



COMUNE DI ASCOLI PICENO

"MEDAGLIA D'ORO AL VALORE MILITARE PER ATTIVITA' PARTIGIANA"

Provincia di Ascoli Piceno

NUOVA VIABILITA' TRA VIA DELLE ZEPPELLE E VIALE COSTANTINO ROZZI E RECINZIONI / BALAUSTRE STADIO COMUNALE CINO E LILLO DEL DUCA DI ASCOLI PICENO LOTTO 4 - SISTEMAZIONE VIABILITA'



PROGETTO ESECUTIVO

ELABORATO		DESCRIZIONE
SERIE	E	RELAZIONE DI CALCOLO
AREA	STR	
TIPO	ALL	
NUMERO	01	FILE: 17024_E_STR_ALL.01_R00 COMMESSA: 024_MA.A462_17024

SINDACO:

Avv. Guido Castelli

ASSESSORE ALLO SPORT:

Massimiliano Brugni

ASSESSORE LAVORI PUBBLICI:

Dott. Tega Valentino

DIRIGENTE SETTORE:

Dott. Ing. C. Everard Weldon

R.U.P.:

Dott. Ing. C. Everard Weldon

PROGETTAZIONE STRUTTURALE: SPES ITALIA Engineering srl



Handwritten signature of Dott. Ing. Giuseppe Brandimarti

Dott. Ing. Giuseppe Brandimarti



Handwritten signature of Dott. Arch. Michele Ritucci

Dott. Arch. Michele Ritucci

R00			Arch. Michele Ritucci	Ing. Giuseppe Brandimarti
REVISIONE	DATA	REDATTO	VERIFICATO	APPROVATO

Il presente documento non potrà essere copiato, riprodotto o altrimenti pubblicato, in tutto o in parte, senza il consenso scritto della Soc. SPES ITALIA Engineering srl. Ogni utilizzo non autorizzato sarà perseguito a norma di legge.
This document may not be copied, reproduced or published. Either in part or in its entirety, without the written permission of SPES ITALIA Engineering srl. Unauthorized use will be prosecuted by law.

SPES ITALIA Engineering s.r.l.

Via Mazzini, 17 - 63073 Offida (AP)
Tel. +39 0736 887103 - Fax +39 0736 888208
www.spesitalia.eu - info@spesitalia.eu

Structural
P
ENGINEERING
S
services

1 Dati generali

1.1 Materiali

1.1.1 Materiali c.a.

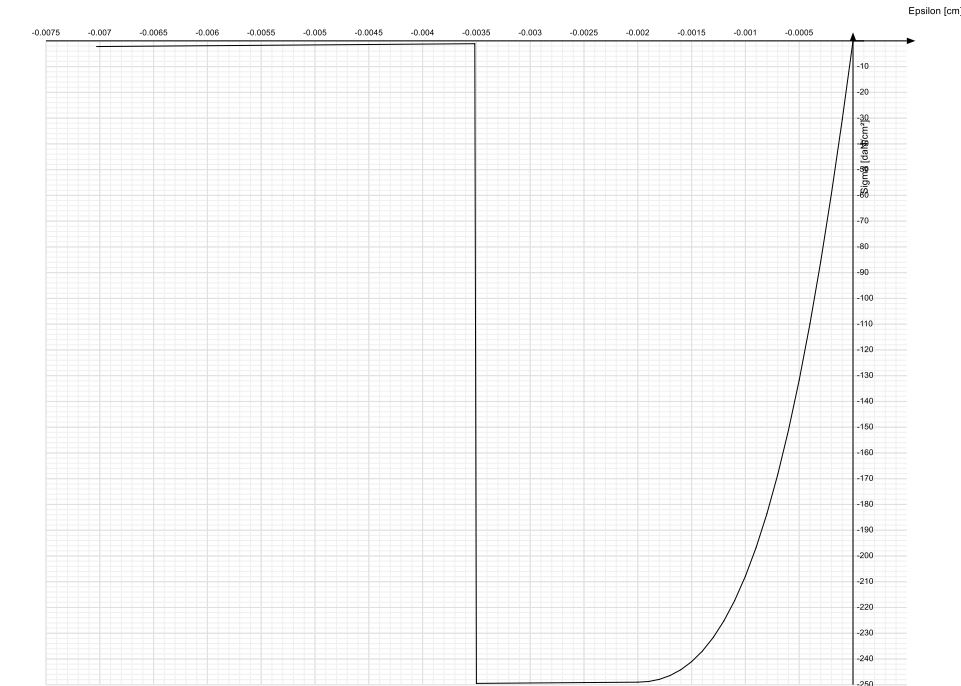
Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.
Rck: resistenza caratteristica cubica; valore medio nel caso di edificio esistente. [daN/cm²]
E: modulo di elasticità longitudinale del materiale per edifici o materiali nuovi. [daN/cm²]
G: modulo di elasticità tangenziale del materiale, viene impiegato nella modellazione di aste e di elementi guscio a comportamento ortotropo. [daN/cm²]
Poisson: coefficiente di Poisson. Il valore è adimensionale.
γ: peso specifico del materiale. [daN/cm³]
α: coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C-1]

Descrizione	Rck	E	G	Poisson	γ	α
C25/30	300	314472	Default (142941.64)	0.1	0.0025	0.00001
C32/40	400	336428	Default (152921.72)	0.1	0.0025	0.00001
Magrone	1	206393	Default (93814.89)	0.1	0.0025	0.00001

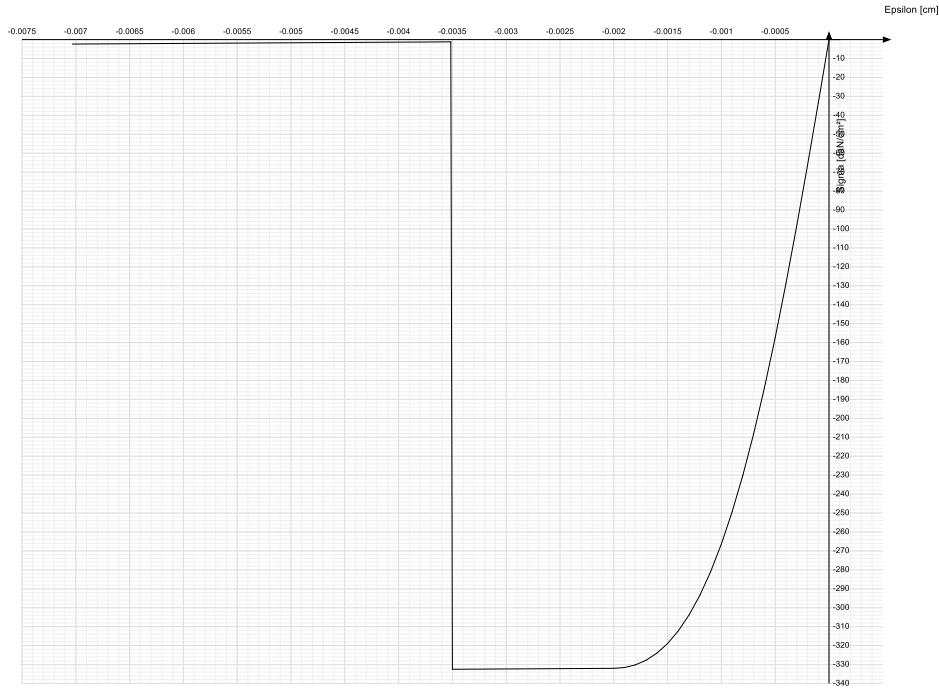
1.1.2 Curve di materiali c.a.

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.
Curva: curva caratteristica.
Reaz.traz.: reagisce a trazione.
Comp.frag.: ha comportamento fragile.
E.compr.: modulo di elasticità a compressione. [daN/cm²]
Incr.compr.: incrudimento di compressione. Il valore è adimensionale.
EpsEc: ε elastico a compressione. Il valore è adimensionale.
EpsUc: ε ultimo a compressione. Il valore è adimensionale.
E.traz.: modulo di elasticità a trazione. [daN/cm²]
Incr.traz.: incrudimento di trazione. Il valore è adimensionale.
EpsEt: ε elastico a trazione. Il valore è adimensionale.
EpsUt: ε ultimo a trazione. Il valore è adimensionale.

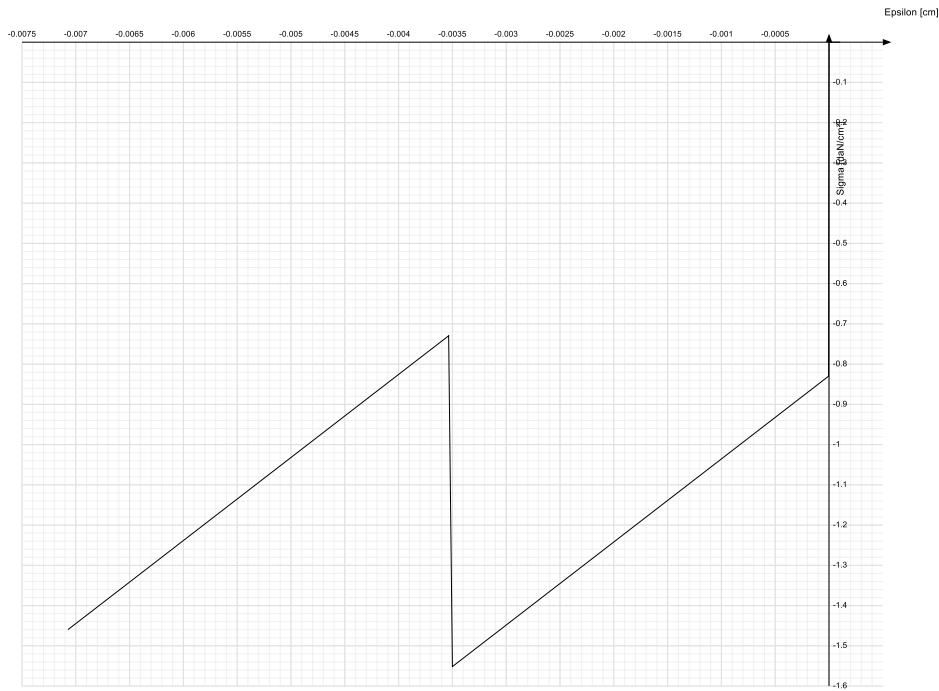
Descrizione	Curva									
	Reaz.traz.	Comp.frag.	E.compr.	Incr.compr.	EpsEc	EpsUc	E.traz.	Incr.traz.	EpsEt	EpsUt
C25/30	No	Si	314471.61	0.001	-0.002	-0.0035	314471.61	0.001	0.0000569	0.0000626



Descrizione	Curva									
	Reaz.traz.	Comp.frag.	E.compr.	Incr.compr.	EpsEc	EpsUc	E.traz.	Incr.traz.	EpsEt	EpsUt
C32/40	No	Si	336427.78	0.001	-0.002	-0.0035	336427.78	0.001	0.0000645	0.0000709



Descrizione	Curva									
	Reaz.traz.	Comp.frag.	E.compr.	Incr.compr.	EpsEc	EpsUc	E.traz.	Incr.traz.	EpsEt	EpsUt
Magrone	No	Si	206392.76	0.001	-0.000004	-0.0035	206392.76	0.001	0.0000019	0.0000021



1.1.3 Armature

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

fyk: resistenza caratteristica. [daN/cm²]

σamm.: tensione ammissibile. [daN/cm²]

Tipo: tipo di barra.

E: modulo di elasticità longitudinale del materiale per edifici o materiali nuovi. [daN/cm²]

γ: peso specifico del materiale. [daN/cm³]

Poisson: coefficiente di Poisson. Il valore è adimensionale.

α: coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C-1]

Livello di conoscenza: indica se il materiale è nuovo o esistente, e in tal caso il livello di conoscenza secondo Circ. 02/02/09 n. 617 §C8A. Informazione impiegata solo in analisi D.M. 14-01-08 (N.T.C.).

Descrizione	fyk	σamm.	Tipo	E	γ	Poisson	α	Livello di conoscenza
B450C	4500	2550	Aderenza migliorata	2060000	0.00785	0.3	0.000012	Nuovo

Descrizione	fyk	σamm.	Tipo	E	ν	Poisson	α	Livello di conoscenza
B450C 1	4500	2550	Aderenza migliorata	2060000	0.00785	0.3	0.000012	Nuovo

1.2 Sezioni

1.2.1 Sezioni C.A.

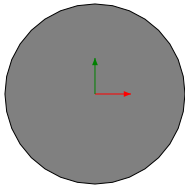
1.2.1.1 Sezioni rettangolari C.A.



Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.
Area Tx FEM: area di taglio in direzione X per l'analisi FEM. [cm²]
Area Ty FEM: area di taglio in direzione Y per l'analisi FEM. [cm²]
JxFEM: momento di inerzia attorno all'asse X per l'analisi FEM. [cm4]
JyFEM: momento di inerzia attorno all'asse Y per l'analisi FEM. [cm4]
JtFEM: momento d'inerzia torsionale corretto con il fattore di forma per l'analisi FEM. [cm4]
H: altezza della sezione. [cm]
B: larghezza della sezione. [cm]
c.s.: copriferro superiore della sezione. [cm]
c.i.: copriferro inferiore della sezione. [cm]
c.l.: copriferro laterale della sezione. [cm]

Descrizione	Area Tx FEM	Area Ty FEM	JxFEM	JyFEM	JtFEM	H	B	c.s.	c.i.	c.l.
R 100x25	2083.33	2083.33	130208.33	2.083E06	438802.08	25	100	3.5	3.5	3.5

1.2.1.2 Sezioni circolari C.A.



Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.
Area Tx FEM: area di taglio in direzione X per l'analisi FEM. [cm²]
Area Ty FEM: area di taglio in direzione Y per l'analisi FEM. [cm²]
JxFEM: momento di inerzia attorno all'asse X per l'analisi FEM. [cm4]
JyFEM: momento di inerzia attorno all'asse Y per l'analisi FEM. [cm4]
JtFEM: momento d'inerzia torsionale corretto con il fattore di forma per l'analisi FEM. [cm4]
Diametro: diametro esterno della sezione. [cm]
Copriferro: copriferro riferito alla superficie esterna della sezione. [cm]

Descrizione	Area Tx FEM	Area Ty FEM	JxFEM	JyFEM	JtFEM	Diametro	Copriferro
Circolare (D=40)	1130.97	1130.97	124058.1	124058.1	244876.82	40	2

1.2.1.3 Caratteristiche inerziali sezioni C.A.

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.
Xg: ascissa del baricentro definita rispetto al sistema geometrico in cui sono definiti i vertici del poligono. [cm]
Yg: ordinata del baricentro definita rispetto al sistema geometrico in cui sono definiti i vertici del poligono. [cm]
Area: area inerziale nel sistema geometrico centrato nel baricentro. [cm²]
Jx: momento d'inerzia attorno all'asse orizzontale baricentrico di definizione della sezione. [cm4]
Jy: momento d'inerzia attorno all'asse verticale baricentrico di definizione della sezione. [cm4]
Jxy: momento centrifugo rispetto al sistema di riferimento baricentrico di definizione della sezione. [cm4]
Jm: momento d'inerzia attorno all'asse baricentrico principale M. [cm4]
Jn: momento d'inerzia attorno all'asse baricentrico principale N. [cm4]
Alfa: angolo tra gli assi del sistema di riferimento geometrico di definizione e quelli del sistema di riferimento principale. [deg]
Area Tx FEM: area di taglio in direzione X per l'analisi FEM. [cm²]
Area Ty FEM: area di taglio in direzione Y per l'analisi FEM. [cm²]
JxFEM: momento di inerzia attorno all'asse X per l'analisi FEM. [cm4]
JyFEM: momento di inerzia attorno all'asse Y per l'analisi FEM. [cm4]
JtFEM: momento d'inerzia torsionale corretto con il fattore di forma per l'analisi FEM. [cm4]

Descrizione	Xg	Yg	Area	Jx	Jy	Jxy	Jm	Jn	Alfa	Area Tx FEM	Area Ty FEM	JxFEM	JyFEM	JtFEM
R 100x25	50	12.5	2500	1.3E5	2.1E6	0	1.3E5	2.1E6	0	2083.33	2083.33	1.30E05	2.08E06	4.39E05
Circolare (D=40)	0	0	1256.64	1.2E5	1.2E5	0	1.2E5	1.2E5	0	1130.97	1130.97	124058.1	124058.1	2.45E05

1.3 Fondazioni

1.3.1 Pali

1.3.1.1 Pali trivellati

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.
Materiale: materiale costituente il palo trivellato.
Sezione circolare C.A.: sezione del palo trivellato definita nel database delle sezioni circolari C.A.

Descrizione	Materiale	Sezione circolare C.A.
Palo trivellato D 40_1	C25/30	Circolare (D=40)

1.4 Terreni

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.
Coesione: coesione del terreno. [daN/cm²]
Coesione non drenata: coesione non drenata (Cu) del terreno. [daN/cm²]
Attrito interno: angolo di attrito interno del terreno. [deg]
δ: angolo di attrito all'interfaccia terreno-clt. [deg]
Adesione: coeff. di adesione della coesione all'interfaccia terreno-clt. Il valore è adimensionale.
K0: coefficiente di spinta a riposo del terreno. Il valore è adimensionale.
γ naturale: peso specifico naturale del terreno in sito, assegnato alle zone non immerse. [daN/cm³]
γ saturo: peso specifico saturo del terreno in sito, assegnato alle zone immerse. [daN/cm³]
E: modulo elastico longitudinale del terreno. [daN/cm²]
Poisson: coefficiente di Poisson del terreno. Il valore è adimensionale.
Rqd: rock quality degree. Per roccia assume valori nell'intervallo (0;1]. Il valore convenzionale 0 indica che si tratta di un terreno sciolto. Il valore è adimensionale.
Permeabilità Kh: permeabilità orizzontale. Permeabilità orizzontale del terreno. [cm/s]
Permeabilità Kv: permeabilità verticale. Permeabilità verticale del terreno. [cm/s]

Descrizione	Coesione	Coesione non drenata	Attrito interno	δ	Adesione	K0	γ naturale	γ saturo	E	Poisson	Rqd	Permeabilità Kh	Permeabilità Kv
colluvioni e limi sabbiosi	0	0.4	25	8	1	0.58	0.0017	0.0018	900	0.3	0	0.00001	1.00E-6
arenarie_1	0	4.84	33	0	1	0.46	0.00223	0.0025	1200	0.3	0	0.00001	1.00E-6

2 Dati di definizione

2.1 Preferenze commessa

2.1.1 Preferenze di analisi

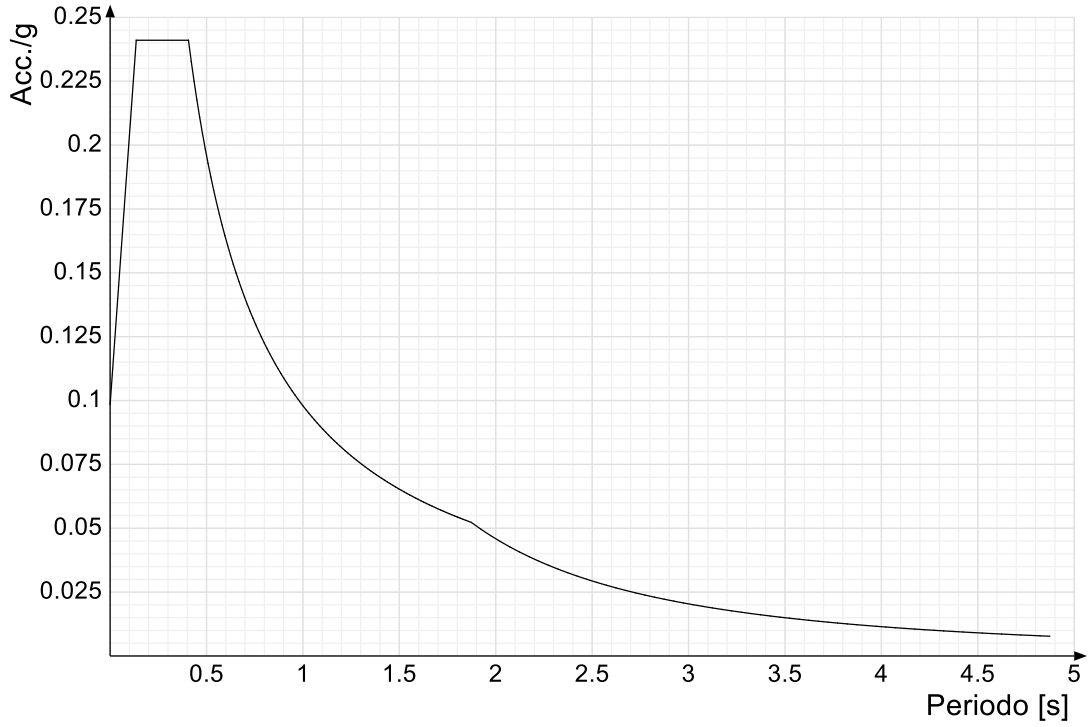
Metodo di analisi	D.M. 14-01-08 (N.T.C.)
Tipo di costruzione	2
Vn	50
Classe d'uso	III
Vr	75
Tipo di analisi	Lineare statica
Località	Ascoli Piceno; Latitudine ED50 42,8481° (42° 50' 53''); Longitudine ED50 13,6312° (13° 37' 52''); Altitudine s.l.m. 93,06 m.
Zona sismica	Zona 2
Categoria del suolo	B - sabbie dense o argille consistenti
Categoria topografica	T2
Ss orizzontale SLO	1.2
Tb orizzontale SLO	0.135 [s]
Tc orizzontale SLO	0.406 [s]
Td orizzontale SLO	1.873 [s]
Ss orizzontale SLD	1.2
Tb orizzontale SLD	0.144 [s]
Tc orizzontale SLD	0.431 [s]
Td orizzontale SLD	1.941 [s]
Ss orizzontale SLV	1.2
Tb orizzontale SLV	0.158 [s]
Tc orizzontale SLV	0.474 [s]
Td orizzontale SLV	2.422 [s]
Ss verticale	1
Tb verticale	0.05 [s]
Tc verticale	0.15 [s]
Td verticale	1 [s]
St	1.2
PVr SLO (%)	81
Tr SLO	45.16
Ag/g SLO	0.0683
Fo SLO	2.449
Tc* SLO	0.288
PVr SLD (%)	63
Tr SLD	75.43
Ag/g SLD	0.0853
Fo SLD	2.443
Tc* SLD	0.31
PVr SLV (%)	10
Tr SLV	711.84
Ag/g SLV	0.2055
Fo SLV	2.485
Tc* SLV	0.35
Smorzamento viscoso (%)	5
Classe di duttilità	CD"B"
Rotazione del sisma	0 [deg]
Quota dello '0' sismico	0 [cm]
Regolarità in pianta	Si
Regolarità in elevazione	Si
Edificio C.A.	Si
Tipologia C.A.	Strutture a telaio $q_0=3.0 \cdot \alpha_u / \alpha_1$
α_u / α_1 C.A.	Strutture a telaio di un piano $\alpha_u / \alpha_1=1.1$
Edificio esistente	No
Altezza costruzione	20 [cm]
C1	0.075
T1	0.022 [s]
Lambda SLO	1
Lambda SLD	1
Lambda SLV	1
Lambda verticale	1
Torsione accidentale semplificata	No
Torsione accidentale per piani (livelli e falde) flessibili	No
Eccentricità X (per sisma Y) livello "Fondazione"	0 [cm]
Eccentricità Y (per sisma X) livello "Fondazione"	0 [cm]
Limite spostamenti interpiano	0.005
Moltiplicatore sisma X per combinazioni di default	1
Moltiplicatore sisma Y per combinazioni di default	1
Fattore di struttura per sisma X	3.3
Fattore di struttura per sisma Y	3.3
Fattore di struttura per sisma Z	1.5
Applica 1% (§ 3.1.1)	No
Coefficiente di sicurezza portanza fondazioni superficiali	2.3
Coefficiente di sicurezza scorrimento fondazioni superficiali	1.1
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, punta	1.15
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, laterale compressione	1.15
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, laterale trazione	1.25
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, punta	1.35
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, laterale compressione	1.15
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, laterale trazione	1.25
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, punta	1.35
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, laterale compressione	1.15
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, laterale trazione	1.25
Coefficiente di sicurezza portanza trasversale pali	1.3
Fattore di correlazione resistenza caratteristica dei pali in base alle verticali indagate	1.7

2.1.2 Spettri NTC 08

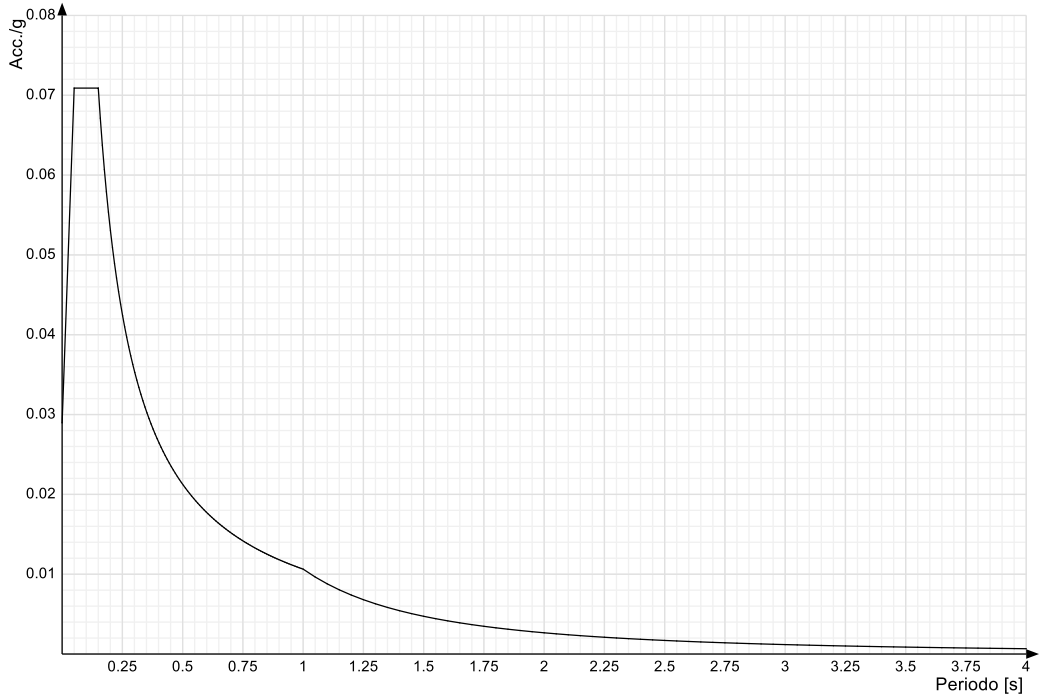
Acc./g: Accelerazione spettrale normalizzata ottenuta dividendo l'accelerazione spettrale per l'accelerazione di gravità.

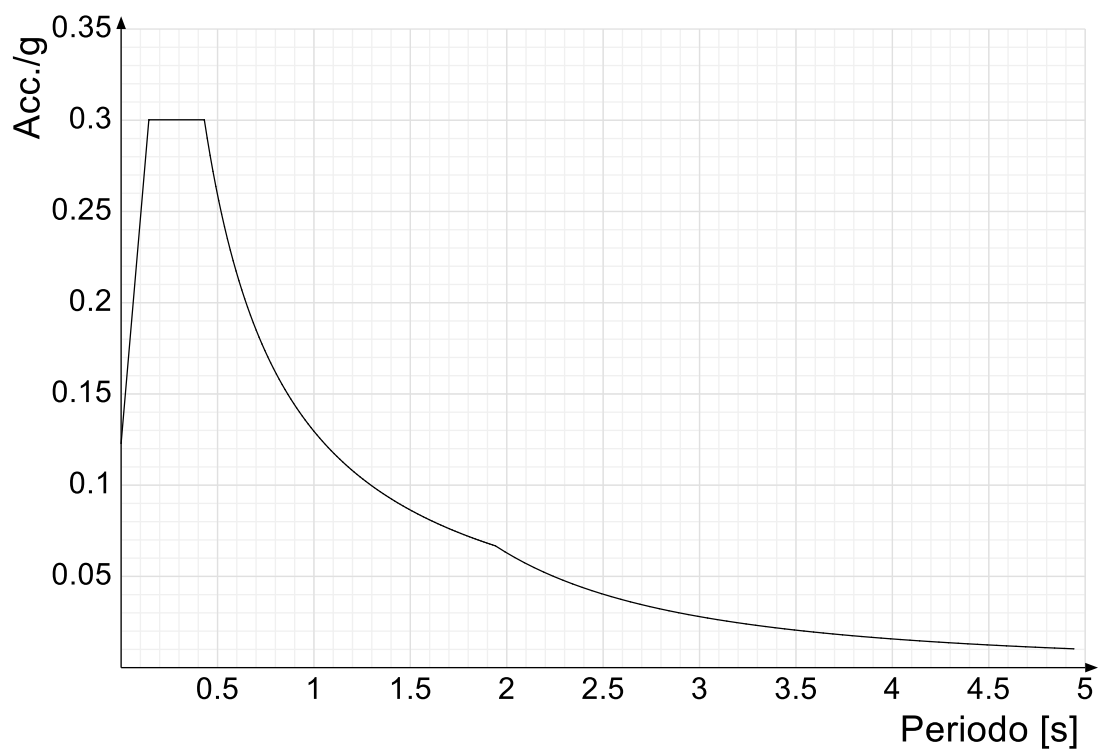
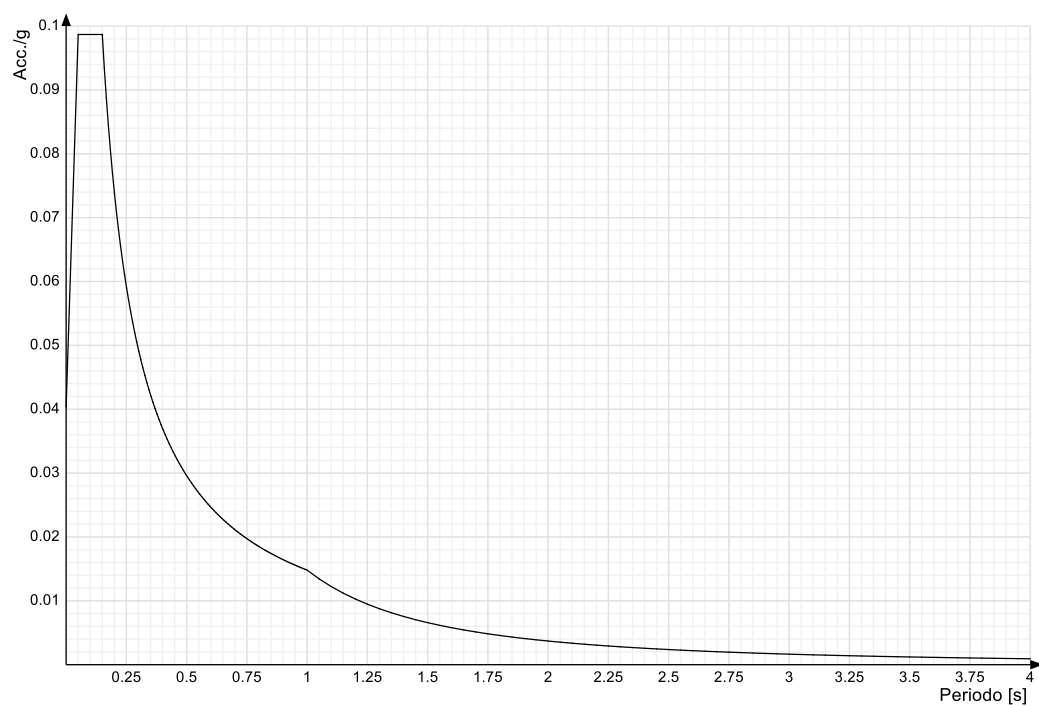
Periodo: Periodo di vibrazione.

