

CUP:E97B15000170005 PIANO DEGLI INTERVENTI
DELL'ACQUEDOTTO PUGLIESE S.p.A.
2016 - 2019

PROGETTO DEFINITIVO
ACQUEDOTTO DEL FORTORE, LOCONO ED OFANTO - OPERE DI
INTERCONNESSIONE - II LOTTO: CONDOTTA DALL'OPERA DI
DISCONNESSIONE DI CANOSA AL SERBATOIO DI FOGGIA

Il Responsabile del Procedimento
ing. Massimo Pellegrini

PROGETTAZIONE

Progettisti

ing. Rosario ESPOSITO (Responsabile del progetto)

ing. Tommaso Di LEBNA

ing. Michelangelo GUASTAMACCHIA

ing. M. Alessandro SALIOLA

geom. Giuseppe VALENTINO

ing. Roberto LAVOPA

ing. Antonio DISCIPIO

Collaborazione alla progettazione

geom. Pietro SIMONE

Il Responsabile Ingegneria di Progettazione

ing. Massimo PELLEGRINI



acquedotto pugliese
l'acqua, bene comune

Direzione Ingegneria

Il Direttore

ing. Andrea VOLPE

Elaborato

D.3.8

**Tabulato di calcolo: Pozzetto di innesto
dal Torrino 3 (Nodo di Foggia)**

Codice Intervento P1292

Codice SAP: 21/16650

Prot. N. 45215

Data 14/07/2020

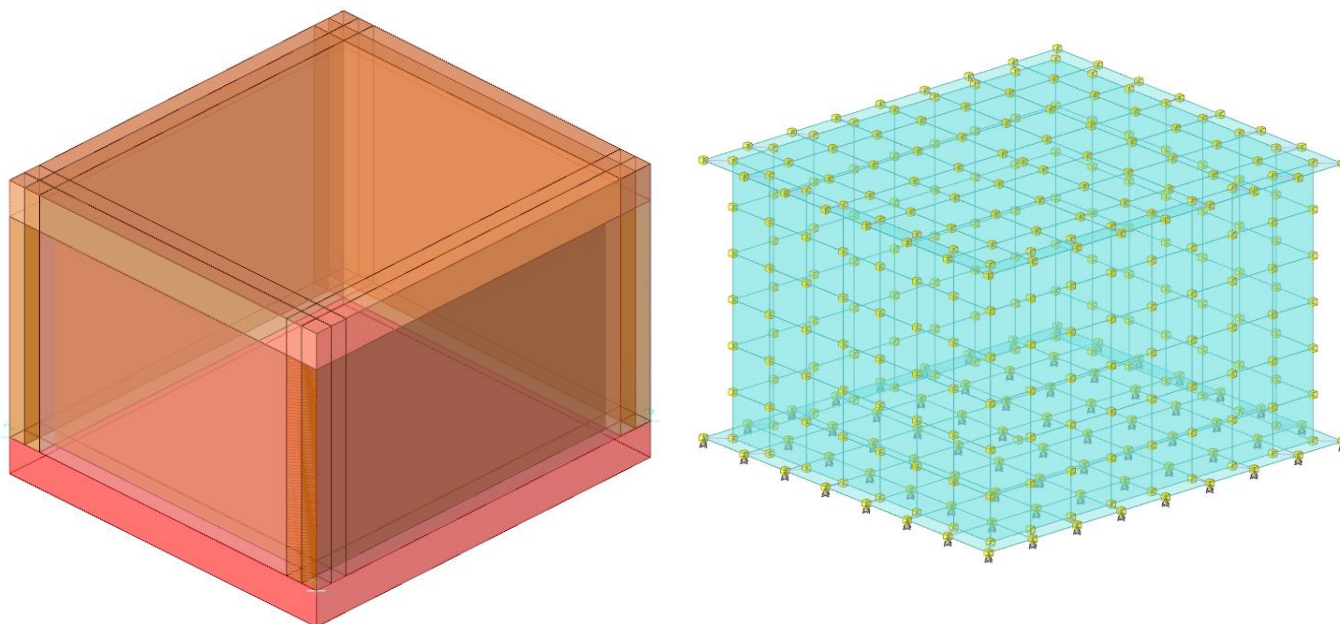
Scala: -

N. Rev.	Data	Descrizione	Disegnato	Controllato	Approvato
00	OTT. 2020	Emesso per Progetto definitivo	-	-	-

Sommar

Sommario	1
1 Materiali c.a.	3
2 Armature	3
3 Preferenze commessa	4
3.1 Preferenze di analisi	4
3.2 Torsione accidentale NTC 08/NTC 18	5
3.3 Preferenze di verifica	5
3.3.1 Normativa di verifica in uso	5
3.3.2 Normativa di verifica C.A.	5
3.3.3 Normativa di verifica legno	5
3.3.4 Normativa di verifica acciaio	5
3.4 Preferenze FEM	6
3.5 Moltiplicatori inerziali	6
3.6 Preferenze di analisi carichi superficiali	6
3.7 Preferenze del suolo	6
3.8 Preferenze progetto muratura	7
4 Azioni e carichi	7
4.1 Azione del vento	7
4.2 Azione della neve	7
Copertura ad una falda D.M. 17-01-18 §3.4.3.2	7
4.3 Condizioni elementari di carico	8
4.4 Combinazioni di carico	9
4.5 Definizioni di carichi superficiali	18
4.6 Definizioni di carichi potenziali	18
5 Quote	18
5.1 Livelli	18
5.2 Tronchi	18
6 Fili fissi	19
6.1 Fili fissi di piano	19
7 Piastre C.A.	19
7.1 Piastre C.A. di piano	19
8 Pareti C.A.	19
9 Accelerazioni spettrali	20
10 Sollecitazioni	28
10.1 Sollecitazioni gusci	28
10.1.1 Convenzioni di segno gusci	28
10.1.2 Sollecitazioni estreme gusci	30
10.1.3 Sollecitazioni estreme gusci non verticali	31
10.1.4 Sollecitazioni estreme gusci verticali	32
11 Pressioni sul terreno	34
11.1 Pressioni massime sul terreno	34
12 Spostamenti di interpiano estremi	35
13 Equilibrio globale forze	40
14 Risposta di spettro	41
15 Annotazioni solutore	42
16 Statistiche soluzione	42
17 Verifica effetti secondo ordine	42
18 Verifica deformabilità torsionale struttura	43
19 Tagli ai livelli	44
20 Risposta modale	49
21 Verifiche	50
21.1 Verifiche pareti C.A.	50
Parete Fondazione - Copertura - Lato corto	51
Caratteristiche dei materiali	51
Livelli significativi	51
Verifiche nei nodi	51
Sezioni rettangolari	51
Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2	51
Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2	52
Verifiche a taglio SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	52
Verifiche a taglio SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	52
Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1	52
Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2	52
Verifiche generali	52
Verifica del nucleo N1	52
Posizione delle sezioni di verifica	52
Sezioni lorde	52
Ritegni all'instabilità	52
Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1	53
Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1	53
Verifiche a taglio non dissipativa SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	53
Verifiche a taglio non dissipativa SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	53
Verifiche ad instabilità deviata SLU EN1992-1-1:2008 §5.8.8	53
Verifiche ad instabilità deviata SLD Resistenza EN1992-1-1:2008 §5.8.8	53
Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1	53
Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2	53
Verifiche SLE fessurazione	53
Parete Fondazione - Copertura - Lato lungo	53

Caratteristiche dei materiali.....	54
Livelli significativi.....	54
Verifiche nei nodi.....	54
Sezioni rettangolari.....	54
Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2.....	54
Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2.....	54
Verifiche a taglio SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5.....	55
Verifiche a taglio SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5.....	55
Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1.....	55
Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2.....	55
Verifiche generali.....	55
Verifica del nucleo N1.....	55
Posizione delle sezioni di verifica.....	55
Sezioni lorde.....	55
Ritegni all'instabilità.....	55
Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1.....	55
Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1.....	55
Verifiche a taglio non dissipativa SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5.....	55
Verifiche a taglio non dissipativa SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5.....	55
Verifiche ad instabilità deviata SLU EN1992-1-1:2008 §5.8.8.....	56
Verifiche ad instabilità deviata SLD Resistenza EN1992-1-1:2008 §5.8.8.....	56
Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1.....	56
Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2.....	56
Verifiche SLE fessurazione.....	56
21.2 Verifiche piastre C.A.....	56
Piastra a "Copertura".....	56
Caratteristiche dei materiali.....	57
Sistema di riferimento e direzioni di armatura.....	57
Verifiche nei nodi.....	57
Verifiche SLU flessione nei nodi.....	57
Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi.....	57
Verifiche SLU taglio nei nodi.....	57
Verifiche SLD Resistenza taglio nei nodi.....	57
Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi.....	58
Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi.....	58
Verifiche SLE fessurazione nei nodi.....	58
Platea a "Fondazione".....	58
Caratteristiche dei materiali.....	58
Sistema di riferimento e direzioni di armatura.....	58
Verifiche nei nodi.....	58
Verifiche SLU flessione nei nodi.....	58
Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi.....	59
Verifiche SLU taglio nei nodi.....	59
Verifiche SLD Resistenza taglio nei nodi.....	59
Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi.....	59
Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi.....	59
Verifiche SLE fessurazione nei nodi.....	59



Modello strutturale (solido e f.e.m.)

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]

v: 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	v	γ	α
c35/45	450	346255	Default (157388.57)	0.1	0.0025	0.00001

2 Armature

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

f_{yk}: resistenza caratteristica. [daN/cm²]

σ_{amm.}: 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]

v: 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.617 02/02/09 §C8A. Informazione impiegata solo in analisi D.M. 14-01-08 (N.T.C.) e D.M. 17-01-18 (N.T.C.).

Descrizione	f _{yk}	σ _{amm.}	Tipo	E	γ	v	α	Livello di conoscenza
B450C	4500	2550	Aderenza migliorata	2060000	0.00785	0.3	0.000012	Nuovo

3 Preferenze commessa

3.1 Preferenze di analisi

Metodo di analisi	D.M. 17-01-18 (N.T.C.)	
Tipo di costruzione	3 - Costruzioni con livelli di prestazioni elevati	
Vn	100	
Classe d'uso	IV	
Vr	200	
Tipo di analisi	Lineare dinamica	
Considera sisma Z	Solo se $Ag \geq 0.15$ g, conformemente a §3.2.3.1	
Località	Foggia, Masseria Santa Cecilia; Latitudine ED50 41,4273° (41° 25' 38''); Longitudine ED50 15,4683° (15° 28' 6''); Altitudine s.l.m. 124,82 m.	
Categoria del suolo	C - Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti	
Categoria topografica	T1 - Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media $i \leq 15^\circ$	
Ss orizzontale SLO	1.5	
Tb orizzontale SLO	0.182	[s]
Tc orizzontale SLO	0.545	[s]
Td orizzontale SLO	1.93	[s]
Ss orizzontale SLD	1.5	
Tb orizzontale SLD	0.193	[s]
Tc orizzontale SLD	0.58	[s]
Td orizzontale SLD	1.999	[s]
Ss orizzontale SLV	1.3689	
Tb orizzontale SLV	0.223	[s]
Tc orizzontale SLV	0.668	[s]
Td orizzontale SLV	2.44	[s]
Ss verticale	1	
Tb verticale	0.05	[s]
Tc verticale	0.15	[s]
Td verticale	1	[s]
St	1	
PVr SLO (%)	81	
Tr SLO	120.43	
Ag/g SLO	0.0825	
Fo SLO	2.57	
Tc* SLO	0.376	[s]
PVr SLD (%)	63	
Tr SLD	201	
Ag/g SLD	0.0998	
Fo SLD	2.576	
Tc* SLD	0.412	[s]
PVr SLV (%)	10	
Tr SLV	1898.24	
Ag/g SLV	0.21	
Fo SLV	2.627	
Tc* SLV	0.509	[s]
Smorzamento viscoso (%)	5	
Classe di duttilità	Non dissipativa	
Rotazione del sisma	0	[deg]
Quota dello '0' sismico	-283	[cm]
Regolarità in pianta	Si	
Regolarità in elevazione	Si	
Edificio C.A.	Si	
Edificio esistente	No	
Altezza costruzione	283	[cm]
C1	0.05	
T1,x	0.1091	[s]
T1,y	0.1091	[s]
T1,z	0.07908	[s]
λ SLO,x	1	
λ SLO,y	1	
λ SLD,x	1	
λ SLD,y	1	
λ SLV,x	1	
λ SLV,y	1	
λ z	1	
Numero modi	15	
Metodo di Ritz	applicato	
Limite spostamenti interpiano SLD	0.005	
Fattore di comportamento per sisma SLD X	1.5	
Fattore di comportamento per sisma SLD Y	1.5	
Fattore di comportamento per sisma SLD Z	1	
Fattore di comportamento per sisma SLV X	1.5	
Fattore di comportamento per sisma SLV Y	1.5	
Fattore di comportamento per sisma SLV Z	1	
Coefficiente di sicurezza per carico limite (fondazioni superficiali)	2.3	
Coefficiente di sicurezza per 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	

3.2 Torsione accidentale NTC 08/NTC 18

Quota: Livello o falda a cui si riferisce l'eccentricità.

Eccentricità X: Eccentricità X per sisma Y attribuita alla quota. [cm]

Eccentricità Y: Eccentricità Y per sisma X attribuita alla quota. [cm]

Quota	Eccentricità X	Eccentricità Y
Fondazione	23	21
Copertura	23	21

3.3 Preferenze di verifica

3.3.1 Normativa di verifica in uso

Norma di verifica	D.M. 17-01-18 (N.T.C.)
Cemento armato	Preferenze comuni di verifica C.A. D.M. 17-01-18 (N.T.C.)
Legno	Preferenze di verifica legno D.M. 17-01-18 (N.T.C.)
Acciaio	Preferenze di verifica acciaio D.M. 17-01-18 (N.T.C.)
Alluminio	Preferenze di verifica alluminio EC9
Pannelli in gessofibra	Preferenze di verifica pannelli gessofibra D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

3.3.2 Normativa di verifica C.A.

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	0.02	[cm]
Dimensione limite fessure w2 §4.1.2.2.4	0.03	[cm]
Dimensione limite fessure w3 §4.1.2.2.4	0.04	[cm]
Fattori parziali di sicurezza unitari per meccanismi duttili di strutture esistenti con fattore q	No	
Copriferro secondo EC2	Si	
acc elementi nuovi nelle combinazioni sismiche	0.85	
acc elementi esistenti	0.85	

3.3.3 Normativa di verifica legno

y combinazioni fondamentali massiccio	1.5
y combinazioni fondamentali lamellare	1.45
y combinazioni fondamentali uniioni	1.5
y combinazioni eccezionali	1
y combinazioni esercizio	1
Kmod durata istantaneo, classe 1	1.1
Kmod durata istantaneo, classe 2	1.1
Kmod durata istantaneo, classe 3	0.9
Kmod durata breve, classe 1	0.9
Kmod durata breve, classe 2	0.9
Kmod durata breve, classe 3	0.7
Kmod durata media, classe 1	0.8
Kmod durata media, classe 2	0.8
Kmod durata media, classe 3	0.65
Kmod durata lunga, classe 1	0.7
Kmod durata lunga, classe 2	0.7
Kmod durata lunga, classe 3	0.55
Kmod durata permanente, classe 1	0.6
Kmod durata permanente, classe 2	0.6
Kmod durata permanente, classe 3	0.5
Kdef classe 1	0.6
Kdef classe 2	0.8
Kdef classe 3	2

3.3.4 Normativa di verifica acciaio

ym0	1.05
ym1	1.05
ym2	1.25
Coefficiente riduttivo per effetto vettoriale	0.7
Calcolo coefficienti C1, C2, C3 per Mcr	automatico
Coefficienti α , β per flessione deviata	unitari
Verifica semplificata conservativa	si
L/e0 iniziale per profili accoppiati compressi	500
Metodo semplificato formula (4.2.82)	si
Escludi 6.2.6.7 e 6.2.6.8 in 7.5.4.3 e 7.5.4.5	si
Applica Nota 1 del prospetto 6.2	si
Riduzione fy per tubi tondi di classe 4	no
Effettua la verifica secondo 6.2.8 con irrigidimenti superiori (piastra di base)	si
Limite spostamento relativo interpiano e monopiano colonne	0.00333
Limite spostamento relativo complessivo multipiano colonne	0.002
Considera taglio resistente estremità sagomati	no
Fattori parziali di sicurezza unitari per meccanismi duttili di strutture esistenti con fattore q	no

3.4 Preferenze FEM

Dimensione massima ottimale mesh pareti (default)	50	[cm]
Dimensione massima ottimale mesh piastre (default)	50	[cm]
Tipo di mesh dei gusci (default)	Quadrilateri o triangoli	
Tipo di mesh imposta ai gusci	Specifico dell'elemento	
Metodo P-Delta	non utilizzato	
Analisi buckling	non utilizzata	
Rapporto spessore flessionale/membranale gusci muratura verticali	0.2	
Spessori membranale e flessionale pareti XLAM da sole tavole verticali	No	
Moltiplicatore rigidità connettori pannelli pareti legno a diaframma	1	
Tolleranza di parallelismo	4.99	[deg]
Tolleranza di unicità punti	10	[cm]
Tolleranza generazione nodi di aste	1	[cm]
Tolleranza di parallelismo in suddivisione aste	4.99	[deg]
Tolleranza generazione nodi di gusci	4	[deg]
Tolleranza eccentricità carichi concentrati	100	[cm]
Considera deformabilità a taglio negli elementi guscio	No	
Modello elastico pareti in muratura	Gusci	
Concentra masse pareti nei vertici	No	
Segno risultati analisi spettrale	Analisi statica	
Memoria utilizzabile dal solutore	8000000	
Metodo di risoluzione della matrice	Intel MKL PARDISO	
Scrivi commenti nel file di input	No	
Scrivi file di output in formato testo	No	
Solidi colle e corpi ruvidi (default)	Solidi reali	
Moltiplicatore rigidità molla torsionale applicata ad aste di fondazione	1	
Modello trave su suolo alla Winkler nel caso di modellazione lineare	Equilibrio elastico	

3.5 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

3.6 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]

3.7 Preferenze del suolo

Fondazioni non modellate e struttura bloccata alla base	no	
Fondazioni bloccate orizzontalmente	no	
Considera peso sismico delle fondazioni	si	
Fondazioni superficiali e profonde su suolo elastoplastico	no	
Coefficiente di sottofondo verticale per fondazioni superficiali (default)	3	[daN/cm ³]
Rapporto di coefficiente sottofondo orizzontale/verticale	0.5	
Pressione verticale limite sul terreno per abbassamento (default)	10	[daN/cm ²]
Pressione verticale limite sul terreno per innalzamento (default)	0.001	[daN/cm ²]
Metodo di calcolo della K verticale	Vesic	
Metodo di calcolo della portanza e della pressione limite	Hansen	
Terreno laterale di riporto da piano posa fondazioni (default)	Terreno di riporto	
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/cm ³]
Pressione limite punta palo (default)	10	[daN/cm ²]
Pressione per verifica schiacciamento fondazioni superficiali	10	[daN/cm ²]
Calcola cedimenti fondazioni superficiali	si	
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	0.28	
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	
Considera inclinazione spinta del terreno contro pareti	si	
Esegui verifica a liquefazione	no	
Metodo di verifica liquefazione	Seed-Idriss (1982)	
Coeff. di sicurezza minimo a liquefazione	1.3	
Magnitudo scaling factor per liquefazione	1	

3.8 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	
N = 0 per verifica fessurazione diagonale elementi esistenti in D.M. 17-01-2018	No	
Resistenza a pressoflessione FRCM	Secondo CNR-DT 215	
Considera rinforzi FRP/FRCM anche per combinazioni non sismiche	No	

4 Azioni e carichi

4.1 Azione del vento

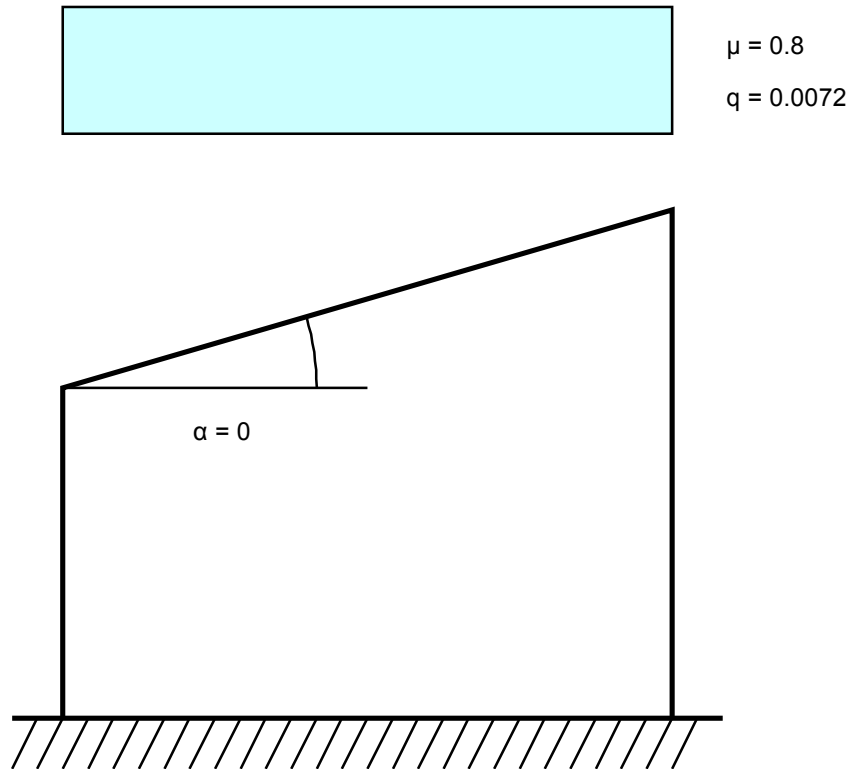
Zona	Zona 3	
Rugosità	Aree urbane in cui almeno il 15% della superficie sia coperto da edifici la cui altezza media superi i 15m	
Categoria esposizione	V	
Vb	2700	[cm/s]
Tr	50	[cm/s]
Ct	1	[cm/s]
qr	0.00456	[daN/cm ²]

4.2 Azione della neve

Zona	Zona II	
Classe topografica	Aree pianeggianti non ostruite esposte su tutti i lati, senza costruzioni o alberi più alti	
Ce	0.9	
Ct	1	
Tr	50	
qsk	0.01	[daN/cm ²]

Copertura ad una falda D.M. 17-01-18 §3.4.3.2

α	0	[deg]
μ	0.8	
q	0.0072	[daN/cm ²]



4.3 Condizioni elementari di carico

Descrizione: nome assegnato alla condizione elementare.

Nome breve: nome breve assegnato alla condizione elementare.

Durata: descrive la durata della condizione (necessario per strutture in legno).

ψ_0 : coefficiente moltiplicatore ψ_0 . Il valore è adimensionale.

ψ_1 : coefficiente moltiplicatore ψ_1 . Il valore è adimensionale.

ψ_2 : coefficiente moltiplicatore ψ_2 . Il valore è adimensionale.

Con segno: descrive se la condizione elementare ha la possibilità di variare di segno.

Descrizione	Nome breve	Durata	ψ_0	ψ_1	ψ_2	Con segno
Pesi strutturali	Pesi	Permanente				
Permanenti portati	Port.	Permanente				
Variabile E - Sovraccarichi fondo	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Media	1	0.9	0.8	
Neve	Neve	Media	0.5	0.2	0	
Variabile H - Coperture	Variabile H - Coperture	Media	0	0	0	
Carico statico terreno	Carico statico terreno	Media	1	1	1	
Carico sismico terreno	Carico sismico terreno	Media	0	0	0	
AT	AT	Media	0.6	0.5	0	No
Sisma X SLV	X SLV					
Sisma Y SLV	Y SLV					
Sisma Z SLV	Z SLV					
Eccentricità Y per sisma X SLV	EY SLV					
Eccentricità X per sisma Y SLV	EX SLV					
Sisma X SLD	X SLD					
Sisma Y SLD	Y SLD					
Sisma Z SLD	Z SLD					
Eccentricità Y per sisma X SLD	EY SLD					
Eccentricità X per sisma Y SLD	EX SLD					
Sisma X SLO	X SLO					
Sisma Y SLO	Y SLO					
Sisma Z SLO	Z SLO					
Eccentricità Y per sisma X SLO	EY SLO					
Eccentricità X per sisma Y SLO	EX SLO					
Terreno sisma X SLV	Tr x SLV					
Terreno sisma Y SLV	Tr y SLV					
Terreno sisma Z SLV	Tr z SLV					
Terreno sisma X SLD	Tr x SLD					
Terreno sisma Y SLD	Tr y SLD					
Terreno sisma Z SLD	Tr z SLD					
Terreno sisma X SLO	Tr x SLO					
Terreno sisma Y SLO	Tr y SLO					
Terreno sisma Z SLO	Tr z SLO					
Rig. Ux	R Ux					
Rig. Uy	R Uy					
Rig. Rz	R Rz					

4.4 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

Variabile E - Sovraccarichi fondo: Variabile E - Sovraccarichi fondo

Neve: Neve

Variabile H - Coperture: Variabile H - Coperture

Carico statico terreno: Carico statico terreno

Carico sismico terreno: Carico sismico terreno

ΔT: ΔT

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

Tr x SLO: Terreno sisma X SLO

Tr y SLO: Terreno sisma Y SLO

Tr z SLO: Terreno sisma Z SLO

X SLD: Sisma X SLD

Y SLD: Sisma Y SLD

Z SLD: Sisma Z SLD

EY SLD: Eccentricità Y per sisma X SLD

EX SLD: Eccentricità X per sisma Y SLD

Tr x SLD: Terreno sisma X SLD

Tr y SLD: Terreno sisma Y SLD

Tr z SLD: Terreno sisma Z SLD

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

Tr x SLV: Terreno sisma X SLV

Tr y SLV: Terreno sisma Y SLV

Tr z SLV: Terreno sisma Z 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.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	ΔT
1	SLU 1	1	0	0	0	0	0	0	0
2	SLU 2	1	0	0	0	0	0	0	0
3	SLU 3	1	0	0	0	0	1.5	0	0
4	SLU 4	1	0	0	0	0	1.5	0	0
5	SLU 5	1	0	0	0	1.5	0	0	0
6	SLU 6	1	0	0	0	1.5	1.5	0	0
7	SLU 7	1	0	0	0.75	0	0	0	0
8	SLU 8	1	0	0	0.75	0	1.5	0	0
9	SLU 9	1	0	0	0.75	0	1.5	0	0
10	SLU 10	1	0	0	0.75	1.5	0	0	0
11	SLU 11	1	0	0	0.75	1.5	1.5	0	0
12	SLU 12	1	0	0	1.5	0	0	0	0
13	SLU 13	1	0	0	1.5	0	1.5	0	0
14	SLU 14	1	0	1.5	0	0	0	0	0
15	SLU 15	1	0	1.5	0	0	1.5	0	0
16	SLU 16	1	0	1.5	0	0	1.5	0	0
17	SLU 17	1	0	1.5	0	1.5	0	0	0
18	SLU 18	1	0	1.5	0	1.5	1.5	0	0
19	SLU 19	1	0	1.5	0.75	0	0	0	0
20	SLU 20	1	0	1.5	0.75	0	1.5	0	0
21	SLU 21	1	0	1.5	0.75	0	1.5	0	0
22	SLU 22	1	0	1.5	0.75	1.5	0	0	0
23	SLU 23	1	0	1.5	0.75	1.5	1.5	0	0
24	SLU 24	1	0	1.5	1.5	0	0	0	0
25	SLU 25	1	0	1.5	1.5	0	1.5	0	0
26	SLU 26	1	0	1.5	0	0	0	0	0

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	ΔT
27	SLU 27	1	0	1.5	0.75	0	0	0	0
28	SLU 28	1	1.5	0	0	0	0	0	0
29	SLU 29	1	1.5	0	0	0	0	0	0
30	SLU 30	1	1.5	0	0	0	1.5	0	0
31	SLU 31	1	1.5	0	0	0	1.5	0	0
32	SLU 32	1	1.5	0	0	1.5	0	0	0
33	SLU 33	1	1.5	0	0	1.5	1.5	0	0
34	SLU 34	1	1.5	0	0.75	0	0	0	0
35	SLU 35	1	1.5	0	0.75	0	1.5	0	0
36	SLU 36	1	1.5	0	0.75	0	1.5	0	0
37	SLU 37	1	1.5	0	0.75	1.5	0	0	0
38	SLU 38	1	1.5	0	0.75	1.5	1.5	0	0
39	SLU 39	1	1.5	0	1.5	0	0	0	0
40	SLU 40	1	1.5	0	1.5	0	1.5	0	0
41	SLU 41	1	1.5	1.5	0	0	0	0	0
42	SLU 42	1	1.5	1.5	0	0	1.5	0	0
43	SLU 43	1	1.5	1.5	0	0	1.5	0	0
44	SLU 44	1	1.5	1.5	0	1.5	0	0	0
45	SLU 45	1	1.5	1.5	0	1.5	1.5	0	0
46	SLU 46	1	1.5	1.5	0.75	0	0	0	0
47	SLU 47	1	1.5	1.5	0.75	0	1.5	0	0
48	SLU 48	1	1.5	1.5	0.75	0	1.5	0	0
49	SLU 49	1	1.5	1.5	0.75	1.5	0	0	0
50	SLU 50	1	1.5	1.5	0.75	1.5	1.5	0	0
51	SLU 51	1	1.5	1.5	1.5	0	0	0	0
52	SLU 52	1	1.5	1.5	1.5	0	1.5	0	0
53	SLU 53	1	1.5	1.5	0	0	0	0	0
54	SLU 54	1	1.5	1.5	0.75	0	0	0	0
55	SLU 55	1.3	0	0	0	0	0	0	0
56	SLU 56	1.3	0	0	0	0	0	0	0
57	SLU 57	1.3	0	0	0	0	1.5	0	0
58	SLU 58	1.3	0	0	0	0	1.5	0	0
59	SLU 59	1.3	0	0	0	1.5	0	0	0
60	SLU 60	1.3	0	0	0	1.5	1.5	0	0
61	SLU 61	1.3	0	0	0.75	0	0	0	0
62	SLU 62	1.3	0	0	0.75	0	1.5	0	0
63	SLU 63	1.3	0	0	0.75	0	1.5	0	0
64	SLU 64	1.3	0	0	0.75	1.5	0	0	0
65	SLU 65	1.3	0	0	0.75	1.5	1.5	0	0
66	SLU 66	1.3	0	0	1.5	0	0	0	0
67	SLU 67	1.3	0	0	1.5	0	1.5	0	0
68	SLU 68	1.3	0	1.5	0	0	0	0	0
69	SLU 69	1.3	0	1.5	0	0	1.5	0	0
70	SLU 70	1.3	0	1.5	0	0	1.5	0	0
71	SLU 71	1.3	0	1.5	0	1.5	0	0	0
72	SLU 72	1.3	0	1.5	0	1.5	1.5	0	0
73	SLU 73	1.3	0	1.5	0.75	0	0	0	0
74	SLU 74	1.3	0	1.5	0.75	0	1.5	0	0
75	SLU 75	1.3	0	1.5	0.75	0	1.5	0	0
76	SLU 76	1.3	0	1.5	0.75	1.5	0	0	0
77	SLU 77	1.3	0	1.5	0.75	1.5	1.5	0	0
78	SLU 78	1.3	0	1.5	1.5	0	0	0	0
79	SLU 79	1.3	0	1.5	1.5	0	1.5	0	0
80	SLU 80	1.3	0	1.5	0	0	0	0	0
81	SLU 81	1.3	0	1.5	0.75	0	0	0	0
82	SLU 82	1.3	1.5	0	0	0	0	0	0
83	SLU 83	1.3	1.5	0	0	0	0	0	0
84	SLU 84	1.3	1.5	0	0	0	1.5	0	0
85	SLU 85	1.3	1.5	0	0	0	1.5	0	0
86	SLU 86	1.3	1.5	0	0	1.5	0	0	0
87	SLU 87	1.3	1.5	0	0	1.5	1.5	0	0
88	SLU 88	1.3	1.5	0	0.75	0	0	0	0
89	SLU 89	1.3	1.5	0	0.75	0	1.5	0	0
90	SLU 90	1.3	1.5	0	0.75	0	1.5	0	0
91	SLU 91	1.3	1.5	0	0.75	1.5	0	0	0
92	SLU 92	1.3	1.5	0	0.75	1.5	1.5	0	0
93	SLU 93	1.3	1.5	0	1.5	0	0	0	0
94	SLU 94	1.3	1.5	0	1.5	0	1.5	0	0
95	SLU 95	1.3	1.5	1.5	0	0	0	0	0
96	SLU 96	1.3	1.5	1.5	0	0	1.5	0	0
97	SLU 97	1.3	1.5	1.5	0	0	1.5	0	0
98	SLU 98	1.3	1.5	1.5	0	1.5	0	0	0
99	SLU 99	1.3	1.5	1.5	0	1.5	1.5	0	0
100	SLU 100	1.3	1.5	1.5	0.75	0	0	0	0
101	SLU 101	1.3	1.5	1.5	0.75	0	1.5	0	0
102	SLU 102	1.3	1.5	1.5	0.75	0	1.5	0	0
103	SLU 103	1.3	1.5	1.5	0.75	1.5	0	0	0
104	SLU 104	1.3	1.5	1.5	0.75	1.5	1.5	0	0
105	SLU 105	1.3	1.5	1.5	1.5	0	0	0	0
106	SLU 106	1.3	1.5	1.5	1.5	0	1.5	0	0
107	SLU 107	1.3	1.5	1.5	0	0	0	0	0
108	SLU 108	1.3	1.5	1.5	0.75	0	0	0	0

Famiglia SLE rara

Il nome compatto della famiglia è SLE RA.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	ΔT
1	SLE RA 1	1	0	0	0	0	0	0	0
2	SLE RA 2	1	0	0	0	0	0	0	0
3	SLE RA 3	1	0	0	0	0	1	0	0
4	SLE RA 4	1	0	0	0	0	1	0	0
5	SLE RA 5	1	0	0	0	1	0	0	0
6	SLE RA 6	1	0	0	0	1	1	0	0
7	SLE RA 7	1	0	0	0.5	0	0	0	0
8	SLE RA 8	1	0	0	0.5	0	1	0	0
9	SLE RA 9	1	0	0	0.5	0	1	0	0

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	ΔT
10	SLE RA 10	1	0	0	0.5	1	0	0	0
11	SLE RA 11	1	0	0	0.5	1	1	0	0
12	SLE RA 12	1	0	0	1	0	0	0	0
13	SLE RA 13	1	0	0	1	0	1	0	0
14	SLE RA 14	1	0	1	0	0	0	0	0
15	SLE RA 15	1	0	1	0	0	1	0	0
16	SLE RA 16	1	0	1	0	0	1	0	0
17	SLE RA 17	1	0	1	0	1	0	0	0
18	SLE RA 18	1	0	1	0	1	1	0	0
19	SLE RA 19	1	0	1	0.5	0	0	0	0
20	SLE RA 20	1	0	1	0.5	0	1	0	0
21	SLE RA 21	1	0	1	0.5	0	1	0	0
22	SLE RA 22	1	0	1	0.5	1	0	0	0
23	SLE RA 23	1	0	1	0.5	1	1	0	0
24	SLE RA 24	1	0	1	1	0	0	0	0
25	SLE RA 25	1	0	1	1	0	1	0	0
26	SLE RA 26	1	0	1	0	0	0	0	0
27	SLE RA 27	1	0	1	0.5	0	0	0	0
28	SLE RA 28	1	1	0	0	0	0	0	0
29	SLE RA 29	1	1	0	0	0	0	0	0
30	SLE RA 30	1	1	0	0	0	1	0	0
31	SLE RA 31	1	1	0	0	0	1	0	0
32	SLE RA 32	1	1	0	0	1	0	0	0
33	SLE RA 33	1	1	0	0	1	1	0	0
34	SLE RA 34	1	1	0	0.5	0	0	0	0
35	SLE RA 35	1	1	0	0.5	0	1	0	0
36	SLE RA 36	1	1	0	0.5	0	1	0	0
37	SLE RA 37	1	1	0	0.5	1	0	0	0
38	SLE RA 38	1	1	0	0.5	1	1	0	0
39	SLE RA 39	1	1	0	1	0	0	0	0
40	SLE RA 40	1	1	0	1	0	1	0	0
41	SLE RA 41	1	1	1	0	0	0	0	0
42	SLE RA 42	1	1	1	0	0	1	0	0
43	SLE RA 43	1	1	1	0	0	1	0	0
44	SLE RA 44	1	1	1	0	1	0	0	0
45	SLE RA 45	1	1	1	0	1	1	0	0
46	SLE RA 46	1	1	1	0.5	0	0	0	0
47	SLE RA 47	1	1	1	0.5	0	1	0	0
48	SLE RA 48	1	1	1	0.5	0	1	0	0
49	SLE RA 49	1	1	1	0.5	1	0	0	0
50	SLE RA 50	1	1	1	0.5	1	1	0	0
51	SLE RA 51	1	1	1	1	0	0	0	0
52	SLE RA 52	1	1	1	1	0	1	0	0
53	SLE RA 53	1	1	1	0	0	0	0	0
54	SLE RA 54	1	1	1	0.5	0	0	0	0

Famiglia SLE frequente

Il nome compatto della famiglia è SLE FR.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	ΔT
1	SLE FR 1	1	0	0	0	0	0	0	0
2	SLE FR 2	1	0	0	0	0	1	0	0
3	SLE FR 3	1	0	0	0.2	0	0	0	0
4	SLE FR 4	1	0	0.8	0	0	1	0	0
5	SLE FR 5	1	0	0.8	0.2	0	0	0	0
6	SLE FR 6	1	0	0.9	0	0	0	0	0
7	SLE FR 7	1	1	0	0	0	0	0	0
8	SLE FR 8	1	1	0	0	0	1	0	0
9	SLE FR 9	1	1	0	0.2	0	0	0	0
10	SLE FR 10	1	1	0.8	0	0	1	0	0
11	SLE FR 11	1	1	0.8	0.2	0	0	0	0
12	SLE FR 12	1	1	0.9	0	0	0	0	0

Famiglia SLE quasi permanente

Il nome compatto della famiglia è SLE QP.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	ΔT
1	SLE QP 1	1	0	0	0	0	0	0	0
2	SLE QP 2	1	0	0	0	0	1	0	0
3	SLE QP 3	1	0	0.8	0	0	0	0	0
4	SLE QP 4	1	0	0.8	0	0	1	0	0
5	SLE QP 5	1	1	0	0	0	0	0	0
6	SLE QP 6	1	1	0	0	0	1	0	0
7	SLE QP 7	1	1	0.8	0	0	0	0	0
8	SLE QP 8	1	1	0.8	0	0	1	0	0

Famiglia SLU eccezionale

Il nome compatto della famiglia è SLU EX.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	ΔT

Famiglia SLO

Il nome compatto della famiglia è SLO.

