

COMMITTENTE:



PROGETTAZIONE:



U.O. INFRASTRUTTURE SUD

PROGETTO DEFINITIVO

**LINEA SALERNO - PONTECAGNANO AEROPORTO
COMPLETAMENTO METROPOLITANA DI SALERNO
TRATTA ARECHI - PONTECAGNANO AEROPORTO**

FABBRICATI

FA07 - PPM Stazione S. Antonio - Generale

Relazione di calcolo fondazione

SCALA:

-

COMMESSA LOTTO FASE ENTE TIPO DOC. OPERA/DISCIPLINA PROGR. REV.

NN1X
 00
 D
 78
 CL
 FA0700
 001
 C

Rev.	Descrizione	Redatto	Data	Verificato	Data	Approvato	Data	Autorizzato Data
A	Emissione Esecutiva	F.Durastanti	Sett-2020	G.Romano	Sett-2020	M.D'Avino	Sett-2020	D.Tiberti Gen-2021 ITALFERR S.p.A. Gruppo Ferrovie dello Stato Direzione Generale UO Infrastrutture Sud Dott. Ing. Daniele Tiberti Ordine degli Ingegneri Prov. di Napoli n. 10876
B	Emissione Esecutiva	F.Durastanti	Ott-2020	G.Romano	Ott-2020	M.D'Avino	Ott-2020	
C	Emissione Esecutiva	F.Durastanti	Gen-2021	G.Romano	Gen-2021	M.D'Avino	Gen-2021	

NN1X.0.0.D.78.CL.FA.07.0.0.001.C

n. Elab.:

INDICE

1	PREMESSA.....	3
2	SCOPO DEL DOCUMENTO	3
3	DOCUMENTI DI RIFERIMENTO.....	5
3.1	DOCUMENTI REFERENZIATI	5
3.2	DOCUMENTI CORRELATI	5
4	CARATTERISTICHE DEI MATERIALI	6
4.1	CEMENTO ARMATO.....	6
4.1.1	CALCESTRUZZO	6
4.1.2	ACCIAIO D'ARMATURA IN BARRE TONDE AD ADERENZA MIGLIORATA.....	7
4.1.3	COPRIFERRO	8
5	REAZIONI VINCOLARI	10
6	TERRENO DI FONDAZIONE	12
7	CONSIDERAZIONI GENERALI SUL MODELLO DI CALCOLO	13
8	FONDAZIONI.....	18
8.1	TRAVI DI FONDAZIONE	18
8.1.1	VERIFICA A FLESSIONE.....	20
8.1.2	VERIFICA A TAGLIO.....	24
8.2	VERIFICA DEI CEDIMENTI	24
8.2.1	PILASTRO NODO 1	26
8.2.2	PILASTRO NODO 18 INTERNO	27
8.2.3	PILASTRO NODO 24 DI ESTREMITA'	28
8.2.4	CEDIMENTI AMMISSIBILI PER LE STRUTTURE A TELAIO IN C.A. E CONFRONTO CON I VALORI CALCOLATI.....	29
8.3	VERIFICA DI CAPACITÀ PORTANTE	30

Relazione di calcolo fondazione

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	2 di 40

8.3.1	PORTANZA TERRENO IN FASE SISMICA SLV	32
8.3.2	PORTANZA TERRENO IN FASE STATICA SLU	36
9	CONCLUSIONI	40

Relazione di calcolo fondazione

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	3 di 40

1 PREMESSA

Il presente documento è emesso nell'ambito dello sviluppo della Progettazione Definitiva per il completamento della Linea Salerno – Pontecagnano Aeroporto, tratta Arechi – Pontecagnano Aeroporto.

Nel presente elaborato viene calcolato il “Fabbricato PPM Stazione S. Antonio”, di dimensioni pari a 46,21 x 6,37 m, che verrà realizzato all'interno della Stazione S. Antonio al Km 6+200:

2 SCOPO DEL DOCUMENTO

Lo scopo del presente documento è quello di calcolare e verificare le strutture in fondazione del “Fabbricato PPM Stazione S. Antonio”.

