15,9	NO	2,2	25,7	-18,2	9,4	95,7	13,1								
13	11,08	202	-25,4	NO	5,4	20,9	-18,2	4,1	95,7	13,1								
14	11,08	203	-9,8	NO	3,7	0,0	-6,1	0,7	95,7	13,1								
15	11,08	204	-8,3	NO	0,5	13,3	-9,8	5,1	95,7	13,1								
16	11,08	205	-3,8	NO	0,5	11,1	-7,0	4,9	95,7	13,1		0,1	3,9	-3,4	1,3	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	14,1	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	11,2	-6,2	6,2	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
22	11,08	211	-18,0	NO	0,6	41,3	-18,8	12,1	95,7	13,1		4,2	4,7	-6,7	0,0	95,7	13,1	
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	13,6	-7,5	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	9,4	-5,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	13,9	-15,5	4,4	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	4,4	-4,9	4,9	95,7	13,1	
35	11,08	219	-20,0	NO	4,2	4,6	-12,1	0,0	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	12,4	-6,9	6,9	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	4,1	-2,3	2,3	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	2,7	-1,5	1,5	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	4,5	-2,5	2,5	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	4,7	-2,6	2,6	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-10,5	NO	2,0	9,6	-8,1	2,2	95,7	13,1		3,5	0,0	-6,4	0,6	95,7	13,1	
142	7,24	261	-12,6	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 11 - Fy(+) Prop.Modo: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq
126	7,24	49	-24,7	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-57,5	NO								8,7	14,5	-32,2	0,3	95,7	13,1	
4	3,40	73	-53,7	NO								9,3	14,5	-30,1	0,3	95,7	13,1	
5	3,40	74	-54,2	NO								9,9	14,5	-30,3	0,2	95,7	13,1	
6	3,40	75	-41,4	NO								10,5	14,5	-23,2	0,2	95,7	13,1	
7	3,40	76	-21,6	NO														
8	3,40	77	-34,4	NO	3,2	32,9	-28,6	9,5	95,7	13,1		3,2	8,0	-19,5	0,4	95,7	13,1	
9	3,40	78	-62,0	NO	6,8	25,7	-37,4	3,0	95,7	13,1		5,5	6,0	-34,4	0,0	95,7	13,1	
10	3,40	79	-78,4	NO	4,0	30,9	-48,2	0,0	95,7	13,1	11,0	11,1	14,5	-43,6	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-79,3	NO	4,2	29,5	-48,1	4,1	95,7	13,1		16,7	14,5	-44,1	0,0	95,7	13,1	
12	3,40	81	-84,8	NO	3,5	30,7	-51,5	4,4	95,7	13,1		17,3	14,5	-47,2	0,1	95,7	13,1	
13	3,40	82	-60,5	NO	1,7	22,0	-37,0	3,4	95,7	13,1		20,5	14,5	-33,9	0,3	95,7	13,1	
14	3,40	83	-9,8	NO	1,5	0,0	-5,6	0,1	95,7	13,1								
15	3,40	84	-42,1	NO	6,7	23,5	-26,7	3,3	95,7	13,1								
16	3,40	85	-53,5	NO	5,6	24,5	-33,1	3,3	95,7	13,1		2,6	9,5	-30,2	0,5	95,7	13,1	
17	3,40	86	-54,3	NO	4,0	29,7	-35,8	5,7	95,7	13,1		7,9	9,5	-30,2	0,0	95,7	13,1	
18	3,40	87	-50,3	NO	3,0	28,2	-33,8	5,8	95,7	13,1		7,7	9,5	-28,0	0,0	95,7	13,1	
19	3,40	88	-52,7	NO	2,7	29,5	-35,5	6,2	95,7	13,1		7,7	9,5	-29,3	0,0	95,7	13,1	
20	3,40	89	-46,1	NO	1,7	19,5	-29,0	0,0	95,7	13,1	11,0	14,2	9,5	-25,9	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-31,1	NO	0,0	2,4	-17,4	0,1	95,7	13,1								
22	3,40	91	-53,1	NO	17,3	14,2	-19,7	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-21,9	NO								15,1	9,5	-12,9	0,7	95,7	13,1	
25	3,40	94	-22,5	NO								14,9	9,5	-13,2	0,7	95,7	13,1	
26	3,40	95	-23,5	NO								15,1	9,5	-13,8	0,7	95,7	13,1	
27	3,40	96	-44,5	NO								7,4	9,5	-24,8	0,1	95,7	13,1	
28	3,40	97	-20,7	NO														
29	3,40	98	-42,3	NO														
30	3,40	99	-35,7	NO														
125	3,40	101	-109,6	NO														
135	3,40	105	-97,0	NO														
138	3,40	106	82,5	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	96,5	NO														
126	3,40	112	-36,9	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-17,2	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-28,6	NO	4,5	25,8	-22,2	6,3	95,7	13,1		1,8	0,0	-15,9	0,1	95,7	13,1	
4	7,24	141	-26,3	NO	4,4	24,5	-20,6	0,0	95,7	13,1	33,0	2,1	0,0	-14,7	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-26,6	NO	4,2	24,5	-20,9	0,0	95,7	13,1	44,0	2,4	0,0	-14,9	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-21,5	NO	5,7	19,5	-15,7	0,0	95,7	13,1	44,0	2,6	0,0	-12,1	0,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-13,6	NO	4,6	8,4	-8,1	0,5	95,7	13,1		5,8	0,0	-8,7	1,2	95,7	13,1	
8	7,24	145	-17,7	NO	0,7	18,8	-16,1	6,3	95,7	13,1								
9	7,24	146	-34,7	NO	2,8	24,4	-25,1	5,8	95,7	13,1		6,8	21,7	-22,3	3,0	95,7	13,1	
10	7,24	147	-35,9	NO	0,9	37,1	-32,4	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-38,0	NO	1,1	34,4	-31,8	10,7	95,7	13,1								
12	7,24	149	-41,8	NO	1,3	34,4	-33,4	10,1	95,7	13,1								
13	7,24	150	-26,3	NO	0,4	23,7	-22,1	7,5	95,7	13,1								
14	7,24	151	-2,1	NO	0,2	0,0	-1,2	0,0	95,7	13,1								
15	7,24	152	-22,4	NO	3,5	33,2	-23,9	11,4	95,7	13,1								
16	7,24	153	-24,3	NO	6,9	20,8	-17,0	3,5	95,7	13,1								
17	7,24	154	-30,9	NO	6,9	21,8	-20,5	3,4	95,7	13,1		8,3	25,7	-21,5	4,4	95,7	13,1	
18	7,24	155	-27,6	NO	5,7	19,4	-18,5	3,2	95,7	13,1		8,5	25,7	-19,9	4,6	95,7	13,1	
19	7,24	156	-26,9	NO	5,4	22,6	-19,6	4,7	95,7	13,1		8,6	25,7	-19,6	4,6	95,7	13,1	
20	7,24	157	-20,3	NO	4,8	38,0	-24,9	2,6	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	-12,0	NO	1,0	0,0	-6,7	0,0	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-25,7	NO	9,8	92,5	-35,7	0,0	95,7	13,1	29,4	6,9	13,5	-10,1	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	26,2	-14,6	3,5	95,7	13,1	11,0	0,0	31,6	-17,6	12,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	28,2	-15,7	4,6	95,7	13,1	11,0	0,0	31,6	-17,6	12,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	26,2	-14,6	3,5	95,7	13,1	11,0	0,0	31,6	-17,6	12,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-14,3	NO	0,7	30,7	-21,1	0,0	95,7	13,1	22,1	14,5	58,0	-28,5	9,5	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-13,9	NO	0,5	0,0	-7,8	0,0	95,7	13,1	11,0	15,1	26,3	-11,2	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-16,6	NO	7,8	25,6	-15,5	6,3	95,7	13,1		1,3	9,4	-11,1	1,9	95,7	13,1	
31	7,24	168	-14,3	NO								0,4	0,0	-15,9	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-24,1	NO								0,7	9,3	-22,4	2,3	95,7	13,1	
35	7,24	170	-40,2	NO	1,0	14,5	-26,9	2,5	95,7	13,1								
125	7,24	172	-10,5	NO														
135	7,24	176	-36,5	NO														
138	7,24	177	-16,7	NO														
84	5,32	184	-8,1	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	15,0	-8,3	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	19,6	-10,9	10,9	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	18,7	-10,4	10,4	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	20,5	-11,4	11,4	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	14,8	-8,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	9,1	-5,1	5,1	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
8	11,08	197	-9,2	NO	1,7	8,9	-7,3	2,2	95,7	13,1								
9	11,08	198	-20,6	NO	4,5	12,2	-12,9	1,4	95,7	13,1								
10	11,08	199	-16,8	NO	0,4	14,7	-13,9	4,6	95,7	13,1								
11	11,08	200	-19,2	NO	1,0	14,7	-14,6	3,9	95,7	13,1								
12	11,08	201	-22,5	NO	1,7	15,9	-16,3	3,8	95,7	13,1								
13	11,08	202	-13,1	NO	3,9	6,1	-7,5	0,2	95,7	13,1								
14	11,08	203	2,2	NO	2,8	2,4	0,0	1,3	95,7	13,1								
15	11,08	204	-6,2	NO	0,4	13,3	-9,1	5,6	95,7	13,1								
16	11,08	205	-4,7	NO	0,8	10,2	-6,7	4,1	95,7	13,1		3,4	0,0	-3,6	1,0	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	20,7	-11,5	11,5	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	11,2	-6,2	6,2	95,7	13,1		0,0	20,7	-11,5	11,5	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	12,2	-6,8	6,8	95,7	13,1		0,0	22,3	-12,4	12,4	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	10,3	-5,7	5,7	95,7	13,1		0,0	17,0	-9,5	9,5	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	18,6	-10,3	10,3	95,7	13,1	
22	11,08	211	-15,7	NO	0,0	22,9	-11,9	6,1	95,7	13,1		1,1	12,1	-7,9	2,1	95,7	13,1	

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 11 - Fy(+) Prop.Modo: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	3,9	-2,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,0	-15,0	9,5	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,0	-15,0	9,5	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	6,4	-3,6	3,6	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	11,3	-6,3	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	3,2	-1,8	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	13,9	-15,5	4,4	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	4,4	-4,9	4,9	95,7	13,1	
35	11,08	219	-19,1	NO	4,4	4,6	-11,6	0,0	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	6,9	-3,8	3,8	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	2,7	-1,5	1,5	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	4,5	-2,5	2,5	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	4,7	-2,6	2,6	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-17,5	NO	0,2	6,9	-11,0	1,3	95,7	13,1		0,9	0,0	-9,7	0,0	95,7	13,1	
142	7,24	261	45,3	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 12 - Fy(-) Prop.Modo: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt
126	7,24	49	26,9	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-74,4	NO								6,5	14,5	-41,8	0,5	95,7	13,1	
4	3,40	73	-71,2	NO								9,1	14,5	-39,8	0,2	95,7	13,1	
5	3,40	74	-73,4	NO								9,6	14,5	-41,0	0,2	95,7	13,1	
6	3,40	75	-65,1	NO								10,9	14,5	-36,3	0,1	95,7	13,1	
7	3,40	76	-18,0	NO														
8	3,40	77	-52,1	NO	2,4	9,4	-29,5	0,5	95,7	13,1		12,3	6,0	-29,4	0,4	95,7	13,1	
9	3,40	78	-57,5	NO	4,6	24,3	-35,3	3,4	95,7	13,1		3,8	6,0	-32,0	0,0	95,7	13,1	
10	3,40	79	-82,6	NO	1,6	29,7	-50,7	0,0	95,7	13,1	11,0	6,2	14,5	-46,4	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-80,9	NO	2,0	28,2	-49,3	4,3	95,7	13,1		10,3	14,5	-45,1	0,1	95,7	13,1	
12	3,40	81	-83,3	NO	2,2	30,7	-51,2	4,9	95,7	13,1		14,5	14,5	-46,3	0,0	95,7	13,1	
13	3,40	82	-79,0	NO	0,5	22,0	-46,9	3,0	95,7	13,1		18,4	14,5	-44,0	0,1	95,7	13,1	
14	3,40	83	-39,8	NO	0,6	4,9	-22,4	0,2	95,7	13,1								
15	3,40	84	-36,8	NO	0,3	18,8	-24,7	4,3	95,7	13,1								
16	3,40	85	-47,1	NO	1,3	29,1	-33,4	7,2	95,7	13,1		3,1	9,5	-26,6	0,5	95,7	13,1	
17	3,40	86	-48,5	NO	0,1	29,7	-34,7	7,8	95,7	13,1		7,6	9,5	-27,0	0,0	95,7	13,1	
18	3,40	87	-45,0	NO	0,2	27,0	-32,0	6,9	95,7	13,1		7,9	9,5	-25,0	0,0	95,7	13,1	
19	3,40	88	-47,1	NO	0,3	28,2	-33,4	7,2	95,7	13,1		8,3	9,5	-26,2	0,0	95,7	13,1	
20	3,40	89	-39,7	NO	0,7	19,5	-26,2	0,0	95,7	13,1	11,0	12,1	9,5	-22,2	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-8,0	NO	1,8	0,0	-4,6	0,2	95,7	13,1								
22	3,40	91	-61,5	NO	7,7	4,7	-22,8	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-9,7	NO								8,5	9,5	-5,4	0,1	95,7	13,1	
25	3,40	94	-8,7	NO								8,5	9,5	-4,9	0,1	95,7	13,1	
26	3,40	95	-8,8	NO								8,4	9,5	-5,0	0,1	95,7	13,1	
27	3,40	96	-15,3	NO								7,4	9,5	-8,6	0,2	95,7	13,1	
28	3,40	97	-7,5	NO														
29	3,40	98	63,2	NO														
30	3,40	99	-5,3	NO														
125	3,40	101	66,5	NO														
135	3,40	105	-41,6	NO														
138	3,40	106	-13,8	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	-88,0	NO														
126	3,40	112	39,5	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-62,4	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-40,4	NO	7,2	34,3	-30,0	7,6	95,7	13,1		9,3	38,4	-30,9	8,5	95,7	13,1	
4	7,24	141	-39,0	NO	7,3	30,7	-27,7	0,0	95,7	13,1	33,0	8,9	48,0	-35,1	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-40,1	NO	7,4	31,9	-28,7	0,0	95,7	13,1	44,0	8,9	52,8	-37,9	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-31,8	NO	6,8	25,8	-22,6	0,0	95,7	13,1	44,0	8,1	58,0	-38,0	0,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-8,1	NO	3,4	0,0	-5,2	0,7	95,7	13,1		13,0	31,3	-12,7	8,2	95,7	13,1	
8	7,24	145	-15,4	NO	2,0	18,8	-14,5	6,0	95,7	13,1								
9	7,24	146	-28,1	NO	6,2	26,8	-21,7	6,1	95,7	13,1		10,1	23,1	-18,4	2,9	95,7	13,1	
10	7,24	147	-36,9	NO	4,8	37,1	-30,9	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-36,7	NO	4,9	34,4	-29,5	9,1	95,7	13,1								
12	7,24	149	-37,8	NO	5,0	36,8	-31,1	10,1	95,7	13,1								
13	7,24	150	-39,8	NO	4,0	23,7	-26,6	4,5	95,7	13,1								

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 12 - Fy(-) Prop.Modo: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							---------- kg/cmq ----------							---------- kg/cmq ----------				
14	7,24	151	-22,5	NO	1,5	0,0	-12,6	0,1	95,7	13,1								
15	7,24	152	-21,0	NO	2,1	23,7	-19,2	7,5	95,7	13,1								
16	7,24	153	-20,1	NO	6,3	19,2	-14,7	3,5	95,7	13,1								
17	7,24	154	-18,0	NO	6,2	18,7	-13,6	3,6	95,7	13,1		7,2	22,5	-14,9	4,9	95,7	13,1	
18	7,24	155	-16,5	NO	6,1	17,1	-12,2	3,1	95,7	13,1		6,8	22,5	-14,4	5,3	95,7	13,1	
19	7,24	156	-16,6	NO	6,1	19,5	-13,4	4,2	95,7	13,1		6,6	22,5	-14,6	5,4	95,7	13,1	
20	7,24	157	-15,6	NO	4,3	33,2	-21,0	1,3	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	3,7	NO	2,0	9,6	-3,3	0,0	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-36,8	NO	2,3	18,7	-15,9	0,0	95,7	13,1	29,4	17,2	28,5	-14,8	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	18,1	-10,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	16,1	-9,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	16,1	-9,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-3,0	NO	0,8	14,0	-8,2	0,0	95,7	13,1	22,1	6,5	0,0	-4,5	0,0	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-2,8	NO	0,8	3,6	-2,5	0,0	95,7	13,1	11,0	6,7	0,0	-4,6	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	0,1	NO	0,3	7,3	-3,9	4,0	95,7	13,1		6,8	0,0	-3,7	3,8	95,7	13,1	
31	7,24	168	-10,6	NO								1,3	0,0	-11,9	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-24,4	NO								1,8	13,9	-24,5	4,2	95,7	13,1	
35	7,24	170	-32,1	NO	3,3	14,5	-21,6	2,1	95,7	13,1								
125	7,24	172	-35,4	NO														
135	7,24	176	10,2	NO														
138	7,24	177	32,7	NO														
84	5,32	184	-14,0	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	7,3	-4,0	4,0	95,7	13,1		0,0	11,3	-6,3	6,3	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	17,6	-9,8	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,4	-15,2	9,7	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	22,8	-12,7	12,7	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	22,4	-12,4	12,4	95,7	13,1		0,0	22,8	-12,7	12,7	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	22,8	-12,7	12,7	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	16,9	-9,4	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,0	-15,0	9,5	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	19,2	-10,7	10,7	95,7	13,1	
8	11,08	197	-4,4	NO	0,9	13,3	-8,2	5,8	95,7	13,1								
9	11,08	198	-11,2	NO	4,2	19,5	-12,2	5,9	95,7	13,1								
10	11,08	199	-16,1	NO	0,3	18,4	-15,5	6,6	95,7	13,1								
11	11,08	200	-15,6	NO	0,7	19,6	-15,7	7,0	95,7	13,1								
12	11,08	201	-16,8	NO	1,7	19,6	-15,7	6,3	95,7	13,1								
13	11,08	202	-21,3	NO	3,8	13,5	-13,9	2,1	95,7	13,1								
14	11,08	203	-13,4	NO	1,4	0,0	-7,5	0,1	95,7	13,1								
15	11,08	204	-5,4	NO	0,3	13,3	-8,8	5,9	95,7	13,1								
16	11,08	205	-2,9	NO	1,0	9,3	-5,5	3,9	95,7	13,1		3,2	17,6	-8,8	7,2	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	14,1	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	10,3	-5,7	5,7	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
22	11,08	211	-26,5	NO	0,0	9,2	-10,9	1,1	95,7	13,1		17,4	18,8	-9,8	0,0	95,7	13,1	
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	1,9	-1,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	1,9	-1,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	2,8	-1,6	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	5,6	-6,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	8,8	-9,8	9,8	95,7	13,1	
35	11,08	219	-17,3	NO	5,4	9,2	-10,9	0,5	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	5,5	-3,1	3,1	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	1,4	-0,8	0,8	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	4,5	-2,5	2,5	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	4,7	-2,6	2,6	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	4,4	-2,7	2,7	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-3,4	NO	0,5	8,3	-5,4	3,5	95,7	13,1		5,7	0,0	-4,2	2,3	95,7	13,1	
142	7,24	261	-45,7	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 13 - Fx(+) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							---------- kg/cmq ----------							---------- kg/cmq ----------				
126	7,24	49	-2,0	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-66,7	NO								2,1	14,5	-38,3	1,2	95,7	13,1	
4	3,40	73	-63,8	NO								3,3	14,5	-36,5	1,1	95,7	13,1	
5	3,40	74	-67,4	NO								4,6	14,5	-38,2	0,8	95,7	13,1	
6	3,40	75	-46,8	NO								5,6	14,5	-26,9	0,9	95,7	13,1	
7	3,40	76	-36,9	NO														
8	3,40	77	-25,7	NO	0,3	0,0	-14,3	0,0	95,7	13,1		1,3	6,0	-14,7	0,5	95,7	13,1	
9	3,40	78	-56,0	NO	0,6	17,1	-33,6	2,5	95,7	13,1		0,9	6,0	-31,4	0,3	95,7	13,1	
10	3,40	79	-82,4	NO	4,5	33,4	-50,8	0,0	95,7	13,1	11,0	0,6	14,5	-47,1	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-76,5	NO	3,7	30,7	-47,2	4,8	95,7	13,1		2,1	14,5	-43,6	1,1	95,7	13,1	
12	3,40	81	-80,0	NO	3,4	30,7	-49,1	4,7	95,7	13,1		3,6	14,5	-45,3	0,8	95,7	13,1	
13	3,40	82	-57,3	NO	6,0	25,6	-35,2	3,4	95,7	13,1		5,2	14,5	-32,6	0,8	95,7	13,1	
14	3,40	83	-52,1	NO	4,3	4,9	-28,9	0,0	95,7	13,1								
15	3,40	84	-51,3	NO	4,0	14,1	-29,6	1,1	95,7	13,1								
16	3,40	85	-45,5	NO	1,6	29,1	-32,5	7,2	95,7	13,1		0,5	9,5	-26,2	1,0	95,7	13,1	
17	3,40	86	-59,4	NO	3,4	32,1	-39,5	6,5	95,7	13,1		3,1	9,5	-33,4	0,4	95,7	13,1	
18	3,40	87	-53,3	NO	3,1	28,2	-35,2	5,6	95,7	13,1		4,9	9,5	-29,8	0,2	95,7	13,1	
19	3,40	88	-56,9	NO	3,0	29,5	-37,4	5,8	95,7	13,1		6,5	9,5	-31,7	0,1	95,7	13,1	
20	3,40	89	-39,3	NO	3,8	23,2	-26,2	0,0	95,7	13,1	11,0	6,7	9,5	-22,0	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-24,3	NO	1,4	2,4	-13,5	0,0	95,7	13,1								
22	3,40	91	-60,0	NO	11,6	0,0	-23,0	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-13,9	NO								3,1	9,5	-9,1	1,4	95,7	13,1	
25	3,40	94	-10,4	NO								5,1	9,5	-6,7	0,9	95,7	13,1	

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 13 - Fx(+) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq
26	3,40	95	-8,7	NO								6,0	9,5	-5,5	0,7	95,7	13,1	
27	3,40	96	-18,9	NO								6,6	9,5	-10,8	0,2	95,7	13,1	
28	3,40	97	-22,2	NO														
29	3,40	98	-7,8	NO														
30	3,40	99	-18,2	NO														
125	3,40	101	22,3	NO														
135	3,40	105	42,5	NO														
138	3,40	106	-50,2	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	-61,3	NO														
126	3,40	112	-7,6	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-25,9	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-35,5	NO	7,1	31,9	-26,8	7,1	95,7	13,1		1,9	19,2	-23,6	3,9	95,7	13,1	
4	7,24	141	-33,4	NO	7,0	29,4	-24,8	0,0	95,7	13,1	33,0	1,4	19,2	-22,9	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-35,4	NO	7,2	31,9	-26,7	0,0	95,7	13,1	44,0	0,8	19,2	-24,0	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-25,0	NO	6,3	23,2	-18,6	0,0	95,7	13,1	44,0	0,2	24,2	-22,0	0,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-14,9	NO	6,6	17,9	-11,7	3,4	95,7	13,1		1,6	25,3	-17,9	9,7	95,7	13,1	
8	7,24	145	-17,0	NO	4,7	0,0	-10,1	0,7	95,7	13,1								
9	7,24	146	-29,4	NO	7,9	38,7	-27,1	10,8	95,7	13,1		1,4	4,6	-16,5	0,2	95,7	13,1	
10	7,24	147	-36,6	NO	8,5	47,0	-33,9	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-34,4	NO	8,4	39,3	-29,2	10,1	95,7	13,1								
12	7,24	149	-35,5	NO	8,5	43,0	-31,4	11,7	95,7	13,1								
13	7,24	150	-26,4	NO	9,3	31,8	-21,8	7,2	95,7	13,1								
14	7,24	151	-23,7	NO	6,2	20,7	-17,0	3,8	95,7	13,1								
15	7,24	152	-24,1	NO	7,3	27,0	-19,5	6,1	95,7	13,1								
16	7,24	153	-23,8	NO	6,8	33,6	-22,9	9,7	95,7	13,1								
17	7,24	154	-26,6	NO	6,9	23,4	-19,1	4,4	95,7	13,1		0,1	6,4	-15,5	0,8	95,7	13,1	
18	7,24	155	-23,4	NO	6,7	19,4	-16,1	3,1	95,7	13,1		0,2	9,6	-14,9	1,9	95,7	13,1	
19	7,24	156	-25,1	NO	6,9	21,8	-17,8	3,9	95,7	13,1		0,5	11,3	-16,2	2,2	95,7	13,1	
20	7,24	157	-13,4	NO	5,2	16,1	-10,8	0,0	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	-9,4	NO	5,2	38,5	-21,3	5,0	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-30,9	NO	17,3	51,2	-19,6	0,0	95,7	13,1	29,4	3,0	4,8	-11,5	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	28,2	-15,7	4,6	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	20,1	-11,2	0,2	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	22,2	-12,3	1,3	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-6,7	NO	1,2	20,0	-12,5	0,0	95,7	13,1	22,1	5,4	0,0	-5,4	0,0	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-10,0	NO	2,9	18,2	-11,8	0,0	95,7	13,1	11,0	5,3	0,0	-6,8	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-11,5	NO	7,5	17,1	-9,4	3,0	95,7	13,1		1,0	0,0	-6,4	0,0	95,7	13,1	
31	7,24	168	-11,5	NO								0,2	0,0	-12,8	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-16,5	NO								1,1	4,6	-14,4	0,6	95,7	13,1	
35	7,24	170	-16,4	NO	0,5	4,8	-10,6	0,6	95,7	13,1								
125	7,24	172	-0,4	NO														
135	7,24	176	14,0	NO														
138	7,24	177	-8,9	NO														
84	5,32	184	-14,2	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	15,9	-8,9	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	6,4	-3,6	0,0	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	3,2	-1,8	1,8	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	21,5	-11,9	11,9	95,7	13,1		0,0	3,2	-1,8	1,8	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	3,2	-1,8	1,8	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	15,8	-8,8	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	1,6	-0,9	0,0	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	12,7	-7,1	7,1	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
8	11,08	197	-8,0	NO	4,4	0,0	-5,5	1,1	95,7	13,1								
9	11,08	198	-14,8	NO	5,9	32,5	-19,4	11,2	95,7	13,1								
10	11,08	199	-15,7	NO	2,3	25,8	-18,1	9,4	95,7	13,1								
11	11,08	200	-15,1	NO	0,2	23,3	-17,7	9,3	95,7	13,1								
12	11,08	201	-15,2	NO	1,0	24,5	-18,0	9,5	95,7	13,1								
13	11,08	202	-14,4	NO	3,4	19,6	-13,8	5,8	95,7	13,1								
14	11,08	203	-8,9	NO	0,2	14,4	-10,8	5,8	95,7	13,1								
15	11,08	204	-3,4	NO	0,1	15,9	-9,8	7,9	95,7	13,1								
16	11,08	205	-7,4	NO	0,3	18,5	-12,4	8,3	95,7	13,1		0,3	7,8	-6,7	2,6	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	16,0	-8,9	8,9	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	15,0	-8,3	8,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	10,1	-5,6	5,6	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
22	11,08	211	-18,0	NO	1,4	35,5	-16,4	9,7	95,7	13,1		4,2	4,7	-6,7	0,0	95,7	13,1	
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	4,8	-2,7	0,0	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	13,6	-7,5	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	6,4	-3,6	0,0	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	8,4	-4,7	4,7	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	9,4	-5,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	4,4	-4,9	4,9	95,7	13,1	
35	11,08	219	-12,3	NO	3,3	4,6	-7,5	0,1	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	8,3	-4,6	4,6	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	2,7	-1,5	1,5	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	4,4	-2,7	2,7	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 13 - Fx(+) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							kg/cmq							kg/cmq				
9	12,88	260	-9,3	NO	2,4	5,5	-5,7	0,5	95,7	13,1		3,3	0,0	-5,8	0,6	95,7	13,1	
142	7,24	261	-31,1	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 14 - Fx(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							kg/cmq							kg/cmq				
126	7,24	49	11,4	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-66,4	NO								1,0	14,5	-38,4	1,5	95,7	13,1	
4	3,40	73	-64,3	NO								0,1	14,5	-37,4	1,7	95,7	13,1	
5	3,40	74	-65,8	NO								0,7	14,5	-38,1	1,5	95,7	13,1	
6	3,40	75	-59,6	NO								1,5	14,5	-34,6	1,5	95,7	13,1	
7	3,40	76	-6,3	NO														
8	3,40	77	-54,5	NO	2,4	28,2	-36,0	5,7	95,7	13,1		2,4	6,0	-30,4	0,1	95,7	13,1	
9	3,40	78	-59,6	NO	6,1	29,1	-37,5	4,4	95,7	13,1		1,3	6,0	-33,3	0,2	95,7	13,1	
10	3,40	79	-79,5	NO	3,2	32,1	-49,4	0,0	95,7	13,1	11,0	0,8	14,5	-45,5	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-76,8	NO	3,7	30,7	-47,4	4,8	95,7	13,1		1,8	14,5	-43,8	1,1	95,7	13,1	
12	3,40	81	-79,4	NO	3,9	33,2	-49,4	5,4	95,7	13,1		2,9	14,5	-45,0	0,9	95,7	13,1	
13	3,40	82	-85,9	NO	2,2	19,5	-49,6	1,9	95,7	13,1		4,6	14,5	-48,3	0,6	95,7	13,1	
14	3,40	83	-21,1	NO	3,4	2,4	-11,8	0,0	95,7	13,1								
15	3,40	84	-32,2	NO	3,5	23,5	-23,2	5,3	95,7	13,1								
16	3,40	85	-50,4	NO	3,6	24,3	-32,1	4,1	95,7	13,1		2,1	9,5	-28,6	0,6	95,7	13,1	
17	3,40	86	-54,2	NO	2,8	29,7	-36,2	6,1	95,7	13,1		1,3	9,5	-30,8	0,7	95,7	13,1	
18	3,40	87	-51,2	NO	2,9	28,2	-34,3	5,8	95,7	13,1		0,1	9,5	-29,4	0,9	95,7	13,1	
19	3,40	88	-53,8	NO	3,1	30,7	-36,4	6,5	95,7	13,1		1,2	9,5	-30,6	0,7	95,7	13,1	
20	3,40	89	-44,3	NO	1,9	18,3	-27,6	0,0	95,7	13,1	11,0	1,7	9,5	-25,4	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-14,7	NO	1,5	0,0	-8,2	0,1	95,7	13,1								
22	3,40	91	-51,3	NO	3,1	9,5	-19,3	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-12,7	NO								1,2	9,5	-9,4	2,3	95,7	13,1	
25	3,40	94	-13,9	NO								0,1	9,5	-10,4	2,6	95,7	13,1	
26	3,40	95	-16,3	NO								1,5	9,5	-10,9	1,8	95,7	13,1	
27	3,40	96	-29,1	NO								4,7	9,5	-16,6	0,4	95,7	13,1	
28	3,40	97	-4,5	NO														
29	3,40	98	17,5	NO														
30	3,40	99	-25,0	NO														
125	3,40	101	17,0	NO														
135	3,40	105	-111,3	NO														
138	3,40	106	30,3	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	-11,6	NO														
126	3,40	112	26,2	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-42,6	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-34,9	NO	7,1	31,9	-26,5	7,1	95,7	13,1		2,3	14,4	-21,5	2,1	95,7	13,1	
4	7,24	141	-34,0	NO	7,1	30,7	-25,6	0,0	95,7	13,1	33,0	2,7	14,4	-20,9	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-35,1	NO	7,2	30,7	-26,0	0,0	95,7	13,1	44,0	3,1	14,4	-21,3	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-28,0	NO	6,8	27,1	-21,5	0,0	95,7	13,1	44,0	3,3	14,5	-17,7	0,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-4,3	NO	5,8	0,0	-4,6	2,2	95,7	13,1		4,4	1,2	-3,3	1,0	95,7	13,1	
8	7,24	145	-17,0	NO	4,7	28,2	-18,6	9,2	95,7	13,1								
9	7,24	146	-30,8	NO	8,1	31,7	-24,2	7,1	95,7	13,1		0,7	4,6	-17,4	0,3	95,7	13,1	
10	7,24	147	-35,6	NO	8,5	42,0	-31,0	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-34,8	NO	8,4	40,5	-30,0	10,6	95,7	13,1								
12	7,24	149	-36,2	NO	8,5	41,7	-31,1	11,0	95,7	13,1								
13	7,24	150	-45,0	NO	10,1	34,9	-31,1	6,1	95,7	13,1								
14	7,24	151	-14,2	NO	5,6	0,0	-9,0	1,1	95,7	13,1								
15	7,24	152	-19,9	NO	7,1	28,5	-18,6	7,6	95,7	13,1								
16	7,24	153	-22,8	NO	6,8	18,5	-15,4	2,7	95,7	13,1								
17	7,24	154	-24,5	NO	6,9	21,1	-17,2	3,6	95,7	13,1		0,4	3,2	-13,8	0,2	95,7	13,1	
18	7,24	155	-23,3	NO	6,8	19,4	-16,1	3,1	95,7	13,1		0,7	1,6	-13,0	0,0	95,7	13,1	
19	7,24	156	-23,5	NO	6,8	22,6	-17,5	4,4	95,7	13,1		1,0	0,0	-13,1	0,0	95,7	13,1	
20	7,24	157	-19,4	NO	5,6	42,7	-26,7	4,9	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	1,3	NO	4,4	0,0	-2,1	0,0	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-28,1	NO	16,9	58,4	-21,4	0,0	95,7	13,1	29,4	0,8	9,5	-11,3	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	20,1	-11,2	0,2	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	22,2	-12,3	1,3	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	22,2	-12,3	1,3	95,7	13,1	11,0	0,0	3,2	-1,8	0,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-6,7	NO	2,8	24,5	-14,1	0,0	95,7	13,1	22,1	3,2	9,7	-5,9	0,0	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-2,2	NO	1,3	0,0	-1,5	0,0	95,7	13,1	11,0	5,2	1,2	-2,9	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-10,9	NO	7,5	19,5	-10,4	4,3	95,7	13,1		0,0	0,0	-6,1	0,0	95,7	13,1	
31	7,24	168	-14,7	NO								0,1	0,0	-16,3	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-28,1	NO								0,5	9,3	-25,5	2,1	95,7	13,1	
35	7,24	170	-41,9	NO	0,2	9,6	-26,6	1,2	95,7	13,1								
125	7,24	172	-17,1	NO														
135	7,24	176	-27,2	NO														
138	7,24	177	21,1	NO														
84	5,32	184	-6,3	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	10,9	-6,1	6,1	95,7	13,1		0,0	4,8	-2,7	2,7	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	17,6	-9,8	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	3,2	-1,8	0,0	95,7	13,1	5,5