Poiché il numero di condizioni elementari previste per le combinazioni di questa famiglia è cospicuo, la tabella verrà spezzata in più parti.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	ΔT
1	SLO 1	1	1	0.8	0	0	0	1	0
2	SLO 2	1	1	0.8	0	0	0	1	0
3	SLO 3	1	1	0.8	0	0	0	1	0
4	SLO 4	1	1	0.8	0	0	0	1	0
5	SLO 5	1	1	0.8	0	0	0	1	0

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variable E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variable H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	ΔT
6	SLO 6	1	1	0.8	0	0	1	1	0
7	SLO 7	1	1	0.8	0	0	1	1	0
8	SLO 8	1	1	0.8	0	0	1	1	0
9	SLO 9	1	1	0.8	0	0	1	1	0
10	SLO 10	1	1	0.8	0	0	1	1	0
11	SLO 11	1	1	0.8	0	0	1	1	0
12	SLO 12	1	1	0.8	0	0	1	1	0
13	SLO 13	1	1	0.8	0	0	1	1	0
14	SLO 14	1	1	0.8	0	0	1	1	0
15	SLO 15	1	1	0.8	0	0	1	1	0
16	SLO 16	1	1	0.8	0	0	1	1	0
17	SLO 17	1	1	0.8	0	0	1	1	0
18	SLO 18	1	1	0.8	0	0	1	1	0
19	SLO 19	1	1	0.8	0	0	1	1	0
20	SLO 20	1	1	0.8	0	0	1	1	0
21	SLO 21	1	1	0.8	0	0	1	1	0
22	SLO 22	1	1	0.8	0	0	1	1	0
23	SLO 23	1	1	0.8	0	0	1	1	0
24	SLO 24	1	1	0.8	0	0	1	1	0
25	SLO 25	1	1	0.8	0	0	1	1	0
26	SLO 26	1	1	0.8	0	0	1	1	0
27	SLO 27	1	1	0.8	0	0	1	1	0
28	SLO 28	1	1	0.8	0	0	1	1	0
29	SLO 29	1	1	0.8	0	0	1	1	0
30	SLO 30	1	1	0.8	0	0	1	1	0
31	SLO 31	1	1	0.8	0	0	1	1	0
32	SLO 32	1	1	0.8	0	0	1	1	0
33	SLO 33	1	1	0.8	0	0	1	1	0
34	SLO 34	1	1	0.8	0	0	1	1	0
35	SLO 35	1	1	0.8	0	0	1	1	0
36	SLO 36	1	1	0.8	0	0	1	1	0
37	SLO 37	1	1	0.8	0	0	1	1	0
38	SLO 38	1	1	0.8	0	0	1	1	0
39	SLO 39	1	1	0.8	0	0	1	1	0
40	SLO 40	1	1	0.8	0	0	1	1	0
41	SLO 41	1	1	0.8	0	0	1	1	0
42	SLO 42	1	1	0.8	0	0	1	1	0
43	SLO 43	1	1	0.8	0	0	1	1	0
44	SLO 44	1	1	0.8	0	0	1	1	0
45	SLO 45	1	1	0.8	0	0	1	1	0
46	SLO 46	1	1	0.8	0	0	1	1	0
47	SLO 47	1	1	0.8	0	0	1	1	0
48	SLO 48	1	1	0.8	0	0	1	1	0
49	SLO 49	1	1	0.8	0	0	1	1	0
50	SLO 50	1	1	0.8	0	0	1	1	0
51	SLO 51	1	1	0.8	0	0	1	1	0
52	SLO 52	1	1	0.8	0	0	1	1	0
53	SLO 53	1	1	0.8	0	0	1	1	0
54	SLO 54	1	1	0.8	0	0	1	1	0
55	SLO 55	1	1	0.8	0	0	1	1	0
56	SLO 56	1	1	0.8	0	0	1	1	0
57	SLO 57	1	1	0.8	0	0	1	1	0
58	SLO 58	1	1	0.8	0	0	1	1	0
59	SLO 59	1	1	0.8	0	0	1	1	0
60	SLO 60	1	1	0.8	0	0	1	1	0
61	SLO 61	1	1	0.8	0	0	1	1	0
62	SLO 62	1	1	0.8	0	0	1	1	0
63	SLO 63	1	1	0.8	0	0	1	1	0
64	SLO 64	1	1	0.8	0	0	1	1	0
65	SLO 65	1	1	0.8	0	0	1	1	0
66	SLO 66	1	1	0.8	0	0	1	1	0
67	SLO 67	1	1	0.8	0	0	1	1	0
68	SLO 68	1	1	0.8	0	0	1	1	0
69	SLO 69	1	1	0.8	0	0	1	1	0
70	SLO 70	1	1	0.8	0	0	1	1	0
71	SLO 71	1	1	0.8	0	0	1	1	0
72	SLO 72	1	1	0.8	0	0	1	1	0
73	SLO 73	1	1	0.8	0	0	1	1	0
74	SLO 74	1	1	0.8	0	0	1	1	0
75	SLO 75	1	1	0.8	0	0	1	1	0
76	SLO 76	1	1	0.8	0	0	1	1	0
77	SLO 77	1	1	0.8	0	0	1	1	0
78	SLO 78	1	1	0.8	0	0	1	1	0
79	SLO 79	1	1	0.8	0	0	1	1	0
80	SLO 80	1	1	0.8	0	0	1	1	0
81	SLO 81	1	1	0.8	0	0	1	1	0
82	SLO 82	1	1	0.8	0	0	1	1	0
83	SLO 83	1	1	0.8	0	0	1	1	0
84	SLO 84	1	1	0.8	0	0	1	1	0
85	SLO 85	1	1	0.8	0	0	1	1	0
86	SLO 86	1	1	0.8	0	0	1	1	0
87	SLO 87	1	1	0.8	0	0	1	1	0
88	SLO 88	1	1	0.8	0	0	1	1	0
89	SLO 89	1	1	0.8	0	0	1	1	0
90	SLO 90	1	1	0.8	0	0	1	1	0
91	SLO 91	1	1	0.8	0	0	1	1	0
92	SLO 92	1	1	0.8	0	0	1	1	0
93	SLO 93	1	1	0.8	0	0	1	1	0
94	SLO 94	1	1	0.8	0	0	1	1	0
95	SLO 95	1	1	0.8	0	0	1	1	0
96	SLO 96	1	1	0.8	0	0	1	1	0

Nome	Nome breve	X SLO	Y SLO	Z SLO	EY SLO	EX SLO	Tr x SLO	Tr y SLO	Tr z SLO
1	SLO 1	-1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	-0.3	-0.3
2	SLO 2	-1	-0.3	-0.3	-1	0.3	-1	-0.3	-0.3
3	SLO 3	-1	-0.3	-0.3	1	-0.3	-1	-0.3	-0.3
4	SLO 4	-1	-0.3	-0.3	1	0.3	-1	-0.3	-0.3

D.3.8 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di innesto dal Torrino 3 (Nodo di Foggia)

Nome	Nome breve	X SLO	Y SLO	Z SLO	EY SLO	EX SLO	Tr x SLO	Tr y SLO	Tr z SLO
5	SLO 5	-1	-0.3	0.3	-1	-0.3	-1	-0.3	0.3
6	SLO 6	-1	-0.3	0.3	-1	0.3	-1	-0.3	0.3
7	SLO 7	-1	-0.3	0.3	1	-0.3	-1	-0.3	0.3
8	SLO 8	-1	-0.3	0.3	1	0.3	-1	-0.3	0.3
9	SLO 9	-1	0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	0.3	-0.3
10	SLO 10	-1	0.3	-0.3	-1	0.3	-1	0.3	-0.3
11	SLO 11	-1	0.3	-0.3	1	-0.3	-1	0.3	-0.3
12	SLO 12	-1	0.3	-0.3	1	0.3	-1	0.3	-0.3
13	SLO 13	-1	0.3	0.3	-1	-0.3	-1	0.3	0.3
14	SLO 14	-1	0.3	0.3	-1	0.3	-1	0.3	0.3
15	SLO 15	-1	0.3	0.3	1	-0.3	-1	0.3	0.3
16	SLO 16	-1	0.3	0.3	1	0.3	-1	0.3	0.3
17	SLO 17	-0.3	-1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	-0.3
18	SLO 18	-0.3	-1	-0.3	-0.3	1	-0.3	-1	-0.3
19	SLO 19	-0.3	-1	-0.3	0.3	-1	-0.3	-1	-0.3
20	SLO 20	-0.3	-1	-0.3	0.3	1	-0.3	-1	-0.3
21	SLO 21	-0.3	-1	0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	0.3
22	SLO 22	-0.3	-1	0.3	-0.3	1	-0.3	-1	0.3
23	SLO 23	-0.3	-1	0.3	0.3	-1	-0.3	-1	0.3
24	SLO 24	-0.3	-1	0.3	0.3	1	-0.3	-1	0.3
25	SLO 25	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-0.3	-0.3	-0.3	-1
26	SLO 26	-0.3	-0.3	-1	-0.3	0.3	-0.3	-0.3	-1
27	SLO 27	-0.3	-0.3	-1	0.3	-0.3	-0.3	-0.3	-1
28	SLO 28	-0.3	-0.3	-1	0.3	0.3	-0.3	-0.3	-1
29	SLO 29	-0.3	-0.3	1	-0.3	-0.3	-0.3	-0.3	1
30	SLO 30	-0.3	-0.3	1	-0.3	0.3	-0.3	-0.3	1
31	SLO 31	-0.3	-0.3	1	0.3	-0.3	-0.3	-0.3	1
32	SLO 32	-0.3	-0.3	1	0.3	0.3	-0.3	-0.3	1
33	SLO 33	-0.3	0.3	-1	-0.3	-0.3	-0.3	0.3	-1
34	SLO 34	-0.3	0.3	-1	-0.3	0.3	-0.3	0.3	-1
35	SLO 35	-0.3	0.3	-1	0.3	-0.3	-0.3	0.3	-1
36	SLO 36	-0.3	0.3	-1	0.3	0.3	-0.3	0.3	-1
37	SLO 37	-0.3	0.3	1	-0.3	-0.3	-0.3	0.3	1
38	SLO 38	-0.3	0.3	1	-0.3	0.3	-0.3	0.3	1
39	SLO 39	-0.3	0.3	1	0.3	-0.3	-0.3	0.3	1
40	SLO 40	-0.3	0.3	1	0.3	0.3	-0.3	0.3	1
41	SLO 41	-0.3	1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	1	-0.3
42	SLO 42	-0.3	1	-0.3	-0.3	1	-0.3	1	-0.3
43	SLO 43	-0.3	1	-0.3	0.3	-1	-0.3	1	-0.3
44	SLO 44	-0.3	1	-0.3	0.3	1	-0.3	1	-0.3
45	SLO 45	-0.3	1	0.3	-0.3	-1	-0.3	1	0.3
46	SLO 46	-0.3	1	0.3	-0.3	1	-0.3	1	0.3
47	SLO 47	-0.3	1	0.3	0.3	-1	-0.3	1	0.3
48	SLO 48	-0.3	1	0.3	0.3	1	-0.3	1	0.3
49	SLO 49	0.3	-1	-0.3	-0.3	-1	0.3	-1	-0.3
50	SLO 50	0.3	-1	-0.3	-0.3	1	0.3	-1	-0.3
51	SLO 51	0.3	-1	-0.3	0.3	-1	0.3	-1	-0.3
52	SLO 52	0.3	-1	-0.3	0.3	1	0.3	-1	-0.3
53	SLO 53	0.3	-1	0.3	-0.3	-1	0.3	-1	0.3
54	SLO 54	0.3	-1	0.3	-0.3	1	0.3	-1	0.3
55	SLO 55	0.3	-1	0.3	0.3	-1	0.3	-1	0.3
56	SLO 56	0.3	-1	0.3	0.3	1	0.3	-1	0.3
57	SLO 57	0.3	-0.3	-1	-0.3	-0.3	0.3	-0.3	-1
58	SLO 58	0.3	-0.3	-1	-0.3	0.3	0.3	-0.3	-1
59	SLO 59	0.3	-0.3	-1	0.3	-0.3	0.3	-0.3	-1
60	SLO 60	0.3	-0.3	-1	0.3	0.3	0.3	-0.3	-1
61	SLO 61	0.3	-0.3	1	-0.3	-0.3	0.3	-0.3	1
62	SLO 62	0.3	-0.3	1	-0.3	0.3	0.3	-0.3	1
63	SLO 63	0.3	-0.3	1	0.3	-0.3	0.3	-0.3	1
64	SLO 64	0.3	-0.3	1	0.3	0.3	0.3	-0.3	1
65	SLO 65	0.3	0.3	-1	-0.3	-0.3	0.3	0.3	-1
66	SLO 66	0.3	0.3	-1	-0.3	0.3	0.3	0.3	-1
67	SLO 67	0.3	0.3	-1	0.3	-0.3	0.3	0.3	-1
68	SLO 68	0.3	0.3	-1	0.3	0.3	0.3	0.3	-1
69	SLO 69	0.3	0.3	1	-0.3	-0.3	0.3	0.3	1
70	SLO 70	0.3	0.3	1	-0.3	0.3	0.3	0.3	1
71	SLO 71	0.3	0.3	1	0.3	-0.3	0.3	0.3	1
72	SLO 72	0.3	0.3	1	0.3	0.3	0.3	0.3	1
73	SLO 73	0.3	1	-0.3	-0.3	-1	0.3	1	-0.3
74	SLO 74	0.3	1	-0.3	-0.3	1	0.3	1	-0.3
75	SLO 75	0.3	1	-0.3	0.3	-1	0.3	1	-0.3
76	SLO 76	0.3	1	-0.3	0.3	1	0.3	1	-0.3
77	SLO 77	0.3	1	0.3	-0.3	-1	0.3	1	0.3
78	SLO 78	0.3	1	0.3	-0.3	1	0.3	1	0.3
79	SLO 79	0.3	1	0.3	0.3	-1	0.3	1	0.3
80	SLO 80	0.3	1	0.3	0.3	1	0.3	1	0.3
81	SLO 81	1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	1	-0.3	-0.3
82	SLO 82	1	-0.3	-0.3	-1	0.3	1	-0.3	-0.3
83	SLO 83	1	-0.3	-0.3	1	-0.3	1	-0.3	-0.3
84	SLO 84	1	-0.3	-0.3	1	0.3	1	-0.3	-0.3
85	SLO 85	1	-0.3	0.3	-1	-0.3	1	-0.3	0.3
86	SLO 86	1	-0.3	0.3	-1	0.3	1	-0.3	0.3
87	SLO 87	1	-0.3	0.3	1	-0.3	1	-0.3	0.3
88	SLO 88	1	-0.3	0.3	1	0.3	1	-0.3	0.3
89	SLO 89	1	0.3	-0.3	-1	-0.3	1	0.3	-0.3
90	SLO 90	1	0.3	-0.3	-1	0.3	1	0.3	-0.3
91	SLO 91	1	0.3	-0.3	1	-0.3	1	0.3	-0.3
92	SLO 92	1	0.3	-0.3	1	0.3	1	0.3	-0.3
93	SLO 93	1	0.3	0.3	-1	-0.3	1	0.3	0.3
94	SLO 94	1	0.3	0.3	-1	0.3	1	0.3	0.3
95	SLO 95	1	0.3	0.3	1	-0.3	1	0.3	0.3
96	SLO 96	1	0.3	0.3	1	0.3	1	0.3	0.3

Famiglia SLD

Il nome compatto della famiglia è SLD.

Poiché il numero di condizioni elementari previste per le combinazioni di questa famiglia è cospicuo, la tabella verrà spezzata in più parti.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	ΔT
------	------------	------	-------	-----------------------------------	------	-------------------------	------------------------	------------------------	----

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variable E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variable H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	ΔT
1	SLD 1	1	1	0.8	0	0	1	1	0
2	SLD 2	1	1	0.8	0	0	1	1	0
3	SLD 3	1	1	0.8	0	0	1	1	0
4	SLD 4	1	1	0.8	0	0	1	1	0
5	SLD 5	1	1	0.8	0	0	1	1	0
6	SLD 6	1	1	0.8	0	0	1	1	0
7	SLD 7	1	1	0.8	0	0	1	1	0
8	SLD 8	1	1	0.8	0	0	1	1	0
9	SLD 9	1	1	0.8	0	0	1	1	0
10	SLD 10	1	1	0.8	0	0	1	1	0
11	SLD 11	1	1	0.8	0	0	1	1	0
12	SLD 12	1	1	0.8	0	0	1	1	0
13	SLD 13	1	1	0.8	0	0	1	1	0
14	SLD 14	1	1	0.8	0	0	1	1	0
15	SLD 15	1	1	0.8	0	0	1	1	0
16	SLD 16	1	1	0.8	0	0	1	1	0
17	SLD 17	1	1	0.8	0	0	1	1	0
18	SLD 18	1	1	0.8	0	0	1	1	0
19	SLD 19	1	1	0.8	0	0	1	1	0
20	SLD 20	1	1	0.8	0	0	1	1	0
21	SLD 21	1	1	0.8	0	0	1	1	0
22	SLD 22	1	1	0.8	0	0	1	1	0
23	SLD 23	1	1	0.8	0	0	1	1	0
24	SLD 24	1	1	0.8	0	0	1	1	0
25	SLD 25	1	1	0.8	0	0	1	1	0
26	SLD 26	1	1	0.8	0	0	1	1	0
27	SLD 27	1	1	0.8	0	0	1	1	0
28	SLD 28	1	1	0.8	0	0	1	1	0
29	SLD 29	1	1	0.8	0	0	1	1	0
30	SLD 30	1	1	0.8	0	0	1	1	0
31	SLD 31	1	1	0.8	0	0	1	1	0
32	SLD 32	1	1	0.8	0	0	1	1	0
33	SLD 33	1	1	0.8	0	0	1	1	0
34	SLD 34	1	1	0.8	0	0	1	1	0
35	SLD 35	1	1	0.8	0	0	1	1	0
36	SLD 36	1	1	0.8	0	0	1	1	0
37	SLD 37	1	1	0.8	0	0	1	1	0
38	SLD 38	1	1	0.8	0	0	1	1	0
39	SLD 39	1	1	0.8	0	0	1	1	0
40	SLD 40	1	1	0.8	0	0	1	1	0
41	SLD 41	1	1	0.8	0	0	1	1	0
42	SLD 42	1	1	0.8	0	0	1	1	0
43	SLD 43	1	1	0.8	0	0	1	1	0
44	SLD 44	1	1	0.8	0	0	1	1	0
45	SLD 45	1	1	0.8	0	0	1	1	0
46	SLD 46	1	1	0.8	0	0	1	1	0
47	SLD 47	1	1	0.8	0	0	1	1	0
48	SLD 48	1	1	0.8	0	0	1	1	0
49	SLD 49	1	1	0.8	0	0	1	1	0
50	SLD 50	1	1	0.8	0	0	1	1	0
51	SLD 51	1	1	0.8	0	0	1	1	0
52	SLD 52	1	1	0.8	0	0	1	1	0
53	SLD 53	1	1	0.8	0	0	1	1	0
54	SLD 54	1	1	0.8	0	0	1	1	0
55	SLD 55	1	1	0.8	0	0	1	1	0
56	SLD 56	1	1	0.8	0	0	1	1	0
57	SLD 57	1	1	0.8	0	0	1	1	0
58	SLD 58	1	1	0.8	0	0	1	1	0
59	SLD 59	1	1	0.8	0	0	1	1	0
60	SLD 60	1	1	0.8	0	0	1	1	0
61	SLD 61	1	1	0.8	0	0	1	1	0
62	SLD 62	1	1	0.8	0	0	1	1	0
63	SLD 63	1	1	0.8	0	0	1	1	0
64	SLD 64	1	1	0.8	0	0	1	1	0
65	SLD 65	1	1	0.8	0	0	1	1	0
66	SLD 66	1	1	0.8	0	0	1	1	0
67	SLD 67	1	1	0.8	0	0	1	1	0
68	SLD 68	1	1	0.8	0	0	1	1	0
69	SLD 69	1	1	0.8	0	0	1	1	0
70	SLD 70	1	1	0.8	0	0	1	1	0
71	SLD 71	1	1	0.8	0	0	1	1	0
72	SLD 72	1	1	0.8	0	0	1	1	0
73	SLD 73	1	1	0.8	0	0	1	1	0
74	SLD 74	1	1	0.8	0	0	1	1	0
75	SLD 75	1	1	0.8	0	0	1	1	0
76	SLD 76	1	1	0.8	0	0	1	1	0
77	SLD 77	1	1	0.8	0	0	1	1	0
78	SLD 78	1	1	0.8	0	0	1	1	0
79	SLD 79	1	1	0.8	0	0	1	1	0
80	SLD 80	1	1	0.8	0	0	1	1	0
81	SLD 81	1	1	0.8	0	0	1	1	0
82	SLD 82	1	1	0.8	0	0	1	1	0
83	SLD 83	1	1	0.8	0	0	1	1	0
84	SLD 84	1	1	0.8	0	0	1	1	0
85	SLD 85	1	1	0.8	0	0	1	1	0
86	SLD 86	1	1	0.8	0	0	1	1	0
87	SLD 87	1	1	0.8	0	0	1	1	0
88	SLD 88	1	1	0.8	0	0	1	1	0
89	SLD 89	1	1	0.8	0	0	1	1	0
90	SLD 90	1	1	0.8	0	0	1	1	0
91	SLD 91	1	1	0.8	0	0	1	1	0
92	SLD 92	1	1	0.8	0	0	1	1	0
93	SLD 93	1	1	0.8	0	0	1	1	0
94	SLD 94	1	1	0.8	0	0	1	1	0
95	SLD 95	1	1	0.8	0	0	1	1	0
96	SLD 96	1	1	0.8	0	0	1	1	0

D.3.8 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di innesto dal Torrino 3 (Nodo di Foggia)

Nome	Nome breve	X SLD	Y SLD	Z SLD	EY SLD	EX SLD	Tr x SLD	Tr y SLD	Tr z SLD
1	SLD 1	-1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	-0.3	-0.3
2	SLD 2	-1	-0.3	-0.3	-1	0.3	-1	-0.3	-0.3
3	SLD 3	-1	-0.3	-0.3	1	-0.3	-1	-0.3	-0.3
4	SLD 4	-1	-0.3	-0.3	1	0.3	-1	-0.3	-0.3
5	SLD 5	-1	-0.3	0.3	-1	-0.3	-1	-0.3	0.3
6	SLD 6	-1	-0.3	0.3	-1	0.3	-1	-0.3	0.3
7	SLD 7	-1	-0.3	0.3	1	-0.3	-1	-0.3	0.3
8	SLD 8	-1	-0.3	0.3	1	0.3	-1	-0.3	0.3
9	SLD 9	-1	0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	0.3	-0.3
10	SLD 10	-1	0.3	-0.3	-1	0.3	-1	0.3	-0.3
11	SLD 11	-1	0.3	-0.3	1	-0.3	-1	0.3	-0.3
12	SLD 12	-1	0.3	-0.3	1	0.3	-1	0.3	-0.3
13	SLD 13	-1	0.3	0.3	-1	-0.3	-1	0.3	0.3
14	SLD 14	-1	0.3	0.3	-1	0.3	-1	0.3	0.3
15	SLD 15	-1	0.3	0.3	1	-0.3	-1	0.3	0.3
16	SLD 16	-1	0.3	0.3	1	0.3	-1	0.3	0.3
17	SLD 17	-0.3	-1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	-0.3
18	SLD 18	-0.3	-1	-0.3	-0.3	1	-0.3	-1	-0.3
19	SLD 19	-0.3	-1	-0.3	0.3	-1	-0.3	-1	-0.3
20	SLD 20	-0.3	-1	-0.3	0.3	1	-0.3	-1	-0.3
21	SLD 21	-0.3	-1	0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	0.3
22	SLD 22	-0.3	-1	0.3	-0.3	1	-0.3	-1	0.3
23	SLD 23	-0.3	-1	0.3	0.3	-1	-0.3	-1	0.3
24	SLD 24	-0.3	-1	0.3	0.3	1	-0.3	-1	0.3
25	SLD 25	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-0.3	-0.3	-0.3	-1
26	SLD 26	-0.3	-0.3	-1	-0.3	0.3	-0.3	-0.3	-1
27	SLD 27	-0.3	-0.3	-1	0.3	-0.3	-0.3	-0.3	-1
28	SLD 28	-0.3	-0.3	-1	0.3	0.3	-0.3	-0.3	-1
29	SLD 29	-0.3	-0.3	1	-0.3	-0.3	-0.3	-0.3	1
30	SLD 30	-0.3	-0.3	1	-0.3	0.3	-0.3	-0.3	1
31	SLD 31	-0.3	-0.3	1	0.3	-0.3	-0.3	-0.3	1
32	SLD 32	-0.3	-0.3	1	0.3	0.3	-0.3	-0.3	1
33	SLD 33	-0.3	0.3	-1	-0.3	-0.3	-0.3	0.3	-1
34	SLD 34	-0.3	0.3	-1	-0.3	0.3	-0.3	0.3	-1
35	SLD 35	-0.3	0.3	-1	0.3	-0.3	-0.3	0.3	-1
36	SLD 36	-0.3	0.3	-1	0.3	0.3	-0.3	0.3	-1
37	SLD 37	-0.3	0.3	1	-0.3	-0.3	-0.3	0.3	1
38	SLD 38	-0.3	0.3	1	-0.3	0.3	-0.3	0.3	1
39	SLD 39	-0.3	0.3	1	0.3	-0.3	-0.3	0.3	1
40	SLD 40	-0.3	0.3	1	0.3	0.3	-0.3	0.3	1
41	SLD 41	-0.3	1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	1	-0.3
42	SLD 42	-0.3	1	-0.3	-0.3	1	-0.3	1	-0.3
43	SLD 43	-0.3	1	-0.3	0.3	-1	-0.3	1	-0.3
44	SLD 44	-0.3	1	-0.3	0.3	1	-0.3	1	-0.3
45	SLD 45	-0.3	1	0.3	-0.3	-1	-0.3	1	0.3
46	SLD 46	-0.3	1	0.3	-0.3	1	-0.3	1	0.3
47	SLD 47	-0.3	1	0.3	0.3	-1	-0.3	1	0.3
48	SLD 48	-0.3	1	0.3	0.3	1	-0.3	1	0.3
49	SLD 49	0.3	-1	-0.3	-0.3	-1	0.3	-1	-0.3
50	SLD 50	0.3	-1	-0.3	-0.3	1	0.3	-1	-0.3
51	SLD 51	0.3	-1	-0.3	0.3	-1	0.3	-1	-0.3
52	SLD 52	0.3	-1	-0.3	0.3	1	0.3	-1	-0.3
53	SLD 53	0.3	-1	0.3	-0.3	-1	0.3	-1	0.3
54	SLD 54	0.3	-1	0.3	-0.3	1	0.3	-1	0.3
55	SLD 55	0.3	-1	0.3	0.3	-1	0.3	-1	0.3
56	SLD 56	0.3	-1	0.3	0.3	1	0.3	-1	0.3
57	SLD 57	0.3	-0.3	-1	-0.3	-0.3	0.3	-0.3	-1
58	SLD 58	0.3	-0.3	-1	-0.3	0.3	0.3	-0.3	-1
59	SLD 59	0.3	-0.3	-1	0.3	-0.3	0.3	-0.3	-1
60	SLD 60	0.3	-0.3	-1	0.3	0.3	0.3	-0.3	-1
61	SLD 61	0.3	-0.3	1	-0.3	-0.3	0.3	-0.3	1
62	SLD 62	0.3	-0.3	1	-0.3	0.3	0.3	-0.3	1
63	SLD 63	0.3	-0.3	1	0.3	-0.3	0.3	-0.3	1
64	SLD 64	0.3	-0.3	1	0.3	0.3	0.3	-0.3	1
65	SLD 65	0.3	0.3	-1	-0.3	-0.3	0.3	0.3	-1
66	SLD 66	0.3	0.3	-1	-0.3	0.3	0.3	0.3	-1
67	SLD 67	0.3	0.3	-1	0.3	-0.3	0.3	0.3	-1
68	SLD 68	0.3	0.3	-1	0.3	0.3	0.3	0.3	-1
69	SLD 69	0.3	0.3	1	-0.3	-0.3	0.3	0.3	1
70	SLD 70	0.3	0.3	1	-0.3	0.3	0.3	0.3	1
71	SLD 71	0.3	0.3	1	0.3	-0.3	0.3	0.3	1
72	SLD 72	0.3	0.3	1	0.3	0.3	0.3	0.3	1
73	SLD 73	0.3	1	-0.3	-0.3	-1	0.3	1	-0.3
74	SLD 74	0.3	1	-0.3	-0.3	1	0.3	1	-0.3
75	SLD 75	0.3	1	-0.3	0.3	-1	0.3	1	-0.3
76	SLD 76	0.3	1	-0.3	0.3	1	0.3	1	-0.3
77	SLD 77	0.3	1	0.3	-0.3	-1	0.3	1	0.3
78	SLD 78	0.3	1	0.3	-0.3	1	0.3	1	0.3
79	SLD 79	0.3	1	0.3	0.3	-1	0.3	1	0.3
80	SLD 80	0.3	1	0.3	0.3	1	0.3	1	0.3
81	SLD 81	1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	1	-0.3	-0.3
82	SLD 82	1	-0.3	-0.3	-1	0.3	1	-0.3	-0.3
83	SLD 83	1	-0.3	-0.3	1	-0.3	1	-0.3	-0.3
84	SLD 84	1	-0.3	-0.3	1	0.3	1	-0.3	-0.3
85	SLD 85	1	-0.3	0.3	-1	-0.3	1	-0.3	0.3
86	SLD 86	1	-0.3	0.3	-1	0.3	1	-0.3	0.3
87	SLD 87	1	-0.3	0.3	1	-0.3	1	-0.3	0.3
88	SLD 88	1	-0.3	0.3	1	0.3	1	-0.3	0.3
89	SLD 89	1	0.3	-0.3	-1	-0.3	1	0.3	-0.3
90	SLD 90	1	0.3	-0.3	-1	0.3	1	0.3	-0.3
91	SLD 91	1	0.3	-0.3	1	-0.3	1	0.3	-0.3
92	SLD 92	1	0.3	-0.3	1	0.3	1	0.3	-0.3
93	SLD 93	1	0.3	0.3	-1	-0.3	1	0.3	0.3
94	SLD 94	1	0.3	0.3	-1	0.3	1	0.3	0.3
95	SLD 95	1	0.3	0.3	1	-0.3	1	0.3	0.3
96	SLD 96	1	0.3	0.3	1	0.3	1	0.3	0.3

Famiglia SLV

Il nome compatto della famiglia è SLV.

Poiché il numero di condizioni elementari previste per le combinazioni di questa famiglia è cospicuo, la tabella verrà spezzata in più parti.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile H - Coperture	Carico statico terreno	Carico sismico terreno	ΔT
1	SLV 1	1	1	0.8	0	0	1	1	0
2	SLV 2	1	1	0.8	0	0	1	1	0
3	SLV 3	1	1	0.8	0	0	1	1	0
4	SLV 4	1	1	0.8	0	0	1	1	0
5	SLV 5	1	1	0.8	0	0	1	1	0
6	SLV 6	1	1	0.8	0	0	1	1	0
7	SLV 7	1	1	0.8	0	0	1	1	0
8	SLV 8	1	1	0.8	0	0	1	1	0
9	SLV 9	1	1	0.8	0	0	1	1	0
10	SLV 10	1	1	0.8	0	0	1	1	0
11	SLV 11	1	1	0.8	0	0	1	1	0
12	SLV 12	1	1	0.8	0	0	1	1	0
13	SLV 13	1	1	0.8	0	0	1	1	0
14	SLV 14	1	1	0.8	0	0	1	1	0
15	SLV 15	1	1	0.8	0	0	1	1	0
16	SLV 16	1	1	0.8	0	0	1	1	0
17	SLV 17	1	1	0.8	0	0	1	1	0
18	SLV 18	1	1	0.8	0	0	1	1	0
19	SLV 19	1	1	0.8	0	0	1	1	0
20	SLV 20	1	1	0.8	0	0	1	1	0
21	SLV 21	1	1	0.8	0	0	1	1	0
22	SLV 22	1	1	0.8	0	0	1	1	0
23	SLV 23	1	1	0.8	0	0	1	1	0
24	SLV 24	1	1	0.8	0	0	1	1	0
25	SLV 25	1	1	0.8	0	0	1	1	0
26	SLV 26	1	1	0.8	0	0	1	1	0
27	SLV 27	1	1	0.8	0	0	1	1	0
28	SLV 28	1	1	0.8	0	0	1	1	0
29	SLV 29	1	1	0.8	0	0	1	1	0
30	SLV 30	1	1	0.8	0	0	1	1	0
31	SLV 31	1	1	0.8	0	0	1	1	0
32	SLV 32	1	1	0.8	0	0	1	1	0
33	SLV 33	1	1	0.8	0	0	1	1	0
34	SLV 34	1	1	0.8	0	0	1	1	0
35	SLV 35	1	1	0.8	0	0	1	1	0
36	SLV 36	1	1	0.8	0	0	1	1	0
37	SLV 37	1	1	0.8	0	0	1	1	0
38	SLV 38	1	1	0.8	0	0	1	1	0
39	SLV 39	1	1	0.8	0	0	1	1	0
40	SLV 40	1	1	0.8	0	0	1	1	0
41	SLV 41	1	1	0.8	0	0	1	1	0
42	SLV 42	1	1	0.8	0	0	1	1	0
43	SLV 43	1	1	0.8	0	0	1	1	0
44	SLV 44	1	1	0.8	0	0	1	1	0
45	SLV 45	1	1	0.8	0	0	1	1	0
46	SLV 46	1	1	0.8	0	0	1	1	0
47	SLV 47	1	1	0.8	0	0	1	1	0
48	SLV 48	1	1	0.8	0	0	1	1	0
49	SLV 49	1	1	0.8	0	0	1	1	0
50	SLV 50	1	1	0.8	0	0	1	1	0
51	SLV 51	1	1	0.8	0	0	1	1	0
52	SLV 52	1	1	0.8	0	0	1	1	0
53	SLV 53	1	1	0.8	0	0	1	1	0
54	SLV 54	1	1	0.8	0	0	1	1	0
55	SLV 55	1	1	0.8	0	0	1	1	0
56	SLV 56	1	1	0.8	0	0	1	1	0
57	SLV 57	1	1	0.8	0	0	1	1	0
58	SLV 58	1	1	0.8	0	0	1	1	0
59	SLV 59	1	1	0.8	0	0	1	1	0
60	SLV 60	1	1	0.8	0	0	1	1	0
61	SLV 61	1	1	0.8	0	0	1	1	0
62	SLV 62	1	1	0.8	0	0	1	1	0
63	SLV 63	1	1	0.8	0	0	1	1	0
64	SLV 64	1	1	0.8	0	0	1	1	0
65	SLV 65	1	1	0.8	0	0	1	1	0
66	SLV 66	1	1	0.8	0	0	1	1	0
67	SLV 67	1	1	0.8	0	0	1	1	0
68	SLV 68	1	1	0.8	0	0	1	1	0
69	SLV 69	1	1	0.8	0	0	1	1	0
70	SLV 70	1	1	0.8	0	0	1	1	0
71	SLV 71	1	1	0.8	0	0	1	1	0
72	SLV 72	1	1	0.8	0	0	1	1	0
73	SLV 73	1	1	0.8	0	0	1	1	0
74	SLV 74	1	1	0.8	0	0	1	1	0
75	SLV 75	1	1	0.8	0	0	1	1	0
76	SLV 76	1	1	0.8	0	0	1	1	0
77	SLV 77	1	1	0.8	0	0	1	1	0
78	SLV 78	1	1	0.8	0	0	1	1	0
79	SLV 79	1	1	0.8	0	0	1	1	0
80	SLV 80	1	1	0.8	0	0	1	1	0
81	SLV 81	1	1	0.8	0	0	1	1	0
82	SLV 82	1	1	0.8	0	0	1	1	0
83	SLV 83	1	1	0.8	0	0	1	1	0
84	SLV 84	1	1	0.8	0	0	1	1	0
85	SLV 85	1	1	0.8	0	0	1	1	0
86	SLV 86	1	1	0.8	0	0	1	1	0
87	SLV 87	1	1	0.8	0	0	1	1	0
88	SLV 88	1	1	0.8	0	0	1	1	0
89	SLV 89	1	1	0.8	0	0	1	1	0
90	SLV 90	1	1	0.8	0	0	1	1	0
91	SLV 91	1	1	0.8	0	0	1	1	0
92	SLV 92	1	1	0.8	0	0	1	1	0
93	SLV 93	1	1	0.8	0	0	1	1	0
94	SLV 94	1	1	0.8	0	0	1	1	0
95	SLV 95	1	1	0.8	0	0	1	1	0
96	SLV 96	1	1	0.8	0	0	1	1	0