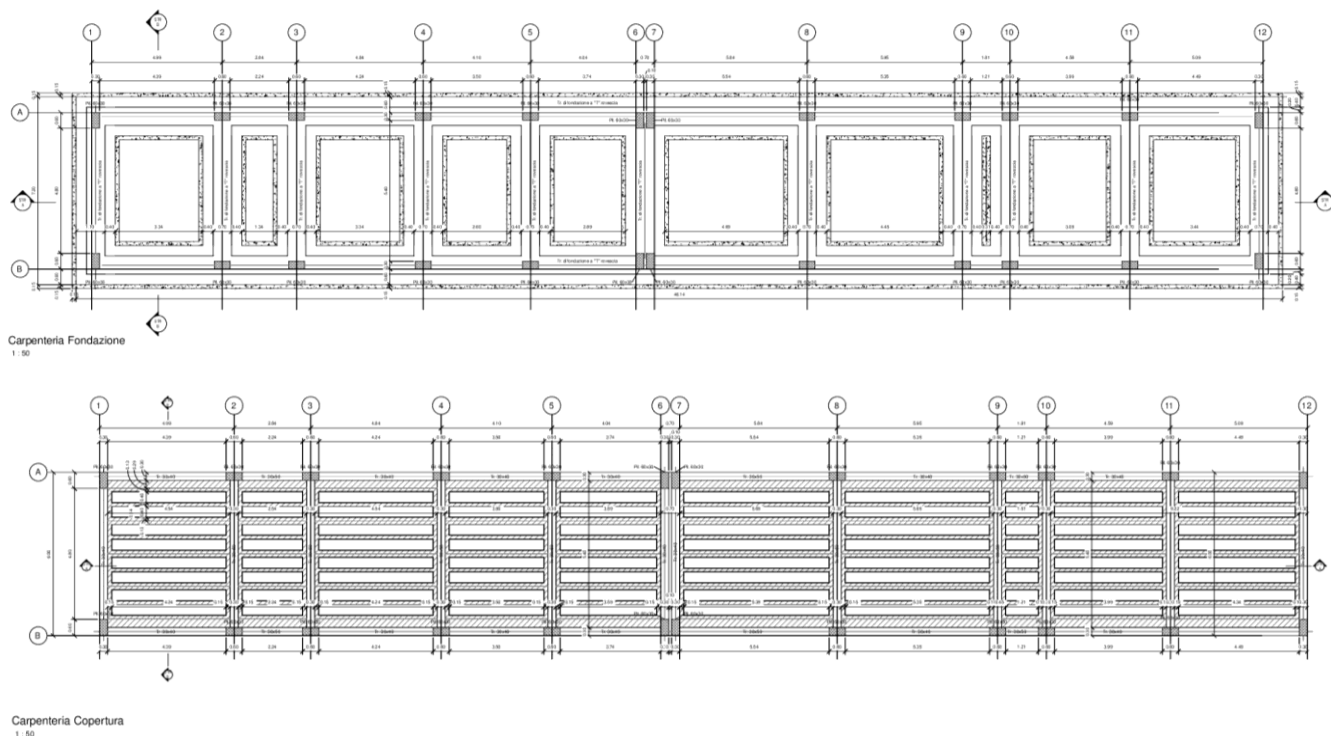
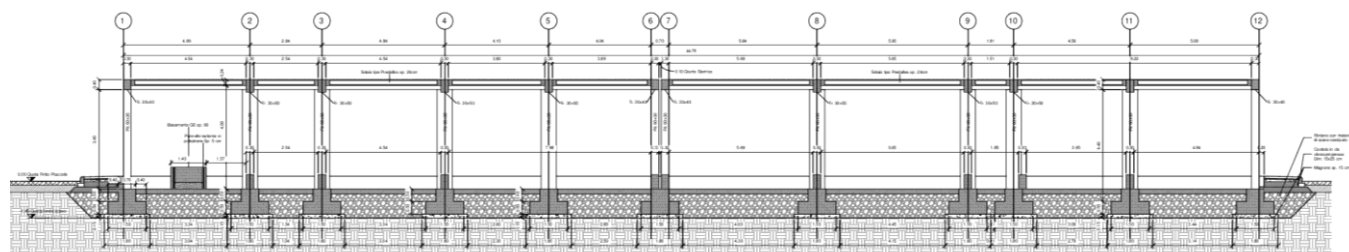


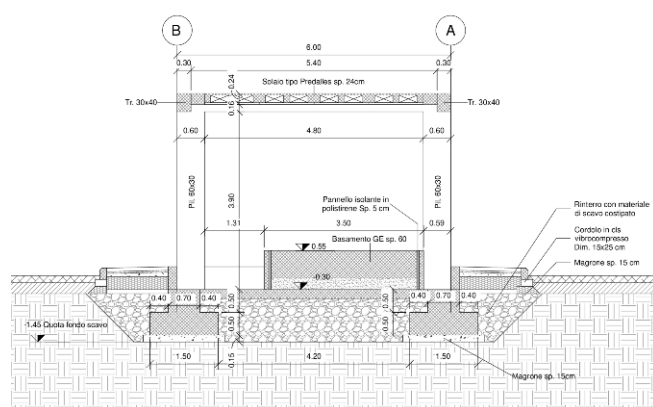
Figura 2-1 – Carpenteria Fondazione e Copertura.