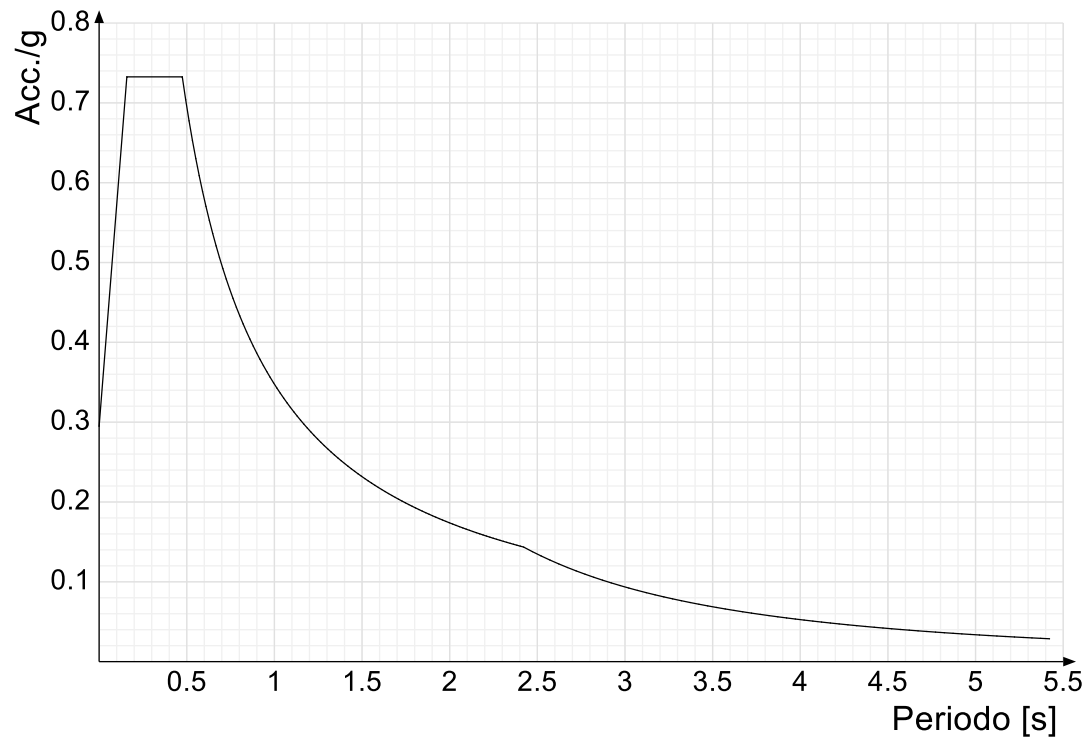
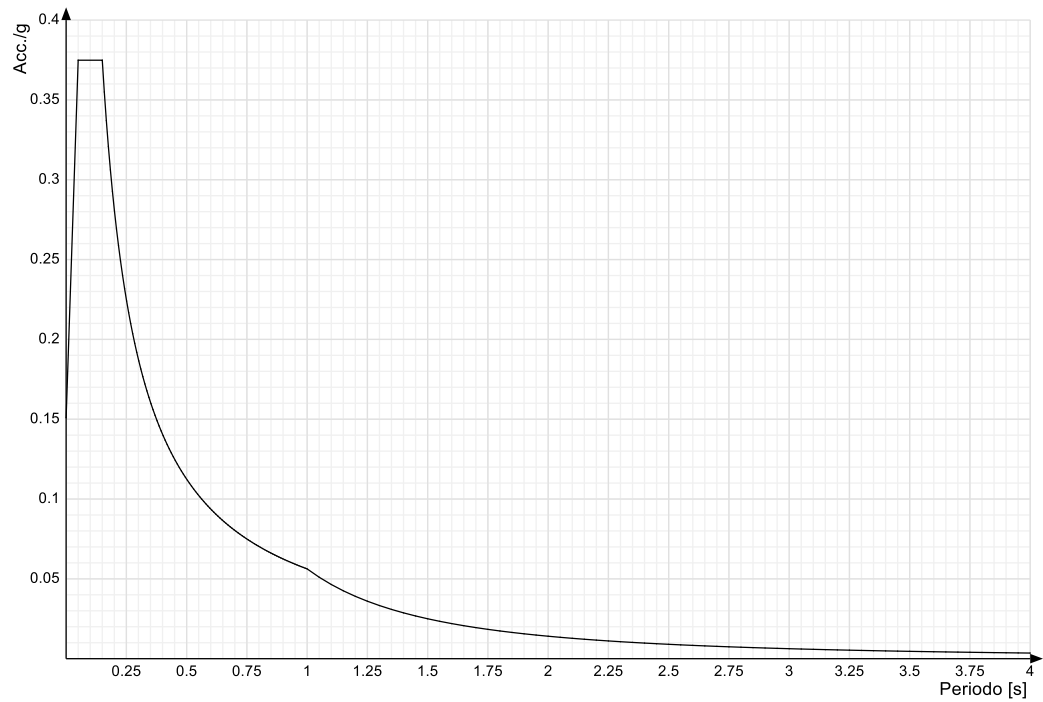
Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLO § 3.2.3.2.1 (3.2.4)

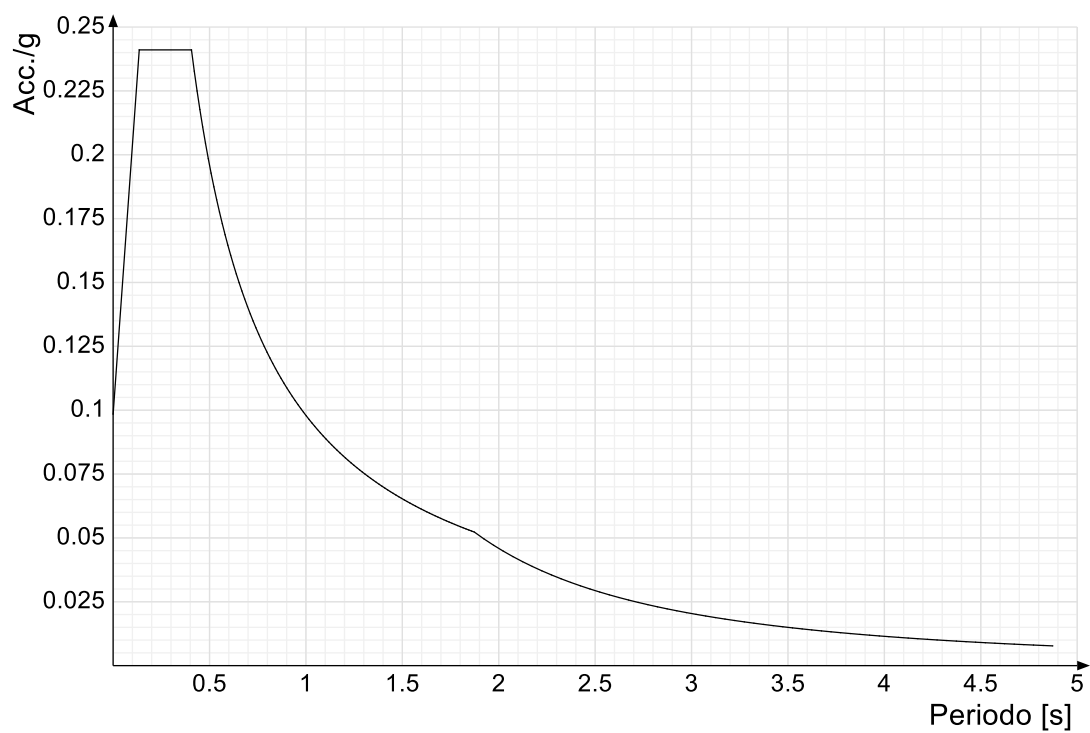
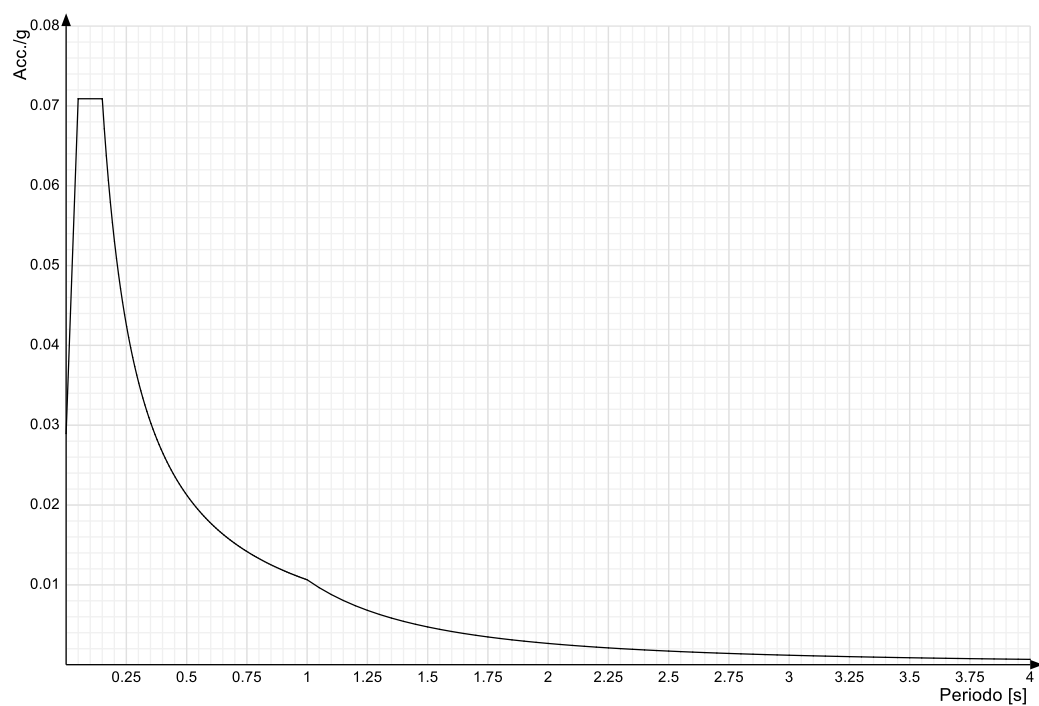


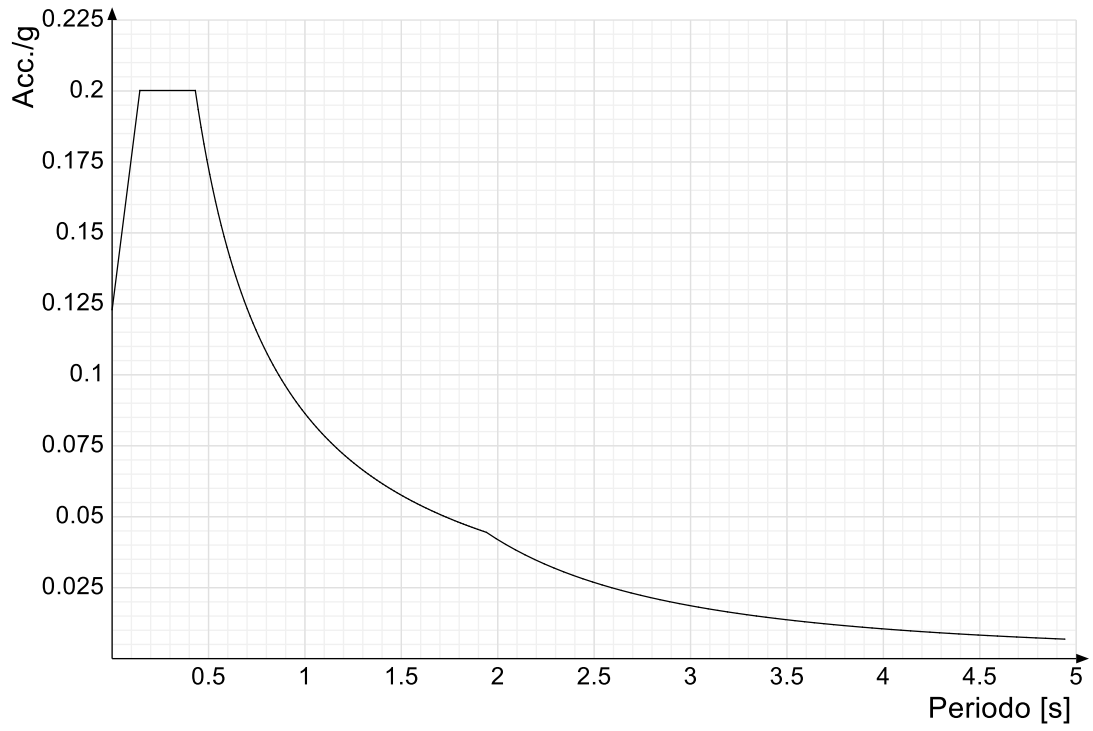
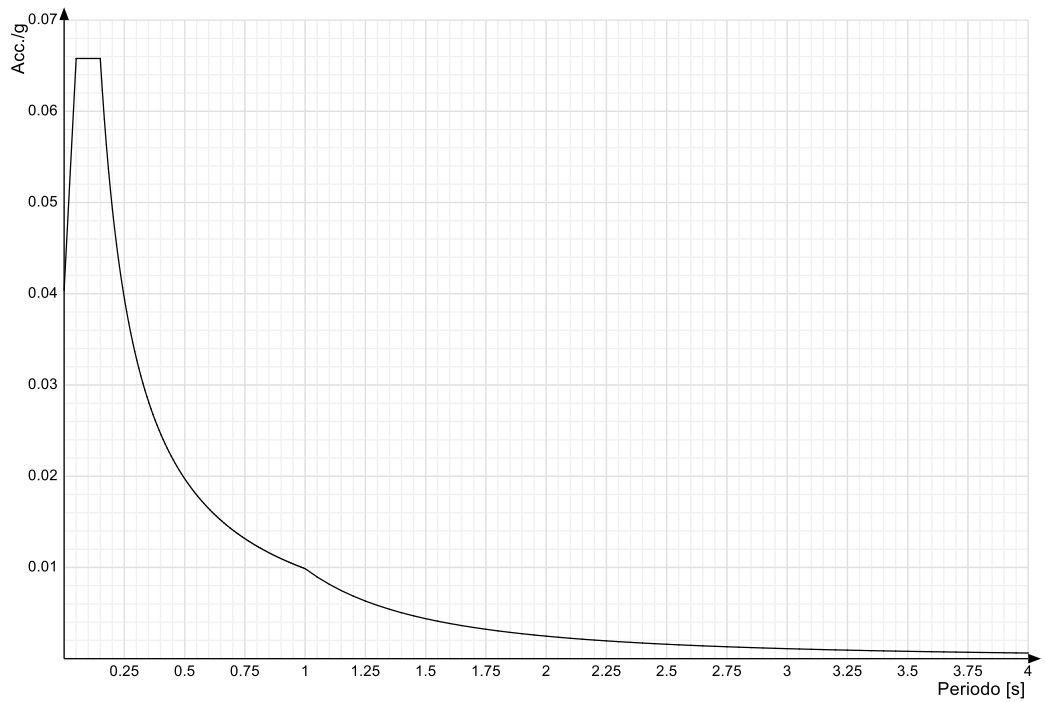
Spettro di risposta elastico in accelerazione della componente verticale SLO § 3.2.3.2.2 (3.2.10)

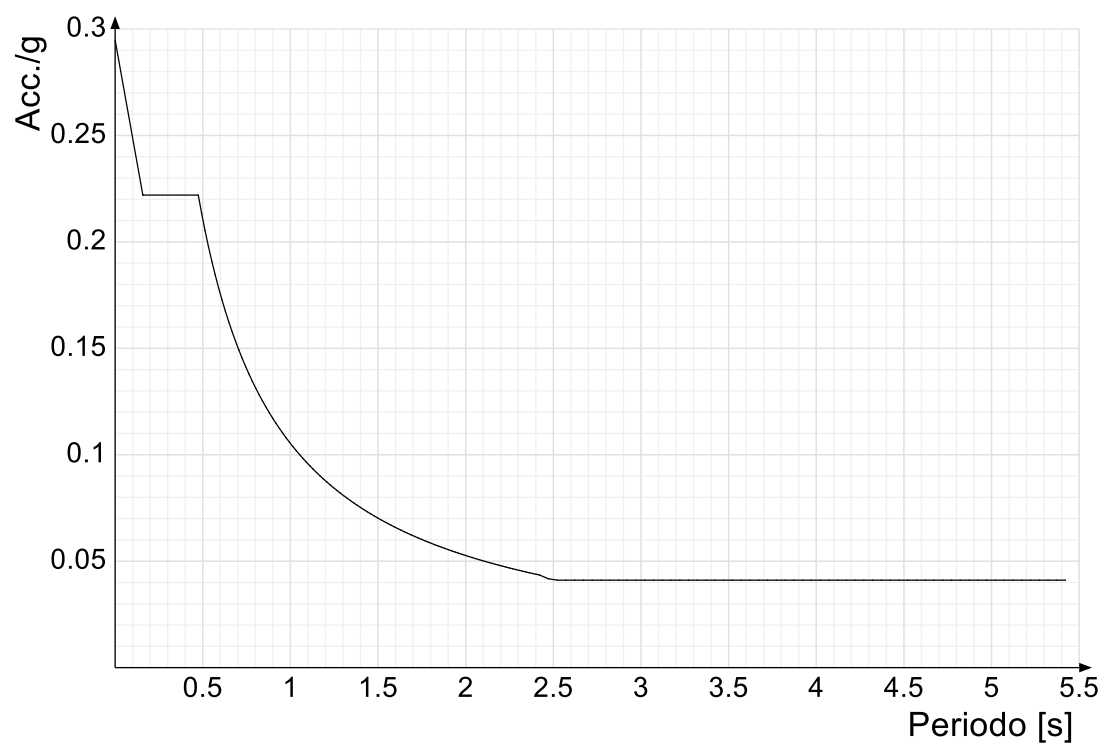
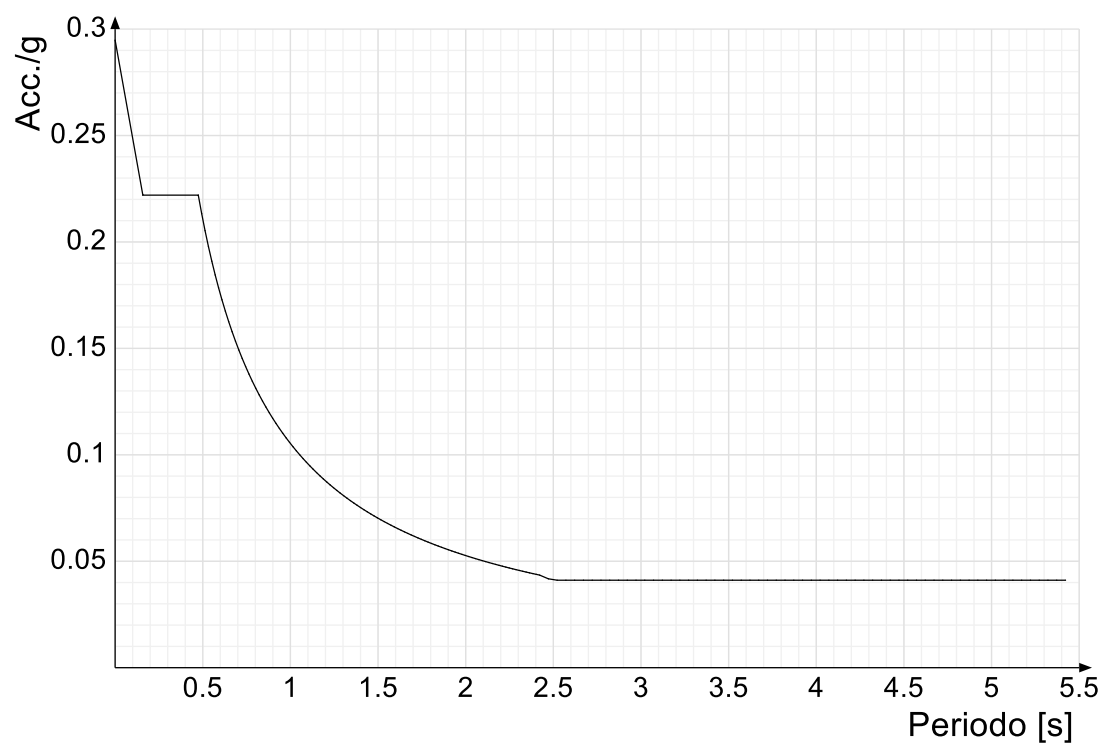


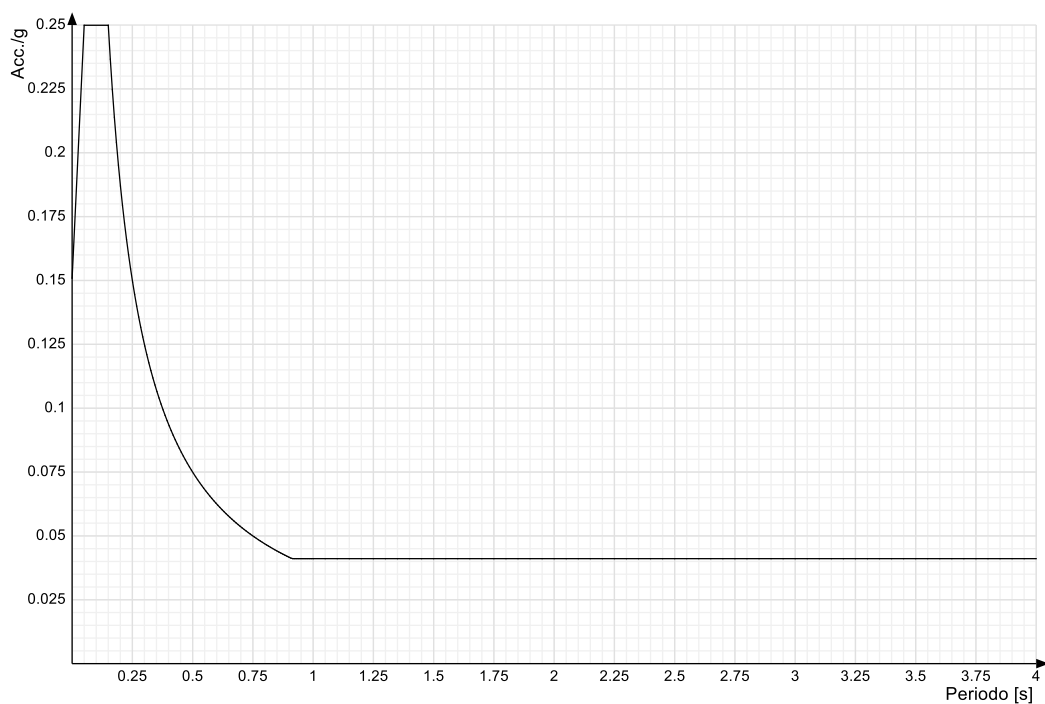
Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 3.2.3.2.1 (3.2.4)**Spettro di risposta elastico in accelerazione della componente verticale SLD § 3.2.3.2.2 (3.2.10)**

Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLV § 3.2.3.2.1 (3.2.4)**Spettro di risposta elastico in accelerazione della componente verticale SLV § 3.2.3.2.2 (3.2.10)**

Spettro di risposta di progetto in accelerazione delle componenti orizzontali SLO § 3.2.3.4**Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente verticale SLO § 3.2.3.4**

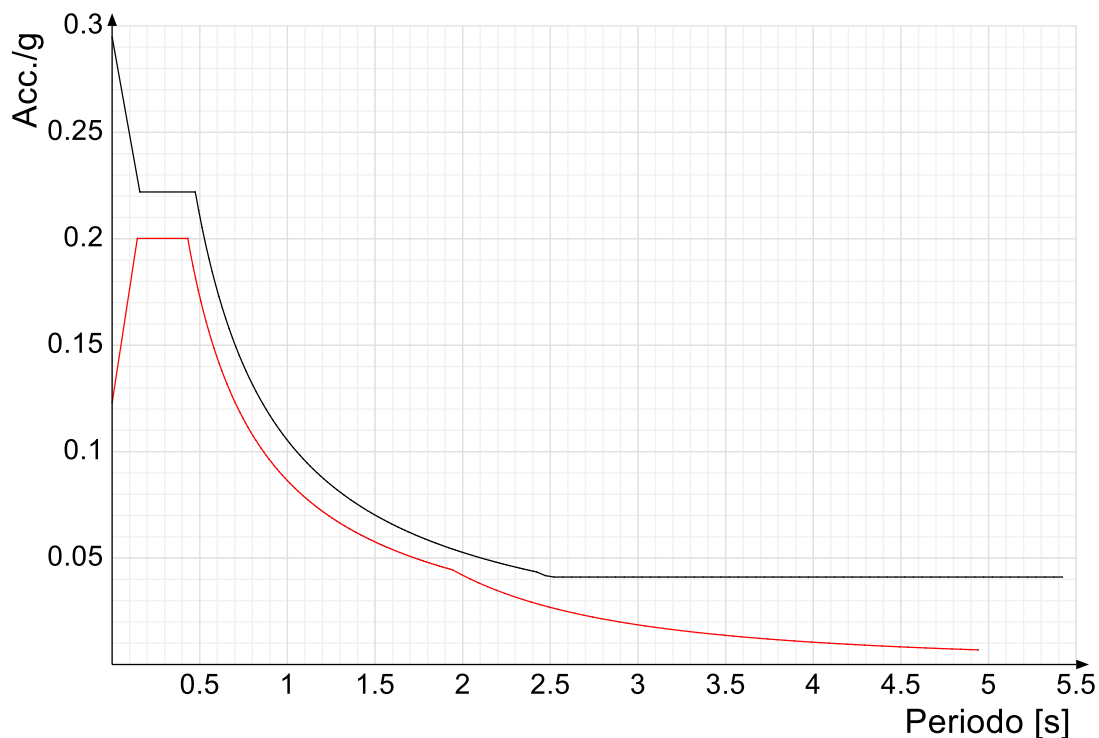
Spettro di risposta di progetto in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 7.3.7.1**Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente verticale SLD § 7.3.7.1**

Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLV § 3.2.3.5**Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLV § 3.2.3.5**

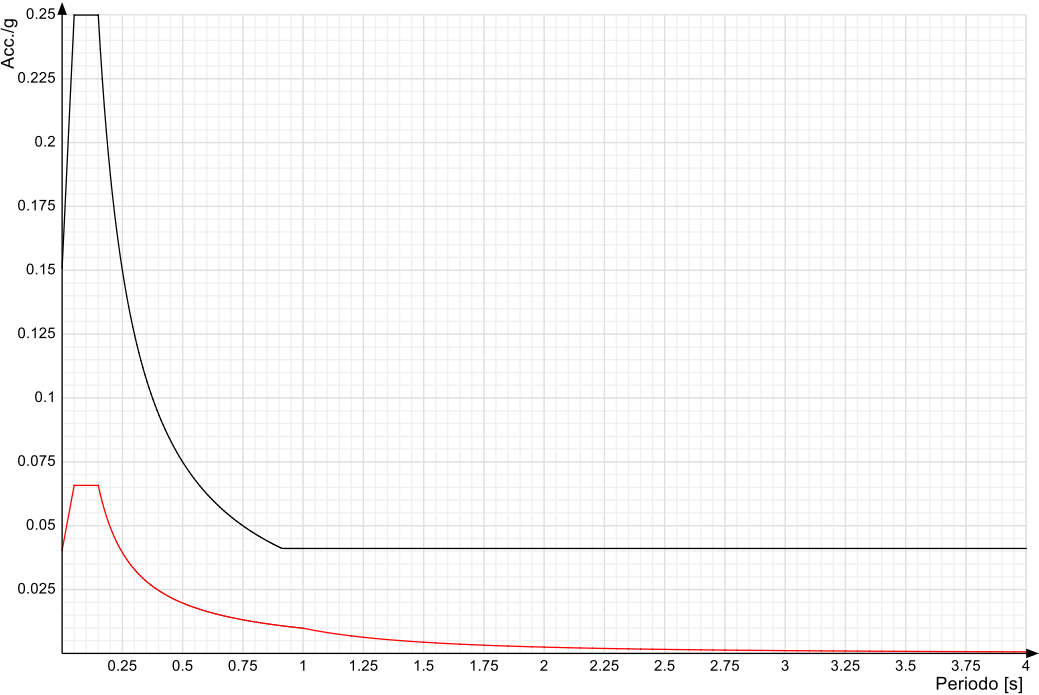
Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente verticale SLV § 3.2.3.5

Confronti spettri SLV-SLD

Vengono confrontati lo spettro Spettro di risposta di progetto in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 7.3.7.1 (di colore rosso) e Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLV § 3.2.3.5 (di colore nero).