Nome	Nome breve	X SLV	Y SLV	Z SLV	EY SLV	EX SLV	Tr x SLV	Tr y SLV	Tr z SLV
1	SLV 1	-1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	-0.3	-0.3
2	SLV 2	-1	-0.3	-0.3	-1	0.3	-1	-0.3	-0.3
3	SLV 3	-1	-0.3	-0.3	1	-0.3	-1	-0.3	-0.3
4	SLV 4	-1	-0.3	-0.3	1	0.3	-1	-0.3	-0.3
5	SLV 5	-1	-0.3	0.3	-1	-0.3	-1	-0.3	0.3
6	SLV 6	-1	-0.3	0.3	-1	0.3	-1	-0.3	0.3
7	SLV 7	-1	-0.3	0.3	1	-0.3	-1	-0.3	0.3
8	SLV 8	-1	-0.3	0.3	1	0.3	-1	-0.3	0.3
9	SLV 9	-1	0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	0.3	-0.3
10	SLV 10	-1	0.3	-0.3	-1	0.3	-1	0.3	-0.3
11	SLV 11	-1	0.3	-0.3	1	-0.3	-1	0.3	-0.3
12	SLV 12	-1	0.3	-0.3	1	0.3	-1	0.3	-0.3
13	SLV 13	-1	0.3	0.3	-1	-0.3	-1	0.3	0.3
14	SLV 14	-1	0.3	0.3	-1	0.3	-1	0.3	0.3
15	SLV 15	-1	0.3	0.3	1	-0.3	-1	0.3	0.3
16	SLV 16	-1	0.3	0.3	1	0.3	-1	0.3	0.3
17	SLV 17	-0.3	-1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	-0.3
18	SLV 18	-0.3	-1	-0.3	-0.3	1	-0.3	-1	-0.3
19	SLV 19	-0.3	-1	-0.3	0.3	-1	-0.3	-1	-0.3
20	SLV 20	-0.3	-1	-0.3	0.3	1	-0.3	-1	-0.3
21	SLV 21	-0.3	-1	0.3	-0.3	-1	-0.3	-1	0.3
22	SLV 22	-0.3	-1	0.3	-0.3	1	-0.3	-1	0.3
23	SLV 23	-0.3	-1	0.3	0.3	-1	-0.3	-1	0.3
24	SLV 24	-0.3	-1	0.3	0.3	1	-0.3	-1	0.3
25	SLV 25	-0.3	-0.3	-1	-0.3	-0.3	-0.3	-0.3	-1
26	SLV 26	-0.3	-0.3	-1	-0.3	0.3	-0.3	-0.3	-1
27	SLV 27	-0.3	-0.3	-1	0.3	-0.3	-0.3	-0.3	-1
28	SLV 28	-0.3	-0.3	-1	0.3	0.3	-0.3	-0.3	-1
29	SLV 29	-0.3	-0.3	1	-0.3	-0.3	-0.3	-0.3	1
30	SLV 30	-0.3	-0.3	1	-0.3	0.3	-0.3	-0.3	1
31	SLV 31	-0.3	-0.3	1	0.3	-0.3	-0.3	-0.3	1
32	SLV 32	-0.3	-0.3	1	0.3	0.3	-0.3	-0.3	1
33	SLV 33	-0.3	0.3	-1	-0.3	-0.3	-0.3	0.3	-1
34	SLV 34	-0.3	0.3	-1	-0.3	0.3	-0.3	0.3	-1
35	SLV 35	-0.3	0.3	-1	0.3	-0.3	-0.3	0.3	-1
36	SLV 36	-0.3	0.3	-1	0.3	0.3	-0.3	0.3	-1
37	SLV 37	-0.3	0.3	1	-0.3	-0.3	-0.3	0.3	1
38	SLV 38	-0.3	0.3	1	-0.3	0.3	-0.3	0.3	1
39	SLV 39	-0.3	0.3	1	0.3	-0.3	-0.3	0.3	1
40	SLV 40	-0.3	0.3	1	0.3	0.3	-0.3	0.3	1
41	SLV 41	-0.3	1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	1	-0.3
42	SLV 42	-0.3	1	-0.3	-0.3	1	-0.3	1	-0.3
43	SLV 43	-0.3	1	-0.3	0.3	-1	-0.3	1	-0.3
44	SLV 44	-0.3	1	-0.3	0.3	1	-0.3	1	-0.3
45	SLV 45	-0.3	1	0.3	-0.3	-1	-0.3	1	0.3
46	SLV 46	-0.3	1	0.3	-0.3	1	-0.3	1	0.3
47	SLV 47	-0.3	1	0.3	0.3	-1	-0.3	1	0.3
48	SLV 48	-0.3	1	0.3	0.3	1	-0.3	1	0.3
49	SLV 49	0.3	-1	-0.3	-0.3	-1	0.3	-1	-0.3
50	SLV 50	0.3	-1	-0.3	-0.3	1	0.3	-1	-0.3
51	SLV 51	0.3	-1	-0.3	0.3	-1	0.3	-1	-0.3
52	SLV 52	0.3	-1	-0.3	0.3	1	0.3	-1	-0.3
53	SLV 53	0.3	-1	0.3	-0.3	-1	0.3	-1	0.3
54	SLV 54	0.3	-1	0.3	-0.3	1	0.3	-1	0.3
55	SLV 55	0.3	-1	0.3	0.3	-1	0.3	-1	0.3
56	SLV 56	0.3	-1	0.3	0.3	1	0.3	-1	0.3
57	SLV 57	0.3	-0.3	-1	-0.3	-0.3	0.3	-0.3	-1
58	SLV 58	0.3	-0.3	-1	-0.3	0.3	0.3	-0.3	-1
59	SLV 59	0.3	-0.3	-1	0.3	-0.3	0.3	-0.3	-1
60	SLV 60	0.3	-0.3	-1	0.3	0.3	0.3	-0.3	-1
61	SLV 61	0.3	-0.3	1	-0.3	-0.3	0.3	-0.3	1
62	SLV 62	0.3	-0.3	1	-0.3	0.3	0.3	-0.3	1
63	SLV 63	0.3	-0.3	1	0.3	-0.3	0.3	-0.3	1
64	SLV 64	0.3	-0.3	1	0.3	0.3	0.3	-0.3	1
65	SLV 65	0.3	0.3	-1	-0.3	-0.3	0.3	0.3	-1
66	SLV 66	0.3	0.3	-1	-0.3	0.3	0.3	0.3	-1
67	SLV 67	0.3	0.3	-1	0.3	-0.3	0.3	0.3	-1
68	SLV 68	0.3	0.3	-1	0.3	0.3	0.3	0.3	-1
69	SLV 69	0.3	0.3	1	-0.3	-0.3	0.3	0.3	1
70	SLV 70	0.3	0.3	1	-0.3	0.3	0.3	0.3	1
71	SLV 71	0.3	0.3	1	0.3	-0.3	0.3	0.3	1
72	SLV 72	0.3	0.3	1	0.3	0.3	0.3	0.3	1
73	SLV 73	0.3	1	-0.3	-0.3	-1	0.3	1	-0.3
74	SLV 74	0.3	1	-0.3	-0.3	1	0.3	1	-0.3
75	SLV 75	0.3	1	-0.3	0.3	-1	0.3	1	-0.3
76	SLV 76	0.3	1	-0.3	0.3	1	0.3	1	-0.3
77	SLV 77	0.3	1	0.3	-0.3	-1	0.3	1	0.3
78	SLV 78	0.3	1	0.3	-0.3	1	0.3	1	0.3
79	SLV 79	0.3	1	0.3	0.3	-1	0.3	1	0.3
80	SLV 80	0.3	1	0.3	0.3	1	0.3	1	0.3
81	SLV 81	1	-0.3	-0.3	-1	-0.3	1	-0.3	-0.3
82	SLV 82	1	-0.3	-0.3	-1	0.3	1	-0.3	-0.3
83	SLV 83	1	-0.3	-0.3	1	-0.3	1	-0.3	-0.3
84	SLV 84	1	-0.3	-0.3	1	0.3	1	-0.3	-0.3
85	SLV 85	1	-0.3	0.3	-1	-0.3	1	-0.3	0.3
86	SLV 86	1	-0.3	0.3	-1	0.3	1	-0.3	0.3
87	SLV 87	1	-0.3	0.3	1	-0.3	1	-0.3	0.3
88	SLV 88	1	-0.3	0.3	1	0.3	1	-0.3	0.3
89	SLV 89	1	0.3	-0.3	-1	-0.3	1	0.3	-0.3
90	SLV 90	1	0.3	-0.3	-1	0.3	1	0.3	-0.3
91	SLV 91	1	0.3	-0.3	1	-0.3	1	0.3	-0.3
92	SLV 92	1	0.3	-0.3	1	0.3	1	0.3	-0.3
93	SLV 93	1	0.3	0.3	-1	-0.3	1	0.3	0.3
94	SLV 94	1	0.3	0.3	-1	0.3	1	0.3	0.3
95	SLV 95	1	0.3	0.3	1	-0.3	1	0.3	0.3
96	SLV 96	1	0.3	0.3	1	0.3	1	0.3	0.3

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

4.5 Definizioni di carichi superficiali**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.**Valore:** modulo del carico superficiale applicato alla superficie. [daN/cm²]**Applicazione:** modalità con cui il carico è applicato alla superficie.

Nome	Valori		
	Condizione	Valore	Applicazione
Descrizione			
Carico apparecchiature e manutenzione	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	0	Verticale
	Variabile E - Sovraccarichi fondo	0.025	Verticale
	Neve	0	Verticale
	Variabile H - Coperture	0	Verticale
Copertura	Carico statico terreno	0	Verticale
	Carico sismico terreno	0	Verticale
	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	0	Verticale
	Variabile E - Sovraccarichi fondo	0	Verticale
	Neve	0.0072	Verticale
	Variabile H - Coperture	0.2	Verticale
Carico statico terreno	0	Verticale	
Carico sismico terreno	0	Verticale	

4.6 Definizioni di carichi potenziali**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.**Valore i.:** valore del carico pressorio alla quota iniziale. [daN/cm²]**Quota i.:** quota assoluta in cui il carico pressorio assume il valore iniziale. [cm]**Valore f.:** valore del carico pressorio alla quota finale. [daN/cm²]**Quota f.:** quota assoluta in cui il carico pressorio assume il valore finale. [cm]

Nome	Valori				
	Condizione	Valore i.	Quota i.	Valore f.	Quota f.
Descrizione					
Carico terreno	Pesi strutturali	0	0	0	0
	Permanenti portati	0	0	0	0
	Variabile E - Sovraccarichi fondo	0	0	0	0
	Neve	0	0	0	0
	Variabile H - Coperture	0	0	0	0
	Carico statico terreno	0.116	0	0.4115	-283
Carico sismico terreno	0.1464	0	0.1464	-283	

5 Quote**5.1 Livelli****Descrizione breve:** nome sintetico assegnato al livello.**Descrizione:** nome assegnato al livello.**Quota:** quota superiore espressa nel sistema di riferimento assoluto. [cm]**Spessore:** spessore del livello. [cm]

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	Fondazione	-283	0
L2	Copertura	0	0

5.2 Tronchi**Descrizione breve:** nome sintetico assegnato al tronco.**Descrizione:** nome assegnato al tronco.

Quota 1: riferimento della prima quota di definizione del tronco. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]**Quota 2:** riferimento della seconda quota di definizione del tronco. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Descrizione breve	Descrizione	Quota 1	Quota 2
T1	Fondazione - Copertura	Fondazione	Copertura

6 Fili fissi

6.1 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.
	X	Y				
L1	-225	205	0	0	Croce	2
L1	-225	-205	0	0	Croce	1
L1	225	205	0	0	Croce	4
L1	225	-205	0	0	Croce	3

7 Piastre C.A.

7.1 Piastre C.A. di piano

Livello: quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]**Sp.:** spessore misurato in direzione ortogonale al piano medio dell'elemento. [cm]**Punti:** punti di definizione in pianta.**I:** indice del punto corrente nell'insieme dei punti di definizione dell'elemento.**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 calcestruzzo.**Car.sup.:** riferimento alla definizione di un carico superficiale. Accetta anche il valore "Nessuno".**Car.pot.:** riferimento alla definizione di un carico potenziale. Accetta anche il valore "Nessuno".**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.**P.sup.:** peso per unità di superficie. [daN/cm²]**Fond.:** riferimento alla fondazione sottostante l'elemento.**Fori:** riferimenti a tutti gli elementi che forano la piastra.

Livello	Sp.	Punti		Estr.	Mat.	Car.sup.	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	S.Z.	P.sup.	Fond.	Fori
		I	X	Y									
L1	40	1	-225	-205	0	C35/45	Carico apparecchiature e manutenzione		0	No	0.1		
		2	225	-205									
		3	225	205									
		4	-225	205									
L2	40	1	-225	-205	0	C35/45	Copertura		0	No	0.1		
		2	225	-205									
		3	225	205									
		4	-225	205									

8 Pareti C.A.

Tr.: riferimento al tronco indicante la quota inferiore e superiore.**Sp.:** spessore misurato in direzione ortogonale al piano medio dell'elemento. [cm]**P.i.:** posizione del punto di inserimento rispetto ad una sezione verticale, vista dal punto iniziale verso il punto finale.**Punto i.:** punto iniziale in pianta.**X:** coordinata X. [cm]**Y:** coordinata Y. [cm]**Punto f.:** punto finale in pianta.**X:** coordinata X. [cm]**Y:** coordinata Y. [cm]

Mat.: riferimento ad una definizione di calcestruzzo.

Car.pot.: riferimento alla definizione di un carico potenziale. Accetta anche il valore "Nessuno".

DeltaT: riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".

Sovr.: aliquota di sovraresistenza da assicurare in verifica.

S.Z.: indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

Aperture: Riferimenti a tutti gli elementi che forano la parete.

Tr.	Sp.	P.i.	Punto i.		Punto f.		Mat.	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	S.Z	Aperture
			X	Y	X	Y						
T1	40	Sinistra	-225	-205	-225	205	C35/45	Carico terreno		0	Si	
T1	40	Sinistra	-225	205	225	205	C35/45	Carico terreno		0	Si	
T1	40	Sinistra	225	205	225	-205	C35/45	Carico terreno		0	Si	
T1	40	Sinistra	225	-205	-225	-205	C35/45	Carico terreno		0	Si	

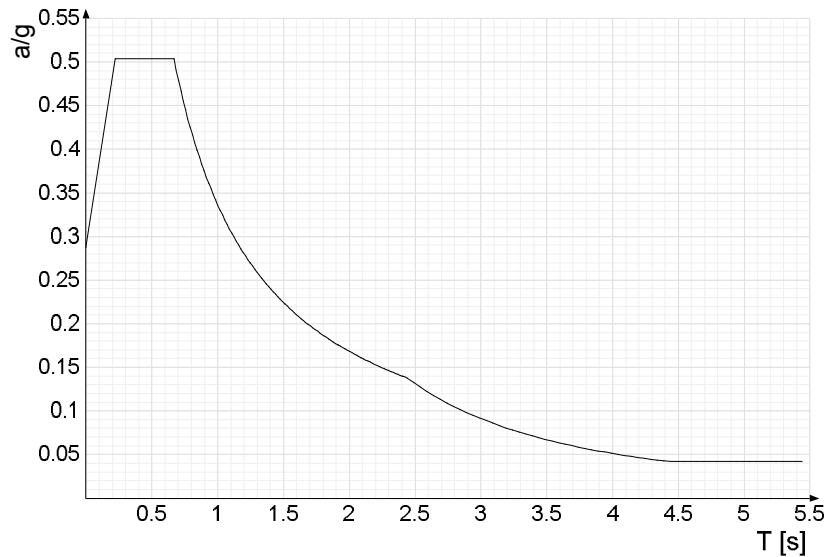
9 Accelerazioni spettrali

Ind.vertice: Indice del valore.

T: Periodo di vibrazione. [s]

a/g: Accelerazione spettrale normalizzata ottenuta dividendo l'accelerazione spettrale per l'accelerazione di gravità. Il valore è adimensionale.

Sisma X SLV

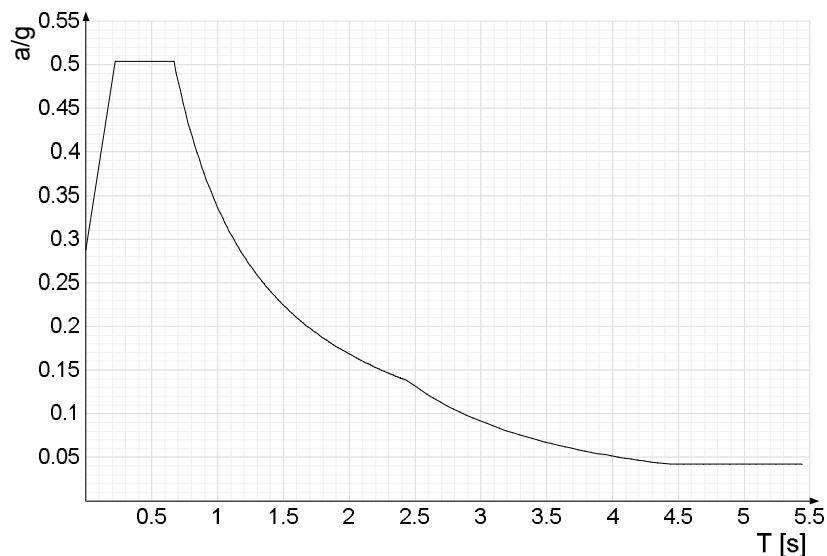


Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.288	2	0.223	0.504	3	0.668	0.504	4	0.685	0.491
5	0.703	0.478	6	0.721	0.467	7	0.738	0.456	8	0.756	0.445
9	0.773	0.435	10	0.791	0.425	11	0.808	0.416	12	0.826	0.407
13	0.843	0.399	14	0.861	0.391	15	0.878	0.383	16	0.896	0.375
17	0.914	0.368	18	0.931	0.361	19	0.949	0.355	20	0.966	0.348
21	0.984	0.342	22	1.001	0.336	23	1.019	0.33	24	1.036	0.325
25	1.054	0.319	26	1.071	0.314	27	1.089	0.309	28	1.107	0.304
29	1.124	0.299	30	1.142	0.295	31	1.159	0.29	32	1.177	0.286
33	1.194	0.282	34	1.212	0.278	35	1.229	0.274	36	1.247	0.27
37	1.265	0.266	38	1.282	0.262	39	1.3	0.259	40	1.317	0.255
41	1.335	0.252	42	1.352	0.249	43	1.37	0.246	44	1.387	0.242
45	1.405	0.239	46	1.422	0.236	47	1.44	0.234	48	1.458	0.231
49	1.475	0.228	50	1.493	0.225	51	1.51	0.223	52	1.528	0.22
53	1.545	0.218	54	1.563	0.215	55	1.58	0.213	56	1.598	0.211
57	1.615	0.208	58	1.633	0.206	59	1.651	0.204	60	1.668	0.202
61	1.686	0.2	62	1.703	0.197	63	1.721	0.195	64	1.738	0.194
65	1.756	0.192	66	1.773	0.19	67	1.791	0.188	68	1.808	0.186
69	1.826	0.184	70	1.844	0.182	71	1.861	0.181	72	1.879	0.179
73	1.896	0.177	74	1.914	0.176	75	1.931	0.174	76	1.949	0.173
77	1.966	0.171	78	1.984	0.17	79	2.002	0.168	80	2.019	0.167
81	2.037	0.165	82	2.054	0.164	83	2.072	0.162	84	2.089	0.161
85	2.107	0.16	86	2.124	0.158	87	2.142	0.157	88	2.159	0.156
89	2.177	0.155	90	2.195	0.153	91	2.212	0.152	92	2.23	0.151
93	2.247	0.15	94	2.265	0.149	95	2.282	0.147	96	2.3	0.146
97	2.317	0.145	98	2.335	0.144	99	2.352	0.143	100	2.37	0.142
101	2.388	0.141	102	2.405	0.14	103	2.423	0.139	104	2.44	0.138
105	2.49	0.132	106	2.54	0.127	107	2.59	0.122	108	2.64	0.118
109	2.69	0.113	110	2.74	0.109	111	2.79	0.105	112	2.84	0.102
113	2.89	0.098	114	2.94	0.095	115	2.99	0.092	116	3.04	0.089
117	3.09	0.086	118	3.14	0.083	119	3.19	0.081	120	3.24	0.078
121	3.29	0.076	122	3.34	0.074	123	3.39	0.071	124	3.44	0.069
125	3.49	0.067	126	3.54	0.065	127	3.59	0.064	128	3.64	0.062
129	3.69	0.06	130	3.74	0.059	131	3.79	0.057	132	3.84	0.056
133	3.89	0.054	134	3.94	0.053	135	3.99	0.052	136	4.04	0.05
137	4.09	0.049	138	4.14	0.048	139	4.19	0.047	140	4.24	0.046
141	4.29	0.045	142	4.34	0.044	143	4.39	0.043	144	4.44	0.042
145	4.49	0.042	146	4.54	0.042	147	4.59	0.042	148	4.64	0.042
149	4.69	0.042	150	4.74	0.042	151	4.79	0.042	152	4.84	0.042

D.3.8 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di innesto dal Torrino 3 (Nodo di Foggia)

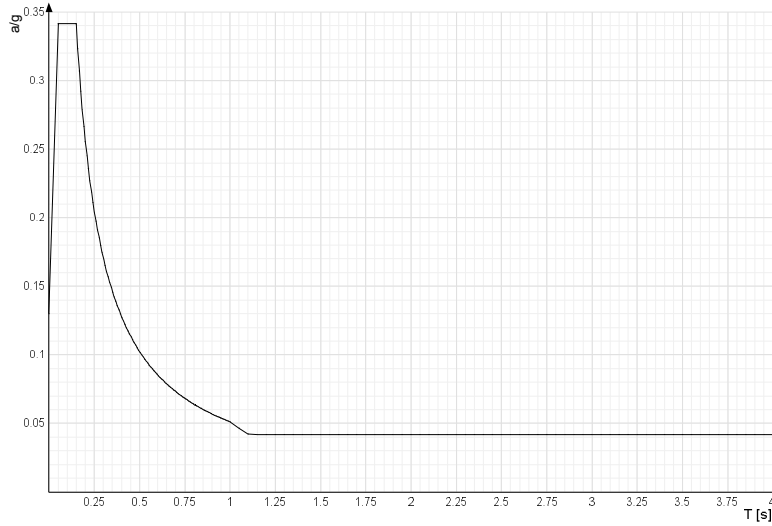
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
153	4.89	0.042	154	4.94	0.042	155	4.99	0.042	156	5.04	0.042
157	5.09	0.042	158	5.14	0.042	159	5.19	0.042	160	5.24	0.042
161	5.29	0.042	162	5.34	0.042	163	5.39	0.042	164	5.44	0.042

Sisma Y SLV



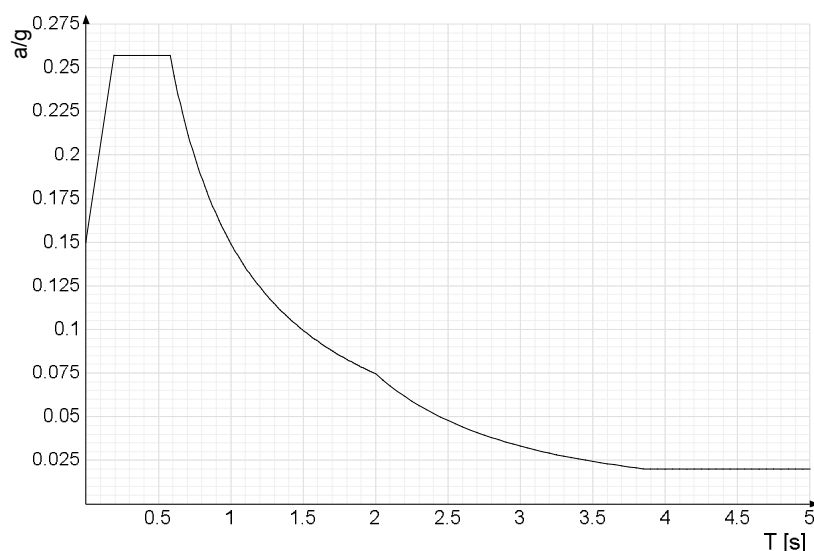
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.288	2	0.223	0.504	3	0.668	0.504	4	0.685	0.491
5	0.703	0.478	6	0.721	0.467	7	0.738	0.456	8	0.756	0.445
9	0.773	0.435	10	0.791	0.425	11	0.808	0.416	12	0.826	0.407
13	0.843	0.399	14	0.861	0.391	15	0.878	0.383	16	0.896	0.375
17	0.914	0.368	18	0.931	0.361	19	0.949	0.355	20	0.966	0.348
21	0.984	0.342	22	1.001	0.336	23	1.019	0.33	24	1.036	0.325
25	1.054	0.319	26	1.071	0.314	27	1.089	0.309	28	1.107	0.304
29	1.124	0.299	30	1.142	0.295	31	1.159	0.29	32	1.177	0.286
33	1.194	0.282	34	1.212	0.278	35	1.229	0.274	36	1.247	0.27
37	1.265	0.266	38	1.282	0.262	39	1.3	0.259	40	1.317	0.255
41	1.335	0.252	42	1.352	0.249	43	1.37	0.246	44	1.387	0.242
45	1.405	0.239	46	1.422	0.236	47	1.44	0.234	48	1.458	0.231
49	1.475	0.228	50	1.493	0.225	51	1.51	0.223	52	1.528	0.22
53	1.545	0.218	54	1.563	0.215	55	1.58	0.213	56	1.598	0.211
57	1.615	0.208	58	1.633	0.206	59	1.651	0.204	60	1.668	0.202
61	1.686	0.2	62	1.703	0.197	63	1.721	0.195	64	1.738	0.194
65	1.756	0.192	66	1.773	0.19	67	1.791	0.188	68	1.808	0.186
69	1.826	0.184	70	1.844	0.182	71	1.861	0.181	72	1.879	0.179
73	1.896	0.177	74	1.914	0.176	75	1.931	0.174	76	1.949	0.173
77	1.966	0.171	78	1.984	0.17	79	2.002	0.168	80	2.019	0.167
81	2.037	0.165	82	2.054	0.164	83	2.072	0.162	84	2.089	0.161
85	2.107	0.16	86	2.124	0.158	87	2.142	0.157	88	2.159	0.156
89	2.177	0.155	90	2.195	0.153	91	2.212	0.152	92	2.23	0.151
93	2.247	0.15	94	2.265	0.149	95	2.282	0.147	96	2.3	0.146
97	2.317	0.145	98	2.335	0.144	99	2.352	0.143	100	2.37	0.142
101	2.388	0.141	102	2.405	0.14	103	2.423	0.139	104	2.44	0.138
105	2.49	0.132	106	2.54	0.127	107	2.59	0.122	108	2.64	0.118
109	2.69	0.113	110	2.74	0.109	111	2.79	0.105	112	2.84	0.102
113	2.89	0.098	114	2.94	0.095	115	2.99	0.092	116	3.04	0.089
117	3.09	0.086	118	3.14	0.083	119	3.19	0.081	120	3.24	0.078
121	3.29	0.076	122	3.34	0.074	123	3.39	0.071	124	3.44	0.069
125	3.49	0.067	126	3.54	0.065	127	3.59	0.064	128	3.64	0.062
129	3.69	0.06	130	3.74	0.059	131	3.79	0.057	132	3.84	0.056
133	3.89	0.054	134	3.94	0.053	135	3.99	0.052	136	4.04	0.05
137	4.09	0.049	138	4.14	0.048	139	4.19	0.047	140	4.24	0.046
141	4.29	0.045	142	4.34	0.044	143	4.39	0.043	144	4.44	0.042
145	4.49	0.042	146	4.54	0.042	147	4.59	0.042	148	4.64	0.042
149	4.69	0.042	150	4.74	0.042	151	4.79	0.042	152	4.84	0.042
153	4.89	0.042	154	4.94	0.042	155	4.99	0.042	156	5.04	0.042
157	5.09	0.042	158	5.14	0.042	159	5.19	0.042	160	5.24	0.042
161	5.29	0.042	162	5.34	0.042	163	5.39	0.042	164	5.44	0.042

Sisma Z SLV



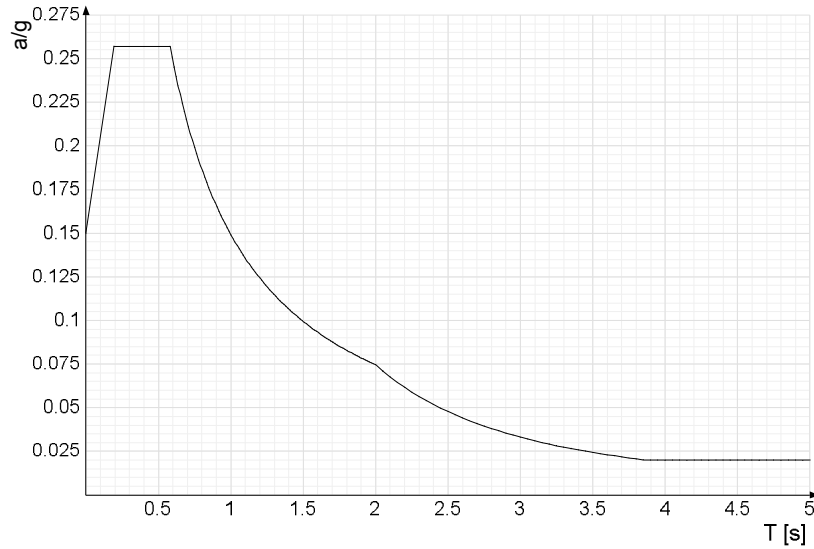
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.13	2	0.05	0.341	3	0.15	0.341	4	0.158	0.323
5	0.167	0.307	6	0.175	0.292	7	0.184	0.279	8	0.192	0.267
9	0.2	0.255	10	0.209	0.245	11	0.217	0.236	12	0.226	0.227
13	0.234	0.219	14	0.243	0.211	15	0.251	0.204	16	0.259	0.197
17	0.268	0.191	18	0.276	0.185	19	0.285	0.18	20	0.293	0.175
21	0.301	0.17	22	0.31	0.165	23	0.318	0.161	24	0.327	0.157
25	0.335	0.153	26	0.344	0.149	27	0.352	0.146	28	0.36	0.142
29	0.369	0.139	30	0.377	0.136	31	0.386	0.133	32	0.394	0.13
33	0.402	0.127	34	0.411	0.125	35	0.419	0.122	36	0.428	0.12
37	0.436	0.117	38	0.445	0.115	39	0.453	0.113	40	0.461	0.111
41	0.47	0.109	42	0.478	0.107	43	0.487	0.105	44	0.495	0.103
45	0.503	0.102	46	0.512	0.1	47	0.52	0.098	48	0.529	0.097
49	0.537	0.095	50	0.546	0.094	51	0.554	0.092	52	0.562	0.091
53	0.571	0.09	54	0.579	0.088	55	0.588	0.087	56	0.596	0.086
57	0.604	0.085	58	0.613	0.084	59	0.621	0.082	60	0.63	0.081
61	0.638	0.08	62	0.647	0.079	63	0.655	0.078	64	0.663	0.077
65	0.672	0.076	66	0.68	0.075	67	0.689	0.074	68	0.697	0.073
69	0.705	0.073	70	0.714	0.072	71	0.722	0.071	72	0.731	0.07
73	0.739	0.069	74	0.748	0.069	75	0.756	0.068	76	0.764	0.067
77	0.773	0.066	78	0.781	0.066	79	0.79	0.065	80	0.798	0.064
81	0.806	0.064	82	0.815	0.063	83	0.823	0.062	84	0.832	0.062
85	0.84	0.061	86	0.849	0.06	87	0.857	0.06	88	0.865	0.059
89	0.874	0.059	90	0.882	0.058	91	0.891	0.058	92	0.899	0.057
93	0.907	0.056	94	0.916	0.056	95	0.924	0.055	96	0.933	0.055
97	0.941	0.054	98	0.95	0.054	99	0.958	0.053	100	0.966	0.053
101	0.975	0.053	102	0.983	0.052	103	0.992	0.052	104	1	0.051
105	1.05	0.046	106	1.1	0.042	107	1.15	0.042	108	1.2	0.042
109	1.25	0.042	110	1.3	0.042	111	1.35	0.042	112	1.4	0.042
113	1.45	0.042	114	1.5	0.042	115	1.55	0.042	116	1.6	0.042
117	1.65	0.042	118	1.7	0.042	119	1.75	0.042	120	1.8	0.042
121	1.85	0.042	122	1.9	0.042	123	1.95	0.042	124	2	0.042
125	2.05	0.042	126	2.1	0.042	127	2.15	0.042	128	2.2	0.042
129	2.25	0.042	130	2.3	0.042	131	2.35	0.042	132	2.4	0.042
133	2.45	0.042	134	2.5	0.042	135	2.55	0.042	136	2.6	0.042
137	2.65	0.042	138	2.7	0.042	139	2.75	0.042	140	2.8	0.042
141	2.85	0.042	142	2.9	0.042	143	2.95	0.042	144	3	0.042
145	3.05	0.042	146	3.1	0.042	147	3.15	0.042	148	3.2	0.042
149	3.25	0.042	150	3.3	0.042	151	3.35	0.042	152	3.4	0.042
153	3.45	0.042	154	3.5	0.042	155	3.55	0.042	156	3.6	0.042
157	3.65	0.042	158	3.7	0.042	159	3.75	0.042	160	3.8	0.042
161	3.85	0.042	162	3.9	0.042	163	3.95	0.042	164	4	0.042

Sisma X SLD



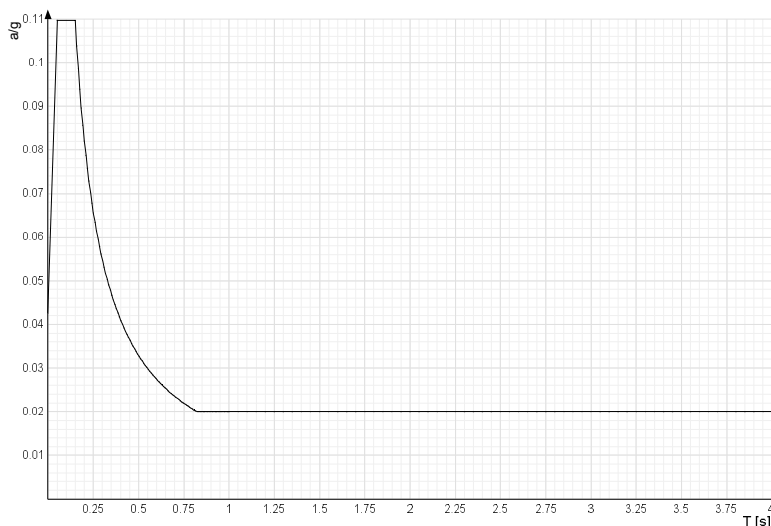
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.15	2	0.193	0.257	3	0.58	0.257	4	0.594	0.251
5	0.608	0.245	6	0.622	0.24	7	0.636	0.234	8	0.65	0.229
9	0.664	0.225	10	0.678	0.22	11	0.692	0.215	12	0.707	0.211
13	0.721	0.207	14	0.735	0.203	15	0.749	0.199	16	0.763	0.196
17	0.777	0.192	18	0.791	0.189	19	0.805	0.185	20	0.819	0.182
21	0.833	0.179	22	0.847	0.176	23	0.861	0.173	24	0.875	0.17
25	0.889	0.168	26	0.903	0.165	27	0.917	0.163	28	0.931	0.16
29	0.945	0.158	30	0.959	0.155	31	0.974	0.153	32	0.988	0.151
33	1.002	0.149	34	1.016	0.147	35	1.03	0.145	36	1.044	0.143
37	1.058	0.141	38	1.072	0.139	39	1.086	0.137	40	1.1	0.136
41	1.114	0.134	42	1.128	0.132	43	1.142	0.131	44	1.156	0.129
45	1.17	0.127	46	1.184	0.126	47	1.198	0.124	48	1.212	0.123
49	1.226	0.122	50	1.24	0.12	51	1.255	0.119	52	1.269	0.118
53	1.283	0.116	54	1.297	0.115	55	1.311	0.114	56	1.325	0.113
57	1.339	0.111	58	1.353	0.11	59	1.367	0.109	60	1.381	0.108
61	1.395	0.107	62	1.409	0.106	63	1.423	0.105	64	1.437	0.104
65	1.451	0.103	66	1.465	0.102	67	1.479	0.101	68	1.493	0.1
69	1.507	0.099	70	1.522	0.098	71	1.536	0.097	72	1.55	0.096
73	1.564	0.095	74	1.578	0.095	75	1.592	0.094	76	1.606	0.093
77	1.62	0.092	78	1.634	0.091	79	1.648	0.091	80	1.662	0.09
81	1.676	0.089	82	1.69	0.088	83	1.704	0.088	84	1.718	0.087
85	1.732	0.086	86	1.746	0.085	87	1.76	0.085	88	1.774	0.084
89	1.788	0.083	90	1.803	0.083	91	1.817	0.082	92	1.831	0.081
93	1.845	0.081	94	1.859	0.08	95	1.873	0.08	96	1.887	0.079
97	1.901	0.078	98	1.915	0.078	99	1.929	0.077	100	1.943	0.077
101	1.957	0.076	102	1.971	0.076	103	1.985	0.075	104	1.999	0.075
105	2.049	0.071	106	2.099	0.068	107	2.149	0.065	108	2.199	0.062
109	2.249	0.059	110	2.299	0.056	111	2.349	0.054	112	2.399	0.052
113	2.449	0.05	114	2.499	0.048	115	2.549	0.046	116	2.599	0.044
117	2.649	0.042	118	2.699	0.041	119	2.749	0.039	120	2.799	0.038
121	2.849	0.037	122	2.899	0.035	123	2.949	0.034	124	2.999	0.033
125	3.049	0.032	126	3.099	0.031	127	3.149	0.03	128	3.199	0.029
129	3.249	0.028	130	3.299	0.027	131	3.349	0.027	132	3.399	0.026
133	3.449	0.025	134	3.499	0.024	135	3.549	0.024	136	3.599	0.023
137	3.649	0.022	138	3.699	0.022	139	3.749	0.021	140	3.799	0.021
141	3.849	0.02	142	3.899	0.02	143	3.949	0.02	144	3.999	0.02
145	4.049	0.02	146	4.099	0.02	147	4.149	0.02	148	4.199	0.02
149	4.249	0.02	150	4.299	0.02	151	4.349	0.02	152	4.399	0.02
153	4.449	0.02	154	4.499	0.02	155	4.549	0.02	156	4.599	0.02
157	4.649	0.02	158	4.699	0.02	159	4.749	0.02	160	4.799	0.02
161	4.849	0.02	162	4.899	0.02	163	4.949	0.02	164	4.999	0.02