Relazione di calcolo fondazione

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	4 di 40



Sezione STRA-A'
1 : 50



Sezione STR B-B'
1 : 50

Figura 2-2 – Sezione longitudinale e trasversale.

La struttura in pianta del fabbricato ha forma rettangolare avente le seguenti dimensioni 46.21 m x 6.37 m, comprensiva del rivestimento. Il sistema strutturale è caratterizzato da un telaio spaziale monolivello avente copertura piana costituito da una campata in direzione trasversale di luce 5.40 m mentre, parallelamente al lato lungo, è suddiviso in 10 campate di luce massima pari a 5.95 m.

La struttura relativa alla parte in elevazione è costituita da travi e pilastri in cemento armato. Il solaio di copertura è del tipo semiprefabbricato a prédalles, con getto in opera dei travetti e della caldana superiore. Lo spessore totale del solaio di copertura è di 24 cm e comprende 4 cm di prédalles, 16 cm di nervature e 4 cm di caldana superiore. Le lastre in c.a. sono larghe 120 cm e presentano tre tralacci metallici di irrigidimento ed elementi di alleggerimento delimitanti le nervature intermedie. Il solaio è ordito secondo la direzione longitudinale del fabbricato in modo da essere poggiato direttamente sui telai trasversali disposti ad interasse che vanno da 1.81 m a 5.95 m. I pilastri hanno dimensione in pianta di 30x60 cm, le travi longitudinali hanno dimensioni 30x40 cm, le travi trasversali invece sono 30x50.

Le fondazioni dell'edificio sono di tipo diretto, costituite da un graticcio di travi a T rovesce con spessore dell'anima pari a 70 cm, altezza di 100 cm larghezza suola pari a 150 cm e spessore della suola di 50 cm. Al di sotto delle fondazioni è previsto uno strato di magrone di spessore 10 cm debordante l'impronta delle fondazioni di 10 cm.

 ITOLFERR GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE	LINEA SALERNO - PONTECAGNANO AEROPORTO COMPLETAMENTO METROPOLITANA DI SALERNO TRATTA ARECHI - PONTECAGNANO AEROPORTO PROGETTO DEFINITIVO Fabbricati – FA07 – PPM Stazione S. Antonio - Generale												
Relazione di calcolo fondazione	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>NN1X</td> <td>00 D 78</td> <td>CL</td> <td>FA 07 00 001</td> <td>C</td> <td>5 di 40</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO	NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	5 di 40
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO								
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	5 di 40								

3 DOCUMENTI DI RIFERIMENTO

3.1 DOCUMENTI REFERENZIATI

La progettazione è conforme alle normative vigenti nonché ai manuali di progettazione societari.

La normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo e progettazione è la seguente:

- Rif. [1] - Norme tecniche per le costruzioni - D.M. 17/01/2018 (NTC-2018)
- Rif. [2] - Circolare n. 7 del 21 gennaio 2019 - Istruzioni per l'Applicazione dell'aggiornamento delle Norme Tecniche per le Costruzioni di cui al Decreto Ministeriale 17 gennaio 2018;
- Rif. [3] – Regolamento (UE) N. 1299/2014 della Commissione del 18 novembre 2014 relativo alle specifiche tecniche di interoperabilità per il sottosistema “infrastruttura” del sistema ferroviario dell’Unione Europea, modificato dal Regolamento di esecuzione (UE) N° 2019/76 della Commissione del 16/ maggio 2019;
- Rif. [4] – Eurocodici EN 1991-2:2003/AC:2010 – Eurocodice 1 – Parte 2
- Rif. [5] – RFI DTC SI MA IFS 001 D del 20 dicembre 2019 – Manuale di Progettazione delle Opere Civili

3.2 DOCUMENTI CORRELATI

I documenti correlati sono:

- Rif. [6] Fabbricati – FA07 – PPM Stazione S. Antonio - Generale - Carpenterie piante e sezioni tav 1 di 2 NN1X.0.0.D.78.BB.FA.07.0.0.001.
- Rif. [7] Fabbricati – FA07 – PPM Stazione S. Antonio - Generale - Carpenterie piante e sezioni tav 2 di 2 NN1X.0.0.D.78.BB.FA.07.0.0.002.
- Rif. [8] Fabbricati – FA07 – PPM Stazione S. Antonio - Generale – Relazione di calcolo strutture di elevazione NN1X.0.0.D.78.CL.FA.07.0.0.002.