Questo confronto tra spettri è valido anche per l'altra componente orizzontale, essendo coincidente.



Vengono confrontati lo spettro Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente verticale SLD § 7.3.7.1 (di colore rosso) e Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente verticale SLV § 3.2.3.5 (di colore nero).



2.1.3 Preferenze di verifica

2.1.3.1 Normativa di verifica in uso

Norma di verifica	D.M. 14-01-08 (N.T.C.)
Cemento armato	Preferenze analisi di verifica in stato limite
Legno	Preferenze di verifica legno NTC08
Acciaio	Preferenze di verifica acciaio EC3
Alluminio	Preferenze di verifica alluminio EC3
Pannelli in gessofibra	Preferenze di verifica pannelli gessofibra D.M. 14-01-08 (N.T.C.)
Psi	

2.1.3.2 Normativa di verifica C.A.

Coefficiente di omogeneizzazione	15	
ys (fattore di sicurezza parziale per l'acciaio)	1.15	
yc (fattore di sicurezza parziale per il calcestruzzo)	1.5	
Limite σ/f_{ck} in combinazione rara	0.6	
Limite σ/f_{ck} in combinazione quasi permanente	0.45	
Limite σ/f_{yk} in combinazione rara	0.8	
Coefficiente di riduzione della τ per cattiva aderenza	0.7	
Dimensione limite fessure w1 §4.1.2.2.4.1	0.02	[cm]
Dimensione limite fessure w2 §4.1.2.2.4.1	0.03	[cm]
Dimensione limite fessure w3 §4.1.2.2.4.1	0.04	[cm]
Fattori parziali di sicurezza unitari per meccanismi duttili di strutture esistenti con fattore q	No	
Copriferro secondo EC2	No	

2.1.4 Moltiplicatori inerziali

Tipologia: tipo di entità a cui si riferiscono i moltiplicatori inerziali.
J2: moltiplicatore inerziale di J2. Il valore è adimensionale.
J3: moltiplicatore inerziale di J3. Il valore è adimensionale.
Jt: moltiplicatore inerziale di Jt. Il valore è adimensionale.
A: moltiplicatore dell'area della sezione. Il valore è adimensionale.
A2: moltiplicatore dell'area a taglio in direzione 2. Il valore è adimensionale.
A3: moltiplicatore dell'area a taglio in direzione 3. Il valore è adimensionale.
Conci rigidi: fattore di riduzione dei tronchi rigidi. Il valore è adimensionale.

Tipologia	J2	J3	Jt	A	A2	A3	Conci rigidi
Trave C.A.	1	1	0.01	1	1	1	0.5
Pilastro C.A.	1	1	0.01	1	1	1	0.5
Trave di fondazione	1	1	0.01	1	1	1	0.5
Palo	1	1	0.01	1	1	1	0
Trave in legno	1	1	1	1	1	1	1
Colonna in legno	1	1	1	1	1	1	1
Trave in acciaio	1	1	1	1	1	1	1
Colonna in acciaio	1	1	1	1	1	1	1
Trave di reticolare in acciaio	1	1	1	1	1	1	1
Maschio in muratura	0	1	0	1	1	1	1
Trave di accoppiamento in muratura	0	1	0	1	1	1	1
Trave di scala C.A. nervata	1	1	1	1	1	1	0.5
Trave tralicciata	1	1	0.01	1	1	1	0.5

2.1.5 Preferenze di analisi non lineare FEM

Metodo iterativo	Secante
Tolleranza iterazione	0.0001
Numero massimo iterazioni	50

2.1.6 Preferenze di analisi carichi superficiali

Detrazione peso proprio solai nelle zone di sovrapposizione	non applicata	
Metodo di ripartizione	a zone d'influenza	
Percentuale carico calcolato a trave continua	0	
Esegui smoothing diagrammi di carico	applicata	
Tolleranza smoothing altezza trapezi	0.001	[daN/cm]
Tolleranza smoothing altezza media trapezi	0.001	[daN/cm]

2.1.7 Preferenze del suolo

Fondazioni non modellate e struttura bloccata alla base	no	
Fondazioni bloccate orizzontalmente	no	
Considera peso sismico delle fondazioni	no	
Fondazioni superficiali e profonde su suolo elastoplastico	no	
Coefficiente di sottofondo verticale per fondazioni superficiali (default)	3	[daN/cm³]
Rapporto di coefficiente sottofondo orizzontale/verticale	0.5	
Pressione verticale limite sul terreno per abbassamento (default)	10	[daN/cm²]
Pressione verticale limite sul terreno per innalzamento (default)	0.001	[daN/cm²]
Metodo di calcolo della K verticale	Vesic	
Metodo di calcolo della portanza e della pressione limite	Vesic	
Terreno laterale di riporto da piano posa fondazioni (default)	colluvioni e limi sabbiosi	
Dimensione massima della discretizzazione del palo (default)	200	[cm]
Moltiplicatore coesione per pressione orizzontale limite nei pali	1	
Moltiplicatore spinta passiva per pressione orizzontale pali	1	
K punta palo (default)	4	[daN/cm³]
Pressione limite punta palo (default)	10	[daN/cm²]
Pressione per verifica schiacciamento fondazioni superficiali	6	[daN/cm²]
Calcola cedimenti fondazioni superficiali	no	
Spessore massimo strato	100	[cm]
Profondità massima	3000	[cm]
Cedimento assoluto ammissibile	5	[cm]
Cedimento differenziale ammissibile	5	[cm]
Cedimento relativo ammissibile	5	[cm]
Rapporto di inflessione F/L ammissibile	0.003333	
Rotazione rigida ammissibile	0.191	[deg]
Rotazione assoluta ammissibile	0.191	[deg]
Distorsione positiva ammissibile	0.191	[deg]
Distorsione negativa ammissibile	0.095	[deg]
Considera fondazioni compensate	no	
Coefficiente di riduzione della a Max attesa	0.3	
Condizione per la valutazione della spinta su pareti	Lungo termine	
Considera l'azione sismica del terreno anche su pareti sotto lo zero sismico	no	
Calcola cedimenti teorici pali	no	
Considera accorciamento del palo	si	
Distanza influenza cedimento palo	1000	[cm]
Distribuzione attrito laterale	Attrito laterale uniforme	
Ripartizione del carico	Ripartizione come da modello FEM	
Scelta terreno laterale	Media pesata degli strati coinvolti	
Scelta terreno punta	Media pesata degli strati coinvolti	
Cedimento assoluto ammissibile	5	[cm]
Cedimento medio ammissibile	5	[cm]
Cedimento differenziale ammissibile	5	[cm]
Rotazione rigida ammissibile	0.191	[deg]
Trascura la coesione efficace in verifica allo scorrimento	si	

2.1.8 Preferenze progetto muratura

Forza minima aggancio al piano (default)	0	[daN/cm]
Denominatore per momento ortogonale (default)	8	
Minima resistenza trazione travi (default)	30000	[daN]
Angolo cuneo verifica ribaltamento (default)	30	[deg]
Considera d = 0.8 * h nei maschi senza fibre compresse	No	
Verifica pressoflessione deviata	No	
Considera effetto piastra in presenza di irrigidimenti	Si	

2.2 Azioni e carichi

2.2.1 Condizioni elementari di carico

Descrizione: nome assegnato alla condizione elementare.
Nome breve: nome breve assegnato alla condizione elementare.
I/II: descrive la classificazione della condizione (necessario per strutture in acciaio e in legno).
Durata: descrive la durata della condizione (necessario per strutture in legno).
Psi0: coefficiente moltiplicatore Psi0. Il valore è adimensionale.
Psi1: coefficiente moltiplicatore Psi1. Il valore è adimensionale.
Psi2: coefficiente moltiplicatore Psi2. Il valore è adimensionale.
Var.segno: descrive se la condizione elementare ha la possibilità di variare di segno.

Descrizione	Nome breve	I/II	Durata	Psi0	Psi1	Psi2	Var.segno
Pesi strutturali	Pesi		Permanente	0	0	0	
Permanenti portati	Port.	I	Permanente	0	0	0	
Delta T	DT	II	Media	0.6	0.5	0	No
Sisma X SLV	X SLV			0	0	0	
Sisma Y SLV	Y SLV			0	0	0	
Sisma Z SLV	Z SLV			0	0	0	
Eccentricità Y per sisma X SLV	EY SLV			0	0	0	
Eccentricità X per sisma Y SLV	EX SLV			0	0	0	
Sisma X SLO	X SLO			0	0	0	
Sisma Y SLO	Y SLO			0	0	0	
Sisma Z SLO	Z SLO			0	0	0	
Eccentricità Y per sisma X SLO	EY SLO			0	0	0	
Eccentricità X per sisma Y SLO	EX SLO			0	0	0	
Rig. Ux	R Ux				0	0	
Rig. Uy	R Uy			0	0	0	

Descrizione	Nome breve	I/II	Durata	Psi0	Psi1	Psi2	Var.segno
Rig. Rz	R Rz			0	0	0	

2.2.2 Combinazioni di carico

Nome: E' il nome esteso che contraddistingue la condizione elementare di carico.

Nome breve: E' il nome compatto della condizione elementare di carico, che viene utilizzato altrove nella relazione.

Pesi: Pesi strutturali

Port.: Permanenti portati

Dt: Delta T

X SLO: Sisma X SLO

Y SLO: Sisma Y SLO

Z SLO: Sisma Z SLO

EY SLO: Eccentricità Y per sisma X SLO

EX SLO: Eccentricità X per sisma Y SLO

X SLV: Sisma X SLV

Y SLV: Sisma Y SLV

Z SLV: Sisma Z SLV

EY SLV: Eccentricità Y per sisma X SLV

EX SLV: Eccentricità X per sisma Y SLV

R Ux: Rig. Ux

R Uy: Rig. Uy

R Rz: Rig. Rz

Tutte le combinazioni di carico vengono raggruppate per famiglia di appartenenza. Le celle di una riga contengono i coefficienti moltiplicatori della i-esima combinazione, dove il valore della prima cella è da intendersi come moltiplicatore associato alla prima condizione elementare, la seconda cella si riferisce alla seconda condizione elementare e così via.

Famiglia SLU

Il nome compatto della famiglia è SLU.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Dt
1	SLU 1	1	0	0
2	SLU 2	1	1.5	0
3	SLU 3	1.3	0	0
4	SLU 4	1.3	1.5	0

Famiglia SLE rara

Il nome compatto della famiglia è SLE RA.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Dt
1	SLE RA 1	1	1	0

Famiglia SLE frequente

Il nome compatto della famiglia è SLE FR.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Dt
1	SLE FR 1	1	1	0

Famiglia SLE quasi permanente

Il nome compatto della famiglia è SLE QP.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Dt
1	SLE QP 1	1	1	0

Famiglia SLU eccezionale

Il nome compatto della famiglia è SLU EX.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Dt
------	------------	------	-------	----

Famiglia SLO

Il nome compatto della famiglia è SLO.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Dt	X SLO	Y SLO	Z SLO	EY SLO	EX SLO
1	SLO 1	1	1	0	-1	-0.3	0	-1	0.3
2	SLO 2	1	1	0	-1	-0.3	0	1	-0.3
3	SLO 3	1	1	0	-1	0.3	0	-1	0.3
4	SLO 4	1	1	0	-1	0.3	0	1	-0.3
5	SLO 5	1	1	0	-0.3	-1	0	-0.3	1
6	SLO 6	1	1	0	-0.3	-1	0	0.3	-1
7	SLO 7	1	1	0	-0.3	1	0	-0.3	1
8	SLO 8	1	1	0	-0.3	1	0	0.3	-1
9	SLO 9	1	1	0	0.3	-1	0	-0.3	1
10	SLO 10	1	1	0	0.3	-1	0	0.3	-1
11	SLO 11	1	1	0	0.3	1	0	-0.3	1
12	SLO 12	1	1	0	0.3	1	0	0.3	-1
13	SLO 13	1	1	0	1	-0.3	0	-1	0.3
14	SLO 14	1	1	0	1	-0.3	0	1	-0.3
15	SLO 15	1	1	0	1	0.3	0	-1	0.3
16	SLO 16	1	1	0	1	0.3	0	1	-0.3

Famiglia SLV

Il nome compatto della famiglia è SLV.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Dt	X SLV	Y SLV	Z SLV	EY SLV	EX SLV
1	SLV 1	1	1	0	-1	-0.3	0	-1	0.3
2	SLV 2	1	1	0	-1	-0.3	0	1	-0.3
3	SLV 3	1	1	0	-1	0.3	0	-1	0.3
4	SLV 4	1	1	0	-1	0.3	0	1	-0.3
5	SLV 5	1	1	0	-0.3	-1	0	-0.3	1
6	SLV 6	1	1	0	-0.3	-1	0	0.3	-1

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Dt	X SLV	Y SLV	Z SLV	EY SLV	EX SLV
7	SLV 7	1	1	0	-0.3	1	0	-0.3	0.33
8	SLV 8	1	1	0	-0.3	1	0	0.3	-1
9	SLV 9	1	1	0	0.3	-1	0	-0.3	1
10	SLV 10	1	1	0	0.3	-1	0	0.3	-1
11	SLV 11	1	1	0	0.3	1	0	-0.3	1
12	SLV 12	1	1	0	0.3	1	0	0.3	-1
13	SLV 13	1	1	0	1	-0.3	0	-1	0.3
14	SLV 14	1	1	0	1	-0.3	0	1	-0.3
15	SLV 15	1	1	0	1	0.3	0	-1	0.3
16	SLV 16	1	1	0	1	0.3	0	1	-0.3

Famiglia SLV fondazioni

Il nome compatto della famiglia è SLV FO.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Dt	X SLV	Y SLV	Z SLV	EY SLV	EX SLV
1	SLV FO 1	1	1	0	-1.1	-0.33	0	-1.1	0.33
2	SLV FO 2	1	1	0	-1.1	-0.33	0	1.1	-0.33
3	SLV FO 3	1	1	0	-1.1	0.33	0	-1.1	0.33
4	SLV FO 4	1	1	0	-1.1	0.33	0	1.1	-0.33
5	SLV FO 5	1	1	0	-0.33	-1.1	0	-0.33	1.1
6	SLV FO 6	1	1	0	-0.33	-1.1	0	0.33	-1.1
7	SLV FO 7	1	1	0	-0.33	1.1	0	-0.33	1.1
8	SLV FO 8	1	1	0	-0.33	1.1	0	0.33	-1.1
9	SLV FO 9	1	1	0	0.33	-1.1	0	-0.33	1.1
10	SLV FO 10	1	1	0	0.33	-1.1	0	0.33	-1.1
11	SLV FO 11	1	1	0	0.33	1.1	0	-0.33	1.1
12	SLV FO 12	1	1	0	0.33	1.1	0	0.33	-1.1
13	SLV FO 13	1	1	0	1.1	-0.33	0	-1.1	0.33
14	SLV FO 14	1	1	0	1.1	-0.33	0	1.1	-0.33
15	SLV FO 15	1	1	0	1.1	0.33	0	-1.1	0.33
16	SLV FO 16	1	1	0	1.1	0.33	0	1.1	-0.33

Famiglia Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano

Il nome compatto della famiglia è CRTFP.

Nome	Nome breve	R Ux	R Uy	R Rz
Rig. Ux+	CRTFP Ux+	1	0	0
Rig. Ux-	CRTFP Ux-	-1	0	0
Rig. Uy+	CRTFP Uy+	0	1	0
Rig. Uy-	CRTFP Uy-	0	-1	0
Rig. Rz+	CRTFP Rz+	0	0	1
Rig. Rz-	CRTFP Rz-	0	0	-1

2.2.3 Definizioni di carichi lineari

Nome: nome identificativo della definizione di carico.

Valori: valori associati alle condizioni di carico.

Condizione: condizione di carico a cui sono associati i valori.

Descrizione: nome assegnato alla condizione elementare.

Fx i.: valore iniziale della forza, per unità di lunghezza, agente in direzione X. [daN/cm]

Fx f.: valore finale della forza, per unità di lunghezza, agente in direzione X. [daN/cm]

Fy i.: valore iniziale della forza, per unità di lunghezza, agente in direzione Y. [daN/cm]

Fy f.: valore finale della forza, per unità di lunghezza, agente in direzione Y. [daN/cm]

Fz i.: valore iniziale della forza, per unità di lunghezza, agente in direzione Z. [daN/cm]

Fz f.: valore finale della forza, per unità di lunghezza, agente in direzione Z. [daN/cm]

Mx i.: valore iniziale della coppia, per unità di lunghezza, agente attorno l'asse X. [daN]

Mx f.: valore finale della coppia, per unità di lunghezza, agente attorno l'asse X. [daN]

My i.: valore iniziale della coppia, per unità di lunghezza, agente attorno l'asse Y. [daN]

My f.: valore finale della coppia, per unità di lunghezza, agente attorno l'asse Y. [daN]

Mz i.: valore iniziale della coppia, per unità di lunghezza, agente attorno l'asse Z. [daN]

Mz f.: valore finale della coppia, per unità di lunghezza, agente attorno l'asse Z. [daN]

Nome	Condizione	Fx i.	Fx f.	Fy i.	Fy f.	Fz i.	Fz f.	Mx i.	Mx f.	My i.	My f.	Mz i.	Mz f.
Descrizione													
1	Pesi strutturali	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Permanenti portati	0	0	0	0	-5	-5	0	0	0	0	0	0

2.3 Elementi di input

2.3.1 Fili fissi

2.3.1.1 Fili fissi di piano

Livello: quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Punto: punto di inserimento.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Estradosso: distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [cm]

Angolo: angolo misurato dal semiasse positivo delle ascisse in verso antiorario. [deg]

Tipo: tipo di simbolo.

T.c.: testo completo visualizzato accanto al filo fisso, costituito dalla concatenazione del prefisso e del testo.

Livello	Punto		Estradosso	Angolo	Tipo	T.c.	Livello	Punto		Estradosso	Angolo	Tipo	T.c.
	X	Y						X	Y				
L1	0	0	0	0	Croce	1	L1	4000	0	0	0	Croce	2

2.3.2 Travi di fondazione

2.3.2.1 Fondazioni di travi

Descrizione breve: descrizione breve usata nelle tabelle dei capitoli delle travi di fondazione.
Stratigrafia: stratigrafia del terreno nel punto medio in pianta dell'elemento.
Angolo pendio: angolo del pendio rispetto l'orizzontale; il valore deve essere positivo per opere in sommità di un pendio mentre deve essere negativo per opere al piede di un pendio. [deg]
K verticale: coefficiente di sottofondo verticale del letto di molle. [daN/cm³]
Limite compressione: pressione limite di plasticizzazione a compressione del letto di molle. [daN/cm²]
Limite trazione: pressione limite di plasticizzazione a trazione del letto di molle. [daN/cm²]
Magrone: presenza e caratteristiche dell'eventuale magrone.
Terreno riporto: caratteristiche dell'eventuale terreno di riporto presente lateralmente all'elemento di fondazione. Esso costituisce un sovraccarico agente sul piano di posa.

Descrizione breve	Stratigrafia	Angolo pendio	K verticale	Limite compressione	Limite trazione	Magrone	Terreno riporto
FT1	Sondaggio : 0	0	Da Stratigrafia (5.577)	Da Stratigrafia (1.798)	Da Stratigrafia (0)	Si; Magrone; 10; 10	Si; Default (colluvioni e limi sabbiosi); Default (25); 0

2.3.2.2 Travi di fondazione C.A. di piano

Sezione: riferimento ad una definizione di sezione C.A..
P.i.: posizione dei punti d'inserimento rispetto alla geometria della sezione. SA=Sinistra anima, CA=Centro anima, DA=Destra anima
Liv.: quota del punto di inserimento iniziale. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]
Punto i.: punto di inserimento iniziale.
X: coordinata X. [cm]
Y: coordinata Y. [cm]
Punto f.: punto di inserimento finale.
X: coordinata X. [cm]
Y: coordinata Y. [cm]
Estr.: distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [cm]
Mat.: riferimento ad una definizione di materiale calcestruzzo.
Car.lin.: riferimento alla definizione di un carico lineare.L: valori del carico espressi nel sistema locale dell'elemento.G: valori del carico espressi nel sistema globale.
DeltaT: riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".
Sovr.: aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.
S.Z: indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.
C.i.: svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.
C.f.: svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.
P.lin.: peso per unità di lunghezza. [daN/cm]
Fond.: riferimento alla fondazione sottostante l'elemento.

Sezione	P.i.	Liv.	Punto i.		Punto f.		Estr.	Mat.	Car.lin.	DeltaT	Sovr.	S.Z	C.i.	C.f.	P.lin.	Fond.
R 100x25	CA	L1	X	Y	X	Y										
			0	0	4000	0	0	C32/40	1; G		0	No	No	No	6.25	FT1

2.3.3 Fondazioni profonde

Descrizione breve: descrizione breve usata nelle tabelle dei capitoli dei pali e plinti su pali.
Stratigrafia: stratigrafia del terreno nel punto medio in pianta dell'elemento.
Sondaggio: è possibile indicare esplicitamente un sondaggio definito nelle preferenze oppure richiedere di estrapolare il sondaggio dalla definizione del sito espressa nelle preferenze.
Estradosso: distanza dalla quota superiore del sondaggio misurata in verticale con verso positivo verso l'alto. [cm]
Deformazione volumetrica: valore della deformazione volumetrica impiegato nel calcolo della pressione limite a rottura con la formula di Vesic. Il valore è adimensionale. Accetta anche il valore di default espresso nelle preferenze.
K punta: coefficiente di sottofondo verticale del terreno in punta palo. [daN/cm³]
Pressione limite punta: valore limite di pressione del terreno in punta palo. [daN/cm²]

Descrizione breve	Stratigrafia			K punta	Pressione limite punta
	Sondaggio	Estradosso	Deformazione volumetrica		
FPP1	Sondaggio		0	Da Stratigrafia (1.56)	Da Stratigrafia (15.58)

2.3.4 Pali

2.3.4.1 Pali di piano

Palo: riferimento ad una definizione di palo.
Liv.: quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]
Punto: punto di inserimento.
X: coordinata X. [cm]
Y: coordinata Y. [cm]
Estr.: distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [cm]
Lungh.: lunghezza del palo. [cm]
Coll. testa: tipo di collegamento fra la testa del palo e l'eventuale sovrastruttura.
Capacita portante palo: capacità portante ultima palo singolo, somma di quella laterale e quella alla punta; ciascuna delle due capacità può essere calcolata in automatico con formule statiche oppure può esserne specificato direttamente il valore numerico.
Fond.: riferimento alla fondazione sottostante l'elemento.

Palo	Liv.	Punto		Estr.	Lungh.	Coll. testa	Capacita portante palo	Fond.
		X	Y					

Palo	Liv.	Punto		Estr.	Lungh.	Coll. testa	Capacità portante palo	Fond.
		X	Y					
Palo trivellato D 40_1	L1	0	0	0	500	Incastro	29686 = Default (10111) + Default (19575); 29657 = Default (25133) + Default (4524)	FPP1
Palo trivellato D 40_1	L1	3526.7	0	0	500	Incastro	29686 = Default (10111) + Default (19575); 29657 = Default (25133) + Default (4524)	FPP1
Palo trivellato D 40_1	L1	3276.7	0	0	500	Incastro	29686 = Default (10111) + Default (19575); 29657 = Default (25133) + Default (4524)	FPP1
Palo trivellato D 40_1	L1	3026.7	0	0	500	Incastro	29686 = Default (10111) + Default (19575); 29657 = Default (25133) + Default (4524)	FPP1
Palo trivellato D 40_1	L1	2776.7	0	0	500	Incastro	29686 = Default (10111) + Default (19575); 29657 = Default (25133) + Default (4524)	FPP1
Palo trivellato D 40_1	L1	2526.7	0	0	500	Incastro	29686 = Default (10111) + Default (19575); 29657 = Default (25133) + Default (4524)	FPP1
Palo trivellato D 40_1	L1	2276.7	0	0	500	Incastro	29686 = Default (10111) + Default (19575); 29657 = Default (25133) + Default (4524)	FPP1
Palo trivellato D 40_1	L1	3776.7	0	0	500	Incastro	29686 = Default (10111) + Default (19575); 29657 = Default (25133) + Default (4524)	FPP1
Palo trivellato D 40_1	L1	2026.7	0	0	500	Incastro	29686 = Default (10111) + Default (19575); 29657 = Default (25133) + Default (4524)	FPP1
Palo trivellato D 40_1	L1	1526.7	0	0	500	Incastro	29686 = Default (10111) + Default (19575); 29657 = Default (25133) + Default (4524)	FPP1
Palo trivellato D 40_1	L1	1276.7	0	0	500	Incastro	29686 = Default (10111) + Default (19575); 29657 = Default (25133) + Default (4524)	FPP1
Palo trivellato D 40_1	L1	1026.7	0	0	500	Incastro	29686 = Default (10111) + Default (19575); 29657 = Default (25133) + Default (4524)	FPP1
Palo trivellato D 40_1	L1	776.7	0	0	500	Incastro	29686 = Default (10111) + Default (19575); 29657 = Default (25133) + Default (4524)	FPP1
Palo trivellato D 40_1	L1	526.7	0	0	500	Incastro	29686 = Default (10111) + Default (19575); 29657 = Default (25133) + Default (4524)	FPP1
Palo trivellato D 40_1	L1	276.7	0	0	500	Incastro	29686 = Default (10111) + Default (19575); 29657 = Default (25133) + Default (4524)	FPP1
Palo trivellato D 40_1	L1	1776.7	0	0	500	Incastro	29686 = Default (10111) + Default (19575); 29657 = Default (25133) + Default (4524)	FPP1
Palo trivellato D 40_1	L1	4000	0	0	500	Incastro	29686 = Default (10111) + Default (19575); 29657 = Default (25133) + Default (4524)	FPP1

1 Verifiche

1.1 Verifiche travate C.A.

N°: indice progressivo della sezione

Descrizione: descrizione della sezione

Tipo: tipo di sezione

Base: base della sezione [cm]

Altezza: altezza della sezione [cm]

Copriferro sup.: distanza del bordo della staffa dalla superficie superiore del getto [cm]

Copriferro inf.: distanza del bordo della staffa dalla superficie inferiore del getto [cm]

Copriferro lat.: distanza del bordo della staffa dalle superfici laterali del getto [cm]

x: distanza da asse appoggio sinistro [cm]

A sup.: area efficace di armatura longitudinale superiore [cm²]

C.b. sup.: distanza dal bordo del baricentro dell'armatura longitudinale superiore [cm]

A inf.: area efficace di armatura longitudinale inferiore [cm²]

C.b. inf.: distanza dal bordo del baricentro dell'armatura longitudinale inferiore [cm]

M+ela: momento flettente desunto dal solutore che tende le fibre inferiori [daN*cm]

Comb.: combinazione

M+des: momento flettente di progetto che tende le fibre inferiori [daN*cm]

M+ult: momento ultimo per trazione delle fibre inferiori [daN*cm]

x/d: rapporto tra posizione asse neutro e altezza utile

M-ela: momento flettente desunto dal solutore che tende le fibre superiori [daN*cm]

M-des: momento flettente di progetto che tende le fibre superiori [daN*cm]

M-ult: momento ultimo per trazione delle fibre superiori [daN*cm]

Verifica: stato di verifica

A st: area di staffe per unità di lunghezza [cm²]

A sl: area di armatura longitudinale tesa per valutazione resistenza taglio in assenza di armature a taglio [cm²]

A sag: area equivalente di barre piegate per unità di lunghezza [cm²]

Vela: taglio elastico [daN]

Vdes: taglio di progetto [daN]

Vrd: resistenza a taglio della sezione senza armature [daN]

Vrcd: sforzo di taglio che produce il cedimento delle bielle [daN]

Vrsd: resistenza a taglio per la presenza delle armature [daN]

Vult: taglio ultimo [daN]

cotgθ: cotg dell'angolo di inclinazione dei puntoni in calcestruzzo

Rara: famiglia di combinazione di verifica

Mela: momento elastico [daN*cm]

Mdes: momento di progetto [daN*cm]

σ c: tensione di compressione nel calcestruzzo [daN/cm²]

σ f: tensione di trazione nell'acciaio [daN/cm²]

Quasi permanente: famiglia di combinazione di verifica

Aste: numero delle aste del tratto in verifica

Size X: misura dell'impronta al suolo lungo la direzione X locale [cm]

Size Y: misura dell'impronta al suolo lungo la direzione Y locale [cm]

Comb: combinazione

Type: indicazione del tipo di combinazione statica o sismica

Cond: indicazione della condizione di carico (BT breve termine o LT lungo termine)

γR: coefficiente parziale sulla resistenza di progetto

Rd: resistenza di progetto [daN]

Ed: azione di progetto [daN]

Rd/Ed: coefficiente di sicurezza alla capacità portante

Fx: componente orizzontale del carico lungo x [daN]

Fy: componente orizzontale del carico lungo y [daN]

Fz: componente verticale del carico [daN]

Mx: momento risultante agente attorno x [daN*cm]

My: momento risultante agente attorno y [daN*cm]

Inc.x: inclinazione del carico lungo x [deg]

Inc.y: inclinazione del carico lungo y [deg]

Ecc.x: eccentricità del carico lungo x [cm]

Ecc.y: eccentricità del carico lungo y [cm]

B': larghezza efficace [cm]

L': lunghezza efficace [cm]

qd: sovraccarico di progetto [daN/cm²]

ys: peso specifico di progetto del suolo [daN/cm³]

Fi: angolo di attrito di progetto [deg]

Coes: coesione di progetto [daN/cm²]

Amax: accelerazione normalizzata max al suolo

N:

Nq: fattore di capacità portante per il termine di sovraccarico

Nc: fattore di capacità portante per il termine coesivo

Ng: fattore di capacità portante per il termine attritivo

S:

Sq: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine di sovraccarico

Sc: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine coesivo

Sg: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine attritivo

D:

Dq: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine di sovraccarico

Dc: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine coesivo

Dg: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine attritivo

I:

Iq: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine di sovraccarico

Ic: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine coesivo

Ig: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine attritivo

B:

Bq: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine di sovraccarico

Bc: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine coesivo

Bg: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine attritivo

G:

Gq: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine di sovraccarico

Gc: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine coesivo

Gg: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine attritivo

P:

Pq: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine di sovraccarico

Pc: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine coesivo

Pg: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine attritivo

E:

Eq: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine di sovraccarico

Ec: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine coesivo

Eg: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine attritivo

Le unità di misura delle verifiche elencate nel capitolo sono in [cm, daN, deg] ove non espressamente specificato.