Sisma Y SLD



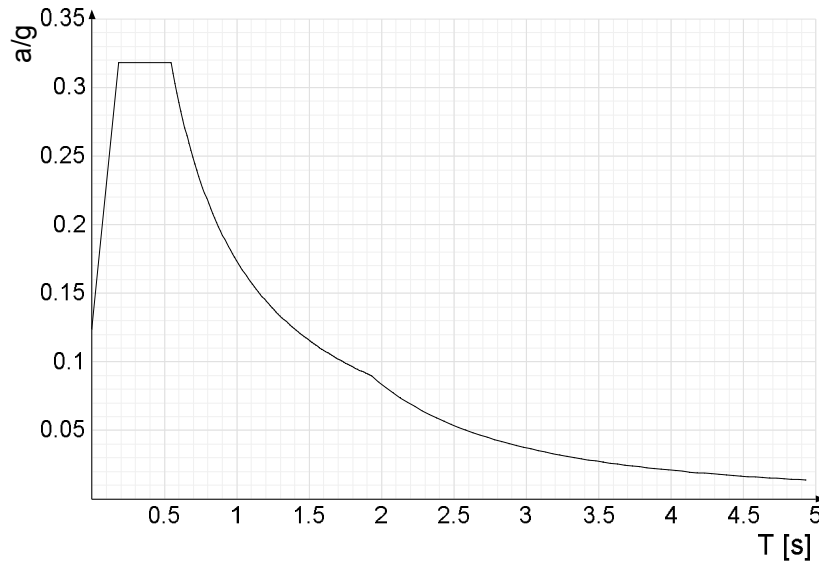
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.15	2	0.193	0.257	3	0.58	0.257	4	0.594	0.251
5	0.608	0.245	6	0.622	0.24	7	0.636	0.234	8	0.65	0.229
9	0.664	0.225	10	0.678	0.22	11	0.692	0.215	12	0.707	0.211
13	0.721	0.207	14	0.735	0.203	15	0.749	0.199	16	0.763	0.196
17	0.777	0.192	18	0.791	0.189	19	0.805	0.185	20	0.819	0.182
21	0.833	0.179	22	0.847	0.176	23	0.861	0.173	24	0.875	0.17
25	0.889	0.168	26	0.903	0.165	27	0.917	0.163	28	0.931	0.16
29	0.945	0.158	30	0.959	0.155	31	0.974	0.153	32	0.988	0.151
33	1.002	0.149	34	1.016	0.147	35	1.03	0.145	36	1.044	0.143
37	1.058	0.141	38	1.072	0.139	39	1.086	0.137	40	1.1	0.136
41	1.114	0.134	42	1.128	0.132	43	1.142	0.131	44	1.156	0.129
45	1.17	0.127	46	1.184	0.126	47	1.198	0.124	48	1.212	0.123
49	1.226	0.122	50	1.24	0.12	51	1.255	0.119	52	1.269	0.118
53	1.283	0.116	54	1.297	0.115	55	1.311	0.114	56	1.325	0.113
57	1.339	0.111	58	1.353	0.11	59	1.367	0.109	60	1.381	0.108
61	1.395	0.107	62	1.409	0.106	63	1.423	0.105	64	1.437	0.104
65	1.451	0.103	66	1.465	0.102	67	1.479	0.101	68	1.493	0.1
69	1.507	0.099	70	1.522	0.098	71	1.536	0.097	72	1.55	0.096
73	1.564	0.095	74	1.578	0.095	75	1.592	0.094	76	1.606	0.093
77	1.62	0.092	78	1.634	0.091	79	1.648	0.091	80	1.662	0.09
81	1.676	0.089	82	1.69	0.088	83	1.704	0.088	84	1.718	0.087
85	1.732	0.086	86	1.746	0.085	87	1.76	0.085	88	1.774	0.084
89	1.788	0.083	90	1.803	0.083	91	1.817	0.082	92	1.831	0.081
93	1.845	0.081	94	1.859	0.08	95	1.873	0.08	96	1.887	0.079
97	1.901	0.078	98	1.915	0.078	99	1.929	0.077	100	1.943	0.077
101	1.957	0.076	102	1.971	0.076	103	1.985	0.075	104	1.999	0.075
105	2.049	0.071	106	2.099	0.068	107	2.149	0.065	108	2.199	0.062
109	2.249	0.059	110	2.299	0.056	111	2.349	0.054	112	2.399	0.052
113	2.449	0.05	114	2.499	0.048	115	2.549	0.046	116	2.599	0.044
117	2.649	0.042	118	2.699	0.041	119	2.749	0.039	120	2.799	0.038
121	2.849	0.037	122	2.899	0.035	123	2.949	0.034	124	2.999	0.033
125	3.049	0.032	126	3.099	0.031	127	3.149	0.03	128	3.199	0.029
129	3.249	0.028	130	3.299	0.027	131	3.349	0.027	132	3.399	0.026
133	3.449	0.025	134	3.499	0.024	135	3.549	0.024	136	3.599	0.023
137	3.649	0.022	138	3.699	0.022	139	3.749	0.021	140	3.799	0.021
141	3.849	0.02	142	3.899	0.02	143	3.949	0.02	144	3.999	0.02
145	4.049	0.02	146	4.099	0.02	147	4.149	0.02	148	4.199	0.02
149	4.249	0.02	150	4.299	0.02	151	4.349	0.02	152	4.399	0.02
153	4.449	0.02	154	4.499	0.02	155	4.549	0.02	156	4.599	0.02
157	4.649	0.02	158	4.699	0.02	159	4.749	0.02	160	4.799	0.02
161	4.849	0.02	162	4.899	0.02	163	4.949	0.02	164	4.999	0.02

Sisma Z SLD



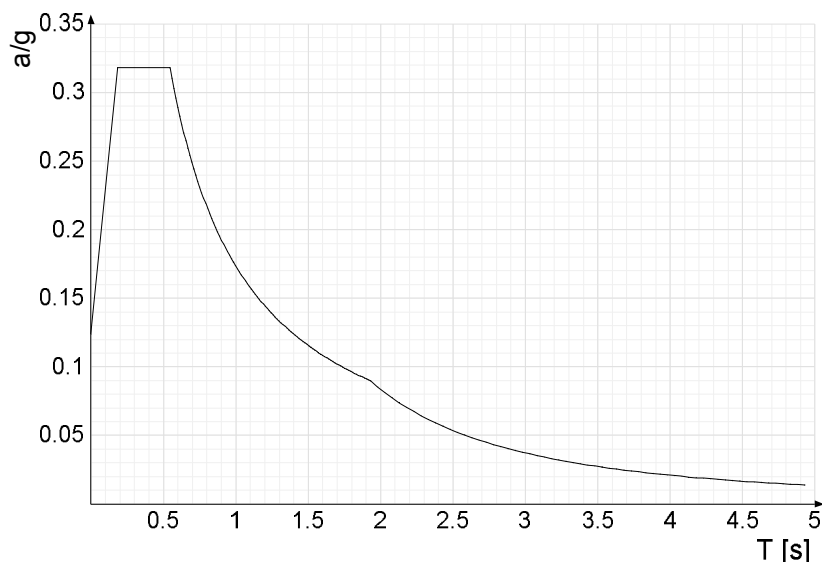
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.043	2	0.05	0.11	3	0.15	0.11	4	0.158	0.104
5	0.167	0.099	6	0.175	0.094	7	0.184	0.09	8	0.192	0.086
9	0.2	0.082	10	0.209	0.079	11	0.217	0.076	12	0.226	0.073
13	0.234	0.07	14	0.243	0.068	15	0.251	0.066	16	0.259	0.063
17	0.268	0.061	18	0.276	0.06	19	0.285	0.058	20	0.293	0.056
21	0.301	0.055	22	0.31	0.053	23	0.318	0.052	24	0.327	0.05
25	0.335	0.049	26	0.344	0.048	27	0.352	0.047	28	0.36	0.046
29	0.369	0.045	30	0.377	0.044	31	0.386	0.043	32	0.394	0.042
33	0.402	0.041	34	0.411	0.04	35	0.419	0.039	36	0.428	0.038
37	0.436	0.038	38	0.445	0.037	39	0.453	0.036	40	0.461	0.036
41	0.47	0.035	42	0.478	0.034	43	0.487	0.034	44	0.495	0.033
45	0.503	0.033	46	0.512	0.032	47	0.52	0.032	48	0.529	0.031
49	0.537	0.031	50	0.546	0.03	51	0.554	0.03	52	0.562	0.029
53	0.571	0.029	54	0.579	0.028	55	0.588	0.028	56	0.596	0.028
57	0.604	0.027	58	0.613	0.027	59	0.621	0.026	60	0.63	0.026
61	0.638	0.026	62	0.647	0.025	63	0.655	0.025	64	0.663	0.025
65	0.672	0.024	66	0.68	0.024	67	0.689	0.024	68	0.697	0.024
69	0.705	0.023	70	0.714	0.023	71	0.722	0.023	72	0.731	0.023
73	0.739	0.022	74	0.748	0.022	75	0.756	0.022	76	0.764	0.022
77	0.773	0.021	78	0.781	0.021	79	0.79	0.021	80	0.798	0.021
81	0.806	0.02	82	0.815	0.02	83	0.823	0.02	84	0.832	0.02
85	0.84	0.02	86	0.849	0.02	87	0.857	0.02	88	0.865	0.02
89	0.874	0.02	90	0.882	0.02	91	0.891	0.02	92	0.899	0.02
93	0.907	0.02	94	0.916	0.02	95	0.924	0.02	96	0.933	0.02
97	0.941	0.02	98	0.95	0.02	99	0.958	0.02	100	0.966	0.02
101	0.975	0.02	102	0.983	0.02	103	0.992	0.02	104	1	0.02
105	1.05	0.02	106	1.1	0.02	107	1.15	0.02	108	1.2	0.02
109	1.25	0.02	110	1.3	0.02	111	1.35	0.02	112	1.4	0.02
113	1.45	0.02	114	1.5	0.02	115	1.55	0.02	116	1.6	0.02
117	1.65	0.02	118	1.7	0.02	119	1.75	0.02	120	1.8	0.02
121	1.85	0.02	122	1.9	0.02	123	1.95	0.02	124	2	0.02
125	2.05	0.02	126	2.1	0.02	127	2.15	0.02	128	2.2	0.02
129	2.25	0.02	130	2.3	0.02	131	2.35	0.02	132	2.4	0.02
133	2.45	0.02	134	2.5	0.02	135	2.55	0.02	136	2.6	0.02
137	2.65	0.02	138	2.7	0.02	139	2.75	0.02	140	2.8	0.02
141	2.85	0.02	142	2.9	0.02	143	2.95	0.02	144	3	0.02
145	3.05	0.02	146	3.1	0.02	147	3.15	0.02	148	3.2	0.02
149	3.25	0.02	150	3.3	0.02	151	3.35	0.02	152	3.4	0.02
153	3.45	0.02	154	3.5	0.02	155	3.55	0.02	156	3.6	0.02
157	3.65	0.02	158	3.7	0.02	159	3.75	0.02	160	3.8	0.02
161	3.85	0.02	162	3.9	0.02	163	3.95	0.02	164	4	0.02

Sisma X SLO

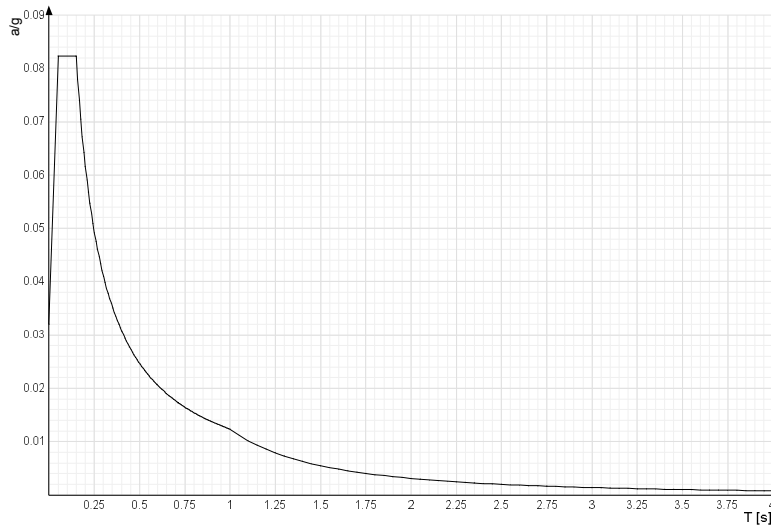


Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.124	2	0.182	0.318	3	0.545	0.318	4	0.559	0.31
5	0.572	0.303	6	0.586	0.296	7	0.6	0.289	8	0.613	0.283
9	0.627	0.277	10	0.641	0.271	11	0.655	0.265	12	0.668	0.259
13	0.682	0.254	14	0.696	0.249	15	0.709	0.244	16	0.723	0.24
17	0.737	0.235	18	0.751	0.231	19	0.764	0.227	20	0.778	0.223
21	0.792	0.219	22	0.805	0.215	23	0.819	0.212	24	0.833	0.208
25	0.847	0.205	26	0.86	0.202	27	0.874	0.198	28	0.888	0.195
29	0.901	0.192	30	0.915	0.189	31	0.929	0.187	32	0.943	0.184
33	0.956	0.181	34	0.97	0.179	35	0.984	0.176	36	0.998	0.174
37	1.011	0.171	38	1.025	0.169	39	1.039	0.167	40	1.052	0.165
41	1.066	0.163	42	1.08	0.161	43	1.094	0.159	44	1.107	0.157
45	1.121	0.155	46	1.135	0.153	47	1.148	0.151	48	1.162	0.149
49	1.176	0.147	50	1.19	0.146	51	1.203	0.144	52	1.217	0.143
53	1.231	0.141	54	1.244	0.139	55	1.258	0.138	56	1.272	0.136
57	1.286	0.135	58	1.299	0.133	59	1.313	0.132	60	1.327	0.131
61	1.34	0.129	62	1.354	0.128	63	1.368	0.127	64	1.382	0.126
65	1.395	0.124	66	1.409	0.123	67	1.423	0.122	68	1.436	0.121
69	1.45	0.12	70	1.464	0.118	71	1.478	0.117	72	1.491	0.116
73	1.505	0.115	74	1.519	0.114	75	1.532	0.113	76	1.546	0.112
77	1.56	0.111	78	1.574	0.11	79	1.587	0.109	80	1.601	0.108
81	1.615	0.107	82	1.628	0.106	83	1.642	0.106	84	1.656	0.105
85	1.67	0.104	86	1.683	0.103	87	1.697	0.102	88	1.711	0.101
89	1.724	0.101	90	1.738	0.1	91	1.752	0.099	92	1.766	0.098
93	1.779	0.097	94	1.793	0.097	95	1.807	0.096	96	1.82	0.095
97	1.834	0.095	98	1.848	0.094	99	1.862	0.093	100	1.875	0.092
101	1.889	0.092	102	1.903	0.091	103	1.916	0.09	104	1.93	0.09
105	1.98	0.085	106	2.03	0.081	107	2.08	0.077	108	2.13	0.074
109	2.18	0.07	110	2.23	0.067	111	2.28	0.064	112	2.33	0.062
113	2.38	0.059	114	2.43	0.057	115	2.48	0.054	116	2.53	0.052
117	2.58	0.05	118	2.63	0.048	119	2.68	0.047	120	2.73	0.045
121	2.78	0.043	122	2.83	0.042	123	2.88	0.04	124	2.93	0.039
125	2.98	0.038	126	3.03	0.036	127	3.08	0.035	128	3.13	0.034
129	3.18	0.033	130	3.23	0.032	131	3.28	0.031	132	3.33	0.03
133	3.38	0.029	134	3.43	0.028	135	3.48	0.028	136	3.53	0.027
137	3.58	0.026	138	3.63	0.025	139	3.68	0.025	140	3.73	0.024
141	3.78	0.023	142	3.83	0.023	143	3.88	0.022	144	3.93	0.022
145	3.98	0.021	146	4.03	0.021	147	4.08	0.02	148	4.13	0.02
149	4.18	0.019	150	4.23	0.019	151	4.28	0.018	152	4.33	0.018
153	4.38	0.017	154	4.43	0.017	155	4.48	0.017	156	4.53	0.016
157	4.58	0.016	158	4.63	0.016	159	4.68	0.015	160	4.73	0.015
161	4.78	0.015	162	4.83	0.014	163	4.88	0.014	164	4.93	0.014

Sisma Y SLO



Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.124	2	0.182	0.318	3	0.545	0.318	4	0.559	0.31
5	0.572	0.303	6	0.586	0.296	7	0.6	0.289	8	0.613	0.283
9	0.627	0.277	10	0.641	0.271	11	0.655	0.265	12	0.668	0.259
13	0.682	0.254	14	0.696	0.249	15	0.709	0.244	16	0.723	0.24
17	0.737	0.235	18	0.751	0.231	19	0.764	0.227	20	0.778	0.223
21	0.792	0.219	22	0.805	0.215	23	0.819	0.212	24	0.833	0.208
25	0.847	0.205	26	0.86	0.202	27	0.874	0.198	28	0.888	0.195
29	0.901	0.192	30	0.915	0.189	31	0.929	0.187	32	0.943	0.184
33	0.956	0.181	34	0.97	0.179	35	0.984	0.176	36	0.998	0.174
37	1.011	0.171	38	1.025	0.169	39	1.039	0.167	40	1.052	0.165
41	1.066	0.163	42	1.08	0.161	43	1.094	0.159	44	1.107	0.157
45	1.121	0.155	46	1.135	0.153	47	1.148	0.151	48	1.162	0.149
49	1.176	0.147	50	1.19	0.146	51	1.203	0.144	52	1.217	0.143
53	1.231	0.141	54	1.244	0.139	55	1.258	0.138	56	1.272	0.136
57	1.286	0.135	58	1.299	0.133	59	1.313	0.132	60	1.327	0.131
61	1.34	0.129	62	1.354	0.128	63	1.368	0.127	64	1.382	0.126
65	1.395	0.124	66	1.409	0.123	67	1.423	0.122	68	1.436	0.121
69	1.45	0.12	70	1.464	0.118	71	1.478	0.117	72	1.491	0.116
73	1.505	0.115	74	1.519	0.114	75	1.532	0.113	76	1.546	0.112
77	1.56	0.111	78	1.574	0.11	79	1.587	0.109	80	1.601	0.108
81	1.615	0.107	82	1.628	0.106	83	1.642	0.106	84	1.656	0.105
85	1.67	0.104	86	1.683	0.103	87	1.697	0.102	88	1.711	0.101
89	1.724	0.101	90	1.738	0.1	91	1.752	0.099	92	1.766	0.098
93	1.779	0.097	94	1.793	0.097	95	1.807	0.096	96	1.82	0.095
97	1.834	0.095	98	1.848	0.094	99	1.862	0.093	100	1.875	0.092
101	1.889	0.092	102	1.903	0.091	103	1.916	0.09	104	1.93	0.09
105	1.98	0.085	106	2.03	0.081	107	2.08	0.077	108	2.13	0.074
109	2.18	0.07	110	2.23	0.067	111	2.28	0.064	112	2.33	0.062
113	2.38	0.059	114	2.43	0.057	115	2.48	0.054	116	2.53	0.052
117	2.58	0.05	118	2.63	0.048	119	2.68	0.047	120	2.73	0.045
121	2.78	0.043	122	2.83	0.042	123	2.88	0.04	124	2.93	0.039
125	2.98	0.038	126	3.03	0.036	127	3.08	0.035	128	3.13	0.034
129	3.18	0.033	130	3.23	0.032	131	3.28	0.031	132	3.33	0.03
133	3.38	0.029	134	3.43	0.028	135	3.48	0.028	136	3.53	0.027
137	3.58	0.026	138	3.63	0.025	139	3.68	0.025	140	3.73	0.024
141	3.78	0.023	142	3.83	0.023	143	3.88	0.022	144	3.93	0.022
145	3.98	0.021	146	4.03	0.021	147	4.08	0.02	148	4.13	0.02
149	4.18	0.019	150	4.23	0.019	151	4.28	0.018	152	4.33	0.018
153	4.38	0.017	154	4.43	0.017	155	4.48	0.017	156	4.53	0.016
157	4.58	0.016	158	4.63	0.016	159	4.68	0.015	160	4.73	0.015
161	4.78	0.015	162	4.83	0.014	163	4.88	0.014	164	4.93	0.014

Sisma Z SLO

Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.032	2	0.05	0.082	3	0.15	0.082	4	0.158	0.078
5	0.167	0.074	6	0.175	0.07	7	0.184	0.067	8	0.192	0.064
9	0.2	0.062	10	0.209	0.059	11	0.217	0.057	12	0.226	0.055
13	0.234	0.053	14	0.243	0.051	15	0.251	0.049	16	0.259	0.048
17	0.268	0.046	18	0.276	0.045	19	0.285	0.043	20	0.293	0.042
21	0.301	0.041	22	0.31	0.04	23	0.318	0.039	24	0.327	0.038
25	0.335	0.037	26	0.344	0.036	27	0.352	0.035	28	0.36	0.034
29	0.369	0.033	30	0.377	0.033	31	0.386	0.032	32	0.394	0.031
33	0.402	0.031	34	0.411	0.03	35	0.419	0.029	36	0.428	0.029
37	0.436	0.028	38	0.445	0.028	39	0.453	0.027	40	0.461	0.027
41	0.47	0.026	42	0.478	0.026	43	0.487	0.025	44	0.495	0.025
45	0.503	0.025	46	0.512	0.024	47	0.52	0.024	48	0.529	0.023
49	0.537	0.023	50	0.546	0.023	51	0.554	0.022	52	0.562	0.022
53	0.571	0.022	54	0.579	0.021	55	0.588	0.021	56	0.596	0.021
57	0.604	0.02	58	0.613	0.02	59	0.621	0.02	60	0.63	0.02
61	0.638	0.019	62	0.647	0.019	63	0.655	0.019	64	0.663	0.019
65	0.672	0.018	66	0.68	0.018	67	0.689	0.018	68	0.697	0.018
69	0.705	0.017	70	0.714	0.017	71	0.722	0.017	72	0.731	0.017
73	0.739	0.017	74	0.748	0.017	75	0.756	0.016	76	0.764	0.016
77	0.773	0.016	78	0.781	0.016	79	0.79	0.016	80	0.798	0.015
81	0.806	0.015	82	0.815	0.015	83	0.823	0.015	84	0.832	0.015
85	0.84	0.015	86	0.849	0.015	87	0.857	0.014	88	0.865	0.014
89	0.874	0.014	90	0.882	0.014	91	0.891	0.014	92	0.899	0.014
93	0.907	0.014	94	0.916	0.013	95	0.924	0.013	96	0.933	0.013
97	0.941	0.013	98	0.95	0.013	99	0.958	0.013	100	0.966	0.013
101	0.975	0.013	102	0.983	0.013	103	0.992	0.012	104	1	0.012
105	1.05	0.011	106	1.1	0.01	107	1.15	0.009	108	1.2	0.009
109	1.25	0.008	110	1.3	0.007	111	1.35	0.007	112	1.4	0.006
113	1.45	0.006	114	1.5	0.005	115	1.55	0.005	116	1.6	0.005
117	1.65	0.005	118	1.7	0.004	119	1.75	0.004	120	1.8	0.004
121	1.85	0.004	122	1.9	0.003	123	1.95	0.003	124	2	0.003
125	2.05	0.003	126	2.1	0.003	127	2.15	0.003	128	2.2	0.003
129	2.25	0.002	130	2.3	0.002	131	2.35	0.002	132	2.4	0.002
133	2.45	0.002	134	2.5	0.002	135	2.55	0.002	136	2.6	0.002
137	2.65	0.002	138	2.7	0.002	139	2.75	0.002	140	2.8	0.002
141	2.85	0.002	142	2.9	0.001	143	2.95	0.001	144	3	0.001
145	3.05	0.001	146	3.1	0.001	147	3.15	0.001	148	3.2	0.001
149	3.25	0.001	150	3.3	0.001	151	3.35	0.001	152	3.4	0.001
153	3.45	0.001	154	3.5	0.001	155	3.55	0.001	156	3.6	0.001
157	3.65	0.001	158	3.7	0.001	159	3.75	0.001	160	3.8	0.001
161	3.85	0.001	162	3.9	0.001	163	3.95	0.001	164	4	0.001

10 Sollecitazioni

10.1 Sollecitazioni gusci

10.1.1 Convenzioni di segno gusci

Sono individuate distinte convenzioni di segno in relazione al tipo di elemento strutturale a cui il guscio si riferisce:

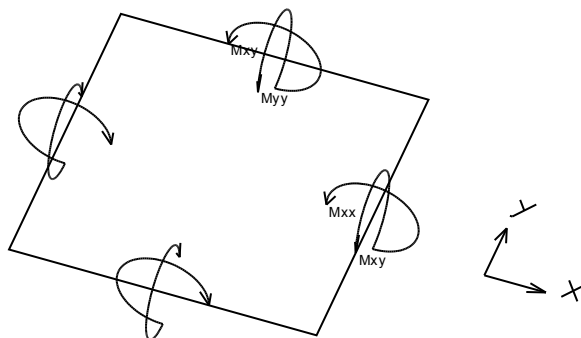
- convenzione per gusci non verticali, originati ad esempio da piastre e platee;
- convenzione per gusci verticali, originati ad esempio da pareti e muri.

Convenzione di segno per gusci non verticali

Il sistema di riferimento nel quale sono espressi i parametri di sollecitazione è così definito: origine appartenente al piano dell'elemento, asse x e y contenuti nel piano dell'elemento e terzo asse (z) ortogonale al piano dell'elemento a formare una terna destrorsa. In particolare l'asse x ha proiezione in pianta parallela ed equiversa all'asse globale X. Nel caso di piastre orizzontali (caso più comune) gli assi x, y e z locali all'elemento sono paralleli ed

equivarsi agli assi X, Y e Z globali. Si sottolinea che non ha alcun interesse collocare esattamente nel piano dell'elemento la posizione dell'origine in quanto i parametri di sollecitazione sono invarianti rispetto a tale posizione.

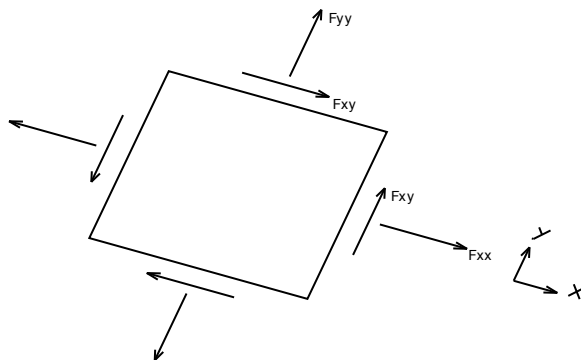
In figura è mostrato un elemento infinitesimo di shell orizzontale con indicato il sistema di riferimento e i parametri di sollecitazione M_{xx} , M_{yy} , M_{xy} .



Si definiscono:

- M_{xx} : momento flettente [Forza*Lunghezza/Lunghezza] agente sul bordo di normale x (verso positivo indicato dalla freccia in figura che tende le fibre inferiori);
- M_{yy} : momento flettente [Forza*Lunghezza/Lunghezza] agente sul bordo di normale y (verso positivo indicato dalla freccia in figura che tende le fibre inferiori);
- M_{xy} : momento torcente [Forza*Lunghezza/Lunghezza] agente sui bordi (verso positivo indicato dalla freccia in figura).

Per quanto riguarda le sollecitazioni estensionali si faccia riferimento alla figura seguente dove per lo stesso elemento infinitesimo di shell orizzontale con indicato il sistema di riferimento e i parametri di sollecitazione F_{xx} , F_{yy} , F_{xy} .



Si definiscono:

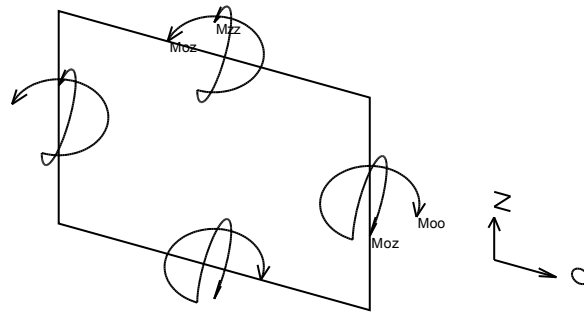
- F_{xx} : sforzo estensionale [Forza/Lunghezza] agente sul bordo di normale x (verso positivo indicato dalla freccia in figura che mette in trazione l'elemento);
- F_{yy} : sforzo estensionale [Forza/Lunghezza] agente sul bordo di normale all'asse y (verso positivo indicato dalla freccia in figura che mette in trazione l'elemento);
- F_{xy} : sforzo di taglio [Forza/Lunghezza] agente sui bordi (verso positivo indicato dalla freccia in figura).

Vengono riportati inoltre i tagli fuori dal piano dell'elemento guscio:

- V_x : taglio fuori piano [Forza/Lunghezza] applicato al bordo di normale parallela all'asse x;
- V_y : taglio fuori piano [Forza/Lunghezza] applicato al bordo di normale parallela all'asse y.

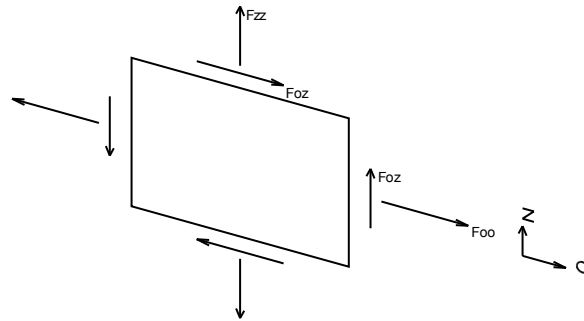
Convenzione di segno per gusci verticali

Il sistema di riferimento nel quale sono espressi i parametri di sollecitazione è così definito: origine appartenente al piano dell'elemento, asse O (ascisse) e z (ordinate) contenuti nel piano dell'elemento e terzo asse ortogonale al piano dell'elemento a formare una terna destrorsa. In particolare l'asse O è orizzontale e l'asse z parallelo ed equiverso con l'asse Z globale. Si sottolinea che non ha alcun interesse collocare esattamente nel piano dell'elemento la posizione dell'origine in quanto i parametri di sollecitazione sono invarianti rispetto a tale posizione. In figura è mostrato un elemento infinitesimo di shell orizzontale con indicato il sistema di riferimento e i parametri di sollecitazione M_{oo} , M_{zz} , M_{oz} .



- Moo: momento flettente distribuito [Forza*Lunghezza/Lunghezza] applicato al bordo di normale parallela all'asse O (verso positivo indicato dalla freccia in figura che tende le fibre inferiori);
- Mzz: momento flettente distribuito [Forza*Lunghezza/Lunghezza] applicato al bordo di normale parallela all'asse z (verso positivo indicato dalla freccia in figura che tende le fibre inferiori);
- Moz: momento 'torcente' distribuito [Forza*Lunghezza/Lunghezza] applicato sui bordi (verso positivo indicato dalla freccia in figura).

Per quanto riguarda le sollecitazioni estensionali si faccia riferimento alla figura seguente dove per lo stesso elemento infinitesimo di shell con indicato il sistema di riferimento i parametri di sollecitazione Foo, Fzz, Foz sono rispettivamente:



- Fzz: sforzo tensionale distribuito [Forza/Lunghezza] applicato al bordo di normale parallela all'asse z (verso positivo indicato dalla freccia in figura che mette in trazione l'elemento);
- Foo: sforzo tensionale distribuito [Forza/Lunghezza] applicato al bordo di normale parallela all'asse O (verso positivo indicato dalla freccia in figura che mette in trazione l'elemento);
- Foz: sforzo tagliante distribuito [Forza/Lunghezza] applicato sui bordi (verso positivo indicato dalla freccia in figura).

Vengono riportati inoltre i tagli fuori dal piano dell'elemento guscio:

- Vo: taglio fuori piano applicato al bordo di normale parallela all'asse O;
- Vz: taglio fuori piano applicato al bordo di normale parallela all'asse z.

10.1.2 Sollecitazioni estreme gusci

Shell: elemento guscio a cui si riferiscono le sollecitazioni.

Ind: indice del guscio.

Cont.: contesto a cui si riferiscono le sollecitazioni.

N.br.: nome breve della condizione o combinazione di carico.

Nodo: nodo su cui si basa il guscio a cui si riferisce la sollecitazione.

Ind: indice del nodo.

Sollecitazione: valori della sollecitazione.

M11: componente M11 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]

M12: componente M12 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]

M22: componente M22 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]

F11: componente F11 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]

F12: componente F12 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]

F22: componente F22 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]

V13: componente V13 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]

V23: componente V23 della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]

Sollecitazioni con momento M11 minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione										
			Ind	N.br.	Ind	M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
102	SLU 77	91				-3817	71	-444	-135	15	-51	-64	10
103	SLU 77	91				-3817	-71	-444	-135	-15	-51	-64	-10
289	SLU 65	309				-3520	-121	-438	-44	2	-39	58	0
240	SLU 77	303				-3520	-121	-438	-44	2	-39	-58	0
104	SLU 77	92				-3492	-246	-721	-127	-34	-30	-61	-25

Sollecitazioni con momento M11 massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
53	SLU 65	56	5705	208	622	-73	2	-68	-98	0
4	SLU 65	50	5705	208	622	-73	2	-68	98	0
54	SLU 65	56	5641	330	-20	-72	-3	-62	-95	-11
52	SLU 65	42	5641	-330	-20	-72	3	-62	-95	11
3	SLU 65	50	5641	330	-20	-72	-3	-62	95	11

Sollecitazioni con momento M22 minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
258	SLU 65	259	-317	-31	-3842	-36	-2	-46	-3	-62
265	SLU 65	259	-317	31	-3842	-36	2	-46	3	-62
271	SLU 65	353	-317	-31	-3842	-36	-2	-46	3	62
264	SLU 65	353	-317	31	-3842	-36	2	-46	-3	62
213	SLU 77	15	-444	-71	-3817	-51	-15	-135	-10	-64

Sollecitazioni con momento M22 massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
22	SLU 77	6	409	65	6176	-70	-3	-76	6	103
29	SLU 77	6	409	-65	6176	-70	3	-76	-6	103
35	SLU 77	100	409	65	6176	-70	-3	-76	-6	-103
28	SLU 77	100	409	-65	6176	-70	3	-76	6	-103
15	SLU 77	7	-175	505	5625	-59	-4	-70	15	94

Sollecitazioni con sforzo F11 minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
103	SLU 64	130	-1493	-57	-548	-143	4	14	-23	-3
102	SLU 76	130	-1493	57	-548	-143	-4	14	-23	3
150	SLU 64	120	-1259	101	-509	-141	-5	3	-24	0
149	SLU 76	120	-1257	199	-493	-136	-12	34	-25	7
151	SLU 64	118	-1257	-199	-493	-136	12	34	-25	-7

Sollecitazioni con sforzo F11 massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
195	SLU 76	111	-204	488	-1008	47	-15	-102	11	-16
225	SLU 76	107	-204	-488	-1008	47	15	-102	-11	-16
87	SLU 76	117	-257	-396	-987	47	13	-109	-11	-19
63	SLU 64	123	-257	396	-987	47	-13	-108	11	-19
106	SLU 76	134	-234	-139	862	46	-9	32	-17	-15

Sollecitazioni con sforzo F22 minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
207	SLU 76	109	-548	57	-1493	14	-4	-143	3	-23
213	SLU 76	109	-548	-57	-1493	14	4	-143	-3	-23
75	SLU 76	119	-509	-101	-1259	3	5	-141	0	-24
81	SLU 76	119	-493	-199	-1257	34	12	-136	-7	-25
69	SLU 76	121	-493	199	-1257	34	-12	-136	7	-25

Sollecitazioni con sforzo F22 massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
105	SLU 76	132	-1008	-488	-204	-102	15	47	-16	-11
100	SLU 76	128	-1008	488	-204	-102	-15	47	-16	11
148	SLU 64	122	-987	396	-257	-109	-13	47	-19	11
152	SLU 64	116	-987	-396	-257	-108	13	47	-19	-11
189	SLU 76	113	862	139	-234	32	9	46	15	-17

10.1.3 Sollecitazioni estreme gusci non verticali*Shell*: elemento guscio a cui si riferiscono le sollecitazioni.*Ind*: indice del guscio.*Cont.*: contesto a cui si riferiscono le sollecitazioni.*N.br.*: nome breve della condizione o combinazione di carico.*Nodo*: nodo su cui si basa il guscio a cui si riferisce la sollecitazione.*Ind*: indice del nodo.*Sollecitazione*: valori della sollecitazione.*Mxx*: componente Mxx della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]*Mxy*: componente Mxy della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]*Myy*: componente Myy della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]*Fxx*: componente Fxx della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]*Fxy*: componente Fxy della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]*Fyy*: componente Fyy della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]*Vx*: componente Vo della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]*Vy*: componente Vz della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]**Sollecitazioni con momento Mxx minimo**

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy
289	SLU 65	309	-3520	-121	-438	-44	2	-39	58	0
240	SLU 77	303	-3520	-121	-438	-44	2	-39	-58	0
290	SLU 65	309	-3481	-177	-41	-43	-1	-35	57	7
239	SLU 77	303	-3481	-177	-41	-43	-1	-35	-57	-7
288	SLU 77	295	-3481	177	-41	-43	1	-35	57	-7

Sollecitazioni con momento Mxx massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy
53	SLU 65	56	5705	208	622	-73	2	-68	-98	0
4	SLU 65	50	5705	208	622	-73	2	-68	98	0
54	SLU 65	56	5641	330	-20	-72	-3	-62	-95	-11
3	SLU 65	50	5641	330	-20	-72	-3	-62	95	11
52	SLU 65	42	5641	-330	-20	-72	3	-62	-95	11

Sollecitazioni con momento Myy minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy
258	SLU 65	259	-317	-31	-3842	-36	-2	-46	-3	-62
265	SLU 65	259	-317	31	-3842	-36	2	-46	3	-62
271	SLU 65	353	-317	-31	-3842	-36	-2	-46	3	62
264	SLU 65	353	-317	31	-3842	-36	2	-46	-3	62
31	SLU 64	46	-2867	-74	-3538	-16	0	-13	-5	21

Sollecitazioni con momento Myy massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy
29	SLU 77	6	409	-65	6176	-70	3	-76	-6	103
22	SLU 77	6	409	65	6176	-70	-3	-76	6	103
35	SLU 77	100	409	65	6176	-70	-3	-76	-6	-103
28	SLU 77	100	409	-65	6176	-70	3	-76	6	-103
15	SLU 77	7	-175	505	5625	-59	-4	-70	15	94

Sollecitazioni con sforzo Fxx minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy
28	SLV 41	100	122	43	4247	-106	-1	-67	7	-77
35	SLV 73	100	123	-44	4246	-106	1	-67	-7	-77
29	SLV 49	6	122	44	4240	-106	-1	-67	-7	77
22	SLV 17	6	122	-44	4241	-106	1	-67	7	77
21	SLV 41	99	-446	-163	4000	-88	-3	-61	22	-73

Sollecitazioni con sforzo Fxx massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy
22	Y SLV	7	-136	-55	-664	40	-2	2	-3	-22
29	Y SLV	5	-134	56	-661	40	2	2	3	-22
15	Y SLV	7	204	-79	-630	35	-3	-3	-8	-21
36	Y SLV	5	203	79	-628	35	3	-3	8	-21
264	Y SLV	352	-50	10	-105	33	1	5	1	2

Sollecitazioni con sforzo Fyy minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy
53	SLV 81	56	3897	167	402	-67	0	-97	-72	-1
4	SLV 9	50	3910	167	400	-67	0	-97	72	0
52	SLV 81	42	3987	-93	-247	-62	-3	-87	-74	16
5	SLV 9	64	4006	-94	-245	-62	-3	-86	74	-16
3	SLV 1	50	4005	94	-245	-62	3	-86	74	16

Sollecitazioni con sforzo Fyy massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell Ind	Cont. N.br.	Nodo Ind	Sollecitazione							
			Mxx	Mxy	Myy	Fxx	Fxy	Fyy	Vx	Vy
4	X SLV	50	-780	-34	-81	2	-1	35	-24	0
5	X SLV	64	-761	67	119	-3	2	32	-23	6
3	X SLV	50	-760	-68	119	-3	-2	32	-23	-6
292	SLV 53	357	-454	171	-312	16	-2	29	6	3
243	SLV 21	349	-454	-171	-311	16	2	29	-6	3

10.1.4 Sollecitazioni estreme gusci verticali

Shell: elemento guscio a cui si riferiscono le sollecitazioni.

