

AREA DI RILEVANTE INTERESSE NAZIONALE DI BAGNOLI - COROGLIO (NA)

D.P.C.M. 15.10.2015

Interventi per la bonifica ambientale e rigenerazione urbana dell'area di Bagnoli - Coroglio

**Infrastrutture, reti idriche, trasportistiche ed energetiche dell'area del
Sito di Interesse Nazionale di Bagnoli - Coroglio**



Presidenza del Consiglio dei Ministri
IL COMMISSARIO STRAORDINARIO DEL GOVERNO
PER LA BONIFICA AMBIENTALE E RIGENERAZIONE URBANA
DELL'AREA DI RILEVANTE INTERESSE NAZIONALE
BAGNOLI - COROGLIO



STAZIONE APPALTANTE

INVITALIA S.p.a.: Soggetto Attuatore, in ottemperanza all'art. 33 del D.L. n. 133/2014, convertito con legge n. 164/2014, e del D.P.C.M. 15 ottobre 2015, ai fini della predisposizione ed esecuzione del Programma di Risanamento Ambientale e la Rigenerazione Urbana per il Sito di Rilevante Interesse Nazionale di Bagnoli-Coroglio

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO: Ing. Daniele BENOTTI

PROGETTO DI FATTIBILITA' TECNICA ED ECONOMICA

PROGETTAZIONE GEOTECNICA, STRUTTURALE e STRADALE
Ing. Letterio SONNESSA

RELAZIONE GEOLOGICA
Dott. Geol. Vincenzo GUIDO

GRUPPO DI LAVORO INTERNO

Collaboratori:
Geom. Gennaro DI MARTINO
Geom. Alessandro FABBRI
Ing. Davide GRESIA
Ing. Nunzio LAURO
Ing. Alessio MAFFEI
Ing. Angelo TERRACCIANO
Ing. Massimiliano ZAGNI

Supporto operativo:
Ing. Irene CIANCI
Arch. Alessio FINIZIO
Ing. Carmen FIORE
Ing. Federica Jasmeen GIURA
Ing. Leonardo GUALCO

PROGETTAZIONE IDRAULICA
Ing. Claudio DONNALOIA

PROGETTAZIONE DELLA SICUREZZA
Ing. Michele PIZZA

COMPUTI E STIME
Geom. Gennaro DI MARTINO

SUPPORTO TECNICO-SCIENTIFICO
Prof. Ing. Alessandro PAOLETTI
Ing. Domenico CERAUDO
Ing. Cristina PASSONI

PROGETTAZIONE ENERGETICA e TELECOMUNICAZIONI
Ing. Claudio DONNALOIA

RAGGRUPPAMENTO TEMPORANEO DI PROFESSIONISTI

MANDATARIA



VIA INGEGNERIA Srl
Via FlamInfa, 999
00189 Roma (RM)

COORDINAMENTO DELLA PROGETTAZIONE

Ing. Matteo DI GIROLAMO

PROGETTAZIONE OPERE STRUTTURALI

Ing. Giovanni PIAZZA

COORDINAMENTO SICUREZZA IN FASE DI PROGETTAZIONE

al sensi D.Lgs. 81/08

Ing. Massimo FONTANA

MANDANTI



QUANTICA INGEGNERIA Srl
Piazza Bovio, 22
80133 Napoli (NA)

PROGETTAZIONE OPERE STRUTTURALI SPECIALI

Ing. Francesco NICCHIARELLI

RELAZIONE GEOLOGICA

Geol. Maurizio LANZINI



WEE WATER ENVIRONMENT ENERGY Srl
Piazza Bovio, 22
80133 Napoli (NA)

PROGETTAZIONE OPERE IMPIANTISTICHE ELETTRICHE

Ing. Paolo VIPARELLI

RELAZIONE ARCHEOLOGICA

Arch. Luca DI BIANCO



AMBIENTE SPA
Via Frassina, 21
54033 Carrara (MS)

PROGETTAZIONE OPERE DI VIABILITA' ORDINARIA

Ing. Giuseppe RUBINO

RELAZIONE ACUSTICA

Ing. Tiziano BARUZZO



HYSOMAR SOCIETA' COOPERATIVA
Corso Umberto I, 154
80138 Napoli (NA)

PROGETTAZIONE ARENA SANT'ANTONIO-HUB DI COROGLIO

Ing. Giuseppe VACCA

GIOVANE PROFESSIONISTA

Ing. Veronica NASUTI

Ing. Andrea ESPOSITO

Ing. Raffaele VASSALLO

Ing. Serena ONERO



ALPHATECH - ENG. ROBERTO CHIEFFI
Via S. Marla delle Libera, 13
80127 Napoli (NA)

PROGETTAZIONE OPERE IDRAULICHE A RETE

Ing. Giulio VIPARELLI

PROGETTAZIONE OPERE A MARE E IMPIANTO TAF 3

Ing. Roberto CHIEFFI

DISEGNATORI

Geom. Salvatore DONATIELLO

Geom. Paolo COSIMELLI

P.I. Ugo NAPPI

Ing. Daniele CERULLO

COMPUTI E STIME

Per. Ind. Giuseppe CORATELLA

Geom. Luigi MARTINELLI



Agenzia nazionale per l'attrazione degli investimenti e lo sviluppo d'impresa SpA

Funzione Servizi di Ingegneria

Direzione Area Tecnica
Opere civili:
Arch. Giulia LEONI

PROGETTO DEFINITIVO

Elaborato		INFRASTRUTTURE IDRICHE ADEGUAMENTO COLLETTORE ASA		DATA	NOME	FIRMA
		REDATTO		GIU. 2023	A.C.	
		VERIFICATO		GIU. 2023	G.V.	
		APPROVATO		GIU. 2023	M.D.G	
		DATA	GIU. 2023	CODICE ELABORATO		
REVISIONE	DATA	AGGIORNAMENTI		SCALA	S-RC-05-01.02.01	
0	GIU. 2023	Emissione		-		
				CODICE FILE		
				2021INV-D-S-RC.05.01.02.01		

INDICE

1.	PREMESSA.....	4
2.	DESCRIZIONE DELL’ OPERA	6
3.	NORMATIVA E DOCUMENTI DI RIFERIMENTO	7
3.1	NORMATIVA DI RIFERIMENTO.....	7
3.2	DOCUMENTAZIONE PROGETTUALE DI RIFERIMENTO	7
4.	CARATTERISTICHE DEI MATERIALI	8
4.1	CALCESTRUZZO	8
4.2	ACCIAIO PER C.A.....	9
5.	CARATTERIZZAZIONE GEOTECNICA	11
5.1	DEFINIZIONE DELLE UNITÀ GEOTECNICHE INDIVIDUATE.....	11
5.2	SINTESI DEI PARAMETRI GEOTECNICI DI PROGETTO E SEZIONE PRESA COME RIFERIMENTO	21
5.3	FALDA E PERMEABILITÀ DELLE UNITÀ GEOTECNICHE.....	22
6.	DEFINIZIONE DELL’AZIONE SISMICA DI PROGETTO.....	23
6.1	AZIONE SISMICA.....	23
6.2	VITA NOMINALE	23
6.3	CLASSE D’USO.....	24
6.4	PERIODO DI RIFERIMENTO PER L’AZIONE SISMICA	24
6.5	TEMPO DI RITORNO DELL’EVENTO SISMICO	24
6.6	ACCELERAZIONE MASSIMA SU SUOLO ROCCIOSO	24
6.7	PARAMETRI DI RISENTIMENTO IN SUPERFICIE	27
6.7.1	<i>Effetti stratigrafici</i>	27
6.7.2	<i>Effetti topografici</i>	28
6.8	PARAMETRI SISMICI DI CALCOLO.....	29
7.	CRITERI GENERALI DI PROGETTAZIONE E VERIFICA AI SENSI DEL D.M. 17-01-2018.....	30
7.1	METODO AGLI STATI LIMITE ED APPROCCI DI PROGETTO.....	30

8.	CRITERI GENERALI DI MODELLAZIONE ADOTTATI	33
8.1	METODOLOGIA DI CALCOLO PER LE STRUTTURE INTERNE	33
8.1.1	<i>Definizione dei percorsi e dei casi di carico</i>	34
9.	CRITERI DI VERIFICA PER LE STRUTTURE IN CEMENTO ARMATO	36
9.1	VERIFICHE PER GLI STATI LIMITE ULTIMI A FLESSIONE-PRESSOFLESSIONE	36
9.2	VERIFICA AGLI STATI LIMITE ULTIMI A TAGLIO	36
9.3	VERIFICA AGLI STATI LIMITE D’ESERCIZIO	37
10.	ANALISI DELLE STRUTTURE DEFINITIVE	40
10.1	SEZIONE A SINGOLA CANNA – ANALISI DEI CARICHI	40
10.1.1	<i>Permanenti strutturali</i>	40
10.1.2	<i>Permanenti non strutturali</i>	40
10.1.3	<i>Spinta statica del terreno</i>	40
10.1.4	<i>Spinta dell’acqua</i>	40
10.1.5	<i>Sovraccarico accidentale da traffico stradale</i>	40
10.1.6	<i>Azione del sisma</i>	41
10.1.7	<i>Sovrappinta sismica</i>	41
10.2	CONDIZIONI DI CARICO ELEMENTARI	41
10.3	COMBINAZIONI DEI CARICHI	44
10.4	MODELLO DI CALCOLO	46
10.5	RISULTATI DELLE ANALISI.....	47
10.5.1	<i>Diagramma di output degli spostamenti nodali – SLE</i>	48
10.5.2	<i>Diagrammi di output delle sollecitazioni - SLE</i>	49
10.5.3	<i>Diagrammi di output delle sollecitazioni – SLU/SLV</i>	50
10.6	VERIFICHE STRUTTURALI	54
10.6.1	<i>Soletta inferiore</i>	54
10.6.2	<i>Setti</i>	61
10.6.3	<i>Soletta superiore</i>	68

11. INCIDENZE75

1. PREMESSA

La presente relazione fa riferimento alle verifiche strutturali del nuovo collettore ASA inserito nell’area interessata dal Progetto Definitivo delle Infrastrutture e Servizi dell’area di Interesse Nazionale (SIN) Bagnoli-Coroglio (NA).

Il progetto prevede la realizzazione di nuove opere e modifiche-demolizioni di alcune opere esistenti; di seguito si elencano le principali opere in progetto:

- Nuovi assi stradali
- Nuove condotte prementi con manufatti
- Nuovo collettore ASA (Arena S. Antonio) con manufatti (Nuovo Impianto di Sollevamento e Dissabbiatura, Nuovo Impianto di Grigliatura, Nuovo TAF3)
- Nuovo collettore di pianura con manufatti

La presente Relazione è redatta con riferimento alle Norme Tecniche per le Costruzioni (NTC 2018) emanato il 17/1/2018 e nella Circolare 21 gennaio 2019, n. 7 - Istruzioni per l’applicazione delle “Nuove norme tecniche per le costruzioni”, nonché alle “Linee Guida - Indagini ed Analisi Geologiche, Geofisiche e Geotecniche” della Regione Campania – A.G.C. LL.PP. – Settore Geologico Regionale.

Il presente studio è basato su indagini geognostiche appositamente eseguite e su dati geologico-geomorfologici e stratigrafici dell’area ricavati da precedenti indagini e dalla letteratura geologica.

Il presente studio è basato su indagini geognostiche e geotecniche appositamente eseguite e su dati geotecnici ricavati da precedenti indagini e dalla letteratura tecnica.

Nella presente relazione si esamina lo scatolare a singola canna del nuovo manufatto di confluenza ASA/Collettrice di Pianura.

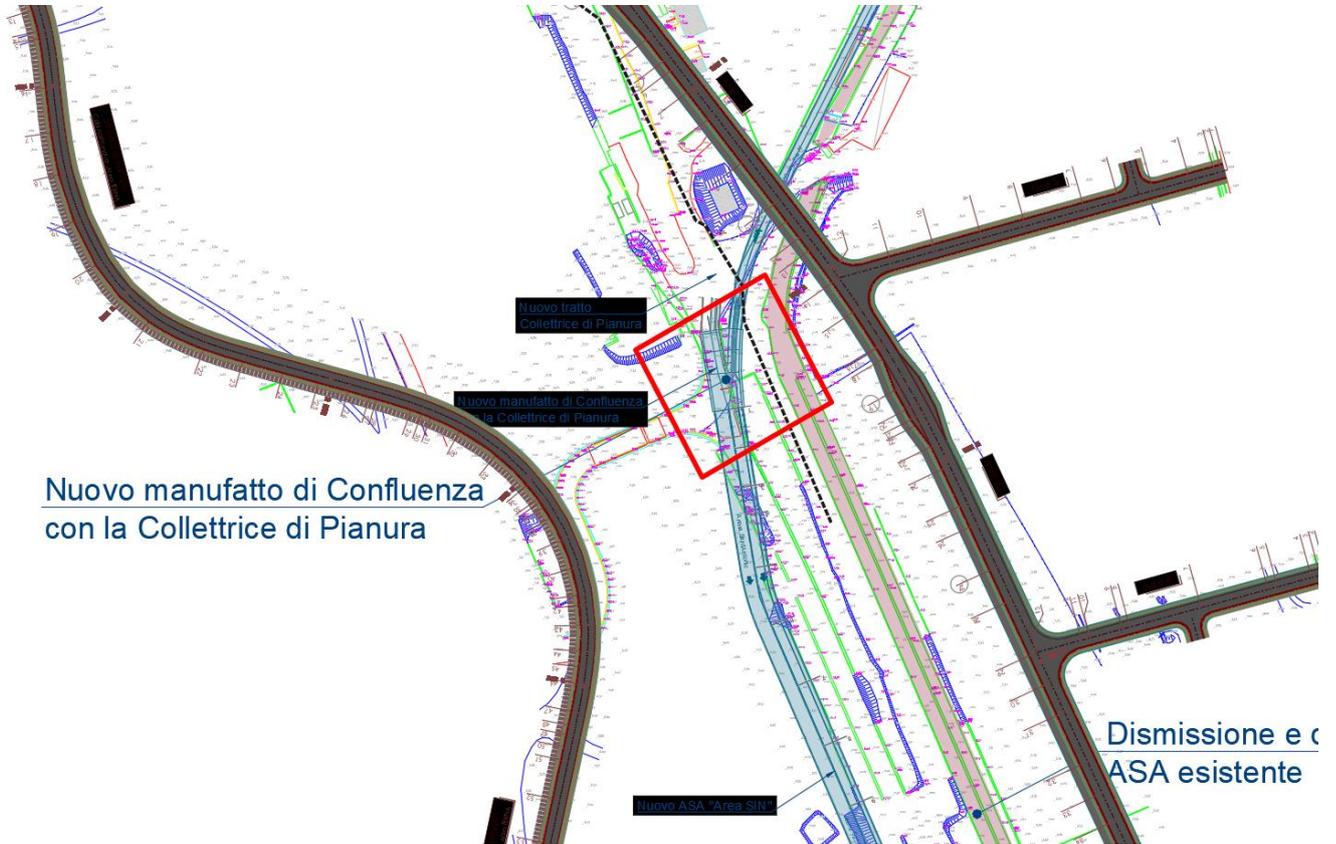


Fig. 1: Planimetria generale e inquadramento dell' opera

2. DESCRIZIONE DELL’ OPERA

Il manufatto presenta una sezione trasversale scatolare con larghezza interna pari a 13.00 m ed altezza interna pari a 3.70 m; lo spessore della soletta di copertura è pari a 1.10 m; lo spessore della soletta di fondazione è pari a 1.00 m mentre delle pareti laterali è pari a 1.30 m.

La sezione complessiva presenta quindi una larghezza di 15.00 m ed un’altezza di 6.00 m.

Le caratteristiche di dettaglio e la descrizione dei singoli elementi componenti sono desumibili dagli specifici elaborati grafici e tutte le prescrizioni tecniche del presente Progetto Definitivo.

Nei capitoli successivi si riportano le ipotesi assunte alla base del calcolo e le verifiche delle strutture secondo il metodo semiprobabilistico agli stati limite.

3. NORMATIVA E DOCUMENTI DI RIFERIMENTO

3.1 Normativa di riferimento

Si riporta di seguito la normativa di riferimento per la redazione del seguente documento:

- Circ. Min. II.TT. 21/01/2019 n. 7, “Aggiornamento delle norme tecniche per le costruzioni di cui al decreto ministeriale 17/01/2018”.
- Circ. Min. II.TT. 02/02/2009, n. 617 del Consiglio Superiore dei LL.PP.: “Istruzioni per l’applicazione delle Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni di cui al D.M. 14/01/2008”.
- UNI EN 1997-1 - Eurocodice 7 – Progettazione geotecnica – Parte 1: Regole generali.
- UNI EN 1997-2 - Eurocodice 7 - Progettazione geotecnica – Parte 2: Indagini e prove nel sottosuolo.
- UNI ENV 1997-3 (2002) - Eurocodice 7 - Progettazione geotecnica - Parte 3: Progettazione assistita con prove in sito”;
- UNI ENV 1998-5 (2005) - Eurocodice 8 - Progettazione delle strutture per la resistenza sismica - Parte 5: Fondazioni, strutture e contenimento ed aspetti geotecnici.

3.2 Documentazione progettuale di riferimento

Per la documentazione si fa riferimento agli elaborati specialistici prodotti nell’ambito di questo progetto definitivo.

4. CARATTERISTICHE DEI MATERIALI

Per la realizzazione delle opere in esame si impiegheranno calcestruzzo e acciaio in accordo ai p.ti. 11.2 e 11.3 delle NTC2018.

Nell'approccio agli stati limite, i valori di calcolo delle resistenze dei materiali per le verifiche agli SLU si ottengono dividendo il valore caratteristico della generica resistenza r_k per il coefficiente di sicurezza del materiale relativo γ :

$$r_d = r_k / \gamma$$

È previsto, pertanto, l'utilizzo dei materiali riportati nei successivi paragrafi, in cui si illustrano le principali caratteristiche meccaniche.

4.1 Calcestruzzo

Le caratteristiche meccaniche dei calcestruzzi distinte per parte d'ora sono di seguito riportate:

Magroni

- Classe di resistenza:	C12/15
- Resistenza caratteristica cubica:	$R_{ck} = 15 \text{ N/mm}^2$
- Resistenza caratteristica cilindrica:	$f_{ck} = 12 \text{ N/mm}^2$
- Classe di esposizione:	X0
- Classe di consistenza slump:	S3
- Contenuto minimo di cemento:	150 Kg/m ³
- Rapporto A/C:	≤ 0.60
- Acqua:	Conforme a UNI EN 1008
- Cemento:	CEM II/B-M 32.5 R

Calcestruzzo per strutture di fondazione:

- Classe di resistenza:	C32/40
- Classe di esposizione:	XS1
- Classe di consistenza slump:	S4
- Contenuto minimo di cemento:	300 Kg/m ³
- Rapporto A/C:	≤ 0.55
- Aggregato:	Conforme a UNI EN 12620
- Massima dimensione aggregato:	25 mm
- Copriferro:	50 mm
- Acqua:	Conforme a UNI EN 1008
- Cemento:	CEM IV/A 42.5 R
- Resistenza caratteristica cubica:	$R_{ck} = 40 \text{ N/mm}^2$
- Coefficiente sicurezza SLU	$\gamma_c = 1,50$

Calcestruzzo per strutture in elevazione:

- Classe di resistenza:	C32/40
- Classe di esposizione:	XC4
- Classe di consistenza slump:	S4
- Contenuto minimo di cemento:	300 Kg/m ³
- Rapporto A/C:	≤ 0.55
- Aggregato:	Conforme a UNI EN 12620
- Massima dimensione aggregato:	25 mm
- Copriferro:	50 mm
- Acqua:	Conforme a UNI EN 1008
- Cemento:	CEM IV/A 42.5 R
- Resistenza caratteristica cubica:	$R_{ck} = 40 \text{ N/mm}^2$
- Coefficiente sicurezza SLU	$\gamma_c = 1,50$

4.2 Acciaio per c.a.

Acciaio per c.a. tipo B 450 C secondo DM 14.01.2018 avente le seguenti caratteristiche:

- Tensione caratteristica di snervamento	$f_{yk} > 450 \text{ N/mm}^2$
- Tensione caratteristica di rottura	$f_{tk} > 540 \text{ N/mm}^2$
- Rapporto	$1,15 < (f_t/f_y)_k < 1,35$ (frattile 10%)
- Rapporto	$(f_y/f_{y,nom})_k < 1,25$ (frattile 10%)
- Allungamento	$(A_{gt})_k > 7,5\%$ (frattile 10%)
- Coefficiente sicurezza SLU	$\gamma_s = 1,15$
- Resistenza di calcolo SLU	$f_{yd} = f_{yk} / \gamma_s = 391,30 \text{ N/mm}^2$

La rispondenza dei materiali ai requisiti sarà valutata mediante le prescritte prove di accettazione. Con riferimento al p.to 4.1.6.1.3 delle NTC, al fine della protezione delle armature dalla corrosione il valore minimo dello strato di ricoprimento di calcestruzzo (copriferro) deve rispettare quanto indicato nella tabella C4.1.IV della Circolare n.7 del 21.1.2019, riportata di seguito, nella quale sono distinte le tre condizioni ambientali di Tabella 4.1.III delle NTC 2018.

C _{min}	C _o	ambiente	barre da c.a. elementi a piastra		barre da c.a. altri elementi		cavi da c.a.p. elementi a piastra		cavi da c.a.p. altri elementi	
			C _{≥C_o}	C _{min} ≤C<C _o	C _{≥C_o}	C _{min} ≤C<C _o	C _{≥C_o}	C _{min} ≤C<C _o	C _{≥C_o}	C _{min} ≤C<C _o
C25/30	C35/45	ordinario	15	20	20	25	25	30	30	35
C30/37	C40/50	aggressivo	25	30	30	35	35	40	40	45
C35/45	C45/55	molto ag.	35	40	40	45	45	50	50	50

Tab. 2 – Tabella C4.1.IV della Circolare n.7 del 21.1.2019

Tab. 4.1.III – Descrizione delle condizioni ambientali

Condizioni ambientali	Classe di esposizione
Ordinarie	X0, XC1, XC2, XC3, XF1
Aggressive	XC4, XD1, XS1, XA1, XA2, XF2, XF3
Molto aggressive	XD2, XD3, XS2, XS3, XA3, XF4

Tab. 3 – Tabella 4.1.III delle NTC 2018

La classe di esposizione delle strutture in conglomerato cementizio del sottovia in oggetto è XS1 E XC4; la corrispondente condizione ambientale desunta da Tab. 3 è “Aggressiva”. Con riferimento alla tabella su riportata, pertanto, il valore nominale del copriferro di progetto sarà pari a 30 mm; vanno aggiunti altri 10 mm per la tolleranza costruttiva. In via cautelativa, non prevedendo controlli di qualità estremamente efficienti in cantiere per la misura dei copriferri, questi sono stati assunti pari a **50 mm**.

5. CARATTERIZZAZIONE GEOTECNICA

Nei paragrafi che seguono si riporta una breve descrizione ed una sintesi delle caratteristiche fisico-meccaniche dei terreni rinvenuti nell’area di progetto fino alle profondità di interesse. I dati alla base della caratterizzazione geotecnica e sismica sono stati ottenuti dalle indagini in situ e di laboratorio. Per maggiori dettagli si rimanda alla relazione geotecnica redatta nel corso della presente fase progettuale.

5.1 Definizione delle unità geotecniche individuate

Dai dati di sondaggi sono state individuate le seguenti unità litostratigrafiche

OLOCENE-RECENTE

R - Riporti Antropici

In superficie si individua la presenza estesa di terreni di riporto, relativi alle varie fasi urbanistiche-industriali dell’area di Bagnoli, caratterizzate da elementi tufacei eterometrici, in matrice limosa-cineritica e sparsi frammenti di elementi di origine antropica laterizi e calcestruzzo.

Lo spessore varia da 3 a 5 metri circa.

L’unica eccezione significativa è riferita al sondaggio S13 in cui fino alla profondità di 20 m si sono intercettate litologie direttamente o indirettamente riconducibili a riporti; in particolare si cita la presenza di trovanti di calcestruzzo da 14,70 a 20 m di profondità dal p.c. Le prove penetrometriche SPT hanno dato prevalentemente valori variabili da 8 a 40 colpi/30cm, con locali valori $N_{spt} > 60$ ed a rifiuto; questi valori sono indice di addensamenti molto variabili e di presenza di elementi antropici grossolani (frammenti di laterizi e di calcestruzzo).

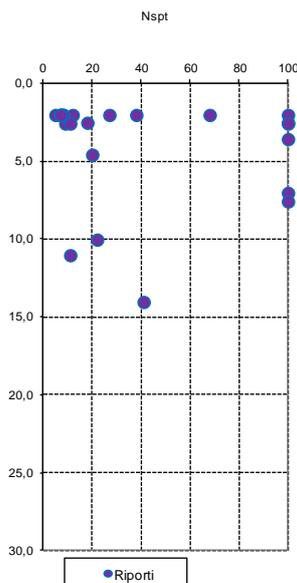


Figura 5.1 – valori penetrometrici SPT nei terreni di riporto

Da tali valori, trascurando i valori penetrometrici $N_{spt} > 60$ colpi/30cm, si stimano i seguenti parametri geomeccanici con riferimento a comportamento geomeccanico frizionale.