Trave di fondazione a "Fondazione" 1-2

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500

Calcestruzzo: C32/40 Rck 400

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 100x25	Rettangolare	100	25	3,5	3,5	3,5

Output campate

Campata 1 tra i fili 1 - ?, sezione R 100x25, aste 1, 2

Verifiche a flessione

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	5,65	5,1	5,65	5,1	14685	SLU 3	8743	501136	0,148						Si
20	5,65	5,1	5,65	5,1	4033	SLU 3	4033	501136	0,148	750	SLU 2	-5102	-501136	0,148	Si
92	5,65	5,1	5,65	5,1						-16359	SLU 3	-18063	-501136	0,148	Si
184	5,65	5,1	5,65	5,1						-12697	SLU 3	-16081	-501136	0,148	Si
257	5,65	5,1	5,65	5,1	8667	SLU 3	8667	501136	0,148						Si
277	5,65	5,1	5,65	5,1	17597	SLU 3	12789	501136	0,148						Si

Verifiche a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0,151	5,65	0	-598	SLU 3	-598	-11351	-58094	-26432	-26432	2,5	Si
20	0,151	5,65	0	-471	SLU 3	-471	-11351	-58094	-26432	-26432	2,5	Si
92	0,151	5,65	0	-119	SLU 3	-119	-11351	-58094	-26432	-26432	2,5	Si
184	0,151	5,65	0	185	SLU 3	185	11351	58094	26432	26432	2,5	Si
257	0,151	5,65	0	412	SLU 3	412	11351	58094	26432	26432	2,5	Si
277	0,151	5,65	0	482	SLU 3	482	11351	58094	26432	26432	2,5	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara						Quasi permanente						Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ f		Mela	Comb.	Mdes	σ c			
0	5567	1	3312	0,7	32,1		5567	1	3312	0,7			Si
20	1534	1	1534	0,3	14,9		1534	1	1534	0,3			Si
92	-6176	1	-6850	1,5	66,4		-6176	1	-6850	1,5			Si
184	-4784	1	-6096	1,3	59,1		-4784	1	-6096	1,3			Si
257	3285	1	3285	0,7	31,8		3285	1	3285	0,7			Si
277	6656	1	4836	1,1	46,9		6656	1	4836	1,1			Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 2 tra i fili ? - ?, sezione R 100x25, aste 3, 4

Verifiche a flessione

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	5,65	5,1	5,65	5,1	16822	SLU 3	12723	501136	0,148						Si
20	5,65	5,1	5,65	5,1	9321	SLU 3	9321	501136	0,148						Si
83	5,65	5,1	5,65	5,1						-5467	SLU 3	-7577	-501136	0,148	Si
167	5,65	5,1	5,65	5,1						-5273	SLU 3	-7498	-501136	0,148	Si
230	5,65	5,1	5,65	5,1	10184	SLU 3	10184	501136	0,148						Si
250	5,65	5,1	5,65	5,1	18063	SLU 3	13751	501136	0,148						Si

Verifiche a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0,151	5,65	0	-410	SLU 3	-410	-11351	-58094	-26432	-26432	2,5	Si
20	0,151	5,65	0	-340	SLU 3	-340	-11351	-58094	-26421	-26421	2,5	Si
83	0,151	5,65	0	-130	SLU 3	-130	-11351	-58094	-26421	-26421	2,5	Si
167	0,151	5,65	0	136	SLU 3	136	11351	58094	26421	26421	2,5	Si
230	0,151	5,65	0	357	SLU 3	357	11351	58094	26421	26421	2,5	Si
250	0,151	5,65	0	432	SLU 3	432	11351	58094	26421	26421	2,5	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara						Quasi permanente						Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ f		Mela	Comb.	Mdes	σ c			
0	6395	1	4828	1,1	46,8		6395	1	4828	1,1			Si
20	3535	1	3535	0,8	34,3		3535	1	3535	0,8			Si

x	Rara						Quasi permanente				Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σc	σf		Mela	Comb.	Mdes	σc	
83	-2099	1	-2921	0.6	28.3		-2099	1	-2921	0.6	Si
167	-2020	1	-2888	0.6	28		-2020	1	-2888	0.6	Si
230	3865	1	3865	0.8	37.5		3865	1	3865	0.8	Si
250	6864	1	5178	1.1	50.2		6864	1	5178	1.1	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 3 tra i fili ? - ?, sezione R 100x25, aste 5, 6

Verifiche a flessione

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	5.65	5.1	5.65	5.1	17871	SLU 3	13522	501136	0.148						Si
20	5.65	5.1	5.65	5.1	9920	SLU 3	9920	501136	0.148						Si
83	5.65	5.1	5.65	5.1						-5721	SLU 3	-7972	-501136	0.148	Si
167	5.65	5.1	5.65	5.1						-5793	SLU 3	-8005	-501136	0.148	Si
230	5.65	5.1	5.65	5.1	9731	SLU 3	9731	501136	0.148						Si
250	5.65	5.1	5.65	5.1	17644	SLU 3	13296	501136	0.148						Si

Verifiche a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.151	5.65	0	-436	SLU 3	-436	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
20	0.151	5.65	0	-360	SLU 3	-360	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
83	0.151	5.65	0	-138	SLU 3	-138	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
167	0.151	5.65	0	136	SLU 3	136	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
230	0.151	5.65	0	358	SLU 3	358	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
250	0.151	5.65	0	434	SLU 3	434	11351	58094	26421	26421	2.5	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara						Quasi permanente				Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σc	σf		Mela	Comb.	Mdes	σc	
0	6793	1	5178	1.1	50.2		6793	1	5178	1.1	Si
20	3770	1	3770	0.8	36.6		3770	1	3770	0.8	Si
83	-2175	1	-3049	0.7	29.6		-2175	1	-3049	0.7	Si
167	-2201	1	-3061	0.7	29.7		-2201	1	-3061	0.7	Si
230	3704	1	3704	0.8	35.9		3704	1	3704	0.8	Si
250	6714	1	5056	1.1	49		6714	1	5056	1.1	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 4 tra i fili ? - ?, sezione R 100x25, aste 7, 8

Verifiche a flessione

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	5.65	5.1	5.65	5.1	17607	SLU 3	13296	501136	0.148						Si
20	5.65	5.1	5.65	5.1	9695	SLU 3	9695	501136	0.148						Si
83	5.65	5.1	5.65	5.1						-5834	SLU 3	-8054	-501136	0.148	Si
167	5.65	5.1	5.65	5.1						-5812	SLU 3	-8044	-501136	0.148	Si
230	11.31	5.1	7.92	5.1	9749	SLU 3	9749	664455	0.193						Si
250	11.31	5.1	7.92	5.1	17670	SLU 3	13317	664455	0.193						Si

Verifiche a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.151	5.65	0	-434	SLU 3	-434	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
20	0.151	5.65	0	-358	SLU 3	-358	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
83	0.151	5.65	0	-136	SLU 3	-136	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
167	0.151	5.65	0	137	SLU 3	137	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
230	0.151	6.56	0	359	SLU 3	359	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
250	0.151	7.92	0	434	SLU 3	434	11351	58094	26421	26421	2.5	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara						Quasi permanente				Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σc	σf		Mela	Comb.	Mdes	σc	
0	6699	1	5056	1.1	49		6699	1	5056	1.1	Si
20	3690	1	3690	0.8	35.8		3690	1	3690	0.8	Si
83	-2217	1	-3079	0.7	29.9		-2217	1	-3079	0.7	Si
167	-2209	1	-3076	0.7	29.8		-2209	1	-3076	0.7	Si
230	3709	1	3709	0.7	26.3		3709	1	3709	0.7	Si
250	6722	1	5064	0.9	35.9		6722	1	5064	0.9	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 5 tra i fili ? - ?, sezione R 100x25, aste 9, 10

Verifiche a flessione

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	11.31	5.1	7.92	5.1	17627	SLU 3	13317	664455	0.193						Si
20	11.31	5.1	7.92	5.1	9715	SLU 3	9715	664455	0.193						Si
83	5.65	5.1	5.65	5.1						-5819	SLU 3	-8041	-501136	0.148	Si
167	5.65	5.1	5.65	5.1						-5807	SLU 3	-8035	-501136	0.148	Si
230	5.65	5.1	5.65	5.1	9746	SLU 3	9746	501136	0.148						Si
250	5.65	5.1	5.65	5.1	17665	SLU 3	13319	501136	0.148						Si

Verifiche a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.151	7.92	0	-434	SLU 3	-434	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
20	0.151	6.56	0	-358	SLU 3	-358	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
83	0.151	5.65	0	-137	SLU 3	-137	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
167	0.151	5.65	0	137	SLU 3	137	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
230	0.151	5.65	0	359	SLU 3	359	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
250	0.151	5.65	0	434	SLU 3	434	11351	58094	26421	26421	2.5	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara						Quasi permanente				Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σc	σf		Mela	Comb.	Mdes	σc	
0	6706	1	5064	0.9	35.9		6706	1	5064	0.9	Si
20	3697	1	3697	0.7	26.2		3697	1	3697	0.7	Si
83	-2211	1	-3075	0.7	29.8		-2211	1	-3075	0.7	Si
167	-2207	1	-3073	0.7	29.8		-2207	1	-3073	0.7	Si
230	3708	1	3708	0.8	36		3708	1	3708	0.8	Si
250	6721	1	5064	1.1	49.1		6721	1	5064	1.1	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 6 tra i fili ? - ?, sezione R 100x25, aste 11, 12

Verifiche a flessione

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	5.65	5.1	5.65	5.1	17635	SLU 3	13319	501136	0.148						Si
20	5.65	5.1	5.65	5.1	9721	SLU 3	9721	501136	0.148						Si
83	5.65	5.1	5.65	5.1						-5817	SLU 3	-8040	-501136	0.148	Si
167	5.65	5.1	5.65	5.1						-5809	SLU 3	-8036	-501136	0.148	Si
230	5.65	5.1	5.65	5.1	9741	SLU 3	9741	501136	0.148						Si
250	5.65	5.1	5.65	5.1	17659	SLU 3	13319	501136	0.148						Si

Verifiche a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.151	5.65	0	-434	SLU 3	-434	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
20	0.151	5.65	0	-358	SLU 3	-358	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
83	0.151	5.65	0	-137	SLU 3	-137	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
167	0.151	5.65	0	137	SLU 3	137	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
230	0.151	5.65	0	359	SLU 3	359	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
250	0.151	5.65	0	434	SLU 3	434	11351	58094	26421	26421	2.5	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara						Quasi permanente				Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ f		Mela	Comb.	Mdes	σ c	
0	6709	1	5064	1.1	49.1		6709	1	5064	1.1	Si
20	3699	1	3699	0.8	35.9		3699	1	3699	0.8	Si
83	-2210	1	-3075	0.7	29.8		-2210	1	-3075	0.7	Si
167	-2208	1	-3073	0.7	29.8		-2208	1	-3073	0.7	Si
230	3706	1	3706	0.8	35.9		3706	1	3706	0.8	Si
250	6718	1	5064	1.1	49.1		6718	1	5064	1.1	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 7 tra i fili ? - ?, sezione R 100x25, aste 13, 14**Verifiche a flessione**

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	5.65	5.1	5.65	5.1	17640	SLU 3	13319	501136	0.148						Si
20	5.65	5.1	5.65	5.1	9726	SLU 3	9726	501136	0.148						Si
83	5.65	5.1	5.65	5.1						-5815	SLU 3	-8039	-501136	0.148	Si
167	5.65	5.1	5.65	5.1						-5811	SLU 3	-8037	-501136	0.148	Si
230	5.65	5.1	5.65	5.1	9737	SLU 3	9737	501136	0.148						Si
250	5.65	5.1	5.65	5.1	17653	SLU 3	13319	501136	0.148						Si

Verifiche a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.151	5.65	0	-434	SLU 3	-434	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
20	0.151	5.65	0	-358	SLU 3	-358	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
83	0.151	5.65	0	-137	SLU 3	-137	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
167	0.151	5.65	0	137	SLU 3	137	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
230	0.151	5.65	0	359	SLU 3	359	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
250	0.151	5.65	0	434	SLU 3	434	11351	58094	26421	26421	2.5	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara						Quasi permanente				Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ f		Mela	Comb.	Mdes	σ c	
0	6711	1	5064	1.1	49.1		6711	1	5064	1.1	Si
20	3701	1	3701	0.8	35.9		3701	1	3701	0.8	Si
83	-2210	1	-3074	0.7	29.8		-2210	1	-3074	0.7	Si
167	-2208	1	-3074	0.7	29.8		-2208	1	-3074	0.7	Si
230	3705	1	3705	0.8	35.9		3705	1	3705	0.8	Si
250	6716	1	5064	1.1	49.1		6716	1	5064	1.1	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 8 tra i fili ? - ?, sezione R 100x25, aste 15, 16**Verifiche a flessione**

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	5.65	5.1	5.65	5.1	17646	SLU 3	13319	501136	0.148						Si
20	5.65	5.1	5.65	5.1	9730	SLU 3	9730	501136	0.148						Si
83	5.65	5.1	5.65	5.1						-5813	SLU 3	-8038	-501136	0.148	Si
167	5.65	5.1	5.65	5.1						-5813	SLU 3	-8038	-501136	0.148	Si
230	11.31	5.1	7.92	5.1	9732	SLU 3	9732	664455	0.193						Si
250	11.31	5.1	7.92	5.1	17648	SLU 3	13319	664455	0.193						Si

Verifiche a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.151	5.65	0	-434	SLU 3	-434	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
20	0.151	5.65	0	-358	SLU 3	-358	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
83	0.151	5.65	0	-137	SLU 3	-137	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
167	0.151	5.65	0	137	SLU 3	137	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
230	0.151	6.56	0	359	SLU 3	359	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
250	0.151	7.92	0	434	SLU 3	434	11351	58094	26421	26421	2.5	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara						Quasi permanente				Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ c	σ f		Mela	Comb.	Mdes	σ c	
0	6713	1	5064	1.1	49.1		6713	1	5064	1.1	Si
20	3703	1	3703	0.8	35.9		3703	1	3703	0.8	Si
83	-2209	1	-3074	0.7	29.8		-2209	1	-3074	0.7	Si
167	-2209	1	-3074	0.7	29.8		-2209	1	-3074	0.7	Si
230	3703	1	3703	0.7	26.2		3703	1	3703	0.7	Si
250	6714	1	5064	0.9	35.9		6714	1	5064	0.9	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 9 tra i fili ? - ?, sezione R 100x25, aste 17, 18**Verifiche a flessione**

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	11.31	5.1	7.92	5.1	17651	SLU 3	13319	664455	0.193						Si
20	11.31	5.1	7.92	5.1	9734	SLU 3	9734	664455	0.193						Si
83	5.65	5.1	5.65	5.1						-5812	SLU 3	-8038	-501136	0.148	Si
167	5.65	5.1	5.65	5.1						-5814	SLU 3	-8039	-501136	0.148	Si
230	5.65	5.1	5.65	5.1	9728	SLU 3	9728	501136	0.148						Si
250	5.65	5.1	5.65	5.1	17643	SLU 3	13319	501136	0.148						Si

Verifiche a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.151	7.92	0	-434	SLU 3	-434	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
20	0.151	6.56	0	-359	SLU 3	-359	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
83	0.151	5.65	0	-137	SLU 3	-137	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
167	0.151	5.65	0	137	SLU 3	137	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
230	0.151	5.65	0	358	SLU 3	358	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
250	0.151	5.65	0	434	SLU 3	434	11351	58094	26421	26421	2.5	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara					Quasi permanente				Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ_c	σ_f	Mela	Comb.	Mdes	σ_c	
0	6716	1	5064	0.9	35.9	6716	1	5064	0.9	Si
20	3704	1	3704	0.7	26.2	3704	1	3704	0.7	Si
83	-2208	1	-3074	0.7	29.8	-2208	1	-3074	0.7	Si
167	-2209	1	-3074	0.7	29.8	-2209	1	-3074	0.7	Si
230	3701	1	3701	0.8	35.9	3701	1	3701	0.8	Si
250	6712	1	5064	1.1	49.1	6712	1	5064	1.1	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 10 tra i fili ? - ?, sezione R 100x25, aste 19, 20

Verifiche a flessione

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	5.65	5.1	5.65	5.1	17656		13319	501136	0.148						Si
20	5.65	5.1	5.65	5.1	9739	SLU 3	9739	501136	0.148						Si
83	5.65	5.1	5.65	5.1						-5810	SLU 3	-8037	-501136	0.148	Si
167	5.65	5.1	5.65	5.1						-5816	SLU 3	-8040	-501136	0.148	Si
230	5.65	5.1	5.65	5.1	9723	SLU 3	9723	501136	0.148						Si
250	5.65	5.1	5.65	5.1	17637	SLU 3	13319	501136	0.148						Si

Verifiche a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.151	5.65	0	-434	SLU 3	-434	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
20	0.151	5.65	0	-359	SLU 3	-359	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
83	0.151	5.65	0	-137	SLU 3	-137	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
167	0.151	5.65	0	137	SLU 3	137	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
230	0.151	5.65	0	358	SLU 3	358	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
250	0.151	5.65	0	434	SLU 3	434	11351	58094	26421	26421	2.5	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara					Quasi permanente					Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ_c	σ_f	Mela	Comb.	Mdes	σ_c		
0	6718	1	5064	1.1	49.1	6718	1	5064	1.1	Si	
20	3706	1	3706	0.8	35.9	3706	1	3706	0.8	Si	
83	-2208	1	-3073	0.7	29.8	-2208	1	-3073	0.7	Si	
167	-2210	1	-3074	0.7	29.8	-2210	1	-3074	0.7	Si	
230	3700	1	3700	0.8	35.9	3700	1	3700	0.8	Si	
250	6710	1	5064	1.1	49.1	6710	1	5064	1.1	Si	

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 11 tra i fili ? - ?, sezione R 100x25, aste 21, 22

Verifiche a flessione

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	5.65	5.1	5.65	5.1	17662	SLU 3	13319	501136	0.148						Si
20	5.65	5.1	5.65	5.1	9744	SLU 3	9744	501136	0.148						Si
83	5.65	5.1	5.65	5.1						-5808	SLU 3	-8036	-501136	0.148	Si
167	5.65	5.1	5.65	5.1						-5818	SLU 3	-8040	-501136	0.148	Si
230	5.65	5.1	5.65	5.1	9718	SLU 3	9718	501136	0.148						Si
250	5.65	5.1	5.65	5.1	17631	SLU 3	13319	501136	0.148						Si

Verifiche a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.151	5.65	0	-434	SLU 3	-434	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
20	0.151	5.65	0	-359	SLU 3	-359	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
83	0.151	5.65	0	-137	SLU 3	-137	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
167	0.151	5.65	0	137	SLU 3	137	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
230	0.151	5.65	0	358	SLU 3	358	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
250	0.151	5.65	0	434	SLU 3	434	11351	58094	26421	26421	2.5	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara					Quasi permanente					Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ_c	σ_f	Mela	Comb.	Mdes	σ_c		
0	6720	1	5064	1.1	49.1	6720	1	5064	1.1	Si	
20	3708	1	3708	0.8	36	3708	1	3708	0.8	Si	
83	-2207	1	-3073	0.7	29.8	-2207	1	-3073	0.7	Si	
167	-2211	1	-3075	0.7	29.8	-2211	1	-3075	0.7	Si	
230	3698	1	3698	0.8	35.9	3698	1	3698	0.8	Si	
250	6707	1	5064	1.1	49.1	6707	1	5064	1.1	Si	

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 12 tra i fili ? - ?, sezione R 100x25, aste 23, 24

Verifiche a flessione

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	5.65	5.1	5.65	5.1	17668	SLU 3	13319	501136	0.148						Si
20	5.65	5.1	5.65	5.1	9749	SLU 3	9749	501136	0.148						Si
83	5.65	5.1	5.65	5.1						-5807	SLU 3	-8037	-501136	0.148	Si
167	5.65	5.1	5.65	5.1						-5822	SLU 3	-8043	-501136	0.148	Si
230	11.31	5.1	7.92	5.1	9709	SLU 3	9709	664455	0.193						Si
250	11.31	5.1	7.92	5.1	17621	SLU 3	13313	664455	0.193						Si

Verifiche a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.151	5.65	0	-434	SLU 3	-434	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
20	0.151	5.65	0	-359	SLU 3	-359	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
83	0.151	5.65	0	-137	SLU 3	-137	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
167	0.151	5.65	0	137	SLU 3	137	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
230	0.151	6.56	0	358	SLU 3	358	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
250	0.151	7.92	0	434	SLU 3	434	11351	58094	26421	26421	2.5	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara					Quasi permanente					Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ_c	σ_f	Mela	Comb.	Mdes	σ_c		
0	6722	1	5064	1.1	49.1	6722	1	5064	1.1	Si	
20	3709	1	3709	0.8	36	3709	1	3709	0.8	Si	
83	-2207	1	-3074	0.7	29.8	-2207	1	-3074	0.7	Si	

x	Rara						Quasi permanente				Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σc	σf		Mela	Comb.	Mdes	σc	
167	-2213	1	-3076	0.7	29.8		-2213	1	-3076	0.7	Si
230	3694	1	3694	0.7	26.2		3694	1	3694	0.7	Si
250	6704	1	5062	0.9	35.8		6704	1	5062	0.9	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 13 tra i fili ? - ?, sezione R 100x25, aste 25, 26**Verifiche a flessione**

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	11.31	5.1	7.92	5.1	17667	SLU 3	13313	664455	0.193						Si
20	11.31	5.1	7.92	5.1	9747	SLU 3	9747	664455	0.193						Si
83	5.65	5.1	5.65	5.1						-5809	SLU 3	-8037	-501136	0.148	Si
167	5.65	5.1	5.65	5.1						-5814	SLU 3	-8039	-501136	0.148	Si
230	5.65	5.1	5.65	5.1	9735	SLU 3	9735	501136	0.148						Si
250	5.65	5.1	5.65	5.1	17654	SLU 3	13360	501136	0.148						Si

Verifiche a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotg θ	Verifica
0	0.151	7.92	0	-434	SLU 3	-434	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
20	0.151	6.56	0	-359	SLU 3	-359	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
83	0.151	5.65	0	-137	SLU 3	-137	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
167	0.151	5.65	0	137	SLU 3	137	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
230	0.151	5.65	0	359	SLU 3	359	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
250	0.151	5.65	0	434	SLU 3	434	11351	58094	26421	26421	2.5	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara						Quasi permanente				Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σc	σf		Mela	Comb.	Mdes	σc	
0	6722	1	5062	0.9	35.8		6722	1	5062	0.9	Si
20	3709	1	3709	0.7	26.3		3709	1	3709	0.7	Si
83	-2204	1	-3069	0.7	29.8		-2204	1	-3069	0.7	Si
167	-2203	1	-3069	0.7	29.8		-2203	1	-3069	0.7	Si
230	3714	1	3714	0.8	36		3714	1	3714	0.8	Si
250	6727	1	5095	1.1	49.4		6727	1	5095	1.1	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 14 tra i fili ? - ?, sezione R 100x25, aste 27, 28**Verifiche a flessione**

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	5.65	5.1	5.65	5.1	17724	SLU 3	13360	501136	0.148						Si
20	5.65	5.1	5.65	5.1	9817	SLU 3	9817	501136	0.148						Si
83	5.65	5.1	5.65	5.1						-5693	SLU 3	-7906	-501136	0.148	Si
167	5.65	5.1	5.65	5.1						-5666	SLU 3	-7892	-501136	0.148	Si
230	5.65	5.1	5.65	5.1	9820	SLU 3	9820	501136	0.148						Si
250	5.65	5.1	5.65	5.1	17688	SLU 3	13385	501136	0.148						Si

Verifiche a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotg θ	Verifica
0	0.151	5.65	0	-433	SLU 3	-433	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
20	0.151	5.65	0	-358	SLU 3	-358	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
83	0.151	5.65	0	-136	SLU 3	-136	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
167	0.151	5.65	0	137	SLU 3	137	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
230	0.151	5.65	0	357	SLU 3	357	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
250	0.151	5.65	0	431	SLU 3	431	11351	58094	26421	26421	2.5	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara						Quasi permanente				Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σc	σf		Mela	Comb.	Mdes	σc	
0	6764	1	5095	1.1	49.4		6764	1	5095	1.1	Si
20	3755	1	3755	0.8	36.4		3755	1	3755	0.8	Si
83	-2155	1	-3022	0.7	29.3		-2155	1	-3022	0.7	Si
167	-2181	1	-3033	0.7	29.4		-2181	1	-3033	0.7	Si
230	3651	1	3651	0.8	35.4		3651	1	3651	0.8	Si
250	6620	1	5005	1.1	48.5		6620	1	5005	1.1	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 15 tra i fili ? - ?, sezione R 100x25, aste 29, 30**Verifiche a flessione**

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	5.65	5.1	5.65	5.1	18005	SLU 3	13599	501136	0.148						Si
20	5.65	5.1	5.65	5.1	9928	SLU 3	9928	501136	0.148						Si
83	5.65	5.1	5.65	5.1						-6302	SLU 3	-8855	-501136	0.148	Si
167	5.65	5.1	5.65	5.1						-7752	SLU 3	-9519	-501136	0.148	Si
230	5.65	5.1	5.65	5.1	6364	SLU 3	6364	501136	0.148	852	SLU 2	-584	-501136	0.148	Si
250	5.65	5.1	5.65	5.1	13850	SLU 3	9725	501136	0.148						Si

Verifiche a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotg θ	Verifica
0	0.151	5.65	0	-441	SLU 3	-441	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
20	0.151	5.65	0	-367	SLU 3	-367	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
83	0.151	5.65	0	-150	SLU 3	-150	-11351	-58094	-26421	-26421	2.5	Si
167	0.151	5.65	0	115	SLU 3	115	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
230	0.151	5.65	0	336	SLU 3	336	11351	58094	26421	26421	2.5	Si
250	0.155	5.65	0	414	SLU 3	414	11351	58094	27153	27153	2.5	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara						Quasi permanente				Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σc	σf		Mela	Comb.	Mdes	σc	
0	6715	1	5005	1.1	48.5		6715	1	5005	1.1	Si
20	3605	1	3605	0.8	35		3605	1	3605	0.8	Si
83	-2696	1	-3726	0.8	36.1		-2696	1	-3726	0.8	Si
167	-3339	1	-4025	0.9	39		-3339	1	-4025	0.9	Si
230	2200	1	2200	0.5	21.3		2200	1	2200	0.5	Si
250	5184	1	3531	0.8	34.2		5184	1	3531	0.8	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 16 tra i fili ? - 2, sezione R 100x25, asta 31**Verifiche a flessione**

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
---	--------	-----------	--------	-----------	-------	-------	-------	-------	-----	-------	-------	-------	-------	-----	----------

cordolo_stadio

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	5.65	5.1	5.65	5.1	11509	SLU 3	7132	501136	0.148						Si
20	5.65	5.1	5.65	5.1	3520	SLU 3	3520	501136	0.148	301	SLU 2	-3659	-501136	0.148	Si
74	5.65	5.1	5.65	5.1						-10544	SLU 3	-13216	-501136	0.148	Si
149	5.65	5.1	5.65	5.1						-12138	SLU 3	-13918	-501136	0.148	Si
203	5.65	5.1	5.65	5.1	2509	SLU 3	2509	501136	0.148	373	SLU 2	-5557	-501136	0.148	Si
223	5.65	5.1	5.65	5.1	12329	SLU 3	6774	501136	0.148						Si

Verifiche a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.155	5.65	0	-440	SLU 3	-440	-11351	-58094	-27153	-27153	2.5	Si
20	0.155	5.65	0	-361	SLU 3	-361	-11351	-58094	-27153	-27153	2.5	Si
74	0.155	5.65	0	-159	SLU 3	-159	-11351	-58094	-27153	-27153	2.5	Si
149	0.155	5.65	0	128	SLU 3	128	11351	58094	27153	27153	2.5	Si
149	0.155	5.65	0	0	SLU 2	0	-11351	-58094	-27153	-27153	2.5	Si
203	0.155	5.65	0	426	SLU 3	426	11351	58094	27153	27153	2.5	Si
223	0.155	5.65	0	561	SLU 3	561	11351	58094	27153	27153	2.5	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Rara					Quasi permanente					Verifica
	Mela	Comb.	Mdes	σ_c	σ_f	Mela	Comb.	Mdes	σ_c		
0	3692	1	2237	0.5	21.7	3692	1	2237	0.5	Si	
20	1104	1	1104	0.2	10.7	1104	1	1104	0.2	Si	
74	-2985	1	-3707	0.8	35.9	-2985	1	-3707	0.8	Si	
149	-3542	1	-3955	0.9	38.4	-3542	1	-3955	0.9	Si	
203	892	1	892	0.2	8.6	892	1	892	0.2	Si	
223	4248	1	2306	0.5	22.4	4248	1	2306	0.5	Si	