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 14 - Fx(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							---------- kg/cmq ----------							---------- kg/cmq ----------				
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	22,4	-12,4	12,4	95,7	13,1		0,0	4,8	-2,7	2,7	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	21,5	-11,9	11,9	95,7	13,1		0,0	4,8	-2,7	2,7	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	22,4	-12,4	12,4	95,7	13,1		0,0	4,8	-2,7	2,7	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	17,8	-9,9	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	6,4	-3,6	0,0	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	3,2	-1,8	1,8	95,7	13,1	
8	11,08	197	-6,1	NO	1,1	26,6	-16,0	12,6	95,7	13,1								
9	11,08	198	-15,5	NO	4,3	21,9	-15,0	6,4	95,7	13,1								
10	11,08	199	-15,8	NO	0,2	23,3	-17,9	9,2	95,7	13,1								
11	11,08	200	-15,2	NO	1,0	23,3	-17,3	8,8	95,7	13,1								
12	11,08	201	-15,8	NO	2,2	25,7	-18,2	9,4	95,7	13,1								
13	11,08	202	-25,3	NO	5,4	20,9	-18,1	4,1	95,7	13,1								
14	11,08	203	-9,8	NO	3,7	0,0	-6,2	0,7	95,7	13,1								
15	11,08	204	-8,7	NO	0,5	13,3	-9,9	5,1	95,7	13,1								
16	11,08	205	-3,6	NO	0,5	11,1	-7,0	5,0	95,7	13,1		0,2	5,9	-4,3	2,3	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	14,1	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	14,0	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	11,2	-6,2	6,2	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
22	11,08	211	-17,9	NO	0,7	41,3	-18,7	12,1	95,7	13,1		4,1	4,7	-6,6	0,0	95,7	13,1	
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	13,6	-7,5	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	9,4	-5,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	13,9	-15,5	4,4	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	4,4	-4,9	4,9	95,7	13,1	
35	11,08	219	-20,0	NO	4,2	4,6	-12,1	0,0	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	12,4	-6,9	6,9	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	4,1	-2,3	2,3	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	2,7	-1,5	1,5	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	4,5	-2,5	2,5	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	4,7	-2,6	2,6	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-10,4	NO	2,0	9,6	-8,0	2,2	95,7	13,1		3,8	0,0	-6,4	0,7	95,7	13,1	
142	7,24	261	-14,2	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 15 - Fy(+) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							---------- kg/cmq ----------							---------- kg/cmq ----------				
126	7,24	49	-24,2	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-57,5	NO								9,7	14,5	-32,2	0,2	95,7	13,1	
4	3,40	73	-53,7	NO								10,4	14,5	-30,0	0,2	95,7	13,1	
5	3,40	74	-54,4	NO								11,3	14,5	-30,3	0,1	95,7	13,1	
6	3,40	75	-39,9	NO								12,2	14,5	-22,2	0,1	95,7	13,1	
7	3,40	76	-21,8	NO														
8	3,40	77	-35,3	NO	3,8	32,9	-28,8	9,1	95,7	13,1		2,7	8,0	-20,1	0,4	95,7	13,1	
9	3,40	78	-61,8	NO	7,5	26,9	-37,4	3,1	95,7	13,1		6,7	6,0	-34,3	0,0	95,7	13,1	
10	3,40	79	-78,2	NO	4,8	30,9	-47,8	0,0	95,7	13,1	11,0	13,6	14,5	-43,4	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-79,1	NO	4,4	29,5	-48,0	4,0	95,7	13,1		17,8	14,5	-44,0	0,1	95,7	13,1	
12	3,40	81	-84,6	NO	3,8	30,7	-51,4	4,4	95,7	13,1		18,6	14,5	-47,1	0,1	95,7	13,1	
13	3,40	82	-62,4	NO	1,9	22,0	-38,0	3,3	95,7	13,1		22,3	14,5	-35,2	0,5	95,7	13,1	
14	3,40	83	-11,0	NO	1,7	0,0	-6,2	0,1	95,7	13,1								
15	3,40	84	-41,1	NO	7,7	23,5	-25,8	3,0	95,7	13,1								
16	3,40	85	-53,3	NO	6,3	25,7	-33,1	3,5	95,7	13,1		3,5	9,5	-30,0	0,4	95,7	13,1	
17	3,40	86	-54,1	NO	4,1	29,7	-35,7	5,6	95,7	13,1		8,8	9,5	-30,1	0,0	95,7	13,1	
18	3,40	87	-50,4	NO	3,1	28,2	-33,8	5,8	95,7	13,1		9,1	9,5	-28,0	0,0	95,7	13,1	
19	3,40	88	-52,7	NO	2,9	29,5	-35,5	6,2	95,7	13,1		9,5	9,5	-29,3	0,0	95,7	13,1	
20	3,40	89	-45,9	NO	1,9	19,5	-28,8	0,0	95,7	13,1	11,0	16,2	9,5	-26,0	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-31,4	NO	0,3	2,4	-17,5	0,1	95,7	13,1								
22	3,40	91	-52,9	NO	18,4	14,2	-19,7	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-21,7	NO								15,1	9,5	-12,8	0,7	95,7	13,1	
25	3,40	94	-22,6	NO								15,0	9,5	-13,3	0,7	95,7	13,1	
26	3,40	95	-23,7	NO								15,0	9,5	-13,8	0,7	95,7	13,1	
27	3,40	96	-43,8	NO								9,4	9,5	-24,3	0,0	95,7	13,1	
28	3,40	97	-19,5	NO														
29	3,40	98	-41,6	NO														
30	3,40	99	-34,9	NO														
125	3,40	101	-110,2	NO														
135	3,40	105	-92,5	NO														
138	3,40	106	79,2	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	96,5	NO														
126	3,40	112	-36,5	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-18,1	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 15 - Fy(+) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-28,7	NO	5,1	25,8	-21,9	6,0	95,7	13,1		1,0	0,0	-16,0	0,0	95,7	13,1	
4	7,24	141	-26,5	NO	5,1	24,5	-20,4	0,0	95,7	13,1	33,0	1,1	0,0	-14,7	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-26,8	NO	4,9	25,8	-21,2	0,0	95,7	13,1	44,0	1,0	0,0	-14,9	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-20,3	NO	6,0	19,5	-15,0	0,0	95,7	13,1	44,0	1,0	0,0	-11,3	0,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-13,5	NO	5,2	9,6	-8,2	0,7	95,7	13,1		4,1	0,0	-8,1	0,6	95,7	13,1	
8	7,24	145	-17,6	NO	0,3	18,8	-16,3	6,5	95,7	13,1								
9	7,24	146	-34,5	NO	2,3	25,6	-25,7	6,5	95,7	13,1		5,4	21,7	-22,8	3,6	95,7	13,1	
10	7,24	147	-35,7	NO	0,4	37,1	-32,6	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-37,7	NO	0,7	34,4	-31,9	11,0	95,7	13,1								
12	7,24	149	-41,6	NO	0,9	35,6	-34,1	11,0	95,7	13,1								
13	7,24	150	-28,0	NO	0,9	23,7	-22,6	7,1	95,7	13,1								
14	7,24	151	-3,5	NO	0,3	0,0	-1,9	0,0	95,7	13,1								
15	7,24	152	-22,4	NO	2,8	33,2	-24,2	11,8	95,7	13,1								
16	7,24	153	-24,0	NO	6,9	22,4	-17,6	4,2	95,7	13,1								
17	7,24	154	-30,9	NO	6,6	21,1	-20,3	3,2	95,7	13,1		7,3	25,7	-22,0	4,8	95,7	13,1	
18	7,24	155	-27,6	NO	5,3	19,4	-18,7	3,3	95,7	13,1		6,9	25,7	-20,6	5,3	95,7	13,1	
19	7,24	156	-27,0	NO	5,1	22,6	-19,8	4,8	95,7	13,1		6,6	25,7	-20,5	5,5	95,7	13,1	
20	7,24	157	-20,0	NO	4,3	38,0	-25,1	2,9	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	-12,3	NO	0,5	0,0	-6,9	0,0	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-25,6	NO	8,3	97,3	-38,0	0,0	95,7	13,1	29,4	4,6	11,0	-10,0	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	26,2	-14,6	3,5	95,7	13,1	11,0	0,0	31,6	-17,6	12,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	28,2	-15,7	4,6	95,7	13,1	11,0	0,0	31,6	-17,6	12,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	26,2	-14,6	3,5	95,7	13,1	11,0	0,0	31,6	-17,6	12,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-13,4	NO	1,0	31,9	-21,3	0,0	95,7	13,1	22,1	11,5	58,0	-29,8	11,3	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-13,3	NO	0,8	0,0	-7,4	0,0	95,7	13,1	11,0	13,6	26,3	-11,7	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-15,7	NO	7,8	25,6	-15,2	6,5	95,7	13,1		0,8	4,7	-9,3	0,5	95,7	13,1	
31	7,24	168	-14,0	NO								0,6	0,0	-15,6	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-23,8	NO								0,7	13,9	-24,7	4,9	95,7	13,1	
35	7,24	170	-39,9	NO	1,3	19,3	-28,4	4,2	95,7	13,1								
125	7,24	172	-12,5	NO														
135	7,24	176	-36,9	NO														
138	7,24	177	-16,4	NO														
84	5,32	184	-8,5	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	15,0	-8,3	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	20,5	-11,4	11,4	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	19,6	-10,9	10,9	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	20,5	-11,4	11,4	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	14,8	-8,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	10,0	-5,6	5,6	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
8	11,08	197	-8,7	NO	1,9	8,9	-7,0	2,1	95,7	13,1								
9	11,08	198	-20,3	NO	4,5	11,0	-12,3	1,0	95,7	13,1								
10	11,08	199	-16,6	NO	0,4	13,5	-13,2	4,0	95,7	13,1								
11	11,08	200	-19,0	NO	1,0	13,5	-14,0	3,4	95,7	13,1								
12	11,08	201	-22,2	NO	1,7	15,9	-16,2	3,9	95,7	13,1								
13	11,08	202	-14,9	NO	3,9	6,1	-8,5	0,2	95,7	13,1								
14	11,08	203	1,1	NO	2,9	2,4	-0,1	0,7	95,7	13,1								
15	11,08	204	-6,3	NO	0,4	13,3	-9,1	5,6	95,7	13,1								
16	11,08	205	-4,7	NO	0,8	10,2	-6,7	4,0	95,7	13,1		3,3	4,4	-2,8	0,1	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	20,7	-11,5	11,5	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	11,2	-6,2	6,2	95,7	13,1		0,0	20,7	-11,5	11,5	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	12,2	-6,8	6,8	95,7	13,1		0,0	20,7	-11,5	11,5	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	10,3	-5,7	5,7	95,7	13,1		0,0	17,0	-9,5	9,5	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	18,6	-10,3	10,3	95,7	13,1	
22	11,08	211	-16,3	NO	0,1	22,9	-12,0	6,0	95,7	13,1		2,1	8,4	-6,8	0,8	95,7	13,1	
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	3,9	-2,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,0	-15,0	9,5	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,0	-15,0	9,5	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	6,4	-3,6	3,6	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	11,3	-6,3	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	3,2	-1,8	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	13,9	-15,5	4,4	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	4,4	-4,9	4,9	95,7	13,1	
35	11,08	219	-19,0	NO	4,5	4,6	-11,5	0,0	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	6,9	-3,8	3,8	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	2,7	-1,5	1,5	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	4,5	-2,5	2,5	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	4,7	-2,6	2,6	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-16,9	NO	0,0	6,9	-10,7	1,3	95,7	13,1		0,2	0,0	-9,4	0,0	95,7	13,1	
142	7,24	261	46,7	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 16 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq
126	7,24	49	22,7	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-74,0	NO								9,0	14,5	-41,3	0,2	95,7	13,1	
4	3,40	73	-71,2	NO								10,1	14,5	-39,7	0,1	95,7	13,1	
5	3,40	74	-73,4	NO								10,8	14,5	-40,9	0,1	95,7	13,1	
6	3,40	75	-66,5	NO								12,1	14,5	-37,0	0,0	95,7	13,1	
7	3,40	76	-17,8	NO														
8	3,40	77	-52,9	NO	2,7	14,1	-30,7	1,3	95,7	13,1		12,3	6,0	-29,8	0,4	95,7	13,1	
9	3,40	78	-57,6	NO	5,1	24,3	-35,2	3,2	95,7	13,1		5,6	6,0	-32,0	0,0	95,7	13,1	
10	3,40	79	-83,1	NO	2,1	30,9	-51,2	0,0	95,7	13,1	11,0	8,6	14,5	-46,4	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-81,2	NO	2,5	28,2	-49,2	4,2	95,7	13,1		13,4	14,5	-45,1	0,0	95,7	13,1	
12	3,40	81	-83,5	NO	2,6	30,7	-51,2	4,8	95,7	13,1		17,1	14,5	-46,5	0,0	95,7	13,1	
13	3,40	82	-77,9	NO	0,8	22,0	-46,3	3,0	95,7	13,1		20,6	14,5	-43,5	0,3	95,7	13,1	
14	3,40	83	-39,4	NO	0,8	4,9	-22,1	0,2	95,7	13,1								
15	3,40	84	-37,2	NO	0,6	18,8	-24,8	4,2	95,7	13,1								
16	3,40	85	-47,8	NO	1,4	29,1	-33,6	7,0	95,7	13,1		4,4	9,5	-26,9	0,3	95,7	13,1	
17	3,40	86	-48,3	NO	0,3	28,4	-34,0	7,2	95,7	13,1		8,6	9,5	-26,9	0,0	95,7	13,1	
18	3,40	87	-44,8	NO	0,3	27,0	-31,8	6,9	95,7	13,1		8,8	9,5	-24,9	0,0	95,7	13,1	
19	3,40	88	-46,5	NO	0,4	28,2	-33,1	7,3	95,7	13,1		9,4	9,5	-25,8	0,0	95,7	13,1	
20	3,40	89	-39,4	NO	0,5	19,5	-26,1	0,0	95,7	13,1	11,0	13,6	9,5	-22,1	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-8,0	NO	1,6	0,0	-4,6	0,2	95,7	13,1								
22	3,40	91	-58,9	NO	7,8	4,7	-21,9	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-9,7	NO								8,5	9,5	-5,5	0,1	95,7	13,1	
25	3,40	94	-8,7	NO								8,5	9,5	-4,9	0,1	95,7	13,1	
26	3,40	95	-8,9	NO								8,4	9,5	-5,0	0,1	95,7	13,1	
27	3,40	96	-15,8	NO								9,2	9,5	-8,8	0,0	95,7	13,1	
28	3,40	97	-7,9	NO														
29	3,40	98	61,2	NO														
30	3,40	99	-6,9	NO														
125	3,40	101	67,0	NO														
135	3,40	105	-27,3	NO														
138	3,40	106	-25,7	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	-89,5	NO														
126	3,40	112	32,6	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-64,5	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-39,9	NO	6,7	34,3	-30,0	7,8	95,7	13,1		7,5	43,2	-33,8	11,6	95,7	13,1	
4	7,24	141	-38,9	NO	7,2	30,7	-27,8	0,0	95,7	13,1	33,0	7,8	48,0	-35,7	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-39,9	NO	7,2	31,9	-28,7	0,0	95,7	13,1	44,0	7,7	52,8	-38,5	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-32,5	NO	6,5	25,8	-23,0	0,0	95,7	13,1	44,0	7,0	62,9	-41,3	1,3	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-8,4	NO	3,7	0,0	-5,4	0,8	95,7	13,1		12,2	31,3	-13,2	8,5	95,7	13,1	
8	7,24	145	-15,2	NO	2,0	18,8	-14,5	6,0	95,7	13,1								
9	7,24	146	-28,0	NO	5,8	28,1	-22,4	6,8	95,7	13,1		8,7	27,8	-20,9	5,3	95,7	13,1	
10	7,24	147	-37,4	NO	4,4	37,1	-31,3	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-36,9	NO	4,4	34,4	-29,8	9,3	95,7	13,1								
12	7,24	149	-38,1	NO	4,5	36,8	-31,4	10,3	95,7	13,1								
13	7,24	150	-38,4	NO	3,6	24,9	-26,6	5,3	95,7	13,1								
14	7,24	151	-22,5	NO	1,6	0,0	-12,5	0,1	95,7	13,1								
15	7,24	152	-21,3	NO	2,1	23,7	-19,3	7,5	95,7	13,1								
16	7,24	153	-20,9	NO	6,3	19,2	-15,0	3,4	95,7	13,1								
17	7,24	154	-18,0	NO	6,2	18,7	-13,6	3,6	95,7	13,1		6,3	22,5	-15,3	5,3	95,7	13,1	
18	7,24	155	-16,4	NO	6,0	17,1	-12,2	3,1	95,7	13,1		6,0	22,5	-14,8	5,7	95,7	13,1	
19	7,24	156	-16,4	NO	6,0	19,5	-13,3	4,2	95,7	13,1		5,6	22,5	-15,0	5,9	95,7	13,1	
20	7,24	157	-15,2	NO	3,6	33,2	-21,2	1,7	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	3,7	NO	1,5	9,6	-3,6	0,0	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-34,5	NO	1,1	20,0	-15,9	0,0	95,7	13,1	29,4	13,9	28,5	-14,8	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	18,1	-10,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	16,1	-9,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	16,1	-9,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-3,6	NO	0,8	14,0	-8,4	0,0	95,7	13,1	22,1	4,3	0,0	-3,6	0,0	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-3,3	NO	0,8	3,6	-2,8	0,0	95,7	13,1	11,0	4,7	0,0	-3,7	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-1,8	NO	0,6	7,3	-4,2	3,2	95,7	13,1		5,5	0,0	-3,6	2,6	95,7	13,1	
31	7,24	168	-11,0	NO								1,0	0,0	-12,4	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-24,1	NO								1,5	13,9	-24,5	4,4	95,7	13,1	
35	7,24	170	-31,1	NO	2,6	14,5	-21,3	2,4	95,7	13,1								
125	7,24	172	-31,0	NO														
135	7,24	176	13,1	NO														
138	7,24	177	27,4	NO														
84	5,32	184	-14,0	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	7,3	-4,0	4,0	95,7	13,1		0,0	11,3	-6,3	6,3	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	16,7	-9,3	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	25,8	-14,3	8,8	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	22,4	-12,4	12,4	95,7	13,1		0,0	22,8	-12,7	12,7	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	22,4	-12,4	12,4	95,7	13,1		0,0	22,8	-12,7	12,7	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	22,8	-12,7	12,7	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	16,9	-9,4	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,0	-15,0	9,5	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	19,2	-10,7	10,7	95,7	13,1	
8	11,08	197	-4,4	NO	0,9	13,3	-8,2	5,8	95,7	13,1								
9	11,08	198	-11,6	NO	4,2	18,3	-11,7	5,2	95,7	13,1								
10	11,08	199	-16,6	NO	0,2	18,4	-15,7	6,5	95,7	13,1								
11	11,08	200	-15,9	NO	0,7	19,6	-15,8	7,0	95,7	13,1								
12	11,08	201	-17,1	NO	1,7	19,6	-15,8	6,3	95,7	13,1								
13	11,08	202	-20,0	NO	3,8	12,3	-12,9	1,7	95,7	13,1								
14	11,08	203	-12,6	NO	1,5	0,0	-7,1	0,1	95,7	13,1								
15	11,08	204	-5,6	NO	0,3	13,3	-8,9	5,8	95,7	13,1								
16	11,08	205	-3,4	NO	1,0	9,3	-5,6	3,8	95,7	13,1		3,3	17,6	-8,9	7,1	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	14,1	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	9,4	-5,2	5,2	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
22	11,08	211	-24,8	NO	0,1	4,6	-9,5	0,3	95,7	13,1		14,1	14,1	-9,2	0,0	95,7	13,1	

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 16 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	1,9	-1,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	1,9	-1,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	0,9	-0,5	0,5	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	2,8	-1,6	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	5,6	-6,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	8,8	-9,8	9,8	95,7	13,1	
35	11,08	219	-17,0	NO	5,0	9,2	-10,9	0,6	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	5,5	-3,1	3,1	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	1,4	-0,8	0,8	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	4,5	-2,5	2,5	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	4,7	-2,6	2,6	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	4,4	-2,7	2,7	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-3,6	NO	0,5	8,3	-5,5	3,4	95,7	13,1		5,8	0,0	-4,4	2,4	95,7	13,1	
142	7,24	261	-47,3	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 17 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt
126	7,24	49	-23,3	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-64,6	NO								0,2	14,5	-37,6	1,7	95,7	13,1	
4	3,40	73	-62,1	NO								1,0	14,5	-36,0	1,6	95,7	13,1	
5	3,40	74	-65,5	NO								1,8	14,5	-37,7	1,3	95,7	13,1	
6	3,40	75	-47,0	NO								2,3	14,5	-27,8	1,7	95,7	13,1	
7	3,40	76	-30,2	NO														
8	3,40	77	-24,2	NO	0,7	9,4	-15,0	1,6	95,7	13,1		4,3	6,0	-13,5	0,1	95,7	13,1	
9	3,40	78	-56,5	NO	1,9	19,6	-34,2	2,8	95,7	13,1		2,8	6,0	-31,5	0,1	95,7	13,1	
10	3,40	79	-82,1	NO	3,0	32,1	-50,8	0,0	95,7	13,1	11,0	1,5	14,5	-46,7	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-76,0	NO	2,2	29,5	-47,1	4,9	95,7	13,1		0,5	14,5	-43,6	1,4	95,7	13,1	
12	3,40	81	-79,2	NO	1,9	30,7	-49,2	5,2	95,7	13,1		0,6	14,5	-45,3	1,3	95,7	13,1	
13	3,40	82	-55,0	NO	4,3	24,4	-34,2	3,6	95,7	13,1		1,4	14,5	-32,2	1,6	95,7	13,1	
14	3,40	83	-40,7	NO	2,8	3,6	-22,6	0,0	95,7	13,1								
15	3,40	84	-54,8	NO	2,4	14,1	-31,8	1,3	95,7	13,1								
16	3,40	85	-46,2	NO	0,6	29,1	-33,3	7,6	95,7	13,1		1,0	9,5	-26,5	0,8	95,7	13,1	
17	3,40	86	-57,4	NO	2,2	30,9	-38,5	6,6	95,7	13,1		0,9	9,5	-32,6	0,7	95,7	13,1	
18	3,40	87	-51,2	NO	1,9	27,0	-34,2	5,7	95,7	13,1		0,2	9,5	-29,4	0,9	95,7	13,1	
19	3,40	88	-55,5	NO	1,8	28,2	-36,7	5,9	95,7	13,1		1,4	9,5	-31,5	0,6	95,7	13,1	
20	3,40	89	-40,4	NO	2,7	23,2	-27,2	0,0	95,7	13,1	11,0	2,2	9,5	-23,2	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-31,5	NO	0,6	2,4	-17,6	0,1	95,7	13,1								
22	3,40	91	-56,0	NO	7,4	0,0	-21,1	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-17,9	NO								3,3	9,5	-11,0	1,1	95,7	13,1	
25	3,40	94	-14,9	NO								2,1	9,5	-10,0	1,7	95,7	13,1	
26	3,40	95	-13,1	NO								1,0	9,5	-9,6	2,3	95,7	13,1	
27	3,40	96	-23,3	NO								4,4	9,5	-13,5	0,6	95,7	13,1	
28	3,40	97	-27,8	NO														
29	3,40	98	-34,0	NO														
30	3,40	99	-22,8	NO														
125	3,40	101	-32,6	NO														
135	3,40	105	82,7	NO														
138	3,40	106	-59,8	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	-12,4	NO														
126	3,40	112	-46,5	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-18,0	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-33,8	NO	7,0	29,4	-25,0	6,2	95,7	13,1		1,1	14,4	-21,3	2,6	95,7	13,1	
4	7,24	141	-32,1	NO	6,9	28,2	-23,7	0,0	95,7	13,1	33,0	0,7	14,4	-20,6	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-34,0	NO	7,1	29,4	-25,0	0,0	95,7	13,1	44,0	0,2	14,4	-21,7	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-25,0	NO	6,2	22,0	-18,1	0,0	95,7	13,1	44,0	0,0	14,5	-17,6	0,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-13,9	NO	6,5	15,6	-10,2	2,5	95,7	13,1		1,3	6,0	-8,5	0,8	95,7	13,1	
8	7,24	145	-16,6	NO	4,7	0,0	-9,9	0,7	95,7	13,1								
9	7,24	146	-30,3	NO	8,0	38,7	-27,5	10,6	95,7	13,1		1,4	9,9	-18,1	1,2	95,7	13,1	
10	7,24	147	-37,2	NO	8,6	44,5	-32,8	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-34,8	NO	8,4	36,8	-28,2	8,8	95,7	13,1								
12	7,24	149	-35,8	NO	8,4	40,5	-30,4	10,5	95,7	13,1								
13	7,24	150	-24,1	NO	9,2	30,6	-20,3	6,9	95,7	13,1								

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 17 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							---------- kg/cmq ----------							---------- kg/cmq ----------				
14	7,24	151	-18,0	NO	5,9	17,1	-13,0	2,9	95,7	13,1								
15	7,24	152	-25,5	NO	7,4	23,4	-18,4	4,3	95,7	13,1								
16	7,24	153	-23,8	NO	6,8	28,8	-20,5	7,3	95,7	13,1								
17	7,24	154	-27,5	NO	7,0	22,6	-19,2	3,9	95,7	13,1		1,7	4,4	-15,4	0,1	95,7	13,1	
18	7,24	155	-24,4	NO	6,8	18,7	-16,2	2,7	95,7	13,1		2,0	4,4	-13,7	0,1	95,7	13,1	
19	7,24	156	-26,2	NO	7,0	21,1	-18,0	3,4	95,7	13,1		2,3	4,4	-14,7	0,1	95,7	13,1	
20	7,24	157	-13,4	NO	5,3	14,6	-10,1	0,0	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	-14,2	NO	5,6	33,7	-20,0	1,1	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-29,2	NO	17,1	40,0	-15,5	0,0	95,7	13,1	29,4	1,7	13,5	-12,3	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	24,2	-13,4	2,4	95,7	13,1	11,0	0,0	8,0	-4,5	0,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	18,1	-10,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	4,8	-2,7	0,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	20,1	-11,2	0,2	95,7	13,1	11,0	0,0	3,2	-1,8	0,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-8,5	NO	1,3	18,0	-11,9	0,0	95,7	13,1	22,1	8,2	9,7	-4,9	0,0	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-12,2	NO	2,9	13,4	-10,1	0,0	95,7	13,1	11,0	9,0	4,8	-7,5	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-13,8	NO	7,6	14,6	-9,3	1,6	95,7	13,1		0,4	9,4	-10,1	2,5	95,7	13,1	
31	7,24	168	-12,0	NO								0,2	4,5	-14,9	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-16,3	NO								0,8	4,6	-14,3	0,7	95,7	13,1	
35	7,24	170	-16,1	NO	0,1	4,8	-10,5	0,8	95,7	13,1								
125	7,24	172	3,1	NO														
135	7,24	176	10,9	NO														
138	7,24	177	-24,9	NO														
84	5,32	184	-11,2	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	16,9	-9,4	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	21,5	-11,9	11,9	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	14,8	-8,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	12,7	-7,1	7,1	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
8	11,08	197	-9,3	NO	4,5	0,0	-6,2	1,0	95,7	13,1								
9	11,08	198	-16,1	NO	6,0	32,5	-19,9	10,9	95,7	13,1								
10	11,08	199	-16,5	NO	2,2	27,0	-19,1	9,9	95,7	13,1								
11	11,08	200	-15,8	NO	0,1	23,3	-18,0	9,2	95,7	13,1								
12	11,08	201	-15,9	NO	1,0	24,5	-18,2	9,4	95,7	13,1								
13	11,08	202	-12,2	NO	3,4	19,6	-13,0	6,2	95,7	13,1								
14	11,08	203	-6,2	NO	0,3	14,4	-9,7	6,3	95,7	13,1								
15	11,08	204	-3,1	NO	0,0	15,9	-9,7	8,0	95,7	13,1								
16	11,08	205	-7,4	NO	0,3	18,5	-12,4	8,3	95,7	13,1		1,1	2,0	-4,2	0,1	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	16,0	-8,9	8,9	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	15,0	-8,3	8,3	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1		0,0	4,3	-2,4	2,4	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1		0,0	7,1	-3,9	3,9	95,7	13,1	
22	11,08	211	-16,4	NO	1,7	34,3	-15,5	9,4	95,7	13,1		2,3	6,0	-6,4	0,3	95,7	13,1	
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	12,8	-7,1	1,6	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	13,6	-7,5	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	14,4	-8,0	2,5	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1		0,0	3,2	-1,8	1,8	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	9,4	-5,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	1,6	-0,9	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	4,4	-4,9	4,9	95,7	13,1	
35	11,08	219	-12,0	NO	3,0	4,6	-7,4	0,1	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	8,3	-4,6	4,6	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	2,7	-1,5	1,5	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	4,4	-2,7	2,7	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-11,6	NO	2,5	5,5	-6,9	0,4	95,7	13,1		2,2	0,0	-6,7	0,2	95,7	13,1	
142	7,24	261	-7,7	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 18 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							---------- kg/cmq ----------							---------- kg/cmq ----------				
126	7,24	49	-8,8	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-64,7	NO								0,6	14,5	-37,6	1,6	95,7	13,1	
4	3,40	73	-62,5	NO								1,4	14,5	-36,2	1,5	95,7	13,1	
5	3,40	74	-64,3	NO								2,3	14,5	-37,0	1,2	95,7	13,1	
6	3,40	75	-57,8	NO								3,1	14,5	-33,3	1,2	95,7	13,1	
7	3,40	76	-4,4	NO														
8	3,40	77	-45,7	NO	1,6	28,2	-32,2	6,8	95,7	13,1		3,6	6,0	-25,5	0,1	95,7	13,1	
9	3,40	78	-59,9	NO	4,8	29,1	-38,1	4,8	95,7	13,1		1,3	6,0	-33,5	0,2	95,7	13,1	
10	3,40	79	-79,5	NO	1,9	30,9	-49,4	0,0	95,7	13,1	11,0	2,4	14,5	-45,2	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-76,4	NO	2,3	29,5	-47,3	4,8	95,7	13,1		3,5	14,5	-43,3	0,9	95,7	13,1	
12	3,40	81	-79,0	NO	2,6	31,9	-49,3	5,4	95,7	13,1		4,5	14,5	-44,6	0,7	95,7	13,1	
13	3,40	82	-82,2	NO	0,8	20,7	-48,2	2,6	95,7	13,1		6,1	14,5	-46,1	0,5	95,7	13,1	
14	3,40	83	-14,5	NO	2,1	2,4	-8,1	0,0	95,7	13,1								
15	3,40	84	-37,1	NO	2,3	18,8	-24,1	3,5	95,7	13,1								
16	3,40	85	-50,6	NO	2,7	24,3	-32,6	4,4	95,7	13,1		0,1	9,5	-29,1	0,9	95,7	13,1	
17	3,40	86	-52,7	NO	1,9	28,4	-35,4	6,1	95,7	13,1		2,0	9,5	-29,9	0,6	95,7	13,1	
18	3,40	87	-49,6	NO	2,0	28,2	-33,9	6,3	95,7	13,1		3,3	9,5	-28,0	0,4	95,7	13,1	
19	3,40	88	-52,2	NO	2,2	29,5	-35,5	6,5	95,7	13,1		4,5	9,5	-29,3	0,3	95,7	13,1	
20	3,40	89	-45,5	NO	1,0	19,5	-28,9	0,0	95,7	13,1	11,0	4,0	9,5	-25,6	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-20,3	NO	2,2	1,2	-11,3	0,0	95,7	13,1								
22	3,40	91	-50,3	NO	1,2	9,5	-19,1	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-16,5	NO								4,6	9,5	-9,9	0,7	95,7	13,1	
25	3,40	94	-17,5	NO								5,8	9,5	-10,1	0,4	95,7	13,1	