Ind: indice del guscio.

Cont.: contesto a cui si riferiscono le sollecitazioni.

N.br.: nome breve della condizione o combinazione di carico.

Nodo: nodo su cui si basa il guscio a cui si riferisce la sollecitazione.

Ind: indice del nodo.

Sollecitazione: valori della sollecitazione.

Moo: componente Moo della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]

Moz: componente Moz della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]

Mzz: componente Mzz della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN*cm/cm]

Foo: componente Foo della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]

Foz: componente Foz della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]

Fzz: componente Fzz della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]

Vo: componente Vo della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]

Vz: componente Vz della sollecitazione del guscio nel nodo indicato. [daN/cm]

Sollecitazioni con momento Moo minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione								
Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz	
234	SLV 37	165	-2337	-3	-112	-62	0	-37	44	-2	
192	SLV 69	173	-2336	3	-113	-62	0	-37	-44	-2	
174	SLV 37	165	-2336	3	-112	-62	1	-37	-44	-2	
168	SLV 29	194	-2335	-3	-111	-62	-1	-37	44	-2	
167	SLV 37	165	-2335	8	-101	-62	2	-42	-44	2	

Sollecitazioni con momento Moo massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione								
Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz	
130	SLV 29	194	2336	3	111	-62	0	-37	-44	2	
123	SLV 61	186	2336	-3	113	-61	0	-37	44	2	
96	SLV 69	173	2335	-4	110	-62	1	-37	44	2	
60	SLV 61	186	2335	4	110	-62	-1	-37	-44	2	
95	SLV 69	173	2334	-9	103	-62	2	-42	44	-2	

Sollecitazioni con momento Mzz minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione								
Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz	
213	SLU 77	15	-444	-71	-3817	-51	-15	-135	-10	-64	
207	SLU 77	15	-444	71	-3817	-51	15	-135	10	-64	
201	SLU 77	16	-721	246	-3492	-30	34	-127	25	-61	
219	SLU 77	14	-721	-246	-3492	-30	-34	-127	-25	-61	
149	SLU 65	54	-597	-168	-3462	-34	-29	-128	-20	-62	

Sollecitazioni con momento Mzz massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione								
Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz	
102	SLU 77	91	444	-71	3817	-51	15	-135	-10	64	
103	SLU 77	91	444	71	3817	-51	-15	-135	10	64	
104	SLU 77	92	721	246	3492	-30	-34	-127	25	61	
101	SLU 77	90	721	-246	3492	-30	34	-127	-25	61	
81	SLU 77	52	597	-168	3462	-34	29	-128	-20	62	

Sollecitazioni con sforzo Foo minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione								
Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz	
102	SLV 41	90	-267	16	2132	-91	2	-103	-13	45	
103	SLV 73	92	-272	-16	2131	-91	-1	-103	13	45	
213	SLV 49	14	271	16	-2129	-91	-1	-102	-13	-45	
207	SLV 17	16	268	-17	-2131	-91	1	-102	13	-45	
101	SLV 41	89	-434	50	1433	-83	21	-90	-22	32	

Sollecitazioni con sforzo Foo massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione								
Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz	
195	SLU 76	111	-204	488	-1008	47	-15	-102	11	-16	
105	SLU 76	132	204	488	1008	47	15	-102	11	16	
100	SLU 76	128	204	-488	1008	47	-15	-102	-11	16	
225	SLU 76	107	-204	-488	-1008	47	15	-102	-11	-16	
148	SLU 64	122	-257	-396	-987	47	13	-109	-11	-19	

Sollecitazioni con sforzo Fzz minimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione								
Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz	
207	SLU 76	109	-548	57	-1493	14	-4	-143	3	-23	
103	SLU 64	130	548	57	1493	14	4	-143	3	23	
102	SLU 76	130	548	-57	1493	14	-4	-143	-3	23	
213	SLU 76	109	-548	-57	-1493	14	4	-143	-3	-23	
150	SLU 64	120	-509	-101	-1259	3	5	-141	0	-24	

Sollecitazioni con sforzo Fzz massimo

Vengono mostrati i soli 5 gusci più sollecitati.

Shell	Cont.	Nodo	Sollecitazione								
Ind	N.br.	Ind	Moo	Moz	Mzz	Foo	Foz	Fzz	Vo	Vz	
189	SLU 76	113	862	139	-234	32	9	46	15	-17	
106	SLU 76	134	-862	139	234	32	-9	46	15	17	
99	SLU 76	126	-862	-139	234	32	9	46	-15	17	
231	SLU 76	105	862	-139	-234	32	-9	46	-15	-17	
93	SLU 64	113	-869	-80	233	32	10	46	-16	16	

11 Pressioni sul terreno

11.1 Pressioni massime sul terreno

Nodo: Nodo che interagisce col terreno.

Ind.: indice del nodo.

Pressione minima: situazione in cui si verifica la pressione minima nel nodo.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione minima.

uz: spostamento massimo verticale del nodo. [cm]

Valore: pressione minima sul terreno del nodo. [daN/cm²]

Pressione massima: situazione in cui si verifica la pressione massima nel nodo.

Cont.: nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione massima.

uz: spostamento minimo verticale del nodo. [cm]

Valore: pressione massima sul terreno del nodo. [daN/cm²]

Compressione estrema massima -1.17081 al nodo di indice 104, di coordinate x = 225, y = 205, z = -283, nel contesto SLV 73.

Spostamento estremo minimo -0.39027 al nodo di indice 104, di coordinate x = 225, y = 205, z = -283, nel contesto SLV 73.

Spostamento estremo massimo 0.07963 al nodo di indice 104, di coordinate x = 225, y = 205, z = -283, nel contesto SLV 21.

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima		
		uz	Valore	Cont.	uz	Valore
2	SLV 49	-0.38902	-1.16706	SLV 45	0.07838	0.23515
3	SLV 49	-0.37683	-1.13049	SLV 45	0.06623	0.1987
4	SLV 49	-0.36453	-1.0936	SLV 45	0.05441	0.16322
5	SLV 49	-0.35243	-1.0573	SLV 45	0.0427	0.12811
6	SLV 17	-0.34117	-1.0235	SLV 77	0.03157	0.09472
7	SLV 17	-0.35273	-1.0582	SLV 77	0.043	0.12901
8	SLV 17	-0.36513	-1.09538	SLV 77	0.055	0.165
9	SLV 17	-0.37772	-1.13316	SLV 77	0.06712	0.20137
10	SLV 17	-0.39021	-1.17062	SLV 77	0.07957	0.23871
20	SLV 81	-0.36675	-1.10025	SLV 13	0.05609	0.16827
21	SLV 49	-0.32713	-0.9814	SLV 45	0.01708	0.05125
22	SLV 49	-0.3138	-0.94141	SLV 45	0.00536	0.01608
23	SLU 77	-0.30557	-0.91672	SLV 45	-0.00611	-0.01834
24	SLU 77	-0.30498	-0.91494	SLV 77	-0.01711	-0.05134
25	SLU 77	-0.30557	-0.91672	SLV 77	-0.00577	-0.01732
26	SLV 17	-0.31444	-0.94333	SLV 77	0.006	0.01799
27	SLV 17	-0.32807	-0.9842	SLV 77	0.01802	0.05406
28	SLV 1	-0.36742	-1.10225	SLV 93	0.05676	0.17028
31	SLV 81	-0.35166	-1.05497	SLV 13	0.04142	0.12427
32	SLV 81	-0.30978	-0.92934	SLV 13	0.00125	0.00376
33	SLU 77	-0.30199	-0.90597	SLV 13	-0.0375	-0.11249
34	SLU 77	-0.29807	-0.89422	SLV 45	-0.05289	-0.15866
35	SLU 77	-0.29669	-0.89008	SLV 77	-0.06356	-0.19068
36	SLU 77	-0.29807	-0.89422	SLV 77	-0.0525	-0.15751
37	SLU 77	-0.30199	-0.90597	SLV 93	-0.03694	-0.11081
38	SLV 1	-0.31048	-0.93143	SLV 93	0.00195	0.00585
39	SLV 1	-0.35249	-1.05746	SLV 93	0.04225	0.12676
42	SLV 81	-0.3368	-1.01039	SLV 13	0.02686	0.08058
43	SLU 77	-0.30604	-0.91813	SLV 13	-0.01312	-0.03935
44	SLU 77	-0.29877	-0.89631	SLV 13	-0.05127	-0.1538
45	SLU 77	-0.29346	-0.88038	SLV 37	-0.08078	-0.24235
46	SLU 77	-0.29158	-0.87473	SLV 69	-0.09142	-0.27425
47	SLU 77	-0.29346	-0.88038	SLV 69	-0.08042	-0.24127
48	SLU 77	-0.29877	-0.89631	SLV 93	-0.05056	-0.15168
49	SLU 77	-0.30604	-0.91813	SLV 93	-0.01227	-0.03681
50	SLV 1	-0.33778	-1.01333	SLV 93	0.02784	0.08353
56	SLV 89	-0.33713	-1.01138	SLV 5	0.02719	0.08158
57	SLU 77	-0.30604	-0.91813	SLV 5	-0.01286	-0.03859
58	SLU 77	-0.29877	-0.89631	SLV 5	-0.05109	-0.15328
59	SLU 77	-0.29346	-0.88038	SLV 29	-0.0806	-0.2418
60	SLU 77	-0.29158	-0.87473	SLV 61	-0.09131	-0.27394
61	SLU 77	-0.29346	-0.88038	SLV 61	-0.08034	-0.24101
62	SLU 77	-0.29877	-0.89631	SLV 85	-0.05053	-0.15159
63	SLU 77	-0.30604	-0.91813	SLV 85	-0.01231	-0.03693
64	SLV 9	-0.33766	-1.01299	SLV 85	0.02773	0.08319
67	SLV 89	-0.35186	-1.05559	SLV 5	0.04163	0.12489
68	SLV 89	-0.30991	-0.92972	SLV 5	0.00138	0.00415
69	SLU 77	-0.30199	-0.90597	SLV 5	-0.03745	-0.11235
70	SLU 77	-0.29807	-0.89422	SLV 21	-0.05238	-0.15714
71	SLU 77	-0.29669	-0.89008	SLV 21	-0.06332	-0.18997
72	SLU 77	-0.29807	-0.89422	SLV 53	-0.05235	-0.15705
73	SLU 77	-0.30199	-0.90597	SLV 85	-0.03672	-0.11017
74	SLV 9	-0.31062	-0.93186	SLV 85	0.0021	0.00629
75	SLV 9	-0.35256	-1.05769	SLV 85	0.04233	0.12699
78	SLV 89	-0.36682	-1.10047	SLV 5	0.05617	0.1685
79	SLV 73	-0.32814	-0.98443	SLV 21	0.01809	0.05428
80	SLV 73	-0.31456	-0.94367	SLV 21	0.00611	0.01834
81	SLU 77	-0.30557	-0.91672	SLV 21	-0.00561	-0.01684
82	SLU 77	-0.30498	-0.91494	SLV 21	-0.01687	-0.05062
83	SLU 77	-0.30557	-0.91672	SLV 53	-0.00553	-0.0166
84	SLV 41	-0.31444	-0.94332	SLV 53	0.006	0.01799
85	SLV 41	-0.32782	-0.98346	SLV 53	0.01777	0.05332
86	SLV 9	-0.36768	-1.10305	SLV 85	0.05703	0.17108
96	SLV 41	-0.3898	-1.16939	SLV 53	0.07916	0.23748
97	SLV 41	-0.37756	-1.13267	SLV 53	0.06696	0.20088
98	SLV 41	-0.36521	-1.09562	SLV 53	0.05508	0.16525
99	SLV 41	-0.35306	-1.05917	SLV 53	0.04333	0.12998
100	SLV 73	-0.34142	-1.02426	SLV 21	0.03183	0.09548
101	SLV 73	-0.35292	-1.05877	SLV 21	0.04319	0.12958
102	SLV 73	-0.36527	-1.09582	SLV 21	0.05515	0.16545
103	SLV 73	-0.37783	-1.13348	SLV 21	0.06723	0.20169

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
104	SLV 73	-0.39027	-1.17081	SLV 21	0.07963	0.2389

12 Spostamenti di interpiano estremi

Nodo inferiore: nodo inferiore.

I.: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.

Pos.: coordinate del nodo.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Z: coordinata Z. [cm]

Nodo superiore: nodo superiore.

I.: numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.

Pos.: coordinate del nodo.

Z: coordinata Z. [cm]

Spst. rel.: spostamento relativo. Il valore è adimensionale.

Comb.: combinazione.

N.b.: nome breve o compatto della combinazione di carico.

Spostamento inferiore: spostamento in pianta del nodo inferiore.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

Spostamento superiore: spostamento in pianta del nodo superiore.

X: coordinata X. [cm]

Y: coordinata Y. [cm]

S.V.: si intende non verificato qualora lo spostamento relativo sia superiore al valore limite espresso nelle preferenze di analisi.

Questo capitolo mostra gli spostamenti estremi per ogni interpiano in ognuna delle combinazioni di carico.

Per spostamenti estremi si intendono i primi 5 spostamenti massimi tra tutti gli interpiani che condividono la stessa quota iniziale e la stessa quota finale.

limite = 0,003333

I.	Nodo inferiore			Nodo superiore		Spst. rel.	Comb. N.b.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
	Pos.	Y	Z	I.	Pos.			X	Y	X	Y	
19	-205	-185	-283	272	0	0.000488	SLO 1	-0.063	-0.019	-0.192	-0.067	si
95	205	185	-283	348	0	0.000485	SLO 1	-0.064	-0.019	-0.193	-0.067	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000476	SLO 1	-0.064	-0.02	-0.192	-0.064	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000474	SLO 1	-0.064	-0.02	-0.191	-0.063	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000488	SLO 2	-0.063	-0.019	-0.192	-0.067	si
95	205	185	-283	348	0	0.000485	SLO 2	-0.064	-0.019	-0.193	-0.067	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000476	SLO 2	-0.064	-0.02	-0.192	-0.064	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000474	SLO 2	-0.064	-0.02	-0.191	-0.063	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000488	SLO 3	-0.063	-0.019	-0.192	-0.067	si
95	205	185	-283	348	0	0.000485	SLO 3	-0.064	-0.019	-0.193	-0.067	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000476	SLO 3	-0.064	-0.02	-0.192	-0.064	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000474	SLO 3	-0.064	-0.02	-0.191	-0.063	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000488	SLO 4	-0.063	-0.019	-0.192	-0.067	si
95	205	185	-283	348	0	0.000485	SLO 4	-0.064	-0.019	-0.193	-0.067	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000476	SLO 4	-0.064	-0.02	-0.192	-0.064	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000474	SLO 4	-0.064	-0.02	-0.191	-0.063	si
95	205	185	-283	348	0	0.000487	SLO 5	-0.064	-0.018	-0.193	-0.067	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000487	SLO 5	-0.063	-0.019	-0.192	-0.067	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000476	SLO 5	-0.064	-0.02	-0.192	-0.064	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000475	SLO 5	-0.064	-0.02	-0.191	-0.063	si
95	205	185	-283	348	0	0.000487	SLO 6	-0.064	-0.018	-0.193	-0.067	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000487	SLO 6	-0.063	-0.019	-0.192	-0.067	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000476	SLO 6	-0.064	-0.02	-0.192	-0.064	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000475	SLO 6	-0.064	-0.02	-0.191	-0.063	si
95	205	185	-283	348	0	0.000487	SLO 7	-0.064	-0.018	-0.193	-0.067	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000487	SLO 7	-0.063	-0.019	-0.192	-0.067	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000476	SLO 7	-0.064	-0.02	-0.192	-0.064	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000475	SLO 7	-0.064	-0.02	-0.191	-0.063	si
95	205	185	-283	348	0	0.000487	SLO 8	-0.064	-0.018	-0.193	-0.067	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000487	SLO 8	-0.063	-0.019	-0.192	-0.067	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000476	SLO 8	-0.064	-0.02	-0.192	-0.064	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000475	SLO 8	-0.064	-0.02	-0.191	-0.063	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000488	SLO 9	-0.063	0.018	-0.193	0.067	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000485	SLO 9	-0.064	0.019	-0.192	0.067	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000476	SLO 9	-0.063	0.02	-0.191	0.064	si
95	205	185	-283	348	0	0.000474	SLO 9	-0.065	0.02	-0.192	0.063	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000488	SLO 10	-0.063	0.018	-0.193	0.067	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000485	SLO 10	-0.064	0.019	-0.192	0.067	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000476	SLO 10	-0.063	0.02	-0.191	0.064	si
95	205	185	-283	348	0	0.000474	SLO 10	-0.065	0.02	-0.192	0.063	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000488	SLO 11	-0.063	0.018	-0.193	0.067	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000485	SLO 11	-0.064	0.019	-0.192	0.067	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000476	SLO 11	-0.063	0.02	-0.191	0.064	si
95	205	185	-283	348	0	0.000474	SLO 11	-0.065	0.02	-0.192	0.063	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000488	SLO 12	-0.063	0.018	-0.193	0.067	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000485	SLO 12	-0.064	0.019	-0.192	0.067	si

I.	Nodo inferiore			Nodo superiore		Spost. rel.	Comb.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
	Pos.	Pos.	Pos.	I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
19	-205	-185	-283	272	0	0.000476	SLO 12	-0.063	0.02	-0.191	0.064	si
95	205	185	-283	348	0	0.000474	SLO 12	-0.065	0.02	-0.192	0.063	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000487	SLO 13	-0.064	0.019	-0.193	0.067	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000487	SLO 13	-0.064	0.019	-0.192	0.067	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000476	SLO 13	-0.064	0.02	-0.191	0.064	si
95	205	185	-283	348	0	0.000475	SLO 13	-0.065	0.02	-0.192	0.063	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000487	SLO 14	-0.064	0.019	-0.193	0.067	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000487	SLO 14	-0.064	0.019	-0.192	0.067	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000476	SLO 14	-0.064	0.02	-0.191	0.064	si
95	205	185	-283	348	0	0.000475	SLO 14	-0.065	0.02	-0.192	0.063	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000487	SLO 15	-0.064	0.019	-0.193	0.067	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000487	SLO 15	-0.064	0.019	-0.192	0.067	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000476	SLO 15	-0.064	0.02	-0.191	0.064	si
95	205	185	-283	348	0	0.000475	SLO 15	-0.065	0.02	-0.192	0.063	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000487	SLO 16	-0.064	0.019	-0.193	0.067	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000487	SLO 16	-0.064	0.019	-0.192	0.067	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000476	SLO 16	-0.064	0.02	-0.191	0.064	si
95	205	185	-283	348	0	0.000475	SLO 16	-0.065	0.02	-0.192	0.063	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000564	SLO 17	-0.018	-0.064	-0.059	-0.218	si
95	205	185	-283	348	0	0.000561	SLO 17	-0.019	-0.064	-0.06	-0.218	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000553	SLO 17	-0.02	-0.064	-0.056	-0.216	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000552	SLO 17	-0.02	-0.065	-0.056	-0.218	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000564	SLO 18	-0.018	-0.064	-0.059	-0.218	si
95	205	185	-283	348	0	0.000561	SLO 18	-0.019	-0.064	-0.06	-0.218	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000553	SLO 18	-0.02	-0.064	-0.056	-0.216	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000552	SLO 18	-0.02	-0.065	-0.056	-0.218	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000564	SLO 19	-0.018	-0.064	-0.059	-0.218	si
95	205	185	-283	348	0	0.000561	SLO 19	-0.019	-0.064	-0.06	-0.218	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000553	SLO 19	-0.02	-0.064	-0.056	-0.216	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000552	SLO 19	-0.02	-0.065	-0.056	-0.218	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000564	SLO 20	-0.018	-0.064	-0.059	-0.218	si
95	205	185	-283	348	0	0.000561	SLO 20	-0.019	-0.064	-0.06	-0.218	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000553	SLO 20	-0.02	-0.064	-0.056	-0.216	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000552	SLO 20	-0.02	-0.065	-0.056	-0.218	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000562	SLO 21	-0.018	-0.065	-0.059	-0.218	si
95	205	185	-283	348	0	0.000562	SLO 21	-0.019	-0.064	-0.06	-0.217	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000552	SLO 21	-0.02	-0.065	-0.056	-0.217	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000552	SLO 21	-0.02	-0.064	-0.056	-0.216	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000562	SLO 22	-0.018	-0.065	-0.059	-0.218	si
95	205	185	-283	348	0	0.000562	SLO 22	-0.019	-0.064	-0.06	-0.217	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000552	SLO 22	-0.02	-0.065	-0.056	-0.217	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000552	SLO 22	-0.02	-0.064	-0.056	-0.216	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000562	SLO 23	-0.018	-0.065	-0.059	-0.218	si
95	205	185	-283	348	0	0.000562	SLO 23	-0.019	-0.064	-0.06	-0.217	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000552	SLO 23	-0.02	-0.065	-0.056	-0.217	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000552	SLO 23	-0.02	-0.064	-0.056	-0.216	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000562	SLO 24	-0.018	-0.065	-0.059	-0.218	si
95	205	185	-283	348	0	0.000562	SLO 24	-0.019	-0.064	-0.06	-0.217	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000552	SLO 24	-0.02	-0.065	-0.056	-0.217	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000552	SLO 24	-0.02	-0.064	-0.056	-0.216	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000218	SLO 25	-0.018	-0.019	-0.058	-0.066	si
95	205	185	-283	348	0	0.000212	SLO 25	-0.02	-0.019	-0.058	-0.066	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000208	SLO 25	-0.019	-0.02	-0.057	-0.065	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000207	SLO 25	-0.02	-0.019	-0.057	-0.065	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000218	SLO 26	-0.018	-0.019	-0.058	-0.066	si
95	205	185	-283	348	0	0.000212	SLO 26	-0.02	-0.019	-0.058	-0.066	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000208	SLO 26	-0.019	-0.02	-0.057	-0.065	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000207	SLO 26	-0.02	-0.019	-0.057	-0.065	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000218	SLO 27	-0.018	-0.019	-0.058	-0.066	si
95	205	185	-283	348	0	0.000212	SLO 27	-0.02	-0.019	-0.058	-0.066	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000208	SLO 27	-0.019	-0.02	-0.057	-0.065	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000207	SLO 27	-0.02	-0.019	-0.057	-0.065	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000218	SLO 28	-0.018	-0.019	-0.058	-0.066	si
95	205	185	-283	348	0	0.000212	SLO 28	-0.02	-0.019	-0.058	-0.066	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000208	SLO 28	-0.019	-0.02	-0.057	-0.065	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000207	SLO 28	-0.02	-0.019	-0.057	-0.065	si
95	205	185	-283	348	0	0.000217	SLO 29	-0.019	-0.019	-0.059	-0.066	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000214	SLO 29	-0.019	-0.019	-0.058	-0.066	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000208	SLO 29	-0.019	-0.019	-0.057	-0.064	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000208	SLO 29	-0.02	-0.02	-0.057	-0.065	si
95	205	185	-283	348	0	0.000217	SLO 30	-0.019	-0.019	-0.059	-0.066	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000214	SLO 30	-0.019	-0.019	-0.058	-0.066	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000208	SLO 30	-0.019	-0.019	-0.057	-0.064	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000208	SLO 30	-0.02	-0.02	-0.057	-0.065	si
95	205	185	-283	348	0	0.000217	SLO 31	-0.019	-0.019	-0.059	-0.066	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000214	SLO 31	-0.019	-0.019	-0.058	-0.066	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000208	SLO 31	-0.019	-0.019	-0.057	-0.064	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000208	SLO 31	-0.02	-0.02	-0.057	-0.065	si
95	205	185	-283	348	0	0.000217	SLO 32	-0.019	-0.019	-0.059	-0.066	si

D.3.8 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di innesto dal Torrino 3 (Nodo di Foggia)

I.	Nodo inferiore			Nodo superiore		Spst. rel.	Comb.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
	Pos.	Pos.	Pos.	I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
19	-205	-185	-283	272	0	0.000214	SLO 32	-0.019	-0.019	-0.058	-0.066	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000208	SLO 32	-0.019	-0.019	-0.057	-0.064	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000208	SLO 32	-0.02	-0.02	-0.057	-0.065	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000217	SLO 33	-0.018	0.019	-0.058	0.066	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000211	SLO 33	-0.02	0.02	-0.058	0.066	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000207	SLO 33	-0.019	0.02	-0.057	0.065	si
95	205	185	-283	348	0	0.000206	SLO 33	-0.02	0.019	-0.057	0.064	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000217	SLO 34	-0.018	0.019	-0.058	0.066	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000211	SLO 34	-0.02	0.02	-0.058	0.066	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000207	SLO 34	-0.019	0.02	-0.057	0.065	si
95	205	185	-283	348	0	0.000206	SLO 34	-0.02	0.019	-0.057	0.064	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000217	SLO 35	-0.018	0.019	-0.058	0.066	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000211	SLO 35	-0.02	0.02	-0.058	0.066	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000207	SLO 35	-0.019	0.02	-0.057	0.065	si
95	205	185	-283	348	0	0.000206	SLO 35	-0.02	0.019	-0.057	0.064	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000217	SLO 36	-0.018	0.019	-0.058	0.066	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000211	SLO 36	-0.02	0.02	-0.058	0.066	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000207	SLO 36	-0.019	0.02	-0.057	0.065	si
95	205	185	-283	348	0	0.000206	SLO 36	-0.02	0.019	-0.057	0.064	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000218	SLO 37	-0.019	0.019	-0.058	0.066	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000215	SLO 37	-0.019	0.019	-0.058	0.066	si
95	205	185	-283	348	0	0.000209	SLO 37	-0.019	0.02	-0.058	0.065	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000209	SLO 37	-0.02	0.02	-0.057	0.065	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000218	SLO 38	-0.019	0.019	-0.058	0.066	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000215	SLO 38	-0.019	0.019	-0.058	0.066	si
95	205	185	-283	348	0	0.000209	SLO 38	-0.019	0.02	-0.058	0.065	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000209	SLO 38	-0.02	0.02	-0.057	0.065	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000218	SLO 39	-0.019	0.019	-0.058	0.066	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000215	SLO 39	-0.019	0.019	-0.058	0.066	si
95	205	185	-283	348	0	0.000209	SLO 39	-0.019	0.02	-0.058	0.065	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000209	SLO 39	-0.02	0.02	-0.057	0.065	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000218	SLO 40	-0.019	0.019	-0.058	0.066	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000215	SLO 40	-0.019	0.019	-0.058	0.066	si
95	205	185	-283	348	0	0.000209	SLO 40	-0.019	0.02	-0.058	0.065	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000209	SLO 40	-0.02	0.02	-0.057	0.065	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000563	SLO 41	-0.018	0.064	-0.059	0.218	si
11	205	-185	-283	264	0	0.00056	SLO 41	-0.019	0.064	-0.059	0.217	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000552	SLO 41	-0.02	0.065	-0.056	0.217	si
95	205	185	-283	348	0	0.000552	SLO 41	-0.021	0.064	-0.056	0.216	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000563	SLO 42	-0.018	0.064	-0.059	0.218	si
11	205	-185	-283	264	0	0.00056	SLO 42	-0.019	0.064	-0.059	0.217	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000552	SLO 42	-0.02	0.065	-0.056	0.217	si
95	205	185	-283	348	0	0.000552	SLO 42	-0.021	0.064	-0.056	0.216	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000563	SLO 43	-0.018	0.064	-0.059	0.218	si
11	205	-185	-283	264	0	0.00056	SLO 43	-0.019	0.064	-0.059	0.217	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000552	SLO 43	-0.02	0.065	-0.056	0.217	si
95	205	185	-283	348	0	0.000552	SLO 43	-0.021	0.064	-0.056	0.216	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000563	SLO 44	-0.018	0.064	-0.059	0.218	si
11	205	-185	-283	264	0	0.00056	SLO 44	-0.019	0.064	-0.059	0.217	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000552	SLO 44	-0.02	0.065	-0.056	0.217	si
95	205	185	-283	348	0	0.000552	SLO 44	-0.021	0.064	-0.056	0.216	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000563	SLO 45	-0.018	0.065	-0.059	0.218	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000562	SLO 45	-0.018	0.064	-0.059	0.218	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000553	SLO 45	-0.02	0.065	-0.056	0.218	si
95	205	185	-283	348	0	0.000552	SLO 45	-0.02	0.064	-0.056	0.216	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000563	SLO 46	-0.018	0.065	-0.059	0.218	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000562	SLO 46	-0.018	0.064	-0.059	0.218	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000553	SLO 46	-0.02	0.065	-0.056	0.218	si
95	205	185	-283	348	0	0.000552	SLO 46	-0.02	0.064	-0.056	0.216	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000563	SLO 47	-0.018	0.065	-0.059	0.218	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000562	SLO 47	-0.018	0.064	-0.059	0.218	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000553	SLO 47	-0.02	0.065	-0.056	0.218	si
95	205	185	-283	348	0	0.000552	SLO 47	-0.02	0.064	-0.056	0.216	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000563	SLO 48	-0.018	0.065	-0.059	0.218	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000562	SLO 48	-0.018	0.064	-0.059	0.218	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000553	SLO 48	-0.02	0.065	-0.056	0.218	si
95	205	185	-283	348	0	0.000552	SLO 48	-0.02	0.064	-0.056	0.216	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000563	SLO 49	0.018	-0.064	0.059	-0.217	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000562	SLO 49	0.019	-0.065	0.06	-0.219	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000554	SLO 49	0.021	-0.065	0.056	-0.217	si
95	205	185	-283	348	0	0.000551	SLO 49	0.02	-0.065	0.056	-0.217	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000563	SLO 50	0.018	-0.064	0.059	-0.217	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000562	SLO 50	0.019	-0.065	0.06	-0.219	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000554	SLO 50	0.021	-0.065	0.056	-0.217	si
95	205	185	-283	348	0	0.000551	SLO 50	0.02	-0.065	0.056	-0.217	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000563	SLO 51	0.018	-0.064	0.059	-0.217	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000562	SLO 51	0.019	-0.065	0.06	-0.219	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000554	SLO 51	0.021	-0.065	0.056	-0.217	si
95	205	185	-283	348	0	0.000551	SLO 51	0.02	-0.065	0.056	-0.217	si

I.	Nodo inferiore			Nodo superiore		Spost. rel.	Comb.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
11	205	-185	-283	264	0	0.000563	SLO 52	0.018	-0.064	0.059	-0.217	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000562	SLO 52	0.019	-0.065	0.06	-0.219	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000554	SLO 52	0.021	-0.065	0.056	-0.217	si
95	205	185	-283	348	0	0.000551	SLO 52	0.02	-0.065	0.056	-0.217	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000562	SLO 53	0.018	-0.065	0.06	-0.218	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000562	SLO 53	0.018	-0.064	0.059	-0.217	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000553	SLO 53	0.02	-0.065	0.056	-0.217	si
95	205	185	-283	348	0	0.000551	SLO 53	0.02	-0.065	0.055	-0.216	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000562	SLO 54	0.018	-0.065	0.06	-0.218	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000562	SLO 54	0.018	-0.064	0.059	-0.217	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000553	SLO 54	0.02	-0.065	0.056	-0.217	si
95	205	185	-283	348	0	0.000551	SLO 54	0.02	-0.065	0.055	-0.216	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000562	SLO 55	0.018	-0.065	0.06	-0.218	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000562	SLO 55	0.018	-0.064	0.059	-0.217	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000553	SLO 55	0.02	-0.065	0.056	-0.217	si
95	205	185	-283	348	0	0.000551	SLO 55	0.02	-0.065	0.055	-0.216	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000562	SLO 56	0.018	-0.065	0.06	-0.218	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000562	SLO 56	0.018	-0.064	0.059	-0.217	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000553	SLO 56	0.02	-0.065	0.056	-0.217	si
95	205	185	-283	348	0	0.000551	SLO 56	0.02	-0.065	0.055	-0.216	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000219	SLO 57	0.018	-0.018	0.058	-0.066	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000214	SLO 57	0.02	-0.02	0.059	-0.066	si
95	205	185	-283	348	0	0.000209	SLO 57	0.019	-0.02	0.057	-0.065	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000209	SLO 57	0.02	-0.019	0.057	-0.065	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000219	SLO 58	0.018	-0.018	0.058	-0.066	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000214	SLO 58	0.02	-0.02	0.059	-0.066	si
95	205	185	-283	348	0	0.000209	SLO 58	0.019	-0.02	0.057	-0.065	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000209	SLO 58	0.02	-0.019	0.057	-0.065	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000219	SLO 59	0.018	-0.018	0.058	-0.066	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000214	SLO 59	0.02	-0.02	0.059	-0.066	si
95	205	185	-283	348	0	0.000209	SLO 59	0.019	-0.02	0.057	-0.065	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000209	SLO 59	0.02	-0.019	0.057	-0.065	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000219	SLO 60	0.018	-0.018	0.058	-0.066	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000214	SLO 60	0.02	-0.02	0.059	-0.066	si
95	205	185	-283	348	0	0.000209	SLO 60	0.019	-0.02	0.057	-0.065	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000209	SLO 60	0.02	-0.019	0.057	-0.065	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000215	SLO 61	0.019	-0.019	0.058	-0.066	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000213	SLO 61	0.019	-0.019	0.058	-0.065	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000207	SLO 61	0.019	-0.02	0.057	-0.065	si
95	205	185	-283	348	0	0.000206	SLO 61	0.02	-0.019	0.057	-0.064	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000215	SLO 62	0.019	-0.019	0.058	-0.066	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000213	SLO 62	0.019	-0.019	0.058	-0.065	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000207	SLO 62	0.019	-0.02	0.057	-0.065	si
95	205	185	-283	348	0	0.000206	SLO 62	0.02	-0.019	0.057	-0.064	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000215	SLO 63	0.019	-0.019	0.058	-0.066	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000213	SLO 63	0.019	-0.019	0.058	-0.065	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000207	SLO 63	0.019	-0.02	0.057	-0.065	si
95	205	185	-283	348	0	0.000206	SLO 63	0.02	-0.019	0.057	-0.064	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000215	SLO 64	0.019	-0.019	0.058	-0.066	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000213	SLO 64	0.019	-0.019	0.058	-0.065	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000207	SLO 64	0.019	-0.02	0.057	-0.065	si
95	205	185	-283	348	0	0.000206	SLO 64	0.02	-0.019	0.057	-0.064	si
95	205	185	-283	348	0	0.000219	SLO 65	0.018	0.018	0.058	0.065	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000213	SLO 65	0.02	0.02	0.058	0.066	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000208	SLO 65	0.018	0.02	0.057	0.064	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000208	SLO 65	0.02	0.019	0.058	0.065	si
95	205	185	-283	348	0	0.000219	SLO 66	0.018	0.018	0.058	0.065	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000213	SLO 66	0.02	0.02	0.058	0.066	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000208	SLO 66	0.018	0.02	0.057	0.064	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000208	SLO 66	0.02	0.019	0.058	0.065	si
95	205	185	-283	348	0	0.000219	SLO 67	0.018	0.018	0.058	0.065	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000213	SLO 67	0.02	0.02	0.058	0.066	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000208	SLO 67	0.018	0.02	0.057	0.064	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000208	SLO 67	0.02	0.019	0.058	0.065	si
95	205	185	-283	348	0	0.000219	SLO 68	0.018	0.018	0.058	0.065	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000213	SLO 68	0.02	0.02	0.058	0.066	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000208	SLO 68	0.018	0.02	0.057	0.064	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000208	SLO 68	0.02	0.019	0.058	0.065	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000216	SLO 69	0.019	0.019	0.058	0.066	si
95	205	185	-283	348	0	0.000214	SLO 69	0.019	0.019	0.058	0.066	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000208	SLO 69	0.019	0.02	0.057	0.065	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000207	SLO 69	0.02	0.019	0.057	0.065	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000216	SLO 70	0.019	0.019	0.058	0.066	si
95	205	185	-283	348	0	0.000214	SLO 70	0.019	0.019	0.058	0.066	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000208	SLO 70	0.019	0.02	0.057	0.065	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000207	SLO 70	0.02	0.019	0.057	0.065	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000216	SLO 71	0.019	0.019	0.058	0.066	si
95	205	185	-283	348	0	0.000214	SLO 71	0.019	0.019	0.058	0.066	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000208	SLO 71	0.019	0.02	0.057	0.065	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000207	SLO 71	0.02	0.019	0.057	0.065	si

D.3.8 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di innesto dal Torrino 3 (Nodo di Foggia)