- Densità Relativa – $D_r = 20-60\%$
- Angolo di attrito di picco - $\phi' = 33-38^\circ$
- Modulo di Deformazione – $E' = 10-50$ MPa

Le prove penetrometriche DPSH hanno dato valori $N_{20} = 1-45$ colpi/20cm, coerenti con i dati SPT.

Le prove di laboratorio, dal punto di vista granulometrico, hanno evidenziato la prevalenza della frazione ghiaiosa-sabbiosa (80%) e frazione limo-argillosa trascurabile (15 %).

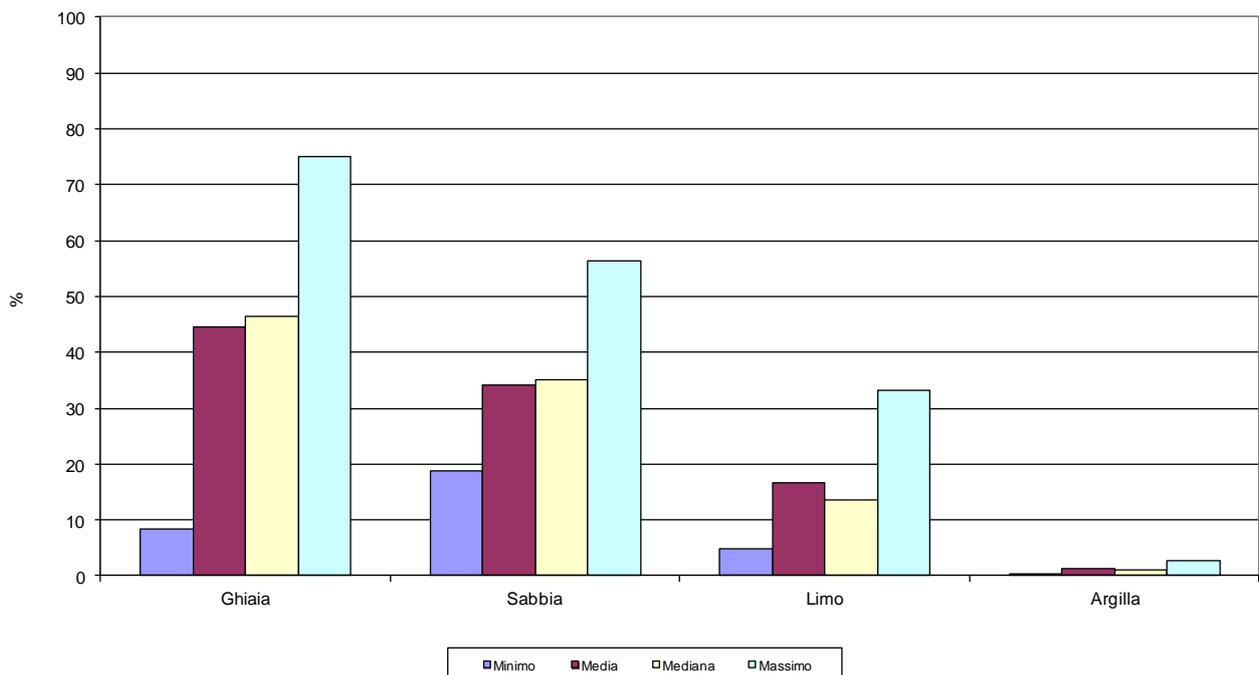


Figura 5.2 - Frazioni granulometriche nei riporti

In questa unità sono state eseguite prove di laboratorio su 9 campioni che hanno individuato valori di $W_n = 9-32\%$, pesi di volume $\gamma = 11-16$ kN/m³ e decisamente non plastici.

Le prove di taglio diretta in corrispondenza della frazione sabbiosa hanno dato valori di $\phi' = 34-41^\circ$ e $c' = 8-45$ kPa.

Sulla base dei dati penetrometrici e di laboratorio si valutano i seguenti parametri geotecnici, con criterio cautelativo.

Peso di Volume - γ (kN/m ³)	15-16
Umidità naturale – Wn (%)	24-51
Angolo di attrito - ϕ'	33-36
Coesione drenata – C' (kPa)	0
Modulo di deformazione – E' (MPa)	10-50

Il comportamento geomeccanico è decisamente frizionale a coesione nulla, con media deformabilità.

LS – Limi sabbiosi

Inferiormente ai riporti, nella zona centrale della piana di Bagnoli, è presente un deposito limoso-sabbiosi e sabbioso-limoso di colore grigio-brunastro, con locali livelli organici.

Lo spessore varia da 3-5 metri nelle zone bordiere della piana di Bagnoli, fino a valori di circa 10-15 metri nelle zone centrali della piana ed ancora maggiori verso l’area costiera.

Le prove penetrometriche SPT hanno dato prevalentemente valori variabili da 2 a 40 colpi/30cm, con locali valori N_{spt} =40-60 colpi/30cm; questi valori sono indice di addensamenti molto variabili (Figura 4.3).

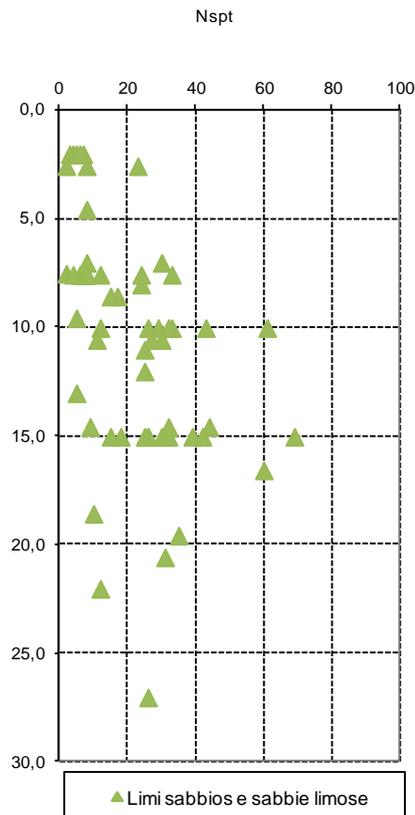


Figura 5.3 – valori penetrometrici SPT nei limi sabbiosi

Da tali valori, trascurando i valori penetrometrici Nspt > 40 colpi/30cm, si stimano i seguenti parametri geomeccanici con riferimento a comportamento geomeccanico frizionale.

- Densità Relativa – Dr = 20-60%
- Angolo di attrito di picco - $\varphi' = 30-35^\circ$
- Modulo di Deformazione – E' = 10-30 MPa

Le prove penetrometriche DPSH hanno dato valori N20 = 1-25 colpi/20cm, coerenti con i dati SPT.

Le prove di laboratorio, dal punto di vista granulometrico, hanno evidenziato la prevalenza della frazione sabbiosa e limosa (80%), con frazione ghiaiosa trascurabile e sostanzialmente assenza della frazione argillosa.

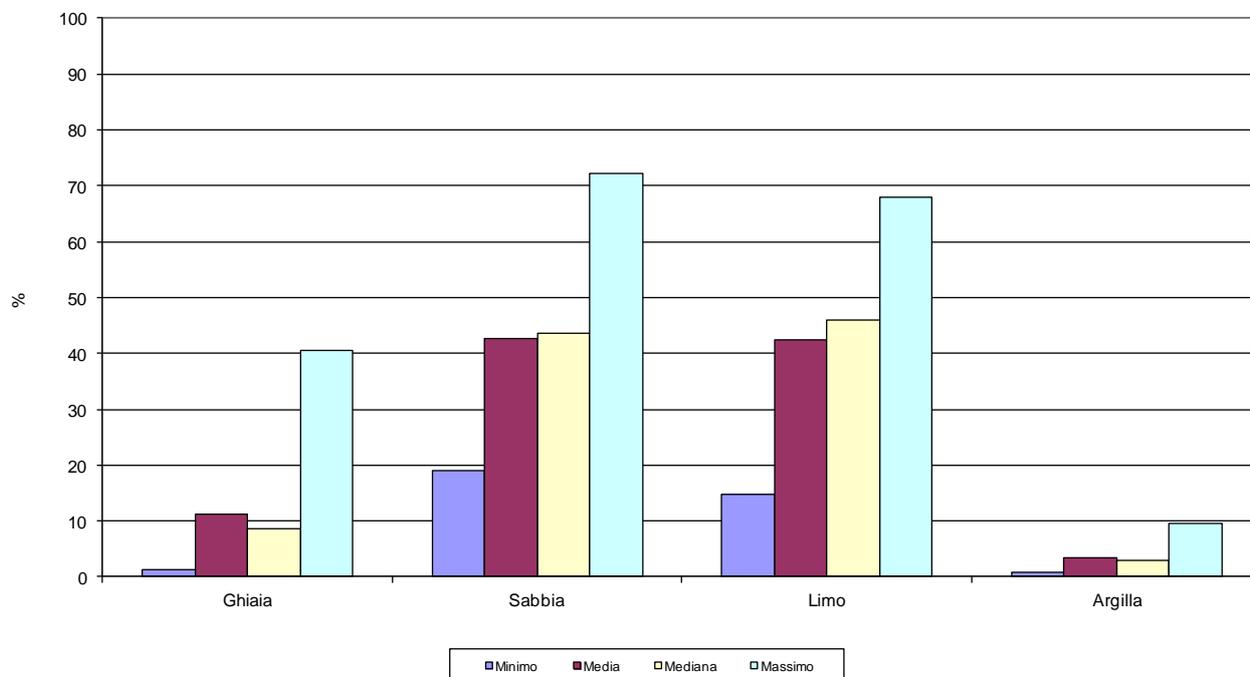


Figura 5.4 - Frazioni granulometriche nelle sabbie limose

Le prove di laboratorio hanno evidenziato i seguenti parametri fisici: peso di volume $\gamma = 11-17 \text{ kN/m}^3$, con Limiti di Atterberg non determinabile e plasticità nulla.

In questa unità sono state eseguite anche prove geomeccaniche a lungo termine; da prove di taglio diretto emerge una resistenza al taglio a lungo termine con $\phi' = 33-40^\circ$ e coesione variabile da 0 a 30-40 kPa.

Alcune prove Triassiali CID, eseguite in campioni con significativa frazione limosa, si sono ottenuti valori di $\phi' = 23-25^\circ$ e coesione variabile da 11 a 53 kPa.

Due prove edometriche hanno dato valori di $E_{ed} = 2-14 \text{ MPa}$.

Sulla base dei dati penetrometrici e di laboratorio si valutano i seguenti parametri geotecnici, con criterio cautelativo.

Densità - γ (kN/m^3)	14-17
Angolo di attrito - ϕ'	28-34
Coesione drenata - C' (kPa)	0-10
Modulo di deformazione - E' (MPa)	10-30
Modulo Edometrico - E_{ed} (MPa)	5-10

Il comportamento geomeccanico è frizionale, con locale apporto di resistenza coesiva, con medio-elevata deformabilità.

LST – Limi torbosi

In un settore meridionale della piana, al piede della scarpata di Posillipo ed in corrispondenza dei sondaggi S. 27 w S. 28. si è intercettata una unità limosa con abbondante contenuto torboso e con spessori significativi, al di sotto della coltre dei terreni di riporto.

Lo spessore è di circa 4-6 metri.

Le prove penetrometriche SPT hanno dato valori molto bassi ed intorno a 5-7 colpi/30cm.

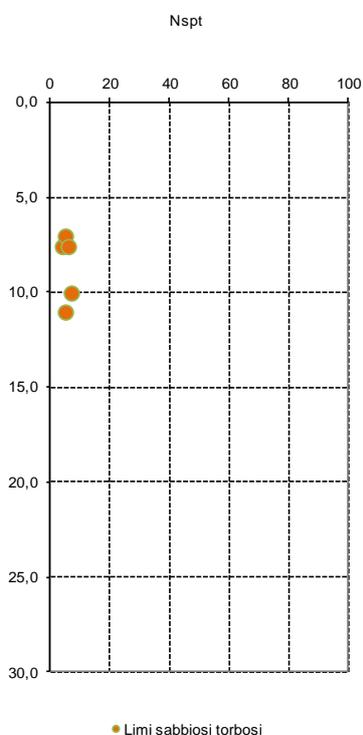


Figura 5.5– valori penetrometrici SPT nei limi torbosi (S 27, S28).

Da tali si stimano i seguenti parametri geomeccanici con riferimento a comportamento geomeccanico frizionale (data la prevalenza della frazione limosa e sabbiosa, con argilla trascurabile).

- Densità Relativa – $D_r = 20-30\%$
- Angolo di attrito di picco - $\varphi' = 28-30^\circ$
- Modulo di Deformazione – $E' = 8-12 \text{ MPa}$

Le prove di laboratorio, dal punto di vista granulometrico, hanno evidenziato la prevalenza della frazione sabbiosa e limosa (85-90%), con frazione ghiaiosa trascurabile e sostanzialmente assenza della frazione argillosa.

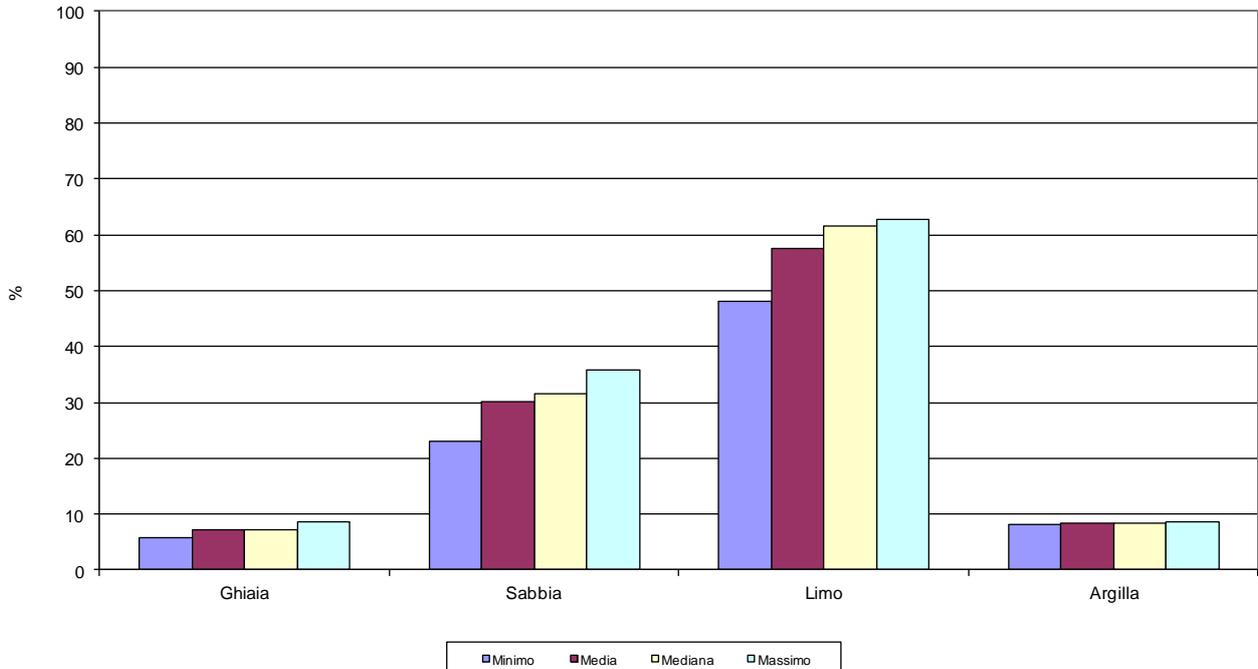


Figura 5.6 - Frazioni granulometriche nei limi torbosi

Le prove di laboratorio hanno evidenziato i seguenti parametri fisici: peso di volume $\gamma = 13-16 \text{ kN/m}^3$, Limite Liquido LL = 31-63 %, Indice Plastico IP = 7-41, Indice di Consistenza I_c negativo ($I_c = -1,3$), segno di presenza locale di umidità superiore al Limite Liquido.

In questa unità sono state eseguite anche prove geomeccaniche a lungo termine costituite da prove Triassiali CID, eseguite in campioni con significativa frazione limosa, si sono ottenuti valori di $\phi' = 25-26^\circ$ e coesione variabile da 6 a 14 kPa.

Due prove edometriche hanno dato valori di $E_{ed} = 2-3 \text{ MPa}$.

Sulla base dei dati penetrometrici e di laboratorio si valutano i seguenti parametri geotecnici, con criterio cautelativo.

Peso di Volume - γ (kN/m^3)	13-15
Angolo di attrito - ϕ'	24-28
Coesione drenata - C' (kPa) (stimato da SPT)	0-10
Modulo di deformazione - E' (MPa)	8-12
Modulo Edometrico - E_{ed} (MPa)	2-3

Il comportamento geomeccanico è frizionale, con locale apporto di resistenza coesiva, con medio-elevata deformabilità.

SG – Sabbie limose-ghiaiose

Inferiormente ai limi sabbiosi sopra descritti, si passa a depositi con maggiore presenza sabbiosa grossolana e ghiaiosa, di colore marrone.

Questa unità è stata intercettata sino alle massime profondità di esecuzione dei sondaggi geognostici (30 m) ed è stratigraficamente sovrastante il substrato tufaceo.

Le prove penetrometriche SPT hanno dato valori variabili da 25-60 colpi/30cm.

Le prove penetrometriche hanno permesso la stima della resistenza al taglio e dei parametri di deformabilità, con riferimento a comportamento geomeccanico frizionale:

- Densità Relativa – $D_r = 50-90\%$
- Angolo di attrito di picco - $\varphi' = 35-38^\circ$
- Modulo di Deformazione – $E' = 25-35 \text{ MPa}$

Le prove penetrometriche DPSH hanno dato valori $N_{20} = 10-50 \text{ colpi}/20\text{cm}$, coerenti con i dati SPT.

Le prove di laboratorio, dal punto di vista granulometrico, hanno evidenziato la prevalenza della frazione sabbiosa e ghiaiosa (80-85%), con frazione limosa trascurabile e sostanzialmente assenza della frazione argillosa.

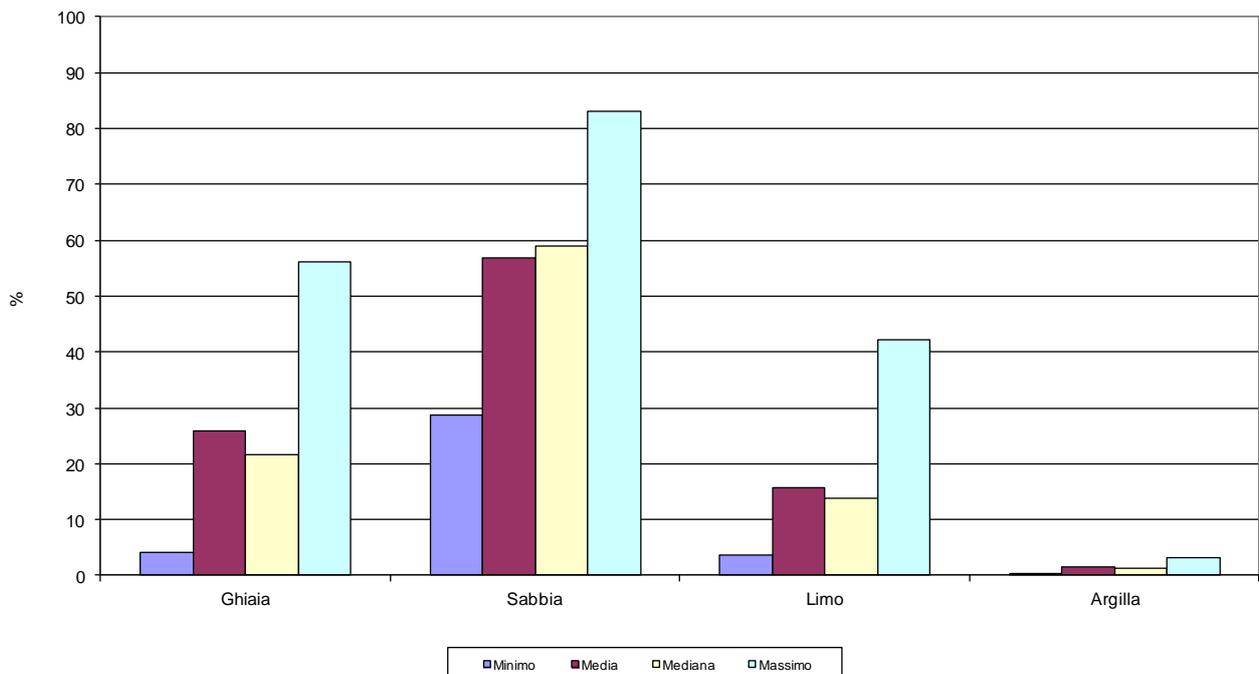


Figura 5.7 - Frazioni granulometriche nelle sabbie ghiaiose

Le prove di laboratorio hanno evidenziato i seguenti parametri fisici: peso di volume $\gamma = 11-18 \text{ kN/m}^3$ e Limiti di Atterberg non determinabili per assenza di plasticità.

In questa unità sono state eseguite anche prove geomeccaniche di Taglio Diretto, da cui emerge una resistenza al taglio a lungo termine con $\varphi' = 34-42^\circ$ e $C' = 0-48 \text{ kPa}$.

Sulla base dei dati penetrometrici e di laboratorio si valutano i seguenti parametri geotecnici, con criterio cautelativo.

Densità - γ (kN/m ³)	15-18
Angolo di attrito - φ'	35-38
Coazione drenata - C' (kPa)	0
Modulo di deformazione - E' (MPa)	20-30

Il comportamento geomeccanico è decisamente frizionale a coazione nulla, con medio-bassa deformabilità.

ATN – Piroclastiti

Piroclastiti costituite prevalentemente da pomici e cineriti di colore grigiastro e riferibili a più fasi eruttive ed afferenti all’unità dei Litosoma Astroni (ATN).

Questa unità affiora nelle zone settentrionali ed orientali della piana di Bagnoli, con presenza degli abitati di Bagnoli e di Cavalleggeri.

Nell’ambito della piana in esame è stata intercettata dai sondaggi nei settori settentrionali e meridionali della piana di Bagnoli a profondità di circa 9-10 m dal p.c. e con profondità che aumenta sino a profondità maggiori 30 m nelle zone centrali della piana e verso la costa.

Le prove penetrometriche SPT hanno dato valori variabili da 16 a 60 colpi/30cm,

Le prove penetrometriche hanno permesso la stima della coazione non drenata e del Modulo Edometrico, con riferimento a comportamento geomeccanico coesivo, considerando la presenza prevalente della matrice cineritica-lapillosa:

- Coazione non drenata – $C_u = 100-400 \text{ kPa}$
- Modulo Edometrico – $E_{ed} = 10-20 \text{ MPa}$

Le prove penetrometriche DPSH hanno dato valori N20 superiori a 50 colpi/20cm o a rifiuto, coerenti con i dati SPT.

Le prove di laboratorio, dal punto di vista granulometrico, hanno evidenziato la prevalenza della frazione sabbiosa e limosa (75%), con frazione ghiaiosa subordinata (20 %) e sostanzialmente assenza della frazione argillosa.

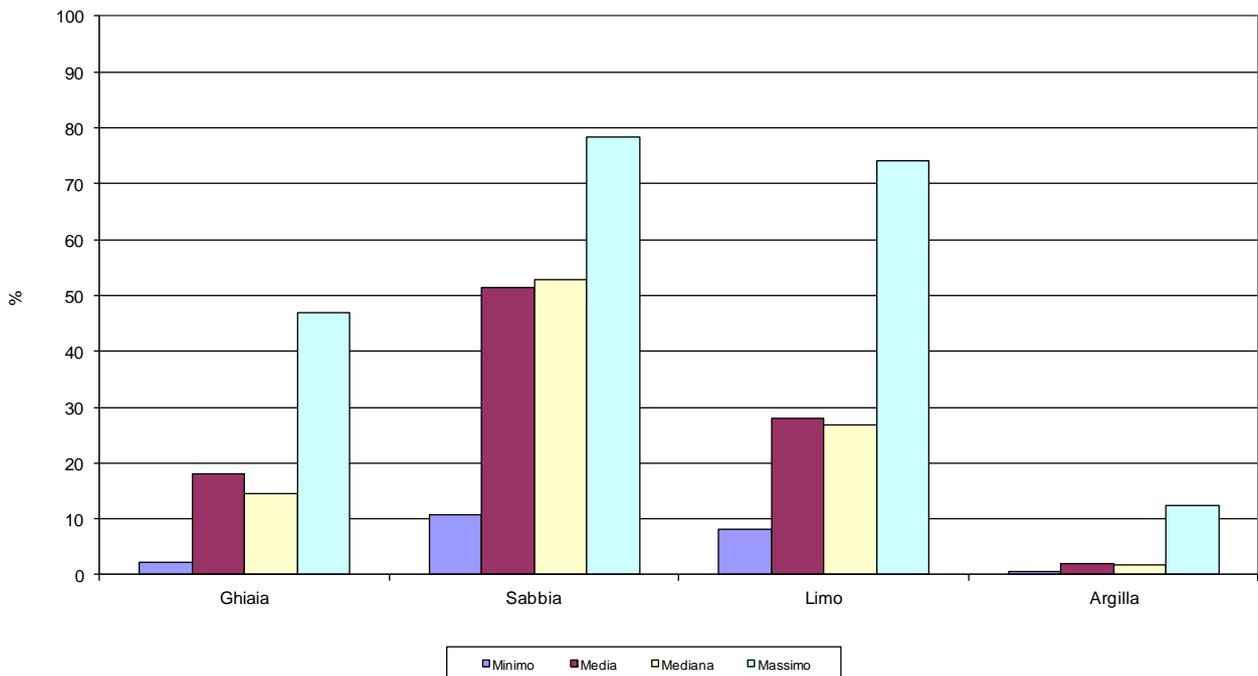


Figura 5.8 - Frazioni granulometriche nelle piroclastici

Le prove di laboratorio hanno evidenziato i seguenti parametri fisici: peso di volume $\gamma = 11-17 \text{ kN/m}^3$, e Limiti di Atterberg prevalentemente non determinabili per assenza di plasticità; soltanto in 2 campioni si evidenziano valori di LL = 31-40% e IP = 5-6.

