

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 LERMA

ing. Michelangelo GUASTAMACCHIA

ing. M. Alessandro SALIOLA

geom. Giuseppe VALENTINO

ing. Roberto LAVOPA

ing. Antonio DISCIPIO

Collaborazione alla progettazione

geom. Pietra SIMONE

Il Responsabile Ingegneria di Progettazione

ing. Massimo PELLEGRINI



acquedotto pugliese
l'acqua, bene comune

Direzione Ingegneria

Il Direttore

ing. Andrea VOLPE

Elaborato

D.3.9

**Tabulato di calcolo:
Pozzetto di misura (Nodo di Foggia)**

Codice Intervento P1292

Codice SAP: 21/16650

Prot. N. 45215

Data 14/07/2020

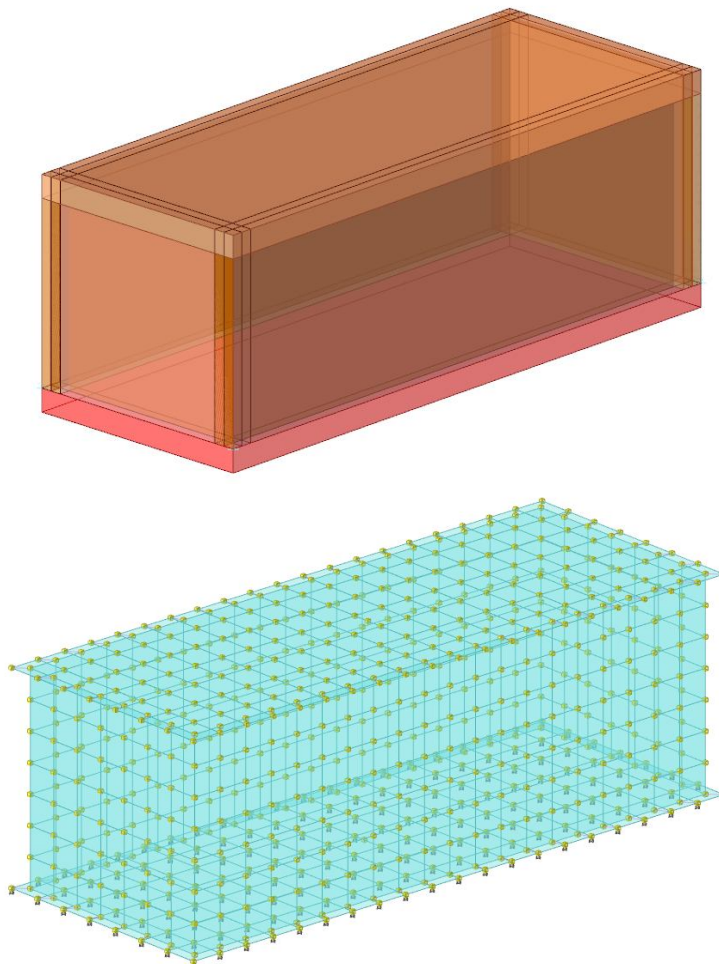
Scala: -

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	36
13 Equilibrio globale forze	41
14 Risposta di spettro	42
15 Annotazioni solutore	43
16 Statistiche soluzione	43
17 Verifica effetti secondo ordine	43
18 Verifica deformabilità torsionale struttura	44
19 Tagli ai livelli	45
20 Risposta modale	50
21 Verifiche	50
21.1 Verifiche pareti C.A.	50
Parete Fondazione - Copertura	51
Caratteristiche dei materiali	52
Livelli significativi	52
Verifiche nei nodi	52
Sezioni rettangolari	52
Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2	52
Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2	53
Verifiche a taglio SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	53
Verifiche a taglio SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	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 generali	53
Verifica del nucleo N1	53
Posizione delle sezioni di verifica	53
Sezioni lorde	53
Ritegni all'instabilità	54
Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1	54
Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1	54
Verifiche a taglio non dissipativa SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	54
Verifiche a taglio non dissipativa SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5	54
Verifiche ad instabilità deviata SLU EN1992-1-1:2008 §5.8.8	54
Verifiche ad instabilità deviata SLD Resistenza EN1992-1-1:2008 §5.8.8	54
Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1	54
Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2	54
Verifiche SLE fessurazione	54
Parete Fondazione - Copertura - Lato lungo	55

Caratteristiche dei materiali.....	55
Livelli significativi.....	55
Verifiche nei nodi.....	55
Sezioni rettangolari.....	55
Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2.....	55
Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.4.2.....	55
Verifiche a taglio SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5.....	56
Verifiche a taglio SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5.....	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 generali.....	56
Verifica del nucleo N1.....	56
Posizione delle sezioni di verifica.....	56
Sezioni lorde.....	56
Ritegni all'instabilità.....	56
Verifiche a flessione SLU D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1.....	56
Verifiche a flessione SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §7.4.4.5.1.....	56
Verifiche a taglio non dissipativa SLU D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5.....	56
Verifiche a taglio non dissipativa SLD Resistenza D.M. 17-01-18 §4.1.2.3.5.....	57
Verifiche ad instabilità deviata SLU EN1992-1-1:2008 §5.8.8.....	57
Verifiche ad instabilità deviata SLD Resistenza EN1992-1-1:2008 §5.8.8.....	57
Verifiche SLE tensione calcestruzzo D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.1.....	57
Verifiche SLE tensione acciaio D.M. 17-01-18 §4.1.2.2.5.2.....	57
Verifiche SLE fessurazione.....	57
21.2 Verifiche piastre C.A.....	57
Piastra a "Copertura".....	57
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.....	58
Verifiche SLU taglio nei nodi.....	58
Verifiche SLD Resistenza taglio nei nodi.....	58
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.....	59
Sistema di riferimento e direzioni di armatura.....	59
Verifiche nei nodi.....	59
Verifiche SLU flessione nei nodi.....	59
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 >= 0.15 g, conformemente a §3.2.3.1	
Località	Foggia, Masseria Santa Cecilia; Latitudine ED50 41,4272° (41° 25' 38''); Longitudine ED50 15,4685° (15° 28' 7''); Altitudine s.l.m. 135,95 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<=15°	
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	-357	[cm]
Regolarità in pianta	Si	
Regolarità in elevazione	Si	
Edificio C.A.	Si	
Edificio esistente	No	
Altezza costruzione	357	[cm]
C1	0.05	
T1,x	0.12986	[s]
T1,y	0.12986	[s]
T1,z	0.07842	[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	54	21
Copertura	54	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 /fck in combinazione rara	0.6	
Limite σ /fck in combinazione quasi permanente	0.45	
Limite σ /fyk 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 rigidezza 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 rigidezza 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

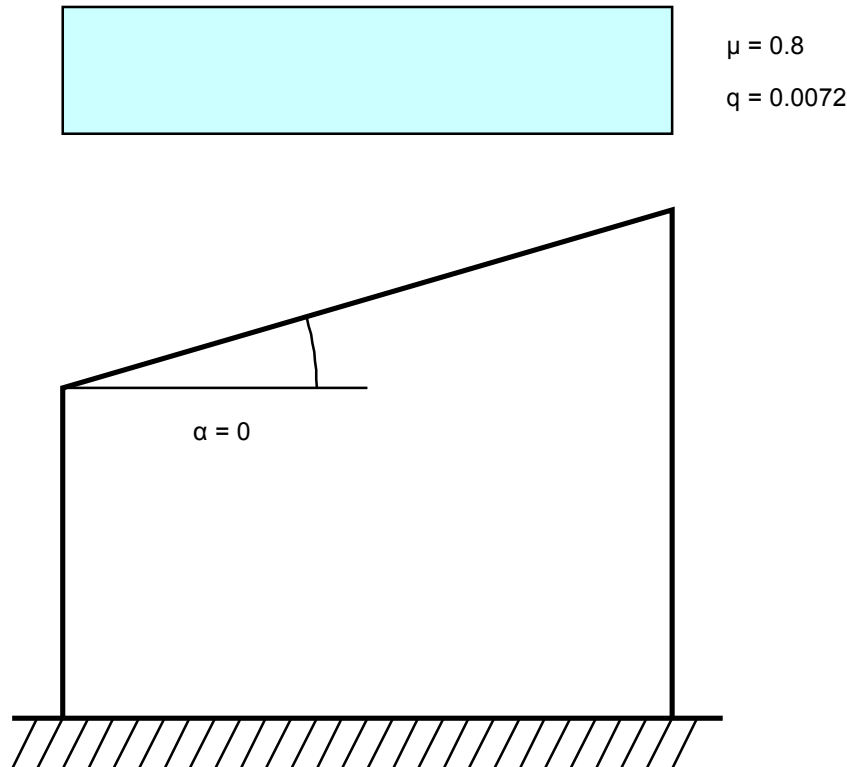
Zona	Zona 3	
Rugosità	Aree urbane in cui almeno il 15% della superficie sia coperto da edifici la cui altezza media superi i 15m	
Categoria esposizione	V	
Vb	2700	[cm/s]
Tr	50	[cm/s]
Ct	1	[cm/s]
qr	0.00456	[daN/cm ²]

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

D.3.9 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di misura (Nodo di Foggia)

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.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile 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.3.9 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di misura (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.	Variabile E - Sovraccarichi fondo	Neve	Variabile 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

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	Condizione	Valori			
		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	0.4887	-357
	Carico sismico terreno	0.1847	0	0.1847	-357

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	-357	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	-535	207.5	0	0	Croce	2
L1	-535	-207.5	0	0	Croce	1
L1	535	207.5	0	0	Croce	4
L1	535	-207.5	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	Y											
L1	40	1	-535	-207.5	0	C35/45	Carico apparecchiature e manutenzione			0	No	0.1		
		2	535	-207.5										
		3	535	207.5										
		4	-535	207.5										
L2	40	1	-535	-207.5	0	C35/45	Copertura		0	No	0.1			
		2	535	-207.5										
		3	535	207.5										
		4	-535	207.5										

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 sovrarresistenza 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	-535	-207.5	-535	207.5	C35/45	Carico terreno		0	Si	
T1	40	Sinistra	-535	207.5	535	207.5	C35/45	Carico terreno		0	Si	
T1	40	Sinistra	535	207.5	535	-207.5	C35/45	Carico terreno		0	Si	
T1	40	Sinistra	535	-207.5	-535	-207.5	C35/45	Carico terreno		0	Si	

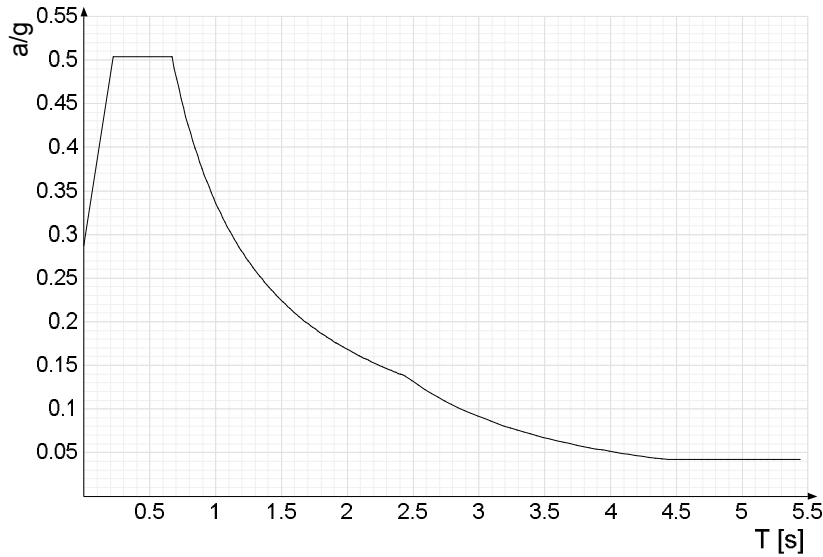
9 Accelerazioni spettrali

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

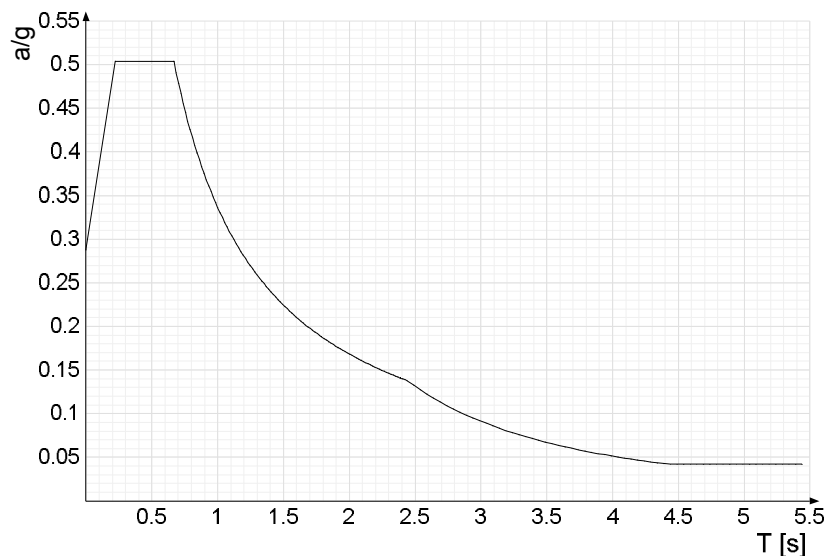


Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.288	2	0.223	0.504	3	0.668	0.504	4	0.685	0.491
5	0.703	0.478	6	0.721	0.467	7	0.738	0.456	8	0.756	0.445
9	0.773	0.435	10	0.791	0.425	11	0.808	0.416	12	0.826	0.407
13	0.843	0.399	14	0.861	0.391	15	0.878	0.383	16	0.896	0.375
17	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	1.072	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	0.198	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	2.001	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	2.194	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.3.9 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di misura (Nodo di Foggia)

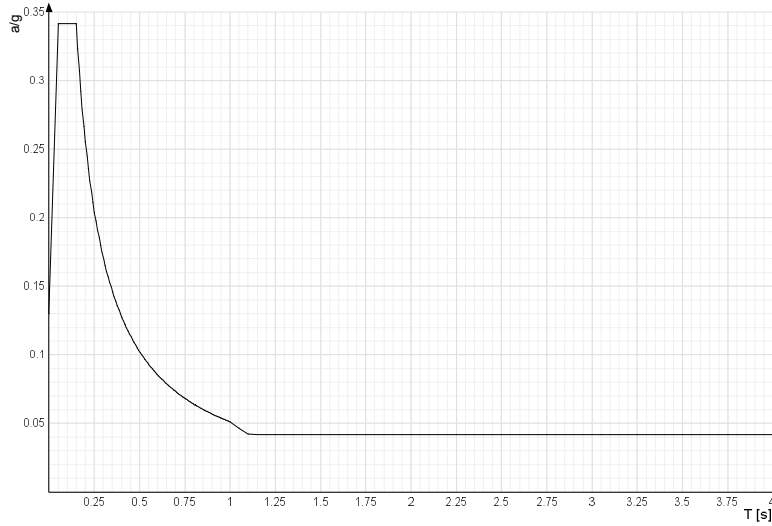
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
153	4.89	0.042	154	4.94	0.042	155	4.99	0.042	156	5.04	0.042
157	5.09	0.042	158	5.14	0.042	159	5.19	0.042	160	5.24	0.042
161	5.29	0.042	162	5.34	0.042	163	5.39	0.042	164	5.44	0.042

Sisma Y SLV



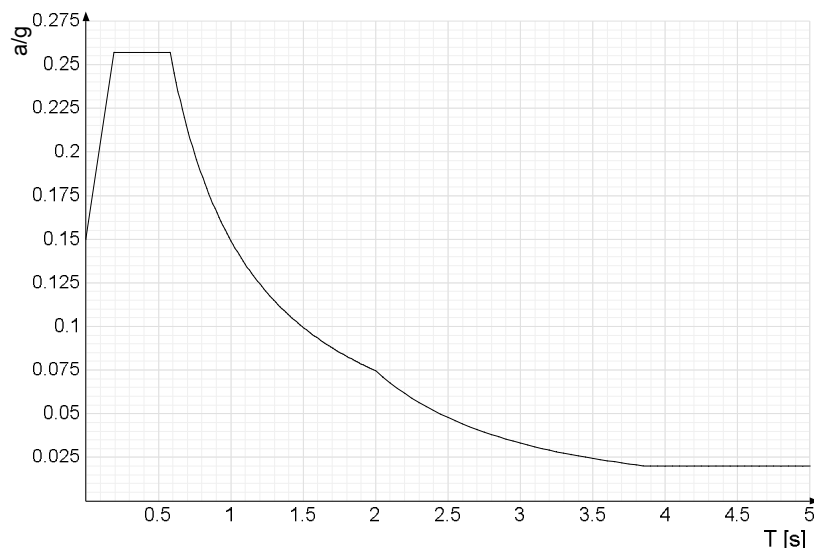
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.288	2	0.223	0.504	3	0.668	0.504	4	0.685	0.491
5	0.703	0.478	6	0.721	0.467	7	0.738	0.456	8	0.756	0.445
9	0.773	0.435	10	0.791	0.425	11	0.808	0.416	12	0.826	0.407
13	0.843	0.399	14	0.861	0.391	15	0.878	0.383	16	0.896	0.375
17	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	1.072	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	0.198	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	2.001	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	2.194	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



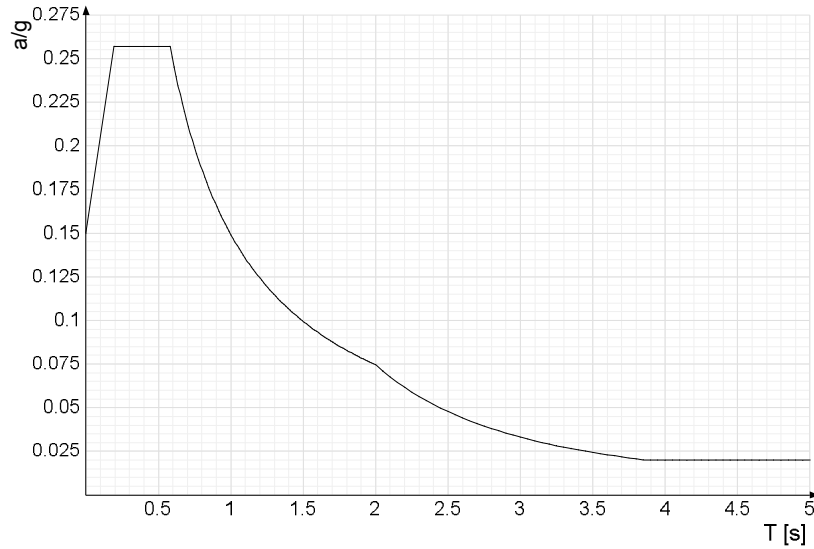
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.13	2	0.05	0.341	3	0.15	0.341	4	0.158	0.323
5	0.167	0.307	6	0.175	0.292	7	0.184	0.279	8	0.192	0.267
9	0.2	0.255	10	0.209	0.245	11	0.217	0.236	12	0.226	0.227
13	0.234	0.219	14	0.243	0.211	15	0.251	0.204	16	0.259	0.197
17	0.268	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



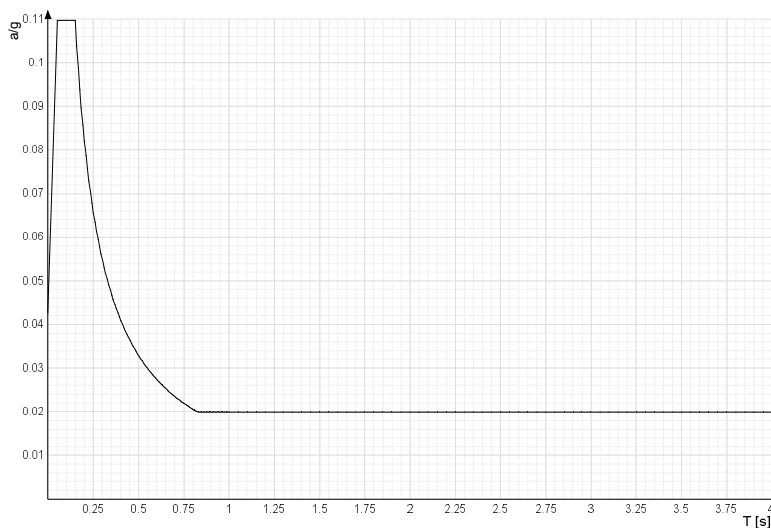
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.15	2	0.193	0.257	3	0.58	0.257	4	0.594	0.251
5	0.608	0.245	6	0.622	0.24	7	0.636	0.234	8	0.65	0.229
9	0.664	0.224	10	0.678	0.22	11	0.693	0.215	12	0.707	0.211
13	0.721	0.207	14	0.735	0.203	15	0.749	0.199	16	0.763	0.196
17	0.777	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	1.521	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