Relazione di calcolo fondazione

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	6 di 40

4 CARATTERISTICHE DEI MATERIALI

4.1 CEMENTO ARMATO

4.1.1 CALCESTRUZZO

Si riportano di seguito due tabelle riepilogative del tipo e delle caratteristiche del calcestruzzo adottato per i diversi elementi strutturali:

	Solaio in lastre predalles	Struttura in elevazione	Fondazioni
Classe di resistenza	C32/40	C30/37	C25/30
Classe di esposizione	XC3	XC3	XC2
Condizioni ambientali	ordinarie	ordinarie	ordinarie
Rapporto acqua/cemento		0,55	0,60

		Solaio in lastre predalles	Struttura in elevazione	Fondazioni
R _{ck}	(N/mm ²)	40	37	30
f _{ck}	(N/mm ²)	32	30	25
f _{cm}	(N/mm ²)	40	36	33
α _{cc}	(-)	0,85	0,85	0,85
γ _c	(-)	1,5	1,5	1,5
f _{cd}	(N/mm ²)	18,1	17,4	14,17
f _{ctm}	(N/mm ²)	3,02	2,94	2,56
f _{ctk}	(N/mm ²)	2,12	3,82	1,79
f _{ctd}	(N/mm ²)	1,41	1,40	1,19
f _{cfm}	(N/mm ²)	3,62	3,52	3,07
f _{cfk}	(N/mm ²)	2,54	2,46	2,15
E _c	(N/mm ²)	33346	33019	31476

Dove:

R_{ck} = Resistenza cubica caratteristica a compressione

 <p>ITALFERR GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE</p>	<p>LINEA SALERNO - PONTECAGNANO AEROPORTO COMPLETAMENTO METROPOLITANA DI SALERNO TRATTA ARECHI - PONTECAGNANO AEROPORTO PROGETTO DEFINITIVO Fabbricati – FA07 – PPM Stazione S. Antonio - Generale</p>					
<p>Relazione di calcolo fondazione</p>	<p>COMMESSA NN1X</p>	<p>LOTTO 00 D 78</p>	<p>CODIFICA CL</p>	<p>DOCUMENTO FA 07 00 001</p>	<p>REV C</p>	<p>FOGLIO 7 di 40</p>

$f_{ck} = 0.83 \cdot R_{ck} =$ Resistenza cilindrica caratteristica

$f_{cm} = f_{ck} + 8$ (N/mm²) = Resistenza cilindrica media a compressione

$\alpha_{cc} =$ Coefficiente per effetti a lungo termine e sfavorevoli: α_{cc} (t > 28gg) = 0.85

$\gamma_c = 1.5$; viene ridotto a 1.4 per produzioni continuative di elementi o strutture soggette a controllo continuativo del calcestruzzo dal quale risulti un coefficiente di variazione (rapporto tra scarto quadratico medio e valore medio della resistenza) non superiore al 10%.

$f_{cd} = \frac{\alpha_{cc} \cdot f_{ck}}{\gamma_c} =$ Resistenza di calcolo a compressione

compressione

$f_{ctm} = 0.3 \cdot (f_{ck})^{2/3}$ [per classi \leq C50/60] = Resistenza cilindrica media a trazione

$f_{ctk} = 0.7 \cdot f_{ctm} =$ Resistenza cilindrica caratteristica a trazione

$f_{ctd} = \frac{f_{ctk}}{\gamma_c} =$ Resistenza di calcolo a trazione

$f_{cfm} = 1.2 \cdot f_{ctm} =$ Resistenza media a trazione per flessione

$f_{ctk} = 0.7 \cdot f_{cfm} =$ Resistenza cilindrica caratteristica a trazione

$E_{cm} = 22000 \cdot \left(\frac{f_{cm}}{10} \right)^{0.3} =$ Modulo Elastico

Coefficiente di Poisson:

Secondo quanto prescritto al punto 11.2.10.4 della NTC2018, per il coefficiente di Poisson può adottarsi, a seconda dello stato di sollecitazione, un valore compreso tra 0 (calcestruzzo fessurato) e 0.2 (calcestruzzo non fessurato).

Coefficiente di dilatazione termica:

In sede di progettazione, o in mancanza di una determinazione sperimentale diretta, per il coefficiente di dilatazione termica del calcestruzzo può assumersi un valore medio pari a $10 \times 10^{-6} \text{ } ^\circ\text{C}^{-1}$ (NTC2018 – 11.2.10.5).