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 18 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq
26	3,40	95	-19,5	NO								7,0	9,5	-11,0	0,2	95,7	13,1	
27	3,40	96	-30,1	NO								5,3	9,5	-17,0	0,3	95,7	13,1	
28	3,40	97	-12,3	NO														
29	3,40	98	-10,5	NO														
30	3,40	99	-29,5	NO														
125	3,40	101	-53,3	NO														
135	3,40	105	-112,4	NO														
138	3,40	106	58,0	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	45,1	NO														
126	3,40	112	-9,4	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-29,5	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-33,7	NO	7,1	29,4	-24,9	6,2	95,7	13,1		1,4	9,6	-19,8	1,1	95,7	13,1	
4	7,24	141	-32,6	NO	7,0	28,2	-24,0	0,0	95,7	13,1	33,0	1,9	9,6	-19,1	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-33,9	NO	7,1	29,4	-25,0	0,0	95,7	13,1	44,0	2,4	9,6	-19,7	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-27,7	NO	6,7	24,6	-20,2	0,0	95,7	13,1	44,0	2,6	9,7	-16,3	0,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-3,8	NO	5,7	0,0	-4,4	2,3	95,7	13,1		1,9	0,0	-2,6	0,5	95,7	13,1	
8	7,24	145	-17,4	NO	4,8	23,5	-16,3	6,6	95,7	13,1								
9	7,24	146	-31,9	NO	8,2	29,3	-23,6	5,8	95,7	13,1		1,6	5,9	-18,1	0,3	95,7	13,1	
10	7,24	147	-36,1	NO	8,5	40,8	-30,6	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-35,2	NO	8,5	38,1	-28,9	9,4	95,7	13,1								
12	7,24	149	-36,4	NO	8,4	40,5	-30,6	10,4	95,7	13,1								
13	7,24	150	-43,1	NO	9,9	32,4	-29,3	5,3	95,7	13,1								
14	7,24	151	-9,1	NO	5,3	0,0	-6,4	1,3	95,7	13,1								
15	7,24	152	-19,9	NO	7,1	28,5	-18,6	7,5	95,7	13,1								
16	7,24	153	-22,7	NO	6,8	17,0	-14,8	2,2	95,7	13,1								
17	7,24	154	-25,5	NO	7,0	20,3	-17,3	3,1	95,7	13,1		1,6	4,4	-14,3	0,2	95,7	13,1	
18	7,24	155	-24,2	NO	6,8	19,4	-16,4	3,0	95,7	13,1		1,1	4,4	-13,7	0,2	95,7	13,1	
19	7,24	156	-24,4	NO	6,8	21,8	-17,5	4,0	95,7	13,1		0,6	8,8	-14,9	1,4	95,7	13,1	
20	7,24	157	-20,1	NO	5,6	38,0	-24,4	2,2	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	-2,6	NO	4,7	0,0	-3,4	0,0	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-26,6	NO	16,8	43,8	-16,1	0,0	95,7	13,1	29,4	4,5	9,8	-10,2	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	18,1	-10,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	11,3	-6,3	0,7	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	20,1	-11,2	0,2	95,7	13,1	11,0	0,0	12,9	-7,1	1,6	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	20,1	-11,2	0,2	95,7	13,1	11,0	0,0	14,5	-8,0	2,5	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-8,1	NO	2,8	19,6	-11,9	0,0	95,7	13,1	22,1	0,6	19,3	-12,9	0,0	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-4,0	NO	1,3	0,0	-2,4	0,0	95,7	13,1	11,0	1,6	15,6	-8,9	1,2	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-14,4	NO	7,7	18,3	-11,2	3,1	95,7	13,1		1,4	4,7	-8,4	0,4	95,7	13,1	
31	7,24	168	-15,3	NO								0,3	0,0	-17,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-27,8	NO								0,1	4,6	-23,8	0,6	95,7	13,1	
35	7,24	170	-41,6	NO	0,6	4,8	-25,5	0,3	95,7	13,1								
125	7,24	172	-12,2	NO														
135	7,24	176	-33,5	NO														
138	7,24	177	-6,7	NO														
84	5,32	184	-5,6	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	10,0	-5,6	5,6	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	16,7	-9,3	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	22,4	-12,4	12,4	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	21,5	-11,9	11,9	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	22,4	-12,4	12,4	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	17,8	-9,9	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	3,2	-1,8	0,0	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
8	11,08	197	-7,8	NO	1,0	26,6	-16,5	12,2	95,7	13,1								
9	11,08	198	-16,8	NO	4,2	21,9	-15,6	6,2	95,7	13,1								
10	11,08	199	-16,6	NO	0,1	24,5	-18,9	9,7	95,7	13,1								
11	11,08	200	-15,9	NO	1,0	23,3	-17,5	8,7	95,7	13,1								
12	11,08	201	-16,4	NO	2,2	25,7	-18,4	9,3	95,7	13,1								
13	11,08	202	-24,0	NO	5,4	19,6	-17,0	3,7	95,7	13,1								
14	11,08	203	-7,2	NO	3,7	0,0	-4,8	0,9	95,7	13,1								
15	11,08	204	-7,9	NO	0,6	13,3	-9,6	5,2	95,7	13,1								
16	11,08	205	-4,0	NO	0,5	11,1	-7,1	4,9	95,7	13,1		0,2	0,0	-2,2	0,0	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	14,1	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	14,0	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	11,2	-6,2	6,2	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	2,4	-1,3	1,3	95,7	13,1	
22	11,08	211	-16,0	NO	0,5	36,7	-16,7	10,8	95,7	13,1		2,0	7,2	-6,5	0,6	95,7	13,1	
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	13,6	-7,5	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	4,8	-2,7	0,0	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	3,2	-1,8	1,8	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	10,3	-5,7	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	3,2	-1,8	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	14,8	-16,5	5,4	95,7	13,1	11,0	0,0	4,4	-4,8	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	4,4	-4,9	4,9	95,7	13,1	
35	11,08	219	-19,8	NO	3,8	9,2	-12,8	0,8	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	12,4	-6,9	6,9	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	4,1	-2,3	2,3	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	2,7	-1,5	1,5	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	4,5	-2,5	2,5	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	4,7	-2,6	2,6	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 18 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq
9	12,88	260	-12,3	NO	2,0	9,6	-8,9	2,1	95,7	13,1		2,3	0,0	-7,1	0,2	95,7	13,1	
142	7,24	261	19,3	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 19 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq
126	7,24	49	-38,6	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-55,8	NO								7,6	14,5	-31,5	0,5	95,7	13,1	
4	3,40	73	-54,2	NO								8,2	14,5	-30,5	0,4	95,7	13,1	
5	3,40	74	-56,0	NO								8,3	14,5	-31,5	0,4	95,7	13,1	
6	3,40	75	-38,8	NO								9,3	14,5	-21,9	0,4	95,7	13,1	
7	3,40	76	-26,1	NO														
8	3,40	77	-22,0	NO	1,2	18,8	-17,6	5,4	95,7	13,1		14,6	8,0	-13,2	1,0	95,7	13,1	
9	3,40	78	-58,1	NO	0,2	24,3	-37,1	4,8	95,7	13,1		8,2	6,0	-32,3	0,0	95,7	13,1	
10	3,40	79	-81,5	NO	3,7	32,1	-50,2	0,0	95,7	13,1	11,0	8,8	14,5	-45,5	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-78,4	NO	3,1	29,5	-48,0	4,5	95,7	13,1		11,7	14,5	-43,6	0,1	95,7	13,1	
12	3,40	81	-83,2	NO	2,9	29,5	-50,5	4,3	95,7	13,1		14,7	14,5	-46,2	0,0	95,7	13,1	
13	3,40	82	-54,3	NO	4,7	24,4	-33,7	3,5	95,7	13,1		17,2	14,5	-30,3	0,1	95,7	13,1	
14	3,40	83	-20,6	NO	1,8	1,2	-11,5	0,0	95,7	13,1								
15	3,40	84	-54,2	NO	1,6	18,8	-32,9	2,8	95,7	13,1								
16	3,40	85	-50,3	NO	0,3	24,3	-33,3	5,3	95,7	13,1		2,9	9,5	-28,4	0,5	95,7	13,1	
17	3,40	86	-56,2	NO	1,2	29,7	-37,9	6,6	95,7	13,1		5,9	9,5	-31,4	0,1	95,7	13,1	
18	3,40	87	-51,5	NO	0,7	27,0	-34,7	6,1	95,7	13,1		4,9	9,5	-28,8	0,2	95,7	13,1	
19	3,40	88	-52,6	NO	0,6	28,2	-35,8	6,6	95,7	13,1		4,5	9,5	-29,5	0,3	95,7	13,1	
20	3,40	89	-45,1	NO	1,4	22,0	-29,5	0,0	95,7	13,1	11,0	14,0	9,5	-25,3	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-40,2	NO	0,7	4,9	-22,6	0,2	95,7	13,1								
22	3,40	91	-48,2	NO	1,3	4,7	-18,0	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-23,2	NO								15,1	9,5	-13,6	0,7	95,7	13,1	
25	3,40	94	-22,2	NO								15,0	9,5	-13,1	0,7	95,7	13,1	
26	3,40	95	-22,1	NO								15,1	9,5	-13,0	0,7	95,7	13,1	
27	3,40	96	-37,1	NO								6,6	9,5	-20,8	0,1	95,7	13,1	
28	3,40	97	-30,4	NO														
29	3,40	98	-100,0	NO														
30	3,40	99	-43,9	NO														
125	3,40	101	-57,8	NO														
135	3,40	105	-19,9	NO														
138	3,40	106	14,5	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	42,5	NO														
126	3,40	112	-49,1	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	12,5	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-28,0	NO	6,6	31,9	-23,8	8,3	95,7	13,1		3,1	0,0	-15,7	0,2	95,7	13,1	
4	7,24	141	-26,2	NO	6,5	31,9	-23,1	0,0	95,7	13,1	33,0	2,9	0,0	-14,7	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-27,4	NO	6,6	33,1	-24,2	0,0	95,7	13,1	44,0	3,4	0,0	-15,4	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-20,9	NO	6,1	23,2	-16,9	0,0	95,7	13,1	44,0	2,9	0,0	-11,8	0,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-14,3	NO	6,5	17,9	-11,5	3,5	95,7	13,1		7,2	0,0	-9,6	1,7	95,7	13,1	
8	7,24	145	-17,1	NO	0,5	0,0	-9,5	0,0	95,7	13,1								
9	7,24	146	-32,4	NO	2,7	29,1	-26,2	8,2	95,7	13,1		10,7	33,5	-24,5	6,5	95,7	13,1	
10	7,24	147	-37,8	NO	6,1	43,3	-33,7	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-37,6	NO	5,7	36,8	-30,7	9,8	95,7	13,1								
12	7,24	149	-40,2	NO	5,5	38,1	-32,4	10,1	95,7	13,1								
13	7,24	150	-24,8	NO	7,6	30,6	-21,5	7,7	95,7	13,1								
14	7,24	151	-5,7	NO	2,2	9,7	-6,1	2,9	95,7	13,1								
15	7,24	152	-25,8	NO	2,7	19,0	-18,7	4,4	95,7	13,1								
16	7,24	153	-27,3	NO	2,6	24,0	-21,7	6,5	95,7	13,1								
17	7,24	154	-30,9	NO	6,7	21,1	-20,3	3,1	95,7	13,1		10,6	25,7	-20,6	3,4	95,7	13,1	
18	7,24	155	-28,2	NO	6,0	18,7	-18,4	2,7	95,7	13,1		11,4	25,7	-19,0	3,3	95,7	13,1	
19	7,24	156	-28,1	NO	5,6	18,7	-18,5	2,9	95,7	13,1		12,1	25,7	-18,7	3,1	95,7	13,1	
20	7,24	157	-15,8	NO	5,4	19,0	-13,1	0,0	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	-18,0	NO	3,9	28,9	-19,7	0,0	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-21,4	NO	4,8	7,5	-8,0	0,0	95,7	13,1	29,4	21,6	50,2	-15,3	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	16,1	-9,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	31,6	-17,6	12,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	14,1	-7,8	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	31,6	-17,6	12,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	14,1	-7,8	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	31,6	-17,6	12,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-14,2	NO	0,7	14,0	-12,3	0,0	95,7	13,1	22,1	15,2	53,2	-25,4	6,5	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-14,4	NO	0,9	1,2	-8,0	0,0	95,7	13,1	11,0	15,3	26,3	-11,3	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-26,2	NO	0,8	9,8	-16,1	1,5	95,7	13,1		8,7	32,9	-22,6	8,0	95,7	13,1	
31	7,24	168	-16,2	NO								1,4	18,0	-29,5	0,4	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-19,4	NO								0,4	0,0	-16,2	0,0	95,7	13,1	
35	7,24	170	-24,9	NO	3,1	14,4	-17,7	2,7	95,7	13,1								
125	7,24	172	4,0	NO														
135	7,24	176	-4,1	NO														
138	7,24	177	-23,4	NO														
84	5,32	184	-5,5	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	15,9	-8,9	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 19 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							kg/cmq							kg/cmq				
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	22,4	-12,4	12,4	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	20,5	-11,4	11,4	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	14,8	-8,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	12,7	-7,1	7,1	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
8	11,08	197	-12,4	NO	2,5	4,4	-7,1	0,2	95,7	13,1								
9	11,08	198	-19,8	NO	4,9	18,5	-14,9	3,9	95,7	13,1								
10	11,08	199	-18,2	NO	1,1	22,1	-17,8	7,7	95,7	13,1								
11	11,08	200	-18,9	NO	0,5	19,6	-17,1	6,6	95,7	13,1								
12	11,08	201	-20,9	NO	1,2	20,8	-18,1	6,5	95,7	13,1								
13	11,08	202	-12,8	NO	4,0	15,9	-11,0	4,0	95,7	13,1								
14	11,08	203	1,9	NO	2,8	7,2	-2,0	3,0	95,7	13,1								
15	11,08	204	-6,0	NO	0,4	8,9	-6,7	3,3	95,7	13,1								
16	11,08	205	-9,6	NO	0,3	13,9	-10,7	5,3	95,7	13,1		5,5	4,4	-5,4	0,1	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	14,1	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	22,3	-12,4	12,4	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	12,2	-6,8	6,8	95,7	13,1		0,0	22,3	-12,4	12,4	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	22,3	-12,4	12,4	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1		0,0	17,0	-9,5	9,5	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	7,3	-4,1	4,1	95,7	13,1		0,0	18,6	-10,3	10,3	95,7	13,1	
22	11,08	211	-7,4	NO	0,4	9,8	-5,1	2,4	95,7	13,1		5,9	28,9	-10,0	7,3	95,7	13,1	
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	1,9	-1,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,0	-15,0	9,5	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	1,9	-1,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,0	-15,0	9,5	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	22,6	-12,5	12,5	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	4,7	-2,6	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	24,2	-13,4	7,9	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	6,5	-7,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	4,4	-4,8	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
35	11,08	219	-14,6	NO	1,6	13,8	-13,0	4,2	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	8,3	-4,6	4,6	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	2,7	-1,5	1,5	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	4,5	-2,5	2,5	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	4,7	-2,6	2,6	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-17,9	NO	0,8	6,9	-11,0	1,1	95,7	13,1		1,5	0,0	-10,0	0,1	95,7	13,1	
142	7,24	261	24,9	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 20 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							kg/cmq							kg/cmq				
126	7,24	49	12,4	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-74,3	NO								9,9	14,5	-41,4	0,2	95,7	13,1	
4	3,40	73	-72,0	NO								10,4	14,5	-40,2	0,1	95,7	13,1	
5	3,40	74	-73,5	NO								11,0	14,5	-40,9	0,1	95,7	13,1	
6	3,40	75	-62,6	NO								12,0	14,5	-34,8	0,1	95,7	13,1	
7	3,40	76	-23,7	NO														
8	3,40	77	-40,1	NO	2,4	0,0	-22,3	0,1	95,7	13,1		1,7	6,0	-22,5	0,3	95,7	13,1	
9	3,40	78	-53,4	NO	2,1	19,4	-32,5	2,8	95,7	13,1		3,1	4,0	-29,7	0,0	95,7	13,1	
10	3,40	79	-82,9	NO	6,4	34,6	-50,9	0,0	95,7	13,1	11,0	11,2	14,5	-46,1	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-82,0	NO	5,0	29,5	-49,3	3,7	95,7	13,1		17,1	14,5	-45,6	0,0	95,7	13,1	
12	3,40	81	-86,7	NO	3,9	30,7	-52,4	4,2	95,7	13,1		18,1	14,5	-48,2	0,1	95,7	13,1	
13	3,40	82	-72,5	NO	5,8	24,4	-42,8	2,5	95,7	13,1		21,2	14,5	-40,6	0,3	95,7	13,1	
14	3,40	83	-52,0	NO	3,1	6,1	-29,0	0,1	95,7	13,1								
15	3,40	84	-50,0	NO	9,0	9,4	-27,8	0,0	95,7	13,1								
16	3,40	85	-43,1	NO	5,1	34,0	-32,0	8,1	95,7	13,1		1,6	9,5	-24,7	0,8	95,7	13,1	
17	3,40	86	-52,2	NO	4,9	33,4	-36,0	6,9	95,7	13,1		9,0	9,5	-29,0	0,0	95,7	13,1	
18	3,40	87	-43,0	NO	3,4	28,2	-30,2	6,3	95,7	13,1		9,0	9,5	-23,9	0,0	95,7	13,1	
19	3,40	88	-43,6	NO	2,9	28,2	-30,7	6,5	95,7	13,1		9,5	9,5	-24,2	0,0	95,7	13,1	
20	3,40	89	-38,3	NO	3,7	22,0	-25,3	0,0	95,7	13,1	11,0	14,6	9,5	-21,6	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-15,9	NO	2,3	0,0	-9,0	0,2	95,7	13,1								
22	3,40	91	-59,5	NO	24,9	0,0	-25,4	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-11,4	NO								8,6	9,5	-6,4	0,0	95,7	13,1	
25	3,40	94	-8,2	NO								8,4	9,5	-4,6	0,1	95,7	13,1	
26	3,40	95	-7,4	NO								8,4	9,5	-4,2	0,1	95,7	13,1	
27	3,40	96	-9,8	NO								8,6	9,5	-5,5	0,0	95,7	13,1	
28	3,40	97	-15,2	NO														
29	3,40	98	21,3	NO														
30	3,40	99	-7,9	NO														
125	3,40	101	56,0	NO														
135	3,40	105	16,1	NO														
138	3,40	106	-46,3	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	-101,1	NO														
126	3,40	112	14,4	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-38,8	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 20 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-40,8	NO	4,5	25,8	-27,7	5,0	95,7	13,1		8,1	43,2	-33,9	11,2	95,7	13,1	
4	7,24	141	-38,8	NO	4,8	23,3	-25,7	0,0	95,7	13,1	33,0	8,2	57,6	-40,3	2,2	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-39,4	NO	4,9	24,5	-26,4	0,0	95,7	13,1	44,0	8,0	62,4	-43,1	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-30,6	NO	3,9	17,2	-19,8	0,0	95,7	13,1	44,0	7,4	67,7	-43,1	4,1	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-10,1	NO	1,3	0,0	-5,7	0,1	95,7	13,1		12,3	31,3	-13,7	8,1	95,7	13,1	
8	7,24	145	-18,0	NO	0,7	0,0	-10,0	0,0	95,7	13,1								
9	7,24	146	-26,2	NO	0,8	38,7	-29,6	15,0	95,7	13,1		7,6	18,5	-16,7	2,2	95,7	13,1	
10	7,24	147	-36,0	NO	1,9	42,0	-34,4	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-37,6	NO	1,7	35,6	-32,0	11,1	95,7	13,1								
12	7,24	149	-39,5	NO	1,7	36,8	-33,4	11,4	95,7	13,1								
13	7,24	150	-38,9	NO	2,7	28,2	-28,6	7,0	95,7	13,1								
14	7,24	151	-26,8	NO	1,1	12,2	-17,1	2,2	95,7	13,1								
15	7,24	152	-23,3	NO	5,3	34,4	-23,9	11,0	95,7	13,1								
16	7,24	153	-21,8	NO	4,1	33,6	-23,5	11,4	95,7	13,1								
17	7,24	154	-19,7	NO	6,3	25,0	-17,2	6,2	95,7	13,1		5,9	22,5	-16,2	5,3	95,7	13,1	
18	7,24	155	-15,6	NO	6,0	20,2	-13,4	4,7	95,7	13,1		5,8	22,5	-14,6	5,9	95,7	13,1	
19	7,24	156	-15,8	NO	6,0	21,1	-13,9	5,1	95,7	13,1		5,6	22,5	-14,7	6,0	95,7	13,1	
20	7,24	157	-11,2	NO	5,0	16,9	-10,4	0,0	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	-1,1	NO	3,5	43,3	-22,4	10,8	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-30,7	NO	17,2	82,5	-30,5	0,0	95,7	13,1	29,4	7,0	4,8	-11,4	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	34,3	-19,0	8,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	24,2	-13,4	2,4	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	28,2	-15,7	4,6	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-2,9	NO	0,6	20,0	-11,6	0,0	95,7	13,1	22,1	5,6	0,0	-4,0	0,0	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-3,3	NO	1,0	19,5	-11,2	0,0	95,7	13,1	11,0	6,0	0,0	-4,4	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-10,5	NO	7,4	11,0	-6,4	0,6	95,7	13,1		1,3	0,0	-5,9	0,1	95,7	13,1	
31	7,24	168	-11,9	NO								0,5	13,5	-22,5	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-19,0	NO								0,8	0,0	-15,9	0,0	95,7	13,1	
35	7,24	170	-17,0	NO	0,5	9,6	-12,7	2,4	95,7	13,1								
125	7,24	172	-11,7	NO														
135	7,24	176	17,8	NO														
138	7,24	177	4,2	NO														
84	5,32	184	-12,0	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	9,1	-5,1	5,1	95,7	13,1		0,0	6,4	-3,6	3,6	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	14,8	-8,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	22,6	-12,5	7,0	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	20,5	-11,4	11,4	95,7	13,1		0,0	22,8	-12,7	12,7	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	19,6	-10,9	10,9	95,7	13,1		0,0	22,8	-12,7	12,7	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	20,5	-11,4	11,4	95,7	13,1		0,0	22,8	-12,7	12,7	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	14,1	-7,8	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,0	-15,0	9,5	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	20,8	-11,6	11,6	95,7	13,1	
8	11,08	197	-6,5	NO	1,8	4,4	-4,1	0,5	95,7	13,1								
9	11,08	198	-11,3	NO	4,5	13,9	-9,2	3,0	95,7	13,1								
10	11,08	199	-14,8	NO	1,0	16,0	-13,4	5,1	95,7	13,1								
11	11,08	200	-16,6	NO	0,1	14,7	-13,9	4,7	95,7	13,1								
12	11,08	201	-18,9	NO	1,0	14,7	-14,5	4,0	95,7	13,1								
13	11,08	202	-20,8	NO	4,1	15,9	-14,5	3,0	95,7	13,1								
14	11,08	203	-13,8	NO	0,9	1,2	-7,7	0,0	95,7	13,1								
15	11,08	204	-4,8	NO	0,3	12,2	-8,0	5,4	95,7	13,1								
16	11,08	205	-6,0	NO	0,5	18,5	-11,8	8,5	95,7	13,1		4,0	15,7	-8,4	5,0	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	15,0	-8,3	8,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	12,2	-6,8	6,8	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	14,0	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	7,3	-4,1	4,1	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
22	11,08	211	-18,2	NO	0,0	35,5	-16,9	10,2	95,7	13,1		5,6	4,7	-6,7	0,0	95,7	13,1	
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	3,9	-2,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	7,5	-4,1	4,1	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	9,4	-5,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	4,4	-4,9	4,9	95,7	13,1	
35	11,08	219	-13,0	NO	3,1	4,6	-8,0	0,1	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	19,5	-10,8	10,8	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	6,9	-3,8	3,8	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	1,4	-0,8	0,8	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	4,4	-2,7	2,7	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-3,9	NO	0,8	6,9	-4,6	2,5	95,7	13,1		6,2	0,0	-4,7	2,5	95,7	13,1	
142	7,24	261	-43,6	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 21 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq
126	7,24	49	-23,8	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-64,7	NO								0,0	14,5	-37,7	1,7	95,7	13,1	
4	3,40	73	-62,0	NO								0,9	14,5	-36,0	1,6	95,7	13,1	
5	3,40	74	-65,5	NO								1,9	14,5	-37,7	1,3	95,7	13,1	
6	3,40	75	-46,2	NO								2,5	14,5	-27,3	1,6	95,7	13,1	
7	3,40	76	-31,7	NO														
8	3,40	77	-20,5	NO	0,1	4,7	-11,9	0,6	95,7	13,1		4,8	6,0	-11,4	0,0	95,7	13,1	
9	3,40	78	-56,5	NO	0,8	18,3	-34,2	2,8	95,7	13,1		3,3	6,0	-31,5	0,1	95,7	13,1	
10	3,40	79	-82,4	NO	4,3	33,4	-50,9	0,0	95,7	13,1	11,0	1,7	14,5	-46,9	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-76,0	NO	3,4	30,7	-47,1	4,9	95,7	13,1		0,5	14,5	-43,6	1,4	95,7	13,1	
12	3,40	81	-79,4	NO	3,2	30,7	-48,9	4,8	95,7	13,1		0,6	14,5	-45,4	1,3	95,7	13,1	
13	3,40	82	-54,2	NO	5,7	25,6	-33,8	3,6	95,7	13,1		1,6	14,5	-31,7	1,6	95,7	13,1	
14	3,40	83	-42,0	NO	4,0	3,6	-23,3	0,0	95,7	13,1								
15	3,40	84	-55,7	NO	3,5	14,1	-32,0	1,1	95,7	13,1								
16	3,40	85	-46,1	NO	1,4	29,1	-32,9	7,2	95,7	13,1		1,4	9,5	-26,4	0,8	95,7	13,1	
17	3,40	86	-57,3	NO	3,1	32,1	-38,6	6,8	95,7	13,1		1,2	9,5	-32,5	0,7	95,7	13,1	
18	3,40	87	-51,1	NO	2,8	28,2	-34,2	5,8	95,7	13,1		0,1	9,5	-29,3	0,9	95,7	13,1	
19	3,40	88	-55,4	NO	2,7	29,5	-36,8	6,0	95,7	13,1		1,5	9,5	-31,4	0,6	95,7	13,1	
20	3,40	89	-40,3	NO	3,6	23,2	-26,8	0,0	95,7	13,1	11,0	2,4	9,5	-23,0	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-31,7	NO	1,1	3,6	-17,7	0,1	95,7	13,1								
22	3,40	91	-57,4	NO	10,6	0,0	-22,0	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-18,2	NO								3,7	9,5	-11,0	0,9	95,7	13,1	
25	3,40	94	-14,9	NO								2,2	9,5	-9,9	1,6	95,7	13,1	
26	3,40	95	-12,8	NO								0,9	9,5	-9,5	2,4	95,7	13,1	
27	3,40	96	-22,1	NO								4,7	9,5	-12,9	0,6	95,7	13,1	
28	3,40	97	-29,1	NO														
29	3,40	98	-36,4	NO														
30	3,40	99	-22,5	NO														
125	3,40	101	-36,6	NO														
135	3,40	105	82,2	NO														
138	3,40	106	-57,0	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	-11,0	NO														
126	3,40	112	-47,9	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-15,0	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-34,0	NO	7,1	30,7	-25,6	6,7	95,7	13,1		1,1	9,6	-20,0	1,1	95,7	13,1	
4	7,24	141	-32,0	NO	7,0	29,4	-24,2	0,0	95,7	13,1	33,0	0,7	14,4	-20,6	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-34,0	NO	7,1	31,9	-26,1	0,0	95,7	13,1	44,0	0,2	14,4	-21,7	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-25,1	NO	6,2	23,2	-18,7	0,0	95,7	13,1	44,0	0,0	14,5	-17,6	0,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-14,0	NO	6,5	19,1	-11,9	4,1	95,7	13,1		1,3	7,2	-9,0	1,2	95,7	13,1	
8	7,24	145	-16,9	NO	4,7	0,0	-10,1	0,7	95,7	13,1								
9	7,24	146	-30,5	NO	8,0	38,7	-27,5	10,6	95,7	13,1		1,4	11,8	-18,8	1,8	95,7	13,1	
10	7,24	147	-37,4	NO	8,5	47,0	-34,1	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-34,9	NO	8,4	39,3	-29,4	10,0	95,7	13,1								
12	7,24	149	-35,9	NO	8,5	41,7	-31,0	11,0	95,7	13,1								
13	7,24	150	-24,2	NO	9,2	31,8	-21,0	7,5	95,7	13,1								
14	7,24	151	-17,9	NO	5,9	19,5	-14,0	4,0	95,7	13,1								
15	7,24	152	-25,0	NO	7,4	25,8	-19,3	5,4	95,7	13,1								
16	7,24	153	-23,8	NO	6,8	33,6	-22,9	9,7	95,7	13,1								
17	7,24	154	-27,4	NO	7,0	23,4	-19,5	4,2	95,7	13,1		1,7	4,4	-15,4	0,1	95,7	13,1	
18	7,24	155	-24,3	NO	6,8	19,4	-16,5	3,0	95,7	13,1		2,0	4,4	-13,7	0,1	95,7	13,1	
19	7,24	156	-26,1	NO	7,0	21,1	-17,9	3,4	95,7	13,1		2,3	4,4	-14,6	0,1	95,7	13,1	
20	7,24	157	-13,4	NO	5,3	16,1	-10,8	0,0	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	-14,1	NO	5,6	38,5	-22,6	3,7	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-29,2	NO	17,1	47,5	-17,9	0,0	95,7	13,1	29,4	1,7	14,7	-12,6	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	26,2	-14,6	3,5	95,7	13,1	11,0	0,0	8,0	-4,5	0,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	20,1	-11,2	0,2	95,7	13,1	11,0	0,0	4,8	-2,7	0,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	22,2	-12,3	1,3	95,7	13,1	11,0	0,0	3,2	-1,8	0,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-8,5	NO	1,3	18,0	-11,9	0,0	95,7	13,1	22,1	8,3	9,7	-4,8	0,0	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-12,2	NO	2,9	17,0	-11,9	0,0	95,7	13,1	11,0	9,0	3,6	-7,9	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-14,1	NO	7,7	15,9	-9,9	2,1	95,7	13,1		0,3	9,4	-10,3	2,5	95,7	13,1	
31	7,24	168	-12,0	NO								0,2	9,0	-18,5	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-16,3	NO								0,8	0,0	-13,7	0,0	95,7	13,1	
35	7,24	170	-16,1	NO	0,1	4,8	-10,5	0,8	95,7	13,1								
125	7,24	172	4,3	NO														
135	7,24	176	10,1	NO														
138	7,24	177	-26,8	NO														
84	5,32	184	-12,1	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	15,9	-8,9	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	21,5	-11,9	11,9	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	14,8	-8,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	12,7	-7,1	7,1	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
8	11,08	197	-9,5	NO	4,5	0,0	-6,3	1,0	95,7	13,1								
9	11,08	198	-16,3	NO	6,0	32,5	-19,9	10,8	95,7	13,1								
10	11,08	199	-16,6	NO	2,3	27,0	-19,1	9,8	95,7	13,1								
11	11,08	200	-15,9	NO	0,1	23,3	-18,0	9,2	95,7	13,1								
12	11,08	201	-16,0	NO	1,0	24,5	-18,3	9,4	95,7	13,1								
13	11,08	202	-12,2	NO	3,4	19,6	-13,0	6,2	95,7	13,1								
14	11,08	203	-6,1	NO	0,3	14,4	-9,7	6,3	95,7	13,1								
15	11,08	204	-2,8	NO	0,0	15,9	-9,6	8,1	95,7	13,1								
16	11,08	205	-7,6	NO	0,3	18,5	-12,5	8,2	95,7	13,1		1,1	2,0	-4,3	0,1	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	16,9	-9,4	9,4	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	15,0	-8,3	8,3	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1		0,0	4,3	-2,4	2,4	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1		0,0	7,1	-3,9	3,9	95,7	13,1	
22	11,08	211	-16,3	NO	1,8	34,3	-15,4	9,4	95,7	13,1		2,4	6,0	-6,3	0,3	95,7	13,1	

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 21 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	12,8	-7,1	1,6	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	13,6	-7,5	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	14,4	-8,0	2,5	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1		0,0	3,2	-1,8	1,8	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	9,4	-5,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	1,6	-0,9	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	4,4	-4,9	4,9	95,7	13,1	
35	11,08	219	-12,0	NO	3,0	4,6	-7,4	0,1	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	8,3	-4,6	4,6	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	2,7	-1,5	1,5	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	4,4	-2,7	2,7	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-11,7	NO	2,5	5,5	-6,9	0,4	95,7	13,1		1,9	0,0	-6,7	0,2	95,7	13,1	
142	7,24	261	-5,8	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 22 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt
126	7,24	49	-9,5	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-64,4	NO								1,0	14,5	-37,3	1,5	95,7	13,1	
4	3,40	73	-62,5	NO								2,1	14,5	-36,0	1,3	95,7	13,1	
5	3,40	74	-64,1	NO								3,1	14,5	-36,7	1,1	95,7	13,1	
6	3,40	75	-58,0	NO								4,2	14,5	-33,2	1,0	95,7	13,1	
7	3,40	76	-3,0	NO														
8	3,40	77	-48,5	NO	2,5	32,9	-35,1	8,2	95,7	13,1		4,2	6,0	-27,0	0,0	95,7	13,1	
9	3,40	78	-60,1	NO	6,0	34,0	-39,5	6,1	95,7	13,1		1,6	6,0	-33,5	0,2	95,7	13,1	
10	3,40	79	-79,4	NO	3,3	32,1	-49,3	0,0	95,7	13,1	11,0	3,0	14,5	-45,0	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-76,4	NO	3,7	30,7	-47,2	4,8	95,7	13,1		4,3	14,5	-43,2	0,7	95,7	13,1	
12	3,40	81	-78,9	NO	3,9	33,2	-49,2	5,4	95,7	13,1		5,6	14,5	-44,4	0,6	95,7	13,1	
13	3,40	82	-82,8	NO	2,3	19,5	-47,9	1,9	95,7	13,1		7,5	14,5	-46,3	0,3	95,7	13,1	
14	3,40	83	-11,7	NO	3,5	1,2	-6,7	0,2	95,7	13,1								
15	3,40	84	-36,7	NO	3,7	23,5	-25,2	4,8	95,7	13,1								
16	3,40	85	-50,7	NO	3,6	24,3	-32,2	4,1	95,7	13,1		0,3	9,5	-29,0	0,9	95,7	13,1	
17	3,40	86	-52,1	NO	2,9	29,7	-35,2	6,3	95,7	13,1		2,8	9,5	-29,4	0,5	95,7	13,1	
18	3,40	87	-49,0	NO	3,0	28,2	-33,1	5,9	95,7	13,1		4,4	9,5	-27,5	0,3	95,7	13,1	
19	3,40	88	-51,5	NO	3,2	30,7	-35,2	6,6	95,7	13,1		6,0	9,5	-28,7	0,1	95,7	13,1	
20	3,40	89	-45,8	NO	2,0	18,3	-28,3	0,0	95,7	13,1	11,0	5,4	9,5	-25,6	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-20,9	NO	1,6	0,0	-11,7	0,1	95,7	13,1								
22	3,40	91	-50,9	NO	3,0	9,5	-19,1	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-17,0	NO								5,6	9,5	-9,9	0,5	95,7	13,1	
25	3,40	94	-18,4	NO								7,2	9,5	-10,4	0,2	95,7	13,1	
26	3,40	95	-20,8	NO								8,9	9,5	-11,6	0,0	95,7	13,1	
27	3,40	96	-31,7	NO								6,5	9,5	-17,8	0,2	95,7	13,1	
28	3,40	97	-11,6	NO														
29	3,40	98	-10,6	NO														
30	3,40	99	-30,2	NO														
125	3,40	101	-54,6	NO														
135	3,40	105	-108,0	NO														
138	3,40	106	54,9	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	48,6	NO														
126	3,40	112	-10,7	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-31,0	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-33,4	NO	7,1	30,7	-25,3	6,8	95,7	13,1		1,5	9,6	-19,6	1,0	95,7	13,1	
4	7,24	141	-32,6	NO	7,0	29,4	-24,5	0,0	95,7	13,1	33,0	2,0	9,6	-19,1	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-33,8	NO	7,1	30,7	-25,5	0,0	95,7	13,1	44,0	2,5	9,6	-19,6	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-27,6	NO	6,7	25,8	-20,7	0,0	95,7	13,1	44,0	2,8	4,8	-15,4	0,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-3,8	NO	5,7	0,0	-4,4	2,3	95,7	13,1		1,8	0,0	-2,5	0,4	95,7	13,1	
8	7,24	145	-17,2	NO	4,7	28,2	-18,7	9,1	95,7	13,1								
9	7,24	146	-32,0	NO	8,2	31,7	-24,7	6,9	95,7	13,1		1,6	5,9	-18,1	0,3	95,7	13,1	
10	7,24	147	-36,2	NO	8,5	42,0	-31,2	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-35,3	NO	8,4	40,5	-30,1	10,5	95,7	13,1								
12	7,24	149	-36,5	NO	8,5	43,0	-31,8	11,5	95,7	13,1								
13	7,24	150	-43,1	NO	10,0	34,9	-30,3	6,3	95,7	13,1								

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 22 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							---------- kg/cmq ----------							---------- kg/cmq ----------				
14	7,24	151	-8,7	NO	5,3	0,0	-6,2	1,4	95,7	13,1								
15	7,24	152	-20,4	NO	7,2	28,5	-18,8	7,4	95,7	13,1								
16	7,24	153	-22,5	NO	6,8	18,5	-15,3	2,8	95,7	13,1								
17	7,24	154	-25,5	NO	7,0	21,1	-17,6	3,5	95,7	13,1		1,6	4,4	-14,3	0,2	95,7	13,1	
18	7,24	155	-24,2	NO	6,8	20,2	-16,7	3,3	95,7	13,1		1,1	8,8	-14,7	1,2	95,7	13,1	
19	7,24	156	-24,4	NO	6,8	22,6	-17,9	4,3	95,7	13,1		0,7	8,8	-14,9	1,4	95,7	13,1	
20	7,24	157	-20,1	NO	5,6	42,7	-27,0	4,7	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	-3,0	NO	4,7	0,0	-3,6	0,0	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-26,4	NO	16,8	53,5	-19,3	0,0	95,7	13,1	29,4	4,5	9,8	-10,1	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	20,1	-11,2	0,2	95,7	13,1	11,0	0,0	12,9	-7,1	1,6	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	22,2	-12,3	1,3	95,7	13,1	11,0	0,0	16,1	-8,9	3,4	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	22,2	-12,3	1,3	95,7	13,1	11,0	0,0	19,3	-10,7	5,2	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-8,2	NO	2,8	24,5	-14,6	0,0	95,7	13,1	22,1	0,9	19,3	-12,8	0,0	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-4,2	NO	1,3	0,0	-2,5	0,0	95,7	13,1	11,0	1,4	20,4	-11,7	3,9	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-14,2	NO	7,6	20,8	-12,2	4,3	95,7	13,1		1,3	4,7	-8,3	0,4	95,7	13,1	
31	7,24	168	-15,3	NO								0,3	0,0	-17,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-27,8	NO								0,2	4,6	-23,8	0,6	95,7	13,1	
35	7,24	170	-41,7	NO	0,6	4,8	-25,5	0,3	95,7	13,1								
125	7,24	172	-12,6	NO														
135	7,24	176	-33,6	NO														
138	7,24	177	-5,4	NO														
84	5,32	184	-4,4	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	10,9	-6,1	6,1	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	17,6	-9,8	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	22,4	-12,4	12,4	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	21,5	-11,9	11,9	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	22,4	-12,4	12,4	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	17,8	-9,9	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	3,2	-1,8	0,0	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
8	11,08	197	-7,8	NO	1,0	26,6	-16,5	12,2	95,7	13,1								
9	11,08	198	-16,8	NO	4,2	21,9	-15,6	6,2	95,7	13,1								
10	11,08	199	-16,7	NO	0,2	23,3	-18,3	9,0	95,7	13,1								
11	11,08	200	-16,0	NO	1,1	24,5	-18,2	9,3	95,7	13,1								
12	11,08	201	-16,5	NO	2,2	25,7	-18,4	9,2	95,7	13,1								
13	11,08	202	-24,0	NO	5,5	19,6	-17,0	3,6	95,7	13,1								
14	11,08	203	-7,0	NO	3,7	0,0	-4,8	0,9	95,7	13,1								
15	11,08	204	-8,2	NO	0,6	13,3	-9,7	5,1	95,7	13,1								
16	11,08	205	-3,7	NO	0,5	11,1	-7,0	5,0	95,7	13,1		0,2	0,0	-2,1	0,0	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	14,1	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	14,0	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	11,2	-6,2	6,2	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	3,5	-2,0	2,0	95,7	13,1	
22	11,08	211	-15,9	NO	0,4	36,7	-16,7	10,8	95,7	13,1		1,9	7,2	-6,5	0,6	95,7	13,1	
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	13,6	-7,5	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	6,4	-3,6	0,0	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	1,6	-0,9	0,0	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	3,2	-1,8	1,8	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	10,3	-5,7	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	3,2	-1,8	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	14,8	-16,5	5,4	95,7	13,1	11,0	0,0	4,4	-4,8	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	4,4	-4,9	4,9	95,7	13,1	
35	11,08	219	-19,8	NO	3,8	9,2	-12,9	0,8	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	12,4	-6,9	6,9	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	4,1	-2,3	2,3	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	2,7	-1,5	1,5	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	4,5	-2,5	2,5	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	4,7	-2,6	2,6	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-12,3	NO	2,0	9,6	-8,9	2,0	95,7	13,1		2,4	0,0	-7,1	0,2	95,7	13,1	
142	7,24	261	19,0	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 23 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							---------- kg/cmq ----------							---------- kg/cmq ----------				
126	7,24	49	-37,1	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-56,2	NO								8,6	14,5	-31,5	0,3	95,7	13,1	
4	3,40	73	-54,3	NO								9,1	14,5	-30,5	0,3	95,7	13,1	
5	3,40	74	-56,1	NO								9,5	14,5	-31,4	0,2	95,7	13,1	
6	3,40	75	-37,7	NO								10,2	14,5	-21,2	0,3	95,7	13,1	
7	3,40	76	-26,3	NO														
8	3,40	77	-20,6	NO	1,6	18,8	-16,9	5,4	95,7	13,1		14,5	8,0	-12,5	1,0	95,7	13,1	
9	3,40	78	-58,2	NO	0,4	20,8	-35,9	3,6	95,7	13,1		10,1	6,0	-32,5	0,2	95,7	13,1	
10	3,40	79	-80,9	NO	4,5	32,1	-49,7	0,0	95,7	13,1	11,0	11,7	14,5	-45,0	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-78,0	NO	3,8	29,5	-47,6	4,3	95,7	13,1		15,7	14,5	-43,3	0,0	95,7	13,1	
12	3,40	81	-82,9	NO	3,1	29,5	-50,3	4,3	95,7	13,1		16,7	14,5	-46,1	0,0	95,7	13,1	
13	3,40	82	-55,5	NO	5,0	24,4	-34,2	3,4	95,7	13,1		19,7	14,5	-31,1	0,3	95,7	13,1	
14	3,40	83	-20,9	NO	1,9	1,2	-11,6	0,0	95,7	13,1								
15	3,40	84	-54,3	NO	2,0	18,8	-32,8	2,7	95,7	13,1								
16	3,40	85	-49,8	NO	0,6	24,3	-32,9	5,2	95,7	13,1		5,5	9,5	-27,8	0,2	95,7	13,1	
17	3,40	86	-56,5	NO	1,1	29,7	-38,0	6,6	95,7	13,1		7,5	9,5	-31,4	0,0	95,7	13,1	
18	3,40	87	-51,8	NO	0,8	27,0	-34,9	6,1	95,7	13,1		7,2	9,5	-28,9	0,1	95,7	13,1	
19	3,40	88	-52,6	NO	0,6	28,2	-35,8	6,6	95,7	13,1		7,2	9,5	-29,3	0,1	95,7	13,1	
20	3,40	89	-45,3	NO	1,4	22,0	-29,5	0,0	95,7	13,1	11,0	14,8	9,5	-25,5	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-40,1	NO	0,9	4,9	-22,5	0,2	95,7	13,1								
22	3,40	91	-50,1	NO	1,4	4,7	-18,6	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-23,3	NO								15,1	9,5	-13,6	0,7	95,7	13,1	
25	3,40	94	-22,2	NO								15,0	9,5	-13,1	0,7	95,7	13,1	

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 23 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq
26	3,40	95	-22,1	NO								15,0	9,5	-13,0	0,7	95,7	13,1	
27	3,40	96	-36,6	NO								7,9	9,5	-20,4	0,0	95,7	13,1	
28	3,40	97	-30,2	NO														
29	3,40	98	-92,4	NO														
30	3,40	99	-42,3	NO														
125	3,40	101	-65,3	NO														
135	3,40	105	-35,5	NO														
138	3,40	106	19,7	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	53,2	NO														
126	3,40	112	-45,3	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	14,7	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-28,4	NO	6,7	33,1	-24,6	8,8	95,7	13,1		2,1	0,0	-15,9	0,1	95,7	13,1	
4	7,24	141	-26,5	NO	6,5	33,1	-23,9	0,0	95,7	13,1	33,0	2,0	0,0	-14,8	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-27,6	NO	6,6	33,1	-24,3	0,0	95,7	13,1	44,0	2,3	0,0	-15,4	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-20,4	NO	6,0	24,4	-17,3	0,0	95,7	13,1	44,0	2,2	0,0	-11,4	0,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-14,1	NO	6,5	19,1	-12,0	4,1	95,7	13,1		5,9	0,0	-9,0	1,2	95,7	13,1	
8	7,24	145	-17,1	NO	0,6	0,0	-9,5	0,0	95,7	13,1								
9	7,24	146	-32,5	NO	2,2	29,1	-26,5	8,4	95,7	13,1		9,5	33,5	-25,2	7,1	95,7	13,1	
10	7,24	147	-37,1	NO	5,5	43,3	-33,7	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-37,0	NO	5,0	36,8	-30,7	10,2	95,7	13,1								
12	7,24	149	-39,7	NO	4,9	38,1	-32,5	10,4	95,7	13,1								
13	7,24	150	-26,4	NO	6,9	30,6	-22,4	7,7	95,7	13,1								
14	7,24	151	-5,8	NO	2,2	11,0	-6,7	3,5	95,7	13,1								
15	7,24	152	-25,4	NO	2,8	19,0	-18,5	4,4	95,7	13,1								
16	7,24	153	-26,6	NO	2,2	24,0	-21,6	6,8	95,7	13,1								
17	7,24	154	-31,2	NO	6,5	20,3	-20,3	2,9	95,7	13,1		8,9	25,7	-21,4	4,1	95,7	13,1	
18	7,24	155	-28,5	NO	5,6	17,9	-18,4	2,6	95,7	13,1		9,0	25,7	-20,1	4,3	95,7	13,1	
19	7,24	156	-28,2	NO	5,1	18,7	-18,7	3,0	95,7	13,1		9,1	25,7	-19,9	4,3	95,7	13,1	
20	7,24	157	-16,0	NO	5,4	19,0	-13,2	0,0	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	-17,8	NO	3,6	28,9	-19,8	0,0	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-23,2	NO	3,7	9,7	-9,1	0,0	95,7	13,1	29,4	19,3	48,9	-16,1	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	16,1	-9,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	31,6	-17,6	12,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	14,1	-7,8	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	31,6	-17,6	12,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	14,1	-7,8	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	31,6	-17,6	12,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-13,4	NO	0,7	14,0	-12,0	0,0	95,7	13,1	22,1	13,2	58,0	-28,9	10,4	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-14,2	NO	0,9	1,2	-7,9	0,0	95,7	13,1	11,0	15,0	26,3	-11,4	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-24,6	NO	0,9	9,8	-15,3	1,6	95,7	13,1		6,3	32,9	-23,1	9,5	95,7	13,1	
31	7,24	168	-15,7	NO								1,1	13,5	-25,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-19,6	NO								0,1	0,0	-16,4	0,0	95,7	13,1	
35	7,24	170	-25,8	NO	2,4	14,4	-18,5	2,9	95,7	13,1								
125	7,24	172	-3,6	NO														
135	7,24	176	-7,2	NO														
138	7,24	177	-20,1	NO														
84	5,32	184	-5,6	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	15,9	-8,9	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	22,4	-12,4	12,4	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	20,5	-11,4	11,4	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	14,8	-8,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	12,7	-7,1	7,1	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
8	11,08	197	-12,4	NO	2,6	4,4	-7,0	0,2	95,7	13,1								
9	11,08	198	-19,7	NO	4,9	18,5	-14,8	3,9	95,7	13,1								
10	11,08	199	-17,6	NO	1,1	22,1	-17,5	7,8	95,7	13,1								
11	11,08	200	-18,3	NO	0,5	19,6	-16,8	6,7	95,7	13,1								
12	11,08	201	-20,4	NO	1,2	19,6	-17,3	6,0	95,7	13,1								
13	11,08	202	-14,1	NO	4,1	14,7	-11,0	3,2	95,7	13,1								
14	11,08	203	1,4	NO	2,7	7,2	-2,1	2,9	95,7	13,1								
15	11,08	204	-5,7	NO	0,4	8,9	-6,5	3,4	95,7	13,1								
16	11,08	205	-8,7	NO	0,4	13,9	-10,3	5,5	95,7	13,1		5,1	4,4	-4,9	0,0	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	14,1	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	20,7	-11,5	11,5	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	12,2	-6,8	6,8	95,7	13,1		0,0	20,7	-11,5	11,5	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	22,3	-12,4	12,4	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1		0,0	17,0	-9,5	9,5	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	7,3	-4,1	4,1	95,7	13,1		0,0	18,6	-10,3	10,3	95,7	13,1	
22	11,08	211	-8,9	NO	0,6	7,4	-4,7	1,4	95,7	13,1		6,5	28,9	-10,1	6,8	95,7	13,1	
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	1,9	-1,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,0	-15,0	9,5	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	1,9	-1,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,0	-15,0	9,5	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	17,7	-9,9	9,9	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	4,7	-2,6	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	17,7	-9,8	4,3	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	6,5	-7,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	4,4	-4,8	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
35	11,08	219	-14,8	NO	2,0	9,2	-10,7	1,8	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	8,3	-4,6	4,6	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	2,7	-1,5	1,5	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	4,5	-2,5	2,5	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	4,7	-2,6	2,6	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 23 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							kg/cmq							kg/cmq				
9	12,88	260	-17,9	NO	0,8	6,9	-11,0	1,1	95,7	13,1		1,5	0,0	-10,0	0,1	95,7	13,1	
142	7,24	261	28,7	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 24 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							kg/cmq							kg/cmq				
126	7,24	49	11,3	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-74,1	NO								10,5	14,5	-41,3	0,1	95,7	13,1	
4	3,40	73	-72,1	NO								11,6	14,5	-40,1	0,1	95,7	13,1	
5	3,40	74	-73,4	NO								12,5	14,5	-40,8	0,0	95,7	13,1	
6	3,40	75	-63,6	NO								13,8	14,5	-35,3	0,0	95,7	13,1	
7	3,40	76	-23,2	NO														
8	3,40	77	-39,7	NO	2,9	0,0	-22,2	0,1	95,7	13,1		2,0	6,0	-22,3	0,2	95,7	13,1	
9	3,40	78	-53,6	NO	2,7	19,4	-32,4	2,7	95,7	13,1		4,1	4,0	-29,8	0,0	95,7	13,1	
10	3,40	79	-83,2	NO	7,0	35,8	-51,2	0,0	95,7	13,1	11,0	13,5	14,5	-46,2	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-82,2	NO	5,2	29,5	-49,4	3,7	95,7	13,1		18,3	14,5	-45,8	0,1	95,7	13,1	
12	3,40	81	-87,0	NO	4,0	30,7	-52,5	4,2	95,7	13,1		19,7	14,5	-48,5	0,2	95,7	13,1	
13	3,40	82	-71,2	NO	6,0	24,4	-42,0	2,5	95,7	13,1		23,2	14,5	-40,1	0,6	95,7	13,1	
14	3,40	83	-51,4	NO	3,2	6,1	-28,7	0,1	95,7	13,1								
15	3,40	84	-50,4	NO	9,1	9,4	-28,0	0,0	95,7	13,1								
16	3,40	85	-43,2	NO	5,7	34,0	-31,8	7,8	95,7	13,1		2,6	9,5	-24,6	0,6	95,7	13,1	
17	3,40	86	-52,0	NO	5,0	34,6	-36,4	7,4	95,7	13,1		9,7	9,5	-28,9	0,0	95,7	13,1	
18	3,40	87	-42,8	NO	3,5	28,2	-30,1	6,3	95,7	13,1		10,0	9,5	-23,8	0,0	95,7	13,1	
19	3,40	88	-43,2	NO	3,0	28,2	-30,5	6,5	95,7	13,1		10,9	9,5	-24,0	0,0	95,7	13,1	
20	3,40	89	-38,8	NO	3,9	22,0	-25,5	0,0	95,7	13,1	11,0	15,7	9,5	-22,1	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-15,2	NO	2,6	0,0	-8,7	0,2	95,7	13,1								
22	3,40	91	-59,2	NO	25,0	0,0	-25,3	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-11,7	NO								8,4	9,5	-6,5	0,1	95,7	13,1	
25	3,40	94	-8,2	NO								8,4	9,5	-4,6	0,1	95,7	13,1	
26	3,40	95	-7,4	NO								8,4	9,5	-4,2	0,1	95,7	13,1	
27	3,40	96	-10,4	NO								10,3	9,5	-5,8	0,0	95,7	13,1	
28	3,40	97	-15,8	NO														
29	3,40	98	19,4	NO														
30	3,40	99	-7,4	NO														
125	3,40	101	56,0	NO														
135	3,40	105	19,5	NO														
138	3,40	106	-48,7	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	-101,0	NO														
126	3,40	112	11,7	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-38,4	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-40,5	NO	5,1	25,8	-27,3	4,8	95,7	13,1		7,2	48,0	-36,6	14,1	95,7	13,1	
4	7,24	141	-38,8	NO	5,3	24,5	-25,9	0,0	95,7	13,1	33,0	7,1	57,6	-40,8	2,8	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-39,3	NO	5,4	25,8	-26,6	0,0	95,7	13,1	44,0	6,5	62,4	-43,8	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-31,3	NO	4,4	17,2	-19,9	0,0	95,7	13,1	44,0	5,7	67,7	-44,2	4,8	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-9,8	NO	1,6	0,0	-5,6	0,1	95,7	13,1		11,5	31,3	-14,1	8,6	95,7	13,1	
8	7,24	145	-18,1	NO	1,2	0,0	-10,1	0,0	95,7	13,1								
9	7,24	146	-26,4	NO	1,5	38,7	-29,3	14,6	95,7	13,1		6,4	18,5	-17,3	2,6	95,7	13,1	
10	7,24	147	-36,3	NO	1,2	42,0	-34,9	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-37,7	NO	1,0	35,6	-32,4	11,4	95,7	13,1								
12	7,24	149	-39,7	NO	1,0	36,8	-33,8	11,7	95,7	13,1								
13	7,24	150	-37,8	NO	2,1	28,2	-28,4	7,4	95,7	13,1								
14	7,24	151	-26,2	NO	1,0	12,2	-16,9	2,3	95,7	13,1								
15	7,24	152	-23,1	NO	4,5	34,4	-24,2	11,4	95,7	13,1								
16	7,24	153	-22,0	NO	3,9	33,6	-23,7	11,5	95,7	13,1								
17	7,24	154	-19,7	NO	6,3	25,0	-17,2	6,2	95,7	13,1		5,2	22,5	-16,5	5,6	95,7	13,1	
18	7,24	155	-15,6	NO	5,9	20,2	-13,4	4,7	95,7	13,1		4,9	22,5	-15,1	6,4	95,7	13,1	
19	7,24	156	-15,6	NO	5,9	21,8	-14,2	5,5	95,7	13,1		4,3	20,9	-14,6	5,9	95,7	13,1	
20	7,24	157	-11,6	NO	5,0	17,7	-11,0	0,0	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	-0,4	NO	2,8	43,3	-22,6	11,4	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-30,3	NO	16,5	81,2	-30,2	0,0	95,7	13,1	29,4	5,4	4,8	-11,2	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	34,3	-19,0	8,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	24,2	-13,4	2,4	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	28,2	-15,7	4,6	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-3,5	NO	0,6	20,0	-11,8	0,0	95,7	13,1	22,1	3,6	0,0	-3,2	0,0	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-3,8	NO	1,0	19,5	-11,4	0,0	95,7	13,1	11,0	3,9	0,0	-3,4	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-11,2	NO	7,4	11,0	-6,8	0,6	95,7	13,1		0,9	0,0	-6,3	0,0	95,7	13,1	
31	7,24	168	-12,1	NO								0,6	13,5	-22,5	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-19,5	NO								0,8	0,0	-16,3	0,0	95,7	13,1	
35	7,24	170	-17,2	NO	0,8	9,6	-12,7	2,2	95,7	13,1								
125	7,24	172	-9,5	NO														
135	7,24	176	17,5	NO														
138	7,24	177	2,3	NO														
84	5,32	184	-11,9	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	10,0	-5,6	5,6	95,7	13,1		0,0	6,4	-3,6	3,6	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	15,8	-8,8	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	21,0	-11,6	6,1	95,7	13,1	5,5