In questa unità sono state eseguite anche prove geomeccaniche a lungo termine; da prove di taglio diretto emerge una resistenza al taglio a lungo termine con $\phi' = 33-43$ e coesione variabile da 0 a 58 kPa.

Alcune prove Triassiali CID, eseguite in campioni con significativa frazione limosa, si sono ottenuti valori di $\phi' = 24-45^\circ$ e coesione variabile da 1 a 26 kPa. Sulla base dei dati penetrometrici e di laboratorio si valutano i seguenti parametri geotecnici, con criterio cautelativo, con criterio a breve ed a lungo termine.

Densità - γ (kN/m^3)	14-17
Angolo di attrito - ϕ°	28-33
Coesione drenata - C' (kPa) (stimato da SPT)	10-30
Coesione non drenata - C_u (kPa)	100-400
Modulo Edometrico - E_{ed} (MPa)	10-20

Il comportamento geomeccanico è congiuntamente coesivo e frizionale, con bassa deformabilità.

5.2 Sintesi dei parametri geotecnici di progetto e sezione presa come riferimento

Sulla base dell’analisi dei dati proveniente dalle campagne geonostiche, è stato possibile caratterizzare dal punto di vista geotecnico i materiali. Di seguito si riportano le tabelle di sintesi.

litotipo	Densità - γ (kN/m ³)	Angolo di attrito - ϕ (°)	Coesione drenata – C’ (kPa) (stimato da SPT)	Coesione non drenata – Cu (kPa)	Modulo Edometrico – Eed (MPa)	Modulo di deformazione – E’ (MPa)
R - Riperti Antropici	15-16	33-36	0			20-50
LS – Limi sabbiosi	13-15	28-34	0-10		5-10	20-30
LST – Limi torbosi	13-15	24-28	0-10		2-3	20-25
SG – Sabbie limose-ghiaiose	15-18	35-38	0			40-70
ATN – Piroclastiti	12-17	26-30	10-30	100-400	10-20	

Tabella 5.1: Parametri di resistenza e di deformabilità delle unità individuate

Con riferimento al profilo geotecnico riportato di seguito è stata analizzata la sezione tipo a singola canna con:

- spessore strato di rinterro pari a 1.8 m;
- terreno di fondazione SL – sabbie limose e limi sabbiosi con livelli organici.

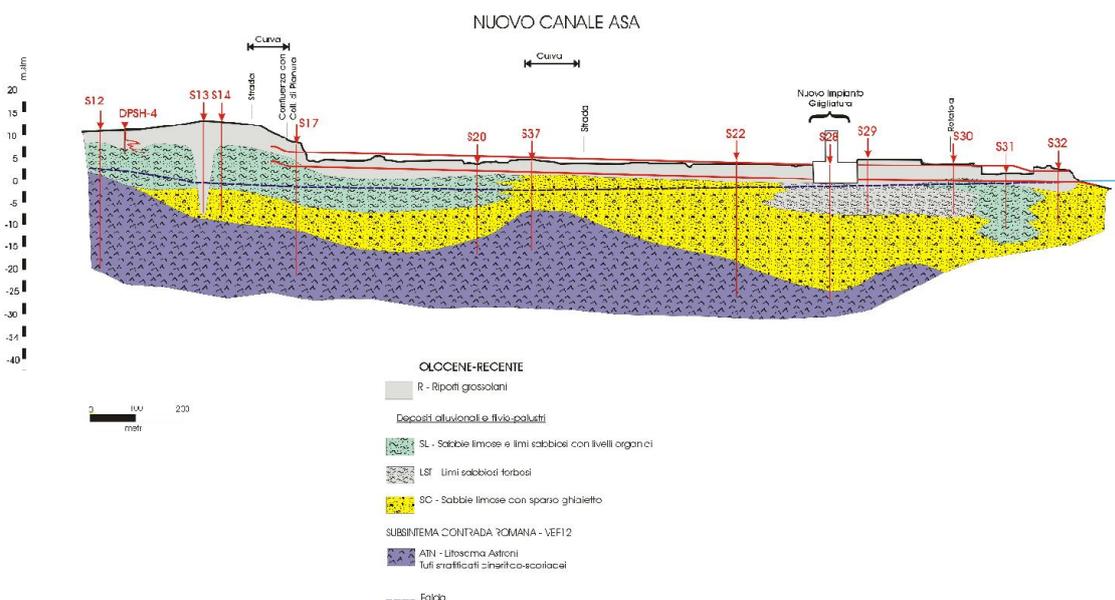


Figura 5.9 – stralcio del profilo geotecnico di progetto con ubicazione indicativa dell’opera oggetto di calcolo

5.3 Falda e permeabilità delle unità geotecniche

Bagnoli-Fuorigrotta è caratterizzata dalla presenza di una falda idrica con quote di poco superiori al livello marino e che pertanto a profondità di pochi metri dal piano campagna, con gradiente che dai settori est drena verso la costa.

Nell’ambito della variabilità stagionale e storica delle quote piezometriche si riscontrano localmente livelli piezometriche con variabilità intorno a 0,3-0,8 m slm (circa alla profondità media di 3.5-4.0 m dal p.c.)

Si sottolinea che le misure piezometriche eseguite il 7 novembre 2022 hanno localmente rilevato una piezometrica di circa 0,3 m slm.

Dal punto di vista della permeabilità sono disponibili nell’ambito dei limi sabbiosi alcune prove Lefranc che rilevano una permeabilità intorno a $3 \cdot 10^{-5}$ e $1 \cdot 10^{-6}$ m/sec.

Data - rilievo	livello – m slm variazioni	livello – m slm valore di riferimento
2008 – De Vivo	circa 1,0	0,8
2019 – App Spec. 3	0,6-0,8	0,8
2020 – invitalia - luglio	0,6-0,8	0,7
2020 - invitalia -febbraio	0,8-1,0	0,9
2020 - invitalia -novembre	circa 0,5	0,5
2021 – invitalia -aprile	0,8-1,0	0,9
2022 – 7 novembre rilievo piezometri (pregressi e attuali)	0,2-0,5	0,3

Tabella 5.2: valori di permeabilità delle unità geotecniche

6. DEFINIZIONE DELL’AZIONE SISMICA DI PROGETTO

6.1 Azione sismica

Con riferimento alla normativa vigente (NTC-2018), le azioni sismiche di progetto si definiscono a partire dalla “pericolosità sismica di base” del sito di costruzione. Essa costituisce l’elemento di conoscenza primario per la determinazione delle azioni sismiche. La pericolosità sismica è definita in termini di accelerazione orizzontale massima attesa a_g in condizioni di campo libero su sito di riferimento rigido con superficie topografica orizzontale, nonché di ordinate dello spettro di risposta elastico in accelerazione ad essa corrispondente $S_e(T)$, con riferimento a prefissate probabilità di eccedenza P_{VR} , come definite nel § 3.2.1 del D.M. 2018, nel periodo di riferimento V_R , come definito nel § 2.4.3 del D.M. 2018. Le forme spettrali sono definite, per ciascuna delle probabilità di superamento nel periodo di riferimento P_{VR} , a partire dai valori dei seguenti parametri su sito di riferimento rigido orizzontale:

- a_g accelerazione orizzontale massima al sito;
- F_0 valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale;
- T_c^* periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.

Gli spettri di risposta di progetto sono stati definiti per tutti gli stati limite considerati, e, note la latitudine e la longitudine del sito, si sono ricavati i valori dei parametri necessari alla definizione dell’azione sismica e quindi del relativo spettro di risposta. Più avanti sono indicati i valori di a_g , F_0 e T_c^* necessari per la determinazione delle azioni sismiche.

6.2 Vita nominale

La vita nominale di una costruzione, così come definita al punto 2.4.1 delle NTC2018, è intesa come il numero di anni nel quale la struttura, purché soggetta alla manutenzione ordinaria, deve essere usata per lo scopo al quale è destinata. Essa è la durata alla quale deve farsi espresso riferimento in sede progettuale, in relazione alla durabilità delle costruzioni, nel dimensionare le strutture ed i particolari costruttivi, nella scelta dei materiali e delle eventuali applicazioni e misure protettive per garantire il mantenimento della resistenza e della funzionalità. Facendo riferimento al punto 2.4.1 delle NTC2018 la vita nominale V_N può, di norma, assumersi come indicato in Tab. 4.

TIPO DI COSTRUZIONE	Vita Nominale minima [V_N]
Costruzioni temporanee e provvisorie	10
Costruzioni con livelli di prestazioni ordinari	50
Costruzioni con livelli di prestazioni elevati	100

Tab. 4 – Vita Nominale delle infrastrutture ferroviarie

Tenendo conto delle indicazioni precedenti, per l’opera in oggetto è stata assunta una Vita nominale pari a $V_N = 50$ anni.

6.3 Classe d’uso

La norma attribuisce alle costruzioni, in funzione della loro destinazione d’uso e quindi delle conseguenze di un’interruzione di operatività o di un eventuale collasso in conseguenza di un evento sismico, diverse classi d’uso; a ciascuna classe corrisponde un coefficiente d’uso C_U .

Facendo riferimento al punto 2.4.2 delle NTC2018 per l’opera in oggetto la classe d’uso a cui far riferimento sarà $C = III$, a cui corrisponde un coefficiente d’uso $C_U = 1.5$.

6.4 Periodo di riferimento per l’azione sismica

In riferimento a quanto detto nei paragrafi precedenti, il periodo di riferimento V_R da prendere a riferimento per valutare le azioni sismiche sulla struttura è pari a:

$$V_R = V_N \cdot C_U = 50 \cdot 1.5 = 75 \text{ anni}$$

6.5 Tempo di ritorno dell’evento sismico

Fissato il periodo di riferimento V_R e stabilita la probabilità di superamento nel periodo di riferimento P_{VR} (funzione dello stato limite considerato come indicato in tabella), è possibile stimare il periodo di ritorno dell’azione sismica T_R attraverso l’espressione:

$$T_R = -\frac{V_R}{\ln(1 - P_{VR})}$$

Stati limite di esercizio (P_{VR})	Stati limite ultimi (P_{VR})
SLO – Stato limite di operatività (81%)	SLV – Stato limite di salvaguardia (10%)
SLD – Stato limite di danno (63%)	SLD – Stato limite di prevenzione del collasso (5%)

Tab. 5 – Stati limite secondo le NTC e relative probabilità di superamento P_{VR}

Nel caso specifico in studio si fa riferimento allo stato limite SLV, cui corrisponde il seguente valore del tempo di ritorno dell’evento sismico:

$$T_R = 712 \text{ anni}$$

6.6 Accelerazione massima su suolo roccioso

Inoltre, l'allegato A di tali Norme prevede che l'azione sismica di riferimento per la progettazione venga definita sulla base di analisi probabilistiche di pericolosità sismica con riferimento ad un reticolo di nodi (INGV – Progetto S1, 2004-2006) caratterizzati da definiti parametri ($a(g)$, F_0 , TC^*).

L’area sede del progetto in esame è individuata dalle seguenti coordinate (ED50):

	LONGITUDINE (°)	LATITUDINE (°)
Ubicazione – zona centrale piana di Bagnoli	14,177424	40,808982

L'area in esame è localizzata all'interno dei seguenti nodi con relative coordinate:

NODO	LONGITUDINE (°)	LATITUDINE (°)
33199	14,151	40,833
33200	14,217	40,833
33421	14,15	40,783
33422	14,216	40,783

Di seguito si riporta la localizzazione del sito e dei nodi di riferimento, con riferimento ad una Probabilità di Superamento in 50 anni del 63% e Percentile del 50% .

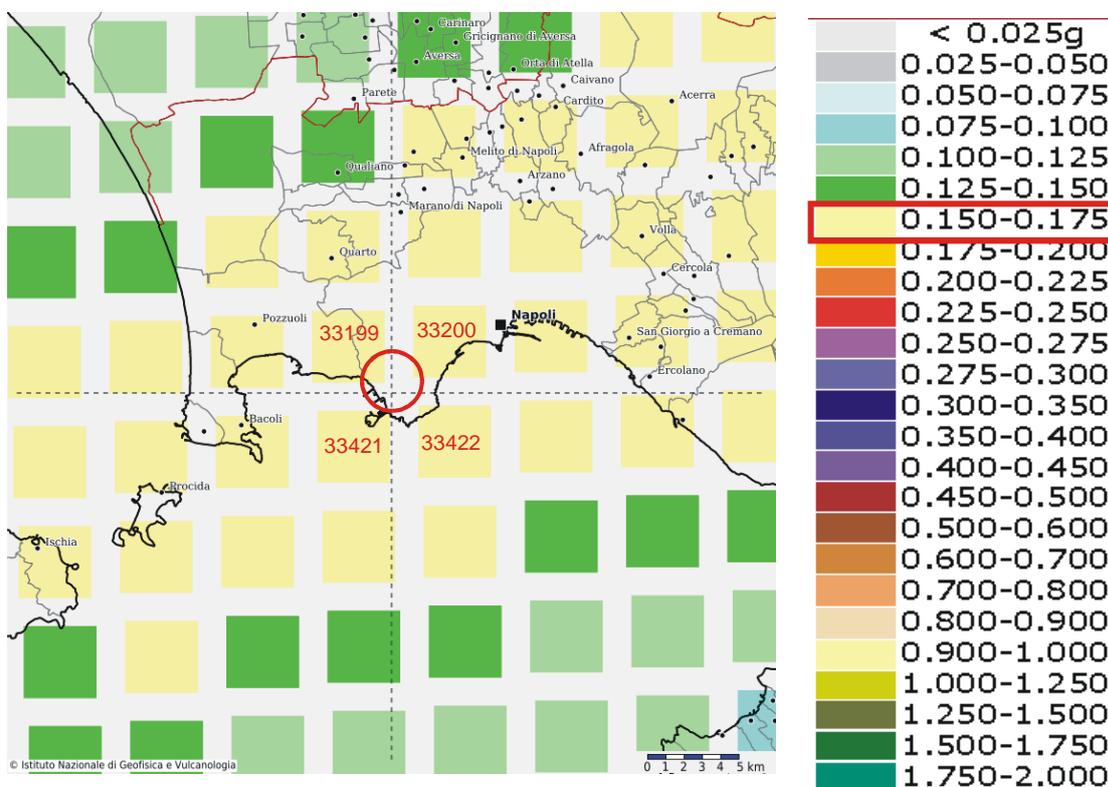


Figura 6.1 - localizzazione del sito e dei nodi di riferimento (valori di $a(g) = 0,05-0,1$ riferite ad una probabilità di superamento del 63% in 50 anni)

In particolare, il valore al sito viene definito mediando (in funzione della distanza) l’entità dell’accelerazione caratteristica dei 4 nodi più prossimi al sito stesso come di seguito indicato (analogo procedimento può essere adottato per gli altri parametri sismici [F_0 e T^*_c):

$$a_g = \frac{\sum_{i=1}^4 \frac{a_{g,i}}{d_i}}{\sum_{i=1}^4 \frac{1}{d_i}}$$

dove:

a_g = accelerazione massima suolo tipo A nel sito;

$a_{g,i}$ = accelerazione massima suolo tipo A nell’i-esimo punto;

d_i = distanza del sito da i-esimo punto

Qualora la pericolosità sismica su reticolo di riferimento (cfr. Allegato B delle NTC DM 14 Gennaio 2008) non contempli il periodo di ritorno corrispondente al V_R , ed alla probabilità di superamento nel periodo di riferimento P_{VR} fissate in progetto, il valore del generico parametro p (a_g , F_0 , T^*_c) ad esso corrispondente potrà essere ricavato per interpolazione, a partire dai dati relativi ai T_R previsti nella pericolosità sismica, utilizzando l’espressione seguente:

$$\log(p) = \log(p_1) + \log\left(\frac{p_2}{p_1}\right) \cdot \log\left(\frac{T_R}{T_{R1}}\right) \cdot \left[\log\left(\frac{T_{R2}}{T_{R1}}\right)\right]^{-1}$$

nella quale:

- p è il valore del parametro di interesse corrispondente al periodo di ritorno T_R desiderato;
- T_{R1} , T_{R2} sono i periodi di ritorno più prossimi a T_R per i quali si dispone dei valori p_1 e p_2 del generico parametro p .

I valori dei parametri a_g , F_0 , T^*_c relativi alla pericolosità sismica su reticolo di riferimento sono forniti nelle tabelle riportate nell’ALLEGATO B delle NTC2018; in particolare per le opere del tratto in esame, come riportato nelle tabelle 6.3 e 6.4 della relazione sismica per i diversi stati limite, si ha:

STATO LIMITE		PVR (%)	TR (anni)	a(g)	Fo	TC*
Stati Limite di Esercizio	SLO	81	45	0,055	2,328	0,304
	SLD	63	75	0,072	2,317	0,321
Stati Limite Ultimi	SLV	10	712	0,191	2,384	0,331
	SLC	5	1462	0,240	2,471	0,334

6.7 Parametri di risentimento in superficie

Gli effetti di amplificazione locale dovuti alla stratigrafia ed alla conformazione topografica vengono messi in conto mediante i seguenti parametri:

- Parametro S_S : Effetti stratigrafici;
- Parametro S_T : Effetti topografici.

6.7.1 Effetti stratigrafici

Per la valutazione dell’amplificazione stratigrafica le norme sismiche suddividono i diversi terreni in 5 Categorie di Sottosuolo, in relazione alla risposta sismica locale, come qui di seguito riportato:

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

Sono state eseguite n. 13 prove Down-Hole, dalle quali non emerge la presenza di un bed-rock entro i primi 20 m e pertanto la categoria di sottosuolo è calcolata con il valore V_{s20} .

Dall’ indagine geofisica emerge che in 11 prove sono risultati valori di $V_{s30} = 374-503$ m/sec (Categoria di Sottosuolo B), mentre in una sola prova è risultato un valore di $V_{s30} = 308$ m/sec (Categoria di Sottosuolo C).

In Figura è riportato l’andamento delle onde di taglio della prova Down-Hole con valore minimo di $V_{s,30} = 374$ relativa al sondaggio S27 (Categoria di Sottosuolo B) e l’andamento della Down-Hole con valore $V_{s,30} = 308$ m/sec relativa al sondaggio S21 (Categoria di sottosuolo C).

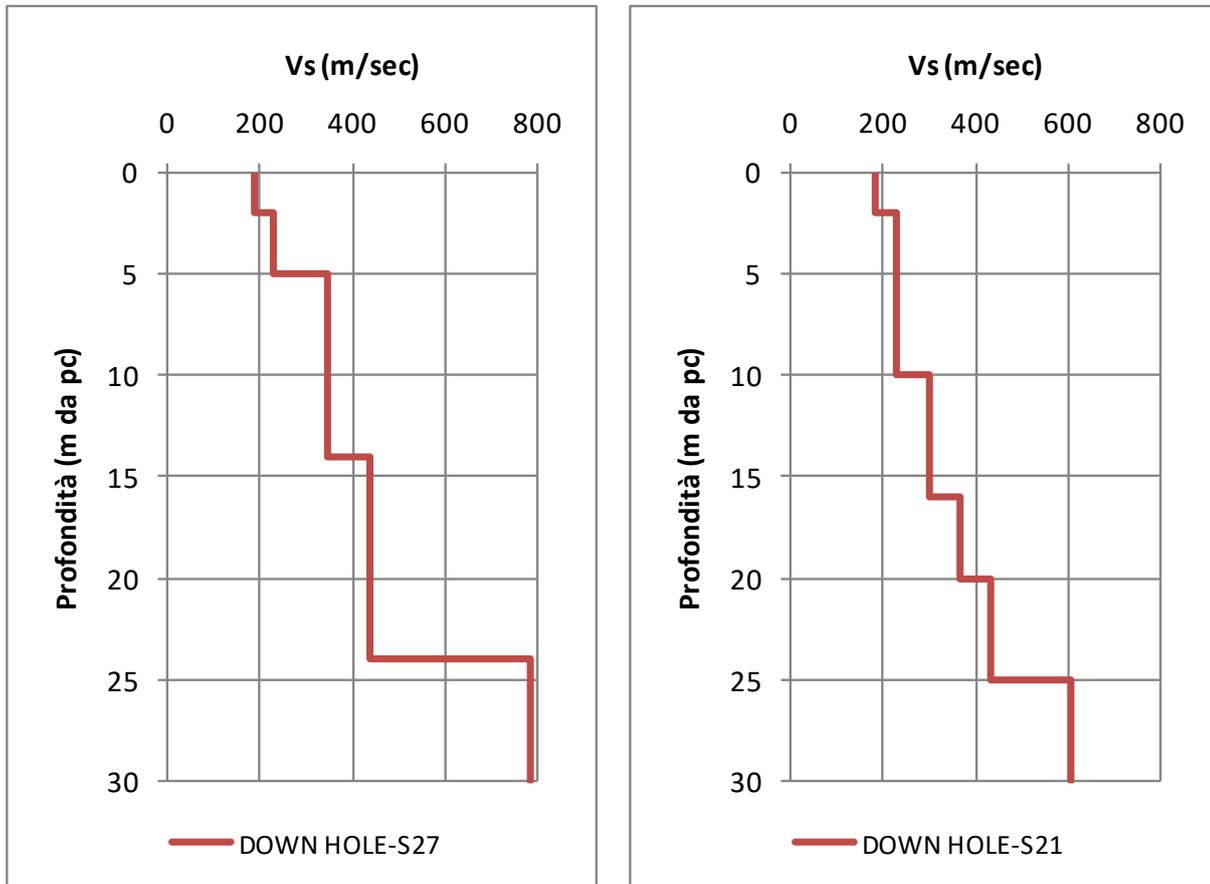


Figura 6.2 - Andamento delle Vs della Down-Hole S27 (Categoria di Sottosuolo B) e della Down-Hole S21 (Categoria di Sottosuolo C).

Poiché i valori ottenuti di Vs30 relativi alla Categoria di Sottosuolo B, sono in gran parte prossimi al limite di passaggio alla Categoria di Sottosuolo C, si assume cautelativamente per tutta l'area di progetto una categoria di Sottosuolo C.

Categoria di suolo tipo C

- $S_s = 1.46$

6.7.2 Effetti topografici

In base alla situazione topografica le norme vigenti individuano 4 condizioni con relativi valori del Coefficiente di Amplificazione Topografica S_T :

CATEGORIA TOPOGRAFICA	CARATTERISTICHE DELLA SUPERFICIE TOPOGRAFICA	COEFFICIENTE DI AMPLIFICAZIONE TOPOGRAFICA - S_T
T1	Superficie pianeggiante, pendii e rilievi con inclinazione media $i < 15^\circ$	1,0
T2	Pendii con inclinazione media $i > 15^\circ$	1,2
T3	Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione $15^\circ < i < 30^\circ$	1,2
T4	Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione $i > 30^\circ$	1,4

Nel caso in esame sono presenti morfologie generali con blandi versanti e pendenze intorno a $10-12^\circ$ ($i < 15^\circ$) e pertanto si può assumere una Categoria Topografica T1

- Categoria: T1
- $S_T = 1.0$

6.8 Parametri sismici di calcolo

L’accelerazione massima orizzontale al sito (a_{max}) è calcolata come prodotto dell’accelerazione al substrato (a_g) e dei fattori di amplificazione (S_S ed S_T).

Si ottiene pertanto:

$$a_{max} = S_S \cdot S_T \cdot a_g$$

Di seguito si riportano i parametri sismici di calcolo validi per le opere in progetto per lo stato limite di salvaguardia della vita SLV.

Parametri sismici ($V_R = 100$ anni)

- $a_g/g = 0.191$
- $F_0 = 2.384$
- $T_c^* = 0.331$ s
- $S_S = 1.43$
- $C_c = 1.51$
- $S_T = 1.00$
- $a_{max}/g = 0.273$

7. CRITERI GENERALI DI PROGETTAZIONE E VERIFICA AI SENSI DEL D.M. 17-01-2018

Nel presente paragrafo sono riportate alcune indicazioni salienti della Normativa riguardanti criteri generali di progettazione e verifica delle opere strutturali e geotecniche.

7.1 Metodo agli Stati Limite ed Approcci di Progetto

Il progetto di opere strutturali e geotecniche va effettuato, come prescritto dal DM 17/01/08, con i criteri del metodo **semiprobabilistico agli stati limite** basati sull’impiego dei coefficienti parziali di sicurezza. Nel metodo semiprobabilistico agli stati limite, la sicurezza strutturale è verificata tramite il confronto tra la resistenza e l’effetto delle azioni. La normativa distingue inoltre tra **Stati Limite Ultimi e Stati Limite di Esercizio**.