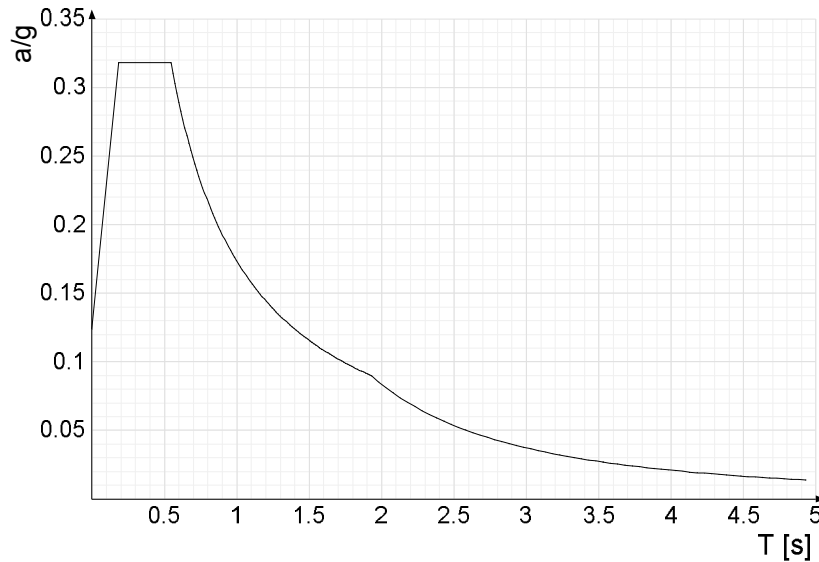
Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.15	2	0.193	0.257	3	0.58	0.257	4	0.594	0.251
5	0.608	0.245	6	0.622	0.24	7	0.636	0.234	8	0.65	0.229
9	0.664	0.224	10	0.678	0.22	11	0.693	0.215	12	0.707	0.211
13	0.721	0.207	14	0.735	0.203	15	0.749	0.199	16	0.763	0.196
17	0.777	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	1.521	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

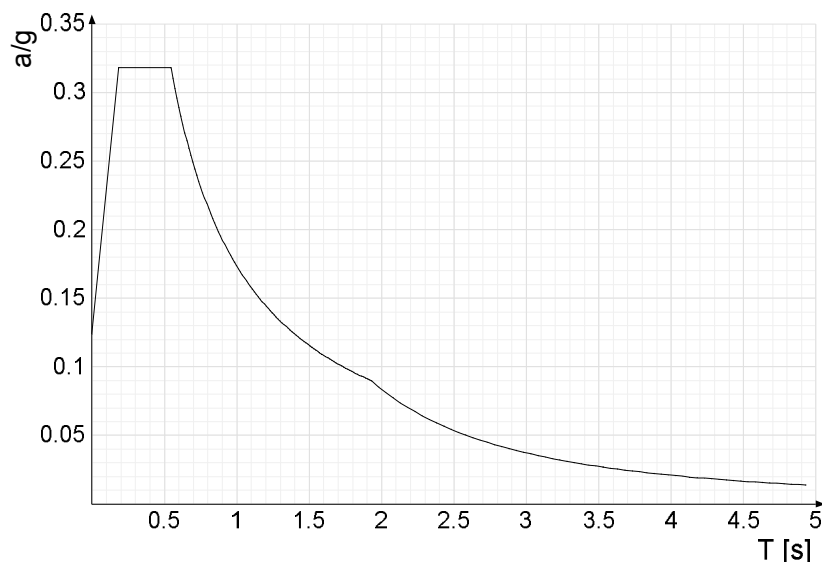


Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.043	2	0.05	0.11	3	0.15	0.11	4	0.158	0.104
5	0.167	0.099	6	0.175	0.094	7	0.184	0.09	8	0.192	0.086
9	0.2	0.082	10	0.209	0.079	11	0.217	0.076	12	0.226	0.073
13	0.234	0.07	14	0.243	0.068	15	0.251	0.066	16	0.259	0.063
17	0.268	0.061	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

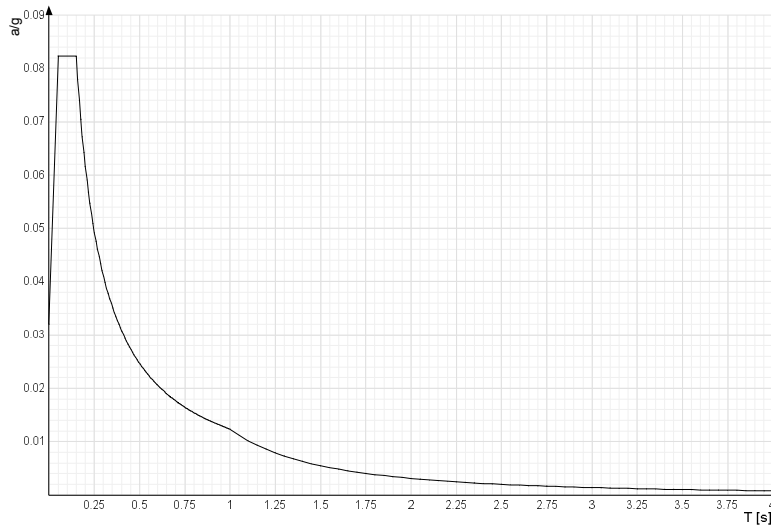


Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g	Ind.vertice	T	a/g
1	0	0.124	2	0.182	0.318	3	0.545	0.318	4	0.559	0.31
5	0.572	0.303	6	0.586	0.296	7	0.6	0.289	8	0.614	0.283
9	0.627	0.276	10	0.641	0.271	11	0.655	0.265	12	0.668	0.259
13	0.682	0.254	14	0.696	0.249	15	0.71	0.244	16	0.723	0.24
17	0.737	0.235	18	0.751	0.231	19	0.764	0.227	20	0.778	0.223
21	0.792	0.219	22	0.806	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	0.902	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	0.142
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	0.614	0.283
9	0.627	0.276	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	0.71	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	0.806	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	0.902	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	0.142
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:

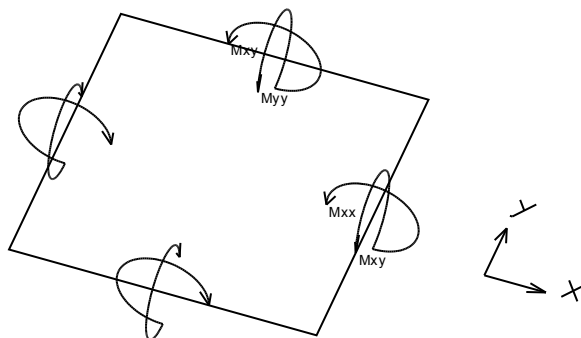
- convenzione per gusci non verticali, originati ad esempio da piastre e platee;
- convenzione per gusci verticali, originati ad esempio da pareti e muri.

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.

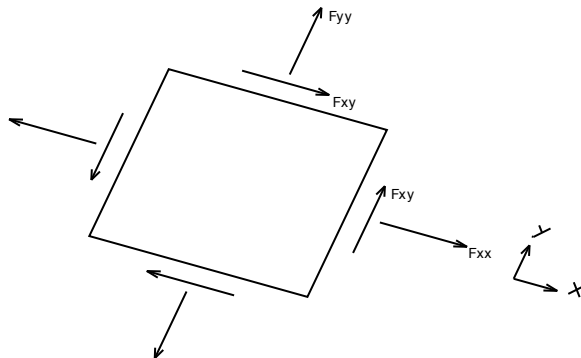
In figura è mostrato un elemento infinitesimo di shell orizzontale con indicato il sistema di riferimento e i parametri di sollecitazione M_{xx} , M_{yy} , M_{xy} .



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:

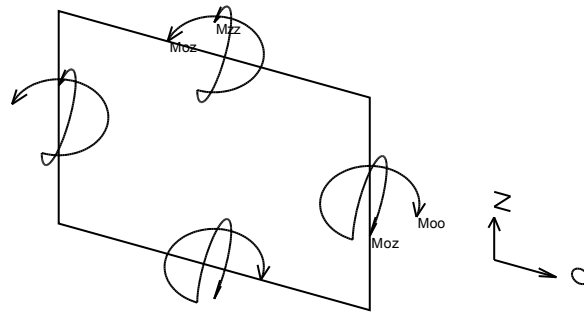
- F_{xx} : sforzo estensionale [Forza/Lunghezza] agente sul bordo di normale x (verso positivo indicato dalla freccia in figura che mette in trazione l'elemento);
- F_{yy} : sforzo estensionale [Forza/Lunghezza] agente sul bordo di normale all'asse y (verso positivo indicato dalla freccia in figura che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

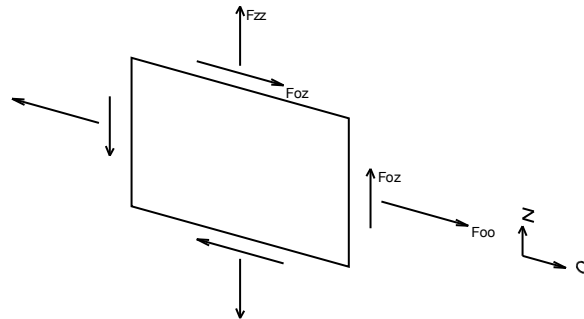
Convenzione di segno per gusci verticali

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	M11	M12	M22	F11	F12	F22	V13	V23
333	SLV 13	333		-4604	6	-294	-100	1	-70	-75	0
375	SLV 5	386		-4602	-4	-298	-100	0	-70	75	0
332	SLV 13	333		-4601	53	-271	-101	-1	-75	-75	6
514	SLV 13	333		-4601	185	-285	-97	-2	-72	73	7
381	SLV 93	353		-4600	-185	-285	-97	2	-72	-73	7

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
137	SLU 77	116	6456	215	676	-94	2	-76	-103	0
4	SLU 65	110	6455	215	676	-94	2	-76	103	0
138	SLU 77	116	6383	298	-50	-93	-4	-66	-100	-12
136	SLU 77	90	6383	-298	-50	-93	4	-66	-100	12
3	SLU 65	110	6383	298	-50	-93	-4	-66	100	12

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
73	SLU 76	100	-1048	-8	-7075	-15	0	-2	0	37
66	SLU 76	100	-1048	8	-7075	-15	0	-2	0	37
68	SLU 76	126	-1048	-8	-7075	-15	0	-2	0	-37
75	SLU 76	126	-1048	8	-7075	-15	0	-2	0	-37
67	SLU 76	100	-1048	8	-7075	-15	0	-2	0	0

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
84	SLU 77	216	1304	137	9145	-67	-6	-105	-14	-127
78	SLU 77	10	1304	-137	9145	-67	6	-105	-14	127
57	SLU 65	14	1304	137	9145	-67	-6	-105	14	127
63	SLU 77	212	1304	-137	9145	-67	6	-105	14	-127
77	SLU 77	215	1052	59	9131	-68	-2	-105	-5	-126

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
78	SLV 49	11	46	91	5545	-221	3	-98	-14	87
57	SLV 17	13	46	-91	5544	-221	-3	-98	14	87
64	SLV 17	12	315	-84	5489	-220	0	-98	4	86
71	SLV 49	12	315	84	5488	-220	0	-98	-4	86
84	SLV 73	215	50	-90	5579	-220	-3	-98	-14	-87

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
71	Y SLV	11	104	6	474	143	2	-7	2	-21
64	Y SLV	13	104	-6	474	143	-2	-7	-2	-21
78	Y SLV	10	60	13	435	141	3	-7	5	-22
57	Y SLV	14	60	-13	435	141	-3	-7	-5	-22
588	Y SLV	760	-210	6	-956	139	1	2	0	6

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
351	SLU 76	252	-616	-121	-1535	1	5	-156	0	-33
225	SLU 76	273	-552	757	-2718	-52	-35	-152	1	-13
477	SLU 64	230	-552	-757	-2718	-52	35	-152	-1	-13
414	SLU 64	240	-552	757	-2718	-52	-35	-152	1	-13
288	SLU 76	263	-552	-757	-2718	-52	35	-152	-1	-13

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
190	SLU 64	278	1192	377	-242	47	13	71	15	-25
379	SLU 76	245	1192	377	-242	47	13	71	15	-25
323	SLU 76	258	1192	-377	-242	47	-13	71	-15	-25
512	SLU 76	225	1192	-377	-242	47	-13	71	-15	-25
372	SLU 64	278	1250	50	-240	45	-18	71	-22	-22

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
655	SLU 77	663	-3901	-124	-442	-51	2	-54	61	0
522	SLU 65	657	-3901	-124	-442	-51	2	-54	-61	0
656	SLU 77	663	-3855	-149	25	-50	0	-44	59	8
654	SLU 77	637	-3855	149	25	-50	0	-44	59	-8
521	SLU 65	657	-3855	-149	25	-50	0	-44	-59	-8

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
137	SLU 77	116	6456	215	676	-94	2	-76	-103	0
4	SLU 65	110	6455	215	676	-94	2	-76	103	0
138	SLU 77	116	6383	298	-50	-93	-4	-66	-100	-12
136	SLU 77	90	6383	-298	-50	-93	4	-66	-100	12
3	SLU 65	110	6383	298	-50	-93	-4	-66	100	12

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
73	SLU 76	100	-1048	-8	-7075	-15	0	-2	0	37
66	SLU 76	100	-1048	8	-7075	-15	0	-2	0	37
68	SLU 76	126	-1048	-8	-7075	-15	0	-2	0	-37
75	SLU 76	126	-1048	8	-7075	-15	0	-2	0	-37
67	SLU 76	100	-1048	8	-7075	-15	0	-2	0	0

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
78	SLU 77	10	1304	-137	9145	-67	6	-105	-14	127
84	SLU 77	216	1304	137	9145	-67	-6	-105	-14	-127
63	SLU 77	212	1304	-137	9145	-67	6	-105	14	-127
57	SLU 65	14	1304	137	9145	-67	-6	-105	14	127
71	SLU 65	11	1052	-59	9131	-68	2	-105	-5	126

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
78	SLV 49	11	46	91	5545	-221	3	-98	-14	87
57	SLV 17	13	46	-91	5544	-221	-3	-98	14	87
64	SLV 17	12	315	-84	5489	-220	0	-98	4	86
71	SLV 49	12	315	84	5488	-220	0	-98	-4	86
84	SLV 73	215	50	-90	5579	-220	-3	-98	-14	-87

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
71	Y SLV	11	104	6	474	143	2	-7	2	-21
64	Y SLV	13	104	-6	474	143	-2	-7	-2	-21
78	Y SLV	10	60	13	435	141	3	-7	5	-22
57	Y SLV	14	60	-13	435	141	-3	-7	-5	-22
588	Y SLV	760	-210	6	-956	139	1	2	0	6

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
91	SLV 49	172	491	-88	3667	19	5	-116	4	-46
56	SLV 17	173	491	88	3667	19	-4	-116	-4	-46
49	SLV 17	175	492	63	3559	12	-2	-116	-6	-46
98	SLV 49	168	491	-63	3559	12	2	-116	6	-46
63	SLV 17	174	479	98	3723	24	-7	-116	-2	-45

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
140	SLV 45	224	1316	-284	987	30	-4	60	-29	-17
134	SLV 21	2	1318	286	986	30	4	60	-30	17
1	SLV 53	22	1318	-286	986	30	-4	60	30	17
7	SLV 77	204	1314	285	984	30	4	59	29	-17
139	SLV 45	162	1489	-292	1338	-13	4	58	-21	-29

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	
333	SLV 13	333	-4604	6	-294	-100	1	-70	-75	0	
375	SLV 5	386	-4602	-4	-298	-100	0	-70	75	0	
332	SLV 13	333	-4601	53	-271	-101	-1	-75	-75	6	
514	SLV 13	333	-4601	185	-285	-97	-2	-72	73	7	
381	SLV 93	353	-4600	-185	-285	-97	2	-72	-73	7	

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	
162	SLV 93	353	4603	-6	294	-100	1	-70	75	0	
168	SLV 85	366	4602	3	299	-100	0	-70	-75	0	
155	SLV 93	353	4601	-53	271	-101	-1	-75	75	-6	
325	SLV 85	366	4598	181	292	-97	3	-72	73	-7	
192	SLV 5	386	4598	-182	291	-97	-2	-72	-73	-7	

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	
456	SLU 77	32	-933	-80	-6454	-64	-12	-145	-13	-88	
435	SLU 77	34	-933	80	-6454	-64	12	-145	13	-88	
463	SLU 77	31	-1146	-151	-6450	-59	-19	-145	-22	-89	
428	SLU 77	35	-1146	151	-6450	-59	19	-145	22	-89	
449	SLU 77	33	-720	-13	-6439	-68	-4	-145	-4	-87	

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	
246	SLU 77	194	933	80	6454	-64	-12	-145	13	88	
267	SLU 77	192	933	-80	6454	-64	12	-145	-13	88	
239	SLU 77	195	1146	151	6450	-59	-19	-145	22	89	
274	SLU 77	191	1146	-151	6450	-59	19	-145	-22	89	
260	SLU 77	193	720	-13	6439	-68	4	-145	-4	87	

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	
456	SLV 49	31	161	60	-3611	-207	0	-113	-15	-75	
435	SLV 17	35	161	-60	-3611	-207	0	-113	15	-75	
442	SLV 17	34	-8	-49	-3571	-207	-5	-111	8	-75	
449	SLV 49	32	-8	49	-3571	-207	5	-111	-8	-75	
246	SLV 73	195	-163	-58	3637	-206	0	-113	15	75	

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	
449	Y SLV	32	-210	9	-1155	137	2	38	-1	-11	
442	Y SLV	34	-210	-9	-1155	137	-2	38	1	-11	
456	Y SLV	31	-184	20	-1113	136	4	38	-2	-10	
435	Y SLV	35	-184	-20	-1113	136	-4	38	2	-10	
463	Y SLV	30	-155	33	-1046	131	6	39	-3	-10	

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	
351	SLU 76	252	-616	-121	-1535	1	5	-156	0	-33	
144	SLU 64	251	616	-121	1535	1	-5	-156	0	33	
225	SLU 76	273	552	757	2718	-52	35	-152	1	13	
477	SLU 64	230	-552	-757	-2718	-52	35	-152	-1	-13	
414	SLU 64	240	-552	757	-2718	-52	-35	-152	1	-13	

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	
190	SLU 64	278	-1192	377	242	47	-13	71	15	25	
379	SLU 76	245	1192	377	-242	47	13	71	15	-25	
323	SLU 76	258	-1192	-377	242	47	13	71	-15	25	
512	SLU 76	225	1192	-377	-242	47	-13	71	-15	-25	
372	SLU 64	278	1250	50	-240	45	-18	71	-22	-22	

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 -1.21736 al nodo di indice 224, di coordinate x = 535, y = 208, z = -357, nel contesto SLV 73.

Spostamento estremo minimo -0.40579 al nodo di indice 224, di coordinate x = 535, y = 208, z = -357, nel contesto SLV 73.

Spostamento estremo massimo 0.1042 al nodo di indice 224, di coordinate x = 535, y = 208, z = -357, nel contesto SLV 21.