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 24 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							---------- kg/cmq ----------							---------- kg/cmq ----------				
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	20,5	-11,4	11,4	95,7	13,1		0,0	22,8	-12,7	12,7	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	19,6	-10,9	10,9	95,7	13,1		0,0	22,8	-12,7	12,7	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	21,5	-11,9	11,9	95,7	13,1		0,0	22,8	-12,7	12,7	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	14,1	-7,8	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,0	-15,0	9,5	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	19,2	-10,7	10,7	95,7	13,1	
8	11,08	197	-6,8	NO	1,6	8,9	-6,4	2,6	95,7	13,1								
9	11,08	198	-11,5	NO	4,4	13,9	-9,3	3,0	95,7	13,1								
10	11,08	199	-15,2	NO	1,0	14,7	-13,0	4,5	95,7	13,1								
11	11,08	200	-16,7	NO	0,2	14,7	-13,9	4,7	95,7	13,1								
12	11,08	201	-19,0	NO	1,1	13,5	-14,0	3,4	95,7	13,1								
13	11,08	202	-19,6	NO	4,1	14,7	-13,5	2,6	95,7	13,1								
14	11,08	203	-13,1	NO	0,8	1,2	-7,3	0,0	95,7	13,1								
15	11,08	204	-4,7	NO	0,3	10,3	-7,0	4,4	95,7	13,1								
16	11,08	205	-6,0	NO	0,4	18,5	-11,9	8,5	95,7	13,1		4,1	13,7	-7,3	3,9	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	15,0	-8,3	8,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	12,2	-6,8	6,8	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	14,0	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	6,4	-3,6	3,6	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
22	11,08	211	-17,6	NO	0,1	34,3	-16,3	9,8	95,7	13,1		5,0	4,7	-6,5	0,0	95,7	13,1	
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	3,9	-2,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	7,5	-4,1	4,1	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	9,4	-5,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	4,4	-4,9	4,9	95,7	13,1	
35	11,08	219	-13,0	NO	2,9	9,2	-9,4	1,5	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	19,5	-10,8	10,8	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	6,9	-3,8	3,8	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	1,4	-0,8	0,8	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-4,4	NO	0,6	6,9	-4,9	2,5	95,7	13,1		5,7	0,0	-4,6	2,2	95,7	13,1	
142	7,24	261	-43,6	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 25 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							---------- kg/cmq ----------							---------- kg/cmq ----------				
126	7,24	49	-6,5	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-66,5	NO								2,1	14,5	-38,2	1,2	95,7	13,1	
4	3,40	73	-64,6	NO								3,9	14,5	-36,8	0,9	95,7	13,1	
5	3,40	74	-68,4	NO								5,6	14,5	-38,7	0,6	95,7	13,1	
6	3,40	75	-48,3	NO								7,2	14,5	-27,4	0,6	95,7	13,1	
7	3,40	76	-37,0	NO														
8	3,40	77	-27,7	NO	0,5	4,7	-15,7	0,3	95,7	13,1		1,6	6,0	-15,7	0,4	95,7	13,1	
9	3,40	78	-56,0	NO	1,5	18,3	-33,7	2,6	95,7	13,1		1,4	6,0	-31,3	0,2	95,7	13,1	
10	3,40	79	-82,5	NO	3,4	33,4	-51,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,7	14,5	-47,1	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-76,9	NO	2,6	29,5	-47,4	4,7	95,7	13,1		2,7	14,5	-43,7	1,0	95,7	13,1	
12	3,40	81	-80,6	NO	2,4	30,7	-49,7	5,0	95,7	13,1		4,8	14,5	-45,4	0,6	95,7	13,1	
13	3,40	82	-60,4	NO	4,8	25,6	-37,1	3,6	95,7	13,1		6,8	14,5	-34,1	0,5	95,7	13,1	
14	3,40	83	-55,6	NO	3,2	4,9	-30,9	0,0	95,7	13,1								
15	3,40	84	-52,5	NO	3,2	14,1	-30,4	1,2	95,7	13,1								
16	3,40	85	-45,6	NO	1,1	29,1	-32,7	7,4	95,7	13,1		0,0	9,5	-26,4	1,0	95,7	13,1	
17	3,40	86	-59,4	NO	2,8	32,1	-39,7	6,7	95,7	13,1		3,5	9,5	-33,3	0,3	95,7	13,1	
18	3,40	87	-52,8	NO	2,6	28,2	-35,1	5,8	95,7	13,1		6,1	9,5	-29,5	0,1	95,7	13,1	
19	3,40	88	-56,1	NO	2,5	29,5	-37,2	6,0	95,7	13,1		8,5	9,5	-31,1	0,0	95,7	13,1	
20	3,40	89	-39,3	NO	3,3	23,2	-26,5	0,0	95,7	13,1	11,0	8,7	9,5	-21,9	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-20,8	NO	1,0	2,4	-11,6	0,1	95,7	13,1								
22	3,40	91	-59,4	NO	11,3	0,0	-22,8	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-13,6	NO								3,6	9,5	-8,8	1,2	95,7	13,1	
25	3,40	94	-9,9	NO								6,0	9,5	-6,1	0,6	95,7	13,1	
26	3,40	95	-7,9	NO								7,5	9,5	-4,7	0,3	95,7	13,1	
27	3,40	96	-16,6	NO								7,0	9,5	-9,4	0,2	95,7	13,1	
28	3,40	97	-18,7	NO														
29	3,40	98	-13,7	NO														
30	3,40	99	-19,4	NO														
125	3,40	101	9,9	NO														
135	3,40	105	50,1	NO														
138	3,40	106	-51,2	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	-50,7	NO														
126	3,40	112	-15,8	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-24,8	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 25 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-35,3	NO	7,1	29,4	-25,6	6,0	95,7	13,1		2,1	19,2	-23,5	3,9	95,7	13,1	
4	7,24	141	-34,0	NO	7,1	27,0	-24,0	0,0	95,7	13,1	33,0	1,8	19,2	-22,9	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-36,2	NO	7,2	29,4	-26,0	0,0	95,7	13,1	44,0	1,6	24,0	-26,1	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-24,8	NO	6,3	22,0	-18,0	0,0	95,7	13,1	44,0	0,9	29,0	-24,0	0,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-15,9	NO	6,7	14,4	-10,5	1,7	95,7	13,1		5,0	31,3	-19,7	10,9	95,7	13,1	
8	7,24	145	-16,7	NO	4,7	0,0	-9,9	0,7	95,7	13,1								
9	7,24	146	-29,4	NO	7,8	38,7	-27,2	10,9	95,7	13,1		1,0	5,9	-16,8	0,4	95,7	13,1	
10	7,24	147	-36,8	NO	8,5	44,5	-32,7	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-34,5	NO	8,4	38,1	-28,6	9,5	95,7	13,1								
12	7,24	149	-35,4	NO	8,4	40,5	-30,2	10,5	95,7	13,1								
13	7,24	150	-28,4	NO	9,3	30,6	-22,1	6,3	95,7	13,1								
14	7,24	151	-27,9	NO	6,4	18,3	-17,9	2,4	95,7	13,1								
15	7,24	152	-24,9	NO	7,4	24,6	-18,7	4,9	95,7	13,1								
16	7,24	153	-23,7	NO	6,8	33,6	-22,9	9,7	95,7	13,1								
17	7,24	154	-26,3	NO	6,9	23,4	-19,0	4,4	95,7	13,1		0,2	6,4	-15,4	0,8	95,7	13,1	
18	7,24	155	-22,9	NO	6,7	19,4	-15,9	3,1	95,7	13,1		0,3	12,9	-15,8	3,1	95,7	13,1	
19	7,24	156	-24,3	NO	6,8	21,1	-17,1	3,6	95,7	13,1		0,4	16,1	-17,8	4,2	95,7	13,1	
20	7,24	157	-13,2	NO	5,2	15,4	-10,4	0,0	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	-6,3	NO	5,0	38,5	-20,5	5,9	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-30,2	NO	17,2	50,0	-19,0	0,0	95,7	13,1	29,4	1,5	6,1	-11,4	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	26,2	-14,6	3,5	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	20,1	-11,2	0,2	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	22,2	-12,3	1,3	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-4,9	NO	1,2	18,0	-10,8	0,0	95,7	13,1	22,1	2,1	0,0	-3,2	0,0	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-8,0	NO	2,9	17,0	-10,4	0,0	95,7	13,1	11,0	1,9	0,0	-4,7	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-12,3	NO	7,6	17,1	-9,7	2,9	95,7	13,1		0,5	0,0	-6,8	0,0	95,7	13,1	
31	7,24	168	-11,8	NO								0,0	4,5	-14,7	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-16,5	NO								1,0	4,6	-14,4	0,7	95,7	13,1	
35	7,24	170	-16,2	NO	0,2	4,8	-10,6	0,7	95,7	13,1								
125	7,24	172	0,4	NO														
135	7,24	176	13,2	NO														
138	7,24	177	-12,5	NO														
84	5,32	184	-12,2	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	16,9	-9,4	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	4,8	-2,7	0,0	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	4,8	-2,7	2,7	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	21,5	-11,9	11,9	95,7	13,1		0,0	4,8	-2,7	2,7	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	6,4	-3,5	3,5	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	15,8	-8,8	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	3,2	-1,8	0,0	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	12,7	-7,1	7,1	95,7	13,1		0,0	4,8	-2,7	2,7	95,7	13,1	
8	11,08	197	-8,4	NO	4,4	0,0	-5,7	1,1	95,7	13,1								
9	11,08	198	-14,9	NO	5,9	32,5	-19,4	11,2	95,7	13,1								
10	11,08	199	-15,8	NO	2,3	25,8	-18,2	9,4	95,7	13,1								
11	11,08	200	-15,0	NO	0,2	23,3	-17,7	9,3	95,7	13,1								
12	11,08	201	-15,0	NO	1,0	24,5	-17,9	9,6	95,7	13,1								
13	11,08	202	-16,4	NO	3,4	19,6	-14,7	5,5	95,7	13,1								
14	11,08	203	-11,8	NO	0,1	15,6	-12,5	5,9	95,7	13,1								
15	11,08	204	-3,5	NO	0,1	15,9	-9,8	7,9	95,7	13,1								
16	11,08	205	-7,2	NO	0,3	18,5	-12,3	8,3	95,7	13,1		0,3	5,9	-5,7	1,7	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	16,0	-8,9	8,9	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	15,0	-8,3	8,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
22	11,08	211	-17,4	NO	1,5	34,3	-15,8	9,3	95,7	13,1		3,6	1,2	-6,6	0,1	95,7	13,1	
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	13,6	-7,5	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	9,4	-5,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	4,4	-4,9	4,9	95,7	13,1	
35	11,08	219	-12,1	NO	3,2	4,6	-7,5	0,1	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	8,3	-4,6	4,6	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	2,7	-1,5	1,5	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	4,4	-2,7	2,7	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-9,7	NO	2,4	5,5	-5,9	0,5	95,7	13,1		3,3	0,0	-6,0	0,6	95,7	13,1	
142	7,24	261	-26,0	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 26 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq
126	7,24	49	7,0	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-66,6	NO								1,0	14,5	-38,4	1,5	95,7	13,1	
4	3,40	73	-64,7	NO								0,8	14,5	-37,5	1,5	95,7	13,1	
5	3,40	74	-66,7	NO								0,5	14,5	-38,6	1,6	95,7	13,1	
6	3,40	75	-60,2	NO								0,3	14,5	-35,2	1,8	95,7	13,1	
7	3,40	76	-10,8	NO														
8	3,40	77	-49,8	NO	1,5	23,5	-32,3	4,6	95,7	13,1		0,0	6,0	-28,1	0,4	95,7	13,1	
9	3,40	78	-59,6	NO	4,8	29,1	-37,9	4,8	95,7	13,1		0,5	6,0	-33,4	0,3	95,7	13,1	
10	3,40	79	-80,0	NO	1,7	30,9	-49,7	0,0	95,7	13,1	11,0	0,7	14,5	-45,7	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-77,4	NO	2,2	29,5	-47,8	4,8	95,7	13,1		1,2	14,5	-44,2	1,2	95,7	13,1	
12	3,40	81	-80,3	NO	2,4	31,9	-50,0	5,4	95,7	13,1		1,7	14,5	-45,7	1,1	95,7	13,1	
13	3,40	82	-87,6	NO	0,7	20,7	-51,1	2,4	95,7	13,1		3,1	14,5	-49,5	0,8	95,7	13,1	
14	3,40	83	-31,0	NO	1,9	2,4	-17,2	0,0	95,7	13,1								
15	3,40	84	-34,5	NO	1,9	18,8	-23,0	3,8	95,7	13,1								
16	3,40	85	-50,4	NO	2,4	24,3	-32,5	4,5	95,7	13,1		1,5	9,5	-28,7	0,7	95,7	13,1	
17	3,40	86	-54,2	NO	1,6	28,4	-36,2	6,1	95,7	13,1		1,6	9,5	-30,7	0,6	95,7	13,1	
18	3,40	87	-51,5	NO	1,7	27,0	-34,4	5,8	95,7	13,1		1,5	9,5	-29,3	0,7	95,7	13,1	
19	3,40	88	-54,5	NO	1,9	29,5	-36,7	6,4	95,7	13,1		1,5	9,5	-30,9	0,6	95,7	13,1	
20	3,40	89	-42,9	NO	0,6	19,5	-27,8	0,0	95,7	13,1	11,0	1,0	9,5	-24,7	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-8,5	NO	2,1	0,0	-5,0	0,3	95,7	13,1								
22	3,40	91	-50,2	NO	0,4	9,5	-19,2	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-12,6	NO								1,5	9,5	-9,2	2,1	95,7	13,1	
25	3,40	94	-12,5	NO								2,1	9,5	-8,9	1,9	95,7	13,1	
26	3,40	95	-13,5	NO								2,6	9,5	-9,1	1,6	95,7	13,1	
27	3,40	96	-23,1	NO								5,6	9,5	-13,2	0,4	95,7	13,1	
28	3,40	97	-3,3	NO														
29	3,40	98	9,5	NO														
30	3,40	99	-25,3	NO														
125	3,40	101	-0,6	NO														
135	3,40	105	-109,3	NO														
138	3,40	106	36,9	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	-0,8	NO														
126	3,40	112	17,0	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-37,2	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-35,1	NO	7,2	30,7	-26,0	6,5	95,7	13,1		2,4	14,4	-21,6	2,1	95,7	13,1	
4	7,24	141	-34,3	NO	7,1	28,2	-24,6	0,0	95,7	13,1	33,0	2,9	19,2	-22,7	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-35,7	NO	7,2	29,4	-25,8	0,0	95,7	13,1	44,0	3,5	19,2	-23,1	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-28,7	NO	6,8	25,8	-21,2	0,0	95,7	13,1	44,0	3,9	19,3	-19,7	0,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-4,0	NO	5,9	0,0	-4,6	2,4	95,7	13,1		7,0	16,9	-6,7	4,5	95,7	13,1	
8	7,24	145	-17,4	NO	4,7	23,5	-16,3	6,7	95,7	13,1								
9	7,24	146	-31,1	NO	8,1	29,3	-23,2	5,9	95,7	13,1		0,3	4,6	-17,6	0,3	95,7	13,1	
10	7,24	147	-35,9	NO	8,5	40,8	-30,5	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-35,1	NO	8,4	38,1	-28,9	9,4	95,7	13,1								
12	7,24	149	-36,4	NO	8,5	40,5	-30,6	10,3	95,7	13,1								
13	7,24	150	-46,7	NO	10,2	32,4	-30,9	4,9	95,7	13,1								
14	7,24	151	-19,2	NO	5,8	0,0	-11,6	0,9	95,7	13,1								
15	7,24	152	-19,5	NO	7,1	28,5	-18,4	7,6	95,7	13,1								
16	7,24	153	-22,9	NO	6,8	19,2	-15,8	3,0	95,7	13,1								
17	7,24	154	-24,3	NO	6,9	20,3	-16,8	3,3	95,7	13,1		0,5	4,8	-13,9	0,4	95,7	13,1	
18	7,24	155	-22,7	NO	6,7	18,7	-15,5	2,9	95,7	13,1		1,2	6,4	-13,2	0,6	95,7	13,1	
19	7,24	156	-22,6	NO	6,7	21,8	-16,8	4,2	95,7	13,1		1,9	6,4	-13,0	0,5	95,7	13,1	
20	7,24	157	-18,8	NO	5,5	38,0	-24,0	2,5	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	4,0	NO	4,2	0,0	-1,5	0,0	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-27,7	NO	17,0	43,8	-16,3	0,0	95,7	13,1	29,4	0,9	4,8	-10,5	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	16,1	-9,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	18,1	-10,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	18,1	-10,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-3,8	NO	1,8	15,9	-9,0	0,0	95,7	13,1	22,1	7,7	4,8	-2,9	0,0	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-1,3	NO	0,4	0,0	-0,8	0,0	95,7	13,1	11,0	8,6	0,0	-5,2	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-12,0	NO	7,6	15,9	-9,0	2,3	95,7	13,1		0,4	0,0	-6,7	0,0	95,7	13,1	
31	7,24	168	-15,1	NO								0,2	0,0	-16,8	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-27,9	NO								0,3	4,6	-23,8	0,6	95,7	13,1	
35	7,24	170	-41,7	NO	0,2	4,8	-25,6	0,3	95,7	13,1								
125	7,24	172	-15,1	NO														
135	7,24	176	-28,6	NO														
138	7,24	177	13,7	NO														
84	5,32	184	-6,6	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	10,9	-6,1	6,1	95,7	13,1		0,0	3,2	-1,8	1,8	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	16,7	-9,3	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	3,2	-1,8	0,0	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	22,4	-12,4	12,4	95,7	13,1		0,0	4,8	-2,7	2,7	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	21,5	-11,9	11,9	95,7	13,1		0,0	4,8	-2,7	2,7	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	22,4	-12,4	12,4	95,7	13,1		0,0	6,4	-3,5	3,5	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	17,8	-9,9	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	9,6	-5,3	0,0	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	6,4	-3,6	3,6	95,7	13,1	
8	11,08	197	-6,8	NO	1,0	26,6	-16,2	12,4	95,7	13,1								
9	11,08	198	-15,9	NO	4,3	21,9	-15,1	6,3	95,7	13,1								
10	11,08	199	-16,0	NO	0,2	23,3	-18,0	9,1	95,7	13,1								
11	11,08	200	-15,4	NO	1,1	24,5	-18,0	9,4	95,7	13,1								
12	11,08	201	-16,0	NO	2,3	25,7	-18,2	9,3	95,7	13,1								
13	11,08	202	-26,3	NO	4,6	20,9	-18,9	4,3	95,7	13,1								
14	11,08	203	-13,8	NO	3,0	0,0	-8,0	0,3	95,7	13,1								
15	11,08	204	-8,2	NO	0,6	13,3	-9,7	5,2	95,7	13,1								
16	11,08	205	-3,8	NO	0,5	11,1	-7,0	4,9	95,7	13,1		0,2	3,9	-3,4	1,3	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	14,1	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	14,0	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	11,2	-6,2	6,2	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
22	11,08	211	-17,3	NO	0,6	41,3	-18,6	12,2	95,7	13,1		3,5	2,4	-6,4	0,0	95,7	13,1	

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 26 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	7,8	-4,3	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	9,4	-5,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	14,8	-16,5	5,4	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	4,4	-4,9	4,9	95,7	13,1	
35	11,08	219	-19,9	NO	4,0	9,2	-12,8	0,8	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	12,4	-6,9	6,9	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	4,1	-2,3	2,3	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	1,4	-0,8	0,8	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	4,5	-2,5	2,5	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	4,7	-2,6	2,6	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-10,8	NO	1,9	9,6	-8,2	2,2	95,7	13,1		3,4	0,0	-6,5	0,6	95,7	13,1	
142	7,24	261	-5,9	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 27 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt
126	7,24	49	-28,7	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-56,0	NO								7,6	14,5	-31,5	0,5	95,7	13,1	
4	3,40	73	-53,8	NO								8,4	14,5	-30,3	0,4	95,7	13,1	
5	3,40	74	-54,8	NO								9,3	14,5	-30,7	0,3	95,7	13,1	
6	3,40	75	-46,8	NO								10,6	14,5	-26,2	0,2	95,7	13,1	
7	3,40	76	-13,2	NO														
8	3,40	77	-33,1	NO	1,8	37,6	-31,1	12,8	95,7	13,1		14,8	8,0	-19,1	0,8	95,7	13,1	
9	3,40	78	-62,9	NO	4,6	34,0	-41,4	6,4	95,7	13,1		6,6	6,0	-34,9	0,0	95,7	13,1	
10	3,40	79	-81,2	NO	1,8	29,7	-49,9	0,0	95,7	13,1	11,0	9,6	14,5	-45,3	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-79,7	NO	2,3	29,5	-48,9	4,6	95,7	13,1		14,7	14,5	-44,3	0,0	95,7	13,1	
12	3,40	81	-83,1	NO	2,3	30,7	-51,0	4,9	95,7	13,1		16,8	14,5	-46,2	0,0	95,7	13,1	
13	3,40	82	-62,3	NO	0,6	22,0	-38,3	3,7	95,7	13,1		20,5	14,5	-34,9	0,3	95,7	13,1	
14	3,40	83	-9,3	NO	1,0	0,0	-5,2	0,1	95,7	13,1								
15	3,40	84	-49,2	NO	3,9	23,5	-31,2	3,8	95,7	13,1								
16	3,40	85	-55,1	NO	3,2	25,7	-35,0	4,4	95,7	13,1		2,3	9,5	-31,1	0,5	95,7	13,1	
17	3,40	86	-53,6	NO	2,4	28,4	-35,7	5,9	95,7	13,1		6,1	9,5	-29,9	0,1	95,7	13,1	
18	3,40	87	-50,5	NO	1,8	27,0	-33,8	5,8	95,7	13,1		6,7	9,5	-28,1	0,1	95,7	13,1	
19	3,40	88	-53,1	NO	1,8	29,5	-36,1	6,5	95,7	13,1		7,6	9,5	-29,6	0,0	95,7	13,1	
20	3,40	89	-46,6	NO	0,9	19,5	-29,5	0,0	95,7	13,1	11,0	14,2	9,5	-26,1	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-31,7	NO	0,7	2,4	-17,7	0,1	95,7	13,1								
22	3,40	91	-46,0	NO	11,6	9,5	-17,1	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-22,5	NO								15,1	9,5	-13,2	0,7	95,7	13,1	
25	3,40	94	-22,4	NO								15,1	9,5	-13,2	0,7	95,7	13,1	
26	3,40	95	-23,0	NO								15,1	9,5	-13,5	0,7	95,7	13,1	
27	3,40	96	-40,9	NO								8,8	9,5	-22,7	0,0	95,7	13,1	
28	3,40	97	-23,6	NO														
29	3,40	98	-88,5	NO														
30	3,40	99	-49,8	NO														
125	3,40	101	-102,0	NO														
135	3,40	105	-105,7	NO														
138	3,40	106	105,9	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	86,2	NO														
126	3,40	112	-35,8	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	0,9	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-27,3	NO	0,7	20,9	-21,1	5,9	95,7	13,1		3,2	0,0	-15,4	0,2	95,7	13,1	
4	7,24	141	-26,1	NO	0,7	19,6	-20,0	0,0	95,7	13,1	33,0	2,8	0,0	-14,7	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-26,9	NO	0,9	20,9	-20,8	0,0	95,7	13,1	44,0	2,4	0,0	-15,1	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-24,2	NO	0,3	14,6	-17,2	0,0	95,7	13,1	44,0	2,2	0,0	-13,6	0,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-8,5	NO	0,3	0,0	-4,7	0,0	95,7	13,1		5,5	0,0	-6,2	1,5	95,7	13,1	
8	7,24	145	-18,1	NO	1,3	9,4	-11,8	1,7	95,7	13,1								
9	7,24	146	-35,4	NO	4,4	23,2	-24,2	4,5	95,7	13,1		11,3	31,5	-24,8	5,1	95,7	13,1	
10	7,24	147	-38,3	NO	2,6	35,8	-32,0	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-38,6	NO	2,8	33,2	-30,7	9,3	95,7	13,1								
12	7,24	149	-40,4	NO	2,9	34,4	-32,0	9,6	95,7	13,1								
13	7,24	150	-28,6	NO	1,4	23,7	-22,7	6,8	95,7	13,1								

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 27 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							kg/cmq							kg/cmq				
14	7,24	151	-1,6	NO	0,6	0,0	-1,0	0,1	95,7	13,1								
15	7,24	152	-25,3	NO	1,8	28,5	-23,4	9,4	95,7	13,1								
16	7,24	153	-27,2	NO	6,5	17,8	-17,4	2,2	95,7	13,1								
17	7,24	154	-29,6	NO	6,2	20,3	-19,6	3,1	95,7	13,1		10,3	25,7	-20,1	3,7	95,7	13,1	
18	7,24	155	-27,5	NO	6,2	19,4	-18,2	3,0	95,7	13,1		9,6	25,7	-19,4	4,1	95,7	13,1	
19	7,24	156	-27,6	NO	6,2	21,8	-19,2	3,9	95,7	13,1		8,7	25,7	-19,8	4,5	95,7	13,1	
20	7,24	157	-20,3	NO	4,7	33,2	-22,5	0,1	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	-11,9	NO	1,4	4,8	-7,1	0,0	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-19,8	NO	5,5	53,5	-21,8	0,0	95,7	13,1	29,4	21,8	45,3	-13,1	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	22,2	-12,3	1,3	95,7	13,1	11,0	0,0	31,6	-17,6	12,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	22,2	-12,3	1,3	95,7	13,1	11,0	0,0	31,6	-17,6	12,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	22,2	-12,3	1,3	95,7	13,1	11,0	0,0	31,6	-17,6	12,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-13,5	NO	0,8	22,1	-16,2	0,0	95,7	13,1	22,1	12,3	58,0	-29,4	10,9	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-13,6	NO	0,6	0,0	-7,6	0,0	95,7	13,1	11,0	13,8	26,3	-11,7	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-27,1	NO	5,6	25,6	-21,0	5,9	95,7	13,1		10,3	32,9	-22,2	7,1	95,7	13,1	
31	7,24	168	-17,8	NO								2,0	13,5	-26,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-22,2	NO								1,2	0,0	-18,5	0,0	95,7	13,1	
35	7,24	170	-33,5	NO	4,6	14,4	-21,9	1,6	95,7	13,1								
125	7,24	172	11,8	NO														
135	7,24	176	-42,2	NO														
138	7,24	177	-15,2	NO														
84	5,32	184	-3,3	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	1,8	-1,0	1,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	12,0	-6,7	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	15,9	-8,8	8,8	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	14,9	-8,3	8,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	16,8	-9,3	9,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	10,2	-5,7	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
8	11,08	197	-12,1	NO	1,6	13,3	-10,7	4,0	95,7	13,1								
9	11,08	198	-20,9	NO	4,2	14,6	-14,0	2,4	95,7	13,1								
10	11,08	199	-19,4	NO	0,6	16,0	-15,5	4,7	95,7	13,1								
11	11,08	200	-19,8	NO	0,9	17,1	-16,1	5,1	95,7	13,1								
12	11,08	201	-21,1	NO	1,6	18,4	-16,9	5,1	95,7	13,1								
13	11,08	202	-14,5	NO	3,9	6,1	-8,2	0,2	95,7	13,1								
14	11,08	203	1,5	NO	2,4	1,2	-0,4	1,2	95,7	13,1								
15	11,08	204	-8,5	NO	0,6	13,3	-9,8	5,1	95,7	13,1								
16	11,08	205	-7,9	NO	0,8	9,3	-7,4	3,0	95,7	13,1		5,4	4,4	-4,4	0,1	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	22,3	-12,4	12,4	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	12,2	-6,8	6,8	95,7	13,1		0,0	22,3	-12,4	12,4	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	22,3	-12,4	12,4	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	10,3	-5,7	5,7	95,7	13,1		0,0	17,0	-9,5	9,5	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	18,6	-10,3	10,3	95,7	13,1	
22	11,08	211	-6,4	NO	1,4	18,4	-7,6	5,2	95,7	13,1		5,2	28,9	-10,0	7,7	95,7	13,1	
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	3,9	-2,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,0	-15,0	9,5	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	1,9	-1,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,0	-15,0	9,5	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	24,2	-13,4	13,4	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	9,4	-5,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,4	-15,2	9,7	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	11,1	-12,4	1,3	95,7	13,1	11,0	0,0	4,4	-4,8	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
35	11,08	219	-16,9	NO	1,1	13,8	-14,3	4,1	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	6,9	-3,8	3,8	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	2,7	-1,5	1,5	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	4,5	-2,5	2,5	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	4,7	-2,6	2,6	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-18,6	NO	0,1	6,9	-11,6	1,2	95,7	13,1		2,1	0,0	-10,5	0,1	95,7	13,1	
142	7,24	261	37,0	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 28 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							kg/cmq							kg/cmq				
126	7,24	49	9,9	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-72,9	NO								9,7	14,5	-40,7	0,2	95,7	13,1	
4	3,40	73	-70,9	NO								10,3	14,5	-39,5	0,1	95,7	13,1	
5	3,40	74	-73,2	NO								10,5	14,5	-40,8	0,1	95,7	13,1	
6	3,40	75	-66,1	NO								11,5	14,5	-36,8	0,1	95,7	13,1	
7	3,40	76	-17,7	NO														
8	3,40	77	-54,0	NO	0,0	9,4	-30,9	0,9	95,7	13,1		1,1	6,0	-30,2	0,2	95,7	13,1	
9	3,40	78	-59,3	NO	1,7	29,1	-38,9	6,0	95,7	13,1		4,5	6,0	-33,0	0,0	95,7	13,1	
10	3,40	79	-84,7	NO	1,9	32,1	-52,4	0,0	95,7	13,1	11,0	9,2	14,5	-47,2	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-82,8	NO	1,4	28,2	-50,4	4,4	95,7	13,1		15,2	14,5	-46,0	0,0	95,7	13,1	
12	3,40	81	-86,8	NO	1,2	29,5	-52,9	4,7	95,7	13,1		15,9	14,5	-48,2	0,0	95,7	13,1	
13	3,40	82	-81,2	NO	3,2	23,2	-47,7	2,6	95,7	13,1		16,9	14,5	-45,2	0,0	95,7	13,1	
14	3,40	83	-37,7	NO	1,0	6,1	-21,3	0,4	95,7	13,1								
15	3,40	84	-37,8	NO	4,9	14,1	-22,2	1,2	95,7	13,1								
16	3,40	85	-48,1	NO	2,2	29,1	-33,4	6,7	95,7	13,1		3,6	9,5	-27,1	0,4	95,7	13,1	
17	3,40	86	-48,6	NO	2,7	30,9	-34,2	7,2	95,7	13,1		7,9	9,5	-27,0	0,0	95,7	13,1	
18	3,40	87	-43,0	NO	1,9	25,8	-29,8	5,9	95,7	13,1		8,1	9,5	-23,9	0,0	95,7	13,1	
19	3,40	88	-44,5	NO	1,5	27,0	-31,2	6,4	95,7	13,1		8,2	9,5	-24,8	0,0	95,7	13,1	
20	3,40	89	-40,9	NO	2,6	20,7	-26,6	0,0	95,7	13,1	11,0	11,1	9,5	-22,8	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-8,0	NO	2,7	0,0	-4,9	0,5	95,7	13,1								
22	3,40	91	-53,1	NO	24,3	0,0	-23,2	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-10,4	NO								8,6	9,5	-5,8	0,0	95,7	13,1	
25	3,40	94	-8,6	NO								8,5	9,5	-4,8	0,1	95,7	13,1	