4.1.2 ACCIAIO D'ARMATURA IN BARRE TONDE AD ADERENZA MIGLIORATA

Si adotta acciaio tipo B450C come previsto al punto 11.3.2.1 delle NTC2018, per il quale si possono assumere le seguenti caratteristiche:

Resistenza a trazione – compressione:

$f_{tk} = 540 \text{ N/mm}^2 =$ Resistenza caratteristica di rottura

$f_{yk} = 450 \text{ N/mm}^2 =$ Resistenza caratteristica a snervamento

 ITALFERR GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE	LINEA SALERNO - PONTECAGNANO AEROPORTO COMPLETAMENTO METROPOLITANA DI SALERNO TRATTA ARECHI - PONTECAGNANO AEROPORTO PROGETTO DEFINITIVO Fabbricati – FA07 – PPM Stazione S. Antonio - Generale					
	Relazione di calcolo fondazione	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV
	NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	8 di 40

$$f_{yd} = \frac{f_{yk}}{\gamma_s} = 391.3 \text{ N/mm}^2 = \text{Resistenza di calcolo}$$

dove:

$\gamma_s = 1.15$ = Coefficiente parziale di sicurezza relativo all'acciaio.

Modulo Elastico:

$$E_s = 210000 \text{ N/mm}^2$$

Tensione tangenziale di aderenza acciaio-calcestruzzo:

		Solaio in lastre predalles	Struttura in elevazione	Fondazioni
f_{bk}	(N/mm ²)	4.36	4,36	4,36
f_{bd}	(N/mm ²)	2.90	2,90	2,90

dove:

$$f_{bk} = 2.25 \cdot \eta \cdot f_{ctk} = \text{Resistenza tangenziale caratteristica di aderenza}$$

$$f_{bd} = \frac{f_{bk}}{\gamma_c} = \text{Resistenza tangenziale di aderenza di calcolo}$$

$\eta = 1.0$ – per barre di diametro $\Phi \leq 32$ mm;

$\gamma_c = 1.5$ – Coefficiente parziale di sicurezza relativo al calcestruzzo.

4.1.3 COPRIFERRO

Con riferimento al punto 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 21.01.2019, n. 7 C.S.LL.PP, riportata di seguito, nella quale sono distinte le tre condizioni ambientali di Tabella 4.1.III delle NTC.

C _{min}	C _o	ambiente	barre da c.a.		barre da c.a.		cavi da c.a.p		cavi da c.a.p	
			elementi a piastra		altri elementi		elementi a piastra		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
C28/35	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

	LINEA SALERNO - PONTECAGNANO AEROPORTO COMPLETAMENTO METROPOLITANA DI SALERNO TRATTA ARECHI - PONTECAGNANO AEROPORTO PROGETTO DEFINITIVO Fabbricati – FA07 – PPM Stazione S. Antonio - Generale					
Relazione di calcolo fondazione	COMMESSA NN1X	LOTTO 00 D 78	CODIFICA CL	DOCUMENTO FA 07 00 001	REV C	FOGLIO 9 di 40

Ai valori riportati nella tabella vanno aggiunte le tolleranze di posa, pari a 10 mm. Si riportano di seguito i copriferri adottati, determinati in funzione della classe del cls e delle condizioni ambientali.

	Ambiente	Copriferro minimo	Tolleranza di posa	Copriferro nominale
Struttura in elevazione	Ordinario	25	10	35
Lastre predalles	Ordinario	20	0	20
Fondazioni	Ordinario	25	10	35

In definitiva si prescrive che in fondazione il copriferro netto non deve essere inferiore a 40mm, mentre per le strutture in elevazione tranne che per le lastre predalles il copriferro netto non deve essere inferiore a 45mm.

5 REAZIONI VINCOLARI

Di seguito si riportano le reazioni vincolari alla base dei pilastri scaturite dalle analisi della struttura in elevazione.