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Verifiche geotecniche

Verifiche geotecniche di capacità portante sul piano di posa

Aste												S i z z e X Y	S c o m b e	T y p e	V r d	R d	R d / E d	V e r i f i c a
1,21,2,3,41,2,3,4,5,61,2,3,4,5,6,7,81,2,3,4,5,6,7,8,9,101,2,3,4,5,6,7,8,9,10,11,121,2,3,4,5,6,7,8,9,10,11,12,13,141,2,3,4,5,6,7,8,9,10,11,12,13,14,15,16,17,18,19,20,21,221,2,3,4,5,6,7,8,9,10,11,12,13,14,15,16,17,18,19,20,21,22,23,241,2,3,4,5,6,7,8,9,10,11,12,13,14,15,16,17,18,19,20,21,22,23,24,25,261,2,3,4,5,6,7,8,9,10,11,12,13,14,15,16,17,18,19,20,21,22,23,24,25,26,27,281,2,3,4,5,6,7,8,9,10,11,12,13,14,15,16,17,18,19,20,21,22,23,24,25,26,27,28,29,301,2,3,4,5,6,7,8,9,10,11,12,13,14,15,16,17,18,19,20,21,22,23,24,25,26,27,28,29,30,31												4 0 4 0	1 2 U 4	S L T T	2 3 3 8	3 7 8 4	- . 5 3	S i
1,21,2,3,41,2,3,4,5,61,2,3,4,5,6,7,81,2,3,4,5,6,7,8,9,101,2,3,4,5,6,7,8,9,10,11,12,13,141,2,3,4,5,6,7,8,9,10,11,12,13,14,15,16,17,18,19,20,21,221,2,3,4,5,6,7,8,9,10,11,12,13,14,15,16,17,18,19,20,21,22,23,241,2,3,4,5,6,7,8,9,10,11,12,13,14,15,16,17,18,19,20,21,22,23,24,25,261,2,3,4,5,6,7,8,9,10,11,12,13,14,15,16,17,18,19,20,21,22,23,24,25,26,27,281,2,3,4,5,6,7,8,9,10,11,12,13,14,15,16,17,18,19,20,21,22,23,24,25,26,27,28,29,301,2,3,4,5,6,7,8,9,10,11,12,13,14,15,16,17,18,19,20,21,22,23,24,25,26,27,28,29,30,31												4 0 4 0	1 2 V O	S L T F	2 3 3 9	- 5 1 5	6 . 3 0	S i

Verifiche geotecniche di capacità portante - parametri utilizzati nel calcolo di Rd

Fx	Fy	Fz	Mx	My	Inc.x	Inc.y	Ecc.x	Ecc.y	B'	L'	qd	ys	Fi	Coes	Amax
2	0	-84143	0	9505	0	0	0	0	120	4040	0.06	0.0017	25	0	0
1	0	-62500	0	28330	0	0	0	0	120	4039	0.06	0.0017	25	0	0.09

Verifiche geotecniche di capacità portante - fattori utilizzati nel calcolo di Rd

N			S			D			I			B			G			P			E		
Nq	Nc	Ng	Sq	Sc	Sg	Dq	Dc	Dg	Iq	Ic	Ig	Bq	Bc	Bg	Gq	Gc	Gg	Pq	Pc	Pg	Eq	Ec	Eg
11	21	11	1.01	1.02	0.99	1.09	1.12	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
11	21	11	1.01	1.02	0.99	1.09	1.12	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.93	0.97	0.93

1.2 Verifiche pali

Quota: quota sezione [cm]

Filo: eventuale numero del filo

Indice: indice del palo

Xp: coordinata x del palo che ha prodotto la verifica peggiore [cm]

Yp: coordinata y del palo che ha prodotto la verifica peggiore [cm]

As: area complessiva delle armature verticali [cm²]

Cop.: distanza baricentrica minima delle barre dal lembo esterno [cm]

Mx: momento Mx [daN*cm]

My: momento My [daN*cm]

N: sforzo normale [daN]

Comb.: combinazione peggiore

Coeff.s.: coefficiente sicurezza minimo

Verifica: stato di verifica

Sc,max: tensione massima sul calcestruzzo [daN/cm²]

Sf,max: tensione massima sull'acciaio [daN/cm²]

Fess: sezione fessurata

Wk,adm: apertura delle fessure ammissibile (mm) [cm]

Wk,mm: apertura delle fessure (mm) [cm]

Sm,cm: distanza media fra le fessure (cm) [cm]

Tx: taglio Tx [daN]

Ty: taglio Ty [daN]

Vrd,4.1.14: resistenza calcestruzzo non staffato [daN]

VRsd,4.1.18: resistenza staffe [daN]

VRcd,4.1.19: resistenza delle bielle compresse [daN]

Cotg: cotagente delle bielle

Id.: indice del palo

y laterale: coefficiente parziale di sicurezza sulla resistenza laterale (solo DM 2008)

y punta: coefficiente parziale di sicurezza sulla resistenza alla punta (solo DM 2008)

y globale: coefficiente di sicurezza globale applicato sulla resistenza (solo per norme diverse dal DM 2008)

Por.l.: portanza laterale di progetto [daN]**Por.p.:** portanza di punta di progetto [daN]**Def.vol.:** deformazione volumetrica (usata per formula portanza punta secondo Vesic)**Cond.:** condizione peggiore a breve o lungo termine**Ed:** carico totale di progetto [daN]**Rd:** resistenza totale di progetto [daN]**Coeff.s.:** coefficiente di sicurezza

Le unità di misura delle verifiche elencate nel capitolo sono in [cm, daN] ove non espressamente specificato.

16 pali "Palo trivellato D 40_1" gruppo 1

Verifiche effettuate secondo D.M. 14-01-08 (N.T.C.)

Pali coinvolti

Palo a coordinate x,y: (0, 0)[filo 1];(276.7, 0);(526.7, 0);(776.7, 0);(1026.7, 0);(1276.7, 0);(1526.7, 0);(1776.7, 0);(2026.7, 0);(2276.7, 0);(2526.7, 0);(2776.7, 0);(3276.7, 0);(3526.7, 0);(3776.7, 0);(4000, 0)[filo 2];

Caratteristiche geometriche

Diametro 40

Lunghezza 500

Caratteristiche dei materiali

Calcestruzzo C25/30 Rck 300

Acciaio B450C fyk,m: 4500

Verifiche a pressoflessione

Quota	Filo	Indice	Xp	Yp	As	Cop.	Mx	My	N	Comb.	Coeff.s.	Verifica
0	1	-	0	0	32.17	3.8	0	14685	598	SLU 3	77.39227	SI
0	-	-	276.74	0	32.17	3.8	0	-775	892	SLU 3	133.87399	SI
0	-	-	3526.74	0	32.17	3.8	0	317	872	SLU 3	141.13903	SI
0	-	-	2526.74	0	32.17	3.8	0	25	868	SLU 3	144.82326	SI
0	-	-	2026.74	0	32.17	3.8	0	3	868	SLU 3	145.04909	SI
0	-	-	1776.74	0	32.17	3.8	0	-8	868	SLU 3	144.99588	SI
0	-	-	2276.74	0	32.17	3.8	0	14	868	SLU 3	144.93816	SI
0	-	-	1276.74	0	32.17	3.8	0	-30	868	SLU 3	144.76385	SI
0	2	-	4000	0	32.17	3.8	0	-12329	561	SLU 3	88.4934	SI
0	-	-	3276.74	0	32.17	3.8	0	70	867	SLU 3	144.40409	SI
0	-	-	526.74	0	32.17	3.8	0	-192	868	SLU 3	143.13984	SI
0	-	-	1526.74	0	32.17	3.8	0	-19	868	SLU 3	144.88378	SI
0	-	-	776.74	0	32.17	3.8	0	-37	867	SLU 3	144.74258	SI
0	-	-	3776.74	0	32.17	3.8	0	-2341	854	SLU 3	125.34611	SI
0	-	-	1026.74	0	32.17	3.8	0	-43	868	SLU 3	144.63185	SI
0	-	-	2776.74	0	32.17	3.8	0	37	868	SLU 3	144.69852	SI
0	1	-	0	0	32.17	3.8	0	5567	227	SLV FO 1	204.02893	SI
0	-	-	276.74	0	32.17	3.8	0	-261	340	SLV FO 1	353.94241	SI
0	-	-	3526.74	0	32.17	3.8	0	95	333	SLV FO 1	371.23876	SI
0	-	-	2526.74	0	32.17	3.8	0	10	331	SLV FO 1	379.73085	SI
0	-	-	2026.74	0	32.17	3.8	0	2	331	SLV FO 1	380.33547	SI
0	-	-	1776.74	0	32.17	3.8	0	-3	331	SLV FO 1	380.2549	SI
0	-	-	2276.74	0	32.17	3.8	0	6	331	SLV FO 1	380.0394	SI
0	-	-	1276.74	0	32.17	3.8	0	-11	331	SLV FO 1	379.64003	SI
0	2	-	4000	0	32.17	3.8	0	-4248	197	SLV FO 1	255.11367	SI
0	-	-	3276.74	0	32.17	3.8	0	37	331	SLV FO 1	377.83674	SI
0	-	-	526.74	0	32.17	3.8	0	-71	331	SLV FO 1	375.45252	SI
0	-	-	1526.74	0	32.17	3.8	0	-7	331	SLV FO 1	379.95722	SI
0	-	-	776.74	0	32.17	3.8	0	-14	331	SLV FO 1	379.53423	SI
0	-	-	3776.74	0	32.17	3.8	0	-1492	313	SLV FO 1	305.6433	SI
0	-	-	1026.74	0	32.17	3.8	0	-16	331	SLV FO 1	379.29453	SI
0	-	-	2776.74	0	32.17	3.8	0	15	331	SLV FO 1	379.40111	SI
-52	1	-	0	0	31.95	3.8	0	11575	387	SLU 3	87.35085	SI
-52	-	-	276.74	0	31.95	3.8	0	-595	682	SLU 3	171.34514	SI
-52	-	-	3526.74	0	31.95	3.8	0	236	662	SLU 3	183.50276	SI
-52	-	-	2526.74	0	31.95	3.8	0	15	657	SLU 3	189.82502	SI
-52	-	-	2026.74	0	31.95	3.8	0	2	657	SLU 3	190.21588	SI
-52	-	-	1776.74	0	31.95	3.8	0	-5	657	SLU 3	190.12375	SI
-52	-	-	2276.74	0	31.95	3.8	0	8	657	SLU 3	190.02384	SI
-52	-	-	1276.74	0	31.95	3.8	0	-19	657	SLU 3	189.72224	SI
-52	2	-	4000	0	31.95	3.8	0	-9722	351	SLU 3	102.10728	SI
-52	-	-	3276.74	0	31.95	3.8	0	44	657	SLU 3	189.10051	SI
-52	-	-	526.74	0	31.95	3.8	0	-139	657	SLU 3	186.92348	SI
-52	-	-	1526.74	0	31.95	3.8	0	-12	657	SLU 3	189.92972	SI
-52	-	-	776.74	0	31.95	3.8	0	-19	657	SLU 3	189.68546	SI
-52	-	-	3776.74	0	31.95	3.8	0	-1859	643	SLU 3	156.91697	SI
-52	-	-	1026.74	0	31.95	3.8	0	-26	657	SLU 3	189.49399	SI
-52	-	-	2776.74	0	31.95	3.8	0	23	657	SLU 3	189.60926	SI
-52	1	-	0	0	31.95	3.8	0	4388	65	SLV FO 1	264.36034	SI
-52	-	-	276.74	0	31.95	3.8	0	-199	178	SLV FO 1	646.01763	SI
-52	-	-	3526.74	0	31.95	3.8	0	69	171	SLV FO 1	706.09298	SI
-52	-	-	2526.74	0	31.95	3.8	0	6	169	SLV FO 1	737.6874	SI
-52	-	-	2026.74	0	31.95	3.8	0	1	169	SLV FO 1	739.98846	SI
-52	-	-	1776.74	0	31.95	3.8	0	-2	169	SLV FO 1	739.68142	SI
-52	-	-	2276.74	0	31.95	3.8	0	3	169	SLV FO 1	738.86087	SI
-52	-	-	1276.74	0	31.95	3.8	0	-7	169	SLV FO 1	737.34224	SI
-52	2	-	4000	0	31.95	3.8	0	-3351	35	SLV FO 1	358.36763	SI
-52	-	-	3276.74	0	31.95	3.8	0	25	169	SLV FO 1	730.52343	SI
-52	-	-	526.74	0	31.95	3.8	0	-51	169	SLV FO 1	721.60198	SI
-52	-	-	1526.74	0	31.95	3.8	0	-4	169	SLV FO 1	738.54808	SI
-52	-	-	776.74	0	31.95	3.8	0	-8	169	SLV FO 1	736.94057	SI
-52	-	-	3776.74	0	31.95	3.8	0	-1181	151	SLV FO 1	495.52063	SI
-52	-	-	1026.74	0	31.95	3.8	0	-10	169	SLV FO 1	736.03086	SI
-52	-	-	2776.74	0	31.95	3.8	0	9	169	SLV FO 1	736.43517	SI
-103	1	-	0	0	17.71	3.8	0	8828	641	SLU 3	53.84544	SI
-103	-	-	3526.74	0	17.71	3.8	0	169	825	SLU 3	82.85533	SI

Quota	Filo	Indice	Xp	Yp	As	Cop.	Mx	My	N	Comb.	Coeff.s.	Verifica
-103	-	-	2276.74	0	17.71	3.8	0	4	822	SLU 3	84.29402	SI
-103	-	-	3276.74	0	17.71	3.8	0	25	822	SLU 3	84.16648	SI
-103	-	-	1276.74	0	17.71	3.8	0	-10	822	SLU 3	84.25312	SI
-103	-	-	1526.74	0	17.71	3.8	0	-6	822	SLU 3	84.28142	SI
-103	-	-	2026.74	0	17.71	3.8	0	1	822	SLU 3	84.31978	SI
-103	-	-	3776.74	0	17.71	3.8	0	-1429	812	SLU 3	76.25788	SI
-103	-	-	2776.74	0	17.71	3.8	0	12	822	SLU 3	84.23768	SI
-103	-	-	1776.74	0	17.71	3.8	0	-3	822	SLU 3	84.30743	SI
-103	-	-	276.74	0	17.71	3.8	0	-441	838	SLU 3	79.80852	SI
-103	2	-	4000	0	17.71	3.8	0	-7417	616	SLU 3	59.87904	SI
-103	-	-	776.74	0	17.71	3.8	0	-7	822	SLU 3	84.29013	SI
-103	-	-	1026.74	0	17.71	3.8	0	-14	822	SLU 3	84.22131	SI
-103	-	-	2526.74	0	17.71	3.8	0	8	822	SLU 3	84.26728	SI
-103	-	-	526.74	0	17.71	3.8	0	-96	822	SLU 3	83.66603	SI
-103	1	-	0	0	17.71	3.8	0	3347	336	SLV FO 1	119.61657	SI
-103	-	-	3526.74	0	17.71	3.8	0	48	408	SLV FO 1	168.61829	SI
-103	-	-	2276.74	0	17.71	3.8	0	2	406	SLV FO 1	170.58768	SI
-103	-	-	3276.74	0	17.71	3.8	0	15	406	SLV FO 1	170.19736	SI
-103	-	-	1276.74	0	17.71	3.8	0	-4	406	SLV FO 1	170.53181	SI
-103	-	-	1526.74	0	17.71	3.8	0	-2	406	SLV FO 1	170.57635	SI
-103	-	-	2026.74	0	17.71	3.8	0	0	406	SLV FO 1	170.64333	SI
-103	-	-	3776.74	0	17.71	3.8	0	-905	394	SLV FO 1	152.08615	SI
-103	-	-	2776.74	0	17.71	3.8	0	5	406	SLV FO 1	170.49865	SI
-103	-	-	1776.74	0	17.71	3.8	0	-1	406	SLV FO 1	170.64333	SI
-103	-	-	276.74	0	17.71	3.8	0	-147	412	SLV FO 1	164.24652	SI
-103	2	-	4000	0	17.71	3.8	0	-2557	316	SLV FO 1	138.37381	SI
-103	-	-	776.74	0	17.71	3.8	0	-3	406	SLV FO 1	170.57799	SI
-103	-	-	1026.74	0	17.71	3.8	0	-5	406	SLV FO 1	170.48252	SI
-103	-	-	2526.74	0	17.71	3.8	0	3	406	SLV FO 1	170.54479	SI
-103	-	-	526.74	0	17.71	3.8	0	-35	406	SLV FO 1	169.63095	SI
-155	1	-	0	0	16.08	3.8	0	6661	430	SLU 3	58.31893	SI
-155	-	-	3526.74	0	16.08	3.8	0	123	614	SLU 3	100.58554	SI
-155	-	-	2276.74	0	16.08	3.8	0	3	611	SLU 3	102.9338	SI
-155	-	-	3276.74	0	16.08	3.8	0	16	611	SLU 3	102.7245	SI
-155	-	-	1276.74	0	16.08	3.8	0	-6	611	SLU 3	102.86666	SI
-155	-	-	1526.74	0	16.08	3.8	0	-4	611	SLU 3	102.91311	SI
-155	-	-	2026.74	0	16.08	3.8	0	1	611	SLU 3	102.97609	SI
-155	-	-	3776.74	0	16.08	3.8	0	-1082	602	SLU 3	90.00231	SI
-155	-	-	2776.74	0	16.08	3.8	0	7	611	SLU 3	102.84131	SI
-155	-	-	1776.74	0	16.08	3.8	0	-2	611	SLU 3	102.9558	SI
-155	-	-	276.74	0	16.08	3.8	0	-328	628	SLU 3	95.70804	SI
-155	2	-	4000	0	16.08	3.8	0	-5598	406	SLU 3	66.29563	SI
-155	-	-	776.74	0	16.08	3.8	0	-3	611	SLU 3	102.92741	SI
-155	-	-	1026.74	0	16.08	3.8	0	-9	611	SLU 3	102.81445	SI
-155	-	-	2526.74	0	16.08	3.8	0	5	611	SLU 3	102.88989	SI
-155	-	-	526.74	0	16.08	3.8	0	-69	611	SLU 3	101.9054	SI
-155	1	-	0	0	16.08	3.8	0	2525	174	SLV FO 1	149.8462	SI
-155	-	-	3526.74	0	16.08	3.8	0	35	246	SLV FO 1	252.8282	SI
-155	-	-	2276.74	0	16.08	3.8	0	1	244	SLV FO 1	257.74054	SI
-155	-	-	3276.74	0	16.08	3.8	0	10	244	SLV FO 1	256.76095	SI
-155	-	-	1276.74	0	16.08	3.8	0	-2	244	SLV FO 1	257.60012	SI
-155	-	-	1526.74	0	16.08	3.8	0	-1	244	SLV FO 1	257.71205	SI
-155	-	-	2026.74	0	16.08	3.8	0	0	244	SLV FO 1	257.88043	SI
-155	-	-	3776.74	0	16.08	3.8	0	-684	232	SLV FO 1	213.11698	SI
-155	-	-	2776.74	0	16.08	3.8	0	3	244	SLV FO 1	257.51682	SI
-155	-	-	1776.74	0	16.08	3.8	0	-1	244	SLV FO 1	257.88043	SI
-155	-	-	276.74	0	16.08	3.8	0	-109	250	SLV FO 1	242.18602	SI
-155	2	-	4000	0	16.08	3.8	0	-1930	154	SLV FO 1	184.52884	SI
-155	-	-	776.74	0	16.08	3.8	0	-1	244	SLV FO 1	257.71616	SI
-155	-	-	1026.74	0	16.08	3.8	0	-3	244	SLV FO 1	257.4763	SI
-155	-	-	2526.74	0	16.08	3.8	0	2	244	SLV FO 1	257.63273	SI
-155	-	-	526.74	0	16.08	3.8	0	-25	244	SLV FO 1	255.34474	SI
-206	1	-	0	0	16.08	3.8	0	4494	219	SLU 3	71.57101	SI
-206	-	-	3526.74	0	16.08	3.8	0	78	404	SLU 3	151.63058	SI
-206	-	-	2276.74	0	16.08	3.8	0	1	401	SLU 3	157.03096	SI
-206	-	-	3276.74	0	16.08	3.8	0	7	400	SLU 3	156.54438	SI
-206	-	-	1276.74	0	16.08	3.8	0	-2	401	SLU 3	156.87475	SI
-206	-	-	1526.74	0	16.08	3.8	0	-1	401	SLU 3	156.98282	SI
-206	-	-	2026.74	0	16.08	3.8	0	0	401	SLU 3	157.1294	SI
-206	-	-	3776.74	0	16.08	3.8	0	-735	391	SLU 3	128.13337	SI
-206	-	-	2776.74	0	16.08	3.8	0	3	401	SLU 3	156.81581	SI
-206	-	-	1776.74	0	16.08	3.8	0	-1	401	SLU 3	157.08218	SI
-206	-	-	276.74	0	16.08	3.8	0	-216	417	SLU 3	140.87126	SI
-206	2	-	4000	0	16.08	3.8	0	-3778	195	SLU 3	84.05483	SI
-206	-	-	776.74	0	16.08	3.8	0	2	400	SLU 3	157.01609	SI
-206	-	-	1026.74	0	16.08	3.8	0	-3	401	SLU 3	156.75336	SI
-206	-	-	2526.74	0	16.08	3.8	0	2	401	SLU 3	156.92879	SI
-206	-	-	526.74	0	16.08	3.8	0	-42	400	SLU 3	154.65007	SI
-206	1	-	0	0	16.08	3.8	0	1704	12	SLV FO 1	233.01618	SI
-206	-	-	3526.74	0	16.08	3.8	0	22	84	SLV FO 1	724.22563	SI
-206	-	-	2276.74	0	16.08	3.8	0	0	82	SLV FO 1	766.04818	SI
-206	-	-	3276.74	0	16.08	3.8	0	5	82	SLV FO 1	757.4593	SI
-206	-	-	1276.74	0	16.08	3.8	0	-1	82	SLV FO 1	764.80906	SI
-206	-	-	1526.74	0	16.08	3.8	0	-1	82	SLV FO 1	765.79675	SI
-206	-	-	2026.74	0	16.08	3.8	0	0	82	SLV FO 1	767.28526	SI
-206	-	-	3776.74	0	16.08	3.8	0	-463	70	SLV FO 1	464.80274	SI
-206	-	-	2776.74	0	16.08	3.8	0	1	82	SLV FO 1	764.07544	SI
-206	-	-	1776.74	0	16.08	3.8	0	0	82	SLV FO 1	767.28526	SI
-206	-	-	276.74	0	16.08	3.8	0	-72	88	SLV FO 1	643.48641	SI
-206	2	-	4000	0	16.08	3.8	0	-1303	-8	SLV FO 1	327.23559	SI
-206	-	-	776.74	0	16.08	3.8	0	0	82	SLV FO 1	765.8329	SI
-206	-	-	1026.74	0	16.08	3.8	0	-1	82	SLV FO 1	763.71864	SI
-206	-	-	2526.74	0	16.08	3.8	0	1	82	SLV FO 1	765.09658	SI
-206	-	-	526.74	0	16.08	3.8	0	-16	82	SLV FO 1	745.2654	SI
-284	-	-	1526.74	0	16.08	3.8	0	1	465	SLU 3	135.38125	SI
-284	-	-	2526.74	0	16.08	3.8	0	-1	465	SLU 3	135.38121	SI
-284	2	-	4000	0	16.08	3.8	0	-1785	358	SLU 3	125.00098	SI
-284	-	-	1276.74	0	16.08	3.8	0	1	465	SLU 3	135.38108	SI
-284	-	-	3276.74	0	16.08	3.8	0	-1	465	SLU 3	135.40761	SI
-284	-	-	3526.74	0	16.08	3.8	0	32	467	SLU 3	134.20095	SI
-284	-	-	1026.74	0	16.08	3.8	0	1	465	SLU 3	135.35412	SI

Quota	Filo	Indice	Xp	Yp	As	Cop.	Mx	My	N	Comb.	Coeff.s.	Verifica
-284	-	-	1776.74	0	16.08	3.8	0	0	465	SLU 3	135.38124	SI
-284	-	-	2026.74	0	16.08	3.8	0	0	465	SLU 3	135.38125	SI
-284	-	-	526.74	0	16.08	3.8	0	-15	465	SLU 3	135.04414	SI
-284	-	-	276.74	0	16.08	3.8	0	-96	474	SLU 3	130.85366	SI
-284	-	-	3776.74	0	16.08	3.8	0	-352	460	SLU 3	129.21618	SI
-284	-	-	2776.74	0	16.08	3.8	0	-1	465	SLU 3	135.35948	SI
-284	1	-	0	0	16.08	3.8	0	2122	371	SLU 3	115.63186	SI
-284	-	-	776.74	0	16.08	3.8	0	4	465	SLU 3	135.31429	SI
-284	-	-	2276.74	0	16.08	3.8	0	0	465	SLU 3	135.38124	SI
-284	-	-	1526.74	0	16.08	3.8	0	0	240	SLV FO 1	262.14272	SI
-284	-	-	2526.74	0	16.08	3.8	0	0	240	SLV FO 1	262.14258	SI
-284	2	-	4000	0	16.08	3.8	0	-616	193	SLV FO 1	259.25453	SI
-284	-	-	1276.74	0	16.08	3.8	0	0	240	SLV FO 1	262.14246	SI
-284	-	-	3276.74	0	16.08	3.8	0	1	240	SLV FO 1	262.05762	SI
-284	-	-	3526.74	0	16.08	3.8	0	8	241	SLV FO 1	260.55949	SI
-284	-	-	1026.74	0	16.08	3.8	0	0	240	SLV FO 1	262.13898	SI
-284	-	-	1776.74	0	16.08	3.8	0	0	240	SLV FO 1	262.1427	SI
-284	-	-	2026.74	0	16.08	3.8	0	0	240	SLV FO 1	262.14271	SI
-284	-	-	526.74	0	16.08	3.8	0	-6	240	SLV FO 1	261.66723	SI
-284	-	-	276.74	0	16.08	3.8	0	-32	243	SLV FO 1	256.28931	SI
-284	-	-	3776.74	0	16.08	3.8	0	-220	234	SLV FO 1	251.15656	SI
-284	-	-	2776.74	0	16.08	3.8	0	0	240	SLV FO 1	262.14155	SI
-284	1	-	0	0	16.08	3.8	0	804	204	SLV FO 1	234.01831	SI
-284	-	-	776.74	0	16.08	3.8	0	2	240	SLV FO 1	262.05201	SI
-284	-	-	2276.74	0	16.08	3.8	0	0	240	SLV FO 1	262.1427	SI
-335	-	-	1526.74	0	16.08	3.8	0	0	254	SLU 3	247.54093	SI
-335	-	-	2526.74	0	16.08	3.8	0	0	254	SLU 3	247.54077	SI
-335	2	-	4000	0	16.08	3.8	0	-1093	147	SLU 3	212.54396	SI
-335	-	-	1276.74	0	16.08	3.8	0	0	254	SLU 3	247.54037	SI
-335	-	-	3276.74	0	16.08	3.8	0	0	254	SLU 3	247.62906	SI
-335	-	-	3526.74	0	16.08	3.8	0	20	256	SLU 3	243.6231	SI
-335	-	-	1026.74	0	16.08	3.8	0	1	254	SLU 3	247.45022	SI
-335	-	-	1776.74	0	16.08	3.8	0	0	254	SLU 3	247.54091	SI
-335	-	-	2026.74	0	16.08	3.8	0	0	254	SLU 3	247.54093	SI
-335	-	-	526.74	0	16.08	3.8	0	-9	254	SLU 3	246.41618	SI
-335	-	-	276.74	0	16.08	3.8	0	-59	263	SLU 3	232.81184	SI
-335	-	-	3776.74	0	16.08	3.8	0	-215	249	SLU 3	227.6743	SI
-335	-	-	2776.74	0	16.08	3.8	0	-1	254	SLU 3	247.46818	SI
-335	1	-	0	0	16.08	3.8	0	1299	160	SLU 3	186.58324	SI
-335	-	-	776.74	0	16.08	3.8	0	3	254	SLU 3	247.31715	SI
-335	-	-	2276.74	0	16.08	3.8	0	0	254	SLU 3	247.54089	SI
-335	-	-	1526.74	0	16.08	3.8	0	0	78	SLV FO 1	806.29178	SI
-335	-	-	2526.74	0	16.08	3.8	0	0	78	SLV FO 1	806.29044	SI
-335	2	-	4000	0	16.08	3.8	0	-377	31	SLV FO 1	755.77177	SI
-335	-	-	1276.74	0	16.08	3.8	0	0	78	SLV FO 1	806.28949	SI
-335	-	-	3276.74	0	16.08	3.8	0	1	78	SLV FO 1	805.48727	SI
-335	-	-	3526.74	0	16.08	3.8	0	5	79	SLV FO 1	791.49927	SI
-335	-	-	1026.74	0	16.08	3.8	0	0	78	SLV FO 1	806.25639	SI
-335	-	-	1776.74	0	16.08	3.8	0	0	78	SLV FO 1	806.2917	SI
-335	-	-	2026.74	0	16.08	3.8	0	0	78	SLV FO 1	806.2917	SI
-335	-	-	526.74	0	16.08	3.8	0	-3	78	SLV FO 1	801.81051	SI
-335	-	-	276.74	0	16.08	3.8	0	-19	81	SLV FO 1	753.36907	SI
-335	-	-	3776.74	0	16.08	3.8	0	-135	72	SLV FO 1	704.67056	SI
-335	-	-	2776.74	0	16.08	3.8	0	0	78	SLV FO 1	806.28082	SI
-335	1	-	0	0	16.08	3.8	0	492	42	SLV FO 1	573.90214	SI
-335	-	-	776.74	0	16.08	3.8	0	1	78	SLV FO 1	805.43438	SI
-335	-	-	2276.74	0	16.08	3.8	0	0	78	SLV FO 1	806.29162	SI
-387	-	-	1526.74	0	16.08	3.8	0	0	34	SLU 1	999	SI
-387	-	-	2526.74	0	16.08	3.8	0	0	34	SLU 1	999	SI
-387	2	-	4000	0	16.08	3.8	0	-400	-63	SLU 3	514.06844	SI
-387	-	-	1276.74	0	16.08	3.8	0	0	34	SLU 1	999	SI
-387	-	-	3276.74	0	16.08	3.8	0	0	33	SLU 1	999	SI
-387	-	-	3526.74	0	16.08	3.8	0	7	45	SLU 3	1319.70982	SI
-387	-	-	1026.74	0	16.08	3.8	0	0	-143	SLU 2	1429.67693	SI
-387	-	-	1776.74	0	16.08	3.8	0	0	34	SLU 1	999	SI
-387	-	-	2026.74	0	16.08	3.8	0	0	34	SLU 1	999	SI
-387	-	-	526.74	0	16.08	3.8	0	-3	44	SLU 3	1405.74977	SI
-387	-	-	276.74	0	16.08	3.8	0	-22	52	SLU 3	1053.87824	SI
-387	-	-	3776.74	0	16.08	3.8	0	-79	39	SLU 3	927.83393	SI
-387	-	-	2776.74	0	16.08	3.8	0	0	34	SLU 1	999	SI
-387	1	-	0	0	16.08	3.8	0	476	-51	SLU 3	406.32239	SI
-387	-	-	776.74	0	16.08	3.8	0	0	-143	SLU 2	1429.51414	SI
-387	-	-	2276.74	0	16.08	3.8	0	0	34	SLU 1	999	SI
-387	-	-	1526.74	0	16.08	3.8	0	0	-84	SLV FO 1	2430.06833	SI
-387	-	-	2526.74	0	16.08	3.8	0	0	-84	SLV FO 1	2430.07201	SI
-387	2	-	4000	0	16.08	3.8	0	-138	-131	SLV FO 1	1178.98191	SI
-387	-	-	1276.74	0	16.08	3.8	0	0	-84	SLV FO 1	2430.07496	SI
-387	-	-	3276.74	0	16.08	3.8	0	0	-84	SLV FO 1	2430.03356	SI
-387	-	-	3526.74	0	16.08	3.8	0	2	-83	SLV FO 1	2454.12024	SI
-387	-	-	1026.74	0	16.08	3.8	0	0	-84	SLV FO 1	2430.16772	SI
-387	-	-	1776.74	0	16.08	3.8	0	0	-84	SLV FO 1	2430.06885	SI
-387	-	-	2026.74	0	16.08	3.8	0	0	-84	SLV FO 1	2430.06887	SI
-387	-	-	526.74	0	16.08	3.8	0	-1	-84	SLV FO 1	2430.03459	SI
-387	-	-	276.74	0	16.08	3.8	0	-7	-81	SLV FO 1	2521.14604	SI
-387	-	-	3776.74	0	16.08	3.8	0	-49	-90	SLV FO 1	2119.49119	SI
-387	-	-	2776.74	0	16.08	3.8	0	0	-84	SLV FO 1	2430.09932	SI
-397	1	-	0	0	16.08	3.8	0	180	-120	SLV FO 1	1074.37289	SI
-397	-	-	776.74	0	16.08	3.8	0	0	-84	SLV FO 1	2429.07464	SI
-397	-	-	2276.74	0	16.08	3.8	0	0	-84	SLV FO 1	2430.06903	SI
-438	1	-	0	0	16.08	3.8	0	0	208	SLU 3	303.16047	SI
-438	-	-	776.74	0	16.08	3.8	0	0	216	SLU 3	291.85306	SI
-438	-	-	3526.74	0	16.08	3.8	0	0	216	SLU 3	291.65508	SI
-438	-	-	1276.74	0	16.08	3.8	0	0	216	SLU 3	291.84198	SI
-438	-	-	2276.74	0	16.08	3.8	0	0	216	SLU 3	291.84205	SI
-438	-	-	2026.74	0	16.08	3.8	0	0	216	SLU 3	291.84205	SI
-438	-	-	1526.74	0	16.08	3.8	0	0	216	SLU 3	291.84205	SI
-438	-	-	2526.74	0	16.08	3.8	0	0	216	SLU 3	291.84203	SI
-438	-	-	1026.74	0	16.08	3.8	0	0	216	SLU 3	291.8409	SI
-438	-	-	276.74	0	16.08	3.8	0	0	216	SLU 3	290.84515	SI
-438	2	-	4000	0	16.08	3.8	0	0	207	SLU 3	304.7513	SI
-438	-	-	526.74	0	16.08	3.8	0	0	216	SLU 3	291.84597	SI