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 28 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq
26	3,40	95	-8,0	NO								8,5	9,5	-4,5	0,1	95,7	13,1	
27	3,40	96	-9,4	NO								5,9	9,5	-5,9	0,7	95,7	13,1	
28	3,40	97	-12,8	NO														
29	3,40	98	40,1	NO														
30	3,40	99	-9,6	NO														
125	3,40	101	62,8	NO														
135	3,40	105	40,1	NO														
138	3,40	106	-62,8	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	-101,0	NO														
126	3,40	112	12,6	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-49,4	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-39,0	NO	7,4	34,3	-29,3	7,6	95,7	13,1		5,8	48,0	-36,6	15,0	95,7	13,1	
4	7,24	141	-38,0	NO	7,4	29,4	-26,7	0,0	95,7	13,1	33,0	7,2	57,6	-40,5	2,9	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-39,2	NO	7,5	30,7	-27,8	0,0	95,7	13,1	44,0	8,3	62,4	-42,9	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-31,5	NO	6,9	24,6	-21,9	0,0	95,7	13,1	44,0	8,1	67,7	-43,0	3,5	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-7,8	NO	3,4	0,0	-5,1	0,7	95,7	13,1		13,0	31,3	-12,6	8,2	95,7	13,1	
8	7,24	145	-18,9	NO	4,8	9,4	-11,1	0,6	95,7	13,1								
9	7,24	146	-30,4	NO	8,0	23,2	-20,4	3,5	95,7	13,1		7,2	18,5	-19,0	2,1	95,7	13,1	
10	7,24	147	-38,3	NO	8,6	35,8	-29,2	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-38,5	NO	8,6	33,2	-28,0	6,6	95,7	13,1								
12	7,24	149	-39,6	NO	8,7	36,8	-30,1	8,1	95,7	13,1								
13	7,24	150	-43,8	NO	10,2	24,9	-26,8	2,5	95,7	13,1								
14	7,24	151	-19,2	NO	1,3	0,0	-10,7	0,0	95,7	13,1								
15	7,24	152	-19,2	NO	6,7	19,0	-14,0	3,3	95,7	13,1								
16	7,24	153	-22,3	NO	6,7	24,0	-17,6	5,2	95,7	13,1								
17	7,24	154	-18,1	NO	6,2	16,4	-12,6	2,5	95,7	13,1		6,9	22,5	-15,0	5,0	95,7	13,1	
18	7,24	155	-15,7	NO	6,0	14,8	-10,9	2,2	95,7	13,1		6,7	22,5	-14,2	5,4	95,7	13,1	
19	7,24	156	-15,3	NO	5,9	17,9	-12,2	3,7	95,7	13,1		6,9	22,5	-13,9	5,4	95,7	13,1	
20	7,24	157	-16,7	NO	5,4	28,5	-18,3	0,0	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	4,5	NO	3,0	19,2	-7,8	0,0	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-25,6	NO	0,1	52,5	-24,7	0,0	95,7	13,1	29,4	6,5	9,5	-9,6	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	30,2	-16,8	5,7	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	24,2	-13,4	2,4	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	24,2	-13,4	2,4	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-2,3	NO	0,8	20,0	-11,3	0,0	95,7	13,1	22,1	9,1	0,0	-5,7	0,0	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-2,3	NO	0,8	15,8	-9,0	0,0	95,7	13,1	11,0	9,1	0,0	-5,7	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-7,9	NO	5,5	12,2	-6,5	2,2	95,7	13,1		1,4	0,0	-4,5	0,1	95,7	13,1	
31	7,24	168	-13,7	NO								1,2	13,5	-23,2	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-26,0	NO								0,4	0,0	-21,7	0,0	95,7	13,1	
35	7,24	170	-27,4	NO	2,9	14,4	-19,2	2,6	95,7	13,1								
125	7,24	172	-25,9	NO														
135	7,24	176	38,8	NO														
138	7,24	177	10,3	NO														
84	5,32	184	-8,9	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	10,9	-6,1	6,1	95,7	13,1		0,0	4,8	-2,7	2,7	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	17,6	-9,8	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	9,7	-5,4	0,0	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	15,9	-8,8	8,8	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	22,4	-12,4	12,4	95,7	13,1		0,0	22,8	-12,7	12,7	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	22,8	-12,7	12,7	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	17,8	-9,9	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,0	-15,0	9,5	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	19,2	-10,7	10,7	95,7	13,1	
8	11,08	197	-5,1	NO	1,4	26,6	-15,5	12,7	95,7	13,1								
9	11,08	198	-14,4	NO	3,5	21,9	-14,9	7,0	95,7	13,1								
10	11,08	199	-16,9	NO	0,1	24,5	-19,1	9,7	95,7	13,1								
11	11,08	200	-17,3	NO	0,8	24,5	-18,8	9,2	95,7	13,1								
12	11,08	201	-18,8	NO	1,8	24,5	-18,9	8,4	95,7	13,1								
13	11,08	202	-22,7	NO	3,7	27,0	-20,8	8,1	95,7	13,1								
14	11,08	203	-13,8	NO	1,0	0,0	-7,7	0,0	95,7	13,1								
15	11,08	204	-7,7	NO	0,2	13,3	-9,7	5,4	95,7	13,1								
16	11,08	205	-3,9	NO	0,9	10,2	-6,3	4,2	95,7	13,1		2,2	15,7	-8,6	6,5	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	14,1	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	11,2	-6,2	6,2	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
22	11,08	211	-18,8	NO	0,2	3,7	-7,2	0,2	95,7	13,1		4,8	4,7	-7,0	0,0	95,7	13,1	
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	1,9	-1,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	1,9	-1,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	5,6	-3,1	3,1	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	6,6	-3,7	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	1,9	-2,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	4,4	-4,8	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
35	11,08	219	-15,7	NO	1,8	13,8	-13,5	3,9	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	19,5	-10,8	10,8	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	4,6	-2,6	2,6	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	5,5	-3,1	3,1	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	4,5	-2,5	2,5	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	4,7	-2,6	2,6	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	4,4	-2,7	2,7	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 28 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							kg/cmq							kg/cmq				
9	12,88	260	-6,8	NO	1,7	8,3	-6,0	2,2	95,7	13,1		7,0	0,0	-6,2	2,5	95,7	13,1	
142	7,24	261	-49,0	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 29 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							kg/cmq							kg/cmq				
126	7,24	49	-6,1	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-66,9	NO								2,9	14,5	-38,3	1,1	95,7	13,1	
4	3,40	73	-65,0	NO								5,3	14,5	-36,8	0,7	95,7	13,1	
5	3,40	74	-69,2	NO								7,7	14,5	-38,8	0,4	95,7	13,1	
6	3,40	75	-48,4	NO								9,8	14,5	-27,1	0,2	95,7	13,1	
7	3,40	76	-38,2	NO														
8	3,40	77	-24,5	NO	0,4	0,0	-13,6	0,0	95,7	13,1		1,8	6,0	-14,0	0,4	95,7	13,1	
9	3,40	78	-55,8	NO	0,2	17,1	-33,6	2,6	95,7	13,1		1,3	6,0	-31,2	0,2	95,7	13,1	
10	3,40	79	-82,8	NO	4,9	34,6	-51,3	0,0	95,7	13,1	11,0	1,6	14,5	-47,1	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-77,0	NO	4,1	30,7	-47,4	4,6	95,7	13,1		4,4	14,5	-43,5	0,7	95,7	13,1	
12	3,40	81	-80,9	NO	3,8	31,9	-49,8	4,9	95,7	13,1		7,2	14,5	-45,3	0,4	95,7	13,1	
13	3,40	82	-59,4	NO	6,4	25,6	-36,1	3,2	95,7	13,1		9,8	14,5	-33,2	0,2	95,7	13,1	
14	3,40	83	-57,2	NO	4,6	4,9	-31,8	0,0	95,7	13,1								
15	3,40	84	-53,6	NO	4,8	14,1	-30,6	0,9	95,7	13,1								
16	3,40	85	-45,5	NO	2,2	29,1	-32,2	6,9	95,7	13,1		0,1	9,5	-26,3	1,0	95,7	13,1	
17	3,40	86	-60,1	NO	4,0	32,1	-39,6	6,2	95,7	13,1		4,8	9,5	-33,6	0,2	95,7	13,1	
18	3,40	87	-52,8	NO	3,7	29,5	-35,2	5,8	95,7	13,1		8,1	9,5	-29,4	0,0	95,7	13,1	
19	3,40	88	-55,8	NO	3,7	29,5	-36,6	5,6	95,7	13,1		11,4	9,5	-31,0	0,0	95,7	13,1	
20	3,40	89	-39,5	NO	4,5	24,4	-26,6	0,0	95,7	13,1	11,0	11,1	9,5	-22,0	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-20,7	NO	1,3	2,4	-11,6	0,0	95,7	13,1								
22	3,40	91	-59,7	NO	15,7	0,0	-23,6	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-12,8	NO								5,2	9,5	-7,9	0,7	95,7	13,1	
25	3,40	94	-9,3	NO								7,3	9,5	-5,5	0,3	95,7	13,1	
26	3,40	95	-6,9	NO								8,4	9,5	-3,9	0,1	95,7	13,1	
27	3,40	96	-14,2	NO								10,0	9,5	-7,9	0,0	95,7	13,1	
28	3,40	97	-20,7	NO														
29	3,40	98	-13,9	NO														
30	3,40	99	-18,8	NO														
125	3,40	101	10,8	NO														
135	3,40	105	48,9	NO														
138	3,40	106	-49,9	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	-54,5	NO														
126	3,40	112	-15,2	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-22,8	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-35,6	NO	7,2	30,7	-26,3	6,5	95,7	13,1		2,0	19,2	-23,6	3,9	95,7	13,1	
4	7,24	141	-34,2	NO	7,1	29,4	-25,1	0,0	95,7	13,1	33,0	1,7	24,0	-25,1	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-36,7	NO	7,2	30,7	-26,7	0,0	95,7	13,1	44,0	1,4	28,8	-28,5	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-25,0	NO	6,3	23,2	-18,6	0,0	95,7	13,1	44,0	0,5	33,8	-26,7	0,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-16,4	NO	6,8	15,6	-11,2	2,1	95,7	13,1		6,1	31,3	-19,3	10,2	95,7	13,1	
8	7,24	145	-17,0	NO	4,7	0,0	-10,1	0,7	95,7	13,1								
9	7,24	146	-29,3	NO	7,9	38,7	-27,1	10,8	95,7	13,1		1,0	5,9	-16,7	0,4	95,7	13,1	
10	7,24	147	-36,7	NO	8,5	47,0	-33,8	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-34,2	NO	8,4	39,3	-29,1	10,1	95,7	13,1								
12	7,24	149	-34,9	NO	8,4	43,0	-31,2	11,8	95,7	13,1								
13	7,24	150	-28,5	NO	9,3	33,1	-23,3	7,5	95,7	13,1								
14	7,24	151	-28,2	NO	6,4	21,9	-19,5	3,8	95,7	13,1								
15	7,24	152	-24,4	NO	7,3	28,3	-20,2	6,7	95,7	13,1								
16	7,24	153	-23,9	NO	6,8	33,6	-22,9	9,7	95,7	13,1								
17	7,24	154	-26,3	NO	6,9	24,2	-19,4	4,7	95,7	13,1		0,2	9,6	-16,3	1,7	95,7	13,1	
18	7,24	155	-22,9	NO	6,7	20,2	-16,2	3,5	95,7	13,1		0,4	16,1	-17,2	4,4	95,7	13,1	
19	7,24	156	-24,3	NO	6,8	21,8	-17,5	4,0	95,7	13,1		0,6	20,9	-19,9	6,4	95,7	13,1	
20	7,24	157	-13,2	NO	5,2	16,9	-11,1	0,0	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	-5,7	NO	4,9	38,5	-20,3	6,1	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-30,3	NO	17,2	58,7	-22,0	0,0	95,7	13,1	29,4	1,5	6,1	-11,5	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	30,2	-16,8	5,7	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	24,2	-13,4	2,4	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	26,2	-14,6	3,5	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-4,7	NO	1,2	20,0	-11,9	0,0	95,7	13,1	22,1	2,5	0,0	-3,2	0,0	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-7,8	NO	2,9	21,9	-12,9	0,0	95,7	13,1	11,0	1,9	0,0	-4,6	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-12,6	NO	7,5	17,1	-9,8	2,9	95,7	13,1		0,4	0,0	-7,0	0,0	95,7	13,1	
31	7,24	168	-11,8	NO								0,1	9,0	-18,4	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-16,4	NO								1,0	4,6	-14,3	0,7	95,7	13,1	
35	7,24	170	-16,2	NO	0,2	4,8	-10,5	0,7	95,7	13,1								
125	7,24	172	0,5	NO														
135	7,24	176	13,1	NO														
138	7,24	177	-13,4	NO														
84	5,32	184	-13,1	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	16,9	-9,4	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	4,8	-2,7	0,0	95,7	13,1	5,5

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 29 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							kg/cmq							kg/cmq				
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	4,8	-2,7	2,7	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	21,5	-11,9	11,9	95,7	13,1		0,0	4,8	-2,7	2,7	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	6,4	-3,5	3,5	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	15,8	-8,8	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	4,8	-2,7	0,0	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	12,7	-7,1	7,1	95,7	13,1		0,0	6,4	-3,6	3,6	95,7	13,1	
8	11,08	197	-8,5	NO	4,5	0,0	-5,8	1,1	95,7	13,1								
9	11,08	198	-14,8	NO	5,9	32,5	-19,4	11,2	95,7	13,1								
10	11,08	199	-15,6	NO	2,3	27,0	-18,7	10,0	95,7	13,1								
11	11,08	200	-14,7	NO	0,2	23,3	-17,5	9,4	95,7	13,1								
12	11,08	201	-14,5	NO	0,9	24,5	-17,7	9,7	95,7	13,1								
13	11,08	202	-16,4	NO	3,4	19,6	-14,6	5,5	95,7	13,1								
14	11,08	203	-12,1	NO	0,1	15,6	-12,6	5,9	95,7	13,1								
15	11,08	204	-3,2	NO	0,1	15,9	-9,7	8,0	95,7	13,1								
16	11,08	205	-7,5	NO	0,3	18,5	-12,4	8,3	95,7	13,1		0,3	5,9	-5,8	1,6	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	16,0	-8,9	8,9	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	15,0	-8,3	8,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
22	11,08	211	-17,3	NO	1,5	34,3	-15,8	9,4	95,7	13,1		3,7	1,2	-6,5	0,1	95,7	13,1	
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	13,6	-7,5	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	9,4	-5,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	4,4	-4,9	4,9	95,7	13,1	
35	11,08	219	-12,1	NO	3,2	4,6	-7,4	0,1	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	8,3	-4,6	4,6	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	2,7	-1,5	1,5	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	9,3	-5,2	5,2	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	4,4	-2,7	2,7	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-9,6	NO	2,4	5,5	-5,8	0,5	95,7	13,1		3,2	0,0	-5,9	0,6	95,7	13,1	
142	7,24	261	-25,1	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 30 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							kg/cmq							kg/cmq				
126	7,24	49	7,5	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-66,4	NO								1,3	14,5	-38,3	1,4	95,7	13,1	
4	3,40	73	-64,9	NO								1,1	14,5	-37,5	1,5	95,7	13,1	
5	3,40	74	-66,7	NO								0,8	14,5	-38,6	1,5	95,7	13,1	
6	3,40	75	-60,9	NO								0,7	14,5	-35,5	1,7	95,7	13,1	
7	3,40	76	-10,1	NO														
8	3,40	77	-53,4	NO	2,4	28,2	-35,5	5,8	95,7	13,1		0,0	6,0	-30,0	0,4	95,7	13,1	
9	3,40	78	-59,6	NO	5,9	29,1	-37,5	4,4	95,7	13,1		0,8	6,0	-33,3	0,2	95,7	13,1	
10	3,40	79	-79,8	NO	3,1	32,1	-49,6	0,0	95,7	13,1	11,0	0,5	14,5	-45,7	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-77,4	NO	3,5	30,7	-47,8	4,8	95,7	13,1		0,9	14,5	-44,3	1,3	95,7	13,1	
12	3,40	81	-80,2	NO	3,7	31,9	-49,5	5,0	95,7	13,1		1,3	14,5	-45,7	1,2	95,7	13,1	
13	3,40	82	-88,5	NO	2,0	20,7	-51,3	2,1	95,7	13,1		2,7	14,5	-50,0	0,9	95,7	13,1	
14	3,40	83	-30,6	NO	3,2	2,4	-17,0	0,0	95,7	13,1								
15	3,40	84	-33,7	NO	3,1	18,8	-22,2	3,4	95,7	13,1								
16	3,40	85	-50,4	NO	3,2	24,3	-32,3	4,2	95,7	13,1		1,7	9,5	-28,7	0,7	95,7	13,1	
17	3,40	86	-54,3	NO	2,4	29,7	-36,5	6,3	95,7	13,1		1,9	9,5	-30,8	0,6	95,7	13,1	
18	3,40	87	-51,8	NO	2,5	28,2	-34,7	5,9	95,7	13,1		1,9	9,5	-29,4	0,6	95,7	13,1	
19	3,40	88	-54,9	NO	2,7	30,7	-37,0	6,5	95,7	13,1		2,0	9,5	-31,0	0,6	95,7	13,1	
20	3,40	89	-42,9	NO	1,5	18,3	-27,1	0,0	95,7	13,1	11,0	1,4	9,5	-24,7	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-7,3	NO	1,6	0,0	-4,2	0,2	95,7	13,1								
22	3,40	91	-50,7	NO	1,7	9,5	-19,2	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-12,3	NO								2,0	9,5	-8,8	2,0	95,7	13,1	
25	3,40	94	-12,2	NO								2,6	9,5	-8,5	1,7	95,7	13,1	
26	3,40	95	-13,3	NO								3,1	9,5	-8,8	1,4	95,7	13,1	
27	3,40	96	-24,0	NO								5,3	9,5	-13,7	0,4	95,7	13,1	
28	3,40	97	-1,6	NO														
29	3,40	98	11,3	NO														
30	3,40	99	-25,8	NO														
125	3,40	101	1,7	NO														
135	3,40	105	-109,5	NO														
138	3,40	106	35,8	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	-1,0	NO														
126	3,40	112	18,0	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-39,9	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 30 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-34,9	NO	7,2	31,9	-26,5	7,1	95,7	13,1		2,3	19,2	-23,2	3,8	95,7	13,1	
4	7,24	141	-34,4	NO	7,1	30,7	-25,8	0,0	95,7	13,1	33,0	2,8	19,2	-22,8	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-35,8	NO	7,2	31,9	-26,9	0,0	95,7	13,1	44,0	3,4	19,2	-23,2	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-28,8	NO	6,9	27,1	-21,8	0,0	95,7	13,1	44,0	3,8	19,3	-19,8	0,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-3,9	NO	5,9	0,0	-4,5	2,4	95,7	13,1		7,0	18,1	-7,3	5,1	95,7	13,1	
8	7,24	145	-17,0	NO	4,7	28,2	-18,6	9,2	95,7	13,1								
9	7,24	146	-30,9	NO	8,1	31,7	-24,3	7,1	95,7	13,1		0,3	4,6	-17,5	0,3	95,7	13,1	
10	7,24	147	-35,8	NO	8,5	42,0	-31,1	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-35,0	NO	8,4	39,3	-29,4	10,0	95,7	13,1								
12	7,24	149	-36,4	NO	8,5	41,7	-31,1	10,9	95,7	13,1								
13	7,24	150	-46,6	NO	10,2	34,9	-31,8	5,9	95,7	13,1								
14	7,24	151	-19,6	NO	5,8	0,0	-11,7	0,9	95,7	13,1								
15	7,24	152	-20,0	NO	7,1	28,5	-18,6	7,5	95,7	13,1								
16	7,24	153	-22,8	NO	6,8	17,8	-15,1	2,4	95,7	13,1								
17	7,24	154	-24,3	NO	6,9	21,1	-17,1	3,6	95,7	13,1		0,5	4,8	-13,9	0,4	95,7	13,1	
18	7,24	155	-22,7	NO	6,7	19,4	-15,8	3,2	95,7	13,1		1,2	6,4	-13,3	0,6	95,7	13,1	
19	7,24	156	-22,6	NO	6,7	22,6	-17,1	4,6	95,7	13,1		1,9	8,0	-13,4	0,9	95,7	13,1	
20	7,24	157	-18,8	NO	5,5	42,7	-26,5	5,0	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	4,2	NO	4,2	0,0	-1,4	0,0	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-27,6	NO	16,9	53,5	-19,6	0,0	95,7	13,1	29,4	0,9	4,8	-10,4	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	18,1	-10,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	20,1	-11,2	0,2	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	20,1	-11,2	0,2	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-3,8	NO	1,8	19,6	-11,0	0,0	95,7	13,1	22,1	7,7	0,0	-5,4	0,0	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-1,3	NO	0,4	0,0	-0,8	0,0	95,7	13,1	11,0	8,7	0,0	-5,2	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-12,0	NO	7,6	17,1	-9,6	2,9	95,7	13,1		0,5	0,0	-6,7	0,0	95,7	13,1	
31	7,24	168	-15,0	NO								0,2	0,0	-16,7	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-28,0	NO								0,3	4,6	-23,9	0,6	95,7	13,1	
35	7,24	170	-41,7	NO	0,2	4,8	-25,6	0,3	95,7	13,1								
125	7,24	172	-15,7	NO														
135	7,24	176	-28,7	NO														
138	7,24	177	15,1	NO														
84	5,32	184	-5,5	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	10,9	-6,1	6,1	95,7	13,1		0,0	3,2	-1,8	1,8	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	17,6	-9,8	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	3,2	-1,8	0,0	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	22,4	-12,4	12,4	95,7	13,1		0,0	4,8	-2,7	2,7	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	21,5	-11,9	11,9	95,7	13,1		0,0	4,8	-2,7	2,7	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	22,4	-12,4	12,4	95,7	13,1		0,0	6,4	-3,5	3,5	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	17,8	-9,9	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	9,6	-5,3	0,0	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	6,4	-3,6	3,6	95,7	13,1	
8	11,08	197	-6,6	NO	1,1	26,6	-16,2	12,5	95,7	13,1								
9	11,08	198	-15,6	NO	4,3	21,9	-15,1	6,4	95,7	13,1								
10	11,08	199	-15,9	NO	0,3	23,3	-18,0	9,1	95,7	13,1								
11	11,08	200	-15,3	NO	1,1	24,5	-17,9	9,4	95,7	13,1								
12	11,08	201	-15,9	NO	2,4	25,7	-18,1	9,3	95,7	13,1								
13	11,08	202	-26,2	NO	4,6	20,9	-18,9	4,3	95,7	13,1								
14	11,08	203	-13,9	NO	3,0	0,0	-8,1	0,4	95,7	13,1								
15	11,08	204	-8,5	NO	0,6	13,3	-9,8	5,1	95,7	13,1								
16	11,08	205	-3,6	NO	0,5	11,1	-7,0	5,0	95,7	13,1		0,2	3,9	-3,3	1,3	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	14,1	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	14,0	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	11,2	-6,2	6,2	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
22	11,08	211	-17,2	NO	0,7	41,3	-18,6	12,2	95,7	13,1		3,4	2,4	-6,4	0,0	95,7	13,1	
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	7,8	-4,3	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	1,6	-0,9	0,9	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	9,4	-5,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	13,9	-15,5	4,4	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	4,4	-4,9	4,9	95,7	13,1	
35	11,08	219	-19,9	NO	4,0	9,2	-12,8	0,8	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	12,4	-6,9	6,9	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	4,1	-2,3	2,3	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	1,4	-0,8	0,8	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	4,5	-2,5	2,5	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	4,7	-2,6	2,6	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-10,7	NO	2,0	9,6	-8,2	2,2	95,7	13,1		3,7	0,0	-6,6	0,6	95,7	13,1	
142	7,24	261	-7,0	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 31 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo kg/cmq	SgmTr kg/cmq	RcLim kg/cmq	RtLim kg/cmq	DeltRt kg/cmq
126	7,24	49	-29,1	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-56,5	NO								9,0	14,5	-31,7	0,3	95,7	13,1	
4	3,40	73	-54,4	NO								9,7	14,5	-30,4	0,2	95,7	13,1	
5	3,40	74	-55,3	NO								10,6	14,5	-30,8	0,2	95,7	13,1	
6	3,40	75	-44,6	NO								11,7	14,5	-24,9	0,1	95,7	13,1	
7	3,40	76	-14,6	NO														
8	3,40	77	-32,5	NO	1,9	42,3	-33,2	15,1	95,7	13,1		14,3	8,0	-18,7	0,7	95,7	13,1	
9	3,40	78	-62,2	NO	5,0	34,0	-40,9	6,3	95,7	13,1		8,6	6,0	-34,6	0,1	95,7	13,1	
10	3,40	79	-79,8	NO	2,2	29,7	-49,1	0,0	95,7	13,1	11,0	12,1	14,5	-44,4	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-78,5	NO	2,7	29,5	-48,2	4,6	95,7	13,1		17,2	14,5	-43,7	0,1	95,7	13,1	
12	3,40	81	-82,1	NO	2,5	30,7	-50,5	4,8	95,7	13,1		18,1	14,5	-45,7	0,1	95,7	13,1	
13	3,40	82	-63,8	NO	0,8	22,0	-39,0	3,5	95,7	13,1		21,9	14,5	-35,9	0,5	95,7	13,1	
14	3,40	83	-11,1	NO	1,1	0,0	-6,2	0,1	95,7	13,1								
15	3,40	84	-48,8	NO	4,3	23,5	-30,8	3,7	95,7	13,1								
16	3,40	85	-54,0	NO	3,5	25,7	-34,4	4,4	95,7	13,1		4,3	9,5	-30,3	0,3	95,7	13,1	
17	3,40	86	-54,1	NO	2,3	28,4	-35,9	5,9	95,7	13,1		8,1	9,5	-30,1	0,0	95,7	13,1	
18	3,40	87	-51,1	NO	1,9	27,0	-34,1	5,7	95,7	13,1		8,5	9,5	-28,4	0,0	95,7	13,1	
19	3,40	88	-53,5	NO	1,9	29,5	-36,2	6,5	95,7	13,1		9,2	9,5	-29,7	0,0	95,7	13,1	
20	3,40	89	-46,2	NO	1,0	19,5	-29,3	0,0	95,7	13,1	11,0	15,6	9,5	-26,1	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-32,4	NO	0,4	2,4	-18,1	0,1	95,7	13,1								
22	3,40	91	-48,8	NO	13,0	9,5	-18,2	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-22,5	NO								15,1	9,5	-13,2	0,7	95,7	13,1	
25	3,40	94	-22,4	NO								15,1	9,5	-13,2	0,7	95,7	13,1	
26	3,40	95	-23,1	NO								15,0	9,5	-13,5	0,7	95,7	13,1	
27	3,40	96	-40,3	NO								10,4	9,5	-22,4	0,0	95,7	13,1	
28	3,40	97	-22,5	NO														
29	3,40	98	-75,7	NO														
30	3,40	99	-46,5	NO														
125	3,40	101	-120,0	NO														
135	3,40	105	-101,6	NO														
138	3,40	106	106,0	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	97,3	NO														
126	3,40	112	-38,5	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	0,1	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-27,9	NO	0,6	20,9	-21,4	5,9	95,7	13,1		1,7	0,0	-15,6	0,1	95,7	13,1	
4	7,24	141	-26,7	NO	0,7	20,9	-20,9	0,0	95,7	13,1	33,0	1,4	0,0	-14,9	0,0	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-27,3	NO	0,4	20,9	-21,2	0,0	95,7	13,1	44,0	1,1	0,0	-15,2	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-22,7	NO	1,7	15,9	-16,4	0,0	95,7	13,1	44,0	1,0	0,0	-12,6	0,0	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-9,0	NO	1,0	2,4	-5,1	0,1	95,7	13,1		4,3	0,0	-6,0	1,0	95,7	13,1	
8	7,24	145	-17,6	NO	1,2	14,1	-13,6	3,8	95,7	13,1								
9	7,24	146	-34,8	NO	3,6	22,0	-23,7	4,4	95,7	13,1		9,4	29,6	-24,5	5,1	95,7	13,1	
10	7,24	147	-37,0	NO	1,7	35,8	-31,9	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-37,4	NO	1,9	33,2	-30,6	9,8	95,7	13,1								
12	7,24	149	-39,4	NO	2,0	34,4	-32,0	10,1	95,7	13,1								
13	7,24	150	-30,0	NO	0,5	22,4	-23,1	6,4	95,7	13,1								
14	7,24	151	-3,3	NO	0,4	0,0	-1,9	0,0	95,7	13,1								
15	7,24	152	-24,8	NO	1,9	28,5	-23,2	9,4	95,7	13,1								
16	7,24	153	-26,0	NO	6,5	18,5	-17,1	2,6	95,7	13,1								
17	7,24	154	-30,4	NO	5,8	19,5	-19,8	2,9	95,7	13,1		8,2	25,7	-21,3	4,4	95,7	13,1	
18	7,24	155	-28,1	NO	5,6	18,7	-18,5	2,9	95,7	13,1		7,6	25,7	-20,5	4,9	95,7	13,1	
19	7,24	156	-28,1	NO	5,7	21,1	-19,4	3,8	95,7	13,1		6,9	25,7	-20,9	5,2	95,7	13,1	
20	7,24	157	-19,8	NO	3,7	33,2	-22,8	0,8	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	-12,5	NO	0,8	4,8	-7,6	0,0	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-22,9	NO	6,2	58,4	-24,0	0,0	95,7	13,1	29,4	19,8	42,8	-13,8	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	22,2	-12,3	1,3	95,7	13,1	11,0	0,0	31,6	-17,6	12,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	22,2	-12,3	1,3	95,7	13,1	11,0	0,0	31,6	-17,6	12,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	22,2	-12,3	1,3	95,7	13,1	11,0	0,0	31,6	-17,6	12,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-12,7	NO	0,8	23,3	-16,5	0,0	95,7	13,1	22,1	9,9	58,0	-30,5	12,4	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-12,9	NO	0,6	0,0	-7,2	0,0	95,7	13,1	11,0	11,7	27,0	-12,8	0,1	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-23,8	NO	5,6	24,4	-19,0	5,8	95,7	13,1		5,7	28,2	-20,8	7,5	95,7	13,1	
31	7,24	168	-16,4	NO								1,1	9,0	-21,7	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-22,6	NO								0,3	0,0	-18,8	0,0	95,7	13,1	
35	7,24	170	-34,9	NO	2,6	9,6	-22,0	0,8	95,7	13,1								
125	7,24	172	5,7	NO														
135	7,24	176	-39,6	NO														
138	7,24	177	-22,5	NO														
84	5,32	184	-3,6	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	11,1	-6,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	15,9	-8,8	8,8	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	14,9	-8,3	8,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	15,9	-8,8	8,8	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	11,1	-6,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	1,8	-1,0	1,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
8	11,08	197	-11,8	NO	1,6	13,3	-10,6	4,0	95,7	13,1								
9	11,08	198	-20,7	NO	4,3	13,4	-13,4	1,9	95,7	13,1								
10	11,08	199	-18,0	NO	0,6	16,0	-14,9	4,9	95,7	13,1								
11	11,08	200	-18,7	NO	0,9	15,9	-15,0	4,6	95,7	13,1								
12	11,08	201	-20,1	NO	1,7	17,1	-15,8	4,7	95,7	13,1								
13	11,08	202	-15,9	NO	3,9	6,1	-9,0	0,2	95,7	13,1								
14	11,08	203	0,1	NO	2,4	1,2	-0,6	0,7	95,7	13,1								
15	11,08	204	-7,9	NO	0,5	13,3	-9,6	5,2	95,7	13,1								
16	11,08	205	-6,1	NO	0,8	9,3	-6,7	3,3	95,7	13,1		4,9	4,4	-3,4	0,0	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	20,7	-11,5	11,5	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	12,2	-6,8	6,8	95,7	13,1		0,0	20,7	-11,5	11,5	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	20,7	-11,5	11,5	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	9,4	-5,2	5,2	95,7	13,1		0,0	17,0	-9,5	9,5	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	18,6	-10,3	10,3	95,7	13,1	
22	11,08	211	-9,8	NO	0,4	18,4	-8,7	5,1	95,7	13,1		6,6	27,7	-9,8	6,2	95,7	13,1	

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 31 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	3,9	-2,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,0	-15,0	9,5	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	1,9	-1,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,0	-15,0	9,5	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	16,1	-9,0	9,0	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	9,4	-5,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	16,1	-8,9	3,4	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	11,1	-12,4	1,3	95,7	13,1	11,0	0,0	4,4	-4,8	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
35	11,08	219	-17,3	NO	2,3	13,8	-13,9	3,5	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	14,6	-8,1	8,1	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	9,2	-5,1	5,1	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	6,9	-3,8	3,8	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	2,7	-1,5	1,5	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	4,5	-2,5	2,5	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	4,7	-2,6	2,6	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-18,5	NO	0,1	6,9	-11,5	1,2	95,7	13,1		1,9	0,0	-10,4	0,1	95,7	13,1	
142	7,24	261	44,5	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 32 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim kg/cmq	RtLim	DeltRt
126	7,24	49	7,9	NO														
1	3,40	70	0,0	NO														
2	3,40	71	0,0	NO														
3	3,40	72	-72,9	NO								10,3	14,5	-40,6	0,1	95,7	13,1	
4	3,40	73	-70,8	NO								11,3	14,5	-39,4	0,1	95,7	13,1	
5	3,40	74	-73,2	NO								11,2	14,5	-40,7	0,1	95,7	13,1	
6	3,40	75	-67,5	NO								12,3	14,5	-37,5	0,0	95,7	13,1	
7	3,40	76	-16,7	NO														
8	3,40	77	-54,9	NO	0,1	14,1	-32,4	1,9	95,7	13,1		0,4	6,0	-30,8	0,3	95,7	13,1	
9	3,40	78	-59,1	NO	1,8	29,1	-38,8	5,9	95,7	13,1		5,1	6,0	-32,8	0,0	95,7	13,1	
10	3,40	79	-84,6	NO	1,7	32,1	-52,4	0,0	95,7	13,1	11,0	12,8	14,5	-47,0	0,0	95,7	13,1	5,5
11	3,40	80	-83,4	NO	1,2	28,2	-50,8	4,4	95,7	13,1		17,4	14,5	-46,4	0,1	95,7	13,1	
12	3,40	81	-86,6	NO	1,0	29,5	-52,8	4,7	95,7	13,1		18,3	14,5	-48,2	0,1	95,7	13,1	
13	3,40	82	-79,1	NO	2,8	23,2	-46,7	2,8	95,7	13,1		21,8	14,5	-44,3	0,4	95,7	13,1	
14	3,40	83	-39,7	NO	1,1	4,9	-22,2	0,2	95,7	13,1								
15	3,40	84	-41,1	NO	5,0	14,1	-23,9	1,1	95,7	13,1								
16	3,40	85	-48,3	NO	2,4	29,1	-33,4	6,6	95,7	13,1		4,1	9,5	-27,1	0,3	95,7	13,1	
17	3,40	86	-48,6	NO	2,6	30,9	-34,2	7,2	95,7	13,1		9,0	9,5	-27,0	0,0	95,7	13,1	
18	3,40	87	-42,7	NO	1,8	25,8	-29,7	6,0	95,7	13,1		9,0	9,5	-23,7	0,0	95,7	13,1	
19	3,40	88	-44,2	NO	1,5	27,0	-31,0	6,5	95,7	13,1		9,3	9,5	-24,6	0,0	95,7	13,1	
20	3,40	89	-41,0	NO	2,5	20,7	-26,7	0,0	95,7	13,1	11,0	13,8	9,5	-23,0	0,0	95,7	13,1	5,5
21	3,40	90	-7,4	NO	3,0	0,0	-4,7	0,6	95,7	13,1								
22	3,40	91	-56,0	NO	24,4	0,0	-24,1	0,0	95,7	13,1	7,4							
23	3,40	92	0,0	NO								0,0	9,5	-5,3	5,3	95,7	13,1	
24	3,40	93	-10,6	NO								8,5	9,5	-5,9	0,0	95,7	13,1	
25	3,40	94	-8,5	NO								8,5	9,5	-4,8	0,1	95,7	13,1	
26	3,40	95	-8,0	NO								8,5	9,5	-4,5	0,1	95,7	13,1	
27	3,40	96	-9,6	NO								7,1	9,5	-5,7	0,3	95,7	13,1	
28	3,40	97	-13,5	NO														
29	3,40	98	34,9	NO														
30	3,40	99	-7,8	NO														
125	3,40	101	64,9	NO														
135	3,40	105	35,5	NO														
138	3,40	106	-63,4	NO														
110	3,40	107	0,0	NO														
92	3,40	108	0,0	NO														
47	3,40	109	0,0	NO														
120	3,40	110	0,0	NO														
142	3,40	111	-101,2	NO														
126	3,40	112	10,0	NO														
73	3,40	113	0,0	NO														
86	3,40	114	0,0	NO														
87	3,40	115	0,0	NO														
84	3,40	116	-50,3	NO														
41	3,40	117	0,0	NO														
42	3,40	118	0,0	NO														
43	3,40	119	0,0	NO														
44	3,40	120	0,0	NO														
71	3,40	121	0,0	NO														
88	3,40	122	0,0	NO														
89	3,40	123	0,0	NO														
90	3,40	124	0,0	NO														
91	3,40	125	0,0	NO														
95	3,40	126	0,0	NO														
96	3,40	127	0,0	NO														
97	3,40	128	0,0	NO														
98	3,40	129	0,0	NO														
99	3,40	130	0,0	NO														
93	3,40	131	0,0	NO														
1	5,32	138	0,0	NO														
2	5,32	139	0,0	NO														
3	7,24	140	-38,8	NO	7,4	34,3	-29,2	7,7	95,7	13,1		5,0	48,0	-37,0	15,5	95,7	13,1	
4	7,24	141	-37,8	NO	7,4	30,7	-27,2	0,0	95,7	13,1	33,0	6,1	57,6	-41,0	3,5	95,7	13,1	16,5
5	7,24	142	-39,3	NO	7,5	31,9	-28,3	0,0	95,7	13,1	44,0	7,5	62,4	-43,3	0,0	95,7	13,1	22,0
6	7,24	143	-32,0	NO	7,0	25,8	-22,6	0,0	95,7	13,1	44,0	7,3	67,7	-43,6	3,8	95,7	13,1	22,0
7	7,24	144	-7,8	NO	4,0	0,0	-5,3	1,0	95,7	13,1		12,9	31,3	-12,6	8,3	95,7	13,1	
8	7,24	145	-19,1	NO	4,6	9,4	-11,2	0,6	95,7	13,1								
9	7,24	146	-30,2	NO	8,0	23,2	-20,3	3,5	95,7	13,1		7,1	18,5	-18,9	2,1	95,7	13,1	
10	7,24	147	-38,3	NO	7,9	35,8	-29,5	0,0	95,7	13,1	16,6							
11	7,24	148	-38,9	NO	8,0	33,2	-28,5	6,9	95,7	13,1								
12	7,24	149	-39,6	NO	8,0	35,6	-29,9	7,9	95,7	13,1								
13	7,24	150	-41,5	NO	7,4	22,4	-25,8	2,7	95,7	13,1								