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima		
		uz	Valore	uz	Valore	
2	SLV 49	-0.40445	-1.21335	SLV 45	0.10286	0.30858
3	SLV 49	-0.39991	-1.19973	SLV 45	0.09842	0.29527
4	SLV 49	-0.3949	-1.18469	SLV 45	0.09458	0.28375
5	SLV 49	-0.38994	-1.16982	SLV 45	0.09109	0.27327
6	SLV 49	-0.38523	-1.15568	SLV 45	0.08768	0.26303
7	SLV 49	-0.38078	-1.14234	SLV 45	0.08425	0.25276
8	SLV 49	-0.37659	-1.12977	SLV 45	0.08082	0.24247
9	SLV 49	-0.37265	-1.11794	SLV 45	0.07742	0.23226
10	SLV 49	-0.36894	-1.10683	SLV 45	0.07407	0.2222
11	SLV 49	-0.36547	-1.09642	SLV 45	0.07081	0.21242
12	SLV 17	-0.36225	-1.08675	SLV 77	0.06765	0.20294
13	SLV 17	-0.36546	-1.09639	SLV 77	0.07079	0.21238
14	SLV 17	-0.36893	-1.1068	SLV 77	0.07406	0.22218
15	SLV 17	-0.37264	-1.11792	SLV 77	0.07741	0.23223
16	SLV 17	-0.37658	-1.12975	SLV 77	0.08082	0.24245
17	SLV 17	-0.38077	-1.14232	SLV 77	0.08425	0.25274
18	SLV 17	-0.38522	-1.15567	SLV 77	0.08767	0.26302
19	SLV 17	-0.38993	-1.1698	SLV 77	0.09109	0.27326
20	SLV 17	-0.39489	-1.18468	SLV 77	0.09458	0.28374
21	SLV 17	-0.39991	-1.19972	SLV 77	0.09842	0.29527
22	SLV 17	-0.40445	-1.21335	SLV 77	0.10286	0.30857
44	SLV 49	-0.34548	-1.03643	SLV 45	0.0429	0.12871
45	SLV 49	-0.34069	-1.02207	SLV 45	0.03781	0.11343
46	SLV 49	-0.33518	-1.00554	SLV 45	0.03313	0.0994
47	SLV 49	-0.32995	-0.98986	SLV 45	0.02891	0.08672
48	SLV 49	-0.32523	-0.97568	SLV 45	0.02494	0.07482
49	SLV 49	-0.32096	-0.96288	SLV 45	0.02112	0.06337
50	SLV 49	-0.31705	-0.95115	SLV 45	0.01744	0.05233
51	SLV 49	-0.31342	-0.94026	SLV 45	0.01391	0.04172
52	SLV 49	-0.31002	-0.93005	SLV 45	0.01053	0.0316
53	SLV 49	-0.30681	-0.92042	SLV 45	0.00733	0.02198
54	SLV 17	-0.30379	-0.91136	SLV 77	0.0043	0.01291
55	SLV 17	-0.3068	-0.92039	SLV 77	0.00732	0.02195
56	SLV 17	-0.31001	-0.93002	SLV 77	0.01052	0.03157
57	SLV 17	-0.31341	-0.94023	SLV 77	0.0139	0.0417
58	SLV 17	-0.31704	-0.95113	SLV 77	0.01744	0.05231
59	SLV 17	-0.32095	-0.96286	SLV 77	0.02112	0.06336
60	SLV 17	-0.32522	-0.97567	SLV 77	0.02493	0.0748
61	SLV 17	-0.32995	-0.98985	SLV 77	0.0289	0.08671
62	SLV 17	-0.33518	-1.00553	SLV 77	0.03313	0.09939
63	SLV 17	-0.34069	-1.02206	SLV 77	0.03781	0.11343
64	SLV 17	-0.34548	-1.03643	SLV 77	0.0429	0.12871
67	SLV 76	-0.32049	-0.96148	SLV 13	-0.00494	-0.01482
68	SLV 76	-0.31386	-0.94159	SLV 13	-0.01762	-0.05286
69	SLV 76	-0.30542	-0.91627	SLV 45	-0.02545	-0.07634
70	SLU 77	-0.2986	-0.89581	SLV 45	-0.0292	-0.0876
71	SLU 77	-0.29448	-0.88345	SLV 45	-0.03276	-0.09828
72	SLU 77	-0.29166	-0.87498	SLV 45	-0.03625	-0.10876
73	SLU 77	-0.28986	-0.86957	SLV 45	-0.03968	-0.11905
74	SLU 77	-0.28876	-0.86629	SLV 45	-0.04301	-0.12904
75	SLU 77	-0.28814	-0.86443	SLV 45	-0.0462	-0.1386
76	SLU 77	-0.28783	-0.86349	SLV 45	-0.04922	-0.14767
77	SLU 77	-0.28773	-0.8632	SLV 77	-0.05206	-0.15619
78	SLU 77	-0.28783	-0.86349	SLV 77	-0.04923	-0.1477
79	SLU 77	-0.28814	-0.86443	SLV 77	-0.04621	-0.13863
80	SLU 77	-0.28876	-0.86629	SLV 77	-0.04302	-0.12906
81	SLU 77	-0.28986	-0.86957	SLV 77	-0.03969	-0.11907
82	SLU 77	-0.29166	-0.87498	SLV 77	-0.03626	-0.10878
83	SLU 77	-0.29448	-0.88345	SLV 77	-0.03276	-0.09829
84	SLU 77	-0.2986	-0.89581	SLV 77	-0.0292	-0.08761
85	SLU 76	-0.30542	-0.91627	SLV 77	-0.02545	-0.07635
86	SLU 76	-0.31386	-0.94159	SLV 93	-0.01766	-0.05297
87	SLU 76	-0.32049	-0.96148	SLV 93	-0.00498	-0.01493
90	SLU 76	-0.32063	-0.9619	SLV 13	-0.02238	-0.06715
91	SLU 76	-0.31204	-0.93612	SLV 13	-0.03524	-0.10572
92	SLU 76	-0.30096	-0.90287	SLV 13	-0.0468	-0.14041
93	SLU 77	-0.29325	-0.87974	SLV 13	-0.05759	-0.17278
94	SLU 77	-0.28761	-0.86282	SLV 13	-0.0679	-0.2037
95	SLU 77	-0.28373	-0.8512	SLV 37	-0.07773	-0.2332
96	SLU 77	-0.28126	-0.84379	SLV 37	-0.08103	-0.24308
97	SLU 77	-0.27978	-0.83933	SLV 37	-0.08421	-0.25262

D.3.9 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di misura (Nodo di Foggia)

Nodo Ind.	Cont.	Pressione minima		Pressione massima		
		uz	Valore	uz	Valore	
98	SLU 77	-0.27894	-0.83683	SLV 37	-0.08725	-0.26174
99	SLU 77	-0.27853	-0.83558	SLV 37	-0.09013	-0.27039
100	SLU 77	-0.2784	-0.8352	SLV 69	-0.09285	-0.27854
101	SLU 77	-0.27853	-0.83558	SLV 69	-0.09014	-0.27042
102	SLU 77	-0.27894	-0.83683	SLV 69	-0.08726	-0.26177
103	SLU 77	-0.27978	-0.83934	SLV 69	-0.08422	-0.25265
104	SLU 77	-0.28126	-0.84379	SLV 69	-0.08103	-0.2431
105	SLU 77	-0.28373	-0.8512	SLV 69	-0.07774	-0.23323
106	SLU 77	-0.28761	-0.86282	SLV 93	-0.06793	-0.2038
107	SLU 77	-0.29325	-0.87974	SLV 93	-0.05763	-0.17288
108	SLU 76	-0.30096	-0.90287	SLV 93	-0.04684	-0.14051
109	SLU 76	-0.31204	-0.93612	SLV 93	-0.03528	-0.10583
110	SLU 76	-0.32063	-0.9619	SLV 93	-0.02242	-0.06727
116	SLU 76	-0.32063	-0.9619	SLV 5	-0.02205	-0.06616
117	SLU 76	-0.31204	-0.93612	SLV 5	-0.03492	-0.10475
118	SLU 76	-0.30096	-0.90287	SLV 5	-0.04649	-0.13946
119	SLU 77	-0.29325	-0.87974	SLV 5	-0.05729	-0.17186
120	SLU 77	-0.28761	-0.86282	SLV 5	-0.0676	-0.20279
121	SLU 77	-0.28373	-0.8512	SLV 29	-0.07728	-0.23183
122	SLU 77	-0.28126	-0.84379	SLV 29	-0.08057	-0.24171
123	SLU 77	-0.27978	-0.83933	SLV 29	-0.08375	-0.25125
124	SLU 77	-0.27894	-0.83683	SLV 29	-0.08679	-0.26037
125	SLU 77	-0.27853	-0.83558	SLV 29	-0.08967	-0.26902
126	SLU 77	-0.2784	-0.8352	SLV 61	-0.09239	-0.27717
127	SLU 77	-0.27853	-0.83558	SLV 61	-0.08968	-0.26905
128	SLU 77	-0.27894	-0.83683	SLV 61	-0.0868	-0.2604
129	SLU 77	-0.27978	-0.83934	SLV 61	-0.08376	-0.25129
130	SLU 77	-0.28126	-0.84379	SLV 61	-0.08058	-0.24174
131	SLU 77	-0.28373	-0.8512	SLV 61	-0.07729	-0.23187
132	SLU 77	-0.28761	-0.86282	SLV 85	-0.06763	-0.2029
133	SLU 77	-0.29325	-0.87974	SLV 85	-0.05732	-0.17197
134	SLU 76	-0.30096	-0.90287	SLV 85	-0.04653	-0.13958
135	SLU 76	-0.31204	-0.93612	SLV 85	-0.03496	-0.10489
136	SLU 76	-0.32063	-0.9619	SLV 85	-0.0221	-0.06631
139	SLU 76	-0.32049	-0.96148	SLV 5	-0.00449	-0.01347
140	SLU 76	-0.31386	-0.94159	SLV 5	-0.01717	-0.05151
141	SLU 76	-0.30542	-0.91627	SLV 21	-0.0244	-0.0732
142	SLU 77	-0.2986	-0.89581	SLV 21	-0.02817	-0.08451
143	SLU 77	-0.29448	-0.88345	SLV 21	-0.03175	-0.09524
144	SLU 77	-0.29166	-0.87498	SLV 21	-0.03525	-0.10574
145	SLU 77	-0.28986	-0.86957	SLV 21	-0.03869	-0.11606
146	SLU 77	-0.28876	-0.86629	SLV 21	-0.04202	-0.12606
147	SLU 77	-0.28814	-0.86443	SLV 21	-0.04521	-0.13563
148	SLU 77	-0.28783	-0.86349	SLV 21	-0.04823	-0.1447
149	SLU 77	-0.28773	-0.8632	SLV 21	-0.05107	-0.15322
150	SLU 77	-0.28783	-0.86349	SLV 53	-0.04824	-0.14473
151	SLU 77	-0.28814	-0.86443	SLV 53	-0.04522	-0.13566
152	SLU 77	-0.28876	-0.86629	SLV 53	-0.04203	-0.1261
153	SLU 77	-0.28986	-0.86957	SLV 53	-0.0387	-0.1161
154	SLU 77	-0.29166	-0.87498	SLV 53	-0.03527	-0.1058
155	SLU 77	-0.29448	-0.88345	SLV 53	-0.03176	-0.09529
156	SLU 77	-0.2986	-0.89581	SLV 53	-0.02819	-0.08458
157	SLU 76	-0.30542	-0.91627	SLV 53	-0.02443	-0.07328
158	SLU 76	-0.31386	-0.94159	SLV 85	-0.01722	-0.05165
159	SLU 76	-0.32049	-0.96148	SLV 85	-0.00454	-0.01363
162	SLV 73	-0.34669	-1.04007	SLV 21	0.4412	0.13236
163	SLV 73	-0.33638	-1.00913	SLV 21	0.03433	0.10299
164	SLV 73	-0.34189	-1.02568	SLV 21	0.03902	0.11705
165	SLV 73	-0.32215	-0.96646	SLV 21	0.02232	0.06696
166	SLV 73	-0.32642	-0.97927	SLV 21	0.02614	0.07841
167	SLV 73	-0.33115	-0.99344	SLV 21	0.0301	0.09031
168	SLV 73	-0.31461	-0.94384	SLV 21	0.0151	0.04531
169	SLV 73	-0.31824	-0.95473	SLV 21	0.01864	0.05592
170	SLV 73	-0.30498	-0.91494	SLV 21	0.0055	0.01649
171	SLV 73	-0.308	-0.924	SLV 21	0.00852	0.02555
172	SLV 73	-0.31121	-0.93363	SLV 21	0.01173	0.03518
173	SLV 41	-0.3112	-0.93359	SLV 53	0.01171	0.03514
174	SLV 41	-0.30799	-0.92397	SLV 53	0.00851	0.02552
175	SLV 41	-0.3146	-0.9438	SLV 53	0.01509	0.04527
176	SLV 41	-0.33113	-0.99338	SLV 53	0.03008	0.09025
177	SLV 41	-0.3264	-0.97921	SLV 53	0.02612	0.07835
178	SLV 41	-0.32214	-0.96641	SLV 53	0.0223	0.06691
179	SLV 41	-0.31823	-0.95468	SLV 53	0.01862	0.05587
180	SLV 41	-0.34665	-1.03994	SLV 53	0.04408	0.13223
181	SLV 41	-0.34186	-1.02559	SLV 53	0.03898	0.11695
182	SLV 41	-0.33635	-1.00906	SLV 53	0.03431	0.10292
204	SLV 41	-0.40574	-1.21723	SLV 53	0.10415	0.31246
205	SLV 41	-0.40121	-1.20364	SLV 53	0.09973	0.29919
206	SLV 41	-0.39621	-1.18864	SLV 53	0.0959	0.28771
207	SLV 41	-0.39127	-1.17381	SLV 53	0.09242	0.27727
208	SLV 41	-0.38657	-1.15971	SLV 53	0.08902	0.26706
209	SLV 41	-0.38213	-1.1464	SLV 53	0.08561	0.25682
210	SLV 41	-0.37795	-1.13385	SLV 53	0.08218	0.24655
211	SLV 41	-0.37401	-1.12204	SLV 53	0.07878	0.23635
212	SLV 41	-0.37031	-1.11093	SLV 53	0.07544	0.22632
213	SLV 41	-0.36684	-1.10053	SLV 53	0.07218	0.21653
214	SLV 73	-0.36363	-1.0909	SLV 21	0.06903	0.20709
215	SLV 73	-0.36686	-1.10057	SLV 21	0.07219	0.21656
216	SLV 73	-0.37033	-1.11098	SLV 21	0.07545	0.22636
217	SLV 73	-0.37403	-1.12208	SLV 21	0.0788	0.2364
218	SLV 73	-0.37797	-1.1339	SLV 21	0.0822	0.2466
219	SLV 73	-0.38215	-1.14646	SLV 21	0.08563	0.25688
220	SLV 73	-0.38659	-1.15978	SLV 21	0.08904	0.26713
221	SLV 73	-0.39129	-1.17388	SLV 21	0.09245	0.27734
222	SLV 73	-0.39624	-1.18871	SLV 21	0.09593	0.28778
223	SLV 73	-0.40125	-1.20374	SLV 21	0.09976	0.29929
224	SLV 73	-0.40579	-1.21736	SLV 21	0.1042	0.31259

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

Nodo inferiore				Nodo superiore		Spst. rel.	Comb. N.b.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
I.	Pos.			I.	Pos.			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z		Z							
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000247	SLO 1	-0.057	-0.016	-0.1	-0.093	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000242	SLO 1	-0.062	-0.017	-0.103	-0.093	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000212	SLO 1	-0.06	-0.023	-0.1	-0.087	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000211	SLO 1	-0.062	-0.022	-0.1	-0.087	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000247	SLO 2	-0.057	-0.016	-0.1	-0.093	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000242	SLO 2	-0.062	-0.017	-0.103	-0.093	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000212	SLO 2	-0.06	-0.023	-0.1	-0.087	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000211	SLO 2	-0.062	-0.022	-0.1	-0.087	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000247	SLO 3	-0.057	-0.016	-0.1	-0.093	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000242	SLO 3	-0.062	-0.017	-0.103	-0.093	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000212	SLO 3	-0.06	-0.023	-0.1	-0.087	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000211	SLO 3	-0.062	-0.022	-0.1	-0.087	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000247	SLO 4	-0.057	-0.016	-0.1	-0.093	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000242	SLO 4	-0.062	-0.017	-0.103	-0.093	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000212	SLO 4	-0.06	-0.023	-0.1	-0.087	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000211	SLO 4	-0.062	-0.022	-0.1	-0.087	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000247	SLO 5	-0.057	-0.017	-0.1	-0.094	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000245	SLO 5	-0.062	-0.016	-0.103	-0.093	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000215	SLO 5	-0.06	-0.022	-0.1	-0.087	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.00021	SLO 5	-0.062	-0.023	-0.1	-0.087	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000247	SLO 6	-0.057	-0.017	-0.1	-0.094	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000245	SLO 6	-0.062	-0.016	-0.103	-0.093	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000215	SLO 6	-0.06	-0.022	-0.1	-0.087	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.00021	SLO 6	-0.062	-0.023	-0.1	-0.087	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000247	SLO 7	-0.057	-0.017	-0.1	-0.094	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000245	SLO 7	-0.062	-0.016	-0.103	-0.093	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000215	SLO 7	-0.06	-0.022	-0.1	-0.087	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.00021	SLO 7	-0.062	-0.023	-0.1	-0.087	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000247	SLO 8	-0.057	-0.017	-0.1	-0.094	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000245	SLO 8	-0.062	-0.016	-0.103	-0.093	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000215	SLO 8	-0.06	-0.022	-0.1	-0.087	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.00021	SLO 8	-0.062	-0.023	-0.1	-0.087	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000248	SLO 9	-0.059	0.016	-0.102	0.094	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000243	SLO 9	-0.061	0.017	-0.101	0.094	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000214	SLO 9	-0.059	0.023	-0.099	0.087	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000211	SLO 9	-0.063	0.022	-0.101	0.088	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000248	SLO 10	-0.059	0.016	-0.102	0.094	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000243	SLO 10	-0.061	0.017	-0.101	0.094	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000214	SLO 10	-0.059	0.023	-0.099	0.087	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000211	SLO 10	-0.063	0.022	-0.101	0.088	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000248	SLO 11	-0.059	0.016	-0.102	0.094	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000243	SLO 11	-0.061	0.017	-0.101	0.094	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000214	SLO 11	-0.059	0.023	-0.099	0.087	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000211	SLO 11	-0.063	0.022	-0.101	0.088	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000248	SLO 12	-0.059	0.016	-0.102	0.094	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000243	SLO 12	-0.061	0.017	-0.101	0.094	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000214	SLO 12	-0.059	0.023	-0.099	0.087	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000211	SLO 12	-0.063	0.022	-0.101	0.088	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000246	SLO 13	-0.059	0.017	-0.102	0.093	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000243	SLO 13	-0.061	0.016	-0.101	0.093	si

D.3.9 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di misura (Nodo di Foggia)