La verifica della sicurezza nei riguardi degli **stati limite ultimi** di resistenza è stata effettuata con il “metodo dei coefficienti parziali” di sicurezza espresso dalla equazione formale: $R_d \geq E_d$. Dove:

R_d è la resistenza di progetto

$$R_d = \frac{1}{\gamma_R} R \left[\gamma_F F_k ; \frac{X_k}{\gamma_M} ; a_d \right]$$

E_d è il valore di progetto dell’effetto delle azioni.

$$E_d = E \left[\gamma_F F_k ; \frac{X_k}{\gamma_M} ; a_d \right] \quad \text{oppure} \quad E_d = \gamma_E \cdot E \left[F_k ; \frac{X_k}{\gamma_M} ; a_d \right]$$

Il coefficiente γ_R opera direttamente sulla resistenza del sistema.

I coefficienti parziali di sicurezza, γ_{M_i} e $\gamma_{F_j} = \gamma_{E_j}$, associati rispettivamente al materiale i-esimo e all’azione j-esima, tengono in conto la variabilità delle rispettive grandezze e le incertezze relative alle tolleranze geometriche e all’affidabilità del modello di calcolo.

In accordo a quanto stabilito al §2.6.1 del DM 17.01.18, la verifica della condizione $R_d \geq E_d$ deve essere effettuata impiegando diverse combinazioni di gruppi di coefficienti parziali, rispettivamente definiti per le azioni (A1 e A2), per i parametri geotecnici (M1 e M2) e per le resistenze (R1, R2 e R3). I diversi gruppi di coefficienti di sicurezza parziali sono scelti nell’ambito di due approcci progettuali distinti e alternativi.

Nel primo Approccio progettuale (Approccio 1) le verifiche si eseguono con due diverse combinazioni di gruppi di coefficienti ognuna delle quali può essere critica per differenti aspetti dello stesso progetto, convenzionalmente indicate come di seguito:

A1+M1+R1

A2+M2+R1

Nel secondo approccio progettuale (**Approccio 2**) le verifiche si eseguono con un’unica combinazione di gruppi di coefficienti

Gli stati limite di verifica si distinguono in genere in:

- **EQU** perdita di equilibrio della struttura fuori terra, considerata come corpo rigido.
- **STR** raggiungimento della resistenza degli elementi strutturali.
- **GEO** raggiungimento della resistenza del terreno interagente con la struttura con sviluppo di meccanismi di collasso dell’insieme terreno-struttura;

- **UPL** perdita di equilibrio della struttura o del terreno, dovuta alla spinta dell'acqua (sollevamento per galleggiamento).
- **HYD** erosione e sifonamento del terreno dovuta ai gradienti idraulici.

I coefficienti parziali da applicare alle azioni sono quelli definiti alla Tab 2.6.I del DM 17.01.18 di seguito riportata per chiarezza espositiva:

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

		Coefficiente	EQU	A1	A2
		γ_f			
Carichi permanenti G_1	Favorevoli	γ_{G1}	0,9	1,0	1,0
	Sfavorevoli		1,1	1,3	1,0
Carichi permanenti non strutturali $G_2^{(1)}$	Favorevoli	γ_{G2}	0,8	0,8	0,8
	Sfavorevoli		1,5	1,5	1,3
Azioni variabili Q	Favorevoli	γ_Q	0,0	0,0	0,0
	Sfavorevoli		1,5	1,5	1,3

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

Nella Tab. 2.6.I il significato dei simboli è il seguente:

γ_{G1} coefficiente parziale dei carichi permanenti G_1 ;

γ_{G2} coefficiente parziale dei carichi permanenti non strutturali G_2 ;

γ_Q coefficiente parziale delle azioni variabili Q.

Nel caso in cui l'azione sia costituita dalla spinta del terreno, per la scelta dei coefficienti parziali di sicurezza valgono le indicazioni riportate nel Capitolo 6.

I valori dei coefficienti parziali da applicare ai materiali e/o alle caratteristiche dei terreni (M) sono definiti nelle specifiche sezioni della norma, ed in particolare al Cap. 4 per ciò che concerne i coefficienti parziali da applicare ai materiali strutturali, mentre al Cap.6 sono indicati quelli da applicare alle caratteristiche meccaniche dei terreni.

I coefficienti parziali da applicare alle resistenze (R) sono infine unitari sulle capacità resistenti degli elementi strutturali, mentre assumono in genere valore diverso da 1 per ciò che concerne verifiche che attengono il controllo di meccanismi di stabilità locale o globale; i valori da adottare per ciascun meccanismo di verifica, sono definiti nelle specifiche sezioni di normativa dedicate al calcolo delle diverse opere geotecniche.

La verifica della sicurezza nei riguardi degli **stati limite di esercizio** viene effettuata invece controllando gli aspetti di funzionalità e lo stato tensionale e/o deformativo delle opere, con riferimento ad una combinazione di verifica caratterizzata da coefficienti parziali sulle azioni e sui materiali tutti unitari.

Al § 2.5.3 del DM 17.01.18, sono infine definiti i criteri con cui le diverse azioni presenti vanno combinate per ciascuno stato limite di verifica previsto dalla Normativa, di seguito riportati per completezza:

2.5.3. COMBINAZIONI DELLE AZIONI

Ai fini delle verifiche degli stati limite, si definiscono le seguenti combinazioni delle azioni.

- Combinazione fondamentale, generalmente impiegata per gli stati limite ultimi (SLU):

$$\gamma_{G1} \cdot G_1 + \gamma_{G2} \cdot G_2 + \gamma_P \cdot P + \gamma_{Q1} \cdot Q_{k1} + \gamma_{Q2} \cdot \psi_{02} \cdot Q_{k2} + \gamma_{Q3} \cdot \psi_{03} \cdot Q_{k3} + \dots \quad [2.5.1]$$

- Combinazione caratteristica, cosiddetta rara, generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) irreversibili:

$$G_1 + G_2 + P + Q_{k1} + \psi_{02} \cdot Q_{k2} + \psi_{03} \cdot Q_{k3} + \dots \quad [2.5.2]$$

- Combinazione frequente, generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) reversibili:

$$G_1 + G_2 + P + \psi_{11} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \psi_{23} \cdot Q_{k3} + \dots \quad [2.5.3]$$

- Combinazione quasi permanente (SLE), generalmente impiegata per gli effetti a lungo termine:

$$G_1 + G_2 + P + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \psi_{23} \cdot Q_{k3} + \dots \quad [2.5.4]$$

- Combinazione sismica, impiegata per gli stati limite ultimi e di esercizio connessi all’azione sismica E:

$$E + G_1 + G_2 + P + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \dots \quad [2.5.5]$$

- Combinazione eccezionale, impiegata per gli stati limite ultimi connessi alle azioni eccezionali A:

$$G_1 + G_2 + P + A_d + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \dots \quad [2.5.6]$$

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

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

Nelle combinazioni si intende che vengano omessi i carichi Q_{kj} che danno un contributo favorevole ai fini delle verifiche e, se del caso, i carichi G_n .

Nell’ambito della progettazione geotecnica, la normativa definisce inoltre nella Tab 6.2.II, i valori dei coefficienti parziali M1/M2 da applicare ai parametri caratteristici dei terreni nell’ambito delle diverse combinazioni contemplate dai due approcci di progetto sono i seguenti:

Tab. 6.2.II – Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno

Parametro	Grandezza alla quale applicare il coefficiente parziale	Coefficiente parziale γ_M	(M1)	(M2)
Tangente dell’angolo di resistenza al taglio	$\tan \varphi'_k$	γ_φ	1,0	1,25
Coesione efficace	c'_k	γ_c	1,0	1,25
Resistenza non drenata	c_{uk}	γ_{cu}	1,0	1,4
Peso dell’unità di volume	γ_γ	γ_γ	1,0	1,0

Tali valori agiscono sulle proprietà dei terreni, condizionando sia le azioni (spinte ed incrementi di spinta), sia le resistenze nei riguardi delle verifiche di stabilità dell’insieme opere-terreno con esse interagenti da effettuare caso per caso in funzione del tipo di opera. (Paratie, Muri, Pali di Fondazione ecc.)

Inoltre, ribadisce i valori dei coefficienti da applicare alle azioni nella Tab 6.2.II di seguito riportata:

Tali valori agiscono sulle proprietà dei terreni, condizionando sia le azioni (spinte ed incrementi di spinta), sia le resistenze nei riguardi delle verifiche di stabilità dell’insieme opere-terreno con esse interagenti da effettuare caso per caso in funzione del tipo di opera (Paratie, Muri, Pali di Fondazione ecc..).

8. CRITERI GENERALI DI MODELLAZIONE ADOTTATI

Di seguito si fornisce una descrizione generale dei criteri di modellazione adottati. I metodi di calcolo utilizzati e i relativi programmi di calcolo sono stati largamente utilizzati parallelamente e precedentemente al presente progetto e si ritiene pertanto che la pratica progettuale fornisca di per sé una approfondita e completa validazione degli stessi.

8.1 Metodologia di calcolo per le strutture interne

Le analisi numeriche per la valutazione degli effetti delle azioni sugli elementi strutturali delle strutture interne sono state effettuate tramite il codice di calcolo SAP2000 v.14 distribuito da CSI, Berkeley (USA). Nei paragrafi a seguire viene illustrata una breve descrizione del programma.

Si tratta di un software strutturale agli elementi finiti distribuito da “Computers and Structures inc.”. Il programma consente di calcolare le sollecitazioni agenti sulle strutture comunque caricate; tutti i dati, inclusi i risultati, possono essere poi elaborati tramite esportazione in forma tabellare.

Per l’analisi delle strutture mediante suddetto software occorre definire:

1. lo schema statico che numericamente definisce la geometria, le proprietà, i carichi e i parametri di analisi per la struttura;
2. eseguire un’analisi del modello (statica o sismica pseudo-statica o modale)
3. analizzare i risultati delle analisi;

Il processo sopra descritto è di tipo iterativo che può coinvolgere diversi cicli della sequenza descritta. Lo step più importante nella creazione del modello include la definizione dei materiali, del tipo di elementi e della geometria. Ogni materiale ha il suo sistema di coordinate locali impiegate per definire le proprietà elastiche e termiche; gli assi del sistema locale del materiale sono denotati come assi 1, 2 e 3. Per definizione, il sistema di coordinate del materiale è allineato con il sistema di coordinate locale del singolo elemento.

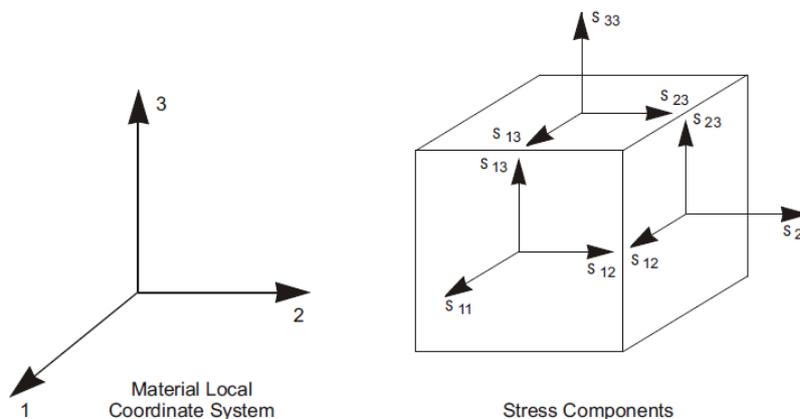


Fig. 6: Planimetria generale e inquadramento dell’opera

Gli elementi maggiormente impiegati nel progetto delle opere civili sono gli elementi beam e gli elementi shell.

Gli elementi *frame* sono estremamente versatili e possono essere impiegati per modellare travi, colonne, vincoli e puntoni nelle analisi piane e tridimensionali. L’elemento frame usa una formulazione generica tridimensionale che include gli effetti di flessione biassiale, torsione, deformazione assiale e deformazione biassiale per taglio. Un elemento frame è modellato con una linea continua che connette due punti, la variazione della rigidità flessionale o può essere lineare, parabolica o cubica sulla lunghezza dell’elemento; le proprietà assiali, di taglio, flessionali e di peso possono variare linearmente in ogni segmento.

Una frame section è un insieme di proprietà di materiali e geometriche che descrivono la sezione trasversale di uno o più elementi frames.

Le proprietà della sezione possono essere di due tipi:

- prismatiche – tutte le proprietà sono costanti sulla lunghezza dell’elemento
- non prismatiche – le proprietà possono cambiare sulla lunghezza dell’elemento.

Le strutture che possono essere modellate con questo tipo di elemento includono:

- frames bi e tridimensionali
- puntoni bi e tridimensionali
- griglie piane.

Gli elementi *shell* sono invece elementi areali impiegati per modellare un comportamento a membrana, a piastra o a guscio nelle strutture piane e tridimensionali.

Il materiale che costituisce la shell può essere omogeneo o “stratificato” lungo lo spessore. L’elemento shell è governato da una formulazione a 3 o 4 nodi che combina i comportamenti flessionali a membrana e a piastra.

Ciascun elemento shell ha il proprio sistema di coordinate locali per la definizione delle proprietà dei materiali, dei carichi e per interpretare i risultati.

Sono consentiti anche proprietà dei materiali ortotropiche e dipendenti dalla temperatura. Gli elementi shell possono essere caricati da carichi gravitativi e/o uniformi in qualunque direzione, da pressioni di superficie sulle facce superiore, inferiore o laterali, e da carichi dovuti a variazioni di deformata o di temperatura.

La formula di integrazione utilizzata per la rigidità dell’elemento shell è a 4 nodi.

Lo stato tensionale e le forze e momenti interni sono calcolate 2-a-2 nei punti di integrazione di Gauss ed estrapolati ai nodi dell’elemento.

8.1.1 Definizione dei percorsi e dei casi di carico

Un percorso di carico è una specifica distribuzione di forze, spostamenti, temperature ed altri fattori che agisce sulla struttura. Un percorso di carico, per generare un effetto, deve essere applicato nei casi di carico. Un caso di carico definisce come i carichi vengono applicati alla struttura (ad esempio se in modo statico o dinamico), come risponde la struttura (ad esempio se in modo lineare o non lineare) e in che modo deve essere fatta l’analisi.

Un caso di carico definisce quanto carico deve essere applicato alla struttura e come la risposta della struttura debba essere calcolata.

9. CRITERI DI VERIFICA PER LE STRUTTURE IN CEMENTO ARMATO

Per la verifica delle sezioni in conglomerato armato è stato utilizzato il codice di calcolo RC-SEC. Le verifiche sono condotte nel rispetto di quanto dichiarato nel paragrafo 4.1.2 delle NTC 2018.

Le verifiche di resistenza delle sezioni sono eseguite secondo il metodo semiprobabilistico agli stati limite. I coefficienti di sicurezza adottati sono i seguenti:

- coefficiente parziale di sicurezza per il calcestruzzo: 1.50;
- coefficiente parziale di sicurezza per l’acciaio in barre: 1.15.

Il paragrafo in oggetto illustra nel dettaglio i criteri generali adottati per le verifiche strutturali condotte nel progetto. Ulteriori dettagli specifici, laddove impiegati, sono dichiarati e motivati nelle relative risultanze delle verifiche.

Per le sezioni in cemento armato si effettuano:

- verifiche per gli stati limite ultimi a presso-flessione;
- verifiche per gli stati limite ultimi a taglio;
- verifiche per gli stati limite di esercizio.

9.1 Verifiche per gli stati limite ultimi a flessione-pressoflessione

Allo stato limite ultimo, le verifiche a flessione o presso-flessione sono condotte confrontando (per le sezioni più significative) le resistenze ultime e le sollecitazioni massime agenti, valutando di conseguenza il corrispondente fattore di sicurezza.

9.2 Verifica agli stati limite ultimi a taglio

La verifica di resistenza nei confronti delle sollecitazioni taglianti si esegue nel rispetto delle prescrizioni riportate al paragrafo 4.1.2.3 delle NTC 2018.

Il taglio resistente nelle sezioni in c.a. è stato calcolato considerando il caso di elementi senza armature trasversali resistenti al taglio (paragrafo 4.1.2.3.5.1 delle NTC 2018).

La verifica allo stato limite ultimo per azioni di taglio è condotta secondo quanto prescritto dal DM14/01/2018, per elementi senza armatura a taglio verticali.

Si fa, pertanto, riferimento ai seguenti valori della resistenza di calcolo:

$$V_{Rd,c} = \max \left\{ \left[\frac{0.18}{\gamma_c} \cdot k \cdot (100 \cdot \rho_1 \cdot f_{ck})^{1/3} + 0.15 \cdot \sigma_{cp} \right] \cdot b_w \cdot d; (v_{min} + 0.15 \cdot \sigma_{cp}) \cdot b_w \cdot d \right\}, \text{ resistenza di}$$

calcolo dell’elemento privo di armatura a taglio

$V_{Rd,max} = 0.9 \cdot d \cdot b_w \cdot \alpha_c \cdot f_{cd}' (\cot \alpha + \cot \vartheta) / (1 + \cot^2 \vartheta)$, valore di progetto del massimo sforzo di taglio che può essere sopportato dall’elemento, limitato dalla rottura delle bielle compresse.

Nelle espressioni precedenti, i simboli hanno i seguenti significati:

$$k = 1 + \sqrt{\frac{200}{d}} \leq 2 \quad \text{con } d \text{ in mm;}$$

$\rho_1 = \frac{A_{sl}}{b_w \cdot d} \leq 0.02$ rapporto geometrico di armatura longitudinale tesa ($\leq 0,02$) che si estende per non meno di $(l_{bd}+d)$ oltre la sezione considerata, dove l_{bd} è la lunghezza di ancoraggio;

A_{sl} è l’area dell’armatura tesa;

b_w è la larghezza minima della sezione in zona tesa;

$$\sigma_{cp} = \frac{N_{Ed}}{A_c} < 0.2 \cdot f_{cd};$$

N_{Ed} è la forza assiale nella sezione dovuta ai carichi;

A_c è l’area della sezione di calcestruzzo;

$$v_{min} = 0.035 \cdot k^{3/2} \cdot f_{ck}^{1/2};$$

$1 \leq \cot \vartheta \leq 2.5$ è l’inclinazione dei puntoni di calcestruzzo rispetto all’asse della trave

A_{sw} è l’area della sezione trasversale dell’armatura a taglio;

s è il passo delle staffe;

f_{ywd} è la tensione di snervamento di progetto dell’armatura a taglio;

$f_{cd}' = 0.5 \cdot f_{cd}$ è la resistenza ridotta a compressione del calcestruzzo d’anima;

$\alpha_{cw} = 1$ è un coefficiente che tiene conto dell’interazione tra la tensione nel corrente compresso e qualsiasi tensione di compressione assiale.

9.3 Verifica agli stati limite d’esercizio

Si effettuano le seguenti verifiche agli stati limite di esercizio secondo quanto riportato nel §4.1.2.2 del D.M. 17-01-20. Sono stati considerati:

- stato limite delle tensioni in esercizio;
- stato limite di fessurazione;
- stato limite di deformazione.

Stato limite delle tensioni in esercizio

Si esegue il controllo delle tensioni nei materiali supponendo una legge costitutiva tensioni-deformazioni di tipo lineare. In particolare, si controlla la tensione massima di compressione del calcestruzzo e di trazione dell’acciaio, verificando:

- $\sigma_{c,max} = 0.60 f_{ck}$ per combinazione caratteristica;
- $\sigma_{c,max} = 0.60 f_{ck}$ per combinazione quasi permanente.
- $\sigma_{s,max} = 0.70 f_{yk}$ per combinazione caratteristica

Stato limite di fessurazione

Si verifica che le aperture delle fessure siano inferiori al valore limite dell’apertura determinato in funzione della classe di esposizione e delle condizioni ambientali del singolo elemento:

Tab. 4.1.III – Descrizione delle condizioni ambientali

Condizioni ambientali	Classe di esposizione
Ordinarie	X0, XC1, XC2, XC3, XF1
Aggressive	XC4, XD1, XS1, XA1, XA2, XF2, XF3
Molto aggressive	XD2, XD3, XS2, XS3, XA3, XF4

Tab. 7 – Condizioni ambientali

Tab. 4.1.IV - Criteri di scelta dello stato limite di fessurazione

Gruppi di Esigenze	Condizioni ambientali	Combinazione di azioni	Armatura			
			Sensibile Stato limite	w_k	Poco sensibile Stato limite	w_k
A	Ordinarie	frequente	apertura fessure	$\leq w_2$	apertura fessure	$\leq w_3$
		quasi permanente	apertura fessure	$\leq w_1$	apertura fessure	$\leq w_2$
B	Aggressive	frequente	apertura fessure	$\leq w_1$	apertura fessure	$\leq w_2$
		quasi permanente	decompressione	-	apertura fessure	$\leq w_1$
C	Molto aggressive	frequente	formazione fessure	-	apertura fessure	$\leq w_1$
		quasi permanente	decompressione	-	apertura fessure	$\leq w_1$

Tab. 8 – Criteri di scelta dello stato limite di fessurazione

L’apertura convenzionale delle fessure, calcolata con la combinazione caratteristica (rara) per gli SLE, dovrà risultare inferiore al valore nominale di riferimento w_1 per tutte le strutture a permanente contatto con il terreno e per le zone non ispezionabili:

- $w_1 = 0.20 \text{ mm}$

Stato limite di deformazione

Le verifiche di deformazione si effettuano considerando la freccia massima della soletta superiore sotto l’azione dei carichi mobili e nella combinazione rara.

In particolare, per gli spostamenti verticali della soletta superiore si hanno i seguenti valori limite:

- $\delta = L/500$

10. ANALISI DELLE STRUTTURE DEFINITIVE

10.1 Sezione a singola canna – analisi dei carichi

Relativamente alla sezione stratigrafica considerata, si riporta nel seguito l’analisi dei carichi considerata nel calcolo delle sollecitazioni sulle strutture. Tutti i carichi elementari agenti sulla struttura, sono stati valutati nell’ambito del metodo degli Stati Limite, pertanto i loro valori sono da assumersi quali caratteristici. Nel successivo capitolo, relativo alle Combinazioni di Carico, vengono illustrati i vari coefficienti parziali di sicurezza che conducono ai valori di calcolo delle azioni.

10.1.1 Permanenti strutturali

I carichi permanenti sono costituiti dai pesi propri delle strutture portanti e sono valutati automaticamente dal programma di calcolo a partire dalla geometria del problema e dai pesi specifici dei materiali.

Pesi propri

Peso specifico del calcestruzzo	γ_c	=	25,00	[kN/m ³]
---------------------------------	------------	---	-------	----------------------

Il peso dei differenti elementi strutturali riguarda:

- soletta di fondazione;
- setti verticali;
- soletta di copertura.

10.1.2 Permanenti non strutturali

Sulla soletta superiore si considera un rinterro di 1.8 m con peso dell’unità di volume pari a 15 kN/m³ per un sovraccarico uniformemente complessivo pari a 27 kPa.

10.1.3 Spinta statica del terreno

L’entità della spinta del terreno sull’opera è determinata a partire dalla condizione di spinta a riposo.

$$k_{0,A} = 1 - \sin \phi = 0.485$$

10.1.4 Spinta dell’acqua

Sulle pareti interne di rivestimento si considera una distribuzione di pressioni idrostatiche dovute alla presenza dall’acqua all’interno delle vasche. Si considera un peso dell’unità di volume dell’acqua pari a $\gamma_w = 10 \text{ kN/m}^3$.

10.1.5 Sovraccarico accidentale da traffico stradale

Relativamente alla sezione in esame non è stato applicato il sovraccarico accidentale da traffico stradale.

10.1.6 Azione del sisma

Coerentemente con la modalità di analisi sismica pseudostatica adottata, sono stati determinati i coefficienti sismici orizzontali k_h e verticali k_v che moltiplicati per le forze di gravità agenti sull’opera rappresentano le forze statiche equivalenti a quelle sismiche. A tale scopo si è fatto riferimento a quanto riportato nel §7.11.6.2.1 nel caso delle opere di sostegno, utilizzando le seguenti equazioni:

$$k_h = \beta_m \frac{a_{\max}}{g} \quad k_v = \pm 0.5 \cdot k_h$$

dove:

- $a_{\max} = S \cdot ag$ Accelerazione massima di riferimento del sito;
- $\beta_m = 1$ coefficiente funzione della categoria del sottosuolo, unitario nel caso di strutture che non siano in grado subire spostamenti relativi rispetto al terreno.

Nel caso in esame, data la tipologia di opera, si è assunto un coefficiente β_m unitario e si ha:

- $k_h = 0.273$
- $k_v = 0.137$

10.1.7 Sovrappinta sismica

In condizione sismica si considera un incremento della spinta del terreno rispetto alla condizione statica in esercizio. La sovrappinta sismica è calcolata con la teoria di Wood, risultando in un valore di spinta al metro, distribuito uniformemente sull’intera altezza del piedritto, da applicare ad una quota pari ad $H/2$.