I.	Nodo inferiore			Nodo superiore		Spst. rel.	Comb.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
	Pos.	Y	Z	I.	Pos.			N.b.	X	Y	X	
	X	Y	Z		Z							
19	-205	-185	-283	272	0	0.000216	SLO 72	0.019	0.019	0.058	0.066	si
95	205	185	-283	348	0	0.000214	SLO 72	0.019	0.019	0.058	0.066	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000208	SLO 72	0.019	0.02	0.057	0.065	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000207	SLO 72	0.02	0.019	0.057	0.065	si
95	205	185	-283	348	0	0.000563	SLO 73	0.018	0.063	0.06	0.217	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000561	SLO 73	0.019	0.065	0.059	0.218	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000553	SLO 73	0.021	0.065	0.056	0.217	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000551	SLO 73	0.019	0.065	0.056	0.216	si
95	205	185	-283	348	0	0.000563	SLO 74	0.018	0.063	0.06	0.217	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000561	SLO 74	0.019	0.065	0.059	0.218	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000553	SLO 74	0.021	0.065	0.056	0.217	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000551	SLO 74	0.019	0.065	0.056	0.216	si
95	205	185	-283	348	0	0.000563	SLO 75	0.018	0.063	0.06	0.217	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000561	SLO 75	0.019	0.065	0.059	0.218	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000553	SLO 75	0.021	0.065	0.056	0.217	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000551	SLO 75	0.019	0.065	0.056	0.216	si
95	205	185	-283	348	0	0.000563	SLO 76	0.018	0.063	0.06	0.217	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000561	SLO 76	0.019	0.065	0.059	0.218	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000553	SLO 76	0.021	0.065	0.056	0.217	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000551	SLO 76	0.019	0.065	0.056	0.216	si
95	205	185	-283	348	0	0.000563	SLO 77	0.018	0.064	0.059	0.217	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000562	SLO 77	0.018	0.065	0.059	0.219	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000553	SLO 77	0.02	0.065	0.056	0.217	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000552	SLO 77	0.02	0.064	0.056	0.216	si
95	205	185	-283	348	0	0.000563	SLO 78	0.018	0.064	0.059	0.217	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000562	SLO 78	0.018	0.065	0.059	0.219	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000553	SLO 78	0.02	0.065	0.056	0.217	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000552	SLO 78	0.02	0.064	0.056	0.216	si
95	205	185	-283	348	0	0.000563	SLO 79	0.018	0.064	0.059	0.217	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000562	SLO 79	0.018	0.065	0.059	0.219	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000553	SLO 79	0.02	0.065	0.056	0.217	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000552	SLO 79	0.02	0.064	0.056	0.216	si
95	205	185	-283	348	0	0.000563	SLO 80	0.018	0.064	0.059	0.217	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000562	SLO 80	0.018	0.065	0.059	0.219	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000553	SLO 80	0.02	0.065	0.056	0.217	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000552	SLO 80	0.02	0.064	0.056	0.216	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000489	SLO 81	0.063	-0.018	0.192	-0.067	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000486	SLO 81	0.064	-0.019	0.193	-0.067	si
95	205	185	-283	348	0	0.000476	SLO 81	0.064	-0.021	0.192	-0.063	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000475	SLO 81	0.064	-0.02	0.191	-0.064	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000489	SLO 82	0.063	-0.018	0.192	-0.067	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000486	SLO 82	0.064	-0.019	0.193	-0.067	si
95	205	185	-283	348	0	0.000476	SLO 82	0.064	-0.021	0.192	-0.063	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000475	SLO 82	0.064	-0.02	0.191	-0.064	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000489	SLO 83	0.063	-0.018	0.192	-0.067	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000486	SLO 83	0.064	-0.019	0.193	-0.067	si
95	205	185	-283	348	0	0.000476	SLO 83	0.064	-0.021	0.192	-0.063	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000475	SLO 83	0.064	-0.02	0.191	-0.064	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000489	SLO 84	0.063	-0.018	0.192	-0.067	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000486	SLO 84	0.064	-0.019	0.193	-0.067	si
95	205	185	-283	348	0	0.000476	SLO 84	0.064	-0.021	0.192	-0.063	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000475	SLO 84	0.064	-0.02	0.191	-0.064	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000486	SLO 85	0.063	-0.018	0.192	-0.067	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000486	SLO 85	0.064	-0.019	0.193	-0.067	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000475	SLO 85	0.064	-0.02	0.191	-0.064	si
95	205	185	-283	348	0	0.000475	SLO 85	0.064	-0.02	0.191	-0.063	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000486	SLO 86	0.063	-0.018	0.192	-0.067	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000486	SLO 86	0.064	-0.019	0.193	-0.067	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000475	SLO 86	0.064	-0.02	0.191	-0.064	si
95	205	185	-283	348	0	0.000475	SLO 86	0.064	-0.02	0.191	-0.063	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000486	SLO 87	0.063	-0.018	0.192	-0.067	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000486	SLO 87	0.064	-0.019	0.193	-0.067	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000475	SLO 87	0.064	-0.02	0.191	-0.064	si
95	205	185	-283	348	0	0.000475	SLO 87	0.064	-0.02	0.191	-0.063	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000486	SLO 88	0.063	-0.018	0.192	-0.067	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000486	SLO 88	0.064	-0.019	0.193	-0.067	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000475	SLO 88	0.064	-0.02	0.191	-0.064	si
95	205	185	-283	348	0	0.000475	SLO 88	0.064	-0.02	0.191	-0.063	si
95	205	185	-283	348	0	0.000489	SLO 89	0.063	0.018	0.193	0.067	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000485	SLO 89	0.064	0.019	0.192	0.067	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000476	SLO 89	0.063	0.02	0.191	0.063	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000475	SLO 89	0.065	0.02	0.192	0.064	si
95	205	185	-283	348	0	0.000489	SLO 90	0.063	0.018	0.193	0.067	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000485	SLO 90	0.064	0.019	0.192	0.067	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000476	SLO 90	0.063	0.02	0.191	0.063	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000475	SLO 90	0.065	0.02	0.192	0.064	si
95	205	185	-283	348	0	0.000489	SLO 91	0.063	0.018	0.193	0.067	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000485	SLO 91	0.064	0.019	0.192	0.067	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000476	SLO 91	0.063	0.02	0.191	0.063	si

I.	Nodo inferiore			Nodo superiore		Spost. rel.	Comb.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z		N.b.					
87	-205	185	-283	340	0	0.000475	SLO 91	0.065	0.02	0.192	0.064	si
95	205	185	-283	348	0	0.000489	SLO 92	0.063	0.018	0.193	0.067	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000485	SLO 92	0.064	0.019	0.192	0.067	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000476	SLO 92	0.063	0.02	0.191	0.063	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000475	SLO 92	0.065	0.02	0.192	0.064	si
95	205	185	-283	348	0	0.000487	SLO 93	0.064	0.018	0.193	0.067	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000486	SLO 93	0.063	0.019	0.192	0.067	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000475	SLO 93	0.065	0.02	0.192	0.064	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000475	SLO 93	0.064	0.02	0.191	0.063	si
95	205	185	-283	348	0	0.000487	SLO 94	0.064	0.018	0.193	0.067	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000486	SLO 94	0.063	0.019	0.192	0.067	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000475	SLO 94	0.065	0.02	0.192	0.064	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000475	SLO 94	0.064	0.02	0.191	0.063	si
95	205	185	-283	348	0	0.000487	SLO 95	0.064	0.018	0.193	0.067	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000486	SLO 95	0.063	0.019	0.192	0.067	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000475	SLO 95	0.065	0.02	0.192	0.064	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000475	SLO 95	0.064	0.02	0.191	0.063	si
95	205	185	-283	348	0	0.000487	SLO 96	0.064	0.018	0.193	0.067	si
19	-205	-185	-283	272	0	0.000486	SLO 96	0.063	0.019	0.192	0.067	si
87	-205	185	-283	340	0	0.000475	SLO 96	0.065	0.02	0.192	0.064	si
11	205	-185	-283	264	0	0.000475	SLO 96	0.064	0.02	0.191	0.063	si

13 Equilibrio globale forze

Contributo: Nome attribuito al sistema risultante.

Fx: Componente X di forza del sistema risultante. [daN]

Fy: Componente Y di forza del sistema risultante. [daN]

Fz: Componente Z di forza del sistema risultante. [daN]

Mx: Componente di momento attorno l'asse X del sistema risultante. [daN*cm]

My: Componente di momento attorno l'asse Y del sistema risultante. [daN*cm]

Mz: Componente di momento attorno l'asse Z del sistema risultante. [daN*cm]

Bilancio in condizione di carico: Pesi strutturali

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-81049.17	257	207	0
Reazioni	0	0	81049.17	-257	-207	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Variabile E - Sovraccarichi fondo

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-4612.588	14	11	0
Reazioni	0	0	4612.588	-14	-11	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Neve

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-1328.425	4	3	0
Reazioni	0	0	1328.425	-4	-3	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Variabile H - Coperture

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	-36900.706	114	88	0
Reazioni	0	0	36900.706	-114	-88	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Carico statico terreno

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	0	0	0	0
Reazioni	0	0	0	0	0	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Carico sismico terreno

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	0	0	0	0
Reazioni	0	0	0	0	0	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma X SLV

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	23704.753	0	0	0	-1184222	75
Reazioni	-23704.753	0	0	0	1184222	-75
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma Y SLV

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	23704.753	0	1184222	0	60
Reazioni	0	-23704.753	0	-1184222	0	-60
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma Z SLV

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	20573.737	-22852	-21337	0
Reazioni	0	0	-20573.737	22852	21337	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma X SLD

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	12672.359	0	0	0	-633075	40
Reazioni	-12672.359	0	0	0	633075	-40
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma Y SLD

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	12672.359	0	633075	0	32
Reazioni	0	-12672.359	0	-633075	0	-32
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma Z SLD

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	6607.744	-7340	-6853	0
Reazioni	0	0	-6607.744	7340	6853	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma X SLO

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	14497.067	0	0	0	-724232	46
Reazioni	-14497.067	0	0	0	724232	-46
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma Y SLO

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	14497.067	0	724232	0	37
Reazioni	0	-14497.067	0	-724232	0	-37
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma Z SLO

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	4958.345	-5507	-5142	0
Reazioni	0	0	-4958.345	5507	5142	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Rig. Ux

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	1	0	0	0	0	0
Reazioni	-1	0	0	0	0	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Rig. Uy

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	1	0	0	0	0
Reazioni	0	-1	0	0	0	0
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Rig. Rz

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Forze applicate	0	0	0	0	0	1
Reazioni	0	0	0	0	0	-1
P-Delta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

14 Risposta di spettro

Spettro: condizione elementare corrispondente allo spettro.

N.b.: nome breve della condizione elementare.

Fx: componente della forza lungo l'asse X. [daN]

Fy: componente della forza lungo l'asse Y. [daN]

Fz: componente della forza lungo l'asse Z. [daN]

Mx: componente della coppia attorno all'asse X. [daN*cm]

My: componente della coppia attorno all'asse Y. [daN*cm]

Mz: componente della coppia attorno all'asse Z. [daN*cm]

Max X: massima reazione lungo l'asse X.

Valore: valore massimo della reazione. [daN]

Angolo: angolo d'ingresso del sisma che provoca il valore massimo della reazione. [deg]

Max Y: massima reazione lungo l'asse Y.

Valore: valore massimo della reazione. [daN]

Angolo: angolo d'ingresso del sisma che provoca il valore massimo della reazione. [deg]

Max Z: massima reazione lungo l'asse Z.

Valore: valore massimo della reazione. [daN]

Angolo: angolo d'ingresso del sisma che provoca il valore massimo della reazione. [deg]

Spettro N.b.	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Max X		Max Y		Max Z	
							Valore	Angolo	Valore	Angolo	Valore	Angolo
X SLV	27013.03	281.51	682.37	74671.57	4.211E06	25581.12	27013.03	179	27055.45	90	774.08	151
Y SLV	281.51	27055.45	369.14	4.172E06	78151.03	48792.49	27013.03	179	27055.45	90	774.08	151
Z SLV	633.13	342.22	28732.37	131249.92	254547.15	76.13	633.13	0	342.22	0	28732.37	0
X SLD	14523.92	150.79	362.99	39717.23	2.238E06	13744.22	14523.92	179	14556.68	90	411.76	151
Y SLD	150.79	14556.68	196.36	2.217E06	41563.25	26199.37	14523.92	179	14556.68	90	411.76	151
Z SLD	203.35	109.91	9228.08	42154.02	81753.86	24.45	203.35	0	109.91	0	9228.08	0
X SLO	17621.76	176.45	394.08	43070.19	2.406E06	16555.37	17621.76	179	17783.6	90	446.85	151
Y SLO	176.45	17783.6	213.17	2.383E06	45014.05	31375.58	17621.76	179	17783.6	90	446.85	151
Z SLO	152.59	82.48	6924.61	31631.71	61346.79	18.35	152.59	0	82.48	0	6924.61	0

15 Annotazioni solutore

Informazioni: informazioni fornite dal solutore al termine del calcolo del modello.

Informazioni

16 Statistiche soluzione

Tipo di equazioni	Lineari
Tecnica di soluzione	Intel MKL PARDISO
Numero equazioni	1764
Elemento min. diagonale	20086474.138803
Elemento max diagonale	14808601522.6925
Rapporto max/min	737.24245581
Elementi non nulli	66741

17 Verifica effetti secondo ordine

Quota inf.: quota inferiore esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata, espressa con notazione breve. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Quota sup.: quota superiore esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata, espressa con notazione breve. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Comb.: combinazione.

N.b.: nome breve o compatto della combinazione di carico.

Carico verticale: carico verticale. [daN]

Spostamento: spostamento medio di interpiano. [cm]

Forza orizzontale totale: forza orizzontale totale. [daN]

Altezza del piano: altezza del piano. [cm]

Theta: coefficiente Theta formula [7.3.3] § 7.3.1. Il valore è adimensionale.

Quota inf.	Quota sup.	Comb.	Carico verticale	Spostamento	Forza orizzontale totale	Altezza del piano	Theta
		N.b.					
L1	L2	SLV 1	20746	0.708	10378	283	0.005
L1	L2	SLV 2	20746	0.708	10378	283	0.005
L1	L2	SLV 3	20746	0.708	10378	283	0.005
L1	L2	SLV 4	20746	0.708	10378	283	0.005
L1	L2	SLV 5	16159	0.708	10398	283	0.004
L1	L2	SLV 6	16159	0.708	10398	283	0.004
L1	L2	SLV 7	16159	0.708	10398	283	0.004
L1	L2	SLV 8	16159	0.708	10398	283	0.004
L1	L2	SLV 9	20750	0.707	10388	283	0.005
L1	L2	SLV 10	20750	0.707	10388	283	0.005
L1	L2	SLV 11	20750	0.707	10388	283	0.005
L1	L2	SLV 12	20750	0.707	10388	283	0.005
L1	L2	SLV 13	16163	0.708	10417	283	0.004
L1	L2	SLV 14	16163	0.708	10417	283	0.004
L1	L2	SLV 15	16163	0.708	10417	283	0.004
L1	L2	SLV 16	16163	0.708	10417	283	0.004
L1	L2	SLV 17	20739	0.813	10450	283	0.006
L1	L2	SLV 18	20739	0.813	10450	283	0.006
L1	L2	SLV 19	20739	0.813	10450	283	0.006
L1	L2	SLV 20	20739	0.813	10450	283	0.006
L1	L2	SLV 21	16152	0.813	10442	283	0.004
L1	L2	SLV 22	16152	0.813	10442	283	0.004
L1	L2	SLV 23	16152	0.813	10442	283	0.004
L1	L2	SLV 24	16152	0.813	10442	283	0.004
L1	L2	SLV 25	26094	0.31	4220	283	0.007
L1	L2	SLV 26	26094	0.31	4220	283	0.007

Quota inf.	Quota sup.	Comb.	Carico verticale	Spostamento	Forza orizzontale totale	Altezza del piano	Theta
		N.b.					
L1	L2	SLV 27	26094	0.31	4220	283	0.007
L1	L2	SLV 28	26094	0.31	4220	283	0.007
L1	L2	SLV 29	10805	0.31	4243	283	0.003
L1	L2	SLV 30	10805	0.31	4243	283	0.003
L1	L2	SLV 31	10805	0.31	4243	283	0.003
L1	L2	SLV 32	10805	0.31	4243	283	0.003
L1	L2	SLV 33	26098	0.308	4192	283	0.007
L1	L2	SLV 34	26098	0.308	4192	283	0.007
L1	L2	SLV 35	26098	0.308	4192	283	0.007
L1	L2	SLV 36	26098	0.308	4192	283	0.007
L1	L2	SLV 37	10809	0.311	4291	283	0.003
L1	L2	SLV 38	10809	0.311	4291	283	0.003
L1	L2	SLV 39	10809	0.311	4291	283	0.003
L1	L2	SLV 40	10809	0.311	4291	283	0.003
L1	L2	SLV 41	20751	0.813	10449	283	0.006
L1	L2	SLV 42	20751	0.813	10449	283	0.006
L1	L2	SLV 43	20751	0.813	10449	283	0.006
L1	L2	SLV 44	20751	0.813	10449	283	0.006
L1	L2	SLV 45	16165	0.813	10472	283	0.004
L1	L2	SLV 46	16165	0.813	10472	283	0.004
L1	L2	SLV 47	16165	0.813	10472	283	0.004
L1	L2	SLV 48	16165	0.813	10472	283	0.004
L1	L2	SLV 49	20736	0.813	10472	283	0.006
L1	L2	SLV 50	20736	0.813	10472	283	0.006
L1	L2	SLV 51	20736	0.813	10472	283	0.006
L1	L2	SLV 52	20736	0.813	10472	283	0.006
L1	L2	SLV 53	16149	0.813	10449	283	0.004
L1	L2	SLV 54	16149	0.813	10449	283	0.004
L1	L2	SLV 55	16149	0.813	10449	283	0.004
L1	L2	SLV 56	16149	0.813	10449	283	0.004
L1	L2	SLV 57	26092	0.311	4291	283	0.007
L1	L2	SLV 58	26092	0.311	4291	283	0.007
L1	L2	SLV 59	26092	0.311	4291	283	0.007
L1	L2	SLV 60	26092	0.311	4291	283	0.007
L1	L2	SLV 61	10802	0.308	4192	283	0.003
L1	L2	SLV 62	10802	0.308	4192	283	0.003
L1	L2	SLV 63	10802	0.308	4192	283	0.003
L1	L2	SLV 64	10802	0.308	4192	283	0.003
L1	L2	SLV 65	26096	0.31	4243	283	0.007
L1	L2	SLV 66	26096	0.31	4243	283	0.007
L1	L2	SLV 67	26096	0.31	4243	283	0.007
L1	L2	SLV 68	26096	0.31	4243	283	0.007
L1	L2	SLV 69	10806	0.31	4220	283	0.003
L1	L2	SLV 70	10806	0.31	4220	283	0.003
L1	L2	SLV 71	10806	0.31	4220	283	0.003
L1	L2	SLV 72	10806	0.31	4220	283	0.003
L1	L2	SLV 73	20749	0.813	10442	283	0.006
L1	L2	SLV 74	20749	0.813	10442	283	0.006
L1	L2	SLV 75	20749	0.813	10442	283	0.006
L1	L2	SLV 76	20749	0.813	10442	283	0.006
L1	L2	SLV 77	16162	0.813	10450	283	0.004
L1	L2	SLV 78	16162	0.813	10450	283	0.004
L1	L2	SLV 79	16162	0.813	10450	283	0.004
L1	L2	SLV 80	16162	0.813	10450	283	0.004
L1	L2	SLV 81	20738	0.708	10417	283	0.005
L1	L2	SLV 82	20738	0.708	10417	283	0.005
L1	L2	SLV 83	20738	0.708	10417	283	0.005
L1	L2	SLV 84	20738	0.708	10417	283	0.005
L1	L2	SLV 85	16151	0.707	10388	283	0.004
L1	L2	SLV 86	16151	0.707	10388	283	0.004
L1	L2	SLV 87	16151	0.707	10388	283	0.004
L1	L2	SLV 88	16151	0.707	10388	283	0.004
L1	L2	SLV 89	20742	0.708	10398	283	0.005
L1	L2	SLV 90	20742	0.708	10398	283	0.005
L1	L2	SLV 91	20742	0.708	10398	283	0.005
L1	L2	SLV 92	20742	0.708	10398	283	0.005
L1	L2	SLV 93	16155	0.708	10378	283	0.004
L1	L2	SLV 94	16155	0.708	10378	283	0.004
L1	L2	SLV 95	16155	0.708	10378	283	0.004
L1	L2	SLV 96	16155	0.708	10378	283	0.004

18 Verifica deformabilità torsionale struttura

Quota inf.: quota inferiore dell'interpiano per il quale è stata valutata la rigidezza relativa. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Quota sup.: quota superiore dell'interpiano per il quale è stata valutata la rigidezza relativa. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

KUx: rigidezza relativa alla traslazione in direzione globale X. [daN/cm]

KUy: rigidezza relativa alla traslazione in direzione globale Y. [daN/cm]

KRz: rigidezza relativa alla rotazione attorno l'asse globale Z. [daN*cm/rad]

Is²: rapporto fra il momento d'inerzia polare delle masse del piano, rispetto al baricentro, e la massa complessiva del piano. [cm²]

rx²/Is²: rapporto rx²/Is². Il valore è adimensionale.

ry²/Is²: rapporto ry²/Is². Il valore è adimensionale.

L: dimensione in pianta, lungo l'asse globale X, dell'edificio. [cm]

B: dimensione in pianta, lungo l'asse globale Y, dell'edificio. [cm]

Is²(L, B): (L²+B²)/12. [cm²]

rx²/Is²(L, B): rapporto rx²/Is²(L, B). Il valore è adimensionale.

ry²/Is²(L, B): rapporto ry²/Is²(L, B). Il valore è adimensionale.

Quota inf.	Quota sup.	KUx	KUy	KRz	Is ²	rx ² /Is ²	ry ² /Is ²	L	B	Is ² (L, B)	rx ² /Is ² (L, B)	ry ² /Is ² (L, B)
------------	------------	-----	-----	-----	-----------------	----------------------------------	----------------------------------	---	---	------------------------	---	---

Quota inf.	Quota sup.	KUx	KUy	KRz	Is ²	rx ² /Is ²	ry ² /Is ²	L	B	Is ² (L, B)	rx ² /Is ² (L, B)	ry ² /Is ² (L, B)
L1	L2	112417	98058	2.50E09	35170	0.63	0.72	450	410	30884	0.72	0.83

19 Tagli ai livelli

Livello: livello rispetto a cui è calcolato il taglio.

Nome: nome completo del livello.

Cont.: Contesto nel quale viene valutato il taglio.

N.br.: nome breve della condizione o combinazione di carico.

Totale: totale del taglio al livello.

F: forza del taglio. [daN]

X: componente lungo l'asse X globale. [daN]

Y: componente lungo l'asse Y globale. [daN]

Z: componente lungo l'asse Z globale. [daN]

Aste verticali: contributo al taglio totale dato dalle aste verticali.

F: forza del taglio. [daN]

X: componente lungo l'asse X globale. [daN]

Y: componente lungo l'asse Y globale. [daN]

Z: componente lungo l'asse Z globale. [daN]

Pareti: contributo al taglio totale dato dalle pareti e piastre generiche verticali.

F: forza del taglio. [daN]

X: componente lungo l'asse X globale. [daN]

Y: componente lungo l'asse Y globale. [daN]

Z: componente lungo l'asse Z globale. [daN]

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		F			F			F		
Nome	N.br.	X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	Pesi	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	Variabile E - Sovraccarichi fondo	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Neve	0	0	-1328	0	0	0	0	0	-1328
Fondazione	Variabile H - Coperture	0	0	-36901	0	0	0	0	0	-36901
Fondazione	Carico statico terreno	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Carico sismico terreno	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	X SLV	21758	-78	26	0	0	0	21758	-78	26
Fondazione	Y SLV	25	22057	-29	0	0	0	25	22057	-29
Fondazione	Z SLV	-109	67	20252	0	0	0	-109	67	20252
Fondazione	X SLD	11715	-42	14	0	0	0	11715	-42	14
Fondazione	Y SLD	13	11887	-15	0	0	0	13	11887	-15
Fondazione	Z SLD	-35	22	6504	0	0	0	-35	22	6504
Fondazione	X SLO	14401	-51	20	0	0	0	14401	-51	20
Fondazione	Y SLO	18	14739	-20	0	0	0	18	14739	-20
Fondazione	Z SLO	-26	16	4881	0	0	0	-26	16	4881
Fondazione	R Ux	1	0	0	0	0	0	1	0	0
Fondazione	R Uy	0	1	0	0	0	0	0	1	0
Fondazione	R Rz	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	SLU 1	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLU 2	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLU 3	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLU 4	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLU 5	0	0	-117950	0	0	0	0	0	-117950
Fondazione	SLU 6	0	0	-117950	0	0	0	0	0	-117950
Fondazione	SLU 7	0	0	-63595	0	0	0	0	0	-63595
Fondazione	SLU 8	0	0	-63595	0	0	0	0	0	-63595
Fondazione	SLU 9	0	0	-63595	0	0	0	0	0	-63595
Fondazione	SLU 10	0	0	-118946	0	0	0	0	0	-118946
Fondazione	SLU 11	0	0	-118946	0	0	0	0	0	-118946
Fondazione	SLU 12	0	0	-64591	0	0	0	0	0	-64591
Fondazione	SLU 13	0	0	-64591	0	0	0	0	0	-64591
Fondazione	SLU 14	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLU 15	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLU 16	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLU 17	0	0	-117950	0	0	0	0	0	-117950
Fondazione	SLU 18	0	0	-117950	0	0	0	0	0	-117950
Fondazione	SLU 19	0	0	-63595	0	0	0	0	0	-63595
Fondazione	SLU 20	0	0	-63595	0	0	0	0	0	-63595
Fondazione	SLU 21	0	0	-63595	0	0	0	0	0	-63595
Fondazione	SLU 22	0	0	-118946	0	0	0	0	0	-118946
Fondazione	SLU 23	0	0	-118946	0	0	0	0	0	-118946
Fondazione	SLU 24	0	0	-64591	0	0	0	0	0	-64591
Fondazione	SLU 25	0	0	-64591	0	0	0	0	0	-64591
Fondazione	SLU 26	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLU 27	0	0	-63595	0	0	0	0	0	-63595
Fondazione	SLU 28	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLU 29	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLU 30	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLU 31	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLU 32	0	0	-117950	0	0	0	0	0	-117950
Fondazione	SLU 33	0	0	-117950	0	0	0	0	0	-117950
Fondazione	SLU 34	0	0	-63595	0	0	0	0	0	-63595
Fondazione	SLU 35	0	0	-63595	0	0	0	0	0	-63595
Fondazione	SLU 36	0	0	-63595	0	0	0	0	0	-63595
Fondazione	SLU 37	0	0	-118946	0	0	0	0	0	-118946
Fondazione	SLU 38	0	0	-118946	0	0	0	0	0	-118946
Fondazione	SLU 39	0	0	-64591	0	0	0	0	0	-64591
Fondazione	SLU 40	0	0	-64591	0	0	0	0	0	-64591

D.3.8 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di innesto dal Torrino 3 (Nodo di Foggia)

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		N.br.	F			F			F	
Nome		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLU 41	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLU 42	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLU 43	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLU 44	0	0	-117950	0	0	0	0	0	-117950
Fondazione	SLU 45	0	0	-117950	0	0	0	0	0	-117950
Fondazione	SLU 46	0	0	-63595	0	0	0	0	0	-63595
Fondazione	SLU 47	0	0	-63595	0	0	0	0	0	-63595
Fondazione	SLU 48	0	0	-63595	0	0	0	0	0	-63595
Fondazione	SLU 49	0	0	-118946	0	0	0	0	0	-118946
Fondazione	SLU 50	0	0	-118946	0	0	0	0	0	-118946
Fondazione	SLU 51	0	0	-64591	0	0	0	0	0	-64591
Fondazione	SLU 52	0	0	-64591	0	0	0	0	0	-64591
Fondazione	SLU 53	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLU 54	0	0	-63595	0	0	0	0	0	-63595
Fondazione	SLU 55	0	0	-81378	0	0	0	0	0	-81378
Fondazione	SLU 56	0	0	-81378	0	0	0	0	0	-81378
Fondazione	SLU 57	0	0	-81378	0	0	0	0	0	-81378
Fondazione	SLU 58	0	0	-81378	0	0	0	0	0	-81378
Fondazione	SLU 59	0	0	-136730	0	0	0	0	0	-136730
Fondazione	SLU 60	0	0	-136730	0	0	0	0	0	-136730
Fondazione	SLU 61	0	0	-82375	0	0	0	0	0	-82375
Fondazione	SLU 62	0	0	-82375	0	0	0	0	0	-82375
Fondazione	SLU 63	0	0	-82375	0	0	0	0	0	-82375
Fondazione	SLU 64	0	0	-137726	0	0	0	0	0	-137726
Fondazione	SLU 65	0	0	-137726	0	0	0	0	0	-137726
Fondazione	SLU 66	0	0	-83371	0	0	0	0	0	-83371
Fondazione	SLU 67	0	0	-83371	0	0	0	0	0	-83371
Fondazione	SLU 68	0	0	-81378	0	0	0	0	0	-81378
Fondazione	SLU 69	0	0	-81378	0	0	0	0	0	-81378
Fondazione	SLU 70	0	0	-81378	0	0	0	0	0	-81378
Fondazione	SLU 71	0	0	-136730	0	0	0	0	0	-136730
Fondazione	SLU 72	0	0	-136730	0	0	0	0	0	-136730
Fondazione	SLU 73	0	0	-82375	0	0	0	0	0	-82375
Fondazione	SLU 74	0	0	-82375	0	0	0	0	0	-82375
Fondazione	SLU 75	0	0	-82375	0	0	0	0	0	-82375
Fondazione	SLU 76	0	0	-137726	0	0	0	0	0	-137726
Fondazione	SLU 77	0	0	-137726	0	0	0	0	0	-137726
Fondazione	SLU 78	0	0	-83371	0	0	0	0	0	-83371
Fondazione	SLU 79	0	0	-83371	0	0	0	0	0	-83371
Fondazione	SLU 80	0	0	-81378	0	0	0	0	0	-81378
Fondazione	SLU 81	0	0	-82375	0	0	0	0	0	-82375
Fondazione	SLU 82	0	0	-81378	0	0	0	0	0	-81378
Fondazione	SLU 83	0	0	-81378	0	0	0	0	0	-81378
Fondazione	SLU 84	0	0	-81378	0	0	0	0	0	-81378
Fondazione	SLU 85	0	0	-81378	0	0	0	0	0	-81378
Fondazione	SLU 86	0	0	-136730	0	0	0	0	0	-136730
Fondazione	SLU 87	0	0	-136730	0	0	0	0	0	-136730
Fondazione	SLU 88	0	0	-82375	0	0	0	0	0	-82375
Fondazione	SLU 89	0	0	-82375	0	0	0	0	0	-82375
Fondazione	SLU 90	0	0	-82375	0	0	0	0	0	-82375
Fondazione	SLU 91	0	0	-137726	0	0	0	0	0	-137726
Fondazione	SLU 92	0	0	-137726	0	0	0	0	0	-137726
Fondazione	SLU 93	0	0	-83371	0	0	0	0	0	-83371
Fondazione	SLU 94	0	0	-83371	0	0	0	0	0	-83371
Fondazione	SLU 95	0	0	-81378	0	0	0	0	0	-81378
Fondazione	SLU 96	0	0	-81378	0	0	0	0	0	-81378
Fondazione	SLU 97	0	0	-81378	0	0	0	0	0	-81378
Fondazione	SLU 98	0	0	-136730	0	0	0	0	0	-136730
Fondazione	SLU 99	0	0	-136730	0	0	0	0	0	-136730
Fondazione	SLU 100	0	0	-82375	0	0	0	0	0	-82375
Fondazione	SLU 101	0	0	-82375	0	0	0	0	0	-82375
Fondazione	SLU 102	0	0	-82375	0	0	0	0	0	-82375
Fondazione	SLU 103	0	0	-137726	0	0	0	0	0	-137726
Fondazione	SLU 104	0	0	-137726	0	0	0	0	0	-137726
Fondazione	SLU 105	0	0	-83371	0	0	0	0	0	-83371
Fondazione	SLU 106	0	0	-83371	0	0	0	0	0	-83371
Fondazione	SLU 107	0	0	-81378	0	0	0	0	0	-81378
Fondazione	SLU 108	0	0	-82375	0	0	0	0	0	-82375
Fondazione	SLE RA 1	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE RA 2	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE RA 3	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE RA 4	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE RA 5	0	0	-99500	0	0	0	0	0	-99500
Fondazione	SLE RA 6	0	0	-99500	0	0	0	0	0	-99500
Fondazione	SLE RA 7	0	0	-63263	0	0	0	0	0	-63263
Fondazione	SLE RA 8	0	0	-63263	0	0	0	0	0	-63263
Fondazione	SLE RA 9	0	0	-63263	0	0	0	0	0	-63263
Fondazione	SLE RA 10	0	0	-100164	0	0	0	0	0	-100164
Fondazione	SLE RA 11	0	0	-100164	0	0	0	0	0	-100164
Fondazione	SLE RA 12	0	0	-63927	0	0	0	0	0	-63927
Fondazione	SLE RA 13	0	0	-63927	0	0	0	0	0	-63927
Fondazione	SLE RA 14	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE RA 15	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE RA 16	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE RA 17	0	0	-99500	0	0	0	0	0	-99500
Fondazione	SLE RA 18	0	0	-99500	0	0	0	0	0	-99500
Fondazione	SLE RA 19	0	0	-63263	0	0	0	0	0	-63263
Fondazione	SLE RA 20	0	0	-63263	0	0	0	0	0	-63263
Fondazione	SLE RA 21	0	0	-63263	0	0	0	0	0	-63263
Fondazione	SLE RA 22	0	0	-100164	0	0	0	0	0	-100164
Fondazione	SLE RA 23	0	0	-100164	0	0	0	0	0	-100164
Fondazione	SLE RA 24	0	0	-63927	0	0	0	0	0	-63927
Fondazione	SLE RA 25	0	0	-63927	0	0	0	0	0	-63927
Fondazione	SLE RA 26	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE RA 27	0	0	-63263	0	0	0	0	0	-63263
Fondazione	SLE RA 28	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE RA 29	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE RA 30	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE RA 31	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599

Livello Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLE RA 32	0	0	-99500	0	0	0	0	0	-99500
Fondazione	SLE RA 33	0	0	-99500	0	0	0	0	0	-99500
Fondazione	SLE RA 34	0	0	-63263	0	0	0	0	0	-63263
Fondazione	SLE RA 35	0	0	-63263	0	0	0	0	0	-63263
Fondazione	SLE RA 36	0	0	-63263	0	0	0	0	0	-63263
Fondazione	SLE RA 37	0	0	-100164	0	0	0	0	0	-100164
Fondazione	SLE RA 38	0	0	-100164	0	0	0	0	0	-100164
Fondazione	SLE RA 39	0	0	-63927	0	0	0	0	0	-63927
Fondazione	SLE RA 40	0	0	-63927	0	0	0	0	0	-63927
Fondazione	SLE RA 41	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE RA 42	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE RA 43	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE RA 44	0	0	-99500	0	0	0	0	0	-99500
Fondazione	SLE RA 45	0	0	-99500	0	0	0	0	0	-99500
Fondazione	SLE RA 46	0	0	-63263	0	0	0	0	0	-63263
Fondazione	SLE RA 47	0	0	-63263	0	0	0	0	0	-63263
Fondazione	SLE RA 48	0	0	-63263	0	0	0	0	0	-63263
Fondazione	SLE RA 49	0	0	-100164	0	0	0	0	0	-100164
Fondazione	SLE RA 50	0	0	-100164	0	0	0	0	0	-100164
Fondazione	SLE RA 51	0	0	-63927	0	0	0	0	0	-63927
Fondazione	SLE RA 52	0	0	-63927	0	0	0	0	0	-63927
Fondazione	SLE RA 53	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE RA 54	0	0	-63263	0	0	0	0	0	-63263
Fondazione	SLE FR 1	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE FR 2	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE FR 3	0	0	-62865	0	0	0	0	0	-62865
Fondazione	SLE FR 4	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE FR 5	0	0	-62865	0	0	0	0	0	-62865
Fondazione	SLE FR 6	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE FR 7	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE FR 8	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE FR 9	0	0	-62865	0	0	0	0	0	-62865
Fondazione	SLE FR 10	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE FR 11	0	0	-62865	0	0	0	0	0	-62865
Fondazione	SLE FR 12	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE QP 1	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE QP 2	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE QP 3	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE QP 4	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE QP 5	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE QP 6	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE QP 7	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLE QP 8	0	0	-62599	0	0	0	0	0	-62599
Fondazione	SLO 1	-14399	-4375	-64077	0	0	0	-14399	-4375	-64077
Fondazione	SLO 2	-14399	-4375	-64077	0	0	0	-14399	-4375	-64077
Fondazione	SLO 3	-14399	-4375	-64077	0	0	0	-14399	-4375	-64077
Fondazione	SLO 4	-14399	-4375	-64077	0	0	0	-14399	-4375	-64077
Fondazione	SLO 5	-14415	-4366	-61148	0	0	0	-14415	-4366	-61148
Fondazione	SLO 6	-14415	-4366	-61148	0	0	0	-14415	-4366	-61148
Fondazione	SLO 7	-14415	-4366	-61148	0	0	0	-14415	-4366	-61148
Fondazione	SLO 8	-14415	-4366	-61148	0	0	0	-14415	-4366	-61148
Fondazione	SLO 9	-14388	4468	-64089	0	0	0	-14388	4468	-64089
Fondazione	SLO 10	-14388	4468	-64089	0	0	0	-14388	4468	-64089
Fondazione	SLO 11	-14388	4468	-64089	0	0	0	-14388	4468	-64089
Fondazione	SLO 12	-14388	4468	-64089	0	0	0	-14388	4468	-64089
Fondazione	SLO 13	-14404	4478	-61160	0	0	0	-14404	4478	-61160
Fondazione	SLO 14	-14404	4478	-61160	0	0	0	-14404	4478	-61160
Fondazione	SLO 15	-14404	4478	-61160	0	0	0	-14404	4478	-61160
Fondazione	SLO 16	-14404	4478	-61160	0	0	0	-14404	4478	-61160
Fondazione	SLO 17	-4330	-14729	-64049	0	0	0	-4330	-14729	-64049
Fondazione	SLO 18	-4330	-14729	-64049	0	0	0	-4330	-14729	-64049
Fondazione	SLO 19	-4330	-14729	-64049	0	0	0	-4330	-14729	-64049
Fondazione	SLO 20	-4330	-14729	-64049	0	0	0	-4330	-14729	-64049
Fondazione	SLO 21	-4346	-14719	-61121	0	0	0	-4346	-14719	-61121
Fondazione	SLO 22	-4346	-14719	-61121	0	0	0	-4346	-14719	-61121
Fondazione	SLO 23	-4346	-14719	-61121	0	0	0	-4346	-14719	-61121
Fondazione	SLO 24	-4346	-14719	-61121	0	0	0	-4346	-14719	-61121
Fondazione	SLO 25	-4299	-4423	-67479	0	0	0	-4299	-4423	-67479
Fondazione	SLO 26	-4299	-4423	-67479	0	0	0	-4299	-4423	-67479
Fondazione	SLO 27	-4299	-4423	-67479	0	0	0	-4299	-4423	-67479
Fondazione	SLO 28	-4299	-4423	-67479	0	0	0	-4299	-4423	-67479
Fondazione	SLO 29	-4352	-4390	-57718	0	0	0	-4352	-4390	-57718
Fondazione	SLO 30	-4352	-4390	-57718	0	0	0	-4352	-4390	-57718
Fondazione	SLO 31	-4352	-4390	-57718	0	0	0	-4352	-4390	-57718
Fondazione	SLO 32	-4352	-4390	-57718	0	0	0	-4352	-4390	-57718
Fondazione	SLO 33	-4289	4421	-67491	0	0	0	-4289	4421	-67491
Fondazione	SLO 34	-4289	4421	-67491	0	0	0	-4289	4421	-67491
Fondazione	SLO 35	-4289	4421	-67491	0	0	0	-4289	4421	-67491
Fondazione	SLO 36	-4289	4421	-67491	0	0	0	-4289	4421	-67491
Fondazione	SLO 37	-4341	4453	-57730	0	0	0	-4341	4453	-57730
Fondazione	SLO 38	-4341	4453	-57730	0	0	0	-4341	4453	-57730
Fondazione	SLO 39	-4341	4453	-57730	0	0	0	-4341	4453	-57730
Fondazione	SLO 40	-4341	4453	-57730	0	0	0	-4341	4453	-57730
Fondazione	SLO 41	-4295	14750	-64089	0	0	0	-4295	14750	-64089
Fondazione	SLO 42	-4295	14750	-64089	0	0	0	-4295	14750	-64089
Fondazione	SLO 43	-4295	14750	-64089	0	0	0	-4295	14750	-64089
Fondazione	SLO 44	-4295	14750	-64089	0	0	0	-4295	14750	-64089
Fondazione	SLO 45	-4311	14759	-61161	0	0	0	-4311	14759	-61161
Fondazione	SLO 46	-4311	14759	-61161	0	0	0	-4311	14759	-61161
Fondazione	SLO 47	-4311	14759	-61161	0	0	0	-4311	14759	-61161
Fondazione	SLO 48	-4311	14759	-61161	0	0	0	-4311	14759	-61161
Fondazione	SLO 49	4311	-14759	-64037	0	0	0	4311	-14759	-64037
Fondazione	SLO 50	4311	-14759	-64037	0	0	0	4311	-14759	-64037
Fondazione	SLO 51	4311	-14759	-64037	0	0	0	4311	-14759	-64037
Fondazione	SLO 52	4311	-14759	-64037	0	0	0	4311	-14759	-64037
Fondazione	SLO 53	4295	-14750	-61109	0	0	0	4295	-14750	-61109
Fondazione	SLO 54	4295	-14750	-61109	0	0	0	4295	-14750	-61109
Fondazione	SLO 55	4295	-14750	-61109	0	0	0	4295	-14750	-61109
Fondazione	SLO 56	4295	-14750	-61109	0	0	0	4295	-14750	-61109