I.	Nodo inferiore			Nodo superiore			Spost. rel.	Comb.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.
		Pos.		I.	Pos.	Z			X	Y	X	Y	
	X	Y	Z										
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000214	SLO 13	-0.059	0.022	-0.099	0.087	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000209	SLO 13	-0.063	0.023	-0.101	0.087	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000246	SLO 14	-0.059	0.017	-0.102	0.093	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000243	SLO 14	-0.061	0.016	-0.101	0.093	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000214	SLO 14	-0.059	0.022	-0.099	0.087	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000209	SLO 14	-0.063	0.023	-0.101	0.087	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000246	SLO 15	-0.059	0.017	-0.102	0.093	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000243	SLO 15	-0.061	0.016	-0.101	0.093	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000214	SLO 15	-0.059	0.022	-0.099	0.087	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000209	SLO 15	-0.063	0.023	-0.101	0.087	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000246	SLO 16	-0.059	0.017	-0.102	0.093	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000243	SLO 16	-0.061	0.016	-0.101	0.093	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000214	SLO 16	-0.059	0.022	-0.099	0.087	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000209	SLO 16	-0.063	0.023	-0.101	0.087	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000668	SLO 17	-0.014	-0.064	-0.032	-0.302	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000666	SLO 17	-0.018	-0.064	-0.033	-0.302	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000657	SLO 17	-0.022	-0.066	-0.028	-0.3	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000655	SLO 17	-0.019	-0.066	-0.028	-0.3	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000668	SLO 18	-0.014	-0.064	-0.032	-0.302	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000666	SLO 18	-0.018	-0.064	-0.033	-0.302	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000657	SLO 18	-0.022	-0.066	-0.028	-0.3	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000655	SLO 18	-0.019	-0.066	-0.028	-0.3	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000668	SLO 19	-0.014	-0.064	-0.032	-0.302	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000666	SLO 19	-0.018	-0.064	-0.033	-0.302	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000657	SLO 19	-0.022	-0.066	-0.028	-0.3	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000655	SLO 19	-0.019	-0.066	-0.028	-0.3	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000668	SLO 20	-0.014	-0.064	-0.032	-0.302	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000666	SLO 20	-0.018	-0.064	-0.033	-0.302	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000657	SLO 20	-0.022	-0.066	-0.028	-0.3	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000655	SLO 20	-0.019	-0.066	-0.028	-0.3	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000669	SLO 21	-0.018	-0.064	-0.033	-0.302	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000668	SLO 21	-0.014	-0.064	-0.032	-0.302	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000657	SLO 21	-0.019	-0.066	-0.028	-0.3	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000656	SLO 21	-0.022	-0.066	-0.028	-0.3	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000669	SLO 22	-0.018	-0.064	-0.033	-0.302	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000668	SLO 22	-0.014	-0.064	-0.032	-0.302	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000657	SLO 22	-0.019	-0.066	-0.028	-0.3	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000656	SLO 22	-0.022	-0.066	-0.028	-0.3	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000669	SLO 23	-0.018	-0.064	-0.033	-0.302	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000668	SLO 23	-0.014	-0.064	-0.032	-0.302	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000657	SLO 23	-0.019	-0.066	-0.028	-0.3	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000656	SLO 23	-0.022	-0.066	-0.028	-0.3	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000669	SLO 24	-0.018	-0.064	-0.033	-0.302	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000668	SLO 24	-0.014	-0.064	-0.032	-0.302	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000657	SLO 24	-0.019	-0.066	-0.028	-0.3	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000656	SLO 24	-0.022	-0.066	-0.028	-0.3	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000208	SLO 25	-0.015	-0.018	-0.03	-0.091	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000202	SLO 25	-0.019	-0.02	-0.032	-0.09	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000196	SLO 25	-0.02	-0.019	-0.03	-0.089	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000191	SLO 25	-0.017	-0.021	-0.029	-0.089	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000208	SLO 26	-0.015	-0.018	-0.03	-0.091	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000202	SLO 26	-0.019	-0.02	-0.032	-0.09	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000196	SLO 26	-0.02	-0.019	-0.03	-0.089	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000191	SLO 26	-0.017	-0.021	-0.029	-0.089	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000208	SLO 27	-0.015	-0.018	-0.03	-0.091	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000202	SLO 27	-0.019	-0.02	-0.032	-0.09	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000196	SLO 27	-0.02	-0.019	-0.03	-0.089	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000191	SLO 27	-0.017	-0.021	-0.029	-0.089	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000208	SLO 28	-0.015	-0.018	-0.03	-0.091	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000202	SLO 28	-0.019	-0.02	-0.032	-0.09	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000196	SLO 28	-0.02	-0.019	-0.03	-0.089	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000191	SLO 28	-0.017	-0.021	-0.029	-0.089	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000211	SLO 29	-0.019	-0.018	-0.032	-0.092	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000207	SLO 29	-0.016	-0.02	-0.03	-0.092	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.0002	SLO 29	-0.017	-0.02	-0.029	-0.09	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000195	SLO 29	-0.02	-0.021	-0.03	-0.09	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000211	SLO 30	-0.019	-0.018	-0.032	-0.092	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000207	SLO 30	-0.016	-0.02	-0.03	-0.092	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.0002	SLO 30	-0.017	-0.02	-0.029	-0.09	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000195	SLO 30	-0.02	-0.021	-0.03	-0.09	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000211	SLO 31	-0.019	-0.018	-0.032	-0.092	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000207	SLO 31	-0.016	-0.02	-0.03	-0.092	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.0002	SLO 31	-0.017	-0.02	-0.029	-0.09	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000195	SLO 31	-0.02	-0.021	-0.03	-0.09	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000211	SLO 32	-0.019	-0.018	-0.032	-0.092	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000207	SLO 32	-0.016	-0.02	-0.03	-0.092	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.0002	SLO 32	-0.017	-0.02	-0.029	-0.09	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000195	SLO 32	-0.02	-0.021	-0.03	-0.09	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000212	SLO 33	-0.016	0.018	-0.031	0.092	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							
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000205	SLO 33	-0.019	0.02	-0.031	0.092	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.0002	SLO 33	-0.021	0.019	-0.03	0.09	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000195	SLO 33	-0.017	0.021	-0.029	0.09	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000212	SLO 34	-0.016	0.018	-0.031	0.092	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000205	SLO 34	-0.019	0.02	-0.031	0.092	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.0002	SLO 34	-0.021	0.019	-0.03	0.09	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000195	SLO 34	-0.017	0.021	-0.029	0.09	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000212	SLO 35	-0.016	0.018	-0.031	0.092	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000205	SLO 35	-0.019	0.02	-0.031	0.092	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.0002	SLO 35	-0.021	0.019	-0.03	0.09	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000195	SLO 35	-0.017	0.021	-0.029	0.09	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000212	SLO 36	-0.016	0.018	-0.031	0.092	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000205	SLO 36	-0.019	0.02	-0.031	0.092	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.0002	SLO 36	-0.021	0.019	-0.03	0.09	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000195	SLO 36	-0.017	0.021	-0.029	0.09	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000207	SLO 37	-0.019	0.018	-0.031	0.09	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000203	SLO 37	-0.016	0.019	-0.031	0.091	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000197	SLO 37	-0.017	0.019	-0.029	0.089	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000191	SLO 37	-0.021	0.021	-0.03	0.089	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000207	SLO 38	-0.019	0.018	-0.031	0.09	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000203	SLO 38	-0.016	0.019	-0.031	0.091	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000197	SLO 38	-0.017	0.019	-0.029	0.089	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000191	SLO 38	-0.021	0.021	-0.03	0.089	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000207	SLO 39	-0.019	0.018	-0.031	0.09	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000203	SLO 39	-0.016	0.019	-0.031	0.091	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000197	SLO 39	-0.017	0.019	-0.029	0.089	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000191	SLO 39	-0.021	0.021	-0.03	0.089	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000207	SLO 40	-0.019	0.018	-0.031	0.09	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000203	SLO 40	-0.016	0.019	-0.031	0.091	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000197	SLO 40	-0.017	0.019	-0.029	0.089	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000191	SLO 40	-0.021	0.021	-0.03	0.089	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000669	SLO 41	-0.014	0.064	-0.032	0.302	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000667	SLO 41	-0.017	0.064	-0.033	0.302	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000658	SLO 41	-0.022	0.066	-0.029	0.3	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000656	SLO 41	-0.018	0.066	-0.027	0.3	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000669	SLO 42	-0.014	0.064	-0.032	0.302	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000667	SLO 42	-0.017	0.064	-0.033	0.302	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000658	SLO 42	-0.022	0.066	-0.029	0.3	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000656	SLO 42	-0.018	0.066	-0.027	0.3	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000669	SLO 43	-0.014	0.064	-0.032	0.302	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000667	SLO 43	-0.017	0.064	-0.033	0.302	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000658	SLO 43	-0.022	0.066	-0.029	0.3	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000656	SLO 43	-0.018	0.066	-0.027	0.3	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000669	SLO 44	-0.014	0.064	-0.032	0.302	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000667	SLO 44	-0.017	0.064	-0.033	0.302	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000658	SLO 44	-0.022	0.066	-0.029	0.3	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000656	SLO 44	-0.018	0.066	-0.027	0.3	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000667	SLO 45	-0.017	0.064	-0.033	0.302	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000667	SLO 45	-0.014	0.064	-0.032	0.302	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000656	SLO 45	-0.018	0.066	-0.027	0.3	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000655	SLO 45	-0.022	0.066	-0.029	0.3	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000667	SLO 46	-0.017	0.064	-0.033	0.302	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000667	SLO 46	-0.014	0.064	-0.032	0.302	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000656	SLO 46	-0.018	0.066	-0.027	0.3	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000655	SLO 46	-0.022	0.066	-0.029	0.3	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000667	SLO 47	-0.017	0.064	-0.033	0.302	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000667	SLO 47	-0.014	0.064	-0.032	0.302	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000656	SLO 47	-0.018	0.066	-0.027	0.3	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000655	SLO 47	-0.022	0.066	-0.029	0.3	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000667	SLO 48	-0.017	0.064	-0.033	0.302	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000667	SLO 48	-0.014	0.064	-0.032	0.302	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000656	SLO 48	-0.018	0.066	-0.027	0.3	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000655	SLO 48	-0.022	0.066	-0.029	0.3	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000668	SLO 49	0.014	-0.064	0.032	-0.302	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000666	SLO 49	0.018	-0.064	0.033	-0.302	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000657	SLO 49	0.022	-0.066	0.028	-0.3	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000655	SLO 49	0.019	-0.066	0.028	-0.3	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000668	SLO 50	0.014	-0.064	0.032	-0.302	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000666	SLO 50	0.018	-0.064	0.033	-0.302	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000657	SLO 50	0.022	-0.066	0.028	-0.3	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000655	SLO 50	0.019	-0.066	0.028	-0.3	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000668	SLO 51	0.014	-0.064	0.032	-0.302	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000666	SLO 51	0.018	-0.064	0.033	-0.302	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000657	SLO 51	0.022	-0.066	0.028	-0.3	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000655	SLO 51	0.019	-0.066	0.028	-0.3	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000668	SLO 52	0.014	-0.064	0.032	-0.302	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000666	SLO 52	0.018	-0.064	0.033	-0.302	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000657	SLO 52	0.022	-0.066	0.028	-0.3	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000655	SLO 52	0.019	-0.066	0.028	-0.3	si

D.3.9 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di misura (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							
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000669	SLO 53	0.018	-0.064	0.033	-0.302	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000668	SLO 53	0.014	-0.064	0.032	-0.302	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000657	SLO 53	0.019	-0.066	0.028	-0.3	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000656	SLO 53	0.022	-0.066	0.028	-0.3	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000669	SLO 54	0.018	-0.064	0.033	-0.302	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000668	SLO 54	0.014	-0.064	0.032	-0.302	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000657	SLO 54	0.019	-0.066	0.028	-0.3	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000656	SLO 54	0.022	-0.066	0.028	-0.3	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000669	SLO 55	0.018	-0.064	0.033	-0.302	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000668	SLO 55	0.014	-0.064	0.032	-0.302	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000657	SLO 55	0.019	-0.066	0.028	-0.3	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000656	SLO 55	0.022	-0.066	0.028	-0.3	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000669	SLO 56	0.018	-0.064	0.033	-0.302	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000668	SLO 56	0.014	-0.064	0.032	-0.302	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000657	SLO 56	0.019	-0.066	0.028	-0.3	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000656	SLO 56	0.022	-0.066	0.028	-0.3	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000208	SLO 57	0.015	-0.018	0.03	-0.091	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000202	SLO 57	0.019	-0.02	0.032	-0.09	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000196	SLO 57	0.02	-0.019	0.03	-0.089	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000191	SLO 57	0.017	-0.021	0.029	-0.089	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000208	SLO 58	0.015	-0.018	0.03	-0.091	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000202	SLO 58	0.019	-0.02	0.032	-0.09	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000196	SLO 58	0.02	-0.019	0.03	-0.089	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000191	SLO 58	0.017	-0.021	0.029	-0.089	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000208	SLO 59	0.015	-0.018	0.03	-0.091	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000202	SLO 59	0.019	-0.02	0.032	-0.09	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000196	SLO 59	0.02	-0.019	0.03	-0.089	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000191	SLO 59	0.017	-0.021	0.029	-0.089	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000208	SLO 60	0.015	-0.018	0.03	-0.091	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000202	SLO 60	0.019	-0.02	0.032	-0.09	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000196	SLO 60	0.02	-0.019	0.03	-0.089	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000191	SLO 60	0.017	-0.021	0.029	-0.089	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000211	SLO 61	0.019	-0.018	0.032	-0.092	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000207	SLO 61	0.016	-0.02	0.03	-0.092	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.0002	SLO 61	0.017	-0.02	0.029	-0.09	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000195	SLO 61	0.02	-0.021	0.03	-0.09	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000211	SLO 62	0.019	-0.018	0.032	-0.092	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000207	SLO 62	0.016	-0.02	0.03	-0.092	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.0002	SLO 62	0.017	-0.02	0.029	-0.09	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000195	SLO 62	0.02	-0.021	0.03	-0.09	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000211	SLO 63	0.019	-0.018	0.032	-0.092	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000207	SLO 63	0.016	-0.02	0.03	-0.092	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.0002	SLO 63	0.017	-0.02	0.029	-0.09	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000195	SLO 63	0.02	-0.021	0.03	-0.09	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000211	SLO 64	0.019	-0.018	0.032	-0.092	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000207	SLO 64	0.016	-0.02	0.03	-0.092	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.0002	SLO 64	0.017	-0.02	0.029	-0.09	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000195	SLO 64	0.02	-0.021	0.03	-0.09	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000212	SLO 65	0.016	0.018	0.031	0.092	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000205	SLO 65	0.019	0.02	0.031	0.092	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.0002	SLO 65	0.021	0.019	0.03	0.09	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000195	SLO 65	0.017	0.021	0.029	0.09	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000212	SLO 66	0.016	0.018	0.031	0.092	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000205	SLO 66	0.019	0.02	0.031	0.092	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.0002	SLO 66	0.021	0.019	0.03	0.09	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000195	SLO 66	0.017	0.021	0.029	0.09	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000212	SLO 67	0.016	0.018	0.031	0.092	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000205	SLO 67	0.019	0.02	0.031	0.092	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.0002	SLO 67	0.021	0.019	0.03	0.09	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000195	SLO 67	0.017	0.021	0.029	0.09	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000212	SLO 68	0.016	0.018	0.031	0.092	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000205	SLO 68	0.019	0.02	0.031	0.092	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.0002	SLO 68	0.021	0.019	0.03	0.09	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000195	SLO 68	0.017	0.021	0.029	0.09	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000207	SLO 69	0.019	0.018	0.031	0.09	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000203	SLO 69	0.016	0.019	0.031	0.091	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000197	SLO 69	0.017	0.019	0.029	0.089	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000191	SLO 69	0.021	0.021	0.03	0.089	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000207	SLO 70	0.019	0.018	0.031	0.09	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000203	SLO 70	0.016	0.019	0.031	0.091	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000197	SLO 70	0.017	0.019	0.029	0.089	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000191	SLO 70	0.021	0.021	0.03	0.089	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000207	SLO 71	0.019	0.018	0.031	0.09	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000203	SLO 71	0.016	0.019	0.031	0.091	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000197	SLO 71	0.017	0.019	0.029	0.089	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000191	SLO 71	0.021	0.021	0.03	0.089	si
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000207	SLO 72	0.019	0.018	0.031	0.09	si
203	515	187.5	-357	750	0	0.000203	SLO 72	0.016	0.019	0.031	0.091	si
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000197	SLO 72	0.017	0.019	0.029	0.089	si
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000191	SLO 72	0.021	0.021	0.03	0.089	si

I.	Nodo inferiore			Nodo superiore		Spost. rel.	Comb.	Spostamento inferiore		Spostamento superiore		S.V.	
	Pos.			I.	Pos.			N.b.	X	Y	X		Y
	X	Y	Z	Z									
203	515	187.5	-357	750	0	0.000669	SLO 73	0.014	0.064	0.032	0.302	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000667	SLO 73	0.017	0.064	0.033	0.302	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000658	SLO 73	0.022	0.066	0.029	0.3	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000656	SLO 73	0.018	0.066	0.027	0.3	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000669	SLO 74	0.014	0.064	0.032	0.302	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000667	SLO 74	0.017	0.064	0.033	0.302	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000658	SLO 74	0.022	0.066	0.029	0.3	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000656	SLO 74	0.018	0.066	0.027	0.3	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000669	SLO 75	0.014	0.064	0.032	0.302	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000667	SLO 75	0.017	0.064	0.033	0.302	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000658	SLO 75	0.022	0.066	0.029	0.3	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000656	SLO 75	0.018	0.066	0.027	0.3	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000669	SLO 76	0.014	0.064	0.032	0.302	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000667	SLO 76	0.017	0.064	0.033	0.302	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000658	SLO 76	0.022	0.066	0.029	0.3	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000656	SLO 76	0.018	0.066	0.027	0.3	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000667	SLO 77	0.017	0.064	0.033	0.302	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000667	SLO 77	0.014	0.064	0.032	0.302	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000656	SLO 77	0.018	0.066	0.027	0.3	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000655	SLO 77	0.022	0.066	0.029	0.3	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000667	SLO 78	0.017	0.064	0.033	0.302	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000667	SLO 78	0.014	0.064	0.032	0.302	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000656	SLO 78	0.018	0.066	0.027	0.3	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000655	SLO 78	0.022	0.066	0.029	0.3	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000667	SLO 79	0.017	0.064	0.033	0.302	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000667	SLO 79	0.014	0.064	0.032	0.302	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000656	SLO 79	0.018	0.066	0.027	0.3	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000655	SLO 79	0.022	0.066	0.029	0.3	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000667	SLO 80	0.017	0.064	0.033	0.302	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000667	SLO 80	0.014	0.064	0.032	0.302	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000656	SLO 80	0.018	0.066	0.027	0.3	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000655	SLO 80	0.022	0.066	0.029	0.3	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000247	SLO 81	0.057	-0.016	0.1	-0.093	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000242	SLO 81	0.062	-0.017	0.103	-0.093	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000212	SLO 81	0.06	-0.023	0.1	-0.087	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000211	SLO 81	0.062	-0.022	0.1	-0.087	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000247	SLO 82	0.057	-0.016	0.1	-0.093	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000242	SLO 82	0.062	-0.017	0.103	-0.093	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000212	SLO 82	0.06	-0.023	0.1	-0.087	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000211	SLO 82	0.062	-0.022	0.1	-0.087	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000247	SLO 83	0.057	-0.016	0.1	-0.093	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000242	SLO 83	0.062	-0.017	0.103	-0.093	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000212	SLO 83	0.06	-0.023	0.1	-0.087	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000211	SLO 83	0.062	-0.022	0.1	-0.087	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000247	SLO 84	0.057	-0.016	0.1	-0.093	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000242	SLO 84	0.062	-0.017	0.103	-0.093	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000212	SLO 84	0.06	-0.023	0.1	-0.087	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000211	SLO 84	0.062	-0.022	0.1	-0.087	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000247	SLO 85	0.057	-0.017	0.1	-0.094	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000245	SLO 85	0.062	-0.016	0.103	-0.093	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000215	SLO 85	0.06	-0.022	0.1	-0.087	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.00021	SLO 85	0.062	-0.023	0.1	-0.087	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000247	SLO 86	0.057	-0.017	0.1	-0.094	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000245	SLO 86	0.062	-0.016	0.103	-0.093	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000215	SLO 86	0.06	-0.022	0.1	-0.087	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.00021	SLO 86	0.062	-0.023	0.1	-0.087	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000247	SLO 87	0.057	-0.017	0.1	-0.094	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000245	SLO 87	0.062	-0.016	0.103	-0.093	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000215	SLO 87	0.06	-0.022	0.1	-0.087	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.00021	SLO 87	0.062	-0.023	0.1	-0.087	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000247	SLO 88	0.057	-0.017	0.1	-0.094	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000245	SLO 88	0.062	-0.016	0.103	-0.093	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000215	SLO 88	0.06	-0.022	0.1	-0.087	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.00021	SLO 88	0.062	-0.023	0.1	-0.087	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000248	SLO 89	0.059	0.016	0.102	0.094	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000243	SLO 89	0.061	0.017	0.101	0.093	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000214	SLO 89	0.059	0.023	0.099	0.087	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000211	SLO 89	0.063	0.022	0.101	0.088	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000248	SLO 90	0.059	0.016	0.102	0.094	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000243	SLO 90	0.061	0.017	0.101	0.093	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000214	SLO 90	0.059	0.023	0.099	0.087	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000211	SLO 90	0.063	0.022	0.101	0.088	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000248	SLO 91	0.059	0.016	0.102	0.094	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000243	SLO 91	0.061	0.017	0.101	0.093	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000214	SLO 91	0.059	0.023	0.099	0.087	si	
183	-515	187.5	-357	730	0	0.000211	SLO 91	0.063	0.022	0.101	0.088	si	
203	515	187.5	-357	750	0	0.000248	SLO 92	0.059	0.016	0.102	0.094	si	
43	-515	-187.5	-357	590	0	0.000243	SLO 92	0.061	0.017	0.101	0.093	si	
23	515	-187.5	-357	570	0	0.000214	SLO 92	0.059	0.023	0.099	0.087	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.					
183	-515	187,5	-357	730	0	0.000211	SLO 92	0.063	0.022	0.101	0.088	si
203	515	187,5	-357	750	0	0.000246	SLO 93	0.059	0.017	0.102	0.093	si
43	-515	-187,5	-357	590	0	0.000243	SLO 93	0.061	0.016	0.101	0.093	si
23	515	-187,5	-357	570	0	0.000214	SLO 93	0.059	0.022	0.099	0.087	si
183	-515	187,5	-357	730	0	0.000209	SLO 93	0.063	0.023	0.101	0.087	si
203	515	187,5	-357	750	0	0.000246	SLO 94	0.059	0.017	0.102	0.093	si
43	-515	-187,5	-357	590	0	0.000243	SLO 94	0.061	0.016	0.101	0.093	si
23	515	-187,5	-357	570	0	0.000214	SLO 94	0.059	0.022	0.099	0.087	si
183	-515	187,5	-357	730	0	0.000209	SLO 94	0.063	0.023	0.101	0.087	si
203	515	187,5	-357	750	0	0.000246	SLO 95	0.059	0.017	0.102	0.093	si
43	-515	-187,5	-357	590	0	0.000243	SLO 95	0.061	0.016	0.101	0.093	si
23	515	-187,5	-357	570	0	0.000214	SLO 95	0.059	0.022	0.099	0.087	si
183	-515	187,5	-357	730	0	0.000209	SLO 95	0.063	0.023	0.101	0.087	si
203	515	187,5	-357	750	0	0.000246	SLO 96	0.059	0.017	0.102	0.093	si
43	-515	-187,5	-357	590	0	0.000243	SLO 96	0.061	0.016	0.101	0.093	si
23	515	-187,5	-357	570	0	0.000214	SLO 96	0.059	0.022	0.099	0.087	si
183	-515	187,5	-357	730	0	0.000209	SLO 96	0.063	0.023	0.101	0.087	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	-189128,948	551	658	0
Reazioni	0	0	189128,948	-551	-658	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	-11101,421	31	41	0
Reazioni	0	0	11101,421	-31	-41	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	-3197,209	9	12	0
Reazioni	0	0	3197,209	-9	-12	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	-88811,365	251	328	0
Reazioni	0	0	88811,365	-251	-328	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	57540,79	0	0	0	-3557845	168
Reazioni	-57540,79	0	0	0	3557845	-168
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	57540,79	0	3557845	0	200
Reazioni	0	-57540,79	0	-3557845	0	-200
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	47506.133	100752	96828	0
Reazioni	0	0	-47506.133	-100752	-96828	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	30865.78	0	0	0	-1908484	90
Reazioni	-30865.78	0	0	0	1908484	-90
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	30865.78	0	1908484	0	107
Reazioni	0	-30865.78	0	-1908484	0	-107
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	15257.334	32358	31098	0
Reazioni	0	0	-15257.334	-32358	-31098	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	36565.013	0	0	0	-2260877	106
Reazioni	-36565.013	0	0	0	2260877	-106
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	36565.013	0	2260877	0	127
Reazioni	0	-36565.013	0	-2260877	0	-127
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	11448.467	24280	23335	0
Reazioni	0	0	-11448.467	-24280	-23335	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	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Max X		Max Y		Max Z	
							Valore	Angolo	Valore	Angolo	Valore	Angolo
N.b.												
X SLV	63855.7	6.77	77.54	2609.24	1.381E07	682201.22	63855.7	0	62922.76	90	2726.56	89
Y SLV	6.77	62922.76	2726.03	1.176E07	5003.88	12826.46	63855.7	0	62922.76	90	2726.56	89
Z SLV	72.1	2525.57	65760.13	1.112E06	59899.45	342.8	72.1	0	2525.57	0	65760.13	0
X SLD	34211.99	3.61	41.25	1388.64	7.341E06	365739.04	34211.99	0	33925.51	90	1450.19	89
Y SLD	3.61	33925.51	1449.91	6.249E06	2663.58	6873.24	34211.99	0	33925.51	90	1450.19	89
Z SLD	23.16	811.13	21119.89	357293.02	19237.64	110.1	23.16	0	811.13	0	21119.89	0
X SLO	40050.5	4.02	44.74	1515.71	7.904E06	430902.5	40050.5	0	41331.55	90	1570.12	89
Y SLO	4.02	41331.55	1569.82	6.683E06	2907.92	8031.09	40050.5	0	41331.55	90	1570.12	89
Z SLO	17.38	608.64	15847.48	268097.77	14435.12	82.61	17.38	0	608.64	0	15847.48	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	3960
Elemento min. diagonale	20043126.306875
Elemento max diagonale	16575829101.1409
Rapporto max/min	827.00816466
Elementi non nulli	151345