Quota	Filo	Indice	Xp	Yp	As	Cop.	Mx	My	N	Comb.	Coeff.s.	Verifica
-438	-	-	1776.74	0	16.08	3.8	0	0	216	SLU 3	291.84205	SI
-438	-	-	3776.74	0	16.08	3.8	0	0	215	SLU 3	292.41072	SI
-438	-	-	2776.74	0	16.08	3.8	0	0	216	SLU 3	291.84176	SI
-438	-	-	3276.74	0	16.08	3.8	0	0	216	SLU 3	291.85252	SI
-438	1	-	0	0	16.08	3.8	0	0	153	SLV FO 1	412.03256	SI
-438	-	-	776.74	0	16.08	3.8	0	0	156	SLV FO 1	403.84617	SI
-438	-	-	3526.74	0	16.08	3.8	0	0	156	SLV FO 1	403.65646	SI
-438	-	-	1276.74	0	16.08	3.8	0	0	156	SLV FO 1	403.83851	SI
-438	-	-	2276.74	0	16.08	3.8	0	0	156	SLV FO 1	403.83857	SI
-438	-	-	2026.74	0	16.08	3.8	0	0	156	SLV FO 1	403.83857	SI
-438	-	-	1526.74	0	16.08	3.8	0	0	156	SLV FO 1	403.83857	SI
-438	-	-	2526.74	0	16.08	3.8	0	0	156	SLV FO 1	403.83854	SI
-438	-	-	1026.74	0	16.08	3.8	0	0	156	SLV FO 1	403.8378	SI
-438	-	-	276.74	0	16.08	3.8	0	0	156	SLV FO 1	403.16807	SI
-438	2	-	4000	0	16.08	3.8	0	0	152	SLV FO 1	414.46843	SI
-438	-	-	526.74	0	16.08	3.8	0	0	156	SLV FO 1	403.83884	SI
-438	-	-	1776.74	0	16.08	3.8	0	0	156	SLV FO 1	403.83857	SI
-438	-	-	3776.74	0	16.08	3.8	0	0	155	SLV FO 1	405.26159	SI
-438	-	-	2776.74	0	16.08	3.8	0	0	156	SLV FO 1	403.83832	SI
-438	-	-	3276.74	0	16.08	3.8	0	0	156	SLV FO 1	403.83885	SI
-490	1	-	0	0	1.99	3.8	0	0	-2	SLU 1	999	SI
-490	-	-	776.74	0	1.99	3.8	0	0	4	SLU 1	999	SI
-490	-	-	3526.74	0	1.99	3.8	0	0	4	SLU 1	999	SI
-490	-	-	1276.74	0	1.99	3.8	0	0	4	SLU 1	999	SI
-490	-	-	2276.74	0	1.99	3.8	0	0	4	SLU 1	999	SI
-490	-	-	2026.74	0	1.99	3.8	0	0	4	SLU 1	999	SI
-490	-	-	1526.74	0	1.99	3.8	0	0	4	SLU 1	999	SI
-490	-	-	2526.74	0	1.99	3.8	0	0	4	SLU 1	999	SI
-490	-	-	1026.74	0	1.99	3.8	0	0	4	SLU 1	999	SI
-490	-	-	276.74	0	1.99	3.8	0	0	4	SLU 1	999	SI
-490	2	-	4000	0	1.99	3.8	0	0	-3	SLU 1	999	SI
-490	-	-	526.74	0	1.99	3.8	0	0	4	SLU 1	999	SI
-490	-	-	1776.74	0	1.99	3.8	0	0	4	SLU 1	999	SI
-490	-	-	3776.74	0	1.99	3.8	0	0	4	SLU 1	999	SI
-490	-	-	2776.74	0	1.99	3.8	0	0	4	SLU 1	999	SI
-490	-	-	3276.74	0	1.99	3.8	0	0	4	SLU 1	999	SI
-490	1	-	0	0	1.99	3.8	0	0	-9	SLV FO 1	16041.864	SI
-490	-	-	776.74	0	1.99	3.8	0	0	-6	SLV FO 1	999	SI
-490	-	-	3526.74	0	1.99	3.8	0	0	-6	SLV FO 1	999	SI
-490	-	-	1276.74	0	1.99	3.8	0	0	-6	SLV FO 1	999	SI
-490	-	-	2276.74	0	1.99	3.8	0	0	-6	SLV FO 1	999	SI
-490	-	-	2026.74	0	1.99	3.8	0	0	-6	SLV FO 1	999	SI
-490	-	-	1526.74	0	1.99	3.8	0	0	-6	SLV FO 1	999	SI
-490	-	-	2526.74	0	1.99	3.8	0	0	-6	SLV FO 1	999	SI
-490	-	-	1026.74	0	1.99	3.8	0	0	-6	SLV FO 1	999	SI
-490	-	-	276.74	0	1.99	3.8	0	0	-6	SLV FO 1	999	SI
-490	2	-	4000	0	1.99	3.8	0	0	-10	SLV FO 1	14627.17746	SI
-490	-	-	526.74	0	1.99	3.8	0	0	-6	SLV FO 1	999	SI
-490	-	-	1776.74	0	1.99	3.8	0	0	-6	SLV FO 1	999	SI
-490	-	-	3776.74	0	1.99	3.8	0	0	-7	SLV FO 1	999	SI
-490	-	-	2776.74	0	1.99	3.8	0	0	-6	SLV FO 1	999	SI
-490	-	-	3276.74	0	1.99	3.8	0	0	-6	SLV FO 1	999	SI

Verifiche delle tensioni in combinazioni rara

Tensione limite del calcestruzzo: 149.4

Tensione limite dell'acciaio: 3600

Coefficiente di omogeneizzazione impiegato: Es / Ec = 6.55

Quota	Filo	Indice	Xp	Yp	Mx	My	N	Comb.	Sc,max	Mx	My	N	Comb.	Sf,max	Verifica
0	1	-	0	0	0	5567	227	SLE RA 1	-0.6	0	5567	227	SLE RA 1	4.9	SI
0	-	-	276.74	0	0	-261	340	SLE RA 1	0.2	0	-261	340	SLE RA 1	1.7	SI
0	-	-	3526.74	0	0	95	333	SLE RA 1	0.2	0	95	333	SLE RA 1	1.6	SI
0	-	-	2526.74	0	0	10	331	SLE RA 1	0.2	0	10	331	SLE RA 1	1.5	SI
0	-	-	2026.74	0	0	2	331	SLE RA 1	0.2	0	2	331	SLE RA 1	1.5	SI
0	-	-	1776.74	0	0	-3	331	SLE RA 1	0.2	0	-3	331	SLE RA 1	1.5	SI
0	-	-	2276.74	0	0	6	331	SLE RA 1	0.2	0	6	331	SLE RA 1	1.5	SI
0	-	-	1276.74	0	0	-11	331	SLE RA 1	0.2	0	-11	331	SLE RA 1	1.5	SI
0	2	-	4000	0	0	-4248	197	SLE RA 1	-0.4	0	-4248	197	SLE RA 1	3.8	SI
0	-	-	3276.74	0	0	37	331	SLE RA 1	0.2	0	37	331	SLE RA 1	1.5	SI
0	-	-	526.74	0	0	-71	331	SLE RA 1	0.2	0	-71	331	SLE RA 1	1.5	SI
0	-	-	1526.74	0	0	-7	331	SLE RA 1	0.2	0	-7	331	SLE RA 1	1.5	SI
0	-	-	776.74	0	0	-14	331	SLE RA 1	0.2	0	-14	331	SLE RA 1	1.5	SI
0	-	-	3776.74	0	0	-1492	313	SLE RA 1	0	0	-1492	313	SLE RA 1	2.4	SI
0	-	-	1026.74	0	0	-16	331	SLE RA 1	0.2	0	-16	331	SLE RA 1	1.5	SI
0	-	-	2776.74	0	0	15	331	SLE RA 1	0.2	0	15	331	SLE RA 1	1.5	SI
-52	1	-	0	0	0	4388	65	SLE RA 1	-0.7	0	4388	65	SLE RA 1	4.2	SI
-52	-	-	276.74	0	0	-199	178	SLE RA 1	0.1	0	-199	178	SLE RA 1	1	SI
-52	-	-	3526.74	0	0	69	171	SLE RA 1	0.1	0	69	171	SLE RA 1	0.8	SI
-52	-	-	2526.74	0	0	6	169	SLE RA 1	0.1	0	6	169	SLE RA 1	0.8	SI
-52	-	-	2026.74	0	0	1	169	SLE RA 1	0.1	0	1	169	SLE RA 1	0.8	SI
-52	-	-	1776.74	0	0	-2	169	SLE RA 1	0.1	0	-2	169	SLE RA 1	0.8	SI
-52	-	-	2276.74	0	0	3	169	SLE RA 1	0.1	0	3	169	SLE RA 1	0.8	SI
-52	-	-	1276.74	0	0	-7	169	SLE RA 1	0.1	0	-7	169	SLE RA 1	0.8	SI
-52	2	-	4000	0	0	-3351	35	SLE RA 1	-0.5	0	-3351	35	SLE RA 1	3.1	SI
-52	-	-	3276.74	0	0	25	169	SLE RA 1	0.1	0	25	169	SLE RA 1	0.8	SI
-52	-	-	526.74	0	0	-51	169	SLE RA 1	0.1	0	-51	169	SLE RA 1	0.8	SI
-52	-	-	1526.74	0	0	-4	169	SLE RA 1	0.1	0	-4	169	SLE RA 1	0.8	SI
-52	-	-	776.74	0	0	-8	169	SLE RA 1	0.1	0	-8	169	SLE RA 1	0.8	SI
-52	-	-	3776.74	0	0	-1181	151	SLE RA 1	-0.1	0	-1181	151	SLE RA 1	1.7	SI
-52	-	-	1026.74	0	0	-10	169	SLE RA 1	0.1	0	-10	169	SLE RA 1	0.8	SI
-52	-	-	2776.74	0	0	9	169	SLE RA 1	0.1	0	9	169	SLE RA 1	0.8	SI
-103	1	-	0	0	0	3347	336	SLE RA 1	-0.3	0	3347	336	SLE RA 1	4.4	SI
-103	-	-	3526.74	0	0	48	408	SLE RA 1	0.3	0	48	408	SLE RA 1	2	SI
-103	-	-	2276.74	0	0	2	406	SLE RA 1	0.3	0	2	406	SLE RA 1	1.9	SI
-103	-	-	3276.74	0	0	15	406	SLE RA 1	0.3	0	15	406	SLE RA 1	2	SI
-103	-	-	1276.74	0	0	-4	406	SLE RA 1	0.3	0	-4	406	SLE RA 1	2	SI
-103	-	-	1526.74	0	0	-2	406	SLE RA 1	0.3	0	-2	406	SLE RA 1	1.9	SI
-103	-	-	2026.74	0	0	0	406	SLE RA 1	0.3	0	0	406	SLE RA 1	1.9	SI
-103	-	-	3776.74	0	0	-905	394	SLE RA 1	0.1	0	-905	394	SLE RA 1	2.6	SI
-103	-	-	2776.74	0	0	5	406	SLE RA 1	0.3	0	5	406	SLE RA 1	2	SI
-103	-	-	1776.74	0	0	-1	406	SLE RA 1	0.3	0	-1	406	SLE RA 1	1.9	SI

Quota	Filo	Indice	Xp	Yp	Mx	My	N	Comb.	Sc,max	Mx	My	N	Comb.	Sf,max	Verifica
-103	-	-	276.74	0	0	-147	412	SLE RA 1	0.3	0	-147	412	SLE RA 1	2.1	Si
-103	2	-	4000	0	0	-2557	316	SLE RA 1	-0.2	0	-2557	316	SLE RA 1	3.6	Si
-103	-	-	776.74	0	0	-3	406	SLE RA 1	0.3	0	-3	406	SLE RA 1	1.9	Si
-103	-	-	1026.74	0	0	-5	406	SLE RA 1	0.3	0	-5	406	SLE RA 1	2	Si
-103	-	-	2526.74	0	0	3	406	SLE RA 1	0.3	0	3	406	SLE RA 1	2	Si
-103	-	-	526.74	0	0	-35	406	SLE RA 1	0.3	0	-35	406	SLE RA 1	2	Si
-155	1	-	0	0	0	2525	174	SLE RA 1	-0.4	0	2525	174	SLE RA 1	3.7	Si
-155	-	-	3526.74	0	0	35	246	SLE RA 1	0.2	0	35	246	SLE RA 1	1.2	Si
-155	-	-	2276.74	0	0	1	244	SLE RA 1	0.2	0	1	244	SLE RA 1	1.2	Si
-155	-	-	3276.74	0	0	10	244	SLE RA 1	0.2	0	10	244	SLE RA 1	1.2	Si
-155	-	-	1276.74	0	0	-2	244	SLE RA 1	0.2	0	-2	244	SLE RA 1	1.2	Si
-155	-	-	1526.74	0	0	-1	244	SLE RA 1	0.2	0	-1	244	SLE RA 1	1.2	Si
-155	-	-	2026.74	0	0	0	244	SLE RA 1	0.2	0	0	244	SLE RA 1	1.2	Si
-155	-	-	3776.74	0	0	-684	232	SLE RA 1	0	0	-684	232	SLE RA 1	1.9	Si
-155	-	-	2776.74	0	0	3	244	SLE RA 1	0.2	0	3	244	SLE RA 1	1.2	Si
-155	-	-	1776.74	0	0	-1	244	SLE RA 1	0.2	0	-1	244	SLE RA 1	1.2	Si
-155	-	-	276.74	0	0	-109	250	SLE RA 1	0.2	0	-109	250	SLE RA 1	1.3	Si
-155	2	-	4000	0	0	-1930	154	SLE RA 1	-0.3	0	-1930	154	SLE RA 1	2.9	Si
-155	-	-	776.74	0	0	-1	244	SLE RA 1	0.2	0	-1	244	SLE RA 1	1.2	Si
-155	-	-	1026.74	0	0	-3	244	SLE RA 1	0.2	0	-3	244	SLE RA 1	1.2	Si
-155	-	-	2526.74	0	0	2	244	SLE RA 1	0.2	0	2	244	SLE RA 1	1.2	Si
-155	-	-	526.74	0	0	-25	244	SLE RA 1	0.2	0	-25	244	SLE RA 1	1.2	Si
-206	1	-	0	0	0	1704	12	SLE RA 1	-0.5	0	1704	12	SLE RA 1	2.9	Si
-206	-	-	3526.74	0	0	22	84	SLE RA 1	0.1	0	22	84	SLE RA 1	0.4	Si
-206	-	-	2276.74	0	0	0	82	SLE RA 1	0.1	0	0	82	SLE RA 1	0.4	Si
-206	-	-	3276.74	0	0	5	82	SLE RA 1	0.1	0	5	82	SLE RA 1	0.4	Si
-206	-	-	1276.74	0	0	-1	82	SLE RA 1	0.1	0	-1	82	SLE RA 1	0.4	Si
-206	-	-	1526.74	0	0	-1	82	SLE RA 1	0.1	0	-1	82	SLE RA 1	0.4	Si
-206	-	-	2026.74	0	0	0	82	SLE RA 1	0.1	0	0	82	SLE RA 1	0.4	Si
-206	-	-	3776.74	0	0	-463	70	SLE RA 1	-0.1	0	-463	70	SLE RA 1	1.1	Si
-206	-	-	2776.74	0	0	1	82	SLE RA 1	0.1	0	1	82	SLE RA 1	0.4	Si
-206	-	-	1776.74	0	0	0	82	SLE RA 1	0.1	0	0	82	SLE RA 1	0.4	Si
-206	-	-	276.74	0	0	-72	88	SLE RA 1	0	0	-72	88	SLE RA 1	0.5	Si
-206	2	-	4000	0	0	-1303	-8	SLE RA 1	-0.4	0	-1303	-8	SLE RA 1	2.1	Si
-206	-	-	776.74	0	0	0	82	SLE RA 1	0.1	0	0	82	SLE RA 1	0.4	Si
-206	-	-	1026.74	0	0	-1	82	SLE RA 1	0.1	0	-1	82	SLE RA 1	0.4	Si
-206	-	-	2526.74	0	0	1	82	SLE RA 1	0.1	0	1	82	SLE RA 1	0.4	Si
-206	-	-	526.74	0	0	-16	82	SLE RA 1	0.1	0	-16	82	SLE RA 1	0.4	Si
-284	-	-	1526.74	0	0	0	240	SLE RA 1	0.2	0	0	240	SLE RA 1	1.2	Si
-284	-	-	2526.74	0	0	0	240	SLE RA 1	0.2	0	0	240	SLE RA 1	1.2	Si
-284	2	-	4000	0	0	-616	193	SLE RA 1	0	0	-616	193	SLE RA 1	1.5	Si
-284	-	-	1276.74	0	0	0	240	SLE RA 1	0.2	0	0	240	SLE RA 1	1.2	Si
-284	-	-	3276.74	0	0	1	240	SLE RA 1	0.2	0	1	240	SLE RA 1	1.2	Si
-284	-	-	3526.74	0	0	8	241	SLE RA 1	0.2	0	8	241	SLE RA 1	1.2	Si
-284	-	-	1026.74	0	0	0	240	SLE RA 1	0.2	0	0	240	SLE RA 1	1.2	Si
-284	-	-	1776.74	0	0	0	240	SLE RA 1	0.2	0	0	240	SLE RA 1	1.2	Si
-284	-	-	2026.74	0	0	0	240	SLE RA 1	0.2	0	0	240	SLE RA 1	1.2	Si
-284	-	-	526.74	0	0	-6	240	SLE RA 1	0.2	0	-6	240	SLE RA 1	1.2	Si
-284	-	-	276.74	0	0	-32	243	SLE RA 1	0.2	0	-32	243	SLE RA 1	1.2	Si
-284	-	-	3776.74	0	0	-220	234	SLE RA 1	0.1	0	-220	234	SLE RA 1	1.3	Si
-284	-	-	2776.74	0	0	0	240	SLE RA 1	0.2	0	0	240	SLE RA 1	1.2	Si
-284	1	-	0	0	0	804	204	SLE RA 1	0	0	804	204	SLE RA 1	1.8	Si
-284	-	-	776.74	0	0	2	240	SLE RA 1	0.2	0	2	240	SLE RA 1	1.2	Si
-284	-	-	2276.74	0	0	0	240	SLE RA 1	0.2	0	0	240	SLE RA 1	1.2	Si
-335	-	-	1526.74	0	0	0	78	SLE RA 1	0.1	0	0	78	SLE RA 1	0.4	Si
-335	-	-	2526.74	0	0	0	78	SLE RA 1	0.1	0	0	78	SLE RA 1	0.4	Si
-335	2	-	4000	0	0	-377	31	SLE RA 1	-0.1	0	-377	31	SLE RA 1	0.7	Si
-335	-	-	1276.74	0	0	0	78	SLE RA 1	0.1	0	0	78	SLE RA 1	0.4	Si
-335	-	-	3276.74	0	0	1	78	SLE RA 1	0.1	0	1	78	SLE RA 1	0.4	Si
-335	-	-	3526.74	0	0	5	79	SLE RA 1	0.1	0	5	79	SLE RA 1	0.4	Si
-335	-	-	1026.74	0	0	0	78	SLE RA 1	0.1	0	0	78	SLE RA 1	0.4	Si
-335	-	-	1776.74	0	0	0	78	SLE RA 1	0.1	0	0	78	SLE RA 1	0.4	Si
-335	-	-	2026.74	0	0	0	78	SLE RA 1	0.1	0	0	78	SLE RA 1	0.4	Si
-335	-	-	526.74	0	0	-3	78	SLE RA 1	0.1	0	-3	78	SLE RA 1	0.4	Si
-335	-	-	276.74	0	0	-19	81	SLE RA 1	0.1	0	-19	81	SLE RA 1	0.4	Si
-335	-	-	3776.74	0	0	-135	72	SLE RA 1	0	0	-135	72	SLE RA 1	0.6	Si
-335	-	-	2776.74	0	0	0	78	SLE RA 1	0.1	0	0	78	SLE RA 1	0.4	Si
-335	1	-	0	0	0	492	42	SLE RA 1	-0.1	0	492	42	SLE RA 1	1	Si
-335	-	-	776.74	0	0	1	78	SLE RA 1	0.1	0	1	78	SLE RA 1	0.4	Si
-335	-	-	2276.74	0	0	0	78	SLE RA 1	0.1	0	0	78	SLE RA 1	0.4	Si
-387	-	-	1526.74	0	0	0	-84	SLE RA 1	-0.1	0	0	-84	SLE RA 1	-0.4	Si
-387	-	-	2526.74	0	0	0	-84	SLE RA 1	-0.1	0	0	-84	SLE RA 1	-0.4	Si
-387	2	-	4000	0	0	-138	-131	SLE RA 1	-0.2	0	-138	-131	SLE RA 1	0	Si
-387	-	-	1276.74	0	0	0	-84	SLE RA 1	-0.1	0	0	-84	SLE RA 1	-0.4	Si
-387	-	-	3276.74	0	0	0	-84	SLE RA 1	-0.1	0	0	-84	SLE RA 1	-0.4	Si
-387	-	-	3526.74	0	0	2	-83	SLE RA 1	-0.1	0	2	-83	SLE RA 1	-0.4	Si
-387	-	-	1026.74	0	0	0	-84	SLE RA 1	-0.1	0	0	-84	SLE RA 1	-0.4	Si
-387	-	-	1776.74	0	0	0	-84	SLE RA 1	-0.1	0	0	-84	SLE RA 1	-0.4	Si
-387	-	-	2026.74	0	0	0	-84	SLE RA 1	-0.1	0	0	-84	SLE RA 1	-0.4	Si
-387	-	-	526.74	0	0	-1	-84	SLE RA 1	-0.1	0	-1	-84	SLE RA 1	-0.4	Si
-387	-	-	276.74	0	0	-7	-81	SLE RA 1	-0.1	0	-7	-81	SLE RA 1	-0.4	Si
-387	-	-	3776.74	0	0	-49	-90	SLE RA 1	-0.1	0	-49	-90	SLE RA 1	-0.2	Si
-387	-	-	2776.74	0	0	0	-84	SLE RA 1	-0.1	0	0	-84	SLE RA 1	-0.4	Si
-387	1	-	0	0	0	180	-120	SLE RA 1	-0.2	0	180	-120	SLE RA 1	0.2	Si
-387	-	-	776.74	0	0	0	-84	SLE RA 1	-0.1	0	0	-84	SLE RA 1	-0.4	Si
-387	-	-	2276.74	0	0	0	-84	SLE RA 1	-0.1	0	0	-84	SLE RA 1	-0.4	Si
-438	1	-	0	0	0	0	153	SLE RA 1	0.1	0	0	153	SLE RA 1	0.7	Si
-438	-	-	776.74	0	0	0	156	SLE RA 1	0.1	0	0	156	SLE RA 1	0.8	Si
-438	-	-	3526.74	0	0	0	156	SLE RA 1	0.1	0	0	156	SLE RA 1	0.8	Si
-438	-	-	1276.74	0	0	0	156	SLE RA 1	0.1	0	0	156	SLE RA 1	0.8	Si
-438	-	-	2276.74	0	0	0	156	SLE RA 1	0.1	0	0	156	SLE RA 1	0.8	Si
-438	-	-	2026.74	0	0	0	156	SLE RA 1	0.1	0	0	156	SLE RA 1	0.8	Si
-438	-	-	1526.74	0	0	0	156	SLE RA 1	0.1	0	0	156	SLE RA 1	0.8	Si
-438	-	-	2526.74	0	0	0	156	SLE RA 1	0.1	0	0	156	SLE RA 1	0.8	Si
-438	-	-	1026.74	0	0	0	156	SLE RA 1	0.1	0	0	156	SLE RA 1	0.8	Si
-438	-	-	276.74	0	0	0	156	SLE RA 1	0.1	0	0	156	SLE RA 1	0.8	Si
-438	2	-	4000	0	0	0	152	SLE RA 1	0.1	0	0	152	SLE RA 1	0.7	Si
-438	-	-	526.74	0	0	0	156	SLE RA 1	0.1	0	0	156	SLE RA 1	0.8	Si
-438	-	-	1776.74	0	0	0	156	SLE RA 1	0.1	0	0	156	SLE RA 1	0.8	Si
-438	-	-	3776.74	0	0	0	155	SLE RA 1	0.1	0	0	155	SLE RA 1	0.8	Si
-438	-	-	2776.74	0	0	0	156	SLE RA 1	0.1	0	0	156	SLE RA 1	0.8	Si

Quota	Filo	Indice	Xp	Yp	Mx	My	N	Comb.	Sc,max	Mx	My	N	Comb.	Sf,max	Verifica
-438	-	-	3276.74	0	0	0	156	SLE RA 1	0.1	0	0	156	SLE RA 1	0.8	Si
-490	1	-	0	0	0	0	-9	SLE RA 1	0	0	0	-9	SLE RA 1	0	Si
-490	-	-	776.74	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	Si
-490	-	-	3526.74	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	Si
-490	-	-	1276.74	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	Si
-490	-	-	2276.74	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	Si
-490	-	-	2026.74	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	Si
-490	-	-	1526.74	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	Si
-490	-	-	2526.74	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	Si
-490	-	-	1026.74	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	Si
-490	-	-	276.74	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	Si
-490	2	-	4000	0	0	0	-10	SLE RA 1	0	0	0	-10	SLE RA 1	-0.1	Si
-490	-	-	526.74	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	Si
-490	-	-	1776.74	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	Si
-490	-	-	3776.74	0	0	0	-7	SLE RA 1	0	0	0	-7	SLE RA 1	0	Si
-490	-	-	2776.74	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	Si
-490	-	-	3276.74	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	0	0	-6	SLE RA 1	0	Si