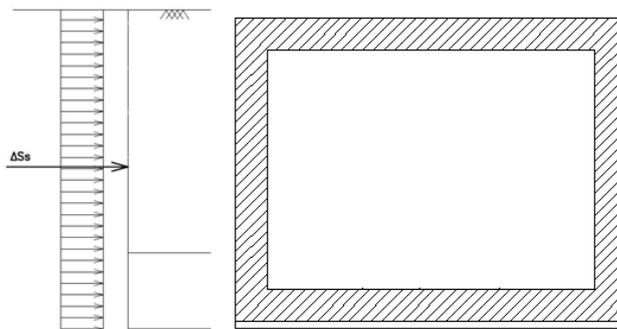


Figura 10.1 – Schema per il calcolo degli effetti della sovrappinta sismica del terreno

10.2 Condizioni di carico elementari

Si riportano di seguito l’elenco dei carichi elementari considerati e alcuni esempi dove si esplicitano le modalità di applicazione nel modello SAP analizzato. Negli schemi con carichi unitario il valore di progetto del carico è stato applicato come moltiplicatore nella schermata “Load Case” già comprensivo dei coefficienti parziali di sicurezza sui materiali e dei coefficienti di combinazione dei carichi.

n.	Condizioni	Azione	Tipo	Sigla
1	Statiche	peso proprio	P	g1
2	Statiche	spinta terreno	P	g1
3	Statiche	peso rinterro	P	g2
4	Statiche	spinta idrostatica	P	u
5	Statiche	stradale	V	q
6	Sismiche	spinta idrodinamica	S	udin
7	Sismiche	inerzia orizzontale	S	lhz
8	Sismiche	inerzia verticale	S	lvz
9	Sismiche	Wood	S	Wood

Tabella 10.1 - condizioni elementari di carico

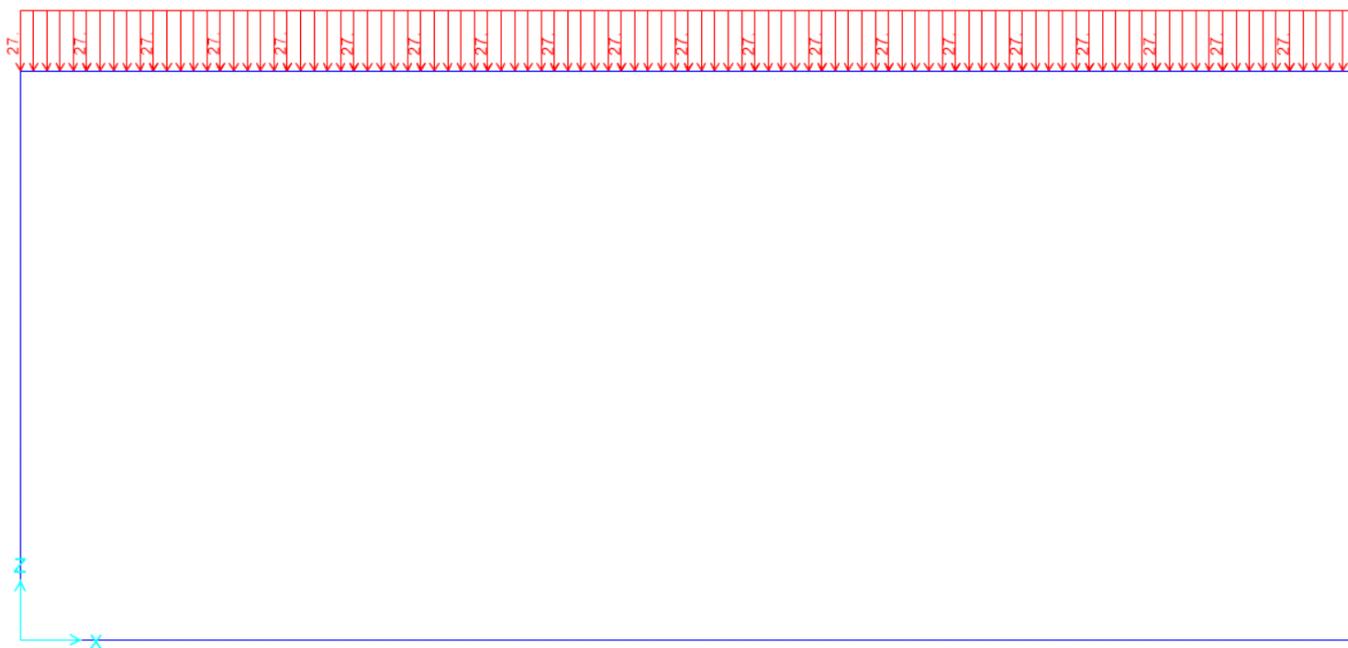


Figura 10.2 - condizione di carico g2 – peso rinterro



Figura 10.3 - condizione di carico g1 – spinta del terreno

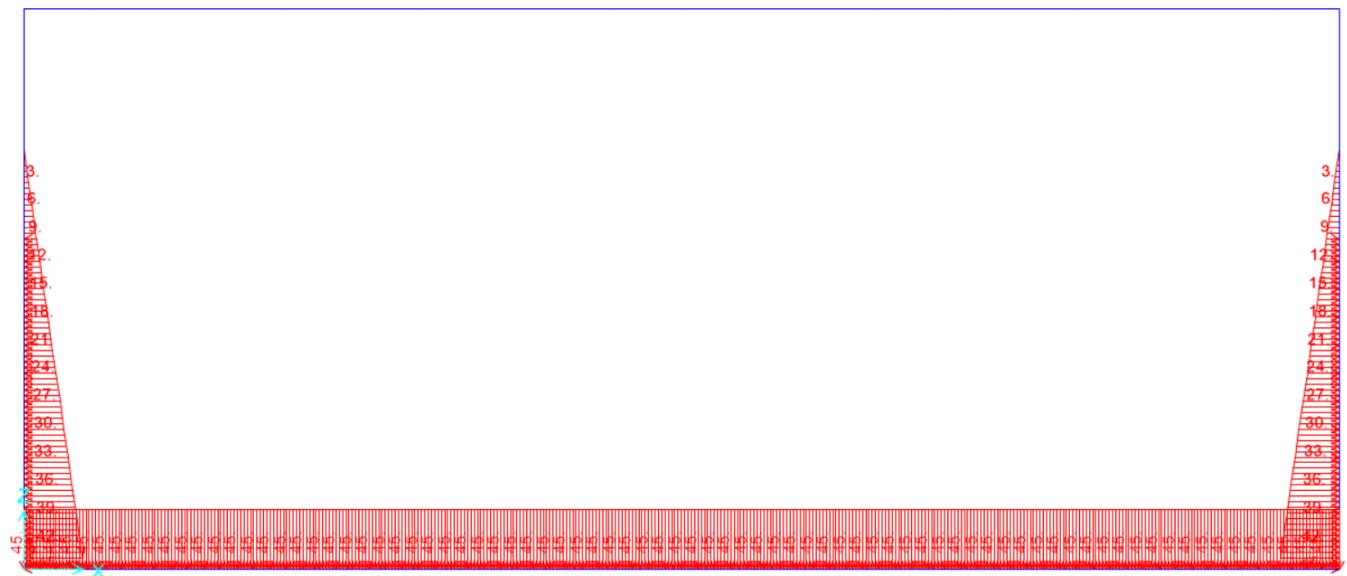


Figura 10.4 - condizione di carico u – spinta statica dell'acqua nella vasca



SLU 1	$\gamma_{G1} * DEAD + \gamma_{G1} * SP_T_SX + \gamma_{G1} * SP_T_DX + \gamma_{G1} * Rint. + \gamma_{Q1} * Q_traff$
SLU 2	$\gamma_{G1} * DEAD + \gamma_{G1} * SP_T_SX + \gamma_{G1} * SP_T_DX + \gamma_{G1} * Rint. + \gamma_{G1} * Q_v_Sx + \gamma_{Q1} * Q_traff$
SLV 1	$DEAD + SP_T_SX + SP_E_SX + SP_T_DX + Rint. + F_{x,p_lat} + F_{y,p_lat} + F_{x,p_cent} + F_{y,p_cent} + F_{x,ssup} + F_{y,ssup} + F_{x,sinf} + F_{y,sinf} + \psi_{2,traff} * Q_traff$
SLV 2	$DEAD + SP_T_SX + SP_E_SX + SP_T_DX + Rint. + F_{x,p_lat} + (-1) * F_{y,p_lat} + F_{x,p_cent} + (-1) * F_{y,p_cent} + F_{x,ssup} + (-1) * F_{y,ssup} + F_{x,sinf} + (-1) * F_{y,sinf} + \psi_{2,traff} * Q_traff$
SLV 3	$DEAD + SP_T_SX + SP_E_SX + SP_T_DX + Rint. + F_{x,p_lat} + F_{y,p_lat} + F_{x,p_cent} + F_{y,p_cent} + F_{x,ssup} + F_{y,ssup} + F_{x,sinf} + F_{y,sinf} + \psi_{2,traff} * Q_traff + Q_v_Sx + E_v_Sx$
SLV 4	$DEAD + SP_T_SX + SP_E_SX + SP_T_DX + Rint. + F_{x,p_lat} + (-1) * F_{y,p_lat} + F_{x,p_cent} + (-1) * F_{y,p_cent} + F_{x,ssup} + (-1) * F_{y,ssup} + F_{x,sinf} + (-1) * F_{y,sinf} + \psi_{2,traff} * Q_traff + Q_v_Sx + E_v_Sx$
SLV 5	$DEAD + SP_T_SX + SP_E_DX + SP_T_DX + Rint. + (-1) * F_{x,p_lat} + F_{y,p_lat} + (-1) * F_{x,p_cent} + F_{y,p_cent} + (-1) * F_{x,ssup} + F_{y,ssup} + (-1) * F_{x,sinf} + F_{y,sinf} + \psi_{2,traff} * Q_traff + Q_v_Sx + E_v_Sx$
SLV 6	$DEAD + SP_T_SX + SP_E_DX + SP_T_DX + Rint. + (-1) * F_{x,p_lat} + (-1) * F_{y,p_lat} + (-1) * F_{x,p_cent} + (-1) * F_{y,p_cent} + (-1) * F_{x,ssup} + (-1) * F_{y,ssup} + (-1) * F_{x,sinf} + (-1) * F_{y,sinf} + \psi_{2,traff} * Q_traff + Q_v_Sx + E_v_Sx$
SLE RARA 1	$DEAD + SP_T_SX + SP_T_DX + Rint. + Q_traff$
SLE RARA 2	$DEAD + SP_T_SX + SP_T_DX + Rint. + Q_traff + Q_v_Sx$
SLE FREQ 1	$DEAD + SP_T_SX + SP_T_DX + Rint. + \psi_{1,traff} * Q_traff$
SLE FREQ 2	$DEAD + SP_T_SX + SP_T_DX + Rint. + \psi_{1,traff} * Q_traff + Q_v_Sx$
SLE QP1	$DEAD + SP_T_SX + SP_T_DX + Rint. + \psi_{2,traff} * Q_traff$
SLE QP2	$DEAD + SP_T_SX + SP_T_DX + Rint. + \psi_{2,traff} * Q_traff + Q_v_Sx$
INV. SLU	SLU 1 + SLU 2
INV. SLV	SLV 1 + SLV 2 + SLV 3 + SLV 4 + SLV 5 + SLV 6
INV. SLE	SLE 1 + SLE 2 + SLE 3 + SLE 4 + SLE 5 + SLE 6

Tabella 10.2: Combinazioni di carico

dove:

DEAD Pesì propri

Rint. Carico da ricoprimento

Q_traff Sovraccarico traffico veicolare

SP_T_SX Spinta terreno su setto Sx

SP_T_DX Spinta terreno su setto Dx

SP_T_SX_q Spinta sovraccarico stradale su setto Sx
 SP_T_DX_q Spinta sovraccarico stradale su setto Dx
 SP_E_SX Spinta sismica su setto Sx
 SP_E_DX Spinta sismica su setto Dx
 Q_v_Sx Spinta statica da riempimento vasca Sx
 E_v_Sx Spinta dinamica da riempimento vasca Sx
 E_v_Dx Spinta dinamica da riempimento vasca Dx
 Fx,p_lat Forza dinamica orizz. setto sx e dx
 Fy,p_lat Forza dinamica vert. setto sx e dx
 Fx,p_cent Forza dinamica orizz. setto centrale
 Fy,p_cent Forza dinamica vert. setto centrale
 Fx,ssup Forza dinamica orizz. soletta superiore
 Fy,ssup Forza dinamica vert. soletta superiore
 Fx,sinf Forza dinamica orizz. soletta inferiore
 Fy,sinf Forza dinamica vert. soletta inferiore

Con coefficienti di combinazione

γ_{G1} 1.3
 γ_{Q1} 1.5
 $\psi_{0,traff}$ 0.4
 $\psi_{1,traff}$ 0.4
 $\psi_{2,traff}$ 0

10.4 Modello di calcolo

Come modello di calcolo (si vedano le figure successive) si è assunto lo schema statico di telaio piano analizzato attraverso un'analisi elastico-lineare attraverso il programma di calcolo agli elementi finiti SAP2000 v.14 (Computers and Structures®).

Tale telaio viene descritto attraverso le linee d’asse delle singole membrature e pertanto, le aste del modello avranno lunghezza pari alla dimensione netta interna maggiorate della metà degli spessori delle aste adiacenti. La mesh è composta da elementi con passo di circa 1.0m.

Si è analizzata una lunghezza unitaria di 1 m dello scatolare a cui sono stati assegnati le sezioni ed i carichi corrispondenti.

L’analisi strutturale è condotta con il metodo degli spostamenti per la valutazione dello stato tenso-deformativo indotto da carichi statici.

Alle aste sono state assegnate le seguenti caratteristiche geometriche:

- sezione rettangolare $b \times h = 1.00 \times 1.20$ m per la soletta di fondazione;
- sezione rettangolare $b \times h = 1.00 \times 1.00$ m per i piedritti laterali;
- sezione rettangolare $b \times h = 1.00 \times 1.10$ m per la soletta di copertura

Per simulare la presenza del terreno ai lati della struttura sono state assegnate agli elementi frame molle con la funzione “Line spring” aventi rigidità di 11500 kN/m^3 , mentre al di sotto della platea di fondazione rigidità di 11290 kN/m^3 .

Affinché le molle risultassero reagenti solamente a compressione è stato necessario eseguire un’analisi non lineare assegnando alla struttura dei carichi di tipo “Nonlinear Static”

10.5 Risultati delle analisi

Si riportano i risultati delle analisi svolte in termini di spostamenti nodali e sollecitazioni sugli elementi, dove le sollecitazioni massime mostrate sia in termini di sforzo normale che taglio e momento flettente corrispondono ai valori in corrispondenza dei nodi tra gli elementi del modello di calcolo, ovvero i punti di intersezione tra gli assi geometrici degli elementi. Nelle verifiche le sollecitazioni in corrispondenza dei nodi si considerano secondo il seguente criterio:

- sforzo normale: valori in corrispondenza dei punti posti ad $s/2$ del punto di intersezione tra gli assi geometrici degli elementi (nodi);
- taglio: valori in corrispondenza del filo interno degli elementi;
- momento flettente: valori in corrispondenza dei punti posti ad $s/2$ dei punti di intersezione tra gli assi geometrici degli elementi (nodi);

dove s è lo spessore dell’elemento strutturale considerato.

Nelle immagini che seguono si riportano gli inviluppi degli spostamenti nodali e dei diagrammi delle sollecitazioni ottenuti dall’analisi dei risultati.

10.5.1 Diagramma di output degli spostamenti nodali – SLE

Dall’involuppo degli spostamenti nodali, riporta di seguito, ottenuto dall’analisi eseguita si osserva che il massimo spostamento in corrispondenza della mezzeria della soletta superiore risulta di circa 19.1 mm inferiore al valore limite imposto pari a $L/500=14000/500 = 28$ mm.