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	49851	0.427	22369	357	0.003
L1	L2	SLV 2	49851	0.427	22369	357	0.003
L1	L2	SLV 3	49851	0.427	22369	357	0.003
L1	L2	SLV 4	49851	0.427	22369	357	0.003
L1	L2	SLV 5	38961	0.428	22327	357	0.002
L1	L2	SLV 6	38961	0.428	22327	357	0.002
L1	L2	SLV 7	38961	0.428	22327	357	0.002
L1	L2	SLV 8	38961	0.428	22327	357	0.002
L1	L2	SLV 9	49863	0.428	22332	357	0.003
L1	L2	SLV 10	49863	0.428	22332	357	0.003
L1	L2	SLV 11	49863	0.428	22332	357	0.003
L1	L2	SLV 12	49863	0.428	22332	357	0.003
L1	L2	SLV 13	38974	0.427	22365	357	0.002
L1	L2	SLV 14	38974	0.427	22365	357	0.002
L1	L2	SLV 15	38974	0.427	22365	357	0.002
L1	L2	SLV 16	38974	0.427	22365	357	0.002
L1	L2	SLV 17	49832	1.217	26924	357	0.006
L1	L2	SLV 18	49832	1.217	26924	357	0.006
L1	L2	SLV 19	49832	1.217	26924	357	0.006
L1	L2	SLV 20	49832	1.217	26924	357	0.006
L1	L2	SLV 21	38942	1.219	26817	357	0.005
L1	L2	SLV 22	38942	1.219	26817	357	0.005
L1	L2	SLV 23	38942	1.219	26817	357	0.005
L1	L2	SLV 24	38942	1.219	26817	357	0.005
L1	L2	SLV 25	62551	0.368	10190	357	0.006
L1	L2	SLV 26	62551	0.368	10190	357	0.006
L1	L2	SLV 27	62551	0.368	10190	357	0.006
L1	L2	SLV 28	62551	0.368	10190	357	0.006
L1	L2	SLV 29	26252	0.374	9897	357	0.003
L1	L2	SLV 30	26252	0.374	9897	357	0.003
L1	L2	SLV 31	26252	0.374	9897	357	0.003
L1	L2	SLV 32	26252	0.374	9897	357	0.003
L1	L2	SLV 33	62563	0.374	9908	357	0.007

Quota inf.	Quota sup.	Comb.	Carico verticale	Spostamento	Forza orizzontale totale	Altezza del piano	Theta
		N.b.					
L1	L2	SLV 34	62563	0.374	9908	357	0.007
L1	L2	SLV 35	62563	0.374	9908	357	0.007
L1	L2	SLV 36	62563	0.374	9908	357	0.007
L1	L2	SLV 37	26264	0.368	10179	357	0.003
L1	L2	SLV 38	26264	0.368	10179	357	0.003
L1	L2	SLV 39	26264	0.368	10179	357	0.003
L1	L2	SLV 40	26264	0.368	10179	357	0.003
L1	L2	SLV 41	49873	1.219	26819	357	0.006
L1	L2	SLV 42	49873	1.219	26819	357	0.006
L1	L2	SLV 43	49873	1.219	26819	357	0.006
L1	L2	SLV 44	49873	1.219	26819	357	0.006
L1	L2	SLV 45	38983	1.217	26923	357	0.005
L1	L2	SLV 46	38983	1.217	26923	357	0.005
L1	L2	SLV 47	38983	1.217	26923	357	0.005
L1	L2	SLV 48	38983	1.217	26923	357	0.005
L1	L2	SLV 49	49828	1.217	26923	357	0.006
L1	L2	SLV 50	49828	1.217	26923	357	0.006
L1	L2	SLV 51	49828	1.217	26923	357	0.006
L1	L2	SLV 52	49828	1.217	26923	357	0.006
L1	L2	SLV 53	38938	1.219	26819	357	0.005
L1	L2	SLV 54	38938	1.219	26819	357	0.005
L1	L2	SLV 55	38938	1.219	26819	357	0.005
L1	L2	SLV 56	38938	1.219	26819	357	0.005
L1	L2	SLV 57	62547	0.368	10179	357	0.006
L1	L2	SLV 58	62547	0.368	10179	357	0.006
L1	L2	SLV 59	62547	0.368	10179	357	0.006
L1	L2	SLV 60	62547	0.368	10179	357	0.006
L1	L2	SLV 61	26248	0.374	9908	357	0.003
L1	L2	SLV 62	26248	0.374	9908	357	0.003
L1	L2	SLV 63	26248	0.374	9908	357	0.003
L1	L2	SLV 64	26248	0.374	9908	357	0.003
L1	L2	SLV 65	62559	0.374	9897	357	0.007
L1	L2	SLV 66	62559	0.374	9897	357	0.007
L1	L2	SLV 67	62559	0.374	9897	357	0.007
L1	L2	SLV 68	62559	0.374	9897	357	0.007
L1	L2	SLV 69	26260	0.368	10190	357	0.003
L1	L2	SLV 70	26260	0.368	10190	357	0.003
L1	L2	SLV 71	26260	0.368	10190	357	0.003
L1	L2	SLV 72	26260	0.368	10190	357	0.003
L1	L2	SLV 73	49869	1.219	26817	357	0.006
L1	L2	SLV 74	49869	1.219	26817	357	0.006
L1	L2	SLV 75	49869	1.219	26817	357	0.006
L1	L2	SLV 76	49869	1.219	26817	357	0.006
L1	L2	SLV 77	38979	1.217	26924	357	0.005
L1	L2	SLV 78	38979	1.217	26924	357	0.005
L1	L2	SLV 79	38979	1.217	26924	357	0.005
L1	L2	SLV 80	38979	1.217	26924	357	0.005
L1	L2	SLV 81	49838	0.427	22365	357	0.003
L1	L2	SLV 82	49838	0.427	22365	357	0.003
L1	L2	SLV 83	49838	0.427	22365	357	0.003
L1	L2	SLV 84	49838	0.427	22365	357	0.003
L1	L2	SLV 85	38948	0.428	22332	357	0.002
L1	L2	SLV 86	38948	0.428	22332	357	0.002
L1	L2	SLV 87	38948	0.428	22332	357	0.002
L1	L2	SLV 88	38948	0.428	22332	357	0.002
L1	L2	SLV 89	49850	0.428	22327	357	0.003
L1	L2	SLV 90	49850	0.428	22327	357	0.003
L1	L2	SLV 91	49850	0.428	22327	357	0.003
L1	L2	SLV 92	49850	0.428	22327	357	0.003
L1	L2	SLV 93	38960	0.427	22369	357	0.002
L1	L2	SLV 94	38960	0.427	22369	357	0.002
L1	L2	SLV 95	38960	0.427	22369	357	0.002
L1	L2	SLV 96	38960	0.427	22369	357	0.002

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)
L1	L2	653499	138232	2.30E09	118345	0.03	0.14	1070	415	109762	0.03	0.15

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		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	Pesi	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	Variabile E - Sovraccarichi fondo	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	Neve	0	0	-3197	0	0	0	0	0	-3197
Fondazione	Variabile H - Coperture	0	0	-88811	0	0	0	0	0	-88811
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	48948	-1	14	0	0	0	48948	-1	14
Fondazione	Y SLV	1	52904	-39	0	0	0	1	52904	-39
Fondazione	Z SLV	3	632	47722	0	0	0	3	632	47722
Fondazione	X SLD	26236	-1	7	0	0	0	26236	-1	7
Fondazione	Y SLD	1	28591	-22	0	0	0	1	28591	-22
Fondazione	Z SLD	1	203	15327	0	0	0	1	203	15327
Fondazione	X SLO	30837	-1	9	0	0	0	30837	-1	9
Fondazione	Y SLO	1	35458	-34	0	0	0	1	35458	-34
Fondazione	Z SLO	1	152	11501	0	0	0	1	152	11501
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	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLU 2	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLU 3	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLU 4	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLU 5	0	0	-277940	0	0	0	0	0	-277940
Fondazione	SLU 6	0	0	-277940	0	0	0	0	0	-277940
Fondazione	SLU 7	0	0	-147121	0	0	0	0	0	-147121
Fondazione	SLU 8	0	0	-147121	0	0	0	0	0	-147121
Fondazione	SLU 9	0	0	-147121	0	0	0	0	0	-147121
Fondazione	SLU 10	0	0	-280338	0	0	0	0	0	-280338
Fondazione	SLU 11	0	0	-280338	0	0	0	0	0	-280338
Fondazione	SLU 12	0	0	-149519	0	0	0	0	0	-149519
Fondazione	SLU 13	0	0	-149519	0	0	0	0	0	-149519
Fondazione	SLU 14	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLU 15	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLU 16	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLU 17	0	0	-277940	0	0	0	0	0	-277940
Fondazione	SLU 18	0	0	-277940	0	0	0	0	0	-277940
Fondazione	SLU 19	0	0	-147121	0	0	0	0	0	-147121
Fondazione	SLU 20	0	0	-147121	0	0	0	0	0	-147121
Fondazione	SLU 21	0	0	-147121	0	0	0	0	0	-147121
Fondazione	SLU 22	0	0	-280338	0	0	0	0	0	-280338
Fondazione	SLU 23	0	0	-280338	0	0	0	0	0	-280338
Fondazione	SLU 24	0	0	-149519	0	0	0	0	0	-149519
Fondazione	SLU 25	0	0	-149519	0	0	0	0	0	-149519
Fondazione	SLU 26	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLU 27	0	0	-147121	0	0	0	0	0	-147121
Fondazione	SLU 28	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLU 29	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLU 30	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLU 31	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLU 32	0	0	-277940	0	0	0	0	0	-277940
Fondazione	SLU 33	0	0	-277940	0	0	0	0	0	-277940
Fondazione	SLU 34	0	0	-147121	0	0	0	0	0	-147121
Fondazione	SLU 35	0	0	-147121	0	0	0	0	0	-147121
Fondazione	SLU 36	0	0	-147121	0	0	0	0	0	-147121
Fondazione	SLU 37	0	0	-280338	0	0	0	0	0	-280338
Fondazione	SLU 38	0	0	-280338	0	0	0	0	0	-280338
Fondazione	SLU 39	0	0	-149519	0	0	0	0	0	-149519
Fondazione	SLU 40	0	0	-149519	0	0	0	0	0	-149519
Fondazione	SLU 41	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLU 42	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLU 43	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLU 44	0	0	-277940	0	0	0	0	0	-277940

Livello Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		F			F			F		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLU 45	0	0	-277940	0	0	0	0	0	-277940
Fondazione	SLU 46	0	0	-147121	0	0	0	0	0	-147121
Fondazione	SLU 47	0	0	-147121	0	0	0	0	0	-147121
Fondazione	SLU 48	0	0	-147121	0	0	0	0	0	-147121
Fondazione	SLU 49	0	0	-280338	0	0	0	0	0	-280338
Fondazione	SLU 50	0	0	-280338	0	0	0	0	0	-280338
Fondazione	SLU 51	0	0	-149519	0	0	0	0	0	-149519
Fondazione	SLU 52	0	0	-149519	0	0	0	0	0	-149519
Fondazione	SLU 53	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLU 54	0	0	-147121	0	0	0	0	0	-147121
Fondazione	SLU 55	0	0	-188140	0	0	0	0	0	-188140
Fondazione	SLU 56	0	0	-188140	0	0	0	0	0	-188140
Fondazione	SLU 57	0	0	-188140	0	0	0	0	0	-188140
Fondazione	SLU 58	0	0	-188140	0	0	0	0	0	-188140
Fondazione	SLU 59	0	0	-321357	0	0	0	0	0	-321357
Fondazione	SLU 60	0	0	-321357	0	0	0	0	0	-321357
Fondazione	SLU 61	0	0	-190538	0	0	0	0	0	-190538
Fondazione	SLU 62	0	0	-190538	0	0	0	0	0	-190538
Fondazione	SLU 63	0	0	-190538	0	0	0	0	0	-190538
Fondazione	SLU 64	0	0	-323755	0	0	0	0	0	-323755
Fondazione	SLU 65	0	0	-323755	0	0	0	0	0	-323755
Fondazione	SLU 66	0	0	-192936	0	0	0	0	0	-192936
Fondazione	SLU 67	0	0	-192936	0	0	0	0	0	-192936
Fondazione	SLU 68	0	0	-188140	0	0	0	0	0	-188140
Fondazione	SLU 69	0	0	-188140	0	0	0	0	0	-188140
Fondazione	SLU 70	0	0	-188140	0	0	0	0	0	-188140
Fondazione	SLU 71	0	0	-321357	0	0	0	0	0	-321357
Fondazione	SLU 72	0	0	-321357	0	0	0	0	0	-321357
Fondazione	SLU 73	0	0	-190538	0	0	0	0	0	-190538
Fondazione	SLU 74	0	0	-190538	0	0	0	0	0	-190538
Fondazione	SLU 75	0	0	-190538	0	0	0	0	0	-190538
Fondazione	SLU 76	0	0	-323755	0	0	0	0	0	-323755
Fondazione	SLU 77	0	0	-323755	0	0	0	0	0	-323755
Fondazione	SLU 78	0	0	-192936	0	0	0	0	0	-192936
Fondazione	SLU 79	0	0	-192936	0	0	0	0	0	-192936
Fondazione	SLU 80	0	0	-188140	0	0	0	0	0	-188140
Fondazione	SLU 81	0	0	-190538	0	0	0	0	0	-190538
Fondazione	SLU 82	0	0	-188140	0	0	0	0	0	-188140
Fondazione	SLU 83	0	0	-188140	0	0	0	0	0	-188140
Fondazione	SLU 84	0	0	-188140	0	0	0	0	0	-188140
Fondazione	SLU 85	0	0	-188140	0	0	0	0	0	-188140
Fondazione	SLU 86	0	0	-321357	0	0	0	0	0	-321357
Fondazione	SLU 87	0	0	-321357	0	0	0	0	0	-321357
Fondazione	SLU 88	0	0	-190538	0	0	0	0	0	-190538
Fondazione	SLU 89	0	0	-190538	0	0	0	0	0	-190538
Fondazione	SLU 90	0	0	-190538	0	0	0	0	0	-190538
Fondazione	SLU 91	0	0	-323755	0	0	0	0	0	-323755
Fondazione	SLU 92	0	0	-323755	0	0	0	0	0	-323755
Fondazione	SLU 93	0	0	-192936	0	0	0	0	0	-192936
Fondazione	SLU 94	0	0	-192936	0	0	0	0	0	-192936
Fondazione	SLU 95	0	0	-188140	0	0	0	0	0	-188140
Fondazione	SLU 96	0	0	-188140	0	0	0	0	0	-188140
Fondazione	SLU 97	0	0	-188140	0	0	0	0	0	-188140
Fondazione	SLU 98	0	0	-321357	0	0	0	0	0	-321357
Fondazione	SLU 99	0	0	-321357	0	0	0	0	0	-321357
Fondazione	SLU 100	0	0	-190538	0	0	0	0	0	-190538
Fondazione	SLU 101	0	0	-190538	0	0	0	0	0	-190538
Fondazione	SLU 102	0	0	-190538	0	0	0	0	0	-190538
Fondazione	SLU 103	0	0	-323755	0	0	0	0	0	-323755
Fondazione	SLU 104	0	0	-323755	0	0	0	0	0	-323755
Fondazione	SLU 105	0	0	-192936	0	0	0	0	0	-192936
Fondazione	SLU 106	0	0	-192936	0	0	0	0	0	-192936
Fondazione	SLU 107	0	0	-188140	0	0	0	0	0	-188140
Fondazione	SLU 108	0	0	-190538	0	0	0	0	0	-190538
Fondazione	SLE RA 1	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE RA 2	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE RA 3	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE RA 4	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE RA 5	0	0	-233535	0	0	0	0	0	-233535
Fondazione	SLE RA 6	0	0	-233535	0	0	0	0	0	-233535
Fondazione	SLE RA 7	0	0	-146322	0	0	0	0	0	-146322
Fondazione	SLE RA 8	0	0	-146322	0	0	0	0	0	-146322
Fondazione	SLE RA 9	0	0	-146322	0	0	0	0	0	-146322
Fondazione	SLE RA 10	0	0	-235133	0	0	0	0	0	-235133
Fondazione	SLE RA 11	0	0	-235133	0	0	0	0	0	-235133
Fondazione	SLE RA 12	0	0	-147920	0	0	0	0	0	-147920
Fondazione	SLE RA 13	0	0	-147920	0	0	0	0	0	-147920
Fondazione	SLE RA 14	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE RA 15	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE RA 16	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE RA 17	0	0	-233535	0	0	0	0	0	-233535
Fondazione	SLE RA 18	0	0	-233535	0	0	0	0	0	-233535
Fondazione	SLE RA 19	0	0	-146322	0	0	0	0	0	-146322
Fondazione	SLE RA 20	0	0	-146322	0	0	0	0	0	-146322
Fondazione	SLE RA 21	0	0	-146322	0	0	0	0	0	-146322
Fondazione	SLE RA 22	0	0	-235133	0	0	0	0	0	-235133
Fondazione	SLE RA 23	0	0	-235133	0	0	0	0	0	-235133
Fondazione	SLE RA 24	0	0	-147920	0	0	0	0	0	-147920
Fondazione	SLE RA 25	0	0	-147920	0	0	0	0	0	-147920
Fondazione	SLE RA 26	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE RA 27	0	0	-146322	0	0	0	0	0	-146322
Fondazione	SLE RA 28	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE RA 29	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE RA 30	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE RA 31	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE RA 32	0	0	-233535	0	0	0	0	0	-233535
Fondazione	SLE RA 33	0	0	-233535	0	0	0	0	0	-233535
Fondazione	SLE RA 34	0	0	-146322	0	0	0	0	0	-146322
Fondazione	SLE RA 35	0	0	-146322	0	0	0	0	0	-146322

D.3.9 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di misura (Nodo di Foggia)