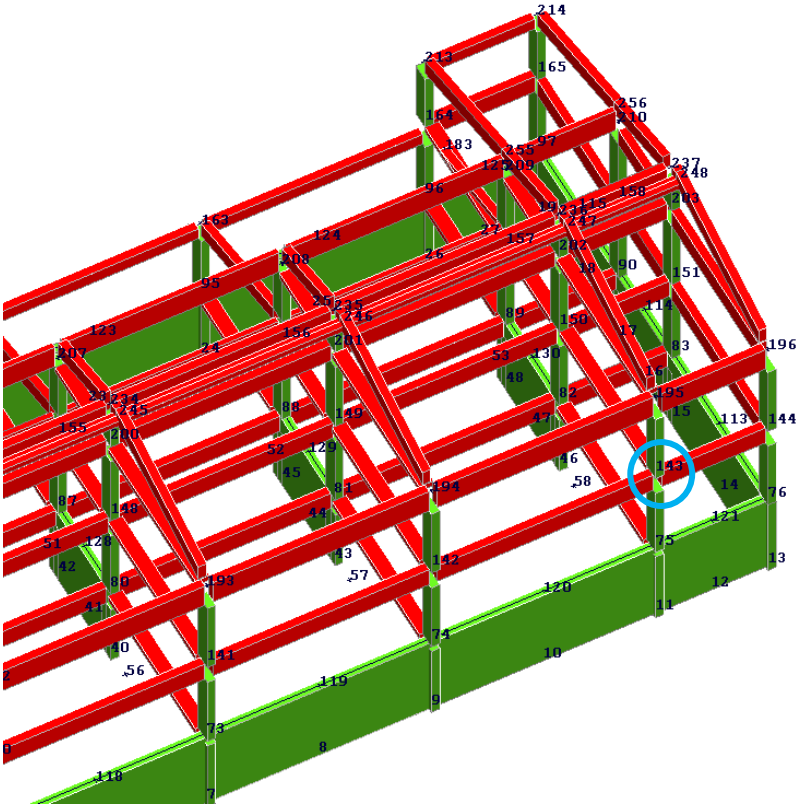
RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 32 - Fy(-) Prop.Massa: -Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X							DIREZIONE 'Y						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo (kg/cmq)	SgmTr (kg/cmq)	RcLim (kg/cmq)	RtLim (kg/cmq)	DeltRt (kg/cmq)	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo (kg/cmq)	SgmTr (kg/cmq)	RcLim (kg/cmq)	RtLim (kg/cmq)	DeltRt (kg/cmq)
14	7,24	151	-21,0	NO	1,7	0,0	-11,8	0,1	95,7	13,1								
15	7,24	152	-20,8	NO	4,2	19,0	-15,8	4,3	95,7	13,1								
16	7,24	153	-22,5	NO	6,8	24,0	-17,7	5,2	95,7	13,1								
17	7,24	154	-18,1	NO	6,2	17,2	-12,9	2,9	95,7	13,1		5,9	22,5	-15,5	5,5	95,7	13,1	
18	7,24	155	-15,6	NO	6,0	14,8	-10,9	2,2	95,7	13,1		5,9	22,5	-14,5	5,9	95,7	13,1	
19	7,24	156	-15,3	NO	5,9	17,9	-12,2	3,7	95,7	13,1		5,8	22,5	-14,5	6,0	95,7	13,1	
20	7,24	157	-16,6	NO	5,2	28,5	-18,3	0,0	95,7	13,1	11,0							
21	7,24	158	4,8	NO	3,4	14,4	-4,9	0,0	95,7	13,1	11,0							
22	7,24	159	-27,5	NO	2,8	57,5	-26,0	0,0	95,7	13,1	29,4	7,8	9,5	-10,2	0,0	95,7	13,1	22,0
23	7,24	160	0,0	NO														
24	6,70	161	0,0	NO	0,0	30,2	-16,8	5,7	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
25	6,70	162	0,0	NO	0,0	24,2	-13,4	2,4	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
26	6,70	163	0,0	NO	0,0	26,2	-14,6	3,5	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
27	7,24	164	-2,6	NO	0,8	20,0	-11,4	0,0	95,7	13,1	22,1	7,7	0,0	-5,0	0,0	95,7	13,1	11,0
28	7,24	165	-2,6	NO	0,9	17,0	-9,7	0,0	95,7	13,1	11,0	8,1	0,0	-5,3	0,0	95,7	13,1	5,5
29	7,24	166	0,0	NO														
30	7,24	167	-7,4	NO	5,0	11,0	-6,0	1,9	95,7	13,1		1,5	0,0	-4,3	0,2	95,7	13,1	
31	7,24	168	-12,8	NO								0,5	9,0	-19,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	7,24	169	-24,4	NO								0,7	0,0	-20,4	0,0	95,7	13,1	
35	7,24	170	-25,8	NO	1,3	9,6	-17,1	1,5	95,7	13,1								
125	7,24	172	-20,5	NO														
135	7,24	176	34,0	NO														
138	7,24	177	6,8	NO														
84	5,32	184	-8,7	NO														
1	11,08	190	0,0	NO	0,0	10,9	-6,1	6,1	95,7	13,1		0,0	4,8	-2,7	2,7	95,7	13,1	
2	11,08	191	0,0	NO	0,0	17,6	-9,8	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	9,7	-5,4	0,0	95,7	13,1	5,5
3	11,08	192	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	15,9	-8,8	8,8	95,7	13,1	
4	11,08	193	0,0	NO	0,0	22,4	-12,4	12,4	95,7	13,1		0,0	22,3	-12,4	12,4	95,7	13,1	
5	11,08	194	0,0	NO	0,0	23,3	-13,0	13,0	95,7	13,1		0,0	22,8	-12,7	12,7	95,7	13,1	
6	11,08	195	0,0	NO	0,0	16,9	-9,4	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	27,0	-15,0	9,5	95,7	13,1	5,5
7	11,08	196	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	19,2	-10,7	10,7	95,7	13,1	
8	11,08	197	-5,4	NO	1,1	22,2	-13,3	10,3	95,7	13,1								
9	11,08	198	-14,1	NO	3,6	21,9	-14,8	7,0	95,7	13,1								
10	11,08	199	-17,1	NO	0,0	23,3	-18,5	9,0	95,7	13,1								
11	11,08	200	-17,7	NO	0,9	23,3	-18,3	8,4	95,7	13,1								
12	11,08	201	-18,9	NO	1,8	23,3	-18,3	7,8	95,7	13,1								
13	11,08	202	-21,8	NO	3,5	20,9	-17,4	5,3	95,7	13,1								
14	11,08	203	-13,6	NO	0,1	0,0	-7,5	0,0	95,7	13,1								
15	11,08	204	-6,9	NO	0,3	13,3	-9,4	5,5	95,7	13,1								
16	11,08	205	-4,6	NO	1,0	10,2	-6,5	4,0	95,7	13,1		2,7	13,7	-7,5	5,0	95,7	13,1	
17	11,08	206	0,0	NO	0,0	14,1	-7,8	7,8	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
18	11,08	207	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
19	11,08	208	0,0	NO	0,0	13,1	-7,3	7,3	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
20	11,08	209	0,0	NO	0,0	11,2	-6,2	6,2	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
21	11,08	210	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
22	11,08	211	-19,2	NO	0,6	9,8	-8,5	1,4	95,7	13,1		6,2	4,7	-7,1	0,0	95,7	13,1	
23	11,08	212	0,0	NO														
27	10,23	213	0,0	NO	0,0	1,9	-1,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
28	10,23	214	0,0	NO	0,0	3,9	-2,2	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
29	11,08	215	0,0	NO	0,0	6,5	-3,6	3,6	95,7	13,1		0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	
30	11,08	216	0,0	NO	0,0	5,6	-3,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	5,5
31	11,08	217	0,0	NO	0,0	2,8	-3,1	0,0	95,7	13,1	11,0	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1	11,0
32	11,08	218	0,0	NO								0,0	4,4	-4,9	4,9	95,7	13,1	
35	11,08	219	-15,4	NO	2,6	9,2	-10,8	1,5	95,7	13,1								
125	11,08	221	0,0	NO														
135	11,08	225	0,0	NO														
138	11,08	226	0,0	NO														
9	13,22	231	0,0	NO	0,0	19,5	-10,8	10,8	95,7	13,1								
8	13,22	232	0,0	NO	0,0	4,6	-2,6	2,6	95,7	13,1								
10	12,88	233	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
11	12,88	234	0,0	NO	0,0	9,7	-5,4	5,4	95,7	13,1								
12	12,88	235	0,0	NO	0,0	11,0	-6,1	6,1	95,7	13,1								
13	12,90	236	0,0	NO	0,0	5,5	-3,1	3,1	95,7	13,1								
14	12,90	237	0,0	NO	0,0	0,0	0,0	0,0	95,7	13,1								
15	14,37	238	0,0	NO	0,0	4,5	-2,5	2,5	95,7	13,1								
16	14,28	239	0,0	NO	0,0	4,7	-2,6	2,6	95,7	13,1								
22	12,88	240	0,0	NO														
23	13,27	241	0,0	NO														
35	12,88	242	0,0	NO	0,0	4,4	-2,7	2,7	95,7	13,1								
1	7,24	257	0,0	NO														
2	7,24	258	0,0	NO														
23	6,70	259	0,0	NO														
9	12,88	260	-6,5	NO	1,4	8,3	-6,0	2,4	95,7	13,1		7,4	0,0	-6,3	2,7	95,7	13,1	
142	7,24	261	-48,4	NO														
142	11,08	262	0,0	NO														
126	11,08	263	0,0	NO														
84	7,24	264	0,0	NO														

NODO 143:

RISULTATI VERIFICHE NODI CLS - PUSH N.ro: 8 - Fy(-) Prop.Massa: +Ecc5%

IDENTIFICATIVO					DIREZIONE 'X'							DIREZIONE 'Y'						
Filo N.ro	Quota (m)	Nod3d Nro	Nsup (t)	Coll Nodo	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt	TaglSup (t)	TrazAf (t)	SgmCo	SgmTr	RcLim	RtLim	DeltRt
							---------- kg/cmq ----------							---------- kg/cmq ----------				
6	7,24	143	-30,7	NO	0,4	14,6	-20,1	0,0	95,7	13,1	44,0	5,6	67,7	-44,1	5,0	95,7	13,1	22,0



NODO 141-142-143		
Lato pilastro	300	mm
f_{yk} piatto	275	N/mm^2
γ_{M0}	1,05	
V_d	667	kN

$A_{v,min}$ necessaria	4411	mm^2

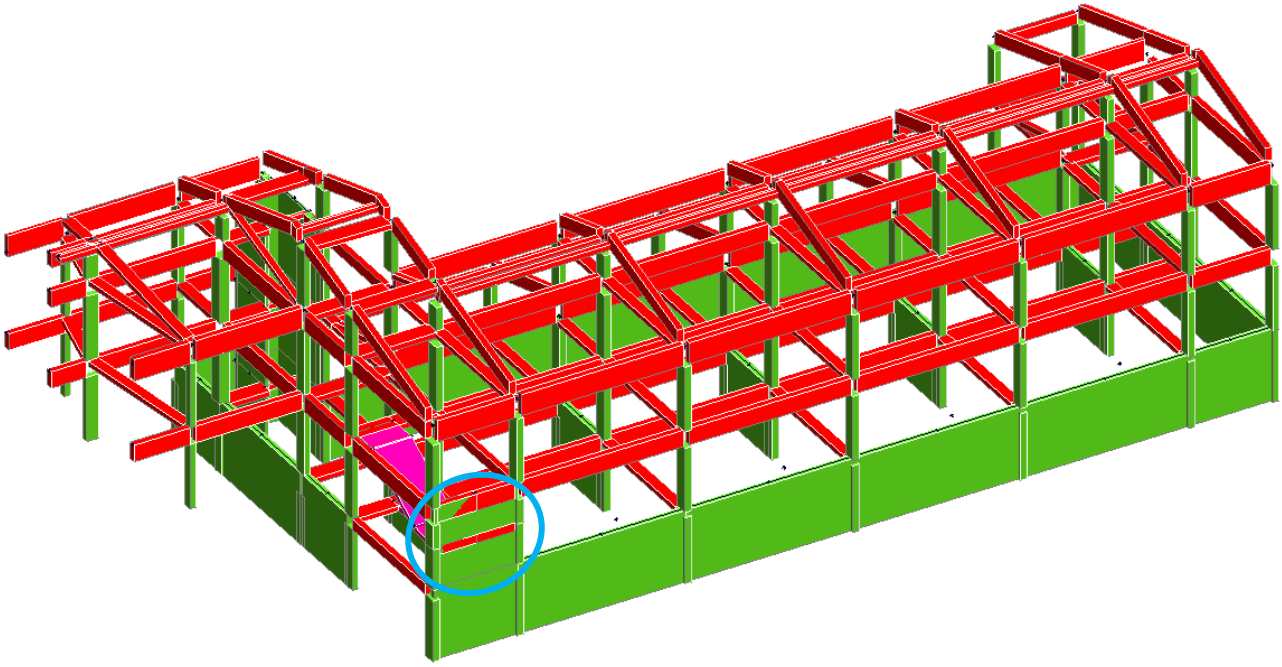
Verifica a taglio del piatto		
larghezza piatto	300	mm
spessore piatto	8	mm
numero piatti	2	mm
Av	4800,00	mm^2

Av=4800 mmq	>	$A_{v,min}$
Vc,rd=725,8 kN	>	V_d

Vres,barra =	94,08	kN
ftk =	800	N/mmq
Ares =	245	mmq
γ_M =	1,25	
n. barre per trave	2	
n. piatti =	2	
n. travi	2	
Vres,tot =	752,64	kN

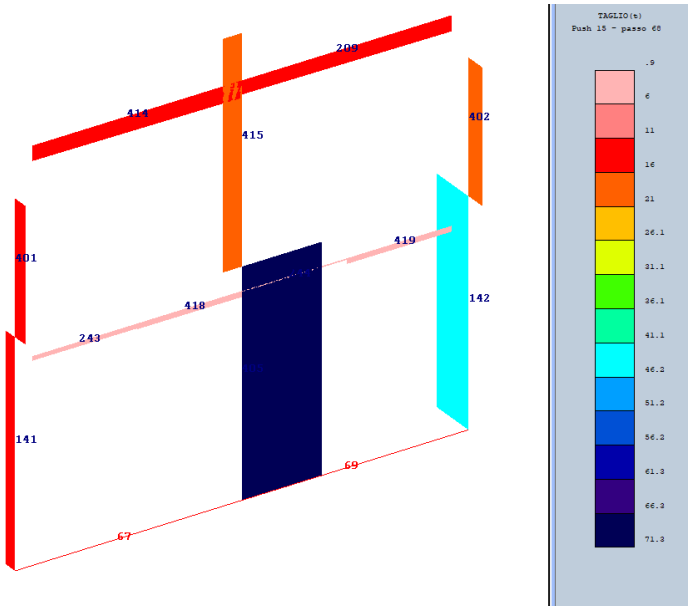
1.6 Verifica collegamento nuovi setti in c.a.- trave in c.a. esistente

A livello del corpo scala e ascensore vengono realizzati dei nuovi setti in c.a. nelle specchiature comprese tra i pilastri e le travi di piano.
I nuovi elementi hanno un armatura verticale Φ16/20cm su entrambi le facce inghisata alla trave di piano per assorbire il taglio agente:



COLLEGAMENTO SETTI IN C.A. - TRAVE

CALCOLO NUMERO BARRE FILETTATE



Asta	405
n° Push	15
n° passo	68

V_{Sd} =	71,30	t	componente di taglio
L =	3,30	m	lunghezza parete
d =	16	mm	diametro barre
A_{res} =	201	mmq	area resistente barre

Materiali:

Barre: **B450C** f_{yb} = 4500 daN/cmq

f_{tb} = 5400 daN/cmq

Coefficienti di sicurezza:

Resistenza barre: γ_{M2} = 1,25

Calcolo sollecitazioni su barre:

n_0 =	15		numero barre per lato
p =	21	cm	passo barre
$F_{v,Ed} = V_{Sd} / n_0 * 2$ =	2377	daN	taglio su una barra

Verifica a taglio dei bulloni:

$F_{v,Rd} = 0.6 * f_{tb} * A_{res} / \gamma_{M2}$ = 5210 daN > 2377 daN **Ok**

COMUNE DI ACQUALAGNA

PROVINCIA DI PESARO E URBINO

COMMITTENTE: COMUNE DI ACQUALAGNA

"Progetto per la realizzazione di interventi di messa in sicurezza sismica della Scuola Elementare E. Mattei"

E1

RELAZIONE GEOTECNICA E SULLE FONDAZIONI

STUDIO INGENIUM
PROGETTAZIONE
DIAGNOSI STRUTTURALE

STUDIO INGENIUM degli Ingegneri Andrea Canucoli e Roberto Ordonselli
P.zza Pio Franchi dei Cavalieri, 7 -- 61036 Colli al Metauro (PU) - Tel 0721/728296

1 RELAZIONE SULLE FONDAZIONI E GEOTECNICA 3
1.1 Premessa 3
1.2 Ubicazione 3
1.3 Geomorfologia 3
1.4 Stabilità dell'area 3
1.5 Indagini e prove 4
1.6 Caratteristiche fisiche e meccaniche dei terreni 4
1.7 Sismicità del sito 6
1.8 Verifica della capacità portante delle fondazioni 9

1 RELAZIONE SULLE FONDAZIONI E GEOTECNICA

1.1 Premessa

Ai fini della redazione del presente documento, si fa riferimento alla relazione geologica redatta dal Geol. Romano Romanini nel agosto 2007 per la realizzazione di edificio scolastico in area limitrofa e alla relazione geologica e sismica redatta dal. Geol. Egisto Panichi nel novembre 2012 per l' ampliamento dell' asilo nido comunale situato sempre all' interno del complesso scolastico di via Kennedy ad Acqualagna.

1.2 Ubicazione

I terreni in studio, sui quali verrà realizzato l'intervento di progetto, sono ubicati in via J. F. Kennedy, n. 21 nel Comune di Acqualagna.

1.3 Geomorfologia

Dal punto di vista morfologico l'area in esame si trova ad una quota di circa 21 0m s.l.m.m..

La morfologia rileva che l'area comprendente la scuola risulta spianata fin dalla costruzione di quest'ultima.

Nell'area affiora la coltre di depositi alluvionali terrazzati del III Ordine cui soggiace a circa 7÷8m la formazione di base.

1.4 Stabilità dell'area

Nell'area in oggetto di studio non si rileva alcun movimento franoso; sono cartografati nelle vicinanze movimenti franosi che non coinvolgono minimamente le zone oggetto di intervento ne potranno evolversi in tal senso.

La relazione geologica di riferimento conferma la situazione di stabilità dell'area, pertanto si può esprimere parere favorevole all'edificazione della costruzione in progetto.

1.5 Indagini e prove

Al fine di ricostruire la successione stratigrafica e per caratterizzare, da un punto di vista geotecnico, si fa riferimento alla relazione geologica redatta dal Geol. Romano Romanini nel agosto 2007 per la realizzazione di edificio scolastico in area limitrofa.

1.6 Caratteristiche fisiche e meccaniche dei terreni

Sulla base dei sondaggi presenti nella Relazione Geologica di riferimento, è possibile sintetizzare la seguente situazione stratigrafica media:

STRATO 1: (dal p.c. fino alla profondità di 0,80÷1,40 m dal p.c.):
Limo sabbioso argilloso e/o sabbia limoso argillosa, molto addensato. Solo nella CPT4 questo strato superficiale appare assente, o ameno intercalato con livelli prevalenti coesivi di argilla limosa e/o limo argilloso consistente.

Resistenza alla punta,	q_c	=	3.5÷7.5	MN/m^2
Friction Ratio (f_s/q_c),	FR	=	3.0÷4.0	%
Densità relativa,	D_R	=	80÷100	%
Peso di volume naturale,	γ	=	19.0	kN/m^3
Angolo di resistenza al taglio efficace,	φ'	≥	28÷32	gradi
Modulo di deformazione confinato,	M_0	≥	10÷25	MN/m^2

STRATO 2: (da 0,80÷1,40 m fino a 5,00÷5,40 m di profondità dal p.c.):
Argilla limosa e limo argilloso, da nocciola a bruno nerastra in profondità, da consistente÷molto consistente a estremamente consistente in profondità, da poco plastica a plastica in profondità, inglobante rari e/o singolari clasti calcareo-marnosi, di dimensioni ghiaiose, da arrotondati a subangolari, e spesso ricca di concrezioni calcaree.

Strato 2A (da 0,80÷1,40 m fino a 2,40÷3,40 m di profondità dal p.c.):
Argilla limosa e/o limo argilloso, da poco consistente (in CPT1 e CPT4) a molto consistente (in CPT2, CPT3 e CPT5) e poco plastici e mediamente compressibili. Tale strato di limo argilloso molto consistente, in CPT2 e CPT3, è intercalato con sabbia limosa addensata (a tali intercalazioni sabbiose si riferisce la caratterizzazione in termini di angolo di resistenza al taglio, φ', nella tabella seguente).

Riferimento CPT1÷CPT4

Resistenza alla punta,	q_c	=	1.4÷2.4	MN/m^2
Friction Ratio (f_s/q_c),	FR	=	6.2÷9.4	%
Peso di volume naturale,	γ	=	19.0	kN/m^3
Resistenza al taglio non drenata,	s_u	≥	120÷140	kN/m^2
Modulo di deformazione confinato,	M_0	≥	5.0÷6.0	MN/m^2

Riferimento CPT2÷CPT3÷CPT5÷S1÷S2÷S3

Resistenza alla punta,	q_c	=	2.5÷4.2	MN/m^2
Friction Ratio (f_s/q_c),	FR	=	1.5÷8.4	%
Pocket Penetrometer,	P.P.	=	350÷450	kN/m^2
Contenuto d'acqua naturale,	w	=	9,8÷21,2	%
Peso di volume naturale,	γ	=	19.0	kN/m^3
Resistenza al taglio non drenata,	s_u	≥	180÷220	kN/m^2
Angolo di resistenza al taglio efficace,	φ'	≥	34÷37	gradi
Modulo di deformazione confinato,	M_0	≥	10.0÷20.0	MN/m^2

Strato 2B (da 2,40÷3,40 m fino a 5,00÷5,40 m di profondità dal p.c.):
Limo argilloso e/o argilla limosa, da molto consistente (in CPT1, CPT2, S1, S2 e S3) a estremamente consistente e/o dura (in CPT3, CPT4 e CPT5). In CPT1, alla base dello strato, sono presenti lenti decimetriche di limo sabbioso e/o sabbia limosa poco addensato (a tali lenti sabbiose si riferisce la caratterizzazione in termini di angolo di resistenza al taglio, φ', nella tabella seguente) .

Resistenza alla punta,	q_c	=	2.5 ÷4.5	MN/m^2
Friction Ratio (f_s/q_c),	FR	=	5.4÷7.9	%
Peso di volume naturale,	γ	=	19.0	kN/m^3
Resistenza al taglio non drenata,	s_u	≥	180÷250	kN/m^2
Angolo di resistenza al taglio efficace,	φ'	≥	27÷28	gradi
Modulo di deformazione confinato,	M_0	≥	7.5÷13.0	MN/m^2

STRATO 3: (da 5,00÷5,40 m fino a 6,50÷8,20 m di profondità dal p.c.):
Alluvioni ghiaiose, ghiaioso sabbiose e sabbioso ghiaiose, con prevalenza di granuli ghiaiosi medio fini e rari trovanti grossolani ed anche ciottolosi, molto÷estremamente addensati.

Resistenza alla punta,	q_c	=	10÷40	MN/m^2
Friction Ratio (f_s/q_c),	FR	=	0.5÷1.9	%
Densità relativa,	D_R	=	70÷100	%
Peso di volume naturale,	γ	=	19.0	kN/m^3
Angolo di resistenza al taglio efficace,	φ'	≥	35÷40	gradi
Modulo di deformazione confinato,	M_0	≥	40÷60	MN/m^2

STRATO 4: (da 6,50÷8,20 m fino alla massima profondità investigata):
Formazione di base: marna siltosa grigio verdastra, da poco alterata a sana in profondità.

Peso di volume naturale,	γ	=	21.0÷22.0	kN/m^3
Resistenza alla compressione monoasssiale,	q_u	≥	150÷200	kN/m^2
Modulo di deformazione confinato,	M_0	≥	50÷60	MN/m^2

1.7 Sismicità del sito

Le norme tecniche per le costruzioni, D.M. 17.01.2018 (NTC 2018), comportano la determinazione di una serie di parametri necessari alla definizione della "pericolosità sismica di base" del sito di costruzione.

Ai fini della presente normativa le azioni sismiche sono riconducibili alla determinazione di uno spettro di risposta elastico dell'accelerazione, per la componente orizzontale del moto, dipendente dai seguenti parametri su sito di riferimento rigido orizzontale:

ag Accelerazione orizzontale massima al sito;

F0 Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in acc.ne orizzontale;

Tc* Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in acc.ne orizzontale.

Le coordinate del sito oggetto d'intervento risultano:

Latitudine	43,62355°
Longitudine	12,67309°

I valori dei parametri ag, F0 e Tc* sono ottenuti per interpolazione lineare con l'ausilio di apposito programma di calcolo.

Ai fini della definizione dell'azione sismica di progetto, si rende necessario valutare l'effetto della risposta sismica locale (amplificazione) dovuta alle condizioni litostratigrafiche e topografiche.

Sulla base delle NTC 2018 si rende pertanto necessario definire la categoria di sottosuolo e la categoria topografica sulla base delle seguenti tabelle:

Tab. 3.2.II – *Categorie di sottosuolo che permettono l'utilizzo dell'approccio semplificato.*

Categoria	Caratteristiche della superficie topografica
A	*Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi* caratterizzati da valori di velocità delle onde di taglio superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in superficie terreni di caratteristiche meccaniche più scadenti con spessore massimo pari a 3 m.
B	*Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti,* caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 360 m/s e 800 m/s.
C	*Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti* con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 180 m/s e 360 m/s.
D	*Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti,* con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 100 e 180 m/s.
E	*Terreni con caratteristiche e valori di velocità equivalente riconducibili a quelle definite per le categorie C o D,* con profondità del substrato non superiore a 30 m.

Dall'analisi dell'indagini del Geol. Egisto Panichi è risultato una $Vs_{,30}$ pari a 490m/sec cui corrisponde un terreno di tipo B. <u>A vantaggio di statica si assume un **terreno di tipo C**</u>.

Tabella 3.2.IV – ***Categorie topografiche***

Categoria	Caratteristiche della superficie topografica
T1	Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i ≤ 15°.
T2	Pendii con inclinazione media i > 15°.
T3	Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media 15° ≤ i ≥ 30°.
T4	Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media i > 30°.

La topografia della zona d'intervento risulta caratterizzata da pendii e rilievi con inclinazione < 15° e pertanto il sito risulta classificabile in **categoria topografica T1**.

Tabella 3.2.VI – *Valori massimi del coefficiente di amplificazione topografica* S_T

Categoria topografica	Ubicazione dell'opera o dell'intervento	S_T
T1	-	1,0
T2	In corrispondenza della sommità del pendio	1,2
T3	In corrispondenza della cresta del rilievo	1,2
T4	In corrispondenza della cresta del rilievo	1,4

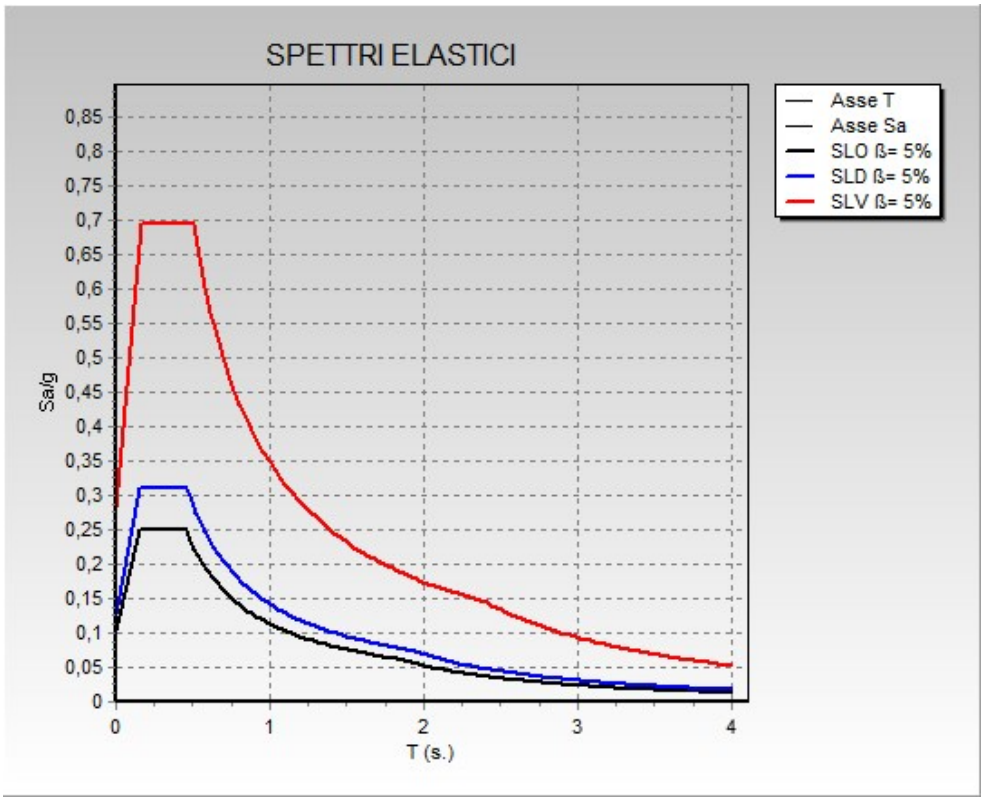
Per l'opera oggetto di intervento si assume una Vita Nominale ≥50 anni ed una classe d'uso III.

Si ottiene dunque una vita di riferimento **VR = VN x CU =50 x 1,5 = 75anni.**

Si riporta di seguito gli spettri elastici ed i relativi parametri riferiti allo SLO, SLD ed SLV.

P A R A M E T R I S I S M I C I			
Vita Nominale (Anni)	50	**Classe d' Uso**	**TERZA**
Longitudine Est (Grd)	12,67309	Latitudine Nord (Grd)	43,62355
Categoria Suolo	C	Coeff. Condiz. Topogr.	1,00000
Sistema Costruttivo Dir.1	Utente	Sistema Costruttivo Dir.2	Utente
Regolarita' in Altezza	NO(KR=.8)	Regolarita' in Pianta	NO
Direzione Sisma (Grd)	0	Sisma Verticale	ASSENTE
Effetti P/Delta	NO	Quota di Zero Sismico (m)	0,00000
Tipo Intervento	ADEGUAMENTO	**Tipo Analisi Sismica**	**PUSH-OVER**
Livello Sicurezza Min. (%)	100		
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.O.			
Probabilita' Pvr	0,81	Periodo di Ritorno Anni	45,00
Accelerazione Ag/g	0,07	Periodo T'c (sec.)	0,29
Fo	2,44	Fv	0,86
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,50	Periodo TB (sec.)	0,15
Periodo TC (sec.)	0,45	Periodo TD (sec.)	1,87
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.			
Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni	75,00
Accelerazione Ag/g	0,08	Periodo T'c (sec.)	0,29
Fo	2,46	Fv	0,96
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,50	Periodo TB (sec.)	0,15
Periodo TC (sec.)	0,46	Periodo TD (sec.)	1,94
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	712,00

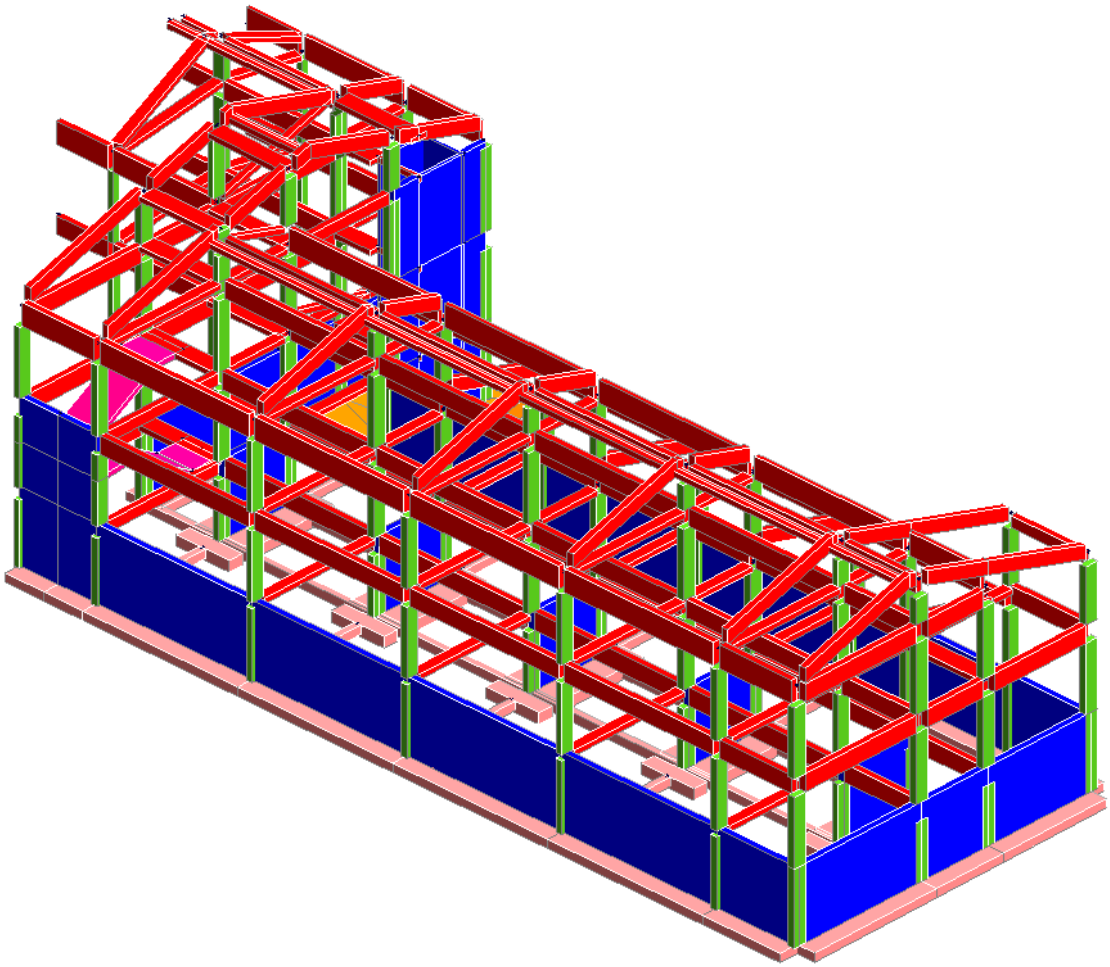
Accelerazione Ag/g		0,20	Periodo T'c	(sec.)	0,33
Fo		2,47	Fv		1,49
Fattore Stratigrafia'Ss'		1,40	Periodo TB	(sec.)	0,17
Periodo TC	(sec.)	0,50	Periodo TD	(sec.)	2,41



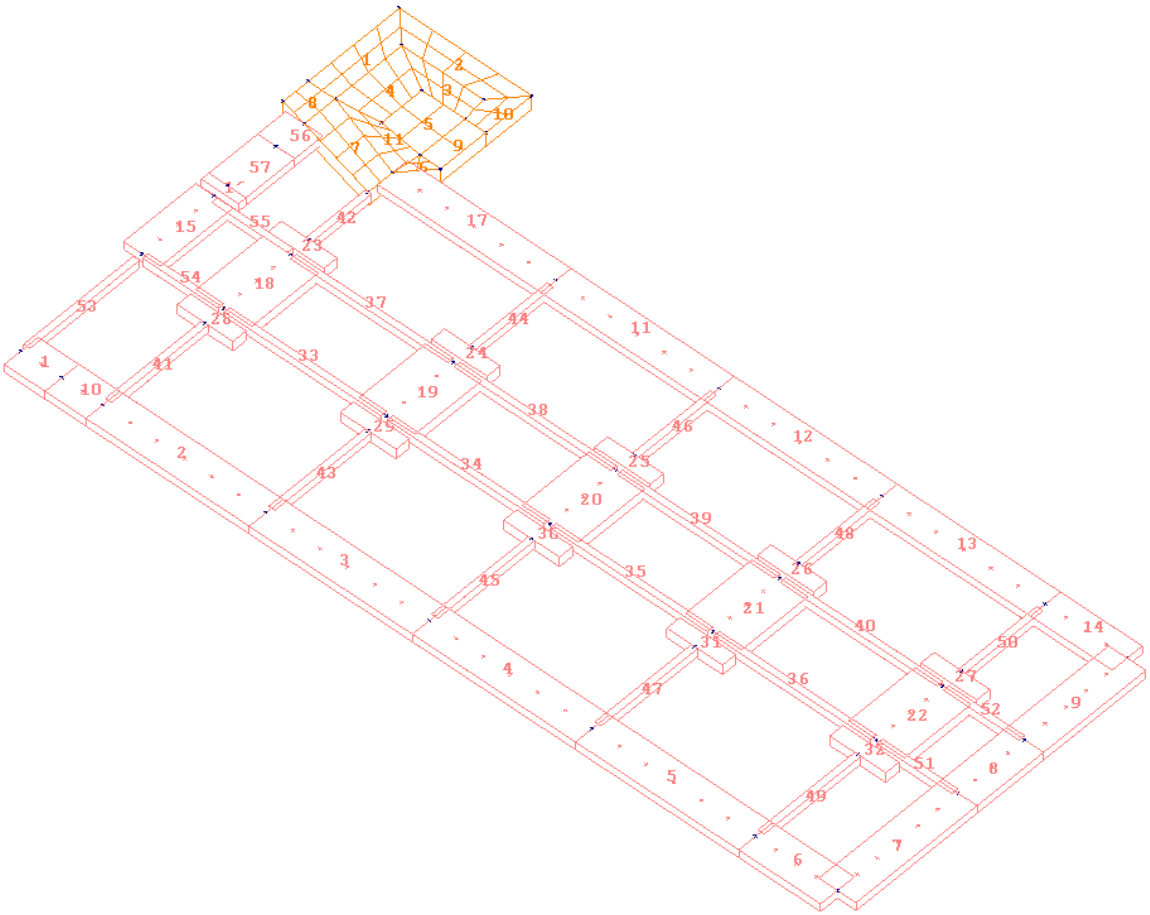
1.8 Verifica della capacità portante delle fondazioni

Il fabbricato non presenta dissesti attribuibili a cedimenti delle fondazioni e gli interventi sulle strutture in elevazione in oggetto non vanno ad incrementare i carichi agenti rispetto allo stato attuale; tuttavia vanno a modificare il comportamento globale delle strutture in quanto comportano alterazioni dello schema strutturale del fabbricato.

Quindi si procedere alla verifica della capacità portante delle fondazioni.



Vista 3D



Pianta fondazioni interessate dagli interventi – n° aste & n° shell

RELAZIONE GEOTECNICA

Norme di riferimento

- La normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo, verifica e progettazione sono le Norme Tecniche per le Costruzioni emanate con il D.M. 17/01/2018 pubblicato nel suppl. 8 G.U. 42 del 20/02/2018, nonche' la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 2 Febbraio 2009, n. 617 "Istruzioni per l' applicazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni".

  Per il calcolo delle strutture in oggetto si adotteranno i criteri della Geotecnica e della Scienza delle Costruzioni.

Capacita' portante di fondazioni superficiali

La verifica della capacita' portante consiste nel confronto tra la pressione verticale di esercizio in fondazione e la pressione limite per il terreno, valutata secondo Brinch-Hansen:

qlim = q Nq Yq iq dq bq gq sq + c Nc Yc ic dc bc gc sc + 1/2 G B' Ng Yg ig bg s

dove:

Caratteristiche geometriche della fondazione:
- q = carico sul piano di fondazione
- B = lato minore della fondazione
- L = lato maggiore della fondazione
- D = profondita' della fondazione
- α = inclinazione base della fondazione
- G = Peso specifico del terreno
- B' = larghezza di fondazione ridotta = B - 2 eB
- L' = lunghezza di fondazione ridotta = L - 2 eL

Caratteristiche di carico sulla fondazione:
- H = risultante delle forze orizzontali
- N = risultante delle forze verticali
- eB = Eccentricita' del carico verticale lungo B
- eL = Eccentricita' del carico verticale lungo L
- FhB = Forza orizzontale lungo B
- FhL = Forza orizzontale lungo L

Caratteristiche del terreno di fondazione:
- ß = inclinazione terreno a valle
- c = cu = coesione non drenata (condizioni U)
- c = c' = coesione drenata (condizioni D)
- Γ = peso specifico apparente (condizioni U)
- Γ = Γ' = peso specifico sommerso (condizioni D)
- φ = 0 = angolo di attrito interno (condizioni U)
- φ = φ' = angolo di attrito interno (condizioni D)

Fattori di capacita' portante:
- $Nq = \tan^2(\pi/4 + \varphi/2)\cdot\exp(\pi \tan\varphi)$ (Prandtl-Caquot-Meyerhof)
- $Ng = 2 (Nq + 1) \tan\varphi$ (Vesic)
- $Nc = (Nq - 1) / \tan\varphi$ (condizioni D) (Reissner-Meyerhof)
- $Nc = 5.14$ (condizioni U)

Indici di rigidezza (condizioni D)
- $Ir = G / (c' + q'\tan\varphi')$ = indice di rigidezza
- q' = pressione litostatica efficace alla profondita' D+B/2
- $G = E / (2(1+\mu))$ = modulo elastico tangenziale
- E = modulo elastico normale
- μ = coefficiente di Poisson
- $Icr= 1/2\exp[(3.3-0.45\cdot B/L)/\tan(45-\varphi'/2)]$ (indice di rigidezza critico)

Coefficienti di punzonamento (Vesic):
- $Yq = Yg = \mathrm{Exp}[(0.6\cdot B/L-4.4)\cdot\tan\varphi'+(3.07\cdot\sin\varphi'\cdot\log(2Ir))/(1+\sin\varphi')]$ (condizioni drenate, per Ir <=Icr)
- $Yc = Yq - (1-Yq)/(Nq \tan\varphi')$

Coefficienti di inclinazione del carico (Vesic):

$ig = [1- H /(N + B L c' \cot\varphi')]^{(m+1)}$

$iq = [1- H /(N + B L c' \cot\varphi')]^{m}$

$ic = iq - (1-iq)/(Nc \tan\varphi')$ (condizioni D)

$ic = 1 - m H /(B L cu Nc)$ (condizioni U)

essendo:

$m = mB \cdot \cos^2\Theta + mL \cdot \sin^2\Theta$

$mB = (2 + B'/L')/(1 + B'/L')$

$mL = (2 + L'/B')/(1 + L'/B')$

$\Theta = \tan^{(-1)} (FhB / FhL)$

Coefficienti di affondamento del piano di posa (Brinch-Hansen):

$dq = 1 + 2 \tan\varphi (1-\sin\varphi)^2 \operatorname{arctg}(D/B')$ (per D > B')

$dq = 1 + 2 D / B' \tan\varphi (1-\sin\varphi)^2$ (per D <= B')

$dc = dq - (1-dq) / (Nc \tan\varphi)$ (condizioni D)

$dc = 1 + 0.4 \operatorname{arctg}(D/B')$ (per D > B' - condizioni U)

$dc = 1 + 0.4 D / B'$ (per D <= B' - condizioni U)

Coefficienti di inclinazione del piano di posa:

$bg = \exp(-2.7 \alpha \tan\varphi)$

$bc = bq = \exp(-2 \alpha \tan\varphi)$ (condizioni D)

$bc = 1 - \alpha / 147$ (condizioni U)

$bq = 1$ (condizioni U)

Coefficienti di inclinazione del terreno di fondazione:

$gc = gq = \sqrt{(1-0.5 \tan\beta)}$ (condizioni D)

$gc = 1 - \beta / 147$ (condizioni U)

$gq = 1$ (condizioni U)

Coefficienti di forma (De Beer):

$sg = 1 - 0.4 B' / L'$

$sq = 1 + B' / L' \tan\varphi$

$sc = 1 + B' / L' Nq / Nc$

L'azione del sisma si traduce in accelerazioni nel sottosuolo (effetto cinematico) e nella fondazione, per l'azione delle forze d'inerzia generate nella struttura in elevazione (effetto inerziale).
Tali effetti possono essere portati in conto mediante l'introduzione di coefficienti sismici rispettivamente denominati Khi e Igk, il primo definito dal rapporto tra le componenti orizzontale e verticale dei carichi trasmessi in fondazione ed il secondo funzione dell'accelerazione massima attesa al sito.
L'effetto inerziale produce variazioni di tutti i coefficienti di capacita' portante del carico limite in funzione del coefficiente sismico Khi e viene portato in conto impiegando le formule comunemente adottate per calcolare i coefficienti correttivi del carico limite in funzione dell'inclinazione, rispetto alla verticale, del carico agente sul piano di posa.
Nel caso in cui sia stato attivato il flag per tener conto degli effetti cinematici il valore Igk modifica invece il solo coefficiente Ng; il fattore Ng viene infatti moltiplicato sia per il coefficiente correttivo dell'effetto inerziale, sia per il coefficiente correttivo per l'effetto cinematico.