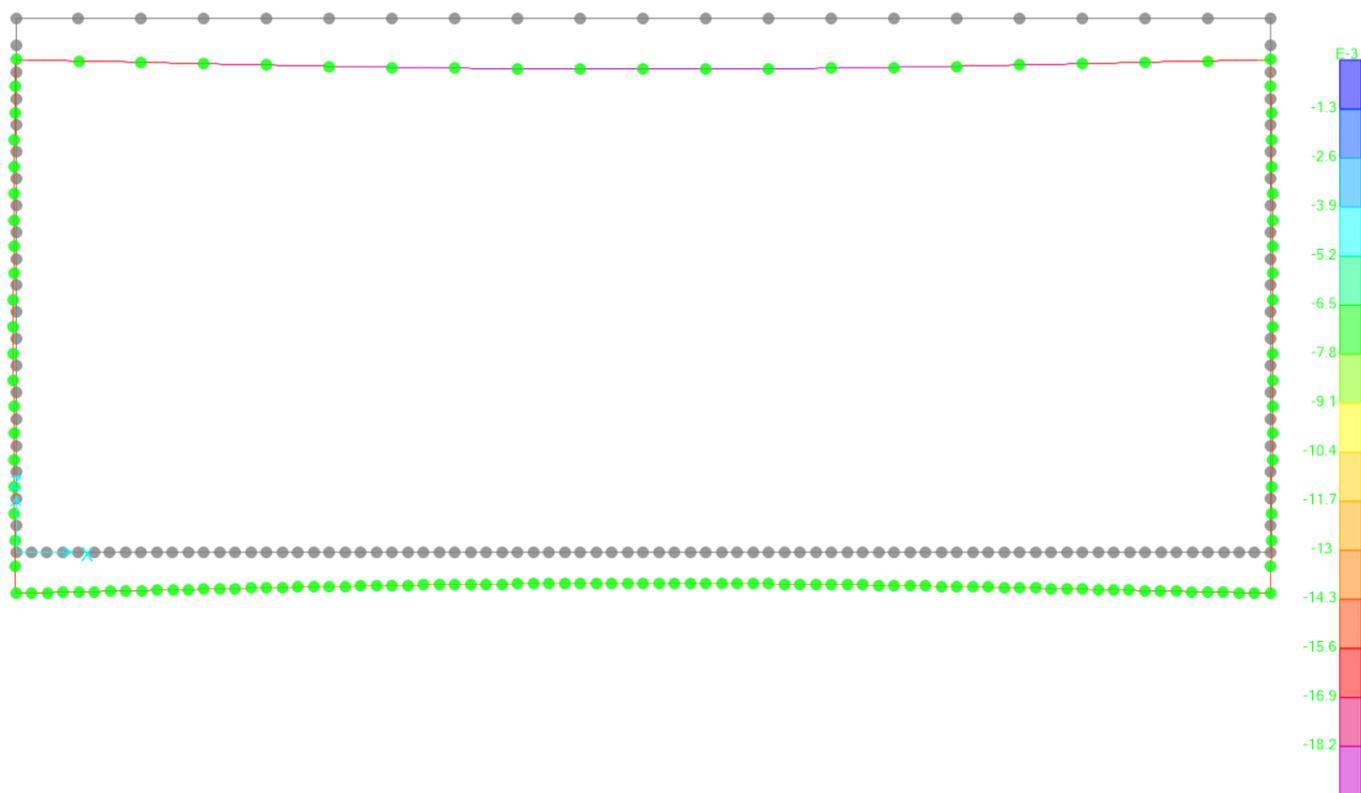


Figura 10.7 –Involuppo SLE spostamenti nodali

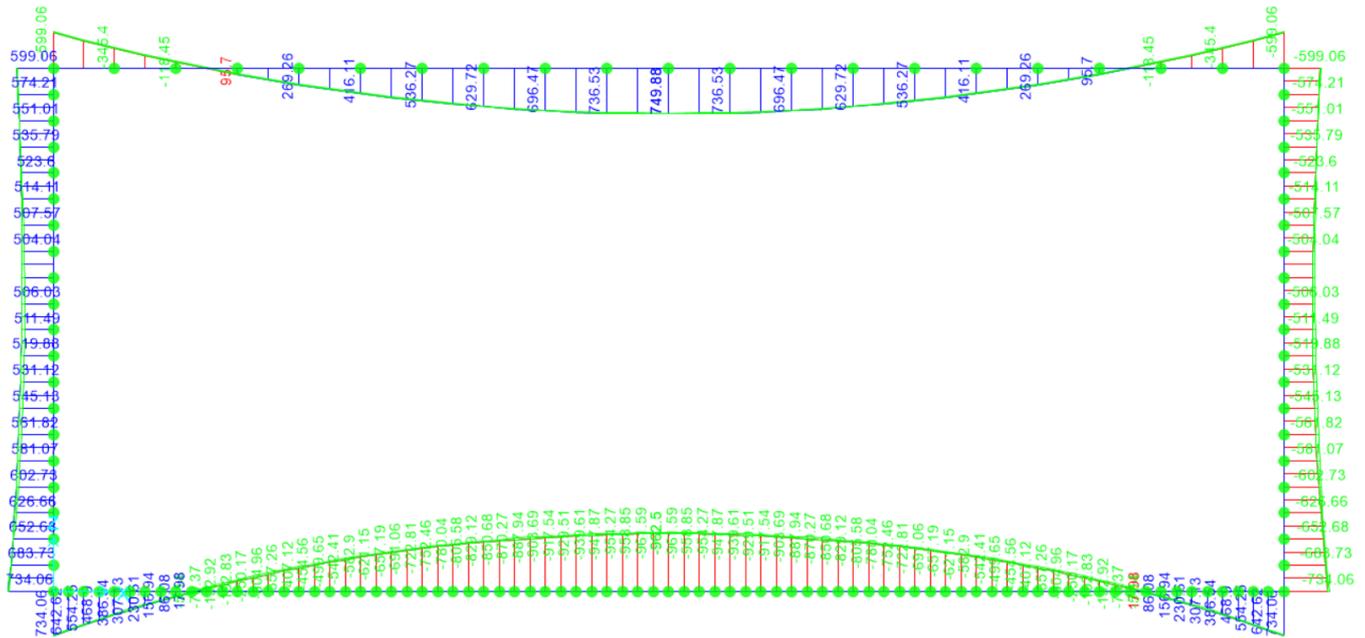


Figura 10.10 – Involucro SLE momento flettente

10.5.3 Diagrammi di output delle sollecitazioni – SLU/SLV

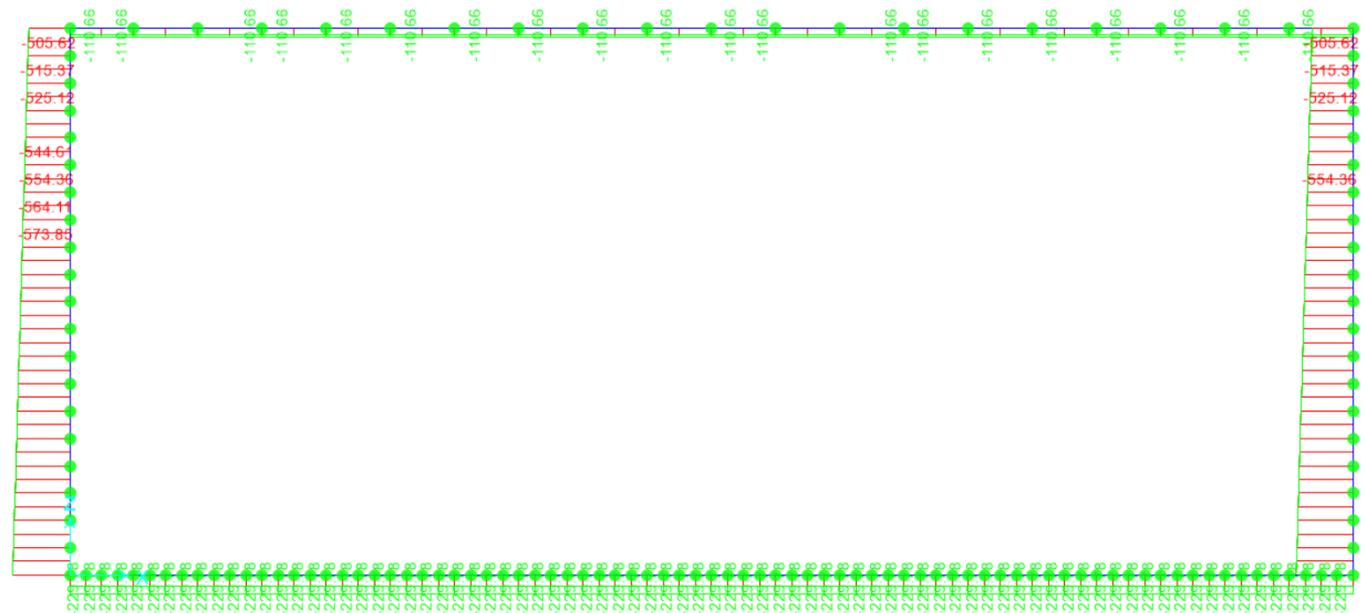


Figura 10.11 – Involucro SLU sforzo normale

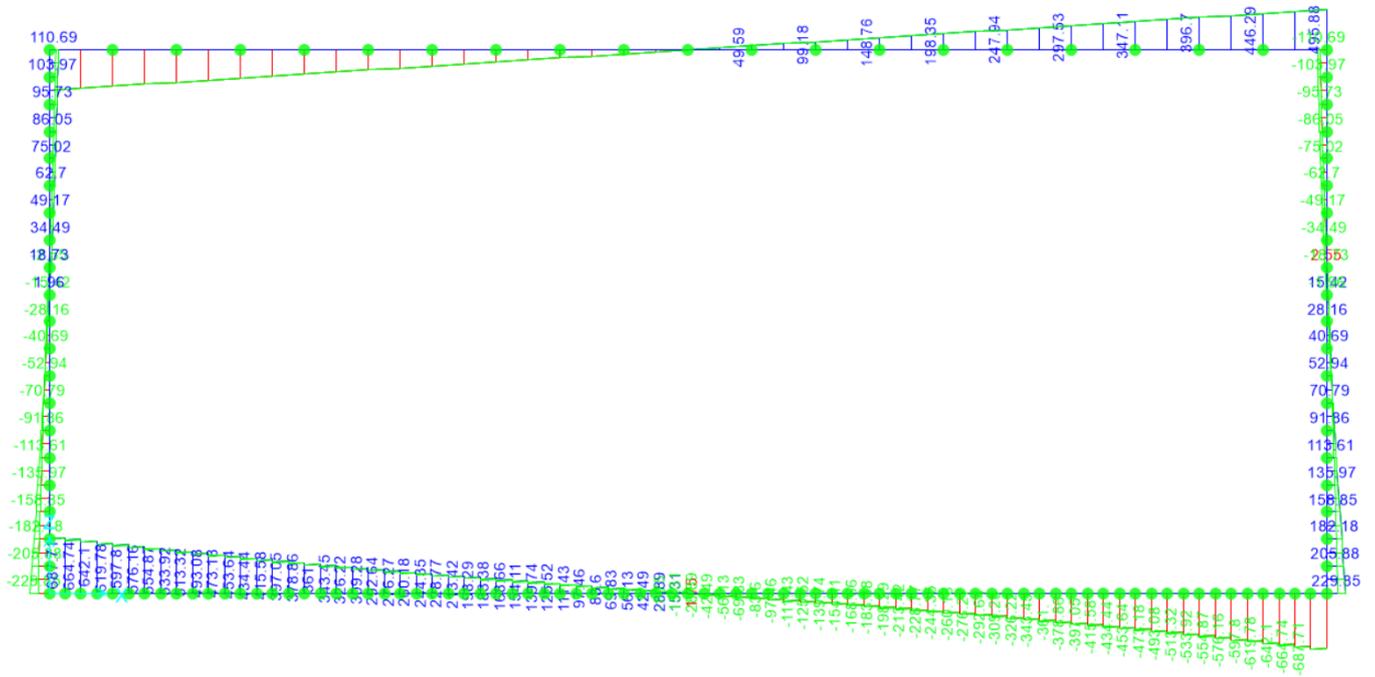


Figura 10.12 – Involuppo SLU sforzo di taglio

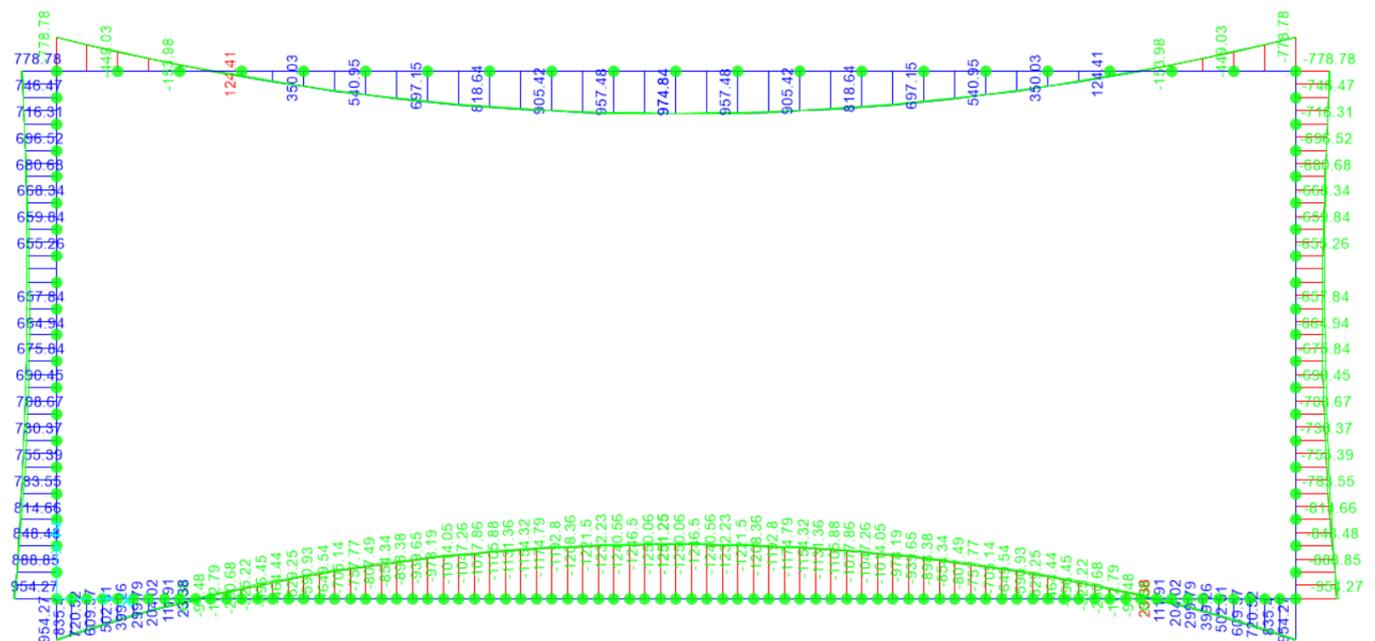


Figura 10.13 – Involuppo SLU momento flettente

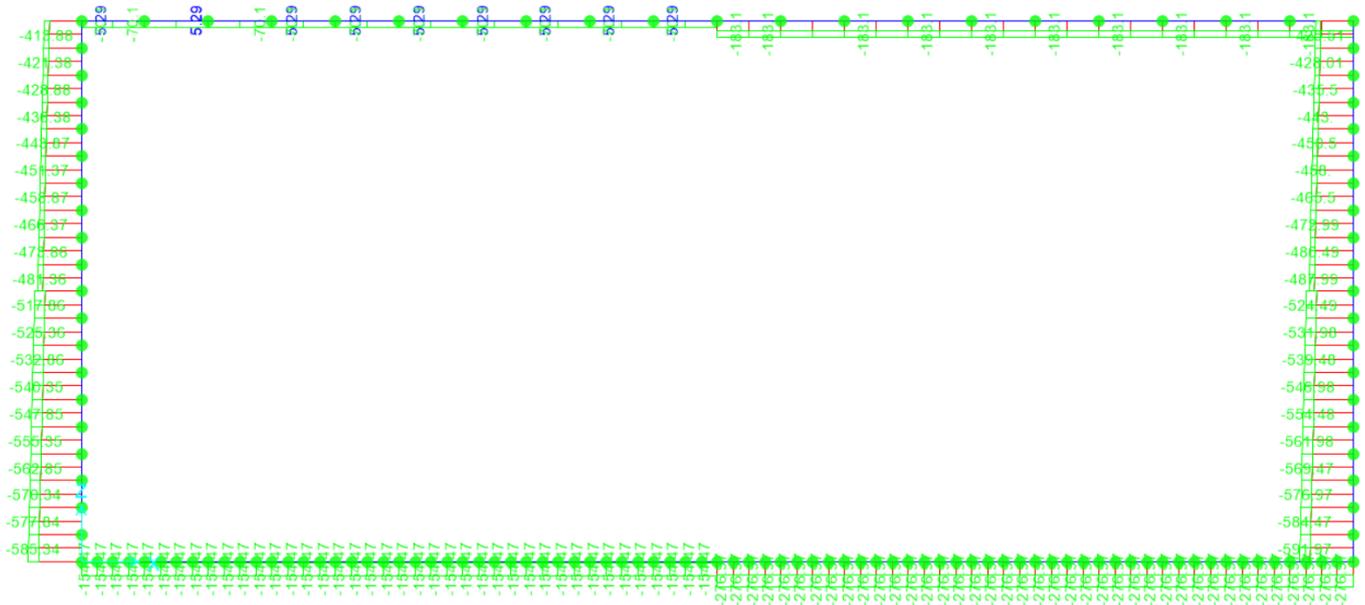


Fig. 9 - Involuppo SLV sforzo normale

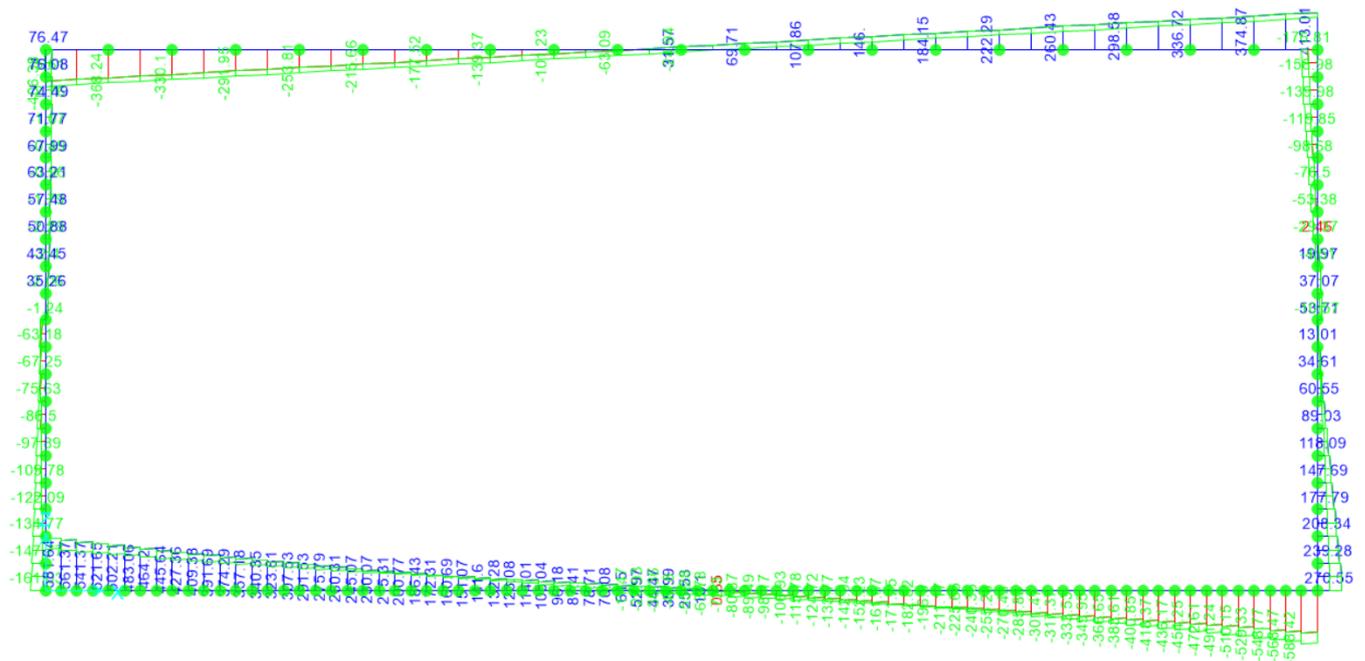
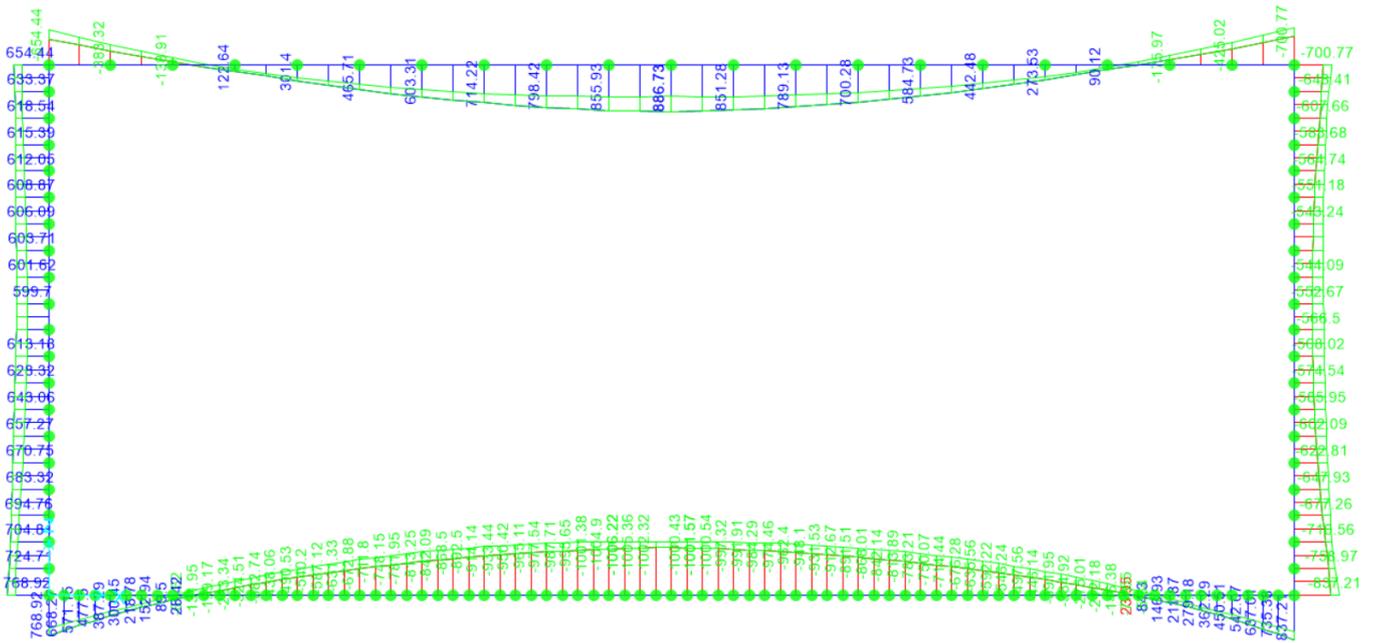


Fig. 10 - Involuppo SLV sforzo di taglio



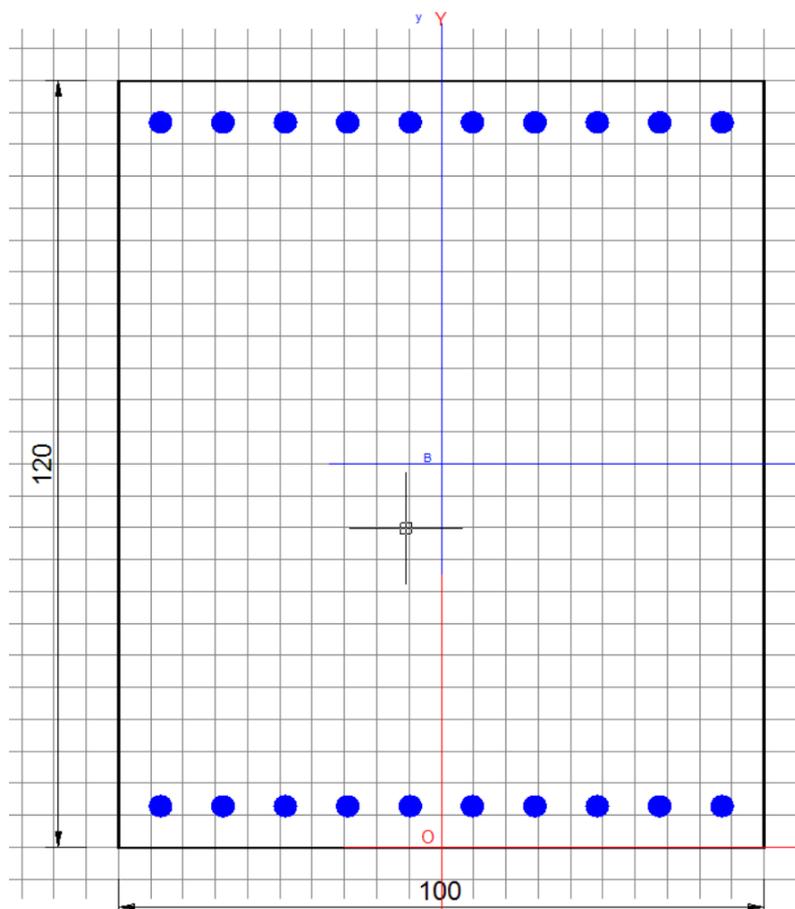
10.6 Verifiche strutturali

Con riferimento al §9 della presente relazione, per i setti e le solette di fondazione e copertura si riportano le verifiche strutturali delle sezioni in c.a. più sollecitate per le varie combinazioni analizzate. In particolare, sono state verificate le sezioni in corrispondenza delle mezzerie delle solette di fondazione e copertura e le sezioni nodali dei piedritti (comprehensive delle sezioni nodali delle solette). Le verifiche sono state condotte mediante il software RC-SEC.

10.6.1 Soletta inferiore

Dati verifica strutturale e riepilogo risultati – verifica a taglio

- Calcestruzzo classe C32/40
- Acciaio di armatura in tondi classe B450C
- Armature per pressoflessione: 10Ø30 (percentuale di armatura = 1.2 %)
- Fattore di sicurezza allo SLU (taglio)= 1.01



DATI GENERALI SEZIONE DI TRAVE SENZA STAFFE IN C.A.

	Descrizione Sezione:
Metodo di calcolo resistenza:	Stati Limite Ultimi
Normativa di riferimento:	N.T.C.
Tipologia sezione:	Sezione predefinita di trave (solette, nervature solai) senza staffe
Forma della sezione:	Rettangolare
Percorso sollecitazione:	A Sforzo Norm. costante
Riferimento Sforzi assegnati:	Assi x,y principali d'inerzia
Riferimento alla sismicità:	Comb. non sismiche

CARATTERISTICHE DI RESISTENZA DEI MATERIALI IMPIEGATI

CALCESTRUZZO - Classe:	C32/40
Resistenza compress. di progetto fcd:	18.80 MPa
Deform. unitaria max resistenza ec2:	0.0020
Deformazione unitaria ultima ecu:	0.0035
Diagramma tensioni-deformaz.:	Parabola-Rettangolo
Modulo Elastico Normale Ec:	33642.8 MPa
Resis. media a trazione fctm:	3.10 MPa

ACCIAIO - Tipo:	B450C
Resist. caratt. a snervamento fyk:	450.0 MPa
Resist. caratt. a rottura ftk:	450.0 MPa
Resist. a snerv. di progetto fyd:	391.3 MPa
Resist. ultima di progetto ftd:	391.3 MPa
Deform. ultima di progetto Epu:	0.068
Modulo Elastico Ef:	200000.0 MPa
Diagramma tensioni-deformaz.:	Bilineare finito

CARATTERISTICHE GEOMETRICHE ED ARMATURE SEZIONE

Base:	100.0	cm
Altezza:	120.0	cm
Barre inferiori:	10Ø30	(70.7 cm ²)
Barre superiori:	10Ø30	(70.7 cm ²)
Coprif.Inf.(dal baric. barre):	6.5	cm
Coprif.Sup.(dal baric. barre):	6.5	cm
Coprif.Lat. (dal baric.barre):	6.5	cm

CALCOLO DI RESISTENZA - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N	Sforzo normale [kN] applicato nel baricentro (posit. se di compress.)
Mx	Momento flettente [kNm] intorno all'asse x baric. della sezione con verso positivo se tale da comprimere il lembo sup. della sezione
VY	Taglio [kN] in direzione parallela all'asse Y del riferim. generale
MT	Momento torcente [kN m]

N°Comb.	N	Mx	Vy	MT
1	229.80	0.10	559.10	0.00
2	277.00	0.10	482.70	0.00

RISULTATI DEL CALCOLO

Sezione verificata per tutte le combinazioni assegnate

Copriferro netto minimo barre longitudinali: 5.0 cm
 Interferro netto minimo barre longitudinali: 6.7 cm
 Copriferro netto minimo staffe: 5.0 cm

VERIFICHE DI RESISTENZA IN PRESSO-TENSO FLESSIONE ALLO STATO LIMITE ULTIMO

Ver S = combinazione verificata / N = combin. non verificata
 N Sforzo normale baricentrico assegnato [kN] (positivo se di compressione)
 Mx Momento flettente assegnato [kNm] riferito all'asse x baricentrico
 N Ult Sforzo normale alla massima resistenza [kN] nella sezione (positivo se di compress.)
 Mx rd Momento resistente ultimo [kNm] riferito all'asse x baricentrico
 Mis.Sic. Misura sicurezza = rapporto vettoriale tra (N rd, Mx rd) e (N, Mx)
 Verifica positiva se tale rapporto risulta ≥ 1.000
 Yn Ordinata [cm] dell'asse neutro alla massima resistenza nel sistema di rif. X,Y,O sez.
 x/d Rapp. di duttilità (travi e solette)[§ 4.1.2.1.2.1 NTC]: deve essere < 0.45
 C.Rid. Coeff. di riduz. momenti in travi continue [formula (4.1.1)NTC]
 As Tesa Area armature long. trave [cm²] in zona tesa. (tra parentesi l'area minima di normativa)

N°Comb	Ver	N	Mx	N rd	Mx rd	Mis.Sic.	Yn	x/d	C.Rid.	As Tesa
1	S	229.80	0.10	229.79	3119.353	1193.507	110.5	0.08	0.70	70.7 (20.3)
2	S	277.00	0.10	276.96	3144.393	1443.905	110.4	0.08	0.70	70.7 (20.3)

DEFORMAZIONI UNITARIE ALLO STATO LIMITE ULTIMO

ec max Deform. unit. massima del calcestruzzo a compressione
 Yc max Ordinata in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
 es min Deform. unit. minima nell'acciaio (negativa se di trazione)
 Ys min Ordinata in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
 es max Deform. unit. massima nell'acciaio (positiva se di compressione)
 Ys max Ordinata in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)

N°Comb	ec max	Yc max	es min	Ys min	es max	Ys max
1	0.00350	120.0	0.00110	113.5	-0.03843	6.5

2 0.00350 120.0 0.00112 113.5 -0.03802 6.5

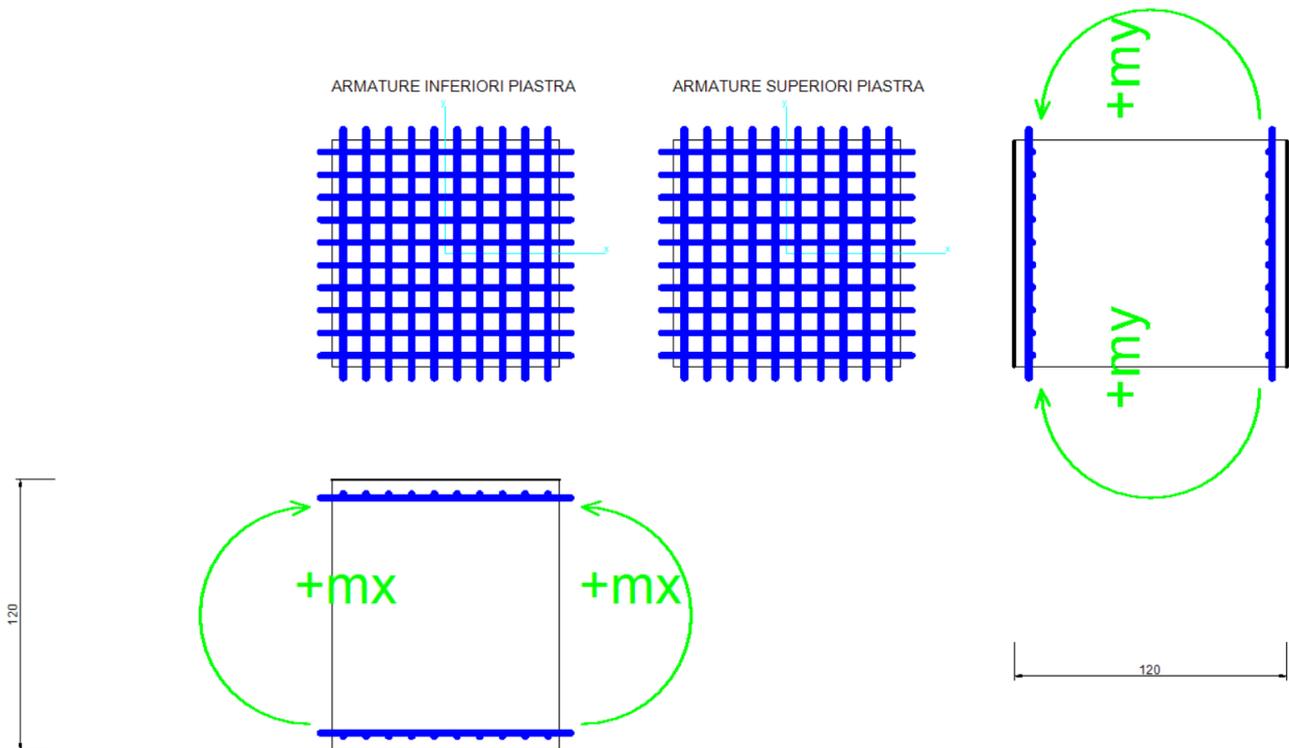
VERIFICHE A TAGLIO SENZA ARMATURE TRASVERSALI (§ 4.1.2.1.3.1 NTC)