Verifiche delle tensioni sul calcestruzzo in combinazioni quasi permanenti

Tensione limite del calcestruzzo: 112.1

Coefficiente di omogeneizzazione impiegato: $E_s \cdot (1 + \varphi) / E_c = 6.55$

Coefficiente di viscosità: $\varphi = 0$

Quota	Filo	Indice	Xp	Yp	Mx	My	N	Comb.	Sc,max	Verifica
0	1	-	0	0	0	5567	227	SLE QP 1	-0.6	Si
0	-	-	276.74	0	0	-261	340	SLE QP 1	0.2	Si
0	-	-	3526.74	0	0	95	333	SLE QP 1	0.2	Si
0	-	-	2526.74	0	0	10	331	SLE QP 1	0.2	Si
0	-	-	2026.74	0	0	2	331	SLE QP 1	0.2	Si
0	-	-	1776.74	0	0	-3	331	SLE QP 1	0.2	Si
0	-	-	2276.74	0	0	6	331	SLE QP 1	0.2	Si
0	-	-	1276.74	0	0	-11	331	SLE QP 1	0.2	Si
0	2	-	4000	0	0	-4248	197	SLE QP 1	-0.4	Si
0	-	-	3276.74	0	0	37	331	SLE QP 1	0.2	Si
0	-	-	526.74	0	0	-71	331	SLE QP 1	0.2	Si
0	-	-	1526.74	0	0	-7	331	SLE QP 1	0.2	Si
0	-	-	776.74	0	0	-14	331	SLE QP 1	0.2	Si
0	-	-	3776.74	0	0	-1492	313	SLE QP 1	0	Si
0	-	-	1026.74	0	0	-16	331	SLE QP 1	0.2	Si
0	-	-	2776.74	0	0	15	331	SLE QP 1	0.2	Si
-52	1	-	0	0	0	4388	65	SLE QP 1	-0.7	Si
-52	-	-	276.74	0	0	-199	178	SLE QP 1	0.1	Si
-52	-	-	3526.74	0	0	69	171	SLE QP 1	0.1	Si
-52	-	-	2526.74	0	0	6	169	SLE QP 1	0.1	Si
-52	-	-	2026.74	0	0	1	169	SLE QP 1	0.1	Si
-52	-	-	1776.74	0	0	-2	169	SLE QP 1	0.1	Si
-52	-	-	2276.74	0	0	3	169	SLE QP 1	0.1	Si
-52	-	-	1276.74	0	0	-7	169	SLE QP 1	0.1	Si
-52	2	-	4000	0	0	-3351	35	SLE QP 1	-0.5	Si
-52	-	-	3276.74	0	0	25	169	SLE QP 1	0.1	Si
-52	-	-	526.74	0	0	-51	169	SLE QP 1	0.1	Si
-52	-	-	1526.74	0	0	-4	169	SLE QP 1	0.1	Si
-52	-	-	776.74	0	0	-8	169	SLE QP 1	0.1	Si
-52	-	-	3776.74	0	0	-1181	151	SLE QP 1	-0.1	Si
-52	-	-	1026.74	0	0	-10	169	SLE QP 1	0.1	Si
-52	-	-	2776.74	0	0	9	169	SLE QP 1	0.1	Si
-103	1	-	0	0	0	3347	336	SLE QP 1	-0.3	Si
-103	-	-	3526.74	0	0	48	408	SLE QP 1	0.3	Si
-103	-	-	2276.74	0	0	2	406	SLE QP 1	0.3	Si
-103	-	-	3276.74	0	0	15	406	SLE QP 1	0.3	Si
-103	-	-	1276.74	0	0	-4	406	SLE QP 1	0.3	Si
-103	-	-	1526.74	0	0	-2	406	SLE QP 1	0.3	Si
-103	-	-	2026.74	0	0	0	406	SLE QP 1	0.3	Si
-103	-	-	3776.74	0	0	-905	394	SLE QP 1	0.1	Si
-103	-	-	2776.74	0	0	5	406	SLE QP 1	0.3	Si
-103	-	-	1776.74	0	0	-1	406	SLE QP 1	0.3	Si
-103	-	-	276.74	0	0	-147	412	SLE QP 1	0.3	Si
-103	2	-	4000	0	0	-2557	316	SLE QP 1	-0.2	Si
-103	-	-	776.74	0	0	-3	406	SLE QP 1	0.3	Si
-103	-	-	1026.74	0	0	-5	406	SLE QP 1	0.3	Si
-103	-	-	2526.74	0	0	3	406	SLE QP 1	0.3	Si
-103	-	-	526.74	0	0	-35	406	SLE QP 1	0.3	Si
-155	1	-	0	0	0	2525	174	SLE QP 1	-0.4	Si
-155	-	-	3526.74	0	0	35	246	SLE QP 1	0.2	Si
-155	-	-	2276.74	0	0	1	244	SLE QP 1	0.2	Si
-155	-	-	3276.74	0	0	10	244	SLE QP 1	0.2	Si
-155	-	-	1276.74	0	0	-2	244	SLE QP 1	0.2	Si
-155	-	-	1526.74	0	0	-1	244	SLE QP 1	0.2	Si
-155	-	-	2026.74	0	0	0	244	SLE QP 1	0.2	Si
-155	-	-	3776.74	0	0	-684	232	SLE QP 1	0	Si
-155	-	-	2776.74	0	0	3	244	SLE QP 1	0.2	Si
-155	-	-	1776.74	0	0	-1	244	SLE QP 1	0.2	Si
-155	-	-	276.74	0	0	-109	250	SLE QP 1	0.2	Si
-155	2	-	4000	0	0	-1930	154	SLE QP 1	-0.3	Si
-155	-	-	776.74	0	0	-1	244	SLE QP 1	0.2	Si
-155	-	-	1026.74	0	0	-3	244	SLE QP 1	0.2	Si
-155	-	-	2526.74	0	0	2	244	SLE QP 1	0.2	Si
-155	-	-	526.74	0	0	-25	244	SLE QP 1	0.2	Si
-206	1	-	0	0	0	1704	12	SLE QP 1	-0.5	Si
-206	-	-	3526.74	0	0	22	84	SLE QP 1	0.1	Si
-206	-	-	2276.74	0	0	0	82	SLE QP 1	0.1	Si
-206	-	-	3276.74	0	0	5	82	SLE QP 1	0.1	Si
-206	-	-	1276.74	0	0	-1	82	SLE QP 1	0.1	Si
-206	-	-	1526.74	0	0	-1	82	SLE QP 1	0.1	Si
-206	-	-	2026.74	0	0	0	82	SLE QP 1	0.1	Si
-206	-	-	3776.74	0	0	-463	70	SLE QP 1	-0.1	Si
-206	-	-	2776.74	0	0	1	82	SLE QP 1	0.1	Si
-206	-	-	1776.74	0	0	0	82	SLE QP 1	0.1	Si
-206	-	-	276.74	0	0	-72	88	SLE QP 1	0	Si
-206	2	-	4000	0	0	-1303	-8	SLE QP 1	-0.4	Si
-206	-	-	776.74	0	0	0	82	SLE QP 1	0.1	Si

Quota	Filo	Indice	Xp	Yp	Mx	My	N	Comb.	Sc,max	Verifica
-206	-	-	1026.74	0	0	-1	82	SLE QP 1	0.1	Si
-206	-	-	2526.74	0	0	1	82	SLE QP 1	0.1	Si
-206	-	-	526.74	0	0	-16	82	SLE QP 1	0.1	Si
-284	-	-	1526.74	0	0	0	240	SLE QP 1	0.2	Si
-284	-	-	2526.74	0	0	0	240	SLE QP 1	0.2	Si
-284	2	-	4000	0	0	-616	193	SLE QP 1	0	Si
-284	-	-	1276.74	0	0	0	240	SLE QP 1	0.2	Si
-284	-	-	3276.74	0	0	1	240	SLE QP 1	0.2	Si
-284	-	-	3526.74	0	0	8	241	SLE QP 1	0.2	Si
-284	-	-	1026.74	0	0	0	240	SLE QP 1	0.2	Si
-284	-	-	1776.74	0	0	0	240	SLE QP 1	0.2	Si
-284	-	-	2026.74	0	0	0	240	SLE QP 1	0.2	Si
-284	-	-	526.74	0	0	-6	240	SLE QP 1	0.2	Si
-284	-	-	276.74	0	0	-32	243	SLE QP 1	0.2	Si
-284	-	-	3776.74	0	0	-220	234	SLE QP 1	0.1	Si
-284	-	-	2776.74	0	0	0	240	SLE QP 1	0.2	Si
-284	1	-	0	0	0	804	204	SLE QP 1	0	Si
-284	-	-	776.74	0	0	2	240	SLE QP 1	0.2	Si
-284	-	-	2276.74	0	0	0	240	SLE QP 1	0.2	Si
-335	-	-	1526.74	0	0	0	78	SLE QP 1	0.1	Si
-335	-	-	2526.74	0	0	0	78	SLE QP 1	0.1	Si
-335	2	-	4000	0	0	-377	31	SLE QP 1	-0.1	Si
-335	-	-	1276.74	0	0	0	78	SLE QP 1	0.1	Si
-335	-	-	3276.74	0	0	1	78	SLE QP 1	0.1	Si
-335	-	-	3526.74	0	0	5	79	SLE QP 1	0.1	Si
-335	-	-	1026.74	0	0	0	78	SLE QP 1	0.1	Si
-335	-	-	1776.74	0	0	0	78	SLE QP 1	0.1	Si
-335	-	-	2026.74	0	0	0	78	SLE QP 1	0.1	Si
-335	-	-	526.74	0	0	-3	78	SLE QP 1	0.1	Si
-335	-	-	276.74	0	0	-19	81	SLE QP 1	0.1	Si
-335	-	-	3776.74	0	0	-135	72	SLE QP 1	0	Si
-335	-	-	2776.74	0	0	0	78	SLE QP 1	0.1	Si
-335	1	-	0	0	0	492	42	SLE QP 1	-0.1	Si
-335	-	-	776.74	0	0	1	78	SLE QP 1	0.1	Si
-335	-	-	2276.74	0	0	0	78	SLE QP 1	0.1	Si
-387	-	-	1526.74	0	0	0	-84	SLE QP 1	-0.1	Si
-387	-	-	2526.74	0	0	0	-84	SLE QP 1	-0.1	Si
-387	2	-	4000	0	0	-138	-131	SLE QP 1	-0.2	Si
-387	-	-	1276.74	0	0	0	-84	SLE QP 1	-0.1	Si
-387	-	-	3276.74	0	0	0	-84	SLE QP 1	-0.1	Si
-387	-	-	3526.74	0	0	2	-83	SLE QP 1	-0.1	Si
-387	-	-	1026.74	0	0	0	-84	SLE QP 1	-0.1	Si
-387	-	-	1776.74	0	0	0	-84	SLE QP 1	-0.1	Si
-387	-	-	2026.74	0	0	0	-84	SLE QP 1	-0.1	Si
-387	-	-	526.74	0	0	-1	-84	SLE QP 1	-0.1	Si
-387	-	-	276.74	0	0	-7	-81	SLE QP 1	-0.1	Si
-387	-	-	3776.74	0	0	-49	-90	SLE QP 1	-0.1	Si
-387	-	-	2776.74	0	0	0	-84	SLE QP 1	-0.1	Si
-387	1	-	0	0	0	180	-120	SLE QP 1	-0.2	Si
-387	-	-	776.74	0	0	0	-84	SLE QP 1	-0.1	Si
-387	-	-	2276.74	0	0	0	-84	SLE QP 1	-0.1	Si
-438	1	-	0	0	0	0	153	SLE QP 1	0.1	Si
-438	-	-	776.74	0	0	0	156	SLE QP 1	0.1	Si
-438	-	-	3526.74	0	0	0	156	SLE QP 1	0.1	Si
-438	-	-	1276.74	0	0	0	156	SLE QP 1	0.1	Si
-438	-	-	2276.74	0	0	0	156	SLE QP 1	0.1	Si
-438	-	-	2026.74	0	0	0	156	SLE QP 1	0.1	Si
-438	-	-	1526.74	0	0	0	156	SLE QP 1	0.1	Si
-438	-	-	2526.74	0	0	0	156	SLE QP 1	0.1	Si
-438	-	-	1026.74	0	0	0	156	SLE QP 1	0.1	Si
-438	-	-	276.74	0	0	0	156	SLE QP 1	0.1	Si
-438	2	-	4000	0	0	0	152	SLE QP 1	0.1	Si
-438	-	-	526.74	0	0	0	156	SLE QP 1	0.1	Si
-438	-	-	1776.74	0	0	0	156	SLE QP 1	0.1	Si
-438	-	-	3776.74	0	0	0	155	SLE QP 1	0.1	Si
-438	-	-	2776.74	0	0	0	156	SLE QP 1	0.1	Si
-438	-	-	3276.74	0	0	0	156	SLE QP 1	0.1	Si
-490	1	-	0	0	0	0	-9	SLE QP 1	0	Si
-490	-	-	776.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	0	Si
-490	-	-	3526.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	0	Si
-490	-	-	1276.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	0	Si
-490	-	-	2276.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	0	Si
-490	-	-	2026.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	0	Si
-490	-	-	1526.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	0	Si
-490	-	-	2526.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	0	Si
-490	-	-	1026.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	0	Si
-490	-	-	276.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	0	Si
-490	2	-	4000	0	0	0	-10	SLE QP 1	0	Si
-490	-	-	526.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	0	Si
-490	-	-	1776.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	0	Si
-490	-	-	3776.74	0	0	0	-7	SLE QP 1	0	Si
-490	-	-	2776.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	0	Si
-490	-	-	3276.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	0	Si

Verifiche delle fessure nella famiglia

Valore limite di controllo: 0.4 mm

Coefficiente di omogeneizzazione impiegato: $E_s / E_c = 6.55$

Quota	Filo	Indice	Xp	Yp	Mx	My	N	Comb.	Fess	Wk,adm	Wk,mm	Sm,cm	Verifica
0	1	-	0	0	0	5567	227	SLE FR 1	no				Si
0	-	-	276.74	0	0	-261	340	SLE FR 1	no				Si
0	-	-	3526.74	0	0	95	333	SLE FR 1	no				Si
0	-	-	2526.74	0	0	10	331	SLE FR 1	no				Si
0	-	-	2026.74	0	0	2	331	SLE FR 1	no				Si
0	-	-	1776.74	0	0	-3	331	SLE FR 1	no				Si
0	-	-	2276.74	0	0	6	331	SLE FR 1	no				Si
0	-	-	1276.74	0	0	-11	331	SLE FR 1	no				Si
0	2	-	4000	0	0	-4248	197	SLE FR 1	no				Si
0	-	-	3276.74	0	0	37	331	SLE FR 1	no				Si
0	-	-	526.74	0	0	-71	331	SLE FR 1	no				Si
0	-	-	1526.74	0	0	-7	331	SLE FR 1	no				Si

Quota	Filo	Indice	Xp	Yp	Mx	My	N	Comb.	Fess	Wk,adm	Wk,mm	Sm,cm	Verifica
0	-	-	776.74	0	0	-14	331	SLE FR 1	no				Si
0	-	-	3776.74	0	0	-1492	313	SLE FR 1	no				Si
0	-	-	1026.74	0	0	-16	331	SLE FR 1	no				Si
0	-	-	2776.74	0	0	15	331	SLE FR 1	no				Si
-52	1	-	0	0	0	4388	65	SLE FR 1	no				Si
-52	-	-	276.74	0	0	-199	178	SLE FR 1	no				Si
-52	-	-	3526.74	0	0	69	171	SLE FR 1	no				Si
-52	-	-	2526.74	0	0	6	169	SLE FR 1	no				Si
-52	-	-	2026.74	0	0	1	169	SLE FR 1	no				Si
-52	-	-	1776.74	0	0	-2	169	SLE FR 1	no				Si
-52	-	-	2276.74	0	0	3	169	SLE FR 1	no				Si
-52	-	-	1276.74	0	0	-7	169	SLE FR 1	no				Si
-52	2	-	4000	0	0	-3351	35	SLE FR 1	no				Si
-52	-	-	3276.74	0	0	25	169	SLE FR 1	no				Si
-52	-	-	526.74	0	0	-51	169	SLE FR 1	no				Si
-52	-	-	1526.74	0	0	-4	169	SLE FR 1	no				Si
-52	-	-	776.74	0	0	-8	169	SLE FR 1	no				Si
-52	-	-	3776.74	0	0	-1181	151	SLE FR 1	no				Si
-52	-	-	1026.74	0	0	-10	169	SLE FR 1	no				Si
-52	-	-	2776.74	0	0	9	169	SLE FR 1	no				Si
-103	1	-	0	0	0	3347	336	SLE FR 1	no				Si
-103	-	-	3526.74	0	0	48	408	SLE FR 1	no				Si
-103	-	-	2276.74	0	0	2	406	SLE FR 1	no				Si
-103	-	-	3276.74	0	0	15	406	SLE FR 1	no				Si
-103	-	-	1276.74	0	0	-4	406	SLE FR 1	no				Si
-103	-	-	1526.74	0	0	-2	406	SLE FR 1	no				Si
-103	-	-	2026.74	0	0	0	406	SLE FR 1	no				Si
-103	-	-	3776.74	0	0	-905	394	SLE FR 1	no				Si
-103	-	-	2776.74	0	0	5	406	SLE FR 1	no				Si
-103	-	-	1776.74	0	0	-1	406	SLE FR 1	no				Si
-103	-	-	276.74	0	0	-147	412	SLE FR 1	no				Si
-103	2	-	4000	0	0	-2557	316	SLE FR 1	no				Si
-103	-	-	776.74	0	0	-3	406	SLE FR 1	no				Si
-103	-	-	1026.74	0	0	-5	406	SLE FR 1	no				Si
-103	-	-	2526.74	0	0	3	406	SLE FR 1	no				Si
-103	-	-	526.74	0	0	-35	406	SLE FR 1	no				Si
-155	1	-	0	0	0	2525	174	SLE FR 1	no				Si
-155	-	-	3526.74	0	0	35	246	SLE FR 1	no				Si
-155	-	-	2276.74	0	0	1	244	SLE FR 1	no				Si
-155	-	-	3276.74	0	0	10	244	SLE FR 1	no				Si
-155	-	-	1276.74	0	0	-2	244	SLE FR 1	no				Si
-155	-	-	1526.74	0	0	-1	244	SLE FR 1	no				Si
-155	-	-	2026.74	0	0	0	244	SLE FR 1	no				Si
-155	-	-	3776.74	0	0	-684	232	SLE FR 1	no				Si
-155	-	-	2776.74	0	0	3	244	SLE FR 1	no				Si
-155	-	-	1776.74	0	0	-1	244	SLE FR 1	no				Si
-155	-	-	276.74	0	0	-109	250	SLE FR 1	no				Si
-155	2	-	4000	0	0	-1930	154	SLE FR 1	no				Si
-155	-	-	776.74	0	0	-1	244	SLE FR 1	no				Si
-155	-	-	1026.74	0	0	-3	244	SLE FR 1	no				Si
-155	-	-	2526.74	0	0	2	244	SLE FR 1	no				Si
-155	-	-	526.74	0	0	-25	244	SLE FR 1	no				Si
-206	1	-	0	0	0	1704	12	SLE FR 1	no				Si
-206	-	-	3526.74	0	0	22	84	SLE FR 1	no				Si
-206	-	-	2276.74	0	0	0	82	SLE FR 1	no				Si
-206	-	-	3276.74	0	0	5	82	SLE FR 1	no				Si
-206	-	-	1276.74	0	0	-1	82	SLE FR 1	no				Si
-206	-	-	1526.74	0	0	-1	82	SLE FR 1	no				Si
-206	-	-	2026.74	0	0	0	82	SLE FR 1	no				Si
-206	-	-	3776.74	0	0	-463	70	SLE FR 1	no				Si
-206	-	-	2776.74	0	0	1	82	SLE FR 1	no				Si
-206	-	-	1776.74	0	0	0	82	SLE FR 1	no				Si
-206	-	-	276.74	0	0	-72	88	SLE FR 1	no				Si
-206	2	-	4000	0	0	-1303	-8	SLE FR 1	no				Si
-206	-	-	776.74	0	0	0	82	SLE FR 1	no				Si
-206	-	-	1026.74	0	0	-1	82	SLE FR 1	no				Si
-206	-	-	2526.74	0	0	1	82	SLE FR 1	no				Si
-206	-	-	526.74	0	0	-16	82	SLE FR 1	no				Si
-284	-	-	1526.74	0	0	0	240	SLE FR 1	no				Si
-284	-	-	2526.74	0	0	0	240	SLE FR 1	no				Si
-284	2	-	4000	0	0	-616	193	SLE FR 1	no				Si
-284	-	-	1276.74	0	0	0	240	SLE FR 1	no				Si
-284	-	-	3276.74	0	0	1	240	SLE FR 1	no				Si
-284	-	-	3526.74	0	0	8	241	SLE FR 1	no				Si
-284	-	-	1026.74	0	0	0	240	SLE FR 1	no				Si
-284	-	-	1776.74	0	0	0	240	SLE FR 1	no				Si
-284	-	-	2026.74	0	0	0	240	SLE FR 1	no				Si
-284	-	-	526.74	0	0	-6	240	SLE FR 1	no				Si
-284	-	-	276.74	0	0	-32	243	SLE FR 1	no				Si
-284	-	-	3776.74	0	0	-220	234	SLE FR 1	no				Si
-284	-	-	2776.74	0	0	0	240	SLE FR 1	no				Si
-284	1	-	0	0	0	804	204	SLE FR 1	no				Si
-284	-	-	776.74	0	0	2	240	SLE FR 1	no				Si
-284	-	-	2276.74	0	0	0	240	SLE FR 1	no				Si
-335	-	-	1526.74	0	0	0	78	SLE FR 1	no				Si
-335	-	-	2526.74	0	0	0	78	SLE FR 1	no				Si
-335	2	-	4000	0	0	-377	31	SLE FR 1	no				Si
-335	-	-	1276.74	0	0	0	78	SLE FR 1	no				Si
-335	-	-	3276.74	0	0	1	78	SLE FR 1	no				Si
-335	-	-	3526.74	0	0	5	79	SLE FR 1	no				Si
-335	-	-	1026.74	0	0	0	78	SLE FR 1	no				Si
-335	-	-	1776.74	0	0	0	78	SLE FR 1	no				Si
-335	-	-	2026.74	0	0	0	78	SLE FR 1	no				Si
-335	-	-	526.74	0	0	-3	78	SLE FR 1	no				Si
-335	-	-	276.74	0	0	-19	81	SLE FR 1	no				Si
-335	-	-	3776.74	0	0	-135	72	SLE FR 1	no				Si
-335	-	-	2776.74	0	0	0	78	SLE FR 1	no				Si
-335	1	-	0	0	0	492	42	SLE FR 1	no				Si
-335	-	-	776.74	0	0	1	78	SLE FR 1	no				Si
-335	-	-	2276.74	0	0	0	78	SLE FR 1	no				Si
-387	-	-	1526.74	0	0	0	-84	SLE FR 1	no				Si

Quota	Filo	Indice	Xp	Yp	Mx	My	N	Comb.	Fess	Wk,adm	Wk,mm	Sm,cm	Verifica
-387	-	-	2526.74	0	0	0	-84	SLE FR 1	no				Si
-387	2	-	4000	0	0	-138	-131	SLE FR 1	no				Si
-387	-	-	1276.74	0	0	0	-84	SLE FR 1	no				Si
-387	-	-	3276.74	0	0	0	-84	SLE FR 1	no				Si
-387	-	-	3526.74	0	0	2	-83	SLE FR 1	no				Si
-387	-	-	1026.74	0	0	0	-84	SLE FR 1	no				Si
-387	-	-	1776.74	0	0	0	-84	SLE FR 1	no				Si
-387	-	-	2026.74	0	0	0	-84	SLE FR 1	no				Si
-387	-	-	526.74	0	0	-1	-84	SLE FR 1	no				Si
-387	-	-	276.74	0	0	-7	-81	SLE FR 1	no				Si
-387	-	-	3776.74	0	0	-49	-90	SLE FR 1	no				Si
-387	-	-	2776.74	0	0	0	-84	SLE FR 1	no				Si
-387	1	-	0	0	0	180	-120	SLE FR 1	no				Si
-387	-	-	776.74	0	0	0	-84	SLE FR 1	no				Si
-387	-	-	2276.74	0	0	0	-84	SLE FR 1	no				Si
-438	1	-	0	0	0	0	153	SLE FR 1	no				Si
-438	-	-	776.74	0	0	0	156	SLE FR 1	no				Si
-438	-	-	3526.74	0	0	0	156	SLE FR 1	no				Si
-438	-	-	1276.74	0	0	0	156	SLE FR 1	no				Si
-438	-	-	2276.74	0	0	0	156	SLE FR 1	no				Si
-438	-	-	2026.74	0	0	0	156	SLE FR 1	no				Si
-438	-	-	1526.74	0	0	0	156	SLE FR 1	no				Si
-438	-	-	2526.74	0	0	0	156	SLE FR 1	no				Si
-438	-	-	1026.74	0	0	0	156	SLE FR 1	no				Si
-438	-	-	276.74	0	0	0	156	SLE FR 1	no				Si
-438	2	-	4000	0	0	0	152	SLE FR 1	no				Si
-438	-	-	526.74	0	0	0	156	SLE FR 1	no				Si
-438	-	-	1776.74	0	0	0	156	SLE FR 1	no				Si
-438	-	-	3776.74	0	0	0	155	SLE FR 1	no				Si
-438	-	-	2776.74	0	0	0	156	SLE FR 1	no				Si
-438	-	-	3276.74	0	0	0	156	SLE FR 1	no				Si
-490	1	-	0	0	0	0	-9	SLE FR 1	no				Si
-490	-	-	776.74	0	0	0	-6	SLE FR 1	no				Si
-490	-	-	3526.74	0	0	0	-6	SLE FR 1	no				Si
-490	-	-	1276.74	0	0	0	-6	SLE FR 1	no				Si
-490	-	-	2276.74	0	0	0	-6	SLE FR 1	no				Si
-490	-	-	2026.74	0	0	0	-6	SLE FR 1	no				Si
-490	-	-	1526.74	0	0	0	-6	SLE FR 1	no				Si
-490	-	-	2526.74	0	0	0	-6	SLE FR 1	no				Si
-490	-	-	1026.74	0	0	0	-6	SLE FR 1	no				Si
-490	-	-	276.74	0	0	0	-6	SLE FR 1	no				Si
-490	2	-	4000	0	0	0	-10	SLE FR 1	no				Si
-490	-	-	526.74	0	0	0	-6	SLE FR 1	no				Si
-490	-	-	1776.74	0	0	0	-6	SLE FR 1	no				Si
-490	-	-	3776.74	0	0	0	-7	SLE FR 1	no				Si
-490	-	-	2776.74	0	0	0	-6	SLE FR 1	no				Si
-490	-	-	3276.74	0	0	0	-6	SLE FR 1	no				Si

Verifiche delle fessure nella famiglia

Valore limite di controllo: 0.3 mm

Coefficiente di omogeneizzazione impiegato: $E_s \cdot (1 + \phi) / E_c = 6.55$

Coefficiente di viscosità: $\phi = 0$

Quota	Filo	Indice	Xp	Yp	Mx	My	N	Comb.	Fess	Wk,adm	Wk,mm	Sm,cm	Verifica
0	1	-	0	0	0	5567	227	SLE QP 1	no				Si
0	-	-	276.74	0	0	-261	340	SLE QP 1	no				Si
0	-	-	3526.74	0	0	95	333	SLE QP 1	no				Si
0	-	-	2526.74	0	0	10	331	SLE QP 1	no				Si
0	-	-	2026.74	0	0	2	331	SLE QP 1	no				Si
0	-	-	1776.74	0	0	-3	331	SLE QP 1	no				Si
0	-	-	2276.74	0	0	6	331	SLE QP 1	no				Si
0	-	-	1276.74	0	0	-11	331	SLE QP 1	no				Si
0	2	-	4000	0	0	-4248	197	SLE QP 1	no				Si
0	-	-	3276.74	0	0	37	331	SLE QP 1	no				Si
0	-	-	526.74	0	0	-71	331	SLE QP 1	no				Si
0	-	-	1526.74	0	0	-7	331	SLE QP 1	no				Si
0	-	-	776.74	0	0	-14	331	SLE QP 1	no				Si
0	-	-	3776.74	0	0	-1492	313	SLE QP 1	no				Si
0	-	-	1026.74	0	0	-16	331	SLE QP 1	no				Si
0	-	-	2776.74	0	0	15	331	SLE QP 1	no				Si
-52	1	-	0	0	0	4388	65	SLE QP 1	no				Si
-52	-	-	276.74	0	0	-199	178	SLE QP 1	no				Si
-52	-	-	3526.74	0	0	69	171	SLE QP 1	no				Si
-52	-	-	2526.74	0	0	6	169	SLE QP 1	no				Si
-52	-	-	2026.74	0	0	1	169	SLE QP 1	no				Si
-52	-	-	1776.74	0	0	-2	169	SLE QP 1	no				Si
-52	-	-	2276.74	0	0	3	169	SLE QP 1	no				Si
-52	-	-	1276.74	0	0	-7	169	SLE QP 1	no				Si
-52	2	-	4000	0	0	-3351	35	SLE QP 1	no				Si
-52	-	-	3276.74	0	0	25	169	SLE QP 1	no				Si
-52	-	-	526.74	0	0	-51	169	SLE QP 1	no				Si
-52	-	-	1526.74	0	0	-4	169	SLE QP 1	no				Si
-52	-	-	776.74	0	0	-8	169	SLE QP 1	no				Si
-52	-	-	3776.74	0	0	-1181	151	SLE QP 1	no				Si
-52	-	-	1026.74	0	0	-10	169	SLE QP 1	no				Si
-52	-	-	2776.74	0	0	9	169	SLE QP 1	no				Si
-103	1	-	0	0	0	3347	336	SLE QP 1	no				Si
-103	-	-	3526.74	0	0	48	408	SLE QP 1	no				Si
-103	-	-	2276.74	0	0	2	406	SLE QP 1	no				Si
-103	-	-	3276.74	0	0	15	406	SLE QP 1	no				Si
-103	-	-	1276.74	0	0	-4	406	SLE QP 1	no				Si
-103	-	-	1526.74	0	0	-2	406	SLE QP 1	no				Si
-103	-	-	2026.74	0	0	0	406	SLE QP 1	no				Si
-103	-	-	3776.74	0	0	-905	394	SLE QP 1	no				Si
-103	-	-	2776.74	0	0	5	406	SLE QP 1	no				Si
-103	-	-	1776.74	0	0	-1	406	SLE QP 1	no				Si
-103	-	-	276.74	0	0	-147	412	SLE QP 1	no				Si
-103	2	-	4000	0	0	-2557	316	SLE QP 1	no				Si
-103	-	-	776.74	0	0	-3	406	SLE QP 1	no				Si
-103	-	-	1026.74	0	0	-5	406	SLE QP 1	no				Si
-103	-	-	2526.74	0	0	3	406	SLE QP 1	no				Si