REAZIONI VINCOLARI APPLICATE IN CORRISPONDENZA DEI NODI DELLA SOVRASTRUTTURA CC1 - SLV (q = 2.5)

Nodo	CC	TCC	Fx <kN>	Fy <kN>	Fz <kN>	Mx <kNm>	My <kNm>	Mz <kNm>
1	1	SLV	9.957	36.407	106.62	-9.953	21.116	-0.455
1	1	SLV	-7.153	12.122	76.102	-71.213	-18.005	-0.467
13	1	SLV	11.081	-0.339	100.137	41.546	23.623	-0.455
13	1	SLV	-6.03	-24.624	69.619	-19.715	-15.498	-0.467
14	1	SLV	30.223	-9.33	141.768	28.05	73.602	-0.455
14	1	SLV	-30.797	-17.894	92.673	9.042	-70.737	-0.467
2	1	SLV	26.401	20.098	140.959	-13.94	64.63	-0.455
2	1	SLV	-34.618	11.534	91.863	-32.949	-79.708	-0.467
3	1	SLV	31.107	20.205	138.958	-13.564	71.225	-0.455
3	1	SLV	-31.428	11.582	93.418	-32.646	-75.237	-0.467
15	1	SLV	35.022	-10.507	135.802	30.259	80.327	-0.455
15	1	SLV	-27.513	-19.13	90.261	11.178	-66.134	-0.467
4	1	SLV	25.369	21.053	137.055	-14.047	63.183	-0.455
4	1	SLV	-30.513	12.452	120.253	-33.08	-73.955	-0.467
16	1	SLV	28.902	-13.318	138.323	34.997	71.752	-0.455
16	1	SLV	-26.979	-21.919	121.52	15.964	-65.386	-0.467
5	1	SLV	26.973	18.344	127.623	-9.693	65.43	-0.455
5	1	SLV	-29.596	9.851	113.849	-28.555	-72.669	-0.467
17	1	SLV	30.545	-12.333	129.182	34.079	74.053	-0.455
17	1	SLV	-26.024	-20.825	115.407	15.217	-64.047	-0.467
6	1	SLV	7.518	22.807	94.712	21.723	17.632	-0.455
6	1	SLV	-11.188	-1.236	57.698	-38.895	-23.758	-0.467
18	1	SLV	8.723	-10.479	100.728	68.373	20.256	-0.455
18	1	SLV	-9.982	-34.523	63.714	7.754	-21.135	-0.467
7	1	SLV	11.664	41.664	119.308	-10.932	24.353	-0.365
7	1	SLV	-6.427	13.942	88.72	-80.893	-17.694	-0.478
19	1	SLV	12.657	-1.519	112.14	49.587	26.596	-0.365
19	1	SLV	-5.434	-29.241	81.551	-20.374	-15.451	-0.478
8	1	SLV	23.581	27.288	169.188	-22.376	63.887	-0.365

Relazione di calcolo fondazione

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	11 di 40

8	1	SLV	-27.915	17.725	161.313	-43.592	-73.215	-0.478
20	1	SLV	26.324	-15.543	167.503	38.74	71.034	-0.365
20	1	SLV	-25.173	-25.107	159.629	17.525	-66.068	-0.478
9	1	SLV	32.537	20.112	174.26	-11.644	76.439	-0.365
9	1	SLV	-42.388	10.736	53.289	-32.388	-93.497	-0.478
21	1	SLV	36.396	-10.699	179.988	32.321	85.15	-0.365
21	1	SLV	-38.529	-20.075	59.017	11.577	-84.786	-0.478
10	1	SLV	38.473	18.076	158.55	-8.626	84.757	-0.365
10	1	SLV	-38.982	8.783	45.023	-29.189	-88.724	-0.478
22	1	SLV	42.452	-9.447	153.729	30.646	93.637	-0.365
22	1	SLV	-35.002	-18.739	40.202	10.083	-79.844	-0.478
11	1	SLV	27.934	20.665	142.054	-12.125	69.988	-0.365
11	1	SLV	-29.174	11.647	130.656	-32.141	-74.979	-0.478
23	1	SLV	30.944	-13.953	143.651	37.271	77.509	-0.365
23	1	SLV	-26.164	-22.971	132.254	17.255	-67.458	-0.478
12	1	SLV	7.233	25.369	102.239	19.834	18.03	-0.365
12	1	SLV	-12.169	0.463	68.471	-43.001	-25.887	-0.478
24	1	SLV	8.281	-12.134	108.674	72.393	20.351	-0.365
24	1	SLV	-11.121	-37.04	74.906	9.559	-23.566	-0.478