Livello	Cont.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		Nome	N.br.	F	F	F	F	F	F	
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLE RA 36	0	0	-146322	0	0	0	0	0	-146322
Fondazione	SLE RA 37	0	0	-235133	0	0	0	0	0	-235133
Fondazione	SLE RA 38	0	0	-235133	0	0	0	0	0	-235133
Fondazione	SLE RA 39	0	0	-147920	0	0	0	0	0	-147920
Fondazione	SLE RA 40	0	0	-147920	0	0	0	0	0	-147920
Fondazione	SLE RA 41	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE RA 42	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE RA 43	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE RA 44	0	0	-233535	0	0	0	0	0	-233535
Fondazione	SLE RA 45	0	0	-233535	0	0	0	0	0	-233535
Fondazione	SLE RA 46	0	0	-146322	0	0	0	0	0	-146322
Fondazione	SLE RA 47	0	0	-146322	0	0	0	0	0	-146322
Fondazione	SLE RA 48	0	0	-146322	0	0	0	0	0	-146322
Fondazione	SLE RA 49	0	0	-235133	0	0	0	0	0	-235133
Fondazione	SLE RA 50	0	0	-235133	0	0	0	0	0	-235133
Fondazione	SLE RA 51	0	0	-147920	0	0	0	0	0	-147920
Fondazione	SLE RA 52	0	0	-147920	0	0	0	0	0	-147920
Fondazione	SLE RA 53	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE RA 54	0	0	-146322	0	0	0	0	0	-146322
Fondazione	SLE FR 1	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE FR 2	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE FR 3	0	0	-145363	0	0	0	0	0	-145363
Fondazione	SLE FR 4	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE FR 5	0	0	-145363	0	0	0	0	0	-145363
Fondazione	SLE FR 6	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE FR 7	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE FR 8	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE FR 9	0	0	-145363	0	0	0	0	0	-145363
Fondazione	SLE FR 10	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE FR 11	0	0	-145363	0	0	0	0	0	-145363
Fondazione	SLE FR 12	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE QP 1	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE QP 2	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE QP 3	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE QP 4	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE QP 5	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE QP 6	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE QP 7	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLE QP 8	0	0	-144723	0	0	0	0	0	-144723
Fondazione	SLO 1	-30837	-10682	-148172	0	0	0	-30837	-10682	-148172
Fondazione	SLO 2	-30837	-10682	-148172	0	0	0	-30837	-10682	-148172
Fondazione	SLO 3	-30837	-10682	-148172	0	0	0	-30837	-10682	-148172
Fondazione	SLO 4	-30837	-10682	-148172	0	0	0	-30837	-10682	-148172
Fondazione	SLO 5	-30837	-10591	-141271	0	0	0	-30837	-10591	-141271
Fondazione	SLO 6	-30837	-10591	-141271	0	0	0	-30837	-10591	-141271
Fondazione	SLO 7	-30837	-10591	-141271	0	0	0	-30837	-10591	-141271
Fondazione	SLO 8	-30837	-10591	-141271	0	0	0	-30837	-10591	-141271
Fondazione	SLO 9	-30837	10593	-148192	0	0	0	-30837	10593	-148192
Fondazione	SLO 10	-30837	10593	-148192	0	0	0	-30837	10593	-148192
Fondazione	SLO 11	-30837	10593	-148192	0	0	0	-30837	10593	-148192
Fondazione	SLO 12	-30837	10593	-148192	0	0	0	-30837	10593	-148192
Fondazione	SLO 13	-30836	10684	-141292	0	0	0	-30836	10684	-141292
Fondazione	SLO 14	-30836	10684	-141292	0	0	0	-30836	10684	-141292
Fondazione	SLO 15	-30836	10684	-141292	0	0	0	-30836	10684	-141292
Fondazione	SLO 16	-30836	10684	-141292	0	0	0	-30836	10684	-141292
Fondazione	SLO 17	-9252	-35504	-148142	0	0	0	-9252	-35504	-148142
Fondazione	SLO 18	-9252	-35504	-148142	0	0	0	-9252	-35504	-148142
Fondazione	SLO 19	-9252	-35504	-148142	0	0	0	-9252	-35504	-148142
Fondazione	SLO 20	-9252	-35504	-148142	0	0	0	-9252	-35504	-148142
Fondazione	SLO 21	-9251	-35412	-141241	0	0	0	-9251	-35412	-141241
Fondazione	SLO 22	-9251	-35412	-141241	0	0	0	-9251	-35412	-141241
Fondazione	SLO 23	-9251	-35412	-141241	0	0	0	-9251	-35412	-141241
Fondazione	SLO 24	-9251	-35412	-141241	0	0	0	-9251	-35412	-141241
Fondazione	SLO 25	-9252	-10789	-156216	0	0	0	-9252	-10789	-156216
Fondazione	SLO 26	-9252	-10789	-156216	0	0	0	-9252	-10789	-156216
Fondazione	SLO 27	-9252	-10789	-156216	0	0	0	-9252	-10789	-156216
Fondazione	SLO 28	-9252	-10789	-156216	0	0	0	-9252	-10789	-156216
Fondazione	SLO 29	-9250	-10485	-133215	0	0	0	-9250	-10485	-133215
Fondazione	SLO 30	-9250	-10485	-133215	0	0	0	-9250	-10485	-133215
Fondazione	SLO 31	-9250	-10485	-133215	0	0	0	-9250	-10485	-133215
Fondazione	SLO 32	-9250	-10485	-133215	0	0	0	-9250	-10485	-133215
Fondazione	SLO 33	-9252	10486	-156237	0	0	0	-9252	10486	-156237
Fondazione	SLO 34	-9252	10486	-156237	0	0	0	-9252	10486	-156237
Fondazione	SLO 35	-9252	10486	-156237	0	0	0	-9252	10486	-156237
Fondazione	SLO 36	-9252	10486	-156237	0	0	0	-9252	10486	-156237
Fondazione	SLO 37	-9250	10790	-133236	0	0	0	-9250	10790	-133236
Fondazione	SLO 38	-9250	10790	-133236	0	0	0	-9250	10790	-133236
Fondazione	SLO 39	-9250	10790	-133236	0	0	0	-9250	10790	-133236
Fondazione	SLO 40	-9250	10790	-133236	0	0	0	-9250	10790	-133236
Fondazione	SLO 41	-9251	35413	-148210	0	0	0	-9251	35413	-148210
Fondazione	SLO 42	-9251	35413	-148210	0	0	0	-9251	35413	-148210
Fondazione	SLO 43	-9251	35413	-148210	0	0	0	-9251	35413	-148210
Fondazione	SLO 44	-9251	35413	-148210	0	0	0	-9251	35413	-148210
Fondazione	SLO 45	-9250	35504	-141310	0	0	0	-9250	35504	-141310
Fondazione	SLO 46	-9250	35504	-141310	0	0	0	-9250	35504	-141310
Fondazione	SLO 47	-9250	35504	-141310	0	0	0	-9250	35504	-141310
Fondazione	SLO 48	-9250	35504	-141310	0	0	0	-9250	35504	-141310
Fondazione	SLO 49	9250	-35504	-148136	0	0	0	9250	-35504	-148136
Fondazione	SLO 50	9250	-35504	-148136	0	0	0	9250	-35504	-148136
Fondazione	SLO 51	9250	-35504	-148136	0	0	0	9250	-35504	-148136
Fondazione	SLO 52	9250	-35504	-148136	0	0	0	9250	-35504	-148136
Fondazione	SLO 53	9251	-35413	-141236	0	0	0	9251	-35413	-141236
Fondazione	SLO 54	9251	-35413	-141236	0	0	0	9251	-35413	-141236
Fondazione	SLO 55	9251	-35413	-141236	0	0	0	9251	-35413	-141236
Fondazione	SLO 56	9251	-35413	-141236	0	0	0	9251	-35413	-141236
Fondazione	SLO 57	9250	-10790	-156211	0	0	0	9250	-10790	-156211
Fondazione	SLO 58	9250	-10790	-156211	0	0	0	9250	-10790	-156211
Fondazione	SLO 59	9250	-10790	-156211	0	0	0	9250	-10790	-156211
Fondazione	SLO 60	9250	-10790	-156211	0	0	0	9250	-10790	-156211

Livello Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLO 61	9252	-10486	-133210	0	0	0	9252	-10486	-133210
Fondazione	SLO 62	9252	-10486	-133210	0	0	0	9252	-10486	-133210
Fondazione	SLO 63	9252	-10486	-133210	0	0	0	9252	-10486	-133210
Fondazione	SLO 64	9252	-10486	-133210	0	0	0	9252	-10486	-133210
Fondazione	SLO 65	9250	10485	-156232	0	0	0	9250	10485	-156232
Fondazione	SLO 66	9250	10485	-156232	0	0	0	9250	10485	-156232
Fondazione	SLO 67	9250	10485	-156232	0	0	0	9250	10485	-156232
Fondazione	SLO 68	9250	10485	-156232	0	0	0	9250	10485	-156232
Fondazione	SLO 69	9252	10789	-133230	0	0	0	9252	10789	-133230
Fondazione	SLO 70	9252	10789	-133230	0	0	0	9252	10789	-133230
Fondazione	SLO 71	9252	10789	-133230	0	0	0	9252	10789	-133230
Fondazione	SLO 72	9252	10789	-133230	0	0	0	9252	10789	-133230
Fondazione	SLO 73	9251	35412	-148205	0	0	0	9251	35412	-148205
Fondazione	SLO 74	9251	35412	-148205	0	0	0	9251	35412	-148205
Fondazione	SLO 75	9251	35412	-148205	0	0	0	9251	35412	-148205
Fondazione	SLO 76	9251	35412	-148205	0	0	0	9251	35412	-148205
Fondazione	SLO 77	9252	35504	-141305	0	0	0	9252	35504	-141305
Fondazione	SLO 78	9252	35504	-141305	0	0	0	9252	35504	-141305
Fondazione	SLO 79	9252	35504	-141305	0	0	0	9252	35504	-141305
Fondazione	SLO 80	9252	35504	-141305	0	0	0	9252	35504	-141305
Fondazione	SLO 81	30836	-10684	-148155	0	0	0	30836	-10684	-148155
Fondazione	SLO 82	30836	-10684	-148155	0	0	0	30836	-10684	-148155
Fondazione	SLO 83	30836	-10684	-148155	0	0	0	30836	-10684	-148155
Fondazione	SLO 84	30836	-10684	-148155	0	0	0	30836	-10684	-148155
Fondazione	SLO 85	30837	-10593	-141254	0	0	0	30837	-10593	-141254
Fondazione	SLO 86	30837	-10593	-141254	0	0	0	30837	-10593	-141254
Fondazione	SLO 87	30837	-10593	-141254	0	0	0	30837	-10593	-141254
Fondazione	SLO 88	30837	-10593	-141254	0	0	0	30837	-10593	-141254
Fondazione	SLO 89	30837	10591	-148175	0	0	0	30837	10591	-148175
Fondazione	SLO 90	30837	10591	-148175	0	0	0	30837	10591	-148175
Fondazione	SLO 91	30837	10591	-148175	0	0	0	30837	10591	-148175
Fondazione	SLO 92	30837	10591	-148175	0	0	0	30837	10591	-148175
Fondazione	SLO 93	30837	10682	-141275	0	0	0	30837	10682	-141275
Fondazione	SLO 94	30837	10682	-141275	0	0	0	30837	10682	-141275
Fondazione	SLO 95	30837	10682	-141275	0	0	0	30837	10682	-141275
Fondazione	SLO 96	30837	10682	-141275	0	0	0	30837	10682	-141275
Fondazione	SLD 1	-26236	-8638	-149322	0	0	0	-26236	-8638	-149322
Fondazione	SLD 2	-26236	-8638	-149322	0	0	0	-26236	-8638	-149322
Fondazione	SLD 3	-26236	-8638	-149322	0	0	0	-26236	-8638	-149322
Fondazione	SLD 4	-26236	-8638	-149322	0	0	0	-26236	-8638	-149322
Fondazione	SLD 5	-26236	-8516	-140126	0	0	0	-26236	-8516	-140126
Fondazione	SLD 6	-26236	-8516	-140126	0	0	0	-26236	-8516	-140126
Fondazione	SLD 7	-26236	-8516	-140126	0	0	0	-26236	-8516	-140126
Fondazione	SLD 8	-26236	-8516	-140126	0	0	0	-26236	-8516	-140126
Fondazione	SLD 9	-26236	8517	-149335	0	0	0	-26236	8517	-149335
Fondazione	SLD 10	-26236	8517	-149335	0	0	0	-26236	8517	-149335
Fondazione	SLD 11	-26236	8517	-149335	0	0	0	-26236	8517	-149335
Fondazione	SLD 12	-26236	8517	-149335	0	0	0	-26236	8517	-149335
Fondazione	SLD 13	-26235	8639	-140139	0	0	0	-26235	8639	-140139
Fondazione	SLD 14	-26235	8639	-140139	0	0	0	-26235	8639	-140139
Fondazione	SLD 15	-26235	8639	-140139	0	0	0	-26235	8639	-140139
Fondazione	SLD 16	-26235	8639	-140139	0	0	0	-26235	8639	-140139
Fondazione	SLD 17	-7872	-28652	-149302	0	0	0	-7872	-28652	-149302
Fondazione	SLD 18	-7872	-28652	-149302	0	0	0	-7872	-28652	-149302
Fondazione	SLD 19	-7872	-28652	-149302	0	0	0	-7872	-28652	-149302
Fondazione	SLD 20	-7872	-28652	-149302	0	0	0	-7872	-28652	-149302
Fondazione	SLD 21	-7871	-28530	-140105	0	0	0	-7871	-28530	-140105
Fondazione	SLD 22	-7871	-28530	-140105	0	0	0	-7871	-28530	-140105
Fondazione	SLD 23	-7871	-28530	-140105	0	0	0	-7871	-28530	-140105
Fondazione	SLD 24	-7871	-28530	-140105	0	0	0	-7871	-28530	-140105
Fondazione	SLD 25	-7872	-8780	-160046	0	0	0	-7872	-8780	-160046
Fondazione	SLD 26	-7872	-8780	-160046	0	0	0	-7872	-8780	-160046
Fondazione	SLD 27	-7872	-8780	-160046	0	0	0	-7872	-8780	-160046
Fondazione	SLD 28	-7872	-8780	-160046	0	0	0	-7872	-8780	-160046
Fondazione	SLD 29	-7870	-8374	-129392	0	0	0	-7870	-8374	-129392
Fondazione	SLD 30	-7870	-8374	-129392	0	0	0	-7870	-8374	-129392
Fondazione	SLD 31	-7870	-8374	-129392	0	0	0	-7870	-8374	-129392
Fondazione	SLD 32	-7870	-8374	-129392	0	0	0	-7870	-8374	-129392
Fondazione	SLD 33	-7872	8375	-160059	0	0	0	-7872	8375	-160059
Fondazione	SLD 34	-7872	8375	-160059	0	0	0	-7872	8375	-160059
Fondazione	SLD 35	-7872	8375	-160059	0	0	0	-7872	8375	-160059
Fondazione	SLD 36	-7872	8375	-160059	0	0	0	-7872	8375	-160059
Fondazione	SLD 37	-7869	8781	-129405	0	0	0	-7869	8781	-129405
Fondazione	SLD 38	-7869	8781	-129405	0	0	0	-7869	8781	-129405
Fondazione	SLD 39	-7869	8781	-129405	0	0	0	-7869	8781	-129405
Fondazione	SLD 40	-7869	8781	-129405	0	0	0	-7869	8781	-129405
Fondazione	SLD 41	-7871	28531	-149346	0	0	0	-7871	28531	-149346
Fondazione	SLD 42	-7871	28531	-149346	0	0	0	-7871	28531	-149346
Fondazione	SLD 43	-7871	28531	-149346	0	0	0	-7871	28531	-149346
Fondazione	SLD 44	-7871	28531	-149346	0	0	0	-7871	28531	-149346
Fondazione	SLD 45	-7870	28653	-140149	0	0	0	-7870	28653	-140149
Fondazione	SLD 46	-7870	28653	-140149	0	0	0	-7870	28653	-140149
Fondazione	SLD 47	-7870	28653	-140149	0	0	0	-7870	28653	-140149
Fondazione	SLD 48	-7870	28653	-140149	0	0	0	-7870	28653	-140149
Fondazione	SLD 49	7870	-28653	-149297	0	0	0	7870	-28653	-149297
Fondazione	SLD 50	7870	-28653	-149297	0	0	0	7870	-28653	-149297
Fondazione	SLD 51	7870	-28653	-149297	0	0	0	7870	-28653	-149297
Fondazione	SLD 52	7870	-28653	-149297	0	0	0	7870	-28653	-149297
Fondazione	SLD 53	7871	-28531	-140101	0	0	0	7871	-28531	-140101
Fondazione	SLD 54	7871	-28531	-140101	0	0	0	7871	-28531	-140101
Fondazione	SLD 55	7871	-28531	-140101	0	0	0	7871	-28531	-140101
Fondazione	SLD 56	7871	-28531	-140101	0	0	0	7871	-28531	-140101
Fondazione	SLD 57	7869	-8781	-160041	0	0	0	7869	-8781	-160041
Fondazione	SLD 58	7869	-8781	-160041	0	0	0	7869	-8781	-160041
Fondazione	SLD 59	7869	-8781	-160041	0	0	0	7869	-8781	-160041
Fondazione	SLD 60	7869	-8781	-160041	0	0	0	7869	-8781	-160041
Fondazione	SLD 61	7872	-8375	-129388	0	0	0	7872	-8375	-129388
Fondazione	SLD 62	7872	-8375	-129388	0	0	0	7872	-8375	-129388
Fondazione	SLD 63	7872	-8375	-129388	0	0	0	7872	-8375	-129388