Ver S = comb.verificata a taglio/ N = comb. non verificata
Ved Taglio agente [daN] uguale al taglio V_y di comb. (sollecit. retta)
Vwct Taglio trazione resistente [kN] in assenza di staffe [formula (4.1.23)NTC]
d Altezza utile sezione [cm]
bw Larghezza minima sezione [cm]
Ro Rapporto geometrico di armatura longitudinale [<0.02]
Scp Tensione media di compressione nella sezione [MPa]

N°Comb	Ver	Ved	Vwct	d	bw	Ro	Scp
1	S	559.10	563.35	113.5	100.00	0.0062	0.02
2					S 482.70	570.05	113.5 100.0 0.0062 0.02

Dati verifica strutturale e riepilogo risultati – verifica a pressoflessione della piastra

- Armature per pressoflessione: 10 \varnothing 30
- Fattore di sicurezza allo SLU (pressoflessione)= 2.39



DATI NODO DI PIASTRA VERIFICATO A FLESSIONE BIASSIALE

Descrizione:

Metodo di calcolo resistenza: Stati Limite Ultimi
 Normativa di riferimento: NTC/EC2
 Condizioni Ambientali: Moderat. aggressive

CARATTERISTICHE DI RESISTENZA DEI MATERIALI IMPIEGATI

CALCESTRUZZO - Classe: C32/40
 Resistenza compress. di progetto fcd: 18.8 MPa
 Deformazione unitaria ultima ecu: 0.00350
 Diagramma tensioni-deformaz.: Stress-Block Diagramma (c) § 4.1.2.1.2.1 NTC
 Modulo Elastico Normale Ec: 33642.8 MPa
 Resis. media a trazione fctm: 3.10 MPa
 Coeff.Omogen. S.L.E.: 15.0
 Sc limite S.L.E. comb. Rare: 19.9 MPa
 Sc limite S.L.E. comb. Frequenti: 19.9 MPa
 Ap.Fessure limite S.L.E. comb. Frequenti:0.300 mm
 Coeff. K3 Ap.fess. : 3.4000 §C4.1.2.2.4.5 NTC / §7.3.4(3) EC2
 Coeff. K4 Ap.fess. : 0.4250 §C4.1.2.2.4.5 NTC / § 7.3.4(3) EC2
 Sc limite S.L.E. comb. Q.Permanenti: 14.9 MPa
 Ap.Fess.limite S.L.E. comb. Q.Perm.: 0.20 mm
 Coeff. K3 Ap.fess. : 3.4000 §C4.1.2.2.4.5 NTC / § 7.3.4(3) EC2
 Coeff. K4 Ap.fess. : 0.4250 §C4.1.2.2.4.5 NTC / § 7.3.4(3) EC2

ACCIAIO - Tipo: B450C
 Resist. caratt. a snervamento fyk: 450.0 MPa
 Resist. caratt. a rottura ftk: 450.0 MPa
 Resist. a snerv. di progetto fyd: 391.3 MPa
 Resist. ultima di progetto ftd: 391.3 MPa
 Deform. ultima di progetto Epu: 0.068
 Modulo Elastico Ef: 200000.0 MPa
 Diagramma tensioni-deformaz.:Bilineare finito
 Comb.Rare - Sf Limite: 360.0 MPa

CARATTERISTICHE GEOMETRICHE ED ARMATURE NODO PIASTRA

Spessore piastra: 120.0 cm

Barre inferiori dir.X: Ø30/10.0 (70.7 cm²/m) Coprif.(dal baric.barre) = 8.0 cm
 Barre superiori dir.X: Ø30/10.0 (70.7 cm²/m) Coprif.(dal baric.barre) = 8.0 cm
 Barre inferiori dir.Y: Ø30/10.0 (70.7 cm²/m) Coprif.(dal baric.barre) = 6.5 cm
 Barre superiori dir.Y: Ø30/10.0 (70.7 cm²/m) Coprif.(dal baric.barre) = 6.5 cm

CALCOLO DI RESISTENZA - SFORZI DI COMBINAZIONE ASSEGNATI E MOMENTI PRINCIPALI CALCOLATI

mx momento di piastra // asse x [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)
 my momento di piastra // asse y [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)
 mxy momento torcente di piastra // [kNm/m]
 m_1 momento principale max in direzione 1 [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)
 theta_1 angolo in sessadecimali tra la dir.1 di m_1 e la dir. x delle barre (theta_2=theta_1+90°)
 m_2 momento principale min in direzione 2 [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)

N°Comb.	mx	my	mxy	m_1	theta_1	m_2
1	1251.20	0.00	0.00	1251.20	0.000	0.00
2	1006.20	0.00	0.00	1006.20	0.000	0.00

COMB. RARE (SLE) - SFORZI DI COMBIN. ASSEGNATI E MOMENTI PRINCIPALI CALCOLATI

mx Momento //barre dir. x [kNm/m] (positivo se comprime le fibre superiori)
 my Momento //barre dir. x [km/m] (positivo se comprime le fibre superiori)
 mxy Momento torcente di piastra [km/m])
 m_1 momento principale max in direzione 1 [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)
 theta_1 angolo in sessadecimali tra la dir.1 e la dir. x delle barre
 m_2 momento principale min in direzione 2 [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)

N°Comb.	mx	my	mxy	m_1	theta_1	m_2
1	1005.50	0.00	0.00	1005.50	0.000	0.00

COMB. FREQUENTI (SLE) - SFORZI DI COMB. ASSEGNATI E MOMENTI PRINCIPALI CALCOLATI

mx Momento //barre dir. x [kNm/m] (positivo se comprime le fibre superiori)
 my Momento //barre dir. x [km/m] (positivo se comprime le fibre superiori)
 mxy Momento torcente di piastra [km/m])
 m_1 momento principale max in direzione 1 [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)
 theta_1 angolo in sessadecimali tra la dir.1 e la dir. x delle barre
 m_2 momento principale min in direzione 2 [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)

N°Comb.	mx	my	mxy	m_1	theta_1	m_2
1	1005.50	0.00	0.00	1005.50	0.000	0.00

COMB. QUASI PERMANENTI (SLE) - SFORZI DI COMB. ASSEGNATI E MOMENTI PRINCIPALI CALCOLATI

mx Momento //barre dir. x [kNm/m] (positivo se comprime le fibre superiori)
 my Momento //barre dir. x [km/m] (positivo se comprime le fibre superiori)
 mxy Momento torcente di piastra [km/m])
 m_1 momento principale max in direzione 1 [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)
 theta_1 angolo in sessadecimali tra la dir.1 e la dir. x delle barre
 m_2 momento principale min in direzione 2 [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)

N°Comb.	mx	my	mxy	m_1	theta_1	m_2
1	1005.50	0.00	0.00	1005.50	0.000	0.00

VERIFICHE DI RESISTENZA ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Metodo di Wood)

Ver S = combinazione verificata / N = combinazione non verificata
 mxd I/ mxd S momento [kNm/m] di dimensionamento barre inferiori/superiori in direzione x
 mxu I/ mxu S momento [kNm/m] ultimo positivo/negativo in direzione x
 myd I/ myd S momento [kNm/m] di dimensionamento barre inferiori/superiori in direzione y
 myu I/ myu S momento [kNm/m] ultimo positivo/negativo in direzione y

N°Comb.	Ver	mxd I	mxu I	myd I	myu I	mxd S	mxu S	myd S	myu S
1	S	1251.20	2996.11	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
2	S	1006.20	2996.11	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

COMBINAZIONI RARE IN ESERCIZIO - VERIFICA TENSIONI E APERTURA FESSURE

Ver S/N Esito verifica
 Sc max Massima compressione [N/mm²] nel calcestruzzo per flessione
 Tipo Fess_1 Tipo di fessurazione per m_1: INF=lembo infer., SUP=lembo sup., INFSUP=entrambi i lembi
 Sx_1 Trazione nelle barre [N/mm²] in dir.X per effetto del momento principale m_1
 Sy_1 Trazione nelle barre[N/mm²] in dir.Y per effetto del momento principale m_1
 Wk_1 Apertura fessura [mm] per effetto del momento principale m_1 (7.8)EC2 e dalla (C4.1.7)NTC
 Tipo Fess_2 Tipo di fessurazione per m_2: INF=lembo infer., SUP=lembo sup., INFSUP=entrambi i lembi
 Sx_2 Trazione nelle barre [N/mm²] in dir.X per effetto del momento principale m_2
 Sy_2 Trazione nelle barre[N/mm²] in dir.Y per effetto del momento principale m_2
 Wk_2 Apertura fessura [mm] per effetto del momento principale m_2 (7.8)EC2 e dalla (C4.1.7)NTC
 Wk_2 Apertura fessura [mm] per effetto del momento principale m_2 (7.8)EC2 e dalla (C4.1.7)NTC

N°Comb	Ver	Sc max	Tipo Fess_1	Sx_1	Sy_1	Wk_1	Tipo Fess_2	Sx_2	Sy_2	Wk_2
1	S	3.0	Non fess.				Non fess.			

COMBINAZIONI FREQUENTI IN ESERCIZIO - VERIFICA TENSIONI E APERTURA FESSURE

N°Comb	Ver	Sc max	Tipo Fess_1	Sx_1	Sy_1	Wk_1	Tipo Fess_2	Sx_2	Sy_2	Wk_2
1	S	3.0	Non fess.				Non fess.			

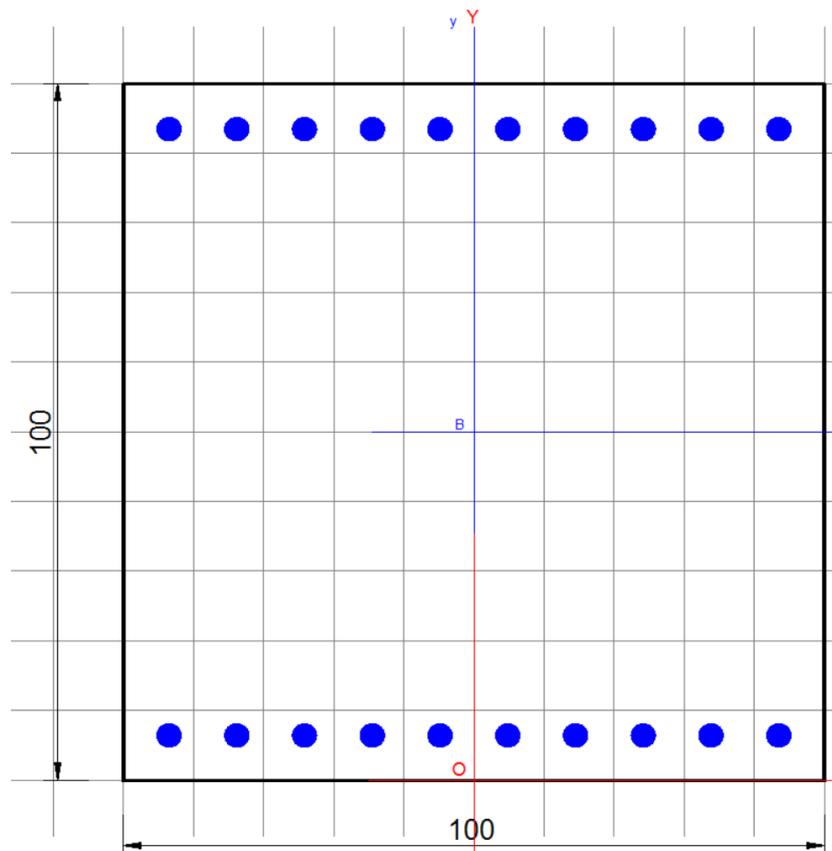
COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI IN ESERCIZIO - VERIFICA TENSIONI E APERTURA FESSURE

N°Comb	Ver	Sc max	Tipo Fess_1	Sx_1	Sy_1	Wk_1	Tipo Fess_2	Sx_2	Sy_2	Wk_2
1	S	3.0	Non fess.				Non fess.			

10.6.2Setti

Dati verifica strutturale e riepilogo risultati – verifica a taglio delle pareti laterali

- Calcestruzzo classe C32/40
- Acciaio di armatura in tondi classe B450C
- Armature per pressoflessione: 10Ø30 (percentuale di armatura = 1.4 %)
- Fattore di sicurezza allo SLU (taglio)= 2.37



DATI GENERALI SEZIONE DI TRAVE SENZA STAFFE IN C.A.

Descrizione Sezione:

Metodo di calcolo resistenza:	Stati Limite Ultimi
Normativa di riferimento:	N.T.C.
Tipologia sezione:	Sezione predefinita di trave (solette, nervature solai) senza staffe
Forma della sezione:	Rettangolare
Percorso sollecitazione:	A Sforzo Norm. costante
Riferimento Sforzi assegnati:	Assi x,y principali d'inerzia
Riferimento alla sismicità:	Comb. non sismiche

CARATTERISTICHE DI RESISTENZA DEI MATERIALI IMPIEGATI

CALCESTRUZZO -	Classe:	C32/40
	Resistenza compress. di progetto fcd:	18.80 MPa
	Deform. unitaria max resistenza ec2:	0.0020
	Deformazione unitaria ultima ecu:	0.0035
	Diagramma tensioni-deformaz.:	Parabola-Rettangolo
	Modulo Elastico Normale Ec:	33642.8 MPa
	Resis. media a trazione fctm:	3.10 MPa
ACCIAIO -	Tipo:	B450C
	Resist. caratt. a snervamento fyk:	450.0 MPa
	Resist. caratt. a rottura ftk:	450.0 MPa
	Resist. a snerv. di progetto fyd:	391.3 MPa
	Resist. ultima di progetto ftd:	391.3 MPa
	Deform. ultima di progetto Epu:	0.068
	Modulo Elastico Ef:	200000.0 MPa
	Diagramma tensioni-deformaz.:	Bilineare finito

CARATTERISTICHE GEOMETRICHE ED ARMATURE SEZIONE

Base:	100.0	cm
Altezza:	100.0	cm
Barre inferiori:	10Ø30	(70.7 cm ²)
Barre superiori:	10Ø30	(70.7 cm ²)
Coprif.Inf.(dal baric. barre):	6.5	cm
Coprif.Sup.(dal baric. barre):	6.5	cm
Coprif.Lat. (dal baric.barre):	6.5	cm

CALCOLO DI RESISTENZA - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N	Sforzo normale [kN] applicato nel baricentro (posit. se di compress.)
Mx	Momento flettente [kNm] intorno all'asse x baric. della sezione con verso positivo se tale da comprimere il lembo sup. della sezione
Vy	Taglio [kN] in direzione parallela all'asse Y del riferim. generale
MT	Momento torcente [kN m]

N°Comb.	N	Mx	Vy	MT
1	698.60	0.10	182.10	0.00
2	605.50	0.10	238.40	0.00

RISULTATI DEL CALCOLO

Sezione verificata per tutte le combinazioni assegnate

Copriferro netto minimo barre longitudinali: 5.0 cm
 Interferro netto minimo barre longitudinali: 6.7 cm
 Copriferro netto minimo staffe: 5.0 cm

VERIFICHE DI RESISTENZA IN PRESSO-TENSO FLESSIONE ALLO STATO LIMITE ULTIMO

Ver S = combinazione verificata / N = combin. non verificata
 N Sforzo normale baricentrico assegnato [kN] (positivo se di compressione)
 Mx Momento flettente assegnato [kNm] riferito all'asse x baricentrico
 N Ult Sforzo normale alla massima resistenza [kN] nella sezione (positivo se di compress.)
 Mx rd Momento resistente ultimo [kNm] riferito all'asse x baricentrico
 Mis.Sic. Misura sicurezza = rapporto vettoriale tra (N rd, Mx rd) e (N, Mx)
 Verifica positiva se tale rapporto risulta ≥ 1.000
 Yn Ordinata [cm] dell'asse neutro alla massima resistenza nel sistema di rif. X,Y,O sez.
 x/d Rapp. di duttilità (travi e solette)[§ 4.1.2.1.2.1 NTC]: deve essere < 0.45
 C.Rid. Coeff. di riduz. momenti in travi continue [formula (4.1.1)NTC]
 As Tesa Area armature long. trave [cm²] in zona tesa. (tra parentesi l'area minima di normativa)

N°Comb	Ver	N	Mx	N rd	Mx rd	Mis.Sic.	Yn	x/d	C.Rid.	As Tesa
1	S	698.60	0.10	698.42	2744.35	2744.43	523	89.5	0.11	0.70 70.7 (16.7)
2	S	605.50	0.10	605.30	2704.57	2704.68	1	89.7	0.11	0.70 70.7 (16.7)

DEFORMAZIONI UNITARIE ALLO STATO LIMITE ULTIMO

ec max Deform. unit. massima del calcestruzzo a compressione
 Yc max Ordinata in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
 es min Deform. unit. minima nell'acciaio (negativa se di trazione)
 Ys min Ordinata in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
 es max Deform. unit. massima nell'acciaio (positiva se di compressione)
 Ys max Ordinata in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)

N°Comb	ec max	Yc max	es min	Ys min	es max	Ys max
1	0.00350	100.0	0.00132	93.5	-0.02780	6.5
2	0.00350	100.0	0.00128	93.5	-0.02841	6.5

VERIFICHE A TAGLIO SENZA ARMATURE TRASVERSALI (§ 4.1.2.1.3.1 NTC)

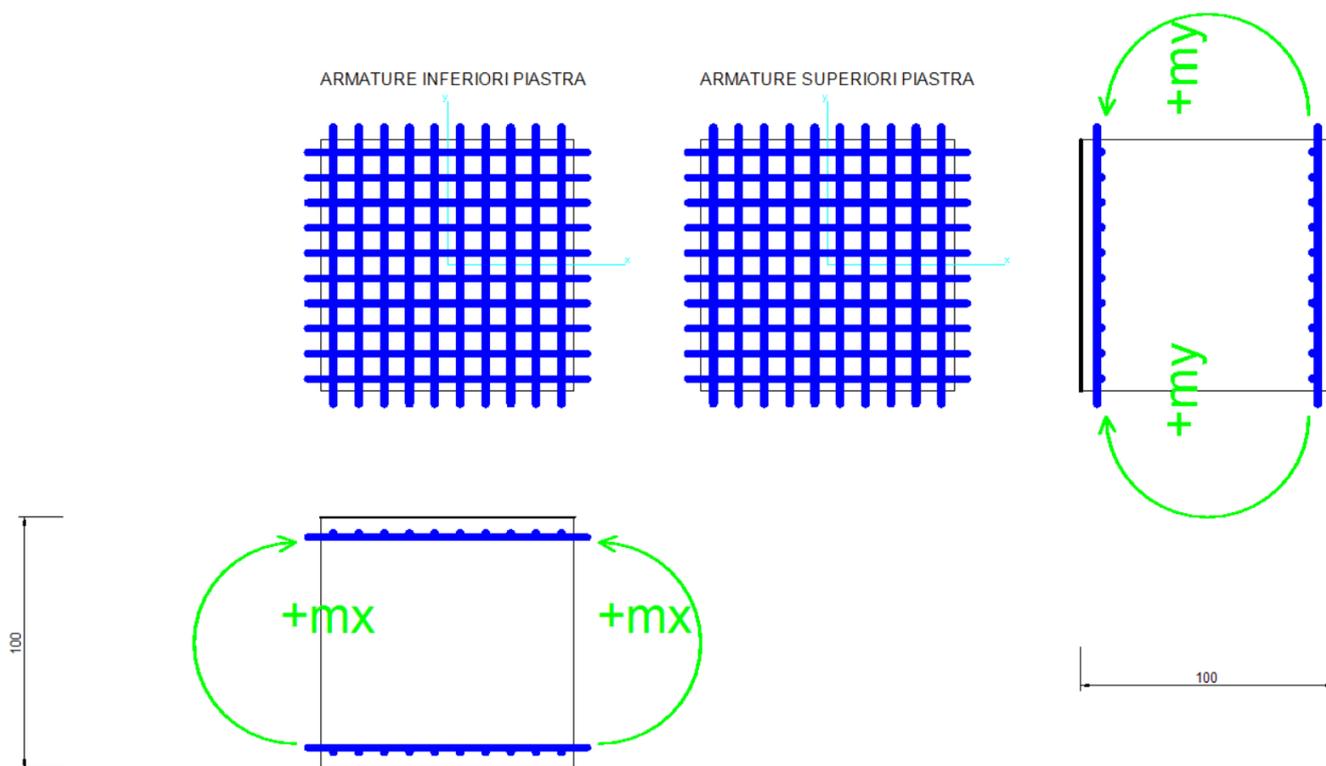
Ver S = comb.verificata a taglio/ N = comb. non verificata
 Ved Taglio agente [daN] uguale al taglio Vy di comb. (sollecit. retta)
 Vwct Taglio trazione resistente [kN] in assenza di staffe [formula (4.1.23)NTC]
 d Altezza utile sezione [cm]

bw Larghezza minima sezione [cm]
 Ro Rapporto geometrico di armatura longitudinale [<0.02]
 Scp Tensione media di compressione nella sezione [MPa]

N°CombVer	Ved	Vwct	d	bw	Ro	Scp
1	S	182.10	578.42	93.5	100.00	0.076
2				S 238.40	565.36	93.5
					100.0	0.0076
						0.06

Dati verifica strutturale e riepilogo risultati – verifica a pressoflessione della piastra (parete laterale)

- Armature per pressoflessione: $10\phi 30$
- Fattore di sicurezza allo SLU (pressoflessione)= 2.77



DATI NODO DI PIASTRA VERIFICATO A FLESSIONE BIASSIALE

Descrizione:
 Metodo di calcolo resistenza: Stati Limite Ultimi
 Normativa di riferimento: NTC/EC2

Condizioni Ambientali: Moderat. aggressive

CARATTERISTICHE DI RESISTENZA DEI MATERIALI IMPIEGATI

CALCESTRUZZO - Classe:	C32/40
Resistenza compress. di progetto fcd:	18.8 MPa
Deformazione unitaria ultima ecu:	0.00350
Diagramma tensioni-deformaz.: Stress-Block	Diagramma (c) § 4.1.2.1.2.1 NTC
Modulo Elastico Normale Ec:	33642.8 MPa
Resis. media a trazione fctm:	3.10 MPa
Coeff.Omogen. S.L.E.:	15.0
Sc limite S.L.E. comb. Rare:	19.9 MPa
Sc limite S.L.E. comb. Frequenti:	19.9 MPa
Ap.Fessure limite S.L.E. comb. Frequenti:	0.300 mm
Coeff. K3 Ap.fess. :	3.4000 §C4.1.2.2.4.5 NTC / §7.3.4(3) EC2
Coeff. K4 Ap.fess. :	0.4250 §C4.1.2.2.4.5 NTC / § 7.3.4(3) EC2
Sc limite S.L.E. comb. Q.Permanenti:	14.9 MPa
Ap.Fess.limite S.L.E. comb. Q.Perm.:	0.20 mm
Coeff. K3 Ap.fess. :	3.4000 §C4.1.2.2.4.5 NTC / § 7.3.4(3) EC2
Coeff. K4 Ap.fess. :	0.4250 §C4.1.2.2.4.5 NTC / § 7.3.4(3) EC2
ACCIAIO - Tipo:	B450C
Resist. caratt. a snervamento fyk:	450.0 MPa
Resist. caratt. a rottura ftk:	450.0 MPa
Resist. a snerv. di progetto fyd:	391.3 MPa
Resist. ultima di progetto ftd:	391.3 MPa
Deform. ultima di progetto Epu:	0.068
Modulo Elastico Ef:	200000.0 MPa
Diagramma tensioni-deformaz.:	Bilineare finito
Comb.Rare - Sf Limite:	360.0 MPa

CARATTERISTICHE GEOMETRICHE ED ARMATURE NODO PIASTRA

Spessore piastra:	100.0	cm
Barre inferiori dir.X:	Ø30/10.0	(70.7 cm ² /m) Coprif.(dal baric.barre) = 8.5 cm
Barre superiori dir.X:	Ø30/10.0	(70.7 cm ² /m) Coprif.(dal baric.barre) = 8.0 cm
Barre inferiori dir.Y:	Ø30/10.0	(70.7 cm ² /m) Coprif.(dal baric.barre) = 6.5 cm
Barre superiori dir.Y:	Ø30/10.0	(70.7 cm ² /m) Coprif.(dal baric.barre) = 6.5 cm

CALCOLO DI RESISTENZA - SFORZI DI COMBINAZIONE ASSEGNATI E MOMENTI PRINCIPALI CALCOLATI

mx	momento di piastra // asse x [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)
my	momento di piastra // asse y [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)
mxy	momento torcente di piastra // [kNm/m]
m_1	momento principale max in direzione 1 [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)
theta_1	angolo in sessadecimali tra la dir.1 di m_1 e la dir. x delle barre (theta_2=theta_1+90°)

m_2 momento principale min in direzione 2 [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)

N°Comb.	mx	my	mxy	m_1	theta_1	m_2
1	875.90	0.00	0.00	875.90	0.000	0.00
2	766.40	0.00	0.00	766.40	0.000	0.00

COMB. RARE (SLE) - SFORZI DI COMBIN. ASSEGNATI E MOMENTI PRINCIPALI CALCOLATI

mx Momento //barre dir. x [kNm/m] (positivo se comprime le fibre superiori)
 my Momento //barre dir. y [kNm/m] (positivo se comprime le fibre superiori)
 mxy Momento torcente di piastra [kNm/m])
 m_1 momento principale max in direzione 1 [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)
 theta_1 angolo in sessadecimali tra la dir.1 e la dir. x delle barre
 m_2 momento principale min in direzione 2 [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)