**REAZIONI VINCOLARI APPLICATE IN CORRISPONDENZA DEI NODI DELLA SOVRASTRUTTURA
 CC25 - SLU**

Nodo	CC	TCC	Fx <kN>	Fy <kN>	Fz <kN>	Mx <kNm>	My <kNm>	Mz <kNm>
1	25	SLU	2.727	30.097	134.789	-42.180	3.902	0.000
13	25	SLU	2.727	-30.097	134.789	42.180	3.902	0.000
14	25	SLU	-3.013	-24.686	182.392	35.224	-4.179	0.000
2	25	SLU	-3.013	24.686	182.392	-35.224	-4.179	0.000
3	25	SLU	2.494	25.780	179.406	-36.785	3.538	0.000
15	25	SLU	2.494	-25.780	179.406	36.785	3.538	0.000
4	25	SLU	-1.100	28.962	203.490	-41.326	-1.498	0.000
16	25	SLU	-1.100	-28.962	203.490	41.326	-1.498	0.000
5	25	SLU	0.620	25.778	190.284	-36.783	0.912	0.000
17	25	SLU	0.620	-25.778	190.284	36.783	0.912	0.000
6	25	SLU	-1.726	27.079	120.058	-37.951	-2.452	0.000
18	25	SLU	-1.726	-27.079	120.058	37.951	-2.452	0.000
7	25	SLU	4.329	35.705	155.325	-50.040	6.191	0.000
19	25	SLU	4.329	-35.705	155.325	50.040	6.191	0.000

Relazione di calcolo fondazione

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	12 di 40

8	25	SLU	-1.074	36.343	261.164	-51.858	-1.449	0.000
20	25	SLU	-1.074	-36.343	261.164	51.858	-1.449	0.000
9	25	SLU	-4.190	25.864	182.251	-36.906	-5.816	0.000
21	25	SLU	-4.190	-25.864	182.251	36.906	-5.816	0.000
10	25	SLU	2.390	23.003	154.678	-32.824	3.406	0.000
22	25	SLU	2.390	-23.003	154.678	32.824	3.406	0.000
11	25	SLU	1.247	29.201	215.959	-41.667	1.804	0.000
23	25	SLU	1.247	-29.201	215.959	41.667	1.804	0.000
12	25	SLU	-2.702	30.757	135.608	-43.104	-3.842	0.000
24	25	SLU	-2.702	-30.757	135.608	43.104	-3.842	0.000

6 TERRENO DI FONDAZIONE

Il terreno costituente il piano di posa dell'edificio in progetto è l'unità geotecnica L2, le cui caratteristiche fisiche e meccaniche, in accordo con quanto riportato nella relazione geotecnica, sono riepilogate nelle tabelle seguenti:

STAZIONE 4: Stazione S. Antonio

da pk	6+038
a pk	6+234

quota terreno	29.70 - 30.00	m s.l.m.
quota progetto	31.60 - 31.70	m s.l.m.

quota falda	6.00 - 7.00	m da p.c.
-------------	-------------	-----------

Unità geotecnica	da	a
	[m]	[m]
R	0.00	1.00 - 1.50
L2	1.00 - 1.50	5.00 - 5.50
S	5.00 - 5.50	17.00-22.00
A2	17.00-22.00	17.00-22.00
SL	22.00	35.00
L1/L2	35.00	

	Peso di volume naturale	Angolo di resistenza al taglio	Coesione drenata	Coesione non drenata	Modulo di deformazione elastico a piccole deformazioni	Nspt caratteristico	Permeabilità	Modulo di deformabilità "operativo" per opere di sostegno e fondazioni $E' = E_0/5$
	γ	φ'	c'	C_u	$E_0^{(1)}$		k	E'
	[kN/m ³]	[°]	[kPa]	[kPa]	[MPa]	[colpi/30 cm]	[m/s]	[MPa]
Riporto R ⁽²⁾	18-20	31-33	-	-	100-150	5-25	Var.	20-30
Argilla scarsa consistenza A1 ⁽³⁾	16-18	19-21	5-10	20-40	100-300 $z < 30$ m	<5	$5.6 E^{-08}$	20-60 $z < 30$ m
Argilla media consistenza A2 ⁽⁴⁾	18-20	19-23	10-20	70-120	300-400 $z < 30$ m	5-40	$5.6 E^{-08}$	60-80 $z < 30$ m
Limo scarsa consistenza L1 ⁽⁵⁾	17-19 (18)	22-25 (23)	2-5 (4)	20-50 (40)	85-200 $z < 30$ m 200 – 600 $30 < z < 50$ m	<10	$3.5 E^{-06}$	17-40 $z < 30$ m (40) 40 – 120 $30 < z < 50$ m
Limo media consistenza L2 ⁽⁵⁾	17-19 (18)	22-25 (23)	10-15 (12)	45-90 (60)	200-350 $z < 30$ m 350-850 $30 < z < 50$ m	10-20	$3.5 E^{-06}$	40-70 $z < 30$ m (55) 70-170 $30 < z < 50$ m
Limo alta consistenza L3 ⁽⁵⁾	17-19	22-25	15-30	90-180	400-470 $z < 30$ m 470-1000 $30 < z < 50$ m	20-40	$3.5 E^{-06}$	80-94 $z < 30$ m 94-200 $30 < z < 50$ m
Sabbia Limosa SL ⁽⁶⁾	18-20	26-30	0-5	-	200-400 $z < 36$ m	15-30	$1.2 E^{-07} - 3.6 E^{-06}$	40-80 $z < 36$ m
Sabbia media S ⁽⁶⁾	18-20	29-33	-	-	400-800 $z < 36$ m	30-50	$3.6 E^{-06} - 1.4 E^{-05}$	80-160 $z < 36$ m
Ghiaia/sabbia G/S ⁽⁷⁾	18-19	33-37	-	-	300-800 $z < 30$ m 800-1500 $30 < z < 50$ m	30-50	$7.8 E^{-05} - 1.5 E^{-04}$	60-160 $z < 30$ m 160-300 $30 < z < 50$ m