D.3.9 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di misura (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	SLD 64	7872	-8375	-129388	0	0	0	7872	-8375	-129388
Fondazione	SLD 65	7870	8374	-160054	0	0	0	7870	8374	-160054
Fondazione	SLD 66	7870	8374	-160054	0	0	0	7870	8374	-160054
Fondazione	SLD 67	7870	8374	-160054	0	0	0	7870	8374	-160054
Fondazione	SLD 68	7870	8374	-160054	0	0	0	7870	8374	-160054
Fondazione	SLD 69	7872	8780	-129401	0	0	0	7872	8780	-129401
Fondazione	SLD 70	7872	8780	-129401	0	0	0	7872	8780	-129401
Fondazione	SLD 71	7872	8780	-129401	0	0	0	7872	8780	-129401
Fondazione	SLD 72	7872	8780	-129401	0	0	0	7872	8780	-129401
Fondazione	SLD 73	7871	28530	-149341	0	0	0	7871	28530	-149341
Fondazione	SLD 74	7871	28530	-149341	0	0	0	7871	28530	-149341
Fondazione	SLD 75	7871	28530	-149341	0	0	0	7871	28530	-149341
Fondazione	SLD 76	7871	28530	-149341	0	0	0	7871	28530	-149341
Fondazione	SLD 77	7872	28652	-140145	0	0	0	7872	28652	-140145
Fondazione	SLD 78	7872	28652	-140145	0	0	0	7872	28652	-140145
Fondazione	SLD 79	7872	28652	-140145	0	0	0	7872	28652	-140145
Fondazione	SLD 80	7872	28652	-140145	0	0	0	7872	28652	-140145
Fondazione	SLD 81	26235	-8639	-149307	0	0	0	26235	-8639	-149307
Fondazione	SLD 82	26235	-8639	-149307	0	0	0	26235	-8639	-149307
Fondazione	SLD 83	26235	-8639	-149307	0	0	0	26235	-8639	-149307
Fondazione	SLD 84	26235	-8639	-149307	0	0	0	26235	-8639	-149307
Fondazione	SLD 85	26236	-8517	-140111	0	0	0	26236	-8517	-140111
Fondazione	SLD 86	26236	-8517	-140111	0	0	0	26236	-8517	-140111
Fondazione	SLD 87	26236	-8517	-140111	0	0	0	26236	-8517	-140111
Fondazione	SLD 88	26236	-8517	-140111	0	0	0	26236	-8517	-140111
Fondazione	SLD 89	26235	8516	-149320	0	0	0	26235	8516	-149320
Fondazione	SLD 90	26235	8516	-149320	0	0	0	26235	8516	-149320
Fondazione	SLD 91	26235	8516	-149320	0	0	0	26235	8516	-149320
Fondazione	SLD 92	26235	8516	-149320	0	0	0	26235	8516	-149320
Fondazione	SLD 93	26236	8638	-140124	0	0	0	26236	8638	-140124
Fondazione	SLD 94	26236	8638	-140124	0	0	0	26236	8638	-140124
Fondazione	SLD 95	26236	8638	-140124	0	0	0	26236	8638	-140124
Fondazione	SLD 96	26236	8638	-140124	0	0	0	26236	8638	-140124
Fondazione	SLV 1	-48949	-16059	-159042	0	0	0	-48949	-16059	-159042
Fondazione	SLV 2	-48949	-16059	-159042	0	0	0	-48949	-16059	-159042
Fondazione	SLV 3	-48949	-16059	-159042	0	0	0	-48949	-16059	-159042
Fondazione	SLV 4	-48949	-16059	-159042	0	0	0	-48949	-16059	-159042
Fondazione	SLV 5	-48947	-15680	-130409	0	0	0	-48947	-15680	-130409
Fondazione	SLV 6	-48947	-15680	-130409	0	0	0	-48947	-15680	-130409
Fondazione	SLV 7	-48947	-15680	-130409	0	0	0	-48947	-15680	-130409
Fondazione	SLV 8	-48947	-15680	-130409	0	0	0	-48947	-15680	-130409
Fondazione	SLV 9	-48949	15683	-159066	0	0	0	-48949	15683	-159066
Fondazione	SLV 10	-48949	15683	-159066	0	0	0	-48949	15683	-159066
Fondazione	SLV 11	-48949	15683	-159066	0	0	0	-48949	15683	-159066
Fondazione	SLV 12	-48949	15683	-159066	0	0	0	-48949	15683	-159066
Fondazione	SLV 13	-48947	16062	-130432	0	0	0	-48947	16062	-130432
Fondazione	SLV 14	-48947	16062	-130432	0	0	0	-48947	16062	-130432
Fondazione	SLV 15	-48947	16062	-130432	0	0	0	-48947	16062	-130432
Fondazione	SLV 16	-48947	16062	-130432	0	0	0	-48947	16062	-130432
Fondazione	SLV 17	-14686	-53093	-159005	0	0	0	-14686	-53093	-159005
Fondazione	SLV 18	-14686	-53093	-159005	0	0	0	-14686	-53093	-159005
Fondazione	SLV 19	-14686	-53093	-159005	0	0	0	-14686	-53093	-159005
Fondazione	SLV 20	-14686	-53093	-159005	0	0	0	-14686	-53093	-159005
Fondazione	SLV 21	-14684	-52714	-130372	0	0	0	-14684	-52714	-130372
Fondazione	SLV 22	-14684	-52714	-130372	0	0	0	-14684	-52714	-130372
Fondazione	SLV 23	-14684	-52714	-130372	0	0	0	-14684	-52714	-130372
Fondazione	SLV 24	-14684	-52714	-130372	0	0	0	-14684	-52714	-130372
Fondazione	SLV 25	-14688	-16503	-192438	0	0	0	-14688	-16503	-192438
Fondazione	SLV 26	-14688	-16503	-192438	0	0	0	-14688	-16503	-192438
Fondazione	SLV 27	-14688	-16503	-192438	0	0	0	-14688	-16503	-192438
Fondazione	SLV 28	-14688	-16503	-192438	0	0	0	-14688	-16503	-192438
Fondazione	SLV 29	-14681	-15239	-96993	0	0	0	-14681	-15239	-96993
Fondazione	SLV 30	-14681	-15239	-96993	0	0	0	-14681	-15239	-96993
Fondazione	SLV 31	-14681	-15239	-96993	0	0	0	-14681	-15239	-96993
Fondazione	SLV 32	-14681	-15239	-96993	0	0	0	-14681	-15239	-96993
Fondazione	SLV 33	-14687	15240	-192461	0	0	0	-14687	15240	-192461
Fondazione	SLV 34	-14687	15240	-192461	0	0	0	-14687	15240	-192461
Fondazione	SLV 35	-14687	15240	-192461	0	0	0	-14687	15240	-192461
Fondazione	SLV 36	-14687	15240	-192461	0	0	0	-14687	15240	-192461
Fondazione	SLV 37	-14681	16503	-97017	0	0	0	-14681	16503	-97017
Fondazione	SLV 38	-14681	16503	-97017	0	0	0	-14681	16503	-97017
Fondazione	SLV 39	-14681	16503	-97017	0	0	0	-14681	16503	-97017
Fondazione	SLV 40	-14681	16503	-97017	0	0	0	-14681	16503	-97017
Fondazione	SLV 41	-14684	52715	-159083	0	0	0	-14684	52715	-159083
Fondazione	SLV 42	-14684	52715	-159083	0	0	0	-14684	52715	-159083
Fondazione	SLV 43	-14684	52715	-159083	0	0	0	-14684	52715	-159083
Fondazione	SLV 44	-14684	52715	-159083	0	0	0	-14684	52715	-159083
Fondazione	SLV 45	-14682	53094	-130450	0	0	0	-14682	53094	-130450
Fondazione	SLV 46	-14682	53094	-130450	0	0	0	-14682	53094	-130450
Fondazione	SLV 47	-14682	53094	-130450	0	0	0	-14682	53094	-130450
Fondazione	SLV 48	-14682	53094	-130450	0	0	0	-14682	53094	-130450
Fondazione	SLV 49	14682	-53094	-158997	0	0	0	14682	-53094	-158997
Fondazione	SLV 50	14682	-53094	-158997	0	0	0	14682	-53094	-158997
Fondazione	SLV 51	14682	-53094	-158997	0	0	0	14682	-53094	-158997
Fondazione	SLV 52	14682	-53094	-158997	0	0	0	14682	-53094	-158997
Fondazione	SLV 53	14684	-52715	-130363	0	0	0	14684	-52715	-130363
Fondazione	SLV 54	14684	-52715	-130363	0	0	0	14684	-52715	-130363
Fondazione	SLV 55	14684	-52715	-130363	0	0	0	14684	-52715	-130363
Fondazione	SLV 56	14684	-52715	-130363	0	0	0	14684	-52715	-130363
Fondazione	SLV 57	14681	-16503	-192430	0	0	0	14681	-16503	-192430
Fondazione	SLV 58	14681	-16503	-192430	0	0	0	14681	-16503	-192430
Fondazione	SLV 59	14681	-16503	-192430	0	0	0	14681	-16503	-192430
Fondazione	SLV 60	14681	-16503	-192430	0	0	0	14681	-16503	-192430
Fondazione	SLV 61	14687	-15240	-96985	0	0	0	14687	-15240	-96985
Fondazione	SLV 62	14687	-15240	-96985	0	0	0	14687	-15240	-96985
Fondazione	SLV 63	14687	-15240	-96985	0	0	0	14687	-15240	-96985
Fondazione	SLV 64	14687	-15240	-96985	0	0	0	14687	-15240	-96985
Fondazione	SLV 65	14681	15239	-192453	0	0	0	14681	15239	-192453
Fondazione	SLV 66	14681	15239	-192453	0	0	0	14681	15239	-192453

Livello Nome	Cont. N.br.	Totale			Aste verticali			Pareti		
		X	Y	Z	X	Y	Z	X	Y	Z
Fondazione	SLV 67	14681	15239	-192453	0	0	0	14681	15239	-192453
Fondazione	SLV 68	14681	15239	-192453	0	0	0	14681	15239	-192453
Fondazione	SLV 69	14688	16503	-97009	0	0	0	14688	16503	-97009
Fondazione	SLV 70	14688	16503	-97009	0	0	0	14688	16503	-97009
Fondazione	SLV 71	14688	16503	-97009	0	0	0	14688	16503	-97009
Fondazione	SLV 72	14688	16503	-97009	0	0	0	14688	16503	-97009
Fondazione	SLV 73	14684	52714	-159075	0	0	0	14684	52714	-159075
Fondazione	SLV 74	14684	52714	-159075	0	0	0	14684	52714	-159075
Fondazione	SLV 75	14684	52714	-159075	0	0	0	14684	52714	-159075
Fondazione	SLV 76	14684	52714	-159075	0	0	0	14684	52714	-159075
Fondazione	SLV 77	14686	53093	-130442	0	0	0	14686	53093	-130442
Fondazione	SLV 78	14686	53093	-130442	0	0	0	14686	53093	-130442
Fondazione	SLV 79	14686	53093	-130442	0	0	0	14686	53093	-130442
Fondazione	SLV 80	14686	53093	-130442	0	0	0	14686	53093	-130442
Fondazione	SLV 81	48947	-16062	-159014	0	0	0	48947	-16062	-159014
Fondazione	SLV 82	48947	-16062	-159014	0	0	0	48947	-16062	-159014
Fondazione	SLV 83	48947	-16062	-159014	0	0	0	48947	-16062	-159014
Fondazione	SLV 84	48947	-16062	-159014	0	0	0	48947	-16062	-159014
Fondazione	SLV 85	48949	-15683	-130381	0	0	0	48949	-15683	-130381
Fondazione	SLV 86	48949	-15683	-130381	0	0	0	48949	-15683	-130381
Fondazione	SLV 87	48949	-15683	-130381	0	0	0	48949	-15683	-130381
Fondazione	SLV 88	48949	-15683	-130381	0	0	0	48949	-15683	-130381
Fondazione	SLV 89	48947	15680	-159038	0	0	0	48947	15680	-159038
Fondazione	SLV 90	48947	15680	-159038	0	0	0	48947	15680	-159038
Fondazione	SLV 91	48947	15680	-159038	0	0	0	48947	15680	-159038
Fondazione	SLV 92	48947	15680	-159038	0	0	0	48947	15680	-159038
Fondazione	SLV 93	48949	16059	-130404	0	0	0	48949	16059	-130404
Fondazione	SLV 94	48949	16059	-130404	0	0	0	48949	16059	-130404
Fondazione	SLV 95	48949	16059	-130404	0	0	0	48949	16059	-130404
Fondazione	SLV 96	48949	16059	-130404	0	0	0	48949	16059	-130404
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: 0.999999

Traslazione Y: 1

Traslazione Z: 0.999999

Rotazione X: 0.999995

Rotazione Y: 0.999838

Rotazione Z: 0.999926

Modo	Periodo	Massa X	Massa Y	Massa Z	Massa rot. X	Massa rot. Y	Massa rot. Z	Massa sX	Massa sY
1	0.189898794	0	0.625245802	0.000068844	0.004359146	0.000000002	0.000000003	0	0.625245802
2	0.126200923	0.770226885	0.000000004	0.000000075	0.000000004	0.001421814	0.002012386	0.770226885	0.000000004
3	0.12017985	0.000947453	0.000000148	0	0.000000516	0.000139537	0.997893404	0.000947453	0.000000148
4	0.079037706	0.228708115	0.000002046	0.00039516	0.000005206	0.997758987	0.000019978	0.228708115	0.000002046
5	0.078417331	0.00008703	0.004897836	0.986654262	0.012701319	0.00038754	0.000000014	0.00008703	0.004897836
6	0.075080773	0	0.369196007	0.010750784	0.982618645	0	0.000000079	0	0.369196007
7	0.019651215	0	0.000632943	0.000000465	0.000279773	0	0	0	0.000632943
8	0.017551806	0	0	0.001782689	0.000000001	0	0	0	0
9	0.013734439	0	0.000000008	0.000147937	0.000000006	0.000000003	0	0	0.000000008
10	0.012321418	0	0.000004742	0.00000003	0.00000425	0.000000024	0	0	0.000004742
11	0.011274656	0.00001137	0	0.000000001	0	0.000107068	0.000000006	0.00001137	0
12	0.010011333	0	0.000000001	0.000192389	0.000000007	0.000000001	0	0	0.000000001
13	0.008879377	0	0.000019986	0.000000006	0.000026547	0.000000004	0	0	0.000019986
14	0.006948558	0.000018325	0	0.000000016	0	0.000023003	0.000000001	0.000018325	0
15	0.006580025	0.000000036	0.000000003	0.000006685	0.000000004	0	0	0.000000036	0.000000003

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 armatura 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]

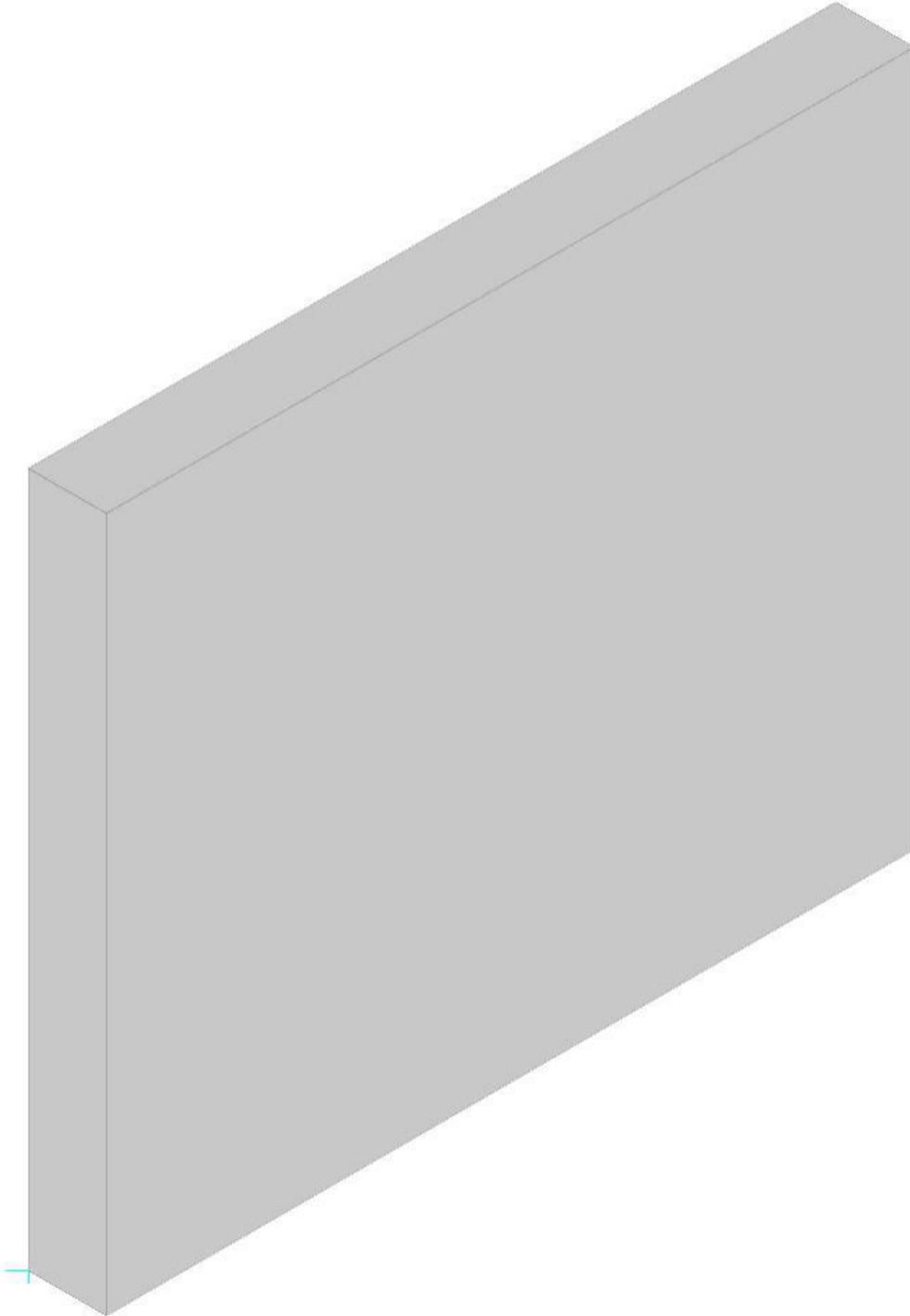
MRd,y: momento resistente attorno l'asse y-y della sezione in pressoflessione deviata. [daN*cm]

NRd: sforzo normale resistente. [daN]

Parete Fondazione - Copertura

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	-357	0
L2	Copertura	0	0

Verifiche nei nodi

Sezioni rettangolari

Descrizione	Dir.	Base	Altezza	As,sup	As,inf	c,sup	c,inf
420 Prosp.A	Verticale	100	40	7.7	7.7	5.7	5.7
407 Prosp.A	Verticale	100	40	7.7	7.7	5.7	5.7
366 Prosp.A	Verticale	100	40	7.7	7.7	5.7	5.7
353 Prosp.A	Verticale	100	40	7.7	7.7	5.7	5.7
312 Prosp.A	Verticale	100	40	7.7	7.7	5.7	5.7
112 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1
115 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1

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
-------------	------	-------	-----	-----	-----	-----	------	----------

D.3.9 - Tabulato di calcolo: Pozzetto di misura (Nodo di Foggia)

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	MRd	NRd	c.s.	Verifica
420 Prosp.A	Verticale	SLV 53	449300	-9428	1442249	-30262	3.21	Si
407 Prosp.A	Verticale	SLV 77	449347	-9432	1442448	-30277	3.2101	Si
366 Prosp.A	Verticale	SLV 93	443534	-9300	1441751	-30232	3.2506	Si
353 Prosp.A	Verticale	SLV 85	443748	-9322	1442946	-30312	3.2517	Si
312 Prosp.A	Verticale	SLV 77	379664	-7843	1431617	-29573	3.7707	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
420 Prosp.A	Verticale	SLD 53	421417	-8956	1451030	-30838	3.4432	Si
407 Prosp.A	Verticale	SLD 77	421385	-8957	1451230	-30849	3.444	Si
353 Prosp.A	Verticale	SLD 85	422263	-9076	1459042	-31361	3.4553	Si
366 Prosp.A	Verticale	SLD 93	422092	-9066	1458541	-31326	3.4555	Si
312 Prosp.A	Verticale	SLD 77	356207	-7706	1463662	-31663	4.109	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
355 Prosp.A	Verticale	34.3	100	Non necessaria	0	SLV 93	-7165	-9371	76162	18389	113896	0	18389	2.5	7.697	2.5665	Si
365 Prosp.A	Verticale	34.3	100	Non necessaria	0	SLV 85	7164	-9359	76131	18387	113894	0	18387	2.5	7.697	2.5666	Si
353 Prosp.A	Verticale	34.3	100	Non necessaria	0	SLV 93	-7165	-9573	443437	18415	113923	0	18415	2.5	7.697	2.5701	Si
366 Prosp.A	Verticale	34.3	100	Non necessaria	0	SLV 85	7164	-9554	443077	18412	113920	0	18412	2.5	7.697	2.5701	Si
409 Prosp.A	Verticale	34.3	100	Non necessaria	0	SLV 93	-6920	-8988	88247	18340	113845	0	18340	2.5	7.697	2.65	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
355 Prosp.A	Verticale	34.3	100	Non necessaria	0	SLD 93	-6841	-8970	73694	18337	113842	0	18337	2.5	7.697	2.6805	Si
365 Prosp.A	Verticale	34.3	100	Non necessaria	0	SLD 85	6841	-8964	73687	18336	113842	0	18336	2.5	7.697	2.6805	Si
366 Prosp.A	Verticale	34.3	100	Non necessaria	0	SLD 85	6841	-9203	422653	18367	113873	0	18367	2.5	7.697	2.685	Si
353 Prosp.A	Verticale	34.3	100	Non necessaria	0	SLD 93	-6841	-9212	422757	18368	113875	0	18368	2.5	7.697	2.685	Si
409 Prosp.A	Verticale	34.3	100	Non necessaria	0	SLD 93	-6609	-8616	82475	18292	113795	0	18292	2.5	7.697	2.7675	Si

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

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	oc	oc limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
366 Prosp.A	Verticale	SLE QP 2	229054	-5159	No	-9.1	168.1	15	18.4492	Si
353 Prosp.A	Verticale	SLE QP 4	229053	-5159	No	-9.1	168.1	15	18.4492	Si
112 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	283205	-9173	No	-12.1	224.1	15	18.5596	Si
115 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	283204	-9173	No	-12.1	224.1	15	18.5596	Si
420 Prosp.A	Verticale	SLE QP 2	220486	-4753	No	-8.7	168.1	15	19.2766	Si

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

Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	of	of limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
366 Prosp.A	Verticale	SLE RA 3	229054	-5159	No	66.3	3600	15	54.2651	Si
353 Prosp.A	Verticale	SLE RA 3	229053	-5159	No	66.3	3600	15	54.2653	Si
420 Prosp.A	Verticale	SLE RA 3	220486	-4753	No	64.6	3600	15	55.716	Si
407 Prosp.A	Verticale	SLE RA 3	220485	-4753	No	64.6	3600	15	55.7163	Si
112 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	283205	-9173	No	63.3	3600	15	56.8523	Si

Verifiche generali

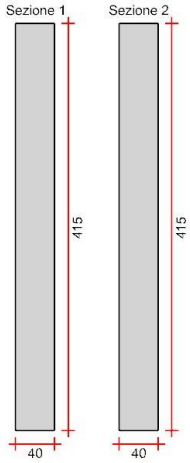
Verifica del nucleo N1

Nucleo senza zona critica inferiore, altezza critica pari a 357 e cerniera plastica a quota -357.