Quota	Filo	Indice	Xp	Yp	Mx	My	N	Comb.	Fess	Wk,adm	Wk,mm	Sm,cm	Verifica
-103	-	-	526.74	0	0	-35	406	SLE QP 1	no				Si
-155	1	-	0	0	0	2525	174	SLE QP 1	no				Si
-155	-	-	3526.74	0	0	35	246	SLE QP 1	no				Si
-155	-	-	2276.74	0	0	1	244	SLE QP 1	no				Si
-155	-	-	3276.74	0	0	10	244	SLE QP 1	no				Si
-155	-	-	1276.74	0	0	-2	244	SLE QP 1	no				Si
-155	-	-	1526.74	0	0	-1	244	SLE QP 1	no				Si
-155	-	-	2026.74	0	0	0	244	SLE QP 1	no				Si
-155	-	-	3776.74	0	0	-684	232	SLE QP 1	no				Si
-155	-	-	2776.74	0	0	3	244	SLE QP 1	no				Si
-155	-	-	1776.74	0	0	-1	244	SLE QP 1	no				Si
-155	-	-	276.74	0	0	-109	250	SLE QP 1	no				Si
-155	2	-	4000	0	0	-1930	154	SLE QP 1	no				Si
-155	-	-	776.74	0	0	-1	244	SLE QP 1	no				Si
-155	-	-	1026.74	0	0	-3	244	SLE QP 1	no				Si
-155	-	-	2526.74	0	0	2	244	SLE QP 1	no				Si
-155	-	-	526.74	0	0	-25	244	SLE QP 1	no				Si
-206	1	-	0	0	0	1704	12	SLE QP 1	no				Si
-206	-	-	3526.74	0	0	22	84	SLE QP 1	no				Si
-206	-	-	2276.74	0	0	0	82	SLE QP 1	no				Si
-206	-	-	3276.74	0	0	5	82	SLE QP 1	no				Si
-206	-	-	1276.74	0	0	-1	82	SLE QP 1	no				Si
-206	-	-	1526.74	0	0	-1	82	SLE QP 1	no				Si
-206	-	-	2026.74	0	0	0	82	SLE QP 1	no				Si
-206	-	-	3776.74	0	0	-463	70	SLE QP 1	no				Si
-206	-	-	2776.74	0	0	1	82	SLE QP 1	no				Si
-206	-	-	1776.74	0	0	0	82	SLE QP 1	no				Si
-206	-	-	276.74	0	0	-72	88	SLE QP 1	no				Si
-206	2	-	4000	0	0	-1303	-8	SLE QP 1	no				Si
-206	-	-	776.74	0	0	0	82	SLE QP 1	no				Si
-206	-	-	1026.74	0	0	-1	82	SLE QP 1	no				Si
-206	-	-	2526.74	0	0	1	82	SLE QP 1	no				Si
-206	-	-	526.74	0	0	-16	82	SLE QP 1	no				Si
-284	-	-	1526.74	0	0	0	240	SLE QP 1	no				Si
-284	-	-	2526.74	0	0	0	240	SLE QP 1	no				Si
-284	2	-	4000	0	0	-616	193	SLE QP 1	no				Si
-284	-	-	1276.74	0	0	0	240	SLE QP 1	no				Si
-284	-	-	3276.74	0	0	1	240	SLE QP 1	no				Si
-284	-	-	3526.74	0	0	8	241	SLE QP 1	no				Si
-284	-	-	1026.74	0	0	0	240	SLE QP 1	no				Si
-284	-	-	1776.74	0	0	0	240	SLE QP 1	no				Si
-284	-	-	2026.74	0	0	0	240	SLE QP 1	no				Si
-284	-	-	526.74	0	0	-6	240	SLE QP 1	no				Si
-284	-	-	276.74	0	0	-32	243	SLE QP 1	no				Si
-284	-	-	3776.74	0	0	-220	234	SLE QP 1	no				Si
-284	-	-	2776.74	0	0	0	240	SLE QP 1	no				Si
-284	1	-	0	0	0	804	204	SLE QP 1	no				Si
-284	-	-	776.74	0	0	2	240	SLE QP 1	no				Si
-284	-	-	2276.74	0	0	0	240	SLE QP 1	no				Si
-335	-	-	1526.74	0	0	0	78	SLE QP 1	no				Si
-335	-	-	2526.74	0	0	0	78	SLE QP 1	no				Si
-335	2	-	4000	0	0	-377	31	SLE QP 1	no				Si
-335	-	-	1276.74	0	0	0	78	SLE QP 1	no				Si
-335	-	-	3276.74	0	0	1	78	SLE QP 1	no				Si
-335	-	-	3526.74	0	0	5	79	SLE QP 1	no				Si
-335	-	-	1026.74	0	0	0	78	SLE QP 1	no				Si
-335	-	-	1776.74	0	0	0	78	SLE QP 1	no				Si
-335	-	-	2026.74	0	0	0	78	SLE QP 1	no				Si
-335	-	-	526.74	0	0	-3	78	SLE QP 1	no				Si
-335	-	-	276.74	0	0	-19	81	SLE QP 1	no				Si
-335	-	-	3776.74	0	0	-135	72	SLE QP 1	no				Si
-335	-	-	2776.74	0	0	0	78	SLE QP 1	no				Si
-335	1	-	0	0	0	492	42	SLE QP 1	no				Si
-335	-	-	776.74	0	0	1	78	SLE QP 1	no				Si
-335	-	-	2276.74	0	0	0	78	SLE QP 1	no				Si
-387	-	-	1526.74	0	0	0	-84	SLE QP 1	no				Si
-387	-	-	2526.74	0	0	0	-84	SLE QP 1	no				Si
-387	2	-	4000	0	0	-138	-131	SLE QP 1	no				Si
-387	-	-	1276.74	0	0	0	-84	SLE QP 1	no				Si
-387	-	-	3276.74	0	0	0	-84	SLE QP 1	no				Si
-387	-	-	3526.74	0	0	2	-83	SLE QP 1	no				Si
-387	-	-	1026.74	0	0	0	-84	SLE QP 1	no				Si
-387	-	-	1776.74	0	0	0	-84	SLE QP 1	no				Si
-387	-	-	2026.74	0	0	0	-84	SLE QP 1	no				Si
-387	-	-	526.74	0	0	-1	-84	SLE QP 1	no				Si
-387	-	-	276.74	0	0	-7	-81	SLE QP 1	no				Si
-387	-	-	3776.74	0	0	-49	-90	SLE QP 1	no				Si
-387	-	-	2776.74	0	0	0	-84	SLE QP 1	no				Si
-387	1	-	0	0	0	180	-120	SLE QP 1	no				Si
-387	-	-	776.74	0	0	0	-84	SLE QP 1	no				Si
-387	-	-	2276.74	0	0	0	-84	SLE QP 1	no				Si
-438	1	-	0	0	0	0	153	SLE QP 1	no				Si
-438	-	-	776.74	0	0	0	156	SLE QP 1	no				Si
-438	-	-	3526.74	0	0	0	156	SLE QP 1	no				Si
-438	-	-	1276.74	0	0	0	156	SLE QP 1	no				Si
-438	-	-	2276.74	0	0	0	156	SLE QP 1	no				Si
-438	-	-	2026.74	0	0	0	156	SLE QP 1	no				Si
-438	-	-	1526.74	0	0	0	156	SLE QP 1	no				Si
-438	-	-	2526.74	0	0	0	156	SLE QP 1	no				Si
-438	-	-	1026.74	0	0	0	156	SLE QP 1	no				Si
-438	-	-	276.74	0	0	0	156	SLE QP 1	no				Si
-438	2	-	4000	0	0	0	152	SLE QP 1	no				Si
-438	-	-	526.74	0	0	0	156	SLE QP 1	no				Si
-438	-	-	1776.74	0	0	0	156	SLE QP 1	no				Si
-438	-	-	3776.74	0	0	0	155	SLE QP 1	no				Si
-438	-	-	2776.74	0	0	0	156	SLE QP 1	no				Si
-438	-	-	3276.74	0	0	0	156	SLE QP 1	no				Si
-490	1	-	0	0	0	0	-9	SLE QP 1	no				Si
-490	-	-	776.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	no				Si
-490	-	-	3526.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	no				Si
-490	-	-	1276.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	no				Si

Quota	Filo	Indice	Xp	Yp	Mx	My	N	Comb.	Fess	Wk,adm	Wk,mm	Sm,cm	Verifica
-490	-	-	2276.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	no				Si
-490	-	-	2026.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	no				Si
-490	-	-	1526.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	no				Si
-490	-	-	2526.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	no				Si
-490	-	-	1026.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	no				Si
-490	-	-	276.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	no				Si
-490	2	-	4000	0	0	0	-10	SLE QP 1	no				Si
-490	-	-	526.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	no				Si
-490	-	-	1776.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	no				Si
-490	-	-	3776.74	0	0	0	-7	SLE QP 1	no				Si
-490	-	-	2776.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	no				Si
-490	-	-	3276.74	0	0	0	-6	SLE QP 1	no				Si

Verifiche a taglio

Quota	Filo	Indice	Xp	Yp	Tx	Ty	N	Vrd,4.1.14	VRsd,4.1.18	VRcd,4.1.19	Cotg	Comb.	Coeff.s.	Verifica
0	1	-	0	0	60	0	598	4712	5836	35618	1	SLU 3	96.8174	Si
0	-	-	276.74	0	-3	0	892	4712	5836	35618	1	SLU 3	1669.48042	Si
0	-	-	3526.74	0	2	0	872	4712	5836	35618	1	SLU 3	3705.95729	Si
0	-	-	2526.74	0	0	0	163	4712	5836	35618	1	SLU 2	100	Si
0	-	-	2026.74	0	0	0	667	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	Si
0	-	-	1776.74	0	0	0	667	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	Si
0	-	-	2276.74	0	0	0	667	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	Si
0	-	-	1276.74	0	0	0	163	4712	5836	35618	1	SLU 2	100	Si
0	2	-	4000	0	-51	0	561	4712	5836	35618	1	SLU 3	115.47442	Si
0	-	-	3276.74	0	0	0	867	4712	5836	35618	1	SLU 3	11678.4108	Si
0	-	-	526.74	0	-1	0	868	4712	5836	35618	1	SLU 3	5672.96827	Si
0	-	-	1526.74	0	0	0	163	4712	5836	35618	1	SLU 2	100	Si
0	-	-	776.74	0	0	0	163	4712	5836	35618	1	SLU 2	100	Si
0	-	-	3776.74	0	-9	0	854	4712	5836	35618	1	SLU 3	624.58355	Si
0	-	-	1026.74	0	0	0	163	4712	5836	35618	1	SLU 2	100	Si
0	-	-	2776.74	0	0	0	163	4712	5836	35618	1	SLU 2	100	Si
0	1	-	0	0	23	0	227	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	255.38246	Si
0	-	-	276.74	0	-1	0	340	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	4913.01024	Si
0	-	-	3526.74	0	0	0	333	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	11765.80418	Si
0	-	-	2526.74	0	0	0	331	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	Si
0	-	-	2026.74	0	0	0	331	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	Si
0	-	-	1776.74	0	0	0	331	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	Si
0	-	-	2276.74	0	0	0	331	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	Si
0	-	-	1276.74	0	0	0	331	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	Si
0	2	-	4000	0	-17	0	197	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	335.44463	Si
0	-	-	3276.74	0	0	0	331	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	24638.97462	Si
0	-	-	526.74	0	0	0	331	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	15204.07325	Si
0	-	-	1526.74	0	0	0	331	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	Si
0	-	-	776.74	0	0	0	331	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	44937.69712	Si
0	-	-	3776.74	0	-6	0	313	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	967.16748	Si
0	-	-	1026.74	0	0	0	331	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	48842.72942	Si
0	-	-	2776.74	0	0	0	331	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	53407.21783	Si
-52	1	-	0	0	60	0	598	4712	5836	35618	1	SLU 3	96.8174	Si
-52	-	-	276.74	0	-3	0	892	4712	5836	35618	1	SLU 3	1669.48042	Si
-52	-	-	3526.74	0	2	0	872	4712	5836	35618	1	SLU 3	3705.95729	Si
-52	-	-	2526.74	0	0	0	163	4712	5836	35618	1	SLU 2	100	Si
-52	-	-	2026.74	0	0	0	667	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	Si
-52	-	-	1776.74	0	0	0	667	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	Si
-52	-	-	2276.74	0	0	0	667	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	Si
-52	-	-	1276.74	0	0	0	163	4712	5836	35618	1	SLU 2	100	Si
-52	2	-	4000	0	-51	0	561	4712	5836	35618	1	SLU 3	115.47442	Si
-52	-	-	3276.74	0	0	0	867	4712	5836	35618	1	SLU 3	11678.4108	Si
-52	-	-	526.74	0	-1	0	868	4712	5836	35618	1	SLU 3	5672.96827	Si
-52	-	-	1526.74	0	0	0	163	4712	5836	35618	1	SLU 2	100	Si
-52	-	-	776.74	0	0	0	163	4712	5836	35618	1	SLU 2	100	Si
-52	-	-	3776.74	0	-9	0	854	4712	5836	35618	1	SLU 3	624.58355	Si
-52	-	-	1026.74	0	0	0	163	4712	5836	35618	1	SLU 2	100	Si
-52	-	-	2776.74	0	0	0	163	4712	5836	35618	1	SLU 2	100	Si
-52	1	-	0	0	23	0	227	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	255.38246	Si
-52	-	-	276.74	0	-1	0	340	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	4913.01024	Si
-52	-	-	3526.74	0	0	0	333	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	11765.80418	Si
-52	-	-	2526.74	0	0	0	331	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	Si
-52	-	-	2026.74	0	0	0	331	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	Si
-52	-	-	1776.74	0	0	0	331	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	Si
-52	-	-	2276.74	0	0	0	331	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	Si
-52	-	-	1276.74	0	0	0	331	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	Si
-52	2	-	4000	0	-17	0	197	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	335.44463	Si
-52	-	-	3276.74	0	0	0	331	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	24638.97462	Si
-52	-	-	526.74	0	0	0	331	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	15204.07325	Si
-52	-	-	1526.74	0	0	0	331	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	Si
-52	-	-	776.74	0	0	0	331	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	44937.69712	Si
-52	-	-	3776.74	0	-6	0	313	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	967.16748	Si
-52	-	-	1026.74	0	0	0	331	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	48842.72942	Si
-52	-	-	2776.74	0	0	0	331	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	53407.21783	Si
-103	1	-	0	0	42	0	722	4712	5836	35618	1	SLU 3	138.90943	Si
-103	-	-	3526.74	0	0	0	357	4712	5836	35618	1	SLU 2	100	Si
-103	-	-	2276.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	Si
-103	-	-	3276.74	0	0	0	355	4712	5836	35618	1	SLU 2	100	Si
-103	-	-	1276.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	Si
-103	-	-	1526.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	Si
-103	-	-	2026.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	Si
-103	-	-	3776.74	0	-7	0	893	4712	5836	35618	1	SLU 3	867.1304	Si
-103	-	-	2776.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	Si
-103	-	-	1776.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	Si
-103	-	-	276.74	0	-2	0	919	4712	5836	35618	1	SLU 3	2674.89595	Si
-103	2	-	4000	0	-35	0	697	4712	5836	35618	1	SLU 3	165.41892	Si
-103	-	-	776.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	Si
-103	-	-	1026.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	Si
-103	-	-	2526.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	Si
-103	-	-	526.74	0	0	0	355	4712	5836	35618	1	SLU 2	100	Si
-103	1	-	0	0	16	0	399	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	366.41185	Si
-103	-	-	3526.74	0	0	0	470	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	22585.97184	Si
-103	-	-	2276.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	Si
-103	-	-	3276.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	Si
-103	-	-	1276.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	Si
-103	-	-	1526.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	Si

Quota	Filo	Indice	Xp	Yp	Tx	Ty	N	Vrd,4.1.14	VRsd,4.1.18	VRcd,4.1.19	Cotg	Comb.	Coeff.s.	Verifica
-103	-	-	2026.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-103	-	-	3776.74	0	-4	0	456	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	1363.51833	SI
-103	-	-	2776.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-103	-	-	1776.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-103	-	-	276.74	0	-1	0	474	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	7972.02037	SI
-103	2	-	4000	0	-12	0	378	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	480.00322	SI
-103	-	-	776.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-103	-	-	1026.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-103	-	-	2526.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-103	-	-	526.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	30193.98742	SI
-155	1	-	0	0	42	0	722	4712	5836	35618	1	SLU 3	138.90943	SI
-155	-	-	3526.74	0	0	0	357	4712	5836	35618	1	SLU 2	100	SI
-155	-	-	2276.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-155	-	-	3276.74	0	0	0	355	4712	5836	35618	1	SLU 2	100	SI
-155	-	-	1276.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-155	-	-	1526.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-155	-	-	2026.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-155	-	-	3776.74	0	-7	0	893	4712	5836	35618	1	SLU 3	867.1304	SI
-155	-	-	2776.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-155	-	-	1776.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-155	-	-	276.74	0	-2	0	919	4712	5836	35618	1	SLU 3	2674.89595	SI
-155	2	-	4000	0	-35	0	697	4712	5836	35618	1	SLU 3	165.41892	SI
-155	-	-	776.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-155	-	-	1026.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-155	-	-	2526.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-155	-	-	526.74	0	0	0	355	4712	5836	35618	1	SLU 2	100	SI
-155	1	-	0	0	16	0	399	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	366.41185	SI
-155	-	-	3526.74	0	0	0	470	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	22585.97184	SI
-155	-	-	2276.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-155	-	-	3276.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-155	-	-	1276.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-155	-	-	1526.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-155	-	-	2026.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-155	-	-	3776.74	0	-4	0	456	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	1363.51833	SI
-155	-	-	2776.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-155	-	-	1776.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-155	-	-	276.74	0	-1	0	474	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	7972.02037	SI
-155	2	-	4000	0	-12	0	378	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	480.00322	SI
-155	-	-	776.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-155	-	-	1026.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-155	-	-	2526.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-155	-	-	526.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	30193.98742	SI
-206	1	-	0	0	42	0	722	4712	5836	35618	1	SLU 3	138.90943	SI
-206	-	-	3526.74	0	0	0	357	4712	5836	35618	1	SLU 2	100	SI
-206	-	-	2276.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-206	-	-	3276.74	0	0	0	355	4712	5836	35618	1	SLU 2	100	SI
-206	-	-	1276.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-206	-	-	1526.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-206	-	-	2026.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-206	-	-	3776.74	0	-7	0	893	4712	5836	35618	1	SLU 3	867.1304	SI
-206	-	-	2776.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-206	-	-	1776.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-206	-	-	276.74	0	-2	0	919	4712	5836	35618	1	SLU 3	2674.89595	SI
-206	2	-	4000	0	-35	0	697	4712	5836	35618	1	SLU 3	165.41892	SI
-206	-	-	776.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-206	-	-	1026.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-206	-	-	2526.74	0	0	0	694	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-206	-	-	526.74	0	0	0	355	4712	5836	35618	1	SLU 2	100	SI
-206	1	-	0	0	16	0	399	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	366.41185	SI
-206	-	-	3526.74	0	0	0	470	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	22585.97184	SI
-206	-	-	2276.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-206	-	-	3276.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-206	-	-	1276.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-206	-	-	1526.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-206	-	-	2026.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-206	-	-	3776.74	0	-4	0	456	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	1363.51833	SI
-206	-	-	2776.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-206	-	-	1776.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-206	-	-	276.74	0	-1	0	474	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	7972.02037	SI
-206	2	-	4000	0	-12	0	378	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	480.00322	SI
-206	-	-	776.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-206	-	-	1026.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-206	-	-	2526.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-206	-	-	526.74	0	0	0	468	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	30193.98742	SI
-284	-	-	1526.74	0	0	0	463	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-284	-	-	2526.74	0	0	0	463	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-284	2	-	4000	0	-13	0	496	4712	5836	35618	1	SLU 3	434.84275	SI
-284	-	-	1276.74	0	0	0	463	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-284	-	-	3276.74	0	0	0	463	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-284	-	-	3526.74	0	0	0	288	4712	5836	35618	1	SLU 2	100	SI
-284	-	-	1026.74	0	0	0	463	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-284	-	-	1776.74	0	0	0	463	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-284	-	-	2026.74	0	0	0	463	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-284	-	-	526.74	0	0	0	463	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-284	-	-	276.74	0	0	0	288	4712	5836	35618	1	SLU 2	100	SI
-284	-	-	3776.74	0	-3	0	598	4712	5836	35618	1	SLU 3	2205.21408	SI
-284	-	-	2776.74	0	0	0	463	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-284	1	-	0	0	16	0	508	4712	5836	35618	1	SLU 3	365.78098	SI
-284	-	-	776.74	0	0	0	463	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-284	-	-	2276.74	0	0	0	463	4712	5836	35618	1	SLU 1	100	SI
-284	-	-	1526.74	0	0	0	346	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-284	-	-	2526.74	0	0	0	346	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-284	2	-	4000	0	-5	0	299	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	1260.29473	SI
-284	-	-	1276.74	0	0	0	346	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-284	-	-	3276.74	0	0	0	346	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-284	-	-	3526.74	0	0	0	347	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-284	-	-	1026.74	0	0	0	346	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-284	-	-	1776.74	0	0	0	346	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-284	-	-	2026.74	0	0	0	346	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-284	-	-	526.74	0	0	0	346	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	100	SI
-284	-	-	276.74	0	0	0	349	4712	5836	35618	1	SLV FO 1	24506.69809	SI

Quota	Filo	Indice	Xp	Yp	Tx	Ty	N	Vrd,4.1.14	VRsd,4.1.18	VRcd,4.1.19	Cotg	Comb.	Coeff.s.	Verifica
-490	1	-	0	0	0	0	228	4764	5932	36202	1	SLU 1	100	Si
-490	-	-	776.74	0	0	0	234	4764	5932	36202	1	SLU 1	100	Si
-490	-	-	3526.74	0	0	0	234	4764	5932	36202	1	SLU 1	100	Si
-490	-	-	1276.74	0	0	0	234	4764	5932	36202	1	SLU 1	100	Si
-490	-	-	2276.74	0	0	0	234	4764	5932	36202	1	SLU 1	100	Si
-490	-	-	2026.74	0	0	0	234	4764	5932	36202	1	SLU 1	100	Si
-490	-	-	1526.74	0	0	0	234	4764	5932	36202	1	SLU 1	100	Si
-490	-	-	2526.74	0	0	0	234	4764	5932	36202	1	SLU 1	100	Si
-490	-	-	1026.74	0	0	0	234	4764	5932	36202	1	SLU 1	100	Si
-490	-	-	276.74	0	0	0	235	4764	5932	36202	1	SLU 1	100	Si
-490	2	-	4000	0	0	0	227	4764	5932	36202	1	SLU 1	100	Si
-490	-	-	526.74	0	0	0	234	4764	5932	36202	1	SLU 1	100	Si
-490	-	-	1776.74	0	0	0	234	4764	5932	36202	1	SLU 1	100	Si
-490	-	-	3776.74	0	0	0	234	4764	5932	36202	1	SLU 1	100	Si
-490	-	-	2776.74	0	0	0	234	4764	5932	36202	1	SLU 1	100	Si
-490	-	-	3276.74	0	0	0	234	4764	5932	36202	1	SLU 1	100	Si
-490	1	-	0	0	0	0	221	4764	5932	36202	1	SLV FO 1	100	Si
-490	-	-	776.74	0	0	0	224	4764	5932	36202	1	SLV FO 1	100	Si
-490	-	-	3526.74	0	0	0	224	4764	5932	36202	1	SLV FO 1	100	Si
-490	-	-	1276.74	0	0	0	224	4764	5932	36202	1	SLV FO 1	100	Si
-490	-	-	2276.74	0	0	0	224	4764	5932	36202	1	SLV FO 1	100	Si
-490	-	-	2026.74	0	0	0	224	4764	5932	36202	1	SLV FO 1	100	Si
-490	-	-	1526.74	0	0	0	224	4764	5932	36202	1	SLV FO 1	100	Si
-490	-	-	2526.74	0	0	0	224	4764	5932	36202	1	SLV FO 1	100	Si
-490	-	-	1026.74	0	0	0	224	4764	5932	36202	1	SLV FO 1	100	Si
-490	-	-	276.74	0	0	0	224	4764	5932	36202	1	SLV FO 1	100	Si
-490	2	-	4000	0	0	0	220	4764	5932	36202	1	SLV FO 1	100	Si
-490	-	-	526.74	0	0	0	224	4764	5932	36202	1	SLV FO 1	100	Si
-490	-	-	1776.74	0	0	0	224	4764	5932	36202	1	SLV FO 1	100	Si
-490	-	-	3776.74	0	0	0	224	4764	5932	36202	1	SLV FO 1	100	Si
-490	-	-	2776.74	0	0	0	224	4764	5932	36202	1	SLV FO 1	100	Si
-490	-	-	3276.74	0	0	0	224	4764	5932	36202	1	SLV FO 1	100	Si

Verifica di capacità per la famiglia di combinazioni SLU

Verifica di capacità portante verticale riferita al palo singolo

Fattore di correlazione ψ scelto in base alla conoscenza del sito = 1.7

Peso del palo = 1570.8 * 1.3

Filo	Id.	Xp	Yp	y laterale	y punta	y globale	Por.l.	Por.p.	Def.vol.	Comb.	Cond.	N	Ed	Rd	Coeff.s.	Verifica
1	-	0	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLU 4	lungo	249	-1794	13701	7.64	Si
-	-	276.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLU 4	lungo	372	-1670	13701	8.2	Si
-	-	3526.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLU 4	lungo	366	-1676	13701	8.17	Si
-	-	2526.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLU 4	lungo	363	-1679	13701	8.16	Si
-	-	2026.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLU 4	lungo	363	-1679	13701	8.16	Si
-	-	1776.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLU 4	lungo	363	-1679	13701	8.16	Si
-	-	2276.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLU 4	lungo	363	-1679	13701	8.16	Si
-	-	1276.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLU 4	lungo	363	-1679	13701	8.16	Si
2	-	4000	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLU 4	lungo	209	-1833	13701	7.47	Si
-	-	3276.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLU 4	lungo	363	-1679	13701	8.16	Si
-	-	526.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLU 4	lungo	363	-1679	13701	8.16	Si
-	-	1526.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLU 4	lungo	363	-1679	13701	8.16	Si
-	-	776.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLU 4	lungo	363	-1679	13701	8.16	Si
-	-	3776.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLU 4	lungo	337	-1705	13701	8.04	Si
-	-	1026.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLU 4	lungo	363	-1679	13701	8.16	Si
-	-	2776.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLU 4	lungo	363	-1679	13701	8.16	Si

Verifica di capacità per la famiglia di combinazioni SLV fondazioni

Verifica di capacità portante verticale riferita al palo singolo

Fattore di correlazione ψ scelto in base alla conoscenza del sito = 1.7

Peso del palo = 1570.8 * 1

Filo	Id.	Xp	Yp	y laterale	y punta	y globale	Por.l.	Por.p.	Def.vol.	Comb.	Cond.	N	Ed	Rd	Coeff.s.	Verifica
1	-	0	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLV FO 1	lungo	227	-1344	13701	10.2	Si
-	-	276.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLV FO 1	lungo	340	-1231	13701	11.13	Si
-	-	3526.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLV FO 1	lungo	333	-1238	13701	11.07	Si
-	-	2526.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLV FO 1	lungo	331	-1240	13701	11.05	Si
-	-	2026.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLV FO 1	lungo	331	-1240	13701	11.05	Si
-	-	1776.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLV FO 1	lungo	331	-1240	13701	11.05	Si
-	-	2276.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLV FO 1	lungo	331	-1240	13701	11.05	Si
-	-	1276.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLV FO 1	lungo	331	-1240	13701	11.05	Si
2	-	4000	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLV FO 1	lungo	197	-1374	13701	9.97	Si
-	-	3276.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLV FO 1	lungo	331	-1240	13701	11.05	Si
-	-	526.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLV FO 1	lungo	331	-1240	13701	11.05	Si
-	-	1526.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLV FO 1	lungo	331	-1240	13701	11.05	Si
-	-	776.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLV FO 1	lungo	331	-1240	13701	11.05	Si
-	-	3776.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLV FO 1	lungo	313	-1258	13701	10.89	Si
-	-	1026.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLV FO 1	lungo	331	-1240	13701	11.05	Si
-	-	2776.74	0	1.15	1.35		5171.9	8529.3	0.0136	SLV FO 1	lungo	331	-1240	13701	11.05	Si