D.3.8 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di innesto dal Torrino 3 (Nodo di Foggia)

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		N.br.	F		X	Y	Z	X	Y	Z
Nome		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLO 57	4341	-4453	-67468	0	0	0	4341	-4453	-67468
Fondazione	SLO 58	4341	-4453	-67468	0	0	0	4341	-4453	-67468
Fondazione	SLO 59	4341	-4453	-67468	0	0	0	4341	-4453	-67468
Fondazione	SLO 60	4341	-4453	-67468	0	0	0	4341	-4453	-67468
Fondazione	SLO 61	4289	-4421	-57706	0	0	0	4289	-4421	-57706
Fondazione	SLO 62	4289	-4421	-57706	0	0	0	4289	-4421	-57706
Fondazione	SLO 63	4289	-4421	-57706	0	0	0	4289	-4421	-57706
Fondazione	SLO 64	4289	-4421	-57706	0	0	0	4289	-4421	-57706
Fondazione	SLO 65	4352	4390	-67480	0	0	0	4352	4390	-67480
Fondazione	SLO 66	4352	4390	-67480	0	0	0	4352	4390	-67480
Fondazione	SLO 67	4352	4390	-67480	0	0	0	4352	4390	-67480
Fondazione	SLO 68	4352	4390	-67480	0	0	0	4352	4390	-67480
Fondazione	SLO 69	4299	4423	-57718	0	0	0	4299	4423	-57718
Fondazione	SLO 70	4299	4423	-57718	0	0	0	4299	4423	-57718
Fondazione	SLO 71	4299	4423	-57718	0	0	0	4299	4423	-57718
Fondazione	SLO 72	4299	4423	-57718	0	0	0	4299	4423	-57718
Fondazione	SLO 73	4346	14719	-64077	0	0	0	4346	14719	-64077
Fondazione	SLO 74	4346	14719	-64077	0	0	0	4346	14719	-64077
Fondazione	SLO 75	4346	14719	-64077	0	0	0	4346	14719	-64077
Fondazione	SLO 76	4346	14719	-64077	0	0	0	4346	14719	-64077
Fondazione	SLO 77	4330	14729	-61149	0	0	0	4330	14729	-61149
Fondazione	SLO 78	4330	14729	-61149	0	0	0	4330	14729	-61149
Fondazione	SLO 79	4330	14729	-61149	0	0	0	4330	14729	-61149
Fondazione	SLO 80	4330	14729	-61149	0	0	0	4330	14729	-61149
Fondazione	SLO 81	14404	-4478	-64037	0	0	0	14404	-4478	-64037
Fondazione	SLO 82	14404	-4478	-64037	0	0	0	14404	-4478	-64037
Fondazione	SLO 83	14404	-4478	-64037	0	0	0	14404	-4478	-64037
Fondazione	SLO 84	14404	-4478	-64037	0	0	0	14404	-4478	-64037
Fondazione	SLO 85	14388	-4468	-61109	0	0	0	14388	-4468	-61109
Fondazione	SLO 86	14388	-4468	-61109	0	0	0	14388	-4468	-61109
Fondazione	SLO 87	14388	-4468	-61109	0	0	0	14388	-4468	-61109
Fondazione	SLO 88	14388	-4468	-61109	0	0	0	14388	-4468	-61109
Fondazione	SLO 89	14415	4366	-64049	0	0	0	14415	4366	-64049
Fondazione	SLO 90	14415	4366	-64049	0	0	0	14415	4366	-64049
Fondazione	SLO 91	14415	4366	-64049	0	0	0	14415	4366	-64049
Fondazione	SLO 92	14415	4366	-64049	0	0	0	14415	4366	-64049
Fondazione	SLO 93	14399	4375	-61121	0	0	0	14399	4375	-61121
Fondazione	SLO 94	14399	4375	-61121	0	0	0	14399	4375	-61121
Fondazione	SLO 95	14399	4375	-61121	0	0	0	14399	4375	-61121
Fondazione	SLO 96	14399	4375	-61121	0	0	0	14399	4375	-61121
Fondazione	SLD 1	-11709	-3530	-64560	0	0	0	-11709	-3530	-64560
Fondazione	SLD 2	-11709	-3530	-64560	0	0	0	-11709	-3530	-64560
Fondazione	SLD 3	-11709	-3530	-64560	0	0	0	-11709	-3530	-64560
Fondazione	SLD 4	-11709	-3530	-64560	0	0	0	-11709	-3530	-64560
Fondazione	SLD 5	-11730	-3517	-60657	0	0	0	-11730	-3517	-60657
Fondazione	SLD 6	-11730	-3517	-60657	0	0	0	-11730	-3517	-60657
Fondazione	SLD 7	-11730	-3517	-60657	0	0	0	-11730	-3517	-60657
Fondazione	SLD 8	-11730	-3517	-60657	0	0	0	-11730	-3517	-60657
Fondazione	SLD 9	-11701	3602	-64569	0	0	0	-11701	3602	-64569
Fondazione	SLD 10	-11701	3602	-64569	0	0	0	-11701	3602	-64569
Fondazione	SLD 11	-11701	3602	-64569	0	0	0	-11701	3602	-64569
Fondazione	SLD 12	-11701	3602	-64569	0	0	0	-11701	3602	-64569
Fondazione	SLD 13	-11722	3615	-60667	0	0	0	-11722	3615	-60667
Fondazione	SLD 14	-11722	3615	-60667	0	0	0	-11722	3615	-60667
Fondazione	SLD 15	-11722	3615	-60667	0	0	0	-11722	3615	-60667
Fondazione	SLD 16	-11722	3615	-60667	0	0	0	-11722	3615	-60667
Fondazione	SLD 17	-3517	-11881	-64539	0	0	0	-3517	-11881	-64539
Fondazione	SLD 18	-3517	-11881	-64539	0	0	0	-3517	-11881	-64539
Fondazione	SLD 19	-3517	-11881	-64539	0	0	0	-3517	-11881	-64539
Fondazione	SLD 20	-3517	-11881	-64539	0	0	0	-3517	-11881	-64539
Fondazione	SLD 21	-3538	-11868	-60636	0	0	0	-3538	-11868	-60636
Fondazione	SLD 22	-3538	-11868	-60636	0	0	0	-3538	-11868	-60636
Fondazione	SLD 23	-3538	-11868	-60636	0	0	0	-3538	-11868	-60636
Fondazione	SLD 24	-3538	-11868	-60636	0	0	0	-3538	-11868	-60636
Fondazione	SLD 25	-3484	-3575	-69103	0	0	0	-3484	-3575	-69103
Fondazione	SLD 26	-3484	-3575	-69103	0	0	0	-3484	-3575	-69103
Fondazione	SLD 27	-3484	-3575	-69103	0	0	0	-3484	-3575	-69103
Fondazione	SLD 28	-3484	-3575	-69103	0	0	0	-3484	-3575	-69103
Fondazione	SLD 29	-3554	-3532	-56094	0	0	0	-3554	-3532	-56094
Fondazione	SLD 30	-3554	-3532	-56094	0	0	0	-3554	-3532	-56094
Fondazione	SLD 31	-3554	-3532	-56094	0	0	0	-3554	-3532	-56094
Fondazione	SLD 32	-3554	-3532	-56094	0	0	0	-3554	-3532	-56094
Fondazione	SLD 33	-3476	3557	-69112	0	0	0	-3476	3557	-69112
Fondazione	SLD 34	-3476	3557	-69112	0	0	0	-3476	3557	-69112
Fondazione	SLD 35	-3476	3557	-69112	0	0	0	-3476	3557	-69112
Fondazione	SLD 36	-3476	3557	-69112	0	0	0	-3476	3557	-69112
Fondazione	SLD 37	-3546	3600	-56103	0	0	0	-3546	3600	-56103
Fondazione	SLD 38	-3546	3600	-56103	0	0	0	-3546	3600	-56103
Fondazione	SLD 39	-3546	3600	-56103	0	0	0	-3546	3600	-56103
Fondazione	SLD 40	-3546	3600	-56103	0	0	0	-3546	3600	-56103
Fondazione	SLD 41	-3491	11893	-64570	0	0	0	-3491	11893	-64570
Fondazione	SLD 42	-3491	11893	-64570	0	0	0	-3491	11893	-64570
Fondazione	SLD 43	-3491	11893	-64570	0	0	0	-3491	11893	-64570
Fondazione	SLD 44	-3491	11893	-64570	0	0	0	-3491	11893	-64570
Fondazione	SLD 45	-3512	11906	-60667	0	0	0	-3512	11906	-60667
Fondazione	SLD 46	-3512	11906	-60667	0	0	0	-3512	11906	-60667
Fondazione	SLD 47	-3512	11906	-60667	0	0	0	-3512	11906	-60667
Fondazione	SLD 48	-3512	11906	-60667	0	0	0	-3512	11906	-60667
Fondazione	SLD 49	3512	-11906	-64530	0	0	0	3512	-11906	-64530
Fondazione	SLD 50	3512	-11906	-64530	0	0	0	3512	-11906	-64530
Fondazione	SLD 51	3512	-11906	-64530	0	0	0	3512	-11906	-64530
Fondazione	SLD 52	3512	-11906	-64530	0	0	0	3512	-11906	-64530
Fondazione	SLD 53	3491	-11893	-60628	0	0	0	3491	-11893	-60628
Fondazione	SLD 54	3491	-11893	-60628	0	0	0	3491	-11893	-60628
Fondazione	SLD 55	3491	-11893	-60628	0	0	0	3491	-11893	-60628
Fondazione	SLD 56	3491	-11893	-60628	0	0	0	3491	-11893	-60628
Fondazione	SLD 57	3546	-3600	-69094	0	0	0	3546	-3600	-69094
Fondazione	SLD 58	3546	-3600	-69094	0	0	0	3546	-3600	-69094
Fondazione	SLD 59	3546	-3600	-69094	0	0	0	3546	-3600	-69094

Livello Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLD 60	3546	-3600	-69094	0	0	0	3546	-3600	-69094
Fondazione	SLD 61	3476	-3557	-56086	0	0	0	3476	-3557	-56086
Fondazione	SLD 62	3476	-3557	-56086	0	0	0	3476	-3557	-56086
Fondazione	SLD 63	3476	-3557	-56086	0	0	0	3476	-3557	-56086
Fondazione	SLD 64	3476	-3557	-56086	0	0	0	3476	-3557	-56086
Fondazione	SLD 65	3554	3532	-69103	0	0	0	3554	3532	-69103
Fondazione	SLD 66	3554	3532	-69103	0	0	0	3554	3532	-69103
Fondazione	SLD 67	3554	3532	-69103	0	0	0	3554	3532	-69103
Fondazione	SLD 68	3554	3532	-69103	0	0	0	3554	3532	-69103
Fondazione	SLD 69	3484	3575	-56095	0	0	0	3484	3575	-56095
Fondazione	SLD 70	3484	3575	-56095	0	0	0	3484	3575	-56095
Fondazione	SLD 71	3484	3575	-56095	0	0	0	3484	3575	-56095
Fondazione	SLD 72	3484	3575	-56095	0	0	0	3484	3575	-56095
Fondazione	SLD 73	3538	11868	-64561	0	0	0	3538	11868	-64561
Fondazione	SLD 74	3538	11868	-64561	0	0	0	3538	11868	-64561
Fondazione	SLD 75	3538	11868	-64561	0	0	0	3538	11868	-64561
Fondazione	SLD 76	3538	11868	-64561	0	0	0	3538	11868	-64561
Fondazione	SLD 77	3517	11881	-60659	0	0	0	3517	11881	-60659
Fondazione	SLD 78	3517	11881	-60659	0	0	0	3517	11881	-60659
Fondazione	SLD 79	3517	11881	-60659	0	0	0	3517	11881	-60659
Fondazione	SLD 80	3517	11881	-60659	0	0	0	3517	11881	-60659
Fondazione	SLD 81	11722	-3615	-64531	0	0	0	11722	-3615	-64531
Fondazione	SLD 82	11722	-3615	-64531	0	0	0	11722	-3615	-64531
Fondazione	SLD 83	11722	-3615	-64531	0	0	0	11722	-3615	-64531
Fondazione	SLD 84	11722	-3615	-64531	0	0	0	11722	-3615	-64531
Fondazione	SLD 85	11701	-3602	-60628	0	0	0	11701	-3602	-60628
Fondazione	SLD 86	11701	-3602	-60628	0	0	0	11701	-3602	-60628
Fondazione	SLD 87	11701	-3602	-60628	0	0	0	11701	-3602	-60628
Fondazione	SLD 88	11701	-3602	-60628	0	0	0	11701	-3602	-60628
Fondazione	SLD 89	11730	3517	-64540	0	0	0	11730	3517	-64540
Fondazione	SLD 90	11730	3517	-64540	0	0	0	11730	3517	-64540
Fondazione	SLD 91	11730	3517	-64540	0	0	0	11730	3517	-64540
Fondazione	SLD 92	11730	3517	-64540	0	0	0	11730	3517	-64540
Fondazione	SLD 93	11709	3530	-60638	0	0	0	11709	3530	-60638
Fondazione	SLD 94	11709	3530	-60638	0	0	0	11709	3530	-60638
Fondazione	SLD 95	11709	3530	-60638	0	0	0	11709	3530	-60638
Fondazione	SLD 96	11709	3530	-60638	0	0	0	11709	3530	-60638
Fondazione	SLV 1	-21732	-6559	-68692	0	0	0	-21732	-6559	-68692
Fondazione	SLV 2	-21732	-6559	-68692	0	0	0	-21732	-6559	-68692
Fondazione	SLV 3	-21732	-6559	-68692	0	0	0	-21732	-6559	-68692
Fondazione	SLV 4	-21732	-6559	-68692	0	0	0	-21732	-6559	-68692
Fondazione	SLV 5	-21798	-6518	-56541	0	0	0	-21798	-6518	-56541
Fondazione	SLV 6	-21798	-6518	-56541	0	0	0	-21798	-6518	-56541
Fondazione	SLV 7	-21798	-6518	-56541	0	0	0	-21798	-6518	-56541
Fondazione	SLV 8	-21798	-6518	-56541	0	0	0	-21798	-6518	-56541
Fondazione	SLV 9	-21718	6675	-68709	0	0	0	-21718	6675	-68709
Fondazione	SLV 10	-21718	6675	-68709	0	0	0	-21718	6675	-68709
Fondazione	SLV 11	-21718	6675	-68709	0	0	0	-21718	6675	-68709
Fondazione	SLV 12	-21718	6675	-68709	0	0	0	-21718	6675	-68709
Fondazione	SLV 13	-21783	6716	-56558	0	0	0	-21783	6716	-56558
Fondazione	SLV 14	-21783	6716	-56558	0	0	0	-21783	6716	-56558
Fondazione	SLV 15	-21783	6716	-56558	0	0	0	-21783	6716	-56558
Fondazione	SLV 16	-21783	6716	-56558	0	0	0	-21783	6716	-56558
Fondazione	SLV 17	-6519	-22054	-68654	0	0	0	-6519	-22054	-68654
Fondazione	SLV 18	-6519	-22054	-68654	0	0	0	-6519	-22054	-68654
Fondazione	SLV 19	-6519	-22054	-68654	0	0	0	-6519	-22054	-68654
Fondazione	SLV 20	-6519	-22054	-68654	0	0	0	-6519	-22054	-68654
Fondazione	SLV 21	-6585	-22013	-56503	0	0	0	-6585	-22013	-56503
Fondazione	SLV 22	-6585	-22013	-56503	0	0	0	-6585	-22013	-56503
Fondazione	SLV 23	-6585	-22013	-56503	0	0	0	-6585	-22013	-56503
Fondazione	SLV 24	-6585	-22013	-56503	0	0	0	-6585	-22013	-56503
Fondazione	SLV 25	-6426	-6661	-82850	0	0	0	-6426	-6661	-82850
Fondazione	SLV 26	-6426	-6661	-82850	0	0	0	-6426	-6661	-82850
Fondazione	SLV 27	-6426	-6661	-82850	0	0	0	-6426	-6661	-82850
Fondazione	SLV 28	-6426	-6661	-82850	0	0	0	-6426	-6661	-82850
Fondazione	SLV 29	-6644	-6526	-42346	0	0	0	-6644	-6526	-42346
Fondazione	SLV 30	-6644	-6526	-42346	0	0	0	-6644	-6526	-42346
Fondazione	SLV 31	-6644	-6526	-42346	0	0	0	-6644	-6526	-42346
Fondazione	SLV 32	-6644	-6526	-42346	0	0	0	-6644	-6526	-42346
Fondazione	SLV 33	-6411	6573	-82867	0	0	0	-6411	6573	-82867
Fondazione	SLV 34	-6411	6573	-82867	0	0	0	-6411	6573	-82867
Fondazione	SLV 35	-6411	6573	-82867	0	0	0	-6411	6573	-82867
Fondazione	SLV 36	-6411	6573	-82867	0	0	0	-6411	6573	-82867
Fondazione	SLV 37	-6629	6708	-42364	0	0	0	-6629	6708	-42364
Fondazione	SLV 38	-6629	6708	-42364	0	0	0	-6629	6708	-42364
Fondazione	SLV 39	-6629	6708	-42364	0	0	0	-6629	6708	-42364
Fondazione	SLV 40	-6629	6708	-42364	0	0	0	-6629	6708	-42364
Fondazione	SLV 41	-6470	22060	-68711	0	0	0	-6470	22060	-68711
Fondazione	SLV 42	-6470	22060	-68711	0	0	0	-6470	22060	-68711
Fondazione	SLV 43	-6470	22060	-68711	0	0	0	-6470	22060	-68711
Fondazione	SLV 44	-6470	22060	-68711	0	0	0	-6470	22060	-68711
Fondazione	SLV 45	-6535	22101	-56560	0	0	0	-6535	22101	-56560
Fondazione	SLV 46	-6535	22101	-56560	0	0	0	-6535	22101	-56560
Fondazione	SLV 47	-6535	22101	-56560	0	0	0	-6535	22101	-56560
Fondazione	SLV 48	-6535	22101	-56560	0	0	0	-6535	22101	-56560
Fondazione	SLV 49	6535	-22101	-68638	0	0	0	6535	-22101	-68638
Fondazione	SLV 50	6535	-22101	-68638	0	0	0	6535	-22101	-68638
Fondazione	SLV 51	6535	-22101	-68638	0	0	0	6535	-22101	-68638
Fondazione	SLV 52	6535	-22101	-68638	0	0	0	6535	-22101	-68638
Fondazione	SLV 53	6470	-22060	-56487	0	0	0	6470	-22060	-56487
Fondazione	SLV 54	6470	-22060	-56487	0	0	0	6470	-22060	-56487
Fondazione	SLV 55	6470	-22060	-56487	0	0	0	6470	-22060	-56487
Fondazione	SLV 56	6470	-22060	-56487	0	0	0	6470	-22060	-56487
Fondazione	SLV 57	6629	-6708	-82834	0	0	0	6629	-6708	-82834
Fondazione	SLV 58	6629	-6708	-82834	0	0	0	6629	-6708	-82834
Fondazione	SLV 59	6629	-6708	-82834	0	0	0	6629	-6708	-82834
Fondazione	SLV 60	6629	-6708	-82834	0	0	0	6629	-6708	-82834
Fondazione	SLV 61	6411	-6573	-42331	0	0	0	6411	-6573	-42331
Fondazione	SLV 62	6411	-6573	-42331	0	0	0	6411	-6573	-42331

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti			
		Nome	N.br.		F	X	Y	Z	X	Y	Z
			X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLV 63	6411	-6573	-42331	0	0	0	6411	-6573	-42331	
Fondazione	SLV 64	6411	-6573	-42331	0	0	0	6411	-6573	-42331	
Fondazione	SLV 65	6644	6526	-82851	0	0	0	6644	6526	-82851	
Fondazione	SLV 66	6644	6526	-82851	0	0	0	6644	6526	-82851	
Fondazione	SLV 67	6644	6526	-82851	0	0	0	6644	6526	-82851	
Fondazione	SLV 68	6644	6526	-82851	0	0	0	6644	6526	-82851	
Fondazione	SLV 69	6426	6661	-42348	0	0	0	6426	6661	-42348	
Fondazione	SLV 70	6426	6661	-42348	0	0	0	6426	6661	-42348	
Fondazione	SLV 71	6426	6661	-42348	0	0	0	6426	6661	-42348	
Fondazione	SLV 72	6426	6661	-42348	0	0	0	6426	6661	-42348	
Fondazione	SLV 73	6585	22013	-68695	0	0	0	6585	22013	-68695	
Fondazione	SLV 74	6585	22013	-68695	0	0	0	6585	22013	-68695	
Fondazione	SLV 75	6585	22013	-68695	0	0	0	6585	22013	-68695	
Fondazione	SLV 76	6585	22013	-68695	0	0	0	6585	22013	-68695	
Fondazione	SLV 77	6519	22054	-56544	0	0	0	6519	22054	-56544	
Fondazione	SLV 78	6519	22054	-56544	0	0	0	6519	22054	-56544	
Fondazione	SLV 79	6519	22054	-56544	0	0	0	6519	22054	-56544	
Fondazione	SLV 80	6519	22054	-56544	0	0	0	6519	22054	-56544	
Fondazione	SLV 81	21783	-6716	-68639	0	0	0	21783	-6716	-68639	
Fondazione	SLV 82	21783	-6716	-68639	0	0	0	21783	-6716	-68639	
Fondazione	SLV 83	21783	-6716	-68639	0	0	0	21783	-6716	-68639	
Fondazione	SLV 84	21783	-6716	-68639	0	0	0	21783	-6716	-68639	
Fondazione	SLV 85	21718	-6675	-56488	0	0	0	21718	-6675	-56488	
Fondazione	SLV 86	21718	-6675	-56488	0	0	0	21718	-6675	-56488	
Fondazione	SLV 87	21718	-6675	-56488	0	0	0	21718	-6675	-56488	
Fondazione	SLV 88	21718	-6675	-56488	0	0	0	21718	-6675	-56488	
Fondazione	SLV 89	21798	6518	-68657	0	0	0	21798	6518	-68657	
Fondazione	SLV 90	21798	6518	-68657	0	0	0	21798	6518	-68657	
Fondazione	SLV 91	21798	6518	-68657	0	0	0	21798	6518	-68657	
Fondazione	SLV 92	21798	6518	-68657	0	0	0	21798	6518	-68657	
Fondazione	SLV 93	21732	6559	-56506	0	0	0	21732	6559	-56506	
Fondazione	SLV 94	21732	6559	-56506	0	0	0	21732	6559	-56506	
Fondazione	SLV 95	21732	6559	-56506	0	0	0	21732	6559	-56506	
Fondazione	SLV 96	21732	6559	-56506	0	0	0	21732	6559	-56506	
Fondazione	CRTFP Ux+	1	0	0	0	0	0	1	0	0	
Fondazione	CRTFP Ux-	-1	0	0	0	0	0	-1	0	0	
Fondazione	CRTFP Uy+	0	1	0	0	0	0	0	1	0	
Fondazione	CRTFP Uy-	0	-1	0	0	0	0	0	-1	0	
Fondazione	CRTFP Rz+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Fondazione	CRTFP Rz-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	

20 Risposta modale

Modo: identificativo del modo di vibrare.

Periodo: periodo. [s]

Massa X: massa partecipante in direzione globale X. Il valore è adimensionale.

Massa Y: massa partecipante in direzione globale Y. Il valore è adimensionale.

Massa Z: massa partecipante in direzione globale Z. Il valore è adimensionale.

Massa rot. X: massa rotazionale partecipante attorno la direzione globale X. Il valore è adimensionale.

Massa rot. Y: massa rotazionale partecipante attorno la direzione globale Y. Il valore è adimensionale.

Massa rot. Z: massa rotazionale partecipante attorno la direzione globale Z. Il valore è adimensionale.

Massa sX: massa partecipante in direzione Sisma X. Il valore è adimensionale.

Massa sY: massa partecipante in direzione Sisma Y. Il valore è adimensionale.

Totale masse partecipanti:

Traslazione X: 1

Traslazione Y: 1

Traslazione Z: 1

Rotazione X: 0.999998

Rotazione Y: 0.999998

Rotazione Z: 0.999998

Modo	Periodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Massa rot. X	Massa rot. Y	Massa rot. Z	Massa sX	Massa sY
1	0.166406747	0.000119491	0.654248979	0.000006587	0.003552299	0.000002448	0.000024644	0.000119491	0.654248979
2	0.159098256	0.667505223	0.000155331	0.000024573	0.000009712	0.002513026	0.000009511	0.667505223	0.000155331
3	0.124949318	0.000003312	0.000021578	0	0.000132785	0.000033669	0.999938174	0.000003312	0.000021578
4	0.0790754	0.008101623	0.00119328	0.974296938	0.003361603	0.023821991	0.000000008	0.008101623	0.00119328
5	0.077764678	0.298656487	0.029710512	0.016153442	0.085224821	0.896291538	0.00001211	0.298656487	0.029710512
6	0.077364598	0.025603098	0.314656587	0.009221552	0.907712151	0.07733122	0.000013273	0.025603098	0.314656587
7	0.01007508	0	0	0.000271168	0	0	0	0	0
8	0.008054121	0.000000001	0	0.000022412	0.000000001	0.000000002	0	0.000000001	0
9	0.007027765	0.000000001	0.000012636	0	0.000002822	0	0	0.000000001	0.000012636
10	0.006496564	0.000009899	0	0	0	0.000001066	0	0.000009899	0
11	0.005807057	0.000000004	0.000000003	0.000002324	0.000000001	0.000000004	0	0.000000004	0.000000003
12	0.005706791	0.000000178	0.000000352	0.000000032	0.000000204	0.000000158	0	0.000000178	0.000000352
13	0.004297532	0.000000176	0.000000572	0.000000002	0.000001153	0.000000563	0.000000001	0.000000176	0.000000572
14	0.003551956	0.000000481	0.000000107	0	0.000000346	0.000002058	0	0.000000481	0.000000107
15	0.003041499	0	0.000000001	0.000000877	0.000000002	0.000000002	0	0	0.000000001

21 Verifiche

21.1 Verifiche pareti C.A.

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

Descrizione breve: nome sintetico assegnato al livello.

Descrizione: nome assegnato al livello.

Quota: quota superiore espressa nel sistema di riferimento assoluto. [cm]

Spessore: spessore del livello. [cm]

Descrizione: descrizione della sezione di verifica.

Dir.: direzione della sezione di verifica.

Base: base della sezione. [cm]

Altezza: altezza della sezione. [cm]

As,sup: area di acciaio efficace superiore. [cm]

As,inf: area di acciaio efficace inferiore. [cm]

c,sup: copriferro medio superiore. [cm]

c,inf: copriferro medio inferiore. [cm]

Comb.: combinazione di verifica.

MEd: momento agente. [daN*cm]

NEd: sforzo normale agente, positivo se di trazione. [daN]

MRd: momento resistente. [daN*cm]

NRd: sforzo normale resistente, positivo se di trazione. [daN]

c.s.: coefficiente di sicurezza.

Verifica: stato di verifica.

d: altezza utile. [cm]

bw: minima larghezza anima. [cm]

Armatura a taglio: necessità di armature a taglio.

Asw/s: rapporto tra l'area dell'armatura trasversale e l'interasse tra due armature consecutive.

VEd: taglio agente. [daN]

Vrd,c: resistenza di calcolo a taglio per elementi privi di armature trasversali. [daN]

Vrcd: valore resistente di calcolo a taglio compressione del calcestruzzo d'anima. [daN]

Vrsd: valore resistente di calcolo a taglio trazione dell'armatura trasversale. [daN]

VRd: resistenza a taglio. [daN]

cotg(θ): cotangente dell'angolo dei puntoni rispetto all'asse.

Asl: area armatura longitudinale. [cm²]

Sezione fessurata: sezione fessurata.

σ_c : tensione del calcestruzzo. [daN/cm²]

σ_c limite: tensione limite del calcestruzzo. [daN/cm²]

Es/Ec: coefficiente di omogenizzazione.

σ_f : tensione dell'armatura. [daN/cm²]

σ_f limite: tensione limite dell'armatura. [daN/cm²]

Indice sezione: indice della sezione di verifica.

Quota: quota della sezione di verifica. [cm]

Tipo: descrizione della quota.

Quota ritegno: quota del ritegno all'instabilità. [cm]

β : valore del coefficiente nel tratto al di sopra del ritegno all'instabilità.

MEd,x: momento agente attorno all'asse x della sezione di verifica. [daN*cm]

MRd,x: momento resistente attorno all'asse x della sezione di verifica. [daN*cm]

MEd,y: momento agente attorno all'asse y della sezione di verifica. [daN*cm]

MRd,y: momento resistente attorno all'asse y della sezione di verifica. [daN*cm]

NEd: sforzo normale agente, negativo se di compressione. [daN]

NRd: sforzo normale resistente, negativo se di compressione. [daN]

Quota ritegno inf.: quota della ritegno inferiore. [cm]

Quota ritegno sup.: quota della ritegno superiore. [cm]

ΔH : distanza tra i ritegni all'interno dei quali cade la sezione. [cm]

β_x : valore di β per inflessione attorno l'asse x-x.

λ_x : snellezza per inflessione attorno l'asse x-x.

β_y : valore di β per inflessione attorno l'asse y-y.

λ_y : snellezza per inflessione attorno l'asse y-y.

$\lambda_{lim,x}$: snellezza limite per inflessione attorno l'asse x-x. D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.9.2 [4.1.41].

$\lambda_{lim,y}$: snellezza limite per inflessione attorno l'asse y-y. D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.9.2 [4.1.41].

MxEd: momento agente attorno l'asse x-x della sezione, privo di imperfezioni e effetti del secondo ordine. [daN*cm]

M0Ed,x: momento del primo ordine attorno l'asse x-x della sezione, considerante eventuali imperfezioni geometriche. [daN*cm]

M2,x: momento del secondo ordine attorno l'asse x-x della sezione. [daN*cm]

MEd,tot,x: momento di verifica attorno l'asse x-x della sezione. [daN*cm]

MRd,x: momento resistente attorno l'asse x-x della sezione in pressoflessione deviata. [daN*cm]

MyEd: momento agente attorno l'asse y-y della sezione, privo di imperfezioni e effetti del secondo ordine. [daN*cm]

M0Ed,y: momento del primo ordine attorno l'asse y-y della sezione, considerante eventuali imperfezioni geometriche. [daN*cm]

M2,y: momento del secondo ordine attorno l'asse y-y della sezione. [daN*cm]

MEd,tot,y: momento di verifica attorno l'asse y-y della sezione. [daN*cm]

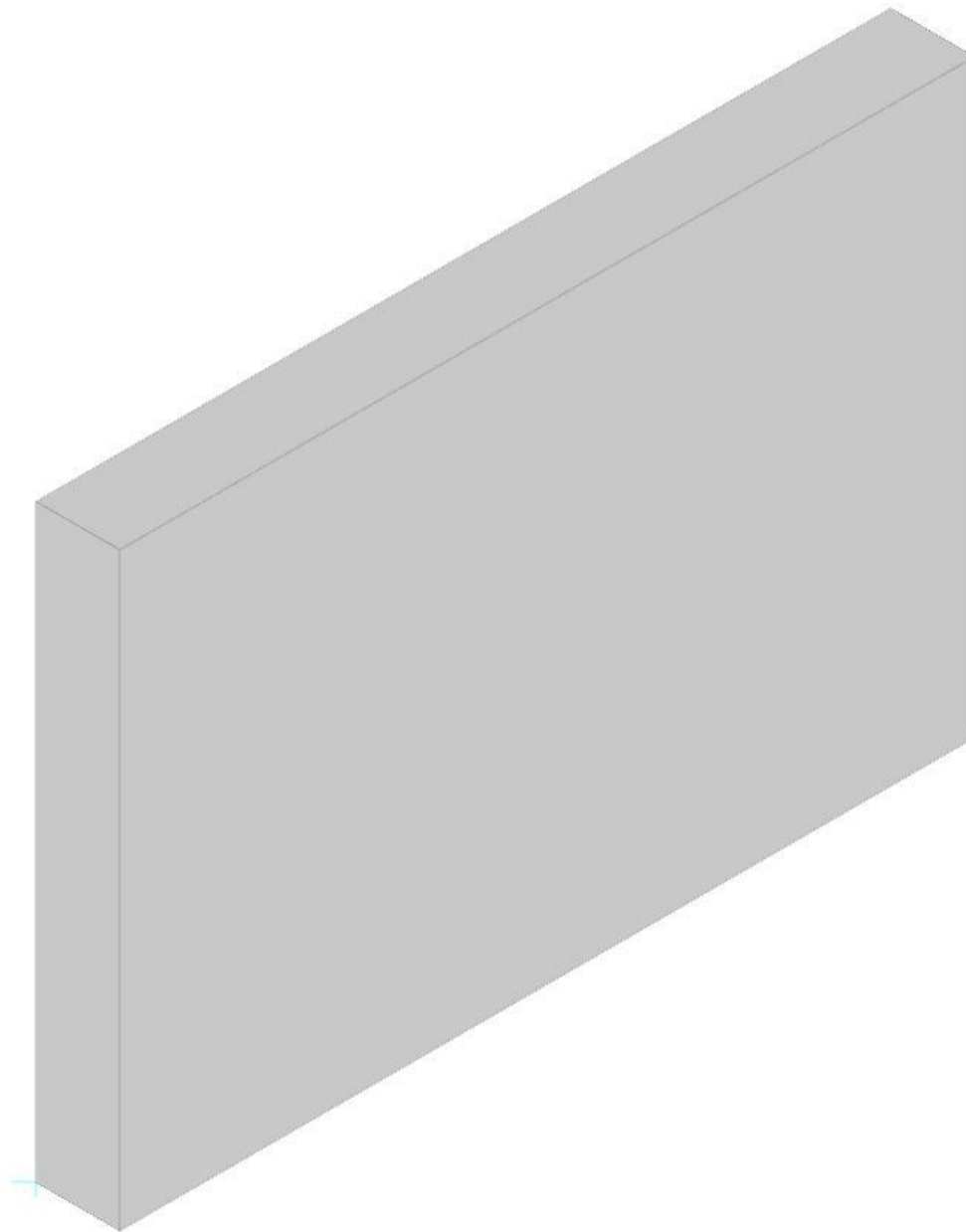
MRd,y: momento resistente attorno l'asse y-y della sezione in pressoflessione deviata. [daN*cm]

NRd: sforzo normale resistente. [daN]

Parete Fondazione - Copertura - Lato corto

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria

**Caratteristiche dei materiali**

Acciaio: B450C Fyk 4500

Calcestruzzo: C35/45 Rck 450

Livelli significativi

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	Fondazione	-283	0
L2	Copertura	0	0

Verifiche nei nodi**Sezioni rettangolari**

Descrizione	Dir.	Base	Altezza	As,sup	As,inf	c,sup	c,inf
52 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1
55 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1
41 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1
66 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1
143 Prosp.A	Verticale	100	40	7.7	7.7	5.7	5.7
173 Prosp.A	Verticale	100	40	7.7	7.7	5.7	5.7
156 Prosp.A	Verticale	100	40	7.7	7.7	5.7	5.7

Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

La struttura è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per le combinazioni SLV, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
52 Prosp.A	Orizzontale	SLV 89	218886	-2002	1085851	-9931	4.9608	Si
55 Prosp.A	Orizzontale	SLV 81	218799	-2003	1086018	-9941	4.9635	Si
41 Prosp.A	Orizzontale	SLV 93	166461	129	914393	708	5.4931	Si

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
66 Prosp.A	Orizzontale	SLV 85	166350	133	914024	731	5.4946	Si
143 Prosp.A	Verticale	SLU 64	-112778	2901	-769010	19784	6.8188	Si

Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

La struttura è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
52 Prosp.A	Orizzontale	SLD 89	207170	-3373	1249899	-20350	6.0332	Si
55 Prosp.A	Orizzontale	SLD 81	207126	-3373	1249991	-20358	6.0349	Si
41 Prosp.A	Orizzontale	SLD 93	164308	-1954	1144106	-13603	6.9632	Si
66 Prosp.A	Orizzontale	SLD 85	164248	-1951	1143847	-13590	6.9641	Si
173 Prosp.A	Verticale	SLD 85	209493	-5340	1603053	-40861	7.6521	Si

Verifiche a taglio SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
119 Prosp.A	Orizzontale	32.3	100	Non necessaria	0	SLU 65	-5662	-12565	53664	18025	107655	0	18025	2.5	7.697	3.1834	Si
121 Prosp.A	Orizzontale	32.3	100	Non necessaria	0	SLU 65	-5662	-12565	53663	18025	107655	0	18025	2.5	7.697	3.1834	Si
52 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLU 65	-5662	-12409	331027	18239	109635	0	18239	2.5	7.697	3.2212	Si
55 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLU 65	-5662	-12409	331026	18239	109635	0	18239	2.5	7.697	3.2212	Si
117 Prosp.A	Orizzontale	32.3	100	Non necessaria	0	SLU 65	-4367	-9961	45472	17709	107329	0	17709	2.5	7.697	4.0555	Si

Verifiche a taglio SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
121 Prosp.A	Orizzontale	32.3	100	Non necessaria	0	SLD 89	-4575	-3418	-22305	16917	106509	0	16917	2.5	7.697	3.6976	Si
119 Prosp.A	Orizzontale	32.3	100	Non necessaria	0	SLD 81	-4575	-3421	-22321	16917	106509	0	16917	2.5	7.697	3.6976	Si
55 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLD 89	-4575	-3622	207426	17155	108513	0	17155	2.5	7.697	3.7495	Si
52 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLD 81	-4575	-3624	207410	17155	108514	0	17155	2.5	7.697	3.7495	Si
185 Prosp.A	Verticale	34.3	100	Non necessaria	0	SLD 85	3947	-5245	16470	17858	113347	0	17858	2.5	7.697	4.5242	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σc	σc limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
52 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	237493	-9036	No	-10.4	224.1	15	21.4591	Si
55 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	237492	-9036	No	-10.4	224.1	15	21.4592	Si
52 Prosp.A	Orizzontale	SLE QP 2	165378	-5409	No	-7.1	168.1	15	23.7951	Si
55 Prosp.A	Orizzontale	SLE QP 2	165378	-5409	No	-7.1	168.1	15	23.7952	Si
41 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	187201	-7424	No	-8.3	224.1	15	26.9903	Si

Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2

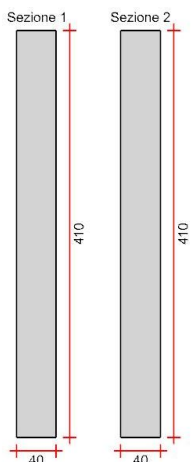
Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σf	σf limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
52 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	237493	-9036	No	48.3	3600	15	74.4725	Si
55 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	237492	-9036	No	48.3	3600	15	74.4727	Si
143 Prosp.A	Verticale	SLE RA 10	-81205	2093	No	37.4	3600	15	96.1948	Si
156 Prosp.A	Verticale	SLE RA 10	-81204	2093	No	37.4	3600	15	96.1962	Si
41 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	187201	-7424	No	37	3600	15	97.2095	Si

Verifiche generali**Verifica del nucleo N1**

Nucleo senza zona critica inferiore, altezza critica pari a 283 e cerniera plastica a quota -283.