N°Comb.	mx	my	mxy	m_1	theta_1	m_2
1	705.50	0.00	0.00	705.50	0.000	0.00

COMB. FREQUENTI (SLE) - SFORZI DI COMB. ASSEGNATI E MOMENTI PRINCIPALI CALCOLATI

mx Momento //barre dir. x [kNm/m] (positivo se comprime le fibre superiori)
 my Momento //barre dir. y [kNm/m] (positivo se comprime le fibre superiori)
 mxy Momento torcente di piastra [kNm/m])
 m_1 momento principale max in direzione 1 [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)
 theta_1 angolo in sessadecimali tra la dir.1 e la dir. x delle barre
 m_2 momento principale min in direzione 2 [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)

N°Comb.	mx	my	mxy	m_1	theta_1	m_2
1	705.50	0.00	0.00	705.50	0.000	0.00

COMB. QUASI PERMANENTI (SLE) - SFORZI DI COMB. ASSEGNATI E MOMENTI PRINCIPALI CALCOLATI

mx Momento //barre dir. x [kNm/m] (positivo se comprime le fibre superiori)
 my Momento //barre dir. y [kNm/m] (positivo se comprime le fibre superiori)
 mxy Momento torcente di piastra [kNm/m])
 m_1 momento principale max in direzione 1 [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)
 theta_1 angolo in sessadecimali tra la dir.1 e la dir. x delle barre
 m_2 momento principale min in direzione 2 [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)

N°Comb.	mx	my	mxy	m_1	theta_1	m_2
1	705.50	0.00	0.00	705.50	0.000	0.00

VERIFICHE DI RESISTENZA ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Metodo di Wood)

Ver S = combinazione verificata / N = combinazione non verificata
 mxd I/ mxd S momento [kNm/m] di dimensionamento barre inferiori/superiori in direzione x
 mxu I/ mxu S momento [kNm/m] ultimo positivo/negativo in direzione x
 myd I/ myd S momento [kNm/m] di dimensionamento barre inferiori/superiori in direzione y
 myu I/ myu S momento [kNm/m] ultimo positivo/negativo in direzione y

N°Comb.	Ver	mxd I	mxu I	myd I	myu I	mxd S	mxu S	myd S	myu S
1	S	875.90	2429.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
2	S	766.40	2429.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

COMBINAZIONI RARE IN ESERCIZIO - VERIFICA TENSIONI E APERTURA FESSURE

Ver S/N Esito verifica
 Sc max Massima compressione [N/mm²] nel calcestruzzo per flessione
 Tipo Fess_1 Tipo di fessurazione per m_1: INF=lembo infer., SUP=lembo sup., INFSUP=entrambi i lembi
 Sx_1 Trazione nelle barre [N/mm²] in dir.X per effetto del momento principale m_1
 Sy_1 Trazione nelle barre[N/mm²] in dir.Y per effetto del momento principale m_1
 Wk_1 Apertura fessura [mm] per effetto del momento principale m_1 (7.8)EC2 e dalla (C4.1.7)NTC
 Tipo Fess_2 Tipo di fessurazione per m_2: INF=lembo infer., SUP=lembo sup., INFSUP=entrambi i lembi
 Sx_2 Trazione nelle barre [N/mm²] in dir.X per effetto del momento principale m_2
 Sy_2 Trazione nelle barre[N/mm²] in dir.Y per effetto del momento principale m_2
 Wk_2 Apertura fessura [mm] per effetto del momento principale m_2 (7.8)EC2 e dalla (C4.1.7)NTC
 Wk_2 Apertura fessura [mm] per effetto del momento principale m_2 (7.8)EC2 e dalla (C4.1.7)NTC

N°Comb	Ver	Sc max	Tipo Fess_1	Sx_1	Sy_1	Wk_1	Tipo Fess_2	Sx_2	Sy_2	Wk_2
1	S	2.9	Non fess.				Non fess.			

COMBINAZIONI FREQUENTI IN ESERCIZIO - VERIFICA TENSIONI E APERTURA FESSURE

N°Comb	Ver	Sc max	Tipo Fess_1	Sx_1	Sy_1	Wk_1	Tipo Fess_2	Sx_2	Sy_2	Wk_2
1	S	2.9	Non fess.				Non fess.			

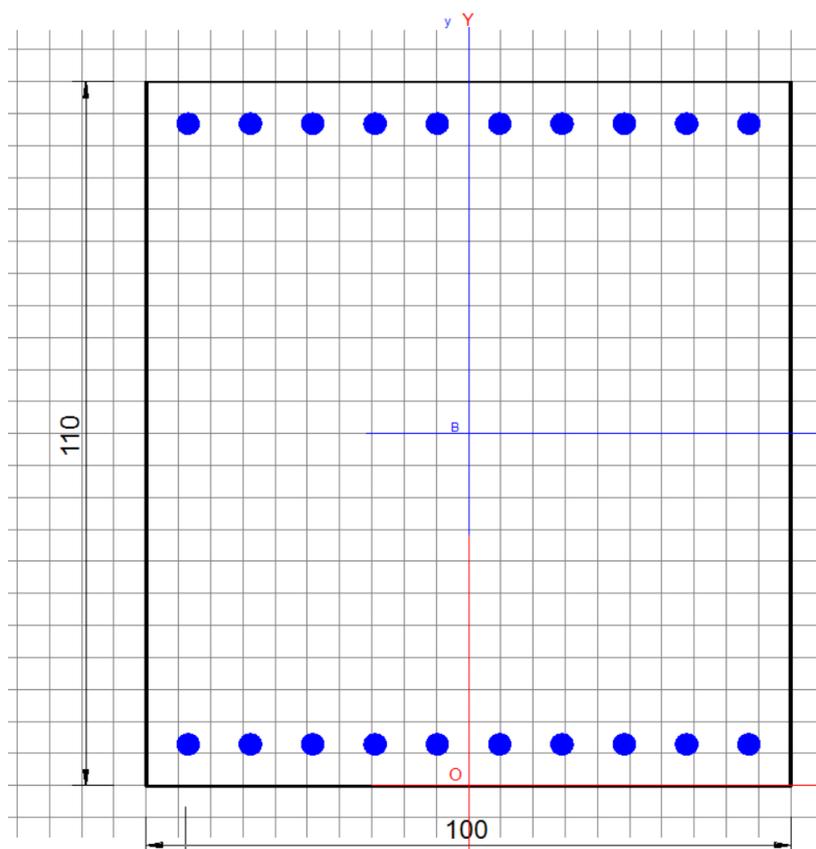
COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI IN ESERCIZIO - VERIFICA TENSIONI E APERTURA FESSURE

N°Comb	Ver	Sc max	Tipo Fess_1	Sx_1	Sy_1	Wk_1	Tipo Fess_2	Sx_2	Sy_2	Wk_2
1	S	2.9	Non fess.				Non fess.			

10.6.3 Soletta superiore

Dati verifica strutturale e riepilogo risultati – verifica a taglio

- Calcestruzzo classe C32/40
- Acciaio di armatura in tondi classe B450C
- Armature per pressoflessione: 10Ø30 (percentuale di armatura = 1.3 %)
- Fattore di sicurezza allo SLU (taglio) = 1.11



DATI GENERALI SEZIONE DI TRAVE SENZA STAFFE IN C.A.

Descrizione Sezione:

Metodo di calcolo resistenza:	Stati Limite Ultimi
Normativa di riferimento:	N.T.C.
Tipologia sezione:	Sezione predefinita di trave (solette, nervature solai) senza staffe
Forma della sezione:	Rettangolare

Percorso sollecitazione: A Sforzo Norm. costante
 Riferimento Sforzi assegnati: Assi x,y principali d'inerzia
 Riferimento alla sismicità: Comb. non sismiche

CARATTERISTICHE DI RESISTENZA DEI MATERIALI IMPIEGATI

CALCESTRUZZO - Classe: C32/40
 Resistenza compress. di progetto fcd: 18.80 MPa
 Deform. unitaria max resistenza ec2: 0.0020
 Deformazione unitaria ultima ecu: 0.0035
 Diagramma tensioni-deformaz.:Parabola-Rettangolo
 Modulo Elastico Normale Ec: 33642.8 MPa
 Resis. media a trazione fctm: 3.10 MPa

ACCIAIO - Tipo: B450C
 Resist. caratt. a snervamento fyk: 450.0 MPa
 Resist. caratt. a rottura ftk: 450.0 MPa
 Resist. a snerv. di progetto fyd: 391.3 MPa
 Resist. ultima di progetto ftd: 391.3 MPa
 Deform. ultima di progetto Epu: 0.068
 Modulo Elastico Ef: 200000.0 MPa
 Diagramma tensioni-deformaz.:Bilineare finito

CARATTERISTICHE GEOMETRICHE ED ARMATURE SEZIONE

Base: 100.0 cm
 Altezza: 110.0 cm
 Barre inferiori: 10Ø30 (70.7 cm²)
 Barre superiori: 10Ø30 (70.7 cm²)
 Coprif.Inf.(dal baric. barre): 6.5 cm
 Coprif.Sup.(dal baric. barre): 6.5 cm
 Coprif.Lat. (dal baric.barre): 6.5 cm

CALCOLO DI RESISTENZA - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale [kN] applicato nel baricentro (posit. se di compress.)
 Mx Momento flettente [kNm] intorno all'asse x baric. della sezione con verso positivo se tale da comprimere il lembo sup. della sezione
 Vy Taglio [kN] in direzione parallela all'asse Y del riferim. generale
 MT Momento torcente [kN m]

N°Comb.	N	Mx	Vy	MT
1	114.40	0.10	470.90	0.00
2	186.00	0.10	393.80	0.00

RISULTATI DEL CALCOLO

Sezione verificata per tutte le combinazioni assegnate

Copriferro netto minimo barre longitudinali: 5.0 cm
 Interferro netto minimo barre longitudinali: 6.7 cm
 Copriferro netto minimo staffe: 5.0 cm

VERIFICHE DI RESISTENZA IN PRESSO-TENSO FLESSIONE ALLO STATO LIMITE ULTIMO

Ver S = combinazione verificata / N = combin. non verificata
 N Sforzo normale baricentrico assegnato [kN] (positivo se di compressione)
 Mx Momento flettente assegnato [kNm] riferito all'asse x baricentrico
 N Ult Sforzo normale alla massima resistenza [kN] nella sezione (positivo se di compress.)
 Mx rd Momento resistente ultimo [kNm] riferito all'asse x baricentrico
 Mis.Sic. Misura sicurezza = rapporto vettoriale tra (N rd, Mx rd) e (N, Mx)
 Verifica positiva se tale rapporto risulta ≥ 1.000
 Yn Ordinata [cm] dell'asse neutro alla massima resistenza nel sistema di rif. X,Y,O sez.
 x/d Rapp. di duttilità (travi e solette) [§ 4.1.2.1.2.1 NTC]: deve essere < 0.45
 C.Rid. Coeff. di riduz. momenti in travi continue [formula (4.1.1) NTC]
 As Tesa Area armature long. trave [cm²] in zona tesa. (tra parentesi l'area minima di normativa)

N°Comb	Ver	N	Mx	N rd	Mx rd	Mis.Sic.	Yn	x/d	C.Rid.	As Tesa
1	S	114.40	0.10	114.43	2775.80	2775.80	107.100.7	0.09	0.70	70.7 (18.5)
2	S	186.00	0.10	186.03	2810.23	2810.23	102.255100.6	0.09	0.70	70.7 (18.5)

DEFORMAZIONI UNITARIE ALLO STATO LIMITE ULTIMO

ec max Deform. unit. massima del calcestruzzo a compressione
 Yc max Ordinata in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
 es min Deform. unit. minima nell'acciaio (negativa se di trazione)
 Ys min Ordinata in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
 es max Deform. unit. massima nell'acciaio (positiva se di compressione)
 Ys max Ordinata in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)

N°Comb	ec max	Yc max	es min	Ys min	es max	Ys max
1	0.00350	110.0	0.00104	103.5	-0.03564	6.5
2	0.00350	110.0	0.00108	103.5	-0.03508	6.5

VERIFICHE A TAGLIO SENZA ARMATURE TRASVERSALI (§ 4.1.2.1.3.1 NTC)

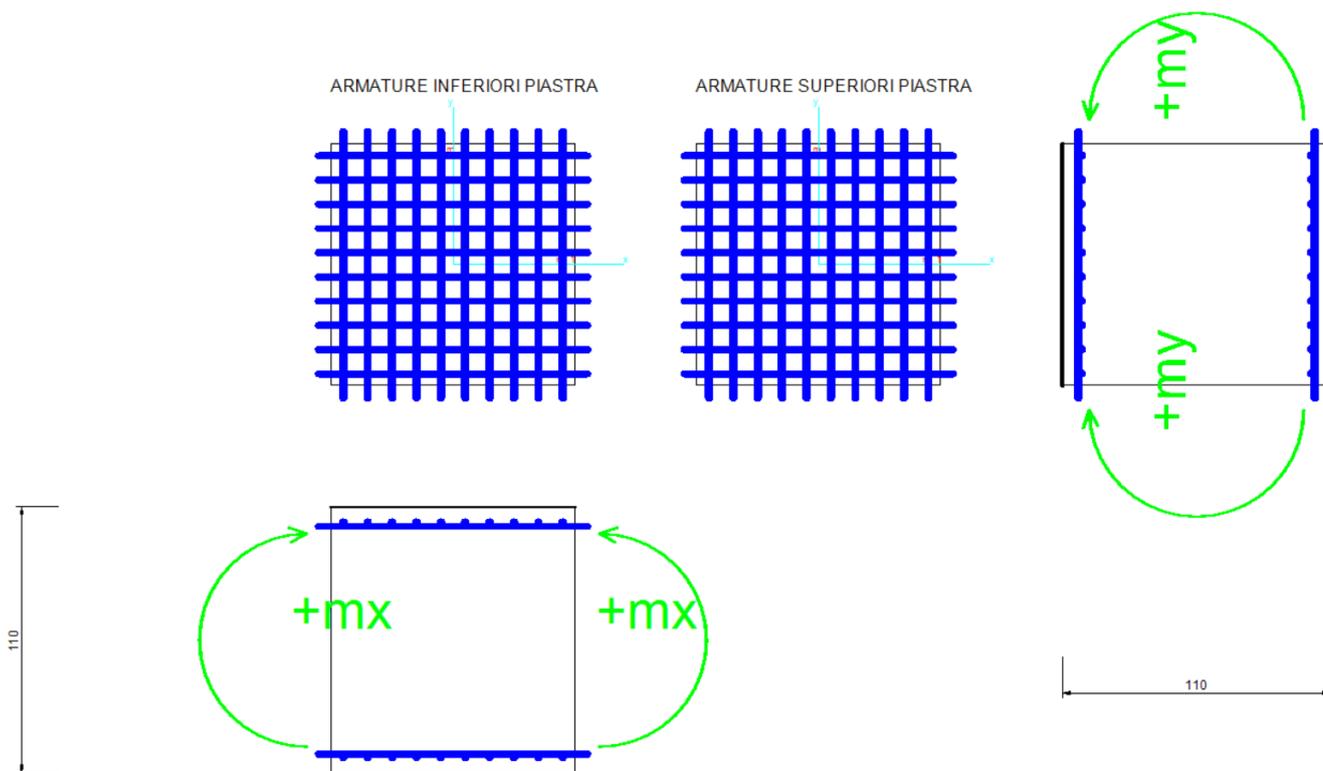
Ver S = comb.verificata a taglio/ N = comb. non verificata

Ved	Taglio agente [daN] uguale al taglio Vy di comb. (sollecit. retta)
Vwct	Taglio trazione resistente [kN] in assenza di staffe [formula (4.1.23)NTC]
d	Altezza utile sezione [cm]
bw	Larghezza minima sezione [cm]
Ro	Rapporto geometrico di armatura longitudinale [<0.02]
Scp	Tensione media di compressione nella sezione [MPa]

N°CombVer	Ved	Vwct	d	bw	Ro	Scp	
1	S	470.90	522.21	103.5	100.00	0.0068	0.01
2	S	393.80	532.31	103.5	100.00	0.0068	0.02

Dati verifica strutturale e riepilogo risultati – verifica a pressoflessione della piastra

- Armature per pressoflessione: 10 \varnothing 30
- Fattore di sicurezza allo SLU (pressoflessione) = 2.65



DATI NODO DI PIASTRA VERIFICATO A FLESSIONE BIASSIALE

Descrizione:

Metodo di calcolo resistenza: Stati Limite Ultimi
 Normativa di riferimento: NTC/EC2
 Condizioni Ambientali: Moderat. aggressive

CARATTERISTICHE DI RESISTENZA DEI MATERIALI IMPIEGATI

CALCESTRUZZO - Classe: C32/40
 Resistenza compress. di progetto fcd: 18.8 MPa
 Deformazione unitaria ultima ecu: 0.00350
 Diagramma tensioni-deformaz.: Stress-Block Diagramma (c) § 4.1.2.1.2.1 NTC
 Modulo Elastico Normale Ec: 33642.8 MPa
 Resis. media a trazione fctm: 3.10 MPa
 Coeff.Omogen. S.L.E.: 15.0
 Sc limite S.L.E. comb. Rare: 19.9 MPa
 Sc limite S.L.E. comb. Frequenti: 19.9 MPa
 Ap.Fessure limite S.L.E. comb. Frequenti: 0.300 mm
 Coeff. K3 Ap.fess. : 3.4000 §C4.1.2.2.4.5 NTC / §7.3.4(3) EC2
 Coeff. K4 Ap.fess. : 0.4250 §C4.1.2.2.4.5 NTC / § 7.3.4(3) EC2
 Sc limite S.L.E. comb. Q.Permanenti: 14.9 MPa
 Ap.Fess.limite S.L.E. comb. Q.Perm.: 0.20 mm
 Coeff. K3 Ap.fess. : 3.4000 §C4.1.2.2.4.5 NTC / § 7.3.4(3) EC2
 Coeff. K4 Ap.fess. : 0.4250 §C4.1.2.2.4.5 NTC / § 7.3.4(3) EC2

ACCIAIO - Tipo: B450C
 Resist. caratt. a snervamento fyk: 450.0 MPa
 Resist. caratt. a rottura ftk: 450.0 MPa
 Resist. a snerv. di progetto fyd: 391.3 MPa
 Resist. ultima di progetto ftd: 391.3 MPa
 Deform. ultima di progetto Epu: 0.068
 Modulo Elastico Ef: 200000.0 MPa
 Diagramma tensioni-deformaz.:Bilineare finito
 Comb.Rare - Sf Limite: 360.0 MPa

CARATTERISTICHE GEOMETRICHE ED ARMATURE NODO PIASTRA

Spessore piastra: 110.0 cm

Barre inferiori dir.X: Ø30/10.0 (70.7 cm²/m) Coprif.(dal baric.barre) = 8.0 cm
 Barre superiori dir.X: Ø30/10.0 (70.7 cm²/m) Coprif.(dal baric.barre) = 8.0 cm
 Barre inferiori dir.Y: Ø30/10.0 (70.7 cm²/m) Coprif.(dal baric.barre) = 6.5 cm
 Barre superiori dir.Y: Ø30/10.0 (70.7 cm²/m) Coprif.(dal baric.barre) = 6.5 cm

CALCOLO DI RESISTENZA - SFORZI DI COMBINAZIONE ASSEGNATI E MOMENTI PRINCIPALI CALCOLATI

mx	momento di piastra // asse x [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)
my	momento di piastra // asse y [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)
mxy	momento torcente di piastra // [kNm/m]
m_1	momento principale max in direzione 1 [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)
theta_1	angolo in sessadecimali tra la dir.1 di m_1 e la dir. x delle barre (theta_2=theta_1+90°)
m_2	momento principale min in direzione 2 [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)

N°Comb.	mx	my	mxy	m_1	theta_1	m_2
1	1027.50	0.00	0.00	1027.50	0.000	0.00
2	927.10	0.00	0.00	927.10	0.000	0.00

COMB. RARE (SLE) - SFORZI DI COMBIN. ASSEGNATI E MOMENTI PRINCIPALI CALCOLATI

mx	Momento //barre dir. x [kNm/m] (positivo se comprime le fibre superiori)
my	Momento //barre dir. x [km/m] (positivo se comprime le fibre superiori)
mxy	Momento torcente di piastra [km/m])
m_1	momento principale max in direzione 1 [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)
theta_1	angolo in sessadecimali tra la dir.1 e la dir. x delle barre
m_2	momento principale min in direzione 2 [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)

N°Comb.	mx	my	mxy	m_1	theta_1	m_2
1	790.30	0.00	0.00	790.30	0.000	0.00

COMB. FREQUENTI (SLE) - SFORZI DI COMB. ASSEGNATI E MOMENTI PRINCIPALI CALCOLATI

mx	Momento //barre dir. x [kNm/m] (positivo se comprime le fibre superiori)
my	Momento //barre dir. x [km/m] (positivo se comprime le fibre superiori)
mxy	Momento torcente di piastra [km/m])
m_1	momento principale max in direzione 1 [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)
theta_1	angolo in sessadecimali tra la dir.1 e la dir. x delle barre
m_2	momento principale min in direzione 2 [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)

N°Comb.	mx	my	mxy	m_1	theta_1	m_2
1	790.30	0.00	0.00	790.30	0.000	0.00

COMB. QUASI PERMANENTI (SLE) - SFORZI DI COMB. ASSEGNATI E MOMENTI PRINCIPALI CALCOLATI

mx	Momento //barre dir. x [kNm/m] (positivo se comprime le fibre superiori)
my	Momento //barre dir. x [km/m] (positivo se comprime le fibre superiori)
mxy	Momento torcente di piastra [km/m])
m_1	momento principale max in direzione 1 [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)
theta_1	angolo in sessadecimali tra la dir.1 e la dir. x delle barre

m_2		momento principale min in direzione 2 [kNm/m] (+ se di comprime le fibre superiori)				
N°Comb.	mx	my	mxy	m_1	theta_1	m_2
1	790.30	0.00	0.00	790.30	0.000	0.00

VERIFICHE DI RESISTENZA ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Metodo di Wood)

VerS = combinazione verificata / N = combinazione non verificata

mxd I/ mxd S momento [kNm/m] di dimensionamento barre inferiori/superiori in direzione x
 mxu I/ mxu S momento [kNm/m] ultimo positivo/negativo in direzione x
 myd I/ myd S momento [kNm/m] di dimensionamento barre inferiori/superiori in direzione y
 myu I/ myu S momento [kNm/m] ultimo positivo/negativo in direzione y

N°Comb.	Ver	mxd I	mxu I	myd I	myu I	mxd S	mxu S	myd S	myu S
1	S	1027.50	2719.52	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
2	S	927.10	2719.52	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

COMBINAZIONI RARE IN ESERCIZIO - VERIFICA TENSIONI E APERTURA FESSURE

Ver S/N Esito verifica
 Sc max Massima compressione [N/mm²] nel calcestruzzo per flessione
 Tipo Fess_1 Tipo di fessurazione per m_1: INF=lembo infer., SUP=lembo sup., INFSUP=entrambi i lembi
 Sx_1 Trazione nelle barre [N/mm²] in dir.X per effetto del momento principale m_1
 Sy_1 Trazione nelle barre [N/mm²] in dir.Y per effetto del momento principale m_1
 Wk_1 Apertura fessura [mm] per effetto del momento principale m_1 (7.8)EC2 e dalla (C4.1.7)NTC
 Tipo Fess_2 Tipo di fessurazione per m_2: INF=lembo infer., SUP=lembo sup., INFSUP=entrambi i lembi
 Sx_2 Trazione nelle barre [N/mm²] in dir.X per effetto del momento principale m_2
 Sy_2 Trazione nelle barre [N/mm²] in dir.Y per effetto del momento principale m_2
 Wk_2 Apertura fessura [mm] per effetto del momento principale m_2 (7.8)EC2 e dalla (C4.1.7)NTC
 Wk_2 Apertura fessura [mm] per effetto del momento principale m_2 (7.8)EC2 e dalla (C4.1.7)NTC

N°Comb	Ver	Sc max	Tipo Fess_1	Sx_1	Sy_1	Wk_1	Tipo Fess_2	Sx_2	Sy_2	Wk_2
1	S	2.7	Non fess.				Non fess.			

COMBINAZIONI FREQUENTI IN ESERCIZIO - VERIFICA TENSIONI E APERTURA FESSURE

N°Comb	Ver	Sc max	Tipo Fess_1	Sx_1	Sy_1	Wk_1	Tipo Fess_2	Sx_2	Sy_2	Wk_2
1	S	2.7	Non fess.				Non fess.			

COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI IN ESERCIZIO - VERIFICA TENSIONI E APERTURA FESSURE

N°Comb	Ver	Sc max	Tipo Fess_1	Sx_1	Sy_1	Wk_1	Tipo Fess_2	Sx_2	Sy_2	Wk_2
1	S	2.7	Non fess.				Non fess.			

11. INCIDENZE

Si riportano di seguito le incidenze degli elementi strutturali verificati.

- Soletta di fondazione – $I = 171 \text{ kg/m}^3$;
- Setto laterale – $I = 222 \text{ kg/m}^3$;
- Soletta superiore – $I = 202 \text{ kg/m}^3$;