Posizione delle sezioni di verifica

Indice sezione	Quota	Tipo
1	-357	Fondazione; Si
2	-178.5	interpiano

Sezioni lorde



Ritegni all'instabilità

Quota ritegno	Tipo	β
-357	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	-357	SLU 65	12	121	948509	9744707	-32345	-332302	10.274	Si
1	-357	SLV 73	-1258128	-13540763	483856	5207567	-11694	-125863	10.763	Si
2	-178.5	SLV 16	10	454	-235242	-10708613	-8845	-402659	45.522	Si
2	-178.5	SLV 85	77647	1294032	-287532	-4791870	-3395	-56584	16.666	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	-357	SLD 73	-681454	-8316126	473654	5780236	-11868	-144830	12.204	Si
2	-178.5	SLD 85	41815	928711	-271237	-6024233	-6082	-135075	22.21	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	-357	407.9	40	0.154	SLU 1	0	-15664	-6	49421	546122	541780	541780	2.45	0	1000000	Si
1	-357	321.8	40	0.154	SLV 77	18011	-8561	1260353	41692	429957	427400	427400	2.45	32.327	23.73	Si
2	-178.5	407.9	40	0.154	SLU 1	0	-10717	-1	48692	545356	541780	541780	2.45	0	1000000	Si
2	-178.5	407.9	40	0.154	SLV 17	-17304	-10998	-234747	48733	545400	541780	541780	2.45	0	31.309	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	-357	407.9	40	0.154	SLD 77	9725	-10861	682169	48713	545378	541780	541780	2.45	0	55.708	Si
2	-178.5	407.9	40	0.154	SLD 17	-9348	-9711	-127301	48544	545200	541780	541780	2.45	0	57.957	Si

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

Indice sezione	Quota	Quota ritegno inf.	Quota ritegno sup.	ΔH	βx	λx	βy	λy
1	-357	-357	0	357	1	30.917	1	2.98
2	-178.5	-357	0	357	1	30.917	1	2.98

Indice sezione	Quota	Comb.	$\lambda_{lim,x}$	$\lambda_{lim,y}$	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	-357	SLU 77	260.556	260.556	948509	986999	0	986999	9422510	-12	-12	0	-12	-112	-32345	-308784	9.547	Si
1	-357	SLV 73	433.325	433.325	483856	497773	0	497773	5160848	1258128	1258128	0	1258128	13044119	-11694	-121246	10.368	Si
2	-178.5	SLU 16	498.246	498.246	-235242	-245768	0	-245768	-10242522	-10	-10	0	-10	-416	-8845	-368638	41.676	Si
2	-178.5	SLV 85	804.205	804.205	-287532	-291572	0	-291572	-4778267	-77647	-77647	0	-77647	-1272478	-3395	-55641	16.388	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	λx	βy	λy
1	-357	-357	0	357	1	30.917	1	2.98
2	-178.5	-357	0	357	1	30.917	1	2.98

Indice sezione	Quota	Comb.	$\lambda_{lim,x}$	$\lambda_{lim,y}$	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	-357	SLD 73	430.146	430.146	473654	487777	0	487777	5707846	681454	681454	0	681454	7974212	-11868	-138876	11.702	Si
2	-178.5	SLD 85	600.886	600.886	-271237	-278474	0	-278474	-5946965	-41815	-41815	0	-41815	-892973	-6082	-129877	21.356	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	σ_c	σ_c limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
1	-357	SLE RA 11	9	681673	-23652	No	-7.1	224.1	15	31.62	Si
1	-357	SLE QP 2	5	445784	-13874	No	-4.5	168.1	15	36.986	Si
2	-178.5	SLE RA 11	8	-167331	-18704	No	-2.5	224.1	15	90.66	Si
2	-178.5	SLE QP 2	7	-159489	-9469	No	-1.9	168.1	15	89.327	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	σ_f	σ_f limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
1	-357	SLE RA 11	9	681673	-23652	No	35.4	3600	15	101.583	Si
2	-178.5	SLE RA 4	7	-159489	-9469	No	4.9	3600	15	728.649	Si

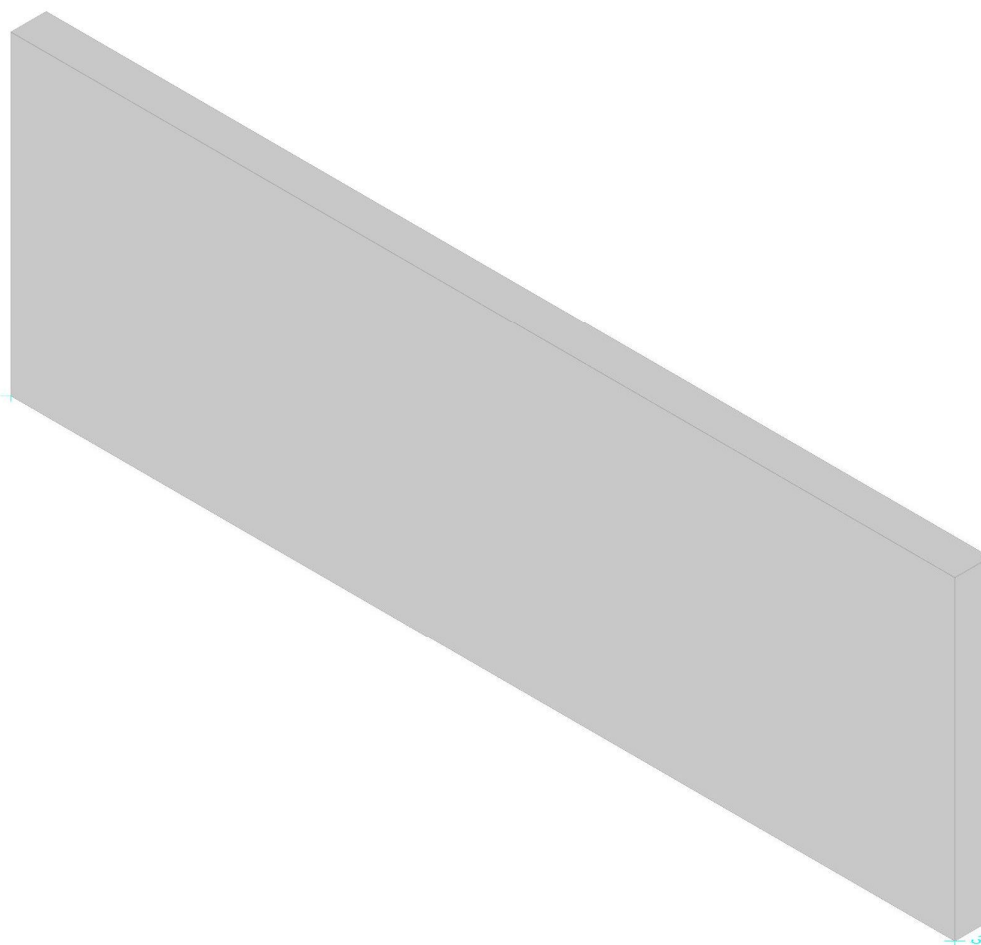
Verifiche SLE fessurazione

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	-357	0
L2	Copertura	0	0

Verifiche nei nodi**Sezioni rettangolari**

Descrizione	Dir.	Base	Altezza	As,sup	As,inf	c,sup	c,inf
32 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1
34 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1
31 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1
35 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1
33 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1
30 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1
36 Prosp.A	Orizzontale	100	40	7.7	7.7	7.1	7.1

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
32 Prosp.A	Orizzontale	SLV 73	-597028	-3500	-1022949	-5997	1.7134	Si
34 Prosp.A	Orizzontale	SLV 41	-596999	-3500	-1022949	-5997	1.7135	Si
31 Prosp.A	Orizzontale	SLV 73	-597922	-3658	-1027596	-6287	1.7186	Si
35 Prosp.A	Orizzontale	SLV 41	-597886	-3657	-1027596	-6286	1.7187	Si
33 Prosp.A	Orizzontale	SLV 73	-591434	-3347	-1019406	-5769	1.7236	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
32 Prosp.A	Orizzontale	SLD 73	-527880	-4723	-1081853	-9679	2.0494	Si
34 Prosp.A	Orizzontale	SLD 41	-527865	-4723	-1081853	-9679	2.0495	Si
31 Prosp.A	Orizzontale	SLD 73	-528842	-4819	-1085184	-9889	2.052	Si
35 Prosp.A	Orizzontale	SLD 41	-528822	-4819	-1085184	-9888	2.0521	Si
33 Prosp.A	Orizzontale	SLD 73	-523746	-4636	-1080076	-9561	2.0622	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
33 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLV 77	9609	-2032	-555748	16959	108310	0	16959	2.5	7.698	1.7649	Si
235 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLV 77	9609	-2084	-66652	16965	108317	0	16965	2.5	7.698	1.7656	Si
32 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLV 77	9615	-2184	-562627	16977	108330	0	16977	2.5	7.697	1.7657	Si
34 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLV 45	9615	-2184	-562603	16977	108330	0	16977	2.5	7.697	1.7657	Si
234 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLV 77	9615	-2233	-74210	16983	108336	0	16983	2.5	7.697	1.7663	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
33 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLD 73	9178	-4636	-523746	17280	108643	0	17280	2.5	7.698	1.8827	Si
235 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLD 73	9178	-4639	-56474	17280	108643	0	17280	2.5	7.698	1.8828	Si
32 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLD 73	9179	-4723	-527880	17291	108654	0	17291	2.5	7.697	1.8837	Si
234 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLD 73	9179	-4723	-61173	17291	108654	0	17291	2.5	7.697	1.8837	Si
34 Prosp.A	Orizzontale	32.9	100	Non necessaria	0	SLD 41	9179	-4723	-527865	17291	108654	0	17291	2.5	7.697	1.8837	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
31 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	-460608	-10586	No	-18.6	224.1	15	12.0393	Si
35 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	-460606	-10586	No	-18.6	224.1	15	12.0394	Si
30 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	-460155	-10633	No	-18.6	224.1	15	12.0423	Si
36 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	-460152	-10633	No	-18.6	224.1	15	12.0424	Si
33 Prosp.A	Orizzontale	SLE QP 2	-354213	-6405	No	-13.9	168.1	15	12.0882	Si

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

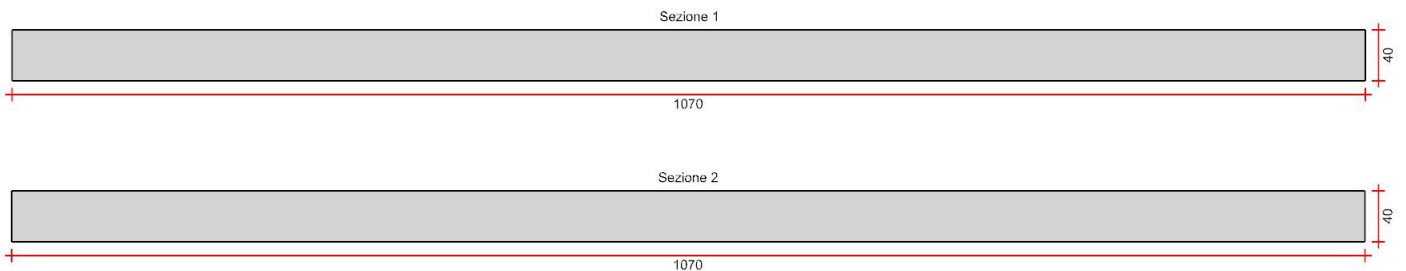
Descrizione	Dir.	Comb.	MEd	NEd	Sezione fessurata	σf	σf limite	Es/Ec	c.s.	Verifica
31 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	-460608	-10586	No	118.4	3600	15	30.4175	Si
35 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	-460606	-10586	No	118.4	3600	15	30.4177	Si
30 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	-460155	-10633	No	118	3600	15	30.5002	Si
36 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	-460152	-10633	No	118	3600	15	30.5004	Si
32 Prosp.A	Orizzontale	SLE RA 11	-457563	-10545	No	117.5	3600	15	30.6471	Si

Verifiche generali**Verifica del nucleo N1**

Nucleo senza zona critica inferiore, altezza critica pari a 357 e cerniera plastica a quota -357.

Posizione delle sezioni di verifica

Indice sezione	Quota	Tipo
1	-357	Fondazione; Si
2	-178.5	interpiano

Sezioni lorde**Ritegni all'instabilità**

Quota ritegno	Tipo	β
-357	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	-357	SLV 77	-4918289	-20285102	-86	-355	-129532	-534246	4.124	Si
1	-357	SLV 73	-4368449	-11106071	1663704	4229698	-28670	-72889	2.542	Si
2	-178.5	SLV 16	2544250	16465327	-88	-566	-42019	-271933	6.472	Si
2	-178.5	SLV 45	3091670	10968913	-601381	-2133637	-16945	-60120	3.548	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	-357	SLD 73	-3888870	-12046274	891861	2762655	-41621	-128926	3.098	Si
2	-178.5	SLD 45	2931917	11947200	-323087	-1316540	-29381	-119725	4.075	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	-357	1062.9	40	0.154	SLU 1	0	-56698	-64	118731	1425635	1411770	1411770	2.45	0	1000000	Si
1	-357	1062.9	40	0.154	SLV 93	24672	-42965	5543855	116685	1423487	1411770	1411770	2.45	0	57.222	Si
2	-178.5	1062.9	40	0.154	SLU 1	0	-40148	-47	116265	1423046	1411770	1411770	2.45	0	1000000	Si
2	-178.5	1062.9	40	0.154	SLV 9	-18510	-39709	-2004162	116200	1422978	1411770	1411770	2.45	0	76.27	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	-357	1062.9	40	0.154	SLD 93	13223	-51830	2971994	118006	1424873	1411770	1411770	2.45	0	106.766	Si
2	-178.5	1062.9	40	0.154	SLD 9	-9920	-39969	-1076925	116238	1423018	1411770	1411770	2.45	0	142.315	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	-357	-357	0	357	1	30.917	1	1.156
2	-178.5	-357	0	357	1	30.917	1	1.156

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	-357	SLU 77	209.066	209.066	-4918289	-5072432	0	-5072432	-19916733	-135	-135	0	-135	-529	-129532	-508604	3.926	Si
1	-357	SLV 73	444.384	444.384	-4368465	-4402582	0	-4402582	-11103713	1663661	1663661	0	1663661	4195905	-28670	-72308	2.522	Si
2	-178.5	SLU 16	367.068	367.068	2544250	2594253	0	2594253	16371898	-62	-62	0	-62	-394	-42019	-265178	6.311	Si
2	-178.5	SLV 45	578.028	578.028	3091676	3111841	0	3111841	10969052	-601351	-601351	0	-601351	-2119726	-16945	-59731	3.525	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	-357	-357	0	357	1	30.917	1	1.156
2	-178.5	-357	0	357	1	30.917	1	1.156

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	-357	SLD 73	368.821	368.821	-3888879	-3938408	0	-3938408	-12024415	891823	891823	0	891823	2722839	-41621	-127074	3.053	Si
2	-178.5	SLD 45	438.973	438.973	2931921	2966884	0	2966884	11928754	-323058	-323058	0	-323058	-1298898	-29381	-118131	4.021	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	-357	SLE RA 23	-3468224	-64	-93915	No	-13.4	224.1	15	16.718	Si
1	-357	SLE QP 2	-2671965	-37	-58487	No	-10	168.1	15	16.771	Si
2	-178.5	SLE RA 4	1510107	-72	-41396	No	-5.8	224.1	15	38.322	Si
2	-178.5	SLE QP 2	1510107	-72	-41396	No	-5.8	168.1	15	28.742	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	-357	SLE RA 23	-3468224	-64	-93915	No	78.6	3600	15	45.812	Si
2	-178.5	SLE RA 16	1510107	-72	-41396	No	34	3600	15	105.73	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 omogeneizzazione.

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 (-535; -207.5; 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
562	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLU 65	-599631	0	-1067539	0	1.7803	Si
764	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLU 65	-599630	0	-1067539	0	1.7803	Si
556	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLU 65	-599630	0	-1067539	0	1.7803	Si
758	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLU 65	-599629	0	-1067539	0	1.7803	Si
561	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLU 65	-598756	0	-1067539	0	1.7829	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
556	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLD 17	-361803	0	-924655	0	2.5557	Si
562	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLD 49	-361799	0	-924655	0	2.5557	Si
764	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLD 41	-361558	0	-924655	0	2.5574	Si
758	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLD 73	-361548	0	-924655	0	2.5575	Si
557	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLD 49	-360739	0	-924655	0	2.5632	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
763	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLU 65	-7797	0	16708	16708	0	108051	2.5	7.697	2.1429	Si
557	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLU 65	7797	0	16708	16708	0	108051	2.5	7.697	2.1429	Si
716	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLU 65	-7797	0	16708	16708	0	108051	2.5	7.697	2.1429	Si
599	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLU 65	7797	0	16708	16708	0	108051	2.5	7.697	2.1429	Si
719	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLU 65	-7797	0	16708	16708	0	108051	2.5	7.697	2.1429	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
597	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLD 17	2478	0	21708	21708	0	108051	2.5	7.697	8.759	Si
555	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLD 17	2478	0	21708	21708	0	108051	2.5	7.697	8.759	Si
605	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLD 49	2478	0	21708	21708	0	108051	2.5	7.697	8.7591	Si
563	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLD 49	2478	0	21708	21708	0	108051	2.5	7.697	8.7591	Si
765	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	0	0	SLD 41	-2478	0	21708	21708	0	108051	2.5	7.697	8.7618	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σc	σlim	Es/Ec	Verifica
562	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLE RA 11	-411389	0	-14.4	224.1	15	Si
764	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLE RA 11	-411388	0	-14.4	224.1	15	Si
556	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLE RA 11	-411388	0	-14.4	224.1	15	Si
758	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLE RA 11	-411387	0	-14.4	224.1	15	Si
561	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLE RA 11	-410117	0	-14.3	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	σf	σlim	Es/Ec	Verifica
562	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLE RA 11	-411389	0	139.2	3600	15	Si
764	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLE RA 11	-411388	0	139.2	3600	15	Si
556	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLE RA 11	-411388	0	139.2	3600	15	Si
758	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLE RA 11	-411387	0	139.2	3600	15	Si
561	X	100	40	7.7	7.1	7.7	7.1	SLE RA 11	-410117	0	138.8	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 (-535; -207.5; -357), 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
15	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLU 65	927781	0	1368503	0	1.475	Si
217	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLU 65	927779	0	1368503	0	1.475	Si
9	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLU 65	927777	0	1368503	0	1.475	Si
211	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLU 65	927777	0	1368503	0	1.475	Si
14	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLU 65	924926	0	1368503	0	1.4796	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
217	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLD 81	631297	0	1181459	0	1.8715	Si
211	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLD 1	631264	0	1181459	0	1.8716	Si
9	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLD 89	630937	0	1181459	0	1.8725	Si
15	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLD 9	630865	0	1181459	0	1.8728	Si
218	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLD 81	625572	0	1181459	0	1.8886	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
216	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLU 65	12580	0	16606	16606	0	107066	2.5	10.053	1.32	Si
10	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLU 65	-12580	0	16606	16606	0	107066	2.5	10.053	1.32	Si
52	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLU 65	-12580	0	16606	16606	0	107066	2.5	10.053	1.32	Si
172	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLU 65	12580	0	16606	16606	0	107066	2.5	10.053	1.32	Si
173	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLU 65	12580	0	16606	16606	0	107066	2.5	10.053	1.32	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
218	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLD 73	7633	0	23632	23632	0	107066	2.5	10.053	3.0958	Si
169	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLD 73	7633	0	23632	23632	0	107066	2.5	10.053	3.0958	Si
179	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLD 41	7633	0	23632	23632	0	107066	2.5	10.053	3.096	Si
210	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLD 41	7633	0	23632	23632	0	107066	2.5	10.053	3.096	Si
50	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	0	0	SLD 49	-7607	0	23632	23632	0	107066	2.5	10.053	3.1065	Si

Verifiche SLE tensione calcestruzzo nei nodi

Nodo	Dir.	B	H	A. sup.	C. sup.	A. inf.	C. inf.	Comb.	M	N	σc	σlim	Es/Ec	Verifica
15	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 11	662122	0	-22.8	224.1	15	Si
217	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 11	662121	0	-22.8	224.1	15	Si
9	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 11	662120	0	-22.8	224.1	15	Si
211	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 11	662120	0	-22.8	224.1	15	Si
14	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 11	659328	0	-22.7	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	σf	σlim	Es/Ec	Verifica
15	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 11	662122	0	215.3	3600	15	Si
217	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 11	662121	0	215.3	3600	15	Si
9	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 11	662120	0	215.3	3600	15	Si
211	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 11	662120	0	215.3	3600	15	Si
14	X	100	40	10.05	7.4	10.05	7.4	SLE RA 11	659328	0	214.4	3600	15	Si

Verifiche SLE fessurazione nei nodi

La piastra non presenta nodi con apertura delle fessure.