Posizione delle sezioni di verifica

Indice sezione	Quota	Tipo
1	-283	Fondazione; Si
2	-141.5	interpiano

Sezioni lorde**Ritegni all'instabilità**

Quota ritegno	Tipo	β
-283	Fondazione; Si	Automatico

Quota ritegno	Tipo	β
0	Copertura; Si	Automatico

Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per le combinazioni SLV, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Indice sezione	Quota	Comb.	MEd,x	MRd,x	MEd,y	MRd,y	NEd	NRd	c.s.	Verifica
1	-283	SLU 77	25	372	776999	11674159	-31732	-476769	15.025	Si
1	-283	SLV 89	-259672	-2329652	516890	4637288	-5678	-50944	8.972	Si
2	-141.5	SLU 16	15	695	-233700	-11038637	-9184	-433803	47.234	Si
2	-141.5	SLV 93	-113268	-1972759	-278272	-4846610	-3899	-67914	17.417	Si

Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1

Indice sezione	Quota	Comb.	MEd,x	MRd,x	MEd,y	MRd,y	NEd	NRd	c.s.	Verifica
1	-283	SLD 89	-139906	-1629573	479184	5581378	-9349	-108890	11.648	Si
2	-141.5	SLD 93	-61143	-1448130	-261488	-6193208	-6524	-154507	23.685	Si

Verifiche a taglio non dissipativa SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Indice sezione	Quota	d	bw	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
1	-283	402.9	40	0.154	SLU 1	0	-14522	-12	48753	539280	535139	535139	2.45	0	1000000	Si
1	-283	386.8	40	0.154	SLV 53	-9452	-9903	-869227	46402	517019	513730	513730	2.45	10.776	54.353	Si
2	-141.5	402.3	40	0.154	SLU 1	0	-9383	-4	47934	537683	534342	534342	2.45	0	1000000	Si
2	-141.5	402.3	40	0.154	SLV 49	-7822	-8746	-378907	47840	537584	534342	534342	2.45	0	68.309	Si

Verifiche a taglio non dissipativa SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Indice sezione	Quota	d	bw	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
1	-283	402.9	40	0.154	SLD 45	5097	-15456	468290	48891	539424	535139	535139	2.45	0	104.987	Si
2	-141.5	402.3	40	0.154	SLD 49	-4218	-8753	-204437	47841	537586	534342	534342	2.45	0	126.687	Si

Verifiche ad instabilità deviata SLU EN1992-1-1:2008 §5.8.8

Indice sezione	Quota	Quota ritegno inf.	Quota ritegno sup.	ΔH	βx	lx	βy	ly
1	-283	-283	0	283	1	24.509	1	2.391
2	-141.5	-283	0	283	1	24.509	1	2.391

Indice sezione	Quota	Comb.	λ _{lim,x}	λ _{lim,y}	MxEd	M0Ed,x	M2,x	MEd,tot,x	MRd,x	MyEd	M0Ed,y	M2,y	MEd,tot,y	MRd,y	NEd	NRd	c.s.	Verifica
1	-283	SLU 77	261.469	261.469	776999	806933	0	806933	11202570	-25	-25	0	-25	-344	-31732	-440537	13.883	Si
1	-283	SLV 89	618.101	618.101	516890	522246	0	522246	4629256	259672	259672	0	259672	2301763	-5678	-50334	8.864	Si
2	-141.5	SLU 16	486.019	486.019	-233700	-242364	0	-242364	-10629891	-15	-15	0	-15	-645	-9184	-402807	43.859	Si
2	-141.5	SLV 93	745.891	745.891	-278272	-281950	0	-281950	-4831359	113268	113268	0	113268	1940896	-3899	-66817	17.135	Si

Verifiche ad instabilità deviata SLD Resistenza EN1992-1-1:2008 §5.8.8

Indice sezione	Quota	Quota ritegno inf.	Quota ritegno sup.	ΔH	βx	lx	βy	ly
1	-283	-283	0	283	1	24.509	1	2.391
2	-141.5	-283	0	283	1	24.509	1	2.391

Indice sezione	Quota	Comb.	λ _{lim,x}	λ _{lim,y}	MxEd	M0Ed,x	M2,x	MEd,tot,x	MRd,x	MyEd	M0Ed,y	M2,y	MEd,tot,y	MRd,y	NEd	NRd	c.s.	Verifica
1	-283	SLD 89	481.722	481.722	479184	488003	0	488003	5542047	139906	139906	0	139906	1588848	-9349	-106169	11.357	Si
2	-141.5	SLD 93	576.672	576.672	-261488	-267642	0	-267642	-6114437	61143	61143	0	61143	1396838	-6524	-149035	22.846	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1

Indice sezione	Quota	Comb.	MEd,x	MEd,y	NEd	Sezione fessurata	σc	σc limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
1	-283	SLE RA 23	18	554905	-23091	No	-6.1	224.1	15	37.009	Si
1	-283	SLE QP 4	11	390967	-14377	No	-4.2	168.1	15	40.425	Si
2	-141.5	SLE RA 11	15	-127114	-17920	No	-2.1	224.1	15	105.692	Si
2	-141.5	SLE QP 2	11	-148122	-9251	No	-1.8	168.1	15	93.227	Si

Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2

Indice sezione	Quota	Comb.	MEd,x	MEd,y	NEd	Sezione fessurata	σf	σf limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
1	-283	SLE RA 11	18	554905	-23091	No	25.9	3600	15	139.162	Si
2	-141.5	SLE RA 4	11	-148122	-9251	No	3.8	3600	15	956.365	Si

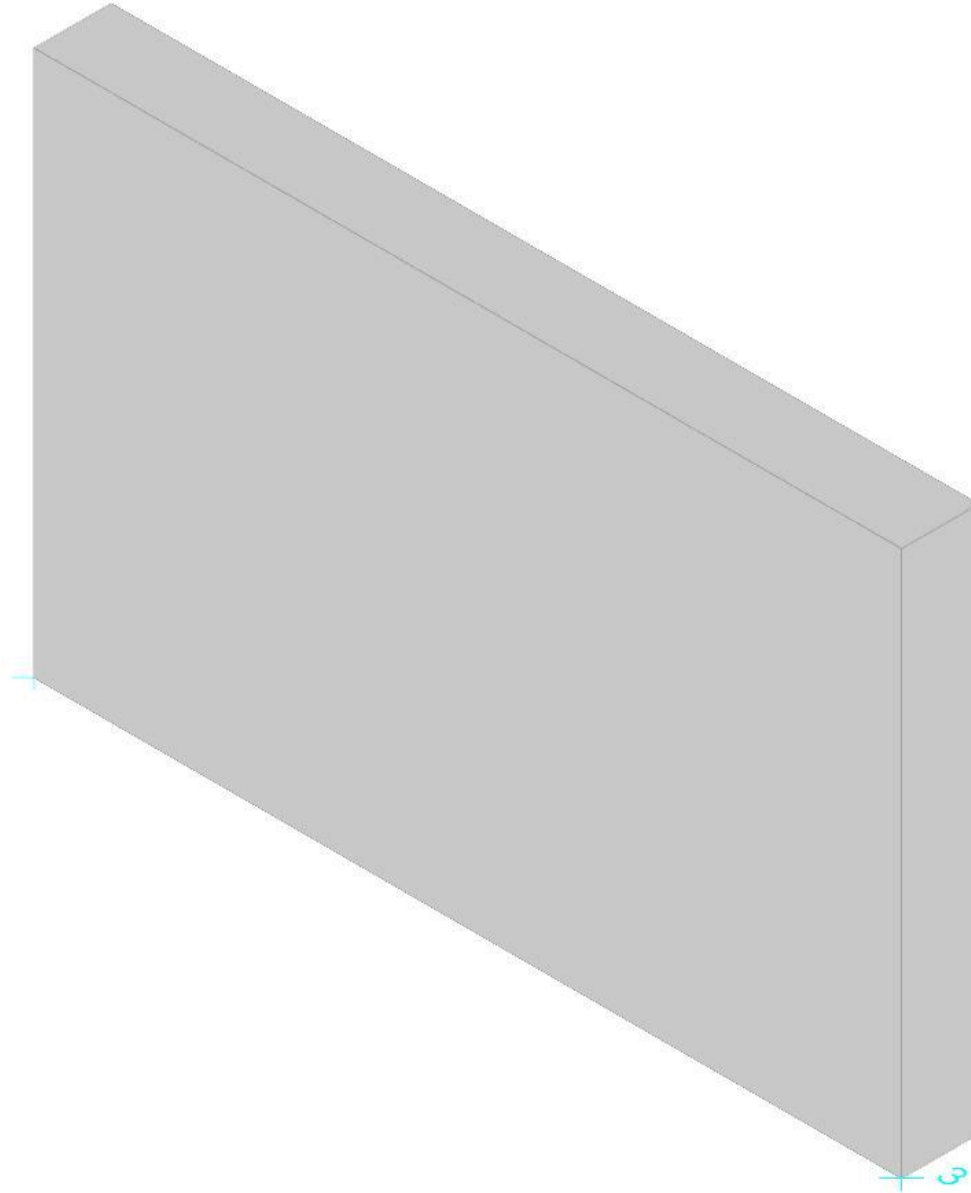
Verifiche SLE fessurazione

Il nucleo non presenta apertura delle fessure.

Parete Fondazione - Copertura - Lato lungo

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C35/45 Rck 450

Livelli significativi

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	Fondazione	-283	0
L2	Copertura	0	0

Verifiche nei nodi

Sezioni rettangolari

Descrizione	Dir.	Base	Altezza	As,sup	As,inf	c,sup	c,inf
15 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1
14 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1
16 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1
17 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1
13 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1
143 Prosp.A	Verticale	100	40	7.7	7.7	5.7	5.7
135 Prosp.A	Verticale	100	40	7.7	7.7	5.7	5.7

Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

La struttura è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per le combinazioni SLV, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
15 Prosp.A	Orizzontale	SLV 41	-250995	-2765	-1124941	-12391	4.4819	Si
14 Prosp.A	Orizzontale	SLV 45	-213882	-868	-991080	-4020	4.6338	Si
16 Prosp.A	Orizzontale	SLV 77	-213603	-855	-990142	-3962	4.6354	Si
17 Prosp.A	Orizzontale	SLV 77	-174389	175	-911009	913	5.224	Si
13 Prosp.A	Orizzontale	SLV 45	-174592	157	-912552	821	5.2268	Si

Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2

La struttura è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
15 Prosp.A	Orizzontale	SLD 41	-236856	-4014	-1267393	-21476	5.3509	Si

D.3.8 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di innesto dal Torrino 3 (Nodo di Foggia)

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
14 Prosp.A	Orizzontale	SLD 45	-213451	-3063	-1201311	-17240	5.628	Si
16 Prosp.A	Orizzontale	SLD 77	-213248	-3057	-1200864	-17213	5.6313	Si
13 Prosp.A	Orizzontale	SLD 45	-169018	-1918	-1132220	-12851	6.6988	Si
17 Prosp.A	Orizzontale	SLD 77	-168852	-1909	-1131276	-12792	6.6998	Si

Verifiche a taglio SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
109 Prosp.A	Orizzontale	32.3	100	Non necessaria	0	SLU 65	6117	-13472	-71068	18135	107769	0	18135	2.5	7.697	2.9649	Si
15 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLU 65	6117	-13199	-372728	18336	109736	0	18336	2.5	7.697	2.9978	Si
110 Prosp.A	Orizzontale	32.3	100	Non necessaria	0	SLU 65	5632	-12511	-61647	18018	107648	0	18018	2.5	7.697	3.1992	Si
108 Prosp.A	Orizzontale	32.3	100	Non necessaria	0	SLU 65	5632	-12510	-61644	18018	107648	0	18018	2.5	7.697	3.1993	Si
16 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLU 65	5632	-12432	-344674	18242	109638	0	18242	2.5	7.697	3.2389	Si

Verifiche a taglio SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Descrizione	Dir.	d	bw	Armatura a taglio	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
109 Prosp.A	Orizzontale	32.3	100	Non necessaria	0	SLD 41	5110	-3874	10432	16972	106566	0	16972	2.5	7.697	3.3212	Si
15 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLD 41	5110	-4014	-236856	17203	108563	0	17203	2.5	7.697	3.3664	Si
110 Prosp.A	Orizzontale	32.3	100	Non necessaria	0	SLD 41	4768	-3684	21123	16949	106542	0	16949	2.5	7.697	3.555	Si
108 Prosp.A	Orizzontale	32.3	100	Non necessaria	0	SLD 73	4767	-3686	21176	16949	106542	0	16949	2.5	7.697	3.5557	Si
16 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLD 41	4768	-3858	-221425	17184	108543	0	17184	2.5	7.697	3.6043	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σc	σc limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
15 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	-266045	-9594	No	-11.6	224.1	15	19.3629	Si
16 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	-247460	-9043	No	-10.8	224.1	15	20.7625	Si
14 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	-247456	-9043	No	-10.8	224.1	15	20.7628	Si
15 Prosp.A	Orizzontale	SLE QP 2	-189303	-5827	No	-8	168.1	15	21.012	Si
16 Prosp.A	Orizzontale	SLE QP 2	-171790	-5460	No	-7.3	168.1	15	23.0247	Si

Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σf	σf limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
15 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	-266045	-9594	No	56	3600	15	64.2566	Si
16 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	-247460	-9043	No	51.7	3600	15	69.651	Si
14 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 23	-247456	-9043	No	51.7	3600	15	69.6517	Si
143 Prosp.A	Verticale	SLE RA 10	82730	1994	No	37.6	3600	15	95.6517	Si
135 Prosp.A	Verticale	SLE RA 10	82729	1994	No	37.6	3600	15	95.6542	Si

Verifiche generali

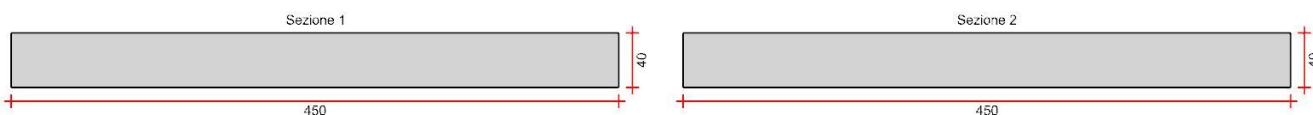
Verifica del nucleo N1

Nucleo senza zona critica inferiore, altezza critica pari a 283 e cerniera plastica a quota -283.

Posizione delle sezioni di verifica

Indice sezione	Quota	Tipo
1	-283	Fondazione; Si
2	-141.5	interpiano

Sezioni lorde



Ritegni all'instabilità

Quota ritegno	Tipo	β
-283	Fondazione; Si	Automatico
0	Copertura; Si	Automatico

Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1

La struttura oppure parte di essa, è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per le combinazioni SLV, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Indice sezione	Quota	Comb.	MEd,x	MRd,x	MEd,y	MRd,y	NEd	NRd	c.s.	Verifica
1	-283	SLU 77	-930893	-12439538	-55	-728	-37130	-496173	13.363	Si
1	-283	SLV 73	-653743	-5078642	309390	2403510	-7114	-55263	7.769	Si
2	-141.5	SLU 4	306271	11095817	-48	-1729	-11078	-401347	36.229	Si
2	-141.5	SLV 45	363233	5231245	-131614	-1895490	-4762	-68577	14.402	Si

Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1

Indice sezione	Quota	Comb.	MEd,x	MRd,x	MEd,y	MRd,y	NEd	NRd	c.s.	Verifica
1	-283	SLD 73	-601418	-6027457	166279	1666459	-11317	-113419	10.022	Si
2	-141.5	SLD 45	341833	6516359	-70752	-1348740	-7897	-150542	19.063	Si

Verifiche a taglio non dissipativa SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Indice sezione	Quota	d	bw	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
1	-283	442.9	40	0.154	SLU 1	0	-16777	-34	53072	592957	588275	588275	2.45	0	1000000	Si
1	-283	435.5	40	0.154	SLV 13	-9808	-11921	-1009683	51590	582301	578437	578437	2.45	7.697	58.976	Si
2	-141.5	442.3	40	0.154	SLU 1	0	-10879	-16	52139	591241	587478	587478	2.45	0	1000000	Si
2	-141.5	442.3	40	0.154	SLV 13	-7771	-8467	-439308	51784	590868	587478	587478	2.45	0	75.598	Si

Verifiche a taglio non dissipativa SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5

Indice sezione	Quota	d	bw	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
1	-283	442.9	40	0.154	SLD 81	5277	-19390	543321	53458	593362	588275	588275	2.45	0	111.471	Si

Indice sezione	Quota	d	bw	Asw/s	Comb.	VEd	NEd	MEd	Vrd,c	Vrcd	Vrsd	VRd	cotg(θ)	Asl	c.s.	Verifica
2	-141.5	442.3	40	0.154	SLD 13	-4183	-9896	-236561	51994	591089	587478	587478	2.45	0	140.447	Si

Verifiche ad instabilità deviata SLU EN1992-1-1:2008 §5.8.8

Indice sezione	Quota	Quota ritengo inf.	Quota ritengo sup.	ΔH	βx	λx	βy	λy
1	-283	-283	0	283	1	24.509	1	2.179
2	-141.5	-283	0	283	1	24.509	1	2.179

Indice sezione	Quota	Comb.	λ,lim,x	λ,lim,y	MxEd	M0Ed,x	M2,x	MEd,tot,x	MRd,x	MyEd	M0Ed,y	M2,y	MEd,tot,y	MRd,y	NEd	NRd	c.s.	Verifica
1	-283	SLU 77	253.235	253.235	-930893	-965919	0	-965919	-11942557	-76	-76	0	-76	-944	-37130	-459077	12.364	Si
1	-283	SLV 73	578.553	578.553	-653750	-660461	0	-660461	-5072193	309374	309374	0	309374	2375925	-7114	-54631	7.68	Si
2	-141.5	SLU 4	463.612	463.612	306271	316722	0	316722	10762807	-41	-41	0	-41	-1377	-11078	-376456	33.982	Si
2	-141.5	SLV 45	707.145	707.145	363236	367728	0	367728	5219061	-131605	-131605	0	-131605	-1867838	-4762	-67581	14.193	Si

Verifiche ad instabilità deviata SLD Resistenza EN1992-1-1:2008 §5.8.8

Indice sezione	Quota	Quota ritengo inf.	Quota ritengo sup.	ΔH	βx	λx	βy	λy
1	-283	-283	0	283	1	24.509	1	2.179
2	-141.5	-283	0	283	1	24.509	1	2.179

Indice sezione	Quota	Comb.	λ,lim,x	λ,lim,y	MxEd	M0Ed,x	M2,x	MEd,tot,x	MRd,x	MyEd	M0Ed,y	M2,y	MEd,tot,y	MRd,y	NEd	NRd	c.s.	Verifica
1	-283	SLD 73	458.696	458.696	-601421	-612097	0	-612097	-5991214	166265	166265	0	166265	1627400	-11317	-110770	9.788	Si
2	-141.5	SLD 45	549.105	549.105	341834	349284	0	349284	6450719	-70744	-70744	0	-70744	-1306523	-7897	-145846	18.468	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1

Indice sezione	Quota	Comb.	MEd,x	MEd,y	NEd	Sezione fessurata	σc	σc limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
1	-283	SLE RA 23	-663358	-40	-26990	No	-6.6	224.1	15	34.14	Si
1	-283	SLE QP 4	-475957	-22	-16922	No	-4.6	168.1	15	36.683	Si
2	-141.5	SLE RA 11	150156	-53	-21124	No	-2.3	224.1	15	98.287	Si
2	-141.5	SLE QP 2	189889	-37	-11012	No	-2.1	168.1	15	81.525	Si

Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2

Indice sezione	Quota	Comb.	MEd,x	MEd,y	NEd	Sezione fessurata	σf	σf limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
1	-283	SLE RA 23	-663358	-40	-26990	No	28.7	3600	15	125.633	Si
2	-141.5	SLE RA 4	189889	-37	-11012	No	5.1	3600	15	711.671	Si

Verifiche SLE fessurazione

Il nucleo non presenta apertura delle fessure.

21.2 Verifiche piastre C.A.

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

Nodo: indice del nodo di verifica.

Dir.: direzione della sezione di verifica.

B: base della sezione rettangolare di verifica. [cm]

H: altezza della sezione rettangolare di verifica. [cm]

A. sup.: area barre armatura superiori. [cm²]

C. sup.: distanza media delle barre superiori dal bordo superiore della sezione. [cm]

A. inf.: area barre armatura inferiori. [cm²]

C. inf.: distanza media delle barre inferiori dal bordo inferiore della sezione. [cm]

Comb.: combinazione di verifica.

M: momento flettente. [daN*cm]

N: sforzo normale. [daN]

Mu: momento flettente ultimo. [daN*cm]

Nu: sforzo normale ultimo. [daN]

c.s.: coefficiente di sicurezza.

Verifica: stato di verifica.

A. st.: area staffe su interasse. [cm]

A. sag.: area sagomati su interasse. [cm]

Ved: taglio agente. [daN]

Vrd: taglio resistente. [daN]

Vrcd: resistenza di calcolo a taglio per elementi privi di armature trasversali. [daN]

Vrsd: resistenza di calcolo a taglio trazione. [daN]

Vrcd: resistenza di calcolo a taglio compressione. [daN]

cotgθ: cotangente dell'inclinazione dei puntoni di calcestruzzo rispetto all'asse dell'elemento.

Asl: area longitudinale tesa nella combinazione di verifica di Ved. [cm²]

σc: tensione nel calcestruzzo. [daN/cm²]

σlim: tensione limite. [daN/cm²]

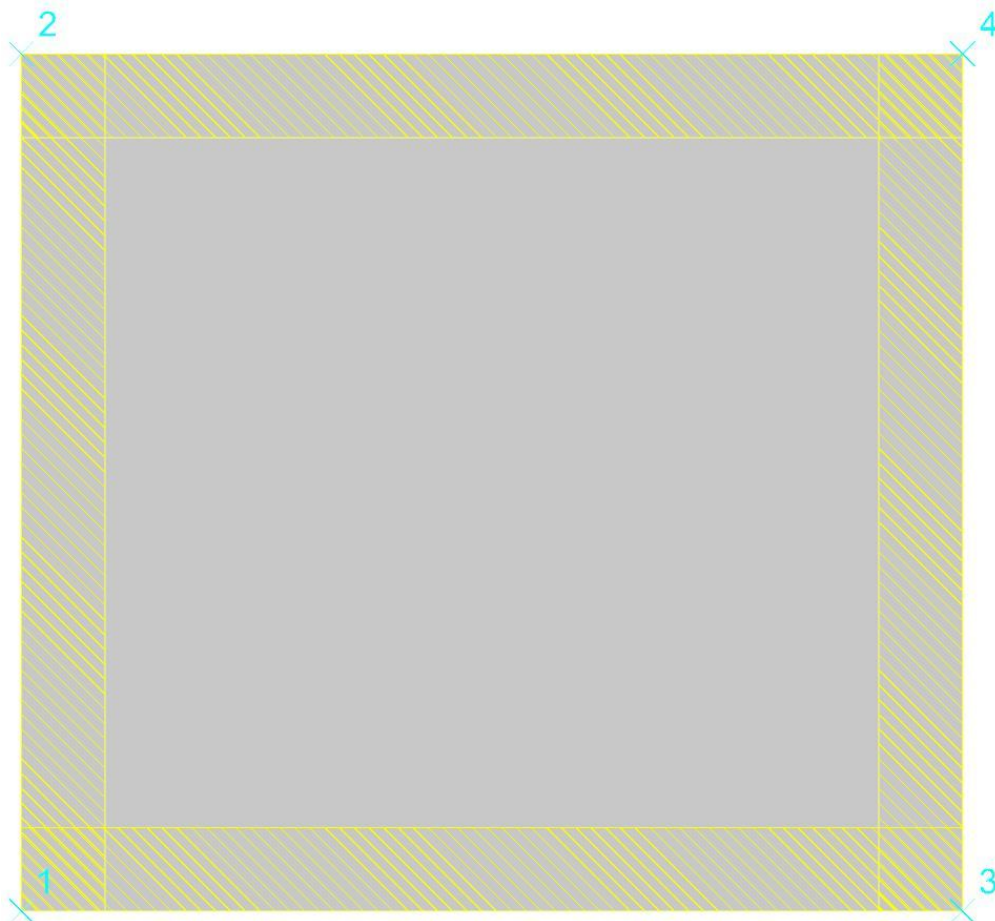
Es/Ec: coefficiente di omogenizzazione.

σf: tensione nell'acciaio d'armatura. [daN/cm²]

Piastra a "Copertura"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria



Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500

Calcestruzzo: C35/45 Rck 450

Sistema di riferimento e direzioni di armatura

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (-225; -205; 0), direzione dell'asse X = (1; 0; 0), direzione dell'asse Y = (0; 1; 0).

Le direzioni X/Y di armatura e le sezioni X/Y di verifica sono individuate dagli assi del sistema di riferimento.

Verifiche nei nodi

Verifiche SLU flessione nei nodi

La struttura è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per le combinazioni SLV, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
259	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLU 65	-383173	0	-1067539	0	2.786	Si
353	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLU 65	-383172	0	-1067539	0	2.7861	Si
260	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLU 65	-363439	0	-1067539	0	2.9373	Si
352	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLU 65	-363432	0	-1067539	0	2.9374	Si
354	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLU 65	-363432	0	-1067539	0	2.9374	Si

Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi

La struttura è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
353	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLD 33	-153887	0	-924655	0	6.0087	Si
259	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLD 25	-153874	0	-924655	0	6.0092	Si
258	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLD 17	-143288	0	-924655	0	6.4531	Si
260	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLD 49	-143286	0	-924655	0	6.4532	Si
352	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLD 73	-143280	0	-924655	0	6.4535	Si

Verifiche SLU taglio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	A. st.	A. sag.	Comb.	Ved	N	Vrd	Vrdc	Vrsd	Vrcd	cotgθ	Asl	c.s.	Verifica
259	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLU 65	6045	0	16708	16708	0	108051	2.5	7.697	2.7639	Si
277	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLU 65	6045	0	16708	16708	0	108051	2.5	7.697	2.7639	Si
335	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLU 65	-6045	0	16708	16708	0	108051	2.5	7.697	2.7639	Si
353	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLU 65	-6045	0	16708	16708	0	108051	2.5	7.697	2.7639	Si
278	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLU 65	5545	0	16708	16708	0	108051	2.5	7.697	3.0131	Si

Verifiche SLD Resistenza taglio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	A. st.	A. sag.	Comb.	Ved	N	Vrd	Vrdc	Vrsd	Vrcd	cotgθ	Asl	c.s.	Verifica
335	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLD 33	-1814	0	21708	21708	0	108051	2.5	7.697	11.966	Si
353	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLD 33	-1814	0	21708	21708	0	108051	2.5	7.697	11.9661	Si
259	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLD 25	1814	0	21708	21708	0	108051	2.5	7.697	11.9677	Si
277	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLD 25	1814	0	21708	21708	0	108051	2.5	7.697	11.9677	Si
336	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLD 65	-1640	0	21708	21708	0	108051	2.5	7.697	13.2339	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σ_c	σ_{lim}	Es/Ec	Verifica
259	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLE RA 11	-264968	0	-9.3	224.1	15	Si
353	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLE RA 11	-264967	0	-9.3	224.1	15	Si
260	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLE RA 11	-251830	0	-8.8	224.1	15	Si
352	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLE RA 11	-251826	0	-8.8	224.1	15	Si
354	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLE RA 11	-251825	0	-8.8	224.1	15	Si

Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σ_f	σ_{lim}	Es/Ec	Verifica
309	Y	100	40	7.7	5.7	7.7	5.7	SLE RA 11	-244810	0	90.5	3600	15	Si
295	Y	100	40	7.7	5.7	7.7	5.7	SLE RA 11	-244807	0	90.5	3600	15	Si
303	Y	100	40	7.7	5.7	7.7	5.7	SLE RA 11	-244806	0	90.4	3600	15	Si
317	Y	100	40	7.7	5.7	7.7	5.7	SLE RA 11	-244806	0	90.4	3600	15	Si
259	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLE RA 11	-264968	0	89.7	3600	15	Si

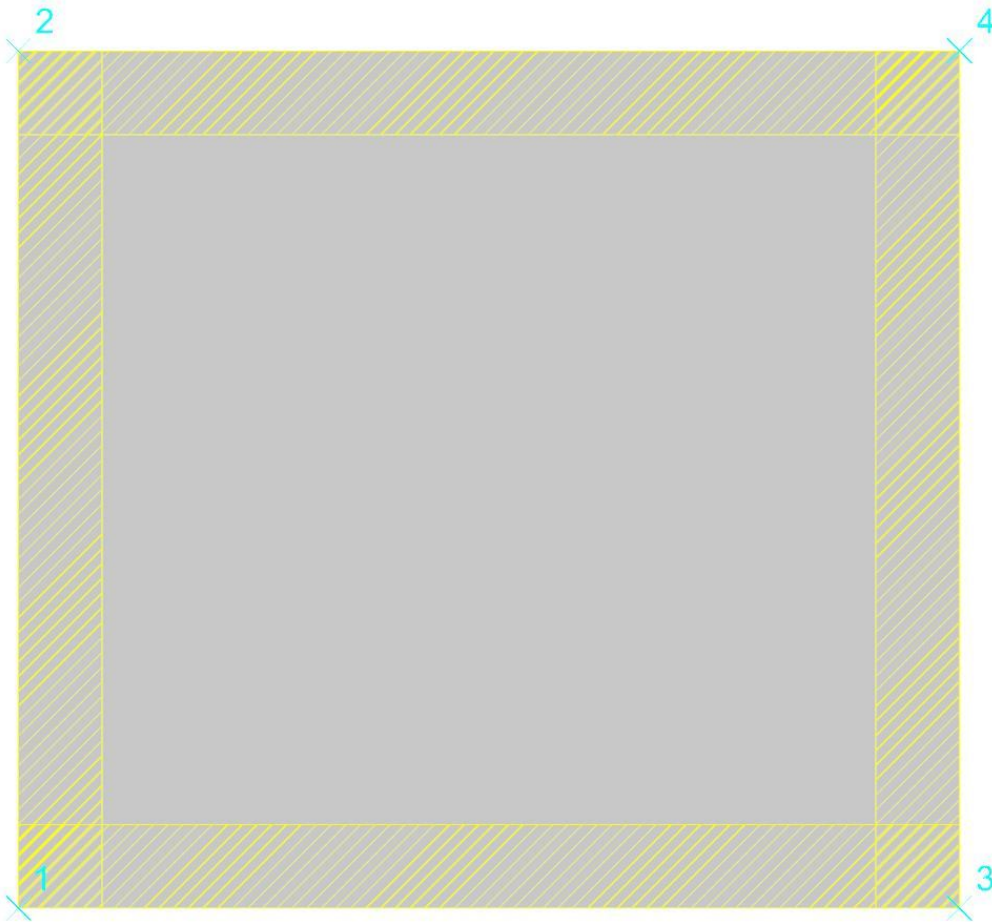
Verifiche SLE fessurazione nei nodi

La piastra non presenta nodi con apertura delle fessure.

Platea a "Fondazione"

Verifiche condotte secondo D.M. 17-01-18 (N.T.C.)

Geometria

**Caratteristiche dei materiali**

Acciaio: B450C Fyk 4500

Calcestruzzo: C35/45 Rck 450

Sistema di riferimento e direzioni di armatura

Le coordinate citate nel seguito sono espresse in un sistema di riferimento cartesiano con origine in (-225; -205; -283), direzione dell'asse X = (1; 0; 0), direzione dell'asse Y = (0; 1; 0).

Le direzioni X/Y di armatura e le sezioni X/Y di verifica sono individuate dagli assi del sistema di riferimento.

Verifiche nei nodi**Verifiche SLU flessione nei nodi**

La struttura è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione, per le combinazioni SLV, viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
6	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLU 65	619315	0	1368503	0	2.2097	Si
100	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLU 65	619313	0	1368503	0	2.2097	Si
7	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLU 65	591502	0	1368503	0	2.3136	Si
99	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLU 65	591491	0	1368503	0	2.3137	Si
101	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLU 65	591491	0	1368503	0	2.3137	Si

Verifiche SLD Resistenza flessione nei nodi

La struttura è stata dichiarata come non dissipativa pertanto la verifica a pressoflessione viene eseguita calcolando i momenti resistenti in campo sostanzialmente elastico secondo D.M. 17-01-2018 §7.4.1

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	Mu	Nu	c.s.	Verifica
100	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLD 41	372216	0	1181459	0	3.1741	Si
6	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLD 17	371857	0	1181459	0	3.1772	Si
99	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLD 41	351666	0	1181459	0	3.3596	Si
101	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLD 73	351660	0	1181459	0	3.3597	Si
7	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLD 17	351444	0	1181459	0	3.3617	Si

Verifiche SLU taglio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	A. st.	A. sag.	Comb.	Ved	N	Vrd	Vrdc	Vrsd	Vrcd	cotgθ	Asl	c.s.	Verifica
6	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLU 65	-10073	0	16606	16606	0	107066	2.5	10.053	1.6485	Si
24	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLU 65	-10073	0	16606	16606	0	107066	2.5	10.053	1.6485	Si
82	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLU 65	10073	0	16606	16606	0	107066	2.5	10.053	1.6485	Si
100	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLU 65	10073	0	16606	16606	0	107066	2.5	10.053	1.6485	Si
25	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLU 65	-9283	0	16606	16606	0	107066	2.5	10.053	1.7889	Si

Verifiche SLD Resistenza taglio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	A. st.	A. sag.	Comb.	Ved	N	Vrd	Vrdc	Vrsd	Vrcd	cotgθ	Asl	c.s.	Verifica
82	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLD 41	6144	0	23632	23632	0	107066	2.5	10.053	3.8466	Si
100	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLD 41	6144	0	23632	23632	0	107066	2.5	10.053	3.8466	Si
6	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLD 17	-6136	0	23632	23632	0	107066	2.5	10.053	3.8513	Si
24	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLD 17	-6136	0	23632	23632	0	107066	2.5	10.053	3.8513	Si
83	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLD 41	5834	0	23632	23632	0	107066	2.5	10.053	4.0509	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	oc	oim	Es/Ec	Verifica
6	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 11	446114	0	-15.4	224.1	15	Si
100	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 11	446113	0	-15.4	224.1	15	Si
7	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 11	426892	0	-14.7	224.1	15	Si
101	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 11	426885	0	-14.7	224.1	15	Si
99	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 11	426885	0	-14.7	224.1	15	Si

Verifiche SLE tensione acciaio nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	of	oim	Es/Ec	Verifica
56	Y	100	40	10.05	5.8	10.05	5.8	SLE RA 11	416036	0	149.1	3600	15	Si
42	Y	100	40	10.05	5.8	10.05	5.8	SLE RA 11	416031	0	149.1	3600	15	Si
50	Y	100	40	10.05	5.8	10.05	5.8	SLE RA 11	416030	0	149.1	3600	15	Si
64	Y	100	40	10.05	5.8	10.05	5.8	SLE RA 11	416030	0	149.1	3600	15	Si
6	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 11	446114	0	145.1	3600	15	Si

Verifiche SLE fessurazione nei nodi

La piastra non presenta nodi con apertura delle fessure.