Capacita' portante di fondazioni su pali

Pali resistenti a compressione

Il carico ultimo del palo a compressione risulta:

$$Qlim = Qpunta + Qlater - Ppalo - Pattr_neg$$

dove:

Qpunta: Resistenza alla punta

In terreni coesivi in condizioni non drenate:

$Qpunta = (Cup \cdot Nc + \sigma v) \cdot Ap \cdot Rc$

Cup = coesione non drenata terreno alla quota della punta

Nc = coeff. di capacita' portante = 9

σv = tensione verticale totale in punta

Ap = area della punta del palo

Rc = coeff. di Meyerhof per le argille S/C

$Rc = (D+1)/(2D+1)$ per pali trivellati

$Rc = (D+0.5)/(2D)$ per pali infissi

D = diametro del palo

In terreni coesivi in condizioni drenate (secondo Vesic):
Qpunta = (μ σ'v Nq + c' Nc) · Ap
μ = [1 + 2·(1-sinφ')] / 3
Nq=3/(3-sinφ')·[exp((π/2-φ')tanφ')·tan²(π/4+φ'/2)·Irr^(4 sinφ'/(3(1+sinφ')))]
Irr = indice di rigidezza ridotta
Irr ≈ Ir = indice di rigidezza = G / (c' + σ'v ·tanφ')
G = modulo elastico di taglio
σ'v = tensione verticale efficace in punta
Nc = (Nq - 1) cot φ'

In terreni incoerenti (secondo Berezantzev) :
Qpunta = σ'v · αq · Nq · Ap
αq = coeff. di riduzione per effetto silos in funzione di L/D
Nq = calcolato con φ* secondo Kishida:
φ* = φ' - 3° per pali trivellati
φ* = (φ' + 40°) /2 per pali infissi
L = lunghezza del palo

Qlater: Resistenza laterale

In terreni coesivi in condizioni non drenate:
Qlater = α ·Cum ·As
Cum = coesione non drenata media lungo lo strato
As = area della superficie laterale del palo
α = coeff. riduttivo in funzione delle modalita' esecutive
per pali infissi:
α = 1 per Cu <= 25 kPa (0.25 kg/cm²)
α = 1-0.011·(Cu-25) per 25 < Cu < 70 kPa
α = 0.5 per Cu >= 70 kPa (0.70 kg/cm²)
per pali trivellati:
α = 0.7 per Cu <= 25 kPa (0.25 kg/cm²)
α = 0.7-0.008·(Cu-25) per 25 < Cu < 70 kPa
α = 0.35 per Cu >= 70 kPa (0.70 kg/cm²)

In terreni coesivi in condizioni drenate:
Qlater = (1 - sin φ') · σ'v(z) ·μ ·As
σ'v(z) = tensione verticale efficace lungo il fusto del palo
μ = coefficiente di attrito:
μ = tan φ' per pali trivellati
μ = tan (3/4·φ') per pali infissi prefabbricati
In terreni incoerenti:
Qlater = K · σ'v(z) · μ · As
σ'v(z) = tensione verticale efficace lungo il fusto del palo
K = coefficiente di spinta:
K = (1 - sin φ') per pali trivellati
K = 1 per pali infissi
μ = coefficiente di attrito:
μ = tan φ' per pali trivellati
μ = tan (3/4·φ') per pali infissi prefabbricati

Pp : peso del palo

Pattr_neg: carico da attrito negativo
Pattr_neg = 0 in terreni coesivi in condizioni non drenate
Pattr_neg = As·ß·σ'm in terreni incoerenti o coesivi in condizioni drenate
ß = coeff. di Lambe
σ'm = pressione verticale efficace media lungo lo strato deformabile

Il carico ammissibile risulta pari a:
Qamm = [Qpunta / μp + (Qlater - Ppalo - Pattr_neg) / μL] · Eg
dove:
μp = coefficiente di sicurezza del palo per resistenza di punta
μL = coefficiente di sicurezza del palo per resistenza laterale
Eg = coefficiente di efficienza dei pali in gruppo
in terreni coesivi:
per plinti rettangolari (secondo Converse-La Barre):
Eg = 1 - arctan(D/i)·[(n-1)m+(m-1)n]/(90mn)
m = numero delle file dei pali nel gruppo
n = numero di pali per ciascuna fila
i = interasse fra i pali
per plinti triangolari (secondo Barla):
Eg = 1 - arctan(D/i)·7.05E-3

per plinti rettangolari a cinque pali (secondo Barla):
$Eg = 1 - \arctan(D/i) \cdot 10.85E-3$
in terreni incoerenti:
$Eg = 1$ per pali infissi
$Eg = 2/3$ per pali trivellati

Pali resistenti a trazione

Il carico ultimo del palo a trazione vale:
$Qlim = Qlater + Ppalo$

Il carico ammissibile risulta pari a:
$Qamm = Qlim / \mu L$

Capacita' portante di platee

La verifica agli S.L.U. delle platee di fondazione risulta particolarmente difficoltosa poiche' tali fondazioni spesso hanno forme non rettangolari e pertanto non e' possibile valutarne la capacita' portante attraverso le classiche formule della geotecnica.

Per potere valutare la portanza delle platee si e' quindi implementato un tipo di verifica in cui la fondazione viene modellata per intero (potendo essere costituita, nella forma piu' generale, da travi rovesce, plinti, pali e platee). In particolare gli elementi strutturali vengono modellati in campo elastico lineare, mentre il terreno viene modellato come un letto di molle:
a) lineari elastiche e non reagenti a trazione per le platee
b) molle non lineari elasto-plastiche non reagenti a trazione per le travi Winkler ed i plinti diretti.
Per le molle elastiche delle platee viene calcolato anche il limite elastico, al fine di bloccare il calcolo del moltiplicatore dei carichi qualora venga raggiunto tale limite.

Il legame di tipo elastico reagente a sola compressione e' ottenuto utilizzando come rigidezza all'origine la costante di Winkler del terreno.
Il modello cosi' ottenuto e' in grado di tenere in conto dell'eterogeneita' del terreno in maniera puntuale. Su tale modello viene quindi condotta un'analisi non lineare a controllo di forza immettendo le forze agenti sulla fondazione.

Il calcolo viene interrotto quando le molle delle platee attingono al loro limite elastico o qualora venga raggiunto uno stato di incipiente formazione di cerniere plastiche nelle travi Winkler. In corrispondenza a tali eventi viene calcolato il moltiplicatore dei carichi.

Calcolo dei cedimenti

Il calcolo viene eseguito sulla base della conoscenza delle tensioni nel sottosuolo.

$$\mu = \int \frac{\sigma(z)}{E} dz$$

E = modulo elastico o edometrico
$\sigma(z)$ = tensione verticale nel sottosuolo dovuta all'incremento di carico q

La distribuzione delle tensioni verticali viene valutata secondo l'espressione di Steinbrenner, considerando la pressione agente uniformemente su una superficie rettangolaredi dimensioni B ed L:

$$q \quad \left[(2\ M\ N\ \sqrt{V}) \cdot (V+1) \quad \middle| \quad 2\ M\ N\ \sqrt{V} \right]$$

$$\sigma(z) = \frac{}{4\pi} \cdot \left[\frac{}{V\,(V+V1)} + \left| \arctan \frac{}{V - V1} \right| \right]$$

con:

$M = B / z$

$N = L / z$

$V = M^2 + N^2 + 1$

$V1 = (M \cdot N)^2$

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dei dati geometrici delle travi Winkler.

Trave = n.ro sequenziale della trave

Asta3d = n.ro asta tipo in CDS (spaziale)

Filo Iniz = primo filo fisso

Filo Fin. = secondo filo fisso

Nodo3d In.= Numero Nodo3d primo filo fisso

Nodo3d Fin= Numero Nodo3d secondo filo fisso

X3d In. = [m] ascissa Nodo3d Iniziale

Y3d In. = [m] ordinata Nodo3d Iniziale

Z3d In. = [m] quota Nodo3d Iniziale

X3d Fin = [m] ascissa Nodo3d finale

Y3d Fin = [m] ordinata Nodo3d finale

Z3d Fin = [m] quota Nodo3d finale

Xfond = [m] ascissa baricentro fondazione

Yfond = [m] ordinata baricentro fondazione

Zfond = [m] quota baric.base di fondazione nel riferimento di CDG

Bfond = [m] dimensione trasversale trave Winkler

Lfond = [m] dimensione longitudinale trave Winkler

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della stratigrafia del terreno sottostante le travi Winkler.

Trave = numero di trave

Q.t.v. = [m] quota terreno vergine

Q.t.d. = [m] quota definitiva terreno

Q.falda = [m] quota falda

InclTer = inclinazione terreno

Kw = Costante di sottofondo (Winkler)

Numero Strato = Numero dello strato a cui si riferiscono i dati che seguono:

Sp.str. = Spessore strato. L' ultimo strato ha spessore indefinito, pertanto il relativo dato non viene stampato.

Peso Sp = peso specifico

Fi = angolo di attrito interno in gradi

C' = coesione drenata

Cu = coesione NON drenata

Mod.El. = modulo elastico

Poisson = coeff. Poisson

Gr.Sovr = grado di sovraconsolidazione

Mod.Ed = modulo edometrico

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della stratigrafia del terreno sottostante i plinti.

Plinto = numero di plinto

Q.t.v. = quota terreno vergine

Q.t.d. = quota definitiva terreno

Q.falda = quota falda

InclTer = inclinazione terreno

Kw = Costante di sottofondo (Winkler)

Num Str = Numero dello strato a cui si riferiscono i dati che seguono:

Sp.str. = Spessore strato. L' ultimo strato ha spessore indefinito, pertanto il relativo dato non viene stampato.

Peso Sp = [kg/mc] peso specifico

Fi = angolo di attrito interno

C' = [kg/cmq] coesione drenata

Cu = [kg/cmq] coesione NON drenata

Mod.El. = [kg/cmq] modulo elastico

Poisson = coeff. Poisson

Coeff. Lambe = coefficiente beta di Lambe

Gr.Sovr = grado di sovraconsolidazione

Mod.Ed. = [kg/cmq] modulo edometrico

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della portanza delle fondazioni superficiali (travi Winkler, plinti e piastre) in condizioni drenate e non drenate.

Tabella 1: Parametri Geotecnici
Trave, Plinto o Piastra = Numero elemento
Infiss = Infissione base fondazione dal piano campagna
TipoTab = Tipo di tabella (M1/M2) per i coeff. parziali per i parametri del terreno
Gamma = Peso specifico totale di calcolo
Fi = Angolo di attrito interno di calcolo in gradi
Coes = Coesione drenata di calcolo
Mod.El. = Modulo elastico di calcolo
Poiss = Coefficiente di Poisson
P base = Pressione litostatica base di fondazione in cond. drenate
Indice Rigid. = Indice di rigidezza
IndRig Crit. = Indice di rigidezza critico
Cu = Coesione non drenata
Pbase = Pressione litostatica base di fondazione in cond. non drenate

Tabella 2: Coefficienti di Portanza
Trave, Plinto o Piastra = Numero elemento
Nc = Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen
Nq = Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen
Ng = Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen
Gc = Coefficiente di inclinaz. del terreno
Gq = Coefficiente di inclinaz. del terreno
bc = Coefficiente di inclinaz. del piano di posa
bq = Coefficiente di inclinaz. del piano di posa
Igk = Coefficiente effetti cinematici
Comb.Nro= Numero della combinazione di carico
Icv = Coefficiente di inclinaz. del carico
Iqv = Coefficiente di inclinaz. del carico
Igv = Coefficiente di inclinaz. del carico
Dc = Coefficiente di affondamento del piano di posa
Dq = Coefficiente di affondamento del piano di posa
Dg = Coefficiente di affondamento del piano di posa
Sc = Coefficiente di forma
Sq = Coefficiente di forma
Sg = Coefficiente di forma
Psic = Coefficiente di punzonamento
Psiq = Coefficiente di punzonamento
Psig = Coefficiente di punzonamento

Tabella 3: Portanza (per Risultanti)
Trave, Plinto o Piastra = Numero elemento in numeraz. calcolo CDG
Asta3d, Filo = Identificativo di input
Comb. = Numero della combinazione a cui si riferiscono i seguenti dati:
Bx' = Base di fondaz.ridotta lungo x per eccentricita'
By' = Base di fondaz.ridotta lungo y per eccentricita'
GamEf = Peso specifico efficace di calcolo
QlimV = Carico limite in condiz. drenate o non drenate comprensivo dei Coeff. Parziali R1/R2/R3
N = Carico verticale agente
Coeff.Sicur. = Minimo tra i rapporti (QlimV/N) tra la condiz. drenata e quella non drenata per la combinazione in esame

Tra tutte le combinazioni vengono riportati i seguenti dati:
Minimo CoeSic = Minimo coefficiente di sicurezza
N/Ar = Tensione media agente sull' impronta ridotta
Qlim/Ar = Tensione limite sull' impronta ridotta
Status Verifica = Si possono avere i seguenti messaggi:
OK = Verifica soddisfatta
NONVERIF = Non verifica nei seguenti casi:
- Coefficiente di sicurezza minore di 1
- Se Bx=0 o By=0 per eccentricita' eccessiva dei carichi

```
                                - Se QlimV=0 per inclinazione dei
                                  carichi eccessiva a causa di forze
                                  orizzontali elevate
                    SCARICA  = Verifica soddisfatta: Impronta non solle-
                               citata o in trazione
                    DECOMPR  = Verifica soddisfatta: lo sforzo agente
                               sull' elemento e' di trazione, ma la
                               risultante dei carichi agenti sul terreno
                               e' di debole compressione per effetto del
                               peso proprio dell' elemento stesso.

Tabella 3: Portanza (per Tensioni)
Trave, Plinto o Piastra = Numero elemento in numeraz. calcolo CDG
Asta3d, Filo = Identificativo di input
Comb.   = Numero della combinazione a cui si riferiscono
          i seguenti dati:
Bx'     = Base di fondaz.ridotta lungo x per eccentricita'
By'     = Base di fondaz.ridotta lungo y per eccentricita'
GamEf   = Peso specifico efficace di calcolo
SgmLimV = Tensione limite in condiz. drenate o non drenate
SgmTerr = Tensione elastica massima sul terreno
Coeff.Sicur.  = Minimo tra i rapporti (SgmLimV/SgmTerr) tra la
                condiz. drenata e quella non drenata per
                la combinazione in esame

Tra tutte le combinazioni vengono riportati i seguenti dati:
Minimo CoeSic = Minimo coefficiente di sicurezza
N/Ar    = Tensione media agente sull' impronta ridotta
Qlim/Ar = Tensione limite media sull' impronta ridotta (SgmLimV minima)
Status Verifica = Si possono avere i seguenti messaggi:
                  OK       = Verifica soddisfatta
                  NOVERIF  = Non verifica nei seguenti casi:
                             - Coefficiente di sicurezza minore
                               di 1
                             - Se Bx=0 o By=0 per eccentricita'
                               eccessiva dei carichi
                             - Se SgmLimV=0 per inclinazione dei
                               carichi eccessiva a causa di forze
                               orizzontali elevate
                  SCARICA  = Verifica soddisfatta: impronta non
                             sollecitata o in trazione
                  DECOMPR  = Verifica soddisfatta: lo sforzo agente
                             sull' elemento e' di trazione, ma la
                             risultante dei carichi agenti sul terreno
                             e' di debole compressione per effetto del
                             peso proprio dell' elemento stesso.
```

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della portanza delle fondazioni superficiali (travi Winkler, plinti e piastre) in condizioni drenate e non drenate.

Tabella 1: Parametri Geotecnici
Trave, Plinto o Piastra = Numero elemento
Infiss = Infissione base fondazione dal piano campagna
TipoTab = Tipo di tabella (M1/M2) per i coeff. parziali per i parametri del terreno
Gamma = Peso specifico totale di calcolo
Fi = Angolo di attrito interno di calcolo in gradi
Coes = Coesione drenata di calcolo
Mod.El. = Modulo elastico di calcolo
Poiss = Coefficiente di Poisson
P base = Pressione litostatica base di fondazione in cond. drenate
Indice Rigid. = Indice di rigidezza
IndRig Crit. = Indice di rigidezza critico
Cu = Coesione non drenata
Pbase = Pressione litostatica base di fondazione in cond. non drenate

Tabella 2: Coefficienti di Portanza
Trave, Plinto o Piastra = Numero elemento
Nc = Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen
Nq = Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen
Ng = Coefficiente di portanza di Brinch-Hansen
Gc = Coefficiente di inclinaz. del terreno
Gq = Coefficiente di inclinaz. del terreno
bc = Coefficiente di inclinaz. del piano di posa
bq = Coefficiente di inclinaz. del piano di posa
Igk = Coefficiente effetti cinematici
Comb.Nro= Numero della combinazione di carico
Icv = Coefficiente di inclinaz. del carico
Iqv = Coefficiente di inclinaz. del carico
Igv = Coefficiente di inclinaz. del carico
Dc = Coefficiente di affondamento del piano di posa
Dq = Coefficiente di affondamento del piano di posa
Dg = Coefficiente di affondamento del piano di posa
Sc = Coefficiente di forma
Sq = Coefficiente di forma
Sg = Coefficiente di forma
Psic = Coefficiente di punzonamento
Psiq = Coefficiente di punzonamento
Psig = Coefficiente di punzonamento

Tabella 3: Portanza (per Risultanti)
Trave, Plinto o Piastra = Numero elemento in numeraz. calcolo CDG
Asta3d, Filo = Identificativo di input
Comb. = Numero della combinazione a cui si riferiscono i seguenti dati:
Bx' = Base di fondaz.ridotta lungo x per eccentricita'
By' = Base di fondaz.ridotta lungo y per eccentricita'
GamEf = Peso specifico efficace di calcolo
QlimV = Carico limite in condiz. drenate o non drenate comprensivo dei Coeff. Parziali R1/R2/R3
N = Carico verticale agente
Coeff.Sicur. = Minimo tra i rapporti (QlimV/N) tra la condiz. drenata e quella non drenata per la combinazione in esame

Tra tutte le combinazioni vengono riportati i seguenti dati:
Minimo CoeSic = Minimo coefficiente di sicurezza
N/Ar = Tensione media agente sull' impronta ridotta
Qlim/Ar = Tensione limite sull' impronta ridotta
Status Verifica = Si possono avere i seguenti messaggi:
OK = Verifica soddisfatta
NONVERIF = Non verifica nei seguenti casi:
- Coefficiente di sicurezza minore di 1
- Se Bx=0 o By=0 per eccentricita' eccessiva dei carichi

```
                                - Se QlimV=0 per inclinazione dei
                                  carichi eccessiva a causa di forze
                                  orizzontali elevate
                    SCARICA  = Verifica soddisfatta: Impronta non solle-
                               citata o in trazione
                    DECOMPR  = Verifica soddisfatta: lo sforzo agente
                               sull' elemento e' di trazione, ma la
                               risultante dei carichi agenti sul terreno
                               e' di debole compressione per effetto del
                               peso proprio dell' elemento stesso.

Tabella 3: Portanza (per Tensioni)
Trave, Plinto o Piastra = Numero elemento in numeraz. calcolo CDG
Asta3d, Filo = Identificativo di input
Comb.   = Numero della combinazione a cui si riferiscono
          i seguenti dati:
Bx'     = Base di fondaz.ridotta lungo x per eccentricita'
By'     = Base di fondaz.ridotta lungo y per eccentricita'
GamEf   = Peso specifico efficace di calcolo
SgmLimV = Tensione limite in condiz. drenate o non drenate
SgmTerr = Tensione elastica massima sul terreno
Coeff.Sicur.  = Minimo tra i rapporti (SgmLimV/SgmTerr) tra la
                condiz. drenata e quella non drenata per
                la combinazione in esame

Tra tutte le combinazioni vengono riportati i seguenti dati:
Minimo CoeSic = Minimo coefficiente di sicurezza
N/Ar    = Tensione media agente sull' impronta ridotta
Qlim/Ar = Tensione limite media sull' impronta ridotta (SgmLimV minima)
Status Verifica = Si possono avere i seguenti messaggi:
                  OK       = Verifica soddisfatta
                  NOVERIF  = Non verifica nei seguenti casi:
                             - Coefficiente di sicurezza minore
                               di 1
                             - Se Bx=0 o By=0 per eccentricita'
                               eccessiva dei carichi
                             - Se SgmLimV=0 per inclinazione dei
                               carichi eccessiva a causa di forze
                               orizzontali elevate
                  SCARICA  = Verifica soddisfatta: impronta non
                             sollecitata o in trazione
                  DECOMPR  = Verifica soddisfatta: lo sforzo agente
                             sull' elemento e' di trazione, ma la
                             risultante dei carichi agenti sul terreno
                             e' di debole compressione per effetto del
                             peso proprio dell' elemento stesso.
```

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate sia nella tabella di stampa della portanza globale della fondazione, sia nella tabella della portanza di fondazione delle platee calcolata con analisi elastica del terreno:

Tabella 1: Moltiplicatori di Collasso

Comb. Nro : Numero della combinazione

Risultante : Valore della risultante delle forze trasmesse dalla fondazione per la combinazione attuale

Resistenza : Valore della resistenza del terreno mobilitata in base al moltiplicatore dei carichi attuale

Moltipl.Collasso: Valore del moltiplicatore dei carichi con cui e' stato eseguito il calcolo. Poiche' tutti i coefficienti di sicurezza sono gia' stati considerati nei carichi e nelle caratteristiche dei materiali, un moltiplicatore = 1 significa che la verifica di portanza e' soddisfatta

%Pl.Molle : Percentuale delle molle in fase plastica nella combinazione attuale

STATUS : Per moltiplicatori di collasso < 1 mostra NOVERIF, altrimenti OK

Tabella 2: Abbassamenti

Nodo3d : Numero del nodo3d a cui si riferisce la molla elasto-plastica

SpostZ : Abbassamento della molla elasto-plastica in corrispondenza del nodo3d

SpostZ/SpostEl : Fattore di plasticizzazione della molla:
FASE ELASTICA <=1 ; FASE PLASTICA > 1
Se per alcuni nodi non e' stato possibile ottenere la caratterizzazione geotecnica, allora tale nodo viene escluso dal modello di calcolo e la relativa molla viene contrassegnata con la sigla 'SCARTATA'

DATI GENERALI

C O E F F I C I E N T I P A R Z I A L I G E O T E C N I C A		
	T A B E L L A M1	T A B E L L A M2
Tangente Resist. Taglio	1,00	
Peso Specifico	1,00	
Coesione Efficace (c'k)	1,00	
Resist. a taglio NON drenata (cuk)	1,00	
Tipo Approccio	Combinazione Unica: (A1+M1+R3)	
Tipo di fondazione	Su Pali Infissi	

	COEFFICIENTE R1	COEFFICIENTE R2	COEFFICIENTE R3
Capacita' Portante			2,30
Scorrimento			1,10
Resist. alla Base			1,15
Resist. Lat. a Compr.			1,15
Resist. Lat. a Traz.			1,25
Carichi Trasversali			1,30
Fattore di correlazione CSI per il calcolo di Rk pali			1,70

GEOMETRIA TRAVI WINKLER

IDENTIFICATIVO						COORDINATE 3D ESTREMI ASTA WINKLER						D A T I I M P R O N T A				
Trave N.ro	Ast3d N.ro	Fil In.	Fil Fin	Nod3d Iniz.	Nod3d Fin.	X3dIn. (m)	Y3dIn. (m)	Z3dIn. (m)	X3dFin (m)	Y3dFin (m)	Z3dFin (m)	Xfond (m)	Yfond (m)	Zfond (m)	Bfond (m)	Lfond (m)
1	1	1	7	1	8	0,00	0,00	0,00	39,52	0,00	0,00	19,76	0,00	0,40	1,80	39,52
2	7	7	28	8	11	39,52	0,00	0,00	39,52	15,45	0,00	39,52	7,72	0,40	1,80	15,45
3	11	23	28	19	11	3,96	15,45	0,00	39,52	15,45	0,00	21,74	15,45	0,40	1,60	35,56
4	15	8	75	16	42	0,00	6,45	0,00	0,00	15,10	0,00	0,00	10,77	0,40	1,80	8,65
5	18	63	58	35	30	3,96	5,45	0,00	3,96	11,00	0,00	3,96	8,23	0,50	2,70	5,55
6	19	64	59	36	31	11,86	5,45	0,00	11,86	11,00	0,00	11,86	8,23	0,50	2,70	5,55
7	20	65	60	37	32	19,76	5,45	0,00	19,76	11,00	0,00	19,76	8,23	0,50	2,70	5,55
8	21	66	61	38	33	27,66	5,45	0,00	27,66	11,00	0,00	27,66	8,23	0,50	2,70	5,55
9	22	67	62	39	34	35,56	5,45	0,00	35,56	11,00	0,00	35,56	8,23	0,50	2,70	5,55
10	33	8	14	16	9	0,00	6,45	0,00	39,52	6,45	0,00	19,76	6,45	0,40	0,30	39,52
11	37	15	21	17	10	0,00	10,30	0,00	39,52	10,00	0,00	19,76	10,08	0,40	0,30	39,52
12	41	2	63	3	35	3,96	0,00	0,00	3,96	5,45	0,00	3,96	2,88	0,40	0,30	5,45
13	42	58	72	30	40	3,96	11,00	0,00	3,96	14,15	0,00	3,96	12,57	0,40	0,30	3,15
14	43	3	64	4	36	11,86	0,00	0,00	11,86	5,45	0,00	11,86	2,88	0,40	0,30	5,45
15	44	59	24	31	12	11,86	11,00	0,00	11,86	15,45	0,00	11,86	13,07	0,40	0,30	4,45
16	45	4	65	5	37	19,76	0,00	0,00	19,76	5,45	0,00	19,76	2,88	0,40	0,30	5,45
17	46	60	25	32	13	19,76	11,00	0,00	19,76	15,45	0,00	19,76	13,07	0,40	0,30	4,45
18	47	5	66	6	38	27,66	0,00	0,00	27,66	5,45	0,00	27,66	2,88	0,40	0,30	5,45
19	48	61	26	33	14	27,66	11,00	0,00	27,66	15,45	0,00	27,66	13,07	0,40	0,30	4,45
20	49	6	67	7	39	35,56	0,00	0,00	35,56	5,45	0,00	35,56	2,88	0,40	0,30	5,45
21	50	62	27	34	15	35,56	11,00	0,00	35,56	15,45	0,00	35,56	13,07	0,40	0,30	4,45
22	53	1	8	1	16	0,00	0,00	0,00	0,00	6,45	0,00	0,00	3,22	0,40	0,30	6,45

STRATIGRAFIA TRAVI WINKLER

Trave N.ro	Q.t.v. (m)	Q.t.d. (m)	Q.falda (m)	Incl Grd	Kw kg/cmc	Numero Strato	Sp.str. (m)	Peso Sp kg/mc	Fi' (Grd)	C' kg/cmq	Cu kg/cmq	Mod.El. kg/cmq	Poisson	Gr.Sovr	Mod.Ed. kg/cmq
1	0,40	-4,00		0	10,00	1		1900	28,00	0,00	1,20	50,00	0,20	1,00	2,00
2	0,40	-4,00		0	10,00	1		1900	28,00	0,00	1,20	50,00	0,20	1,00	2,00
3	0,40	-4,00		0	10,00	1		1900	28,00	0,00	1,20	50,00	0,20	1,00	2,00
4	0,40	-4,00		0	10,00	1		1900	28,00	0,00	1,20	50,00	0,20	1,00	2,00
5	0,50	-4,00		0	10,00	1		1900	28,00	0,00	1,20	50,00	0,20	1,00	2,00
6	0,50	-4,00		0	10,00	1		1900	28,00	0,00	1,20	50,00	0,20	1,00	2,00
7	0,50	-4,00		0	10,00	1		1900	28,00	0,00	1,20	50,00	0,20	1,00	2,00
8	0,50	-4,00		0	10,00	1		1900	28,00	0,00	1,20	50,00	0,20	1,00	2,00
9	0,50	-4,00		0	10,00	1		1900	28,00	0,00	1,20	50,00	0,20	1,00	2,00
10	0,40	-4,00		0	10,00	1		1900	28,00	0,00	1,20	50,00	0,20	1,00	2,00
11	0,40	-4,00		0	10,00	1		1900	28,00	0,00	1,20	50,00	0,20	1,00	2,00
12	0,40	-4,00		0	10,00	1		1900	28,00	0,00	1,20	50,00	0,20	1,00	2,00
13	0,40	-4,00		0	10,00	1		1900	28,00	0,00	1,20	50,00	0,20	1,00	2,00
14	0,40	-4,00		0	10,00	1		1900	28,00	0,00	1,20	50,00	0,20	1,00	2,00

STRATIGRAFIA TRAVI WINKLER

Trave N.ro	Q.t.v. (m)	Q.t.d. (m)	Q.falda (m)	Incl Grd	Kw kg/cmc	Numero Strato	Sp.str. (m)	Peso Sp kg/mc	Fi' (Grd)	C' kg/cmq	Cu kg/cmq	Mod.El. kg/cmq	Poisson	Gr.Sovr	Mod.Ed. kg/cmq
15	0,40	-4,00		0	10,00	1		1900	28,00	0,00	1,20	50,00	0,20	1,00	2,00
16	0,40	-4,00		0	10,00	1		1900	28,00	0,00	1,20	50,00	0,20	1,00	2,00
17	0,40	-4,00		0	10,00	1		1900	28,00	0,00	1,20	50,00	0,20	1,00	2,00
18	0,40	-4,00		0	10,00	1		1900	28,00	0,00	1,20	50,00	0,20	1,00	2,00
19	0,40	-4,00		0	10,00	1		1900	28,00	0,00	1,20	50,00	0,20	1,00	2,00
20	0,40	-4,00		0	10,00	1		1900	28,00	0,00	1,20	50,00	0,20	1,00	2,00
21	0,40	-4,00		0	10,00	1		1900	28,00	0,00	1,20	50,00	0,20	1,00	2,00
22	0,40	-4,00		0	10,00	1		1900	28,00	0,00	1,20	50,00	0,20	1,00	2,00

GEOMETRIA PLATEA

Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez Nro
1	43	44	46	45	1
5	49	50	51	52	1
9	55	49	52	53	1

Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez Nro
2	47	48	44	43	1
6	19	53	52	52	1
10	48	47	49	55	1

Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez Nro
3	47	43	50	49	1
7	19	45	42	40	1
11	19	52	51	45	1

Shell N.ro	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4	Sez Nro
4	50	43	45	51	1
8	45	46	54	42	1

STRATIGRAFIA PLATEA

Str. N.ro	Q.t.v. (m)	Q.t.d. (m)	Q.falda (m)	Incl Grd	Kw kg/cmc	Num Str	Sp.str. (m)	Peso Sp kg/mc	Fi' (Grd)	C' kg/cmq	Cu kg/cmq	Mod.El. kg/cmq	Poisson	Gr.Sovr (%)	Mod.Ed. kg/cmq
1	0,70	-4,00		0	10,00	1		1900	28,00	0,00	1,20	50,00	0,20	1	2,00

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.U. - A1

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	1,50	1,05	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Neve h<=1000	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.NoMassa	1,50	1,05	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.U. - A1

DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Neve h<=1000	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.NoMassa	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 0	1,00	-1,00	1,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-0,30	0,30	0,30	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 0	-1,00	-1,00	-1,00	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-0,30	-0,30	-0,30	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.U. - A1

DESCRIZIONI	31	32	33	34
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Neve h<=1000	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI CARICHI - S.L.U. - A1

DESCRIZIONI	31	32	33	34
Var.NoMassa	0,30	0,30	0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 0	-0,30	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-1,00	-1,00	1,00	1,00
Sisma direz. grd 0	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2
Peso Strutturale	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	1,00	0,70
Var.Neve h<=1000	1,00	0,50
Var.Coperture	0,00	1,00
Var.NoMassa	1,00	0,70
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2
Peso Strutturale	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	0,70	0,60
Var.Neve h<=1000	0,20	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00
Var.NoMassa	0,50	0,30
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Amb.affol.	0,60
Var.Neve h<=1000	0,00
Var.Coperture	0,00
Var.NoMassa	0,30
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

PARAMETRI GEOTECNICI TRAVI WINKLER - S.L.U.

IDENTIFICATIVO				CONDIZIONE DRENATA							NON DRENATA	
Trave N.ro	Infiss m	Tipo Tabel	Gamma kg/mc	Fi' Grd	C' kg/cmq	Mod.El kg/cmq	Poiss on	P base kg/cmq	Indice Rigid.	IndRig Crit.	Cu kg/cmq	P base kg/cmq
1	4,40	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,84	38,91	117,32	1,20	0,84
2	4,40	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,84	38,91	111,24	1,20	0,84
3	4,40	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,84	39,66	117,36	1,20	0,84
4	4,40	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,84	38,91	103,87	1,20	0,84
5	4,50	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,86	35,25	84,32	1,20	0,86
6	4,50	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,86	35,25	84,32	1,20	0,86
7	4,50	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,86	35,25	84,32	1,20	0,86
8	4,50	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,86	35,25	84,32	1,20	0,86
9	4,50	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,86	35,25	84,32	1,20	0,86
10	4,40	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,84	45,32	120,70	1,20	0,84
11	4,40	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,84	45,32	120,70	1,20	0,84
12	4,40	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,84	45,32	116,48	1,20	0,84
13	4,40	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,84	45,32	113,03	1,20	0,84
14	4,40	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,84	45,32	116,48	1,20	0,84
15	4,40	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,84	45,32	115,41	1,20	0,84
16	4,40	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,84	45,32	116,48	1,20	0,84
17	4,40	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,84	45,32	115,41	1,20	0,84
18	4,40	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,84	45,32	116,48	1,20	0,84
19	4,40	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,84	45,32	115,41	1,20	0,84
20	4,40	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,84	45,32	116,48	1,20	0,84
21	4,40	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,84	45,32	115,41	1,20	0,84
22	4,40	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,84	45,32	117,23	1,20	0,84

CARICO LIMITE TRAVI WINKLER - S.L.U.

IDENTIIFICATIVO							DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Trave N.ro	Asta3d N.ro		Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
1	1		A1/1	1,78	37,80	1900	3641,6	1900	2935,1	820,9	3,58				OK
			A1/2	1,78	37,76	1900	3639,6	1900	2933,2	767,3	3,82				OK
		X+	A1/8	1,79	38,28	1900	2896,8	1900	2895,3	661,8	4,37				OK
		X-	A1/15	1,77	36,78	1900	2301,3	1900	2672,4	757,3	3,04				OK
		Y+	A1/22	1,77	34,31	1900	1898,4	1900	2504,4	486,0	3,91				OK
		Y-	A1/31	1,76	39,27	1900	2152,5	1900	2771,8	839,5	2,56	2,56	1,21	3,11	OK
2	7		A1/1	1,79	14,56	1900	1486,7	1900	1150,5	237,6	4,84				OK
			A1/2	1,79	14,57	1900	1487,6	1900	1151,2	222,4	5,18				OK
		X+	A1/3	1,78	13,82	1900	811,0	1900	1008,0	275,7	2,94	2,94	1,12	3,29	OK
		X-	A1/15	1,79	8,76	1900	548,6	1900	667,7	113,4	4,84				OK
		Y+	A1/19	1,79	10,84	1900	738,3	1900	810,0	219,2	3,37				OK
		Y-	A1/31	1,80	7,68	1900	550,3	1900	581,2	169,9	3,24				OK
3	11		A1/1	1,60	34,91	1900	3011,3	1900	2449,9	417,6	5,87				OK
			A1/2	1,60	34,84	1900	3006,4	1900	2445,7	391,9	6,24				OK
		X+	A1/3	1,58	28,14	1900	1583,3	1900	1863,6	416,5	3,80				OK
		X-	A1/18	1,56	22,90	1900	1287,3	1900	1519,0	287,2	4,48				OK
		Y+	A1/19	1,56	21,78	1900	1090,2	1900	1393,5	388,5	2,81				OK
		Y-	A1/34	1,55	17,23	1900	869,3	1900	1092,9	324,1	2,68	2,68	1,21	3,25	OK
4	15		A1/1	1,78	8,00	1900	869,7	1900	639,8	164,2	3,90				OK
			A1/2	1,78	8,01	1900	871,0	1900	640,8	153,7	4,17				OK
		X+	A1/6	1,78	8,30	1900	520,0	1900	625,0	121,2	4,29				OK
		X-	A1/15	1,79	7,84	1900	499,6	1900	586,3	144,4	3,46	3,46	1,03	3,57	OK
		Y+	A1/22	1,78	8,61	1900	601,2	1900	652,5	150,2	4,00				OK
		Y-	A1/31	1,78	7,33	1900	521,8	1900	560,1	116,4	4,48				OK
5	18		A1/1	2,67	5,48	1900	1057,8	1900	660,5	214,1	3,08				OK
			A1/2	2,67	5,48	1900	1058,3	1900	660,8	197,6	3,34				OK
		X+	A1/6	2,68	5,04	1900	598,1	1900	565,7	173,6	3,26				OK
		X-	A1/18	2,65	4,85	1900	575,8	1900	543,5	154,7	3,51				OK
		Y+	A1/22	2,68	4,62	1900	598,2	1900	521,8	185,2	2,82	2,82	1,49	4,21	OK
		Y-	A1/34	2,64	4,20	1900	551,4	1900	477,7	143,1	3,34				OK
6	19		A1/1	2,70	5,49	1900	1077,1	1900	669,5	271,9	2,46	2,46	1,84	4,52	OK
			A1/2	2,70	5,49	1900	1077,1	1900	669,5	249,8	2,68				OK
		X+	A1/6	2,69	5,18	1900	613,0	1900	574,7	207,6	2,77				OK
		X-	A1/18	2,69	5,04	1900	603,8	1900	561,6	202,7	2,77				OK
		Y+	A1/22	2,69	4,82	1900	619,0	1900	541,6	205,6	2,63				OK
		Y-	A1/34	2,70	4,69	1900	608,8	1900	527,9	204,7	2,58				OK
7	20		A1/1	2,70	5,48	1900	1076,8	1900	669,2	265,2	2,52	2,52	1,79	4,52	OK
			A1/2	2,70	5,48	1900	1076,7	1900	669,2	243,5	2,75				OK
		X+	A1/6	2,69	5,22	1900	617,4	1900	583,1	198,6	2,94				OK
		X-	A1/18	2,69	5,10	1900	607,2	1900	567,9	200,8	2,83				OK
		Y+	A1/22	2,69	4,92	1900	628,3	1900	555,3	197,8	2,81				OK
		Y-	A1/34	2,69	4,80	1900	617,4	1900	540,5	201,6	2,68				OK
8	21		A1/1	2,70	5,48	1900	1075,7	1900	668,7	270,5	2,47	2,47	1,83	4,52	OK
			A1/2	2,70	5,48	1900	1075,7	1900	668,7	248,4	2,69				OK
		X+	A1/6	2,70	5,29	1900	622,6	1900	589,6	201,9	2,92				OK
		X-	A1/15	2,69	5,17	1900	611,8	1900	573,4	206,9	2,77				OK
		Y+	A1/22	2,70	5,04	1900	639,9	1900	569,3	200,4	2,84				OK
		Y-	A1/31	2,69	4,94	1900	629,2	1900	554,3	209,0	2,65				OK
9	22		A1/1	2,67	5,46	1900	1059,8	1900	660,3	223,1	2,96	2,96	1,53	4,52	OK
			A1/2	2,67	5,46	1900	1060,2	1900	660,5	205,2	3,22				OK
		X+	A1/3	2,67	5,28	1900	612,5	1900	592,3	163,8	3,62				OK
		X-	A1/15	2,68	5,13	1900	606,4	1900	575,6	177,5	3,24				OK
		Y+	A1/19	2,67	5,05	1900	631,2	1900	571,1	168,6	3,39				OK
		Y-	A1/31	2,68	4,88	1900	620,7	1900	554,4	172,6	3,21				OK
10	33		A1/1	0,30	39,27	1900	619,1	1900	548,2	107,1	5,12				OK
			A1/2	0,30	39,25	1900	618,8	1900	547,9	99,1	5,53				OK
		X+	A1/6	0,30	38,84	1900	414,6	1900	524,5	71,3	5,82				OK
		X-	A1/18	0,30	38,56	1900	413,7	1900	517,9	94,5	4,38				OK
		Y+	A1/22	0,30	38,64	1900	358,9	1900	517,1	62,7	5,72				OK
		Y-	A1/34	0,30	38,58	1900	360,6	1900	507,0	103,1	3,50	3,50	0,89	3,12	OK
11	37		A1/1	0,30	39,18	1900	617,1	1900	546,4	101,5	5,38				OK
			A1/2	0,30	39,15	1900	616,6	1900	546,0	93,9	5,81				OK
		X+	A1/6	0,30	39,06	1900	418,1	1900	524,9	91,5	4,57				OK
		X-	A1/13	0,30	38,09	1900	484,1	1900	520,7	79,3	6,10				OK
		Y+	A1/22	0,30	37,91	1900	354,4	1900	498,5	101,8	3,48	3,48	0,90	3,12	OK
		Y-	A1/31	0,30	38,26	1900	354,7	1900	513,0	57,3	6,19				OK

CARICO LIMITE TRAVI WINKLER - S.L.U.

IDENTIIFICATIVO						DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Trave N.ro	Asta3d N.ro		Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
12	41		A1/1	0,30	5,19	1900	85,4	1900	73,3	13,1	5,57				OK
			A1/2	0,30	5,22	1900	85,9	1900	73,6	12,3	5,99				OK
		X+	A1/9	0,30	5,15	1900	56,4	1900	70,0	10,5	5,37				OK
		X-	A1/18	0,30	5,16	1900	49,7	1900	68,4	13,3	3,74				OK
		Y+	A1/19	0,30	4,97	1900	55,4	1900	68,6	6,3	8,74				OK
		Y-	A1/34	0,30	4,97	1900	55,4	1900	66,5	15,2	3,65	3,65	1,02	3,72	OK
13	42		A1/1	0,30	2,72	1900	46,6	1900	38,7	8,4	4,61				OK
			A1/2	0,30	2,73	1900	46,9	1900	38,9	7,8	4,96				OK
		X+	A1/6	0,30	1,77	1900	19,0	1900	23,5	6,2	3,04				OK
		X-	A1/18	0,30	2,66	1900	27,1	1900	35,7	7,2	3,75				OK
		Y+	A1/22	0,30	0,51	1900	8,1	1900	6,3	5,5	1,15	1,15	3,58	4,12	OK
		Y-	A1/34	0,30	1,98	1900	23,4	1900	26,3	8,0	2,93				OK
14	43		A1/1	0,30	4,70	1900	77,8	1900	66,4	14,4	4,62				OK
			A1/2	0,30	4,73	1900	78,3	1900	66,9	13,4	5,00				OK
		X+	A1/9	0,30	4,88	1900	53,6	1900	65,9	11,7	4,59				OK
		X-	A1/18	0,30	4,48	1900	43,6	1900	59,2	13,2	3,31				OK
		Y+	A1/22	0,30	5,32	1900	59,2	1900	73,3	7,6	7,84				OK
		Y-	A1/34	0,30	4,42	1900	49,6	1900	58,9	15,1	3,28	3,28	1,14	3,74	OK
15	44		A1/1	0,30	3,64	1900	61,1	1900	51,6	11,6	4,47				OK
			A1/2	0,30	3,66	1900	61,5	1900	51,9	10,7	4,83				OK
		X+	A1/6	0,30	3,21	1900	32,0	1900	42,4	10,1	3,16				OK
		X-	A1/13	0,30	3,62	1900	40,6	1900	49,1	8,8	4,64				OK
		Y+	A1/22	0,30	2,76	1900	31,8	1900	36,7	10,5	3,03	3,03	1,27	3,85	OK
		Y-	A1/34	0,30	3,86	1900	43,5	1900	52,8	7,7	5,64				OK
16	45		A1/1	0,30	4,68	1900	77,4	1900	66,1	14,0	4,73				OK
			A1/2	0,30	4,71	1900	77,9	1900	66,5	13,0	5,12				OK
		X+	A1/9	0,30	4,88	1900	53,6	1900	66,0	11,3	4,75				OK
		X-	A1/18	0,30	4,40	1900	42,9	1900	58,1	12,7	3,38				OK
		Y+	A1/22	0,30	5,25	1900	58,5	1900	72,4	7,5	7,85				OK
		Y-	A1/34	0,30	4,33	1900	48,6	1900	57,8	14,5	3,35	3,35	1,12	3,74	OK
17	46		A1/1	0,30	3,63	1900	61,0	1900	51,5	11,2	4,59				OK
			A1/2	0,30	3,65	1900	61,3	1900	51,8	10,4	4,98				OK
		X+	A1/6	0,30	3,64	1900	36,0	1900	48,2	10,9	3,30				OK
		X-	A1/13	0,30	3,61	1900	40,6	1900	49,0	8,8	4,63				OK
		Y+	A1/22	0,30	3,56	1900	40,4	1900	47,4	12,7	3,18	3,18	1,19	3,78	OK
		Y-	A1/31	0,30	3,88	1900	43,8	1900	53,8	4,7	9,22				OK
18	47		A1/1	0,30	4,61	1900	76,3	1900	65,1	14,0	4,65				OK
			A1/2	0,30	4,64	1900	76,7	1900	65,5	13,0	5,03				OK
		X+	A1/8	0,30	5,01	1900	55,0	1900	67,8	11,7	4,69				OK
		X-	A1/15	0,30	4,40	1900	42,9	1900	58,2	12,6	3,40	3,40	0,95	3,25	OK
		Y+	A1/22	0,30	5,08	1900	56,6	1900	69,9	7,4	7,63				OK
		Y-	A1/31	0,30	4,57	1900	51,2	1900	61,1	14,8	3,45				OK
19	48		A1/1	0,30	3,60	1900	60,6	1900	51,1	11,3	4,52				OK
			A1/2	0,30	3,62	1900	60,9	1900	51,4	10,5	4,89				OK
		X+	A1/3	0,30	3,87	1900	38,0	1900	51,0	11,7	3,23	3,23	1,01	3,28	OK
		X-	A1/12	0,30	3,67	1900	41,1	1900	49,8	8,7	4,75				OK
		Y+	A1/19	0,30	3,90	1900	44,1	1900	52,1	13,6	3,25				OK
		Y-	A1/31	0,30	2,98	1900	34,1	1900	41,3	4,2	8,09				OK
20	49		A1/1	0,30	4,78	1900	79,0	1900	67,5	12,3	5,48				OK
			A1/2	0,30	4,81	1900	79,4	1900	67,9	11,5	5,91				OK
		X+	A1/8	0,30	5,35	1900	58,4	1900	72,6	11,1	5,28				OK
		X-	A1/15	0,30	4,49	1900	43,7	1900	59,8	11,5	3,79	3,79	0,86	3,24	OK
		Y+	A1/22	0,30	4,44	1900	49,8	1900	61,4	5,5	9,01				OK
		Y-	A1/31	0,30	5,09	1900	56,7	1900	68,4	14,6	3,89				OK
21	50		A1/1	0,30	3,77	1900	63,1	1900	53,3	9,7	5,52				OK
			A1/2	0,30	3,79	1900	63,4	1900	53,7	9,0	5,96				OK
		X+	A1/3	0,30	4,27	1900	41,6	1900	56,7	11,3	3,68				OK
		X-	A1/12	0,30	3,67	1900	41,1	1900	50,1	7,3	5,63				OK
		Y+	A1/19	0,30	4,30	1900	48,3	1900	57,7	13,2	3,65	3,65	1,03	3,74	OK
		Y-	A1/31	0,30	1,31	1900	16,4	1900	18,4	2,3	7,00				OK
22	53		A1/1	0,30	6,32	1900	102,7	1900	88,7	13,0	6,81				OK
			A1/2	0,30	6,33	1900	102,9	1900	88,9	12,3	7,24				OK
		X+	A1/3	0,30	1,69	1900	18,1	1900	23,2	3,2	5,63				OK
		X-	A1/15	0,30	5,71	1900	54,5	1900	74,3	18,1	3,01	3,01	1,06	3,20	OK
		Y+	A1/29	0,30	6,33	1900	83,2	1900	87,6	9,2	9,05				OK
		Y-	A1/31	0,30	6,03	1900	66,5	1900	80,8	16,2	4,10				OK

CARICO LIMITE TRAVI WINKLER - S.L.D.

IDENTIIFICATIVO						DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Trave N.ro	Asta3d N.ro		Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
1	1		SLD/1	1,80	39,52	1900	8833,1	1900	7115,0	820,9	8,67				OK
			SLD/2	1,80	39,52	1900	8833,1	1900	7115,0	767,3	9,27				OK
		X+	SLD/8	1,80	39,52	1900	7659,5	1900	6999,2	660,4	10,60				OK
		X-	SLD/15	1,80	39,52	1900	6927,5	1900	6897,5	724,1	9,53				OK
		Y+	SLD/22	1,80	39,52	1900	6447,8	1900	6898,0	542,9	11,88				OK
		Y-	SLD/31	1,80	39,52	1900	6447,8	1900	6803,7	779,0	8,28	8,28	1,10	9,06	OK
2	7		SLD/1	1,80	15,45	1900	3629,6	1900	2816,4	237,6	11,85				OK
			SLD/2	1,80	15,45	1900	3629,6	1900	2816,4	222,4	12,66				OK
		X+	SLD/3	1,80	15,45	1900	2640,9	1900	2714,5	248,7	10,62	10,62	0,89	9,50	OK
		X-	SLD/18	1,80	15,45	1900	2640,9	1900	2758,9	140,4	18,80				OK
		Y+	SLD/19	1,80	15,45	1900	2842,7	1900	2751,2	211,0	13,04				OK
		Y-	SLD/25	1,80	15,45	1900	3147,0	1900	2778,1	210,7	13,18				OK
3	11		SLD/1	1,60	35,56	1900	7061,3	1900	5746,1	417,6	13,76	13,76	0,73	10,10	OK
			SLD/2	1,60	35,56	1900	7061,3	1900	5746,1	391,9	14,66				OK
		X+	SLD/3	1,60	35,56	1900	5551,4	1900	5627,1	392,4	14,15				OK
		X-	SLD/18	1,60	35,56	1900	5551,4	1900	5653,3	306,0	18,14				OK
		Y+	SLD/19	1,60	35,56	1900	5166,3	1900	5595,2	373,7	13,83				OK
		Y-	SLD/34	1,60	35,56	1900	5166,3	1900	5612,6	330,7	15,62				OK
4	15		SLD/1	1,80	8,65	1900	2164,8	1900	1602,0	164,2	9,76	9,76	1,05	10,29	OK
			SLD/2	1,80	8,65	1900	2164,8	1900	1602,0	153,7	10,42				OK
		X+	SLD/6	1,80	8,65	1900	1587,1	1900	1551,1	124,8	12,43				OK
		X-	SLD/13	1,80	8,65	1900	1711,6	1900	1554,5	149,2	10,42				OK
		Y+	SLD/29	1,80	8,65	1900	1864,3	1900	1572,3	151,5	10,38				OK
		Y-	SLD/31	1,80	8,65	1900	1688,7	1900	1562,8	121,6	12,86				OK
5	18		SLD/1	2,70	5,55	1900	2498,8	1900	1556,9	214,1	7,27	7,27	1,43	10,39	OK
			SLD/2	2,70	5,55	1900	2498,8	1900	1556,9	197,6	7,88				OK
		X+	SLD/6	2,70	5,55	1900	1852,0	1900	1490,0	170,4	8,74				OK
		X-	SLD/13	2,70	5,55	1900	2008,6	1900	1507,9	166,6	9,05				OK
		Y+	SLD/22	2,70	5,55	1900	1919,1	1900	1495,7	178,2	8,39				OK
		Y-	SLD/31	2,70	5,55	1900	1919,1	1900	1504,8	151,9	9,91				OK
6	19		SLD/1	2,70	5,55	1900	2498,8	1900	1556,9	271,9	5,73	5,73	1,81	10,39	OK
			SLD/2	2,70	5,55	1900	2498,8	1900	1556,9	249,8	6,23				OK
		X+	SLD/6	2,70	5,55	1900	1852,0	1900	1475,7	206,8	7,14				OK
		X-	SLD/15	2,70	5,55	1900	1852,0	1900	1476,9	203,8	7,25				OK
		Y+	SLD/22	2,70	5,55	1900	1919,1	1900	1486,4	205,5	7,23				OK
		Y-	SLD/31	2,70	5,55	1900	1919,1	1900	1486,4	205,3	7,24				OK
7	20		SLD/1	2,70	5,55	1900	2498,8	1900	1556,9	265,2	5,87	5,87	1,77	10,39	OK
			SLD/2	2,70	5,55	1900	2498,8	1900	1556,9	243,5	6,39				OK
		X+	SLD/6	2,70	5,55	1900	1852,0	1900	1478,8	198,9	7,43				OK
		X-	SLD/15	2,70	5,55	1900	1852,0	1900	1478,0	200,9	7,36				OK
		Y+	SLD/22	2,70	5,55	1900	1919,1	1900	1488,8	198,4	7,50				OK
		Y-	SLD/31	2,70	5,55	1900	1919,1	1900	1487,7	201,7	7,37				OK
8	21		SLD/1	2,70	5,55	1900	2498,8	1900	1556,9	270,5	5,76	5,76	1,81	10,39	OK
			SLD/2	2,70	5,55	1900	2498,8	1900	1556,9	248,4	6,27				OK
		X+	SLD/6	2,70	5,55	1900	1852,0	1900	1477,4	202,5	7,29				OK
		X-	SLD/15	2,70	5,55	1900	1852,0	1900	1476,1	205,9	7,17				OK
		Y+	SLD/22	2,70	5,55	1900	1919,1	1900	1487,7	201,5	7,38				OK
		Y-	SLD/31	2,70	5,55	1900	1919,1	1900	1485,8	207,3	7,17				OK
9	22		SLD/1	2,70	5,55	1900	2498,8	1900	1556,9	223,1	6,98	6,98	1,49	10,39	OK
			SLD/2	2,70	5,55	1900	2498,8	1900	1556,9	205,2	7,59				OK
		X+	SLD/6	2,70	5,55	1900	1852,0	1900	1491,6	166,4	8,96				OK
		X-	SLD/15	2,70	5,55	1900	1852,0	1900	1488,1	175,2	8,49				OK
		Y+	SLD/29	2,70	5,55	1900	2109,4	1900	1518,2	172,5	8,80				OK
		Y-	SLD/31	2,70	5,55	1900	1919,1	1900	1497,9	172,0	8,71				OK
10	33		SLD/1	0,30	39,52	1900	1436,3	1900	1271,7	107,1	11,87				OK
			SLD/2	0,30	39,52	1900	1436,3	1900	1271,7	99,1	12,84				OK
		X+	SLD/9	0,30	39,52	1900	1267,5	1900	1256,5	82,6	15,21				OK
		X-	SLD/18	0,30	39,52	1900	1151,4	1900	1242,7	90,7	12,70				OK
		Y+	SLD/19	0,30	39,52	1900	1064,7	1900	1241,3	69,7	15,28				OK
		Y-	SLD/34	0,30	39,52	1900	1064,7	1900	1229,7	96,4	11,04	11,04	0,81	8,98	OK
11	37		SLD/1	0,30	39,52	1900	1436,3	1900	1271,7	101,5	12,53				OK
			SLD/2	0,30	39,52	1900	1436,3	1900	1271,7	93,9	13,54				OK
		X+	SLD/6	0,30	39,52	1900	1150,7	1900	1243,8	87,3	13,18				OK
		X-	SLD/13	0,30	39,52	1900	1267,5	1900	1257,1	79,2	15,88				OK
		Y+	SLD/22	0,30	39,52	1900	1064,1	1900	1230,6	94,2	11,30	11,30	0,79	8,97	OK
		Y-	SLD/31	0,30	39,52	1900	1064,1	1900	1243,6	64,4	16,51				OK
12	41		SLD/1	0,30	5,45	1900	205,9	1900	176,9	13,1	13,46				OK
			SLD/2	0,30	5,45	1900	205,9	1900	176,9	12,3	14,39				OK
		X+	SLD/9	0,30	5,45	1900	162,3	1900	173,1	10,5	15,44				OK
		X-	SLD/18	0,30	5,45	1900	151,8	1900	171,3	12,4	12,28				OK
		Y+	SLD/28	0,30	5,45	1900	181,8	1900	175,3	8,3	21,14				OK
		Y-	SLD/34	0,30	5,45	1900	164,8	1900	172,4	13,6	12,08	12,08	0,83	10,08	OK
13	42		SLD/1	0,30	3,15	1900	122,9	1900	103,0	8,4	12,27	12,27	0,89	10,89	OK
			SLD/2	0,30	3,15	1900	122,9	1900	103,0	7,8	13,12				OK
		X+	SLD/9	0,30	3,15	1900	97,3	1900	100,5	6,9	14,14				OK
		X-	SLD/18	0,30	3,15	1900	90,9	1900	99,8	7,1	12,88				OK
		Y+	SLD/19	0,30	3,15	1900	98,1	1900	101,0	5,9	16,62				OK
		Y-	SLD/34	0,30	3,15	1900	98,1	1900	100,4	7,6	12,97				OK
14	43		SLD/1	0,30	5,45	1900	205,9	1900	176,9	14,4	12,30				OK
			SLD/2	0,30	5,45	1900	205,9	1900	176,9	13,4	13,21				OK
		X+	SLD/9	0,30	5,45	1900	162,3	1900	172,7	11,6	14,03				OK
		X-	SLD/18	0,30	5,45	1900	151,8	1900	171,2	12,6	12,07				OK
		Y+	SLD/19	0,30	5,45	1900	164,8	1900	174,0	8,9	18,48				OK
		Y-	SLD/34	0,30	5,45	1900	164,8	1900	172,3	13,9	11,88	11,88	0,85	10,08	OK
15	44		SLD/1	0,30	4,45	1900	169,8	1900	144,7	11,6	12,53	12,53	0,87	10,84	OK
			SLD/2	0,30	4,45	1900	169,8	1900	144,7	10,7	13,47				OK
		X+	SLD/3	0,30	4,45	1900	125,3	1900	140,3	9,8	12,77				OK
		X-	SLD/18	0,30	4,45	1900	125,3	1900	141,0	8,4	14,91				OK
		Y+	SLD/19	0,30	4,45	1900	135,8	1900	141,4	10,1	13,51				OK
		Y-	SLD/34	0,30	4,45	1900	135,8	1900	142,0	8,2	16,61				OK
16	45		SLD/1	0,30	5,45	1900	205,9	1900	176,9	14,0	12,67				OK
			SLD/2	0,30	5,45	1900	205,9	1900	176,9	13,0	13,61				OK
		X+	SLD/8	0,30	5,45	1900	162,3	1900	172,9	11,2	14,50				OK
		X-	SLD/15	0,30	5,45	1900	151,8	1900	171,4	12,1	12,50				OK
		Y+	SLD/22	0,30	5,45	1900	164,8	1900	174,1	8,6	19,10				OK
		Y-	SLD/31	0,30	5,45	1900	164,8	1900	172,5	13,4	12,32	12,32	0,82	10,08	OK
17	46		SLD/1	0,30	4,45	1900	169,8	1900	144,7	11,2	12,91				OK
			SLD/2	0,30	4,45	1900	169,8	1900	144,7	10,4	13,91				OK
		X+	SLD/3	0,30	4,45	1900	125,3	1900	140,1	10,3	12,20				OK
		X-	SLD/12	0,30	4,45	1900	134,1	1900	141,6	8,8	15,17				OK
		Y+	SLD/19	0,30	4,45	1900	135,8	1900	141,0	11,5	11,81	11,81	0,86	10,17	OK
		Y-	SLD/25	0,30	4,45	1900	149,7	1900	143,5	6,6	21,68				OK

CARICO LIMITE TRAVI WINKLER - S.L.D.

IDENTIIFICATIVO						DRENATE		NON DRENATE		RISULTATI					
Trave N.ro	Asta3d N.ro		Comb N.ro	Bx' m	By' m	GamEf kg/mc	QLimV (t)	GamEf kg/mc	QLimV (t)	N (t)	Coeff. Sicur.	Minimo CoeSic	N/Ar kg/cmq	QLim/Ar kg/cmq	Status Verifica
18	47		SLD/1	0,30	5,45	1900	205,9	1900	176,9	14,0	12,64				OK
			SLD/2	0,30	5,45	1900	205,9	1900	176,9	13,0	13,59				OK
		X+	SLD/8	0,30	5,45	1900	162,3	1900	172,7	11,5	14,14				OK
		X-	SLD/15	0,30	5,45	1900	151,8	1900	171,5	12,1	12,57				OK
		Y+	SLD/22	0,30	5,45	1900	164,8	1900	174,1	8,6	19,13				OK
		Y-	SLD/31	0,30	5,45	1900	164,8	1900	172,4	13,6	12,15	12,15	0,83	10,08	OK
19	48		SLD/1	0,30	4,45	1900	169,8	1900	144,7	11,3	12,79				OK
			SLD/2	0,30	4,45	1900	169,8	1900	144,7	10,5	13,78				OK
		X+	SLD/3	0,30	4,45	1900	125,3	1900	139,9	10,8	11,60				OK
		X-	SLD/12	0,30	4,45	1900	134,1	1900	141,6	8,7	15,35				OK
		Y+	SLD/19	0,30	4,45	1900	135,8	1900	140,8	12,0	11,31	11,31	0,90	10,17	OK
		Y-	SLD/25	0,30	4,45	1900	149,7	1900	143,5	6,6	21,73				OK
20	49		SLD/1	0,30	5,45	1900	205,9	1900	176,9	12,3	14,35				OK
			SLD/2	0,30	5,45	1900	205,9	1900	176,9	11,5	15,40				OK
		X+	SLD/8	0,30	5,45	1900	162,3	1900	173,0	10,7	15,24				OK
		X-	SLD/15	0,30	5,45	1900	151,8	1900	172,0	11,0	13,84				OK
		Y+	SLD/22	0,30	5,45	1900	164,8	1900	174,6	7,0	23,70				OK
		Y-	SLD/31	0,30	5,45	1900	164,8	1900	172,6	13,0	12,69	12,69	0,79	10,08	OK
21	50		SLD/1	0,30	4,45	1900	169,8	1900	144,7	9,7	14,98				OK
			SLD/2	0,30	4,45	1900	169,8	1900	144,7	9,0	16,07				OK
		X+	SLD/3	0,30	4,45	1900	125,3	1900	140,2	10,1	12,35				OK
		X-	SLD/12	0,30	4,45	1900	134,1	1900	142,1	7,5	17,96				OK
		Y+	SLD/19	0,30	4,45	1900	135,8	1900	141,0	11,4	11,88	11,88	0,86	10,17	OK
		Y-	SLD/25	0,30	4,45	1900	149,7	1900	143,7	5,2	27,54				OK
22	53		SLD/1	0,30	6,45	1900	242,0	1900	209,0	13,0	16,04				OK
			SLD/2	0,30	6,45	1900	242,0	1900	209,0	12,3	17,04				OK
		X+	SLD/8	0,30	6,45	1900	190,6	1900	206,4	7,2	26,47				OK
		X-	SLD/15	0,30	6,45	1900	178,2	1900	202,0	15,7	11,38	11,38	0,81	9,21	OK
		Y+	SLD/29	0,30	6,45	1900	213,8	1900	207,2	9,7	21,38				OK
		Y-	SLD/31	0,30	6,45	1900	193,8	1900	204,3	14,4	13,49				OK

PARAMETRI GEOTECNICI PIASTRE WINKLER - S.L.U.

IDENTIFICATIVO				CONDIZIONE DRENATA							NON DRENATA	
Piast N.ro	Infiss m	Tipo Tabel	Gamma kg/mc	Fi' Grd	C' kg/cmq	Mod.El kg/cmq	Poiss on	P base kg/cmq	Indice Rigid.	IndRig Crit.	Cu kg/cmq	P base kg/cmq
1	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,79	57,40	1,20	0,89
2	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	42,05	57,40	1,20	0,89
3	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	41,36	57,40	1,20	0,89
4	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,36	57,40	1,20	0,89
5	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	41,05	57,40	1,20	0,89
6	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,10	57,40	1,20	0,89

PARAMETRI GEOTECNICI PIASTRE WINKLER - S.L.U.

IDENTIFICATIVO				CONDIZIONE DRENATA							NON DRENATA	
Piast N.ro	Infiss m	Tipo Tabel	Gamma kg/mc	Fi' Grd	C' kg/cmq	Mod.El kg/cmq	Poiss on	P base kg/cmq	Indice Rigid.	IndRig Crit.	Cu kg/cmq	P base kg/cmq
7	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	41,46	57,40	1,20	0,89
8	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	41,04	57,40	1,20	0,89
9	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	41,16	57,40	1,20	0,89
10	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,07	57,40	1,20	0,89
11	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,70	57,40	1,20	0,89
12	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,79	57,40	1,20	0,89
13	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	39,27	57,40	1,20	0,89
14	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,38	57,40	1,20	0,89
15	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	42,34	57,40	1,20	0,89
16	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,99	57,40	1,20	0,89
17	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,15	57,40	1,20	0,89
18	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,25	57,40	1,20	0,89
19	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,33	57,40	1,20	0,89
20	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	41,22	57,40	1,20	0,89
21	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,25	57,40	1,20	0,89
22	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,33	57,40	1,20	0,89
23	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	41,22	57,40	1,20	0,89
24	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,25	57,40	1,20	0,89
25	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,33	57,40	1,20	0,89
26	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	41,22	57,40	1,20	0,89
27	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,58	57,40	1,20	0,89
28	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,34	57,40	1,20	0,89
29	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,48	57,40	1,20	0,89
30	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	39,97	57,40	1,20	0,89
31	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,89	57,40	1,20	0,89
32	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,48	57,40	1,20	0,89
33	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	39,97	57,40	1,20	0,89
34	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,89	57,40	1,20	0,89
35	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,48	57,40	1,20	0,89
36	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	39,97	57,40	1,20	0,89
37	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,89	57,40	1,20	0,89
38	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	41,03	57,40	1,20	0,89
39	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	41,00	57,40	1,20	0,89
40	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	41,00	57,40	1,20	0,89
41	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	41,00	57,40	1,20	0,89
42	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,60	57,40	1,20	0,89
43	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	41,96	57,40	1,20	0,89
44	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,10	57,40	1,20	0,89
45	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	41,96	57,40	1,20	0,89
46	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	41,41	57,40	1,20	0,89
47	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,25	57,40	1,20	0,89
48	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	39,86	57,40	1,20	0,89
49	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,25	57,40	1,20	0,89
50	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	41,41	57,40	1,20	0,89

PARAMETRI GEOTECNICI PIASTRE WINKLER - S.L.U.

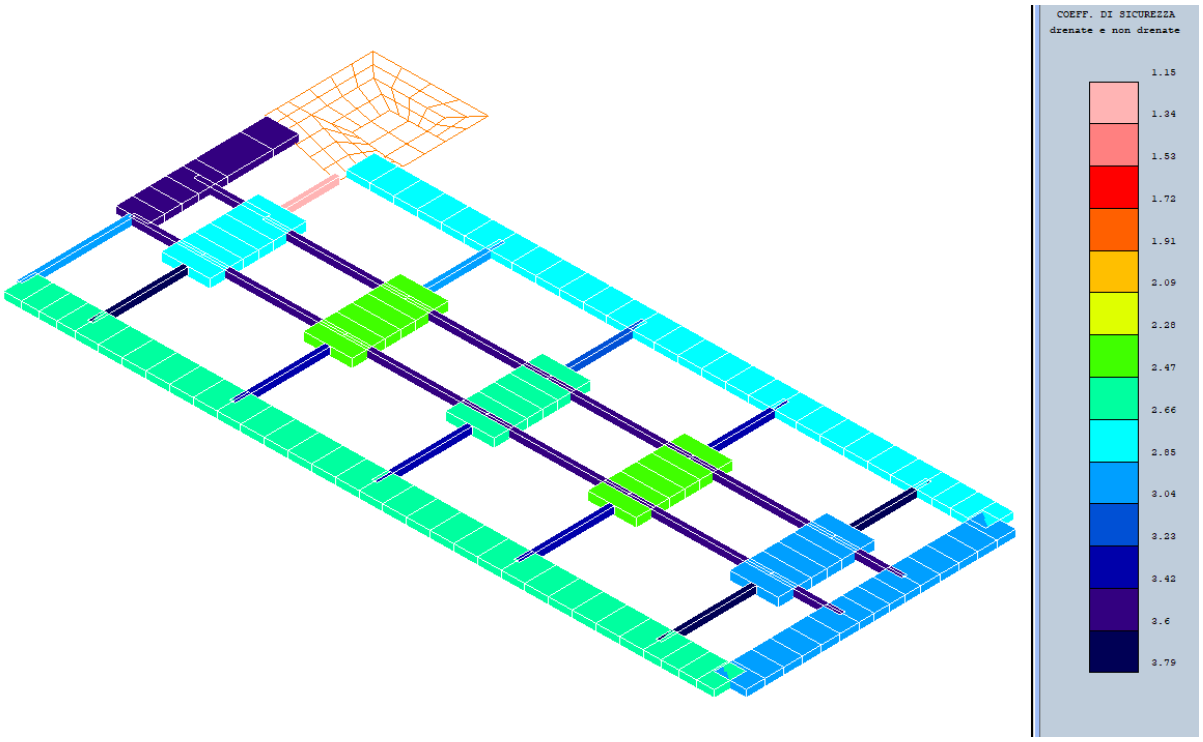
IDENTIFICATIVO				CONDIZIONE DRENATA							NON DRENATA	
Piast N.ro	Infiss m	Tipo Tabel	Gamma kg/mc	Fi' Grd	C' kg/cmq	Mod.El kg/cmq	Poiss on	P base kg/cmq	Indice Rigid.	IndRig Crit.	Cu kg/cmq	P base kg/cmq
51	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,25	57,40	1,20	0,89
52	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,76	57,40	1,20	0,89
53	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	38,80	57,40	1,20	0,89
54	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	39,31	57,40	1,20	0,89
55	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,16	57,40	1,20	0,89
56	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	42,31	57,40	1,20	0,89
57	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,55	57,40	1,20	0,89
58	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	41,75	57,40	1,20	0,89
59	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	42,35	57,40	1,20	0,89
60	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	39,56	57,40	1,20	0,89
61	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	39,84	57,40	1,20	0,89
62	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,54	57,40	1,20	0,89
63	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	41,34	57,40	1,20	0,89
64	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	39,58	57,40	1,20	0,89
65	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	39,50	57,40	1,20	0,89
66	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,12	57,40	1,20	0,89
67	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,40	57,40	1,20	0,89
68	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,75	57,40	1,20	0,89
69	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,69	57,40	1,20	0,89
70	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	41,15	57,40	1,20	0,89
71	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,84	57,40	1,20	0,89
72	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	41,74	57,40	1,20	0,89
73	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	41,69	57,40	1,20	0,89
74	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	39,85	57,40	1,20	0,89
75	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	41,50	57,40	1,20	0,89
76	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,82	57,40	1,20	0,89
77	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	41,72	57,40	1,20	0,89
78	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,02	57,40	1,20	0,89
79	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	41,52	57,40	1,20	0,89
80	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	40,74	57,40	1,20	0,89
81	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	41,30	57,40	1,20	0,89
82	4,70	M1	1900	28,00	0,00	50,00	0,20	0,89	42,25	57,40	1,20	0,89

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - MOLTIPLICATORI DI COLLASSO - SLU

	DRENATE				NON DRENATE				RISULTATI	
Comb N.ro	Risult (t)	Resist (t)	Moltipl. Collasso	%Pl. Moll	Risult (t)	Resist (t)	Moltipl. Collasso	%Pl. Moll	Moltipl. Minimo	STATUS (m)
A1 / 1	3615	3615	1,000	0	3615	3615	1,000	0	1,000	OK
A1 / 2	3365	3365	1,000	0	3365	3365	1,000	0		OK
A1 / 3	2892	2892	1,000	0	2892	2892	1,000	0		OK
A1 / 4	2893	2893	1,000	0	2893	2893	1,000	0		OK
A1 / 5	2893	2893	1,000	0	2893	2893	1,000	0		OK
A1 / 6	2894	2894	1,000	0	2894	2894	1,000	0		OK
A1 / 7	2965	2965	1,000	0	2965	2965	1,000	0		OK
A1 / 8	2966	2966	1,000	0	2966	2966	1,000	0		OK
A1 / 9	2964	2964	1,000	0	2964	2964	1,000	0		OK
A1 / 10	2965	2965	1,000	0	2965	2965	1,000	0		OK
A1 / 11	2761	2761	1,000	0	2761	2761	1,000	0		OK
A1 / 12	2760	2760	1,000	0	2760	2760	1,000	0		OK
A1 / 13	2762	2762	1,000	0	2762	2762	1,000	0		OK
A1 / 14	2761	2761	1,000	0	2761	2761	1,000	0		OK
A1 / 15	2834	2834	1,000	0	2834	2834	1,000	0		OK
A1 / 16	2833	2833	1,000	0	2833	2833	1,000	0		OK
A1 / 17	2833	2833	1,000	0	2833	2833	1,000	0		OK
A1 / 18	2832	2832	1,000	0	2832	2832	1,000	0		OK
A1 / 19	2762	2762	1,000	0	2762	2762	1,000	0		OK
A1 / 20	2762	2762	1,000	0	2762	2762	1,000	0		OK
A1 / 21	2764	2764	1,000	0	2764	2764	1,000	0		OK
A1 / 22	2764	2764	1,000	0	2764	2764	1,000	0		OK
A1 / 23	3004	3004	1,000	0	3004	3004	1,000	0		OK
A1 / 24	3004	3004	1,000	0	3004	3004	1,000	0		OK
A1 / 25	3002	3002	1,000	0	3002	3002	1,000	0		OK
A1 / 26	3002	3002	1,000	0	3002	3002	1,000	0		OK
A1 / 27	2722	2722	1,000	0	2722	2722	1,000	0		OK
A1 / 28	2722	2722	1,000	0	2722	2722	1,000	0		OK
A1 / 29	2724	2724	1,000	0	2724	2724	1,000	0		OK
A1 / 30	2724	2724	1,000	0	2724	2724	1,000	0		OK
A1 / 31	2964	2964	1,000	0	2964	2964	1,000	0		OK
A1 / 32	2964	2964	1,000	0	2964	2964	1,000	0		OK
A1 / 33	2962	2962	1,000	0	2962	2962	1,000	0		OK
A1 / 34	2962	2962	1,000	0	2962	2962	1,000	0		OK

PORTANZA GLOBALE PIASTRE - MOLTIPLICATORI DI COLLASSO - SLD

	DRENATE				NON DRENATE				RISULTATI	
Comb N.ro	Risult (t)	Resist (t)	Moltipl. Collasso	%Pl. Moll	Risult (t)	Resist (t)	Moltipl. Collasso	%Pl. Moll	Moltipl. Minimo	STATUS (m)
A1 / 1	3615	3615	1,000	0	3615	3615	1,000	0	1,000	OK
A1 / 2	3365	3365	1,000	0	3365	3365	1,000	0		OK
A1 / 3	2875	2875	1,000	0	2875	2875	1,000	0		OK
A1 / 4	2876	2876	1,000	0	2876	2876	1,000	0		OK
A1 / 5	2875	2875	1,000	0	2875	2875	1,000	0		OK
A1 / 6	2876	2876	1,000	0	2876	2876	1,000	0		OK
A1 / 7	2906	2906	1,000	0	2906	2906	1,000	0		OK
A1 / 8	2906	2906	1,000	0	2906	2906	1,000	0		OK
A1 / 9	2905	2905	1,000	0	2905	2905	1,000	0		OK
A1 / 10	2906	2906	1,000	0	2906	2906	1,000	0		OK
A1 / 11	2820	2820	1,000	0	2820	2820	1,000	0		OK
A1 / 12	2820	2820	1,000	0	2820	2820	1,000	0		OK
A1 / 13	2821	2821	1,000	0	2821	2821	1,000	0		OK
A1 / 14	2820	2820	1,000	0	2820	2820	1,000	0		OK
A1 / 15	2851	2851	1,000	0	2851	2851	1,000	0		OK
A1 / 16	2850	2850	1,000	0	2850	2850	1,000	0		OK
A1 / 17	2850	2850	1,000	0	2850	2850	1,000	0		OK
A1 / 18	2850	2850	1,000	0	2850	2850	1,000	0		OK
A1 / 19	2821	2821	1,000	0	2821	2821	1,000	0		OK
A1 / 20	2821	2821	1,000	0	2821	2821	1,000	0		OK
A1 / 21	2821	2821	1,000	0	2821	2821	1,000	0		OK
A1 / 22	2822	2822	1,000	0	2822	2822	1,000	0		OK
A1 / 23	2922	2922	1,000	0	2922	2922	1,000	0		OK
A1 / 24	2922	2922	1,000	0	2922	2922	1,000	0		OK
A1 / 25	2921	2921	1,000	0	2921	2921	1,000	0		OK
A1 / 26	2921	2921	1,000	0	2921	2921	1,000	0		OK
A1 / 27	2804	2804	1,000	0	2804	2804	1,000	0		OK
A1 / 28	2804	2804	1,000	0	2804	2804	1,000	0		OK
A1 / 29	2805	2805	1,000	0	2805	2805	1,000	0		OK
A1 / 30	2805	2805	1,000	0	2805	2805	1,000	0		OK
A1 / 31	2905	2905	1,000	0	2905	2905	1,000	0		OK
A1 / 32	2905	2905	1,000	0	2905	2905	1,000	0		OK
A1 / 33	2905	2905	1,000	0	2905	2905	1,000	0		OK
A1 / 34	2904	2904	1,000	0	2904	2904	1,000	0		OK



Riepilogo verifica di sicurezza

Quindi il sistema di fondazione risulta adeguato con coefficiente di sicurezza 1.15.