7 CONSIDERAZIONI GENERALI SUL MODELLO DI CALCOLO

Il sistema costruttivo che caratterizza il fabbricato tecnologico in c.a. è costituito, in elevazione, da un telaio spaziale realizzato mediante la rigida connessione di travi e pilastri, e in fondazione, da travi rovesce.

Lo step del lavoro relativo al calcolo computazionale e alla definizione dell'output, in termini di caratteristiche di sollecitazione e deformazioni per i vari elementi strutturali, prevede un approccio preliminare basato sulla modellazione della struttura attraverso un processo di discretizzazione agli elementi finiti facendo riferimento ad un modello elastico.

 <p>ITOLFERR GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE</p>	<p>LINEA SALERNO - PONTECAGNANO AEROPORTO COMPLETAMENTO METROPOLITANA DI SALERNO TRATTA ARECHI - PONTECAGNANO AEROPORTO PROGETTO DEFINITIVO Fabbricati – FA07 – PPM Stazione S. Antonio - Generale</p>					
<p>Relazione di calcolo fondazione</p>	<p>COMMESSA NN1X</p>	<p>LOTTO 00 D 78</p>	<p>CODIFICA CL</p>	<p>DOCUMENTO FA 07 00 001</p>	<p>REV C</p>	<p>FOGLIO 14 di 40</p>

La modellazione della struttura e la rielaborazione dei risultati del calcolo sono stati effettuati con il programma ModeSt versione 8.18 prodotto dalla Tecnisoft s.a.s. di Prato.

La struttura è stata calcolata utilizzando come solutore agli elementi finiti il programma Xfinest versione 2016 prodotto dalla Ce.A.S. S.r.l. di Milano.

Il programma ModeSt viene utilizzato per definire la geometria della struttura da analizzare, i carichi cui è sottoposta e le combinazioni di queste. A valle dell'elaborazione agli Elementi Finiti (sviluppata dall'X-Finest) il programma opera le verifiche sui singoli elementi analizzati, utilizzando dei criteri di verifica preventivamente impostati dal progettista, e comunque in linea con il dettato delle NTC 2018.

L'affidabilità del codice utilizzato è stata verificata sia effettuando il raffronto tra casi prova di cui si conoscono i risultati esatti sia esaminando le indicazioni, la documentazione ed i test forniti dal produttore stesso.

Gli elementi strutturali, travi e pilastri in elevazione e graticcio di travi rovesce in fondazione, sono stati schematizzati mediante elementi monodimensionali tipo *frame*.

Essi presentano caratteristiche geometriche e meccaniche in accordo con le proprietà reali dei materiali e delle sezioni che li rappresentano.

Ciascuna asta è stata posizionata in corrispondenza dell'asse baricentrico degli elementi strutturali. L'interazione tra terreno e struttura è stata studiata ipotizzando un comportamento elastico del terreno.

L'interazione tra terreno e struttura è stata studiata ipotizzando un comportamento elastico del terreno. L'intera struttura è poggiata a terra su un letto di molle alla Winkler la cui rigidità viene assegnata per unità di lunghezza di elemento. Il coefficiente di fondazione (Winkler) adottato nel modello è pari a $K = 18000 \text{ kN/m}^3$. Il calcolo è stato condotto come descritto di seguito:

Per le analisi d'interazione struttura-terreno in direzione verticale, il coefficiente di sottofondo alla Winkler può essere determinato con la seguente relazione:

$$k_w = \frac{E}{(1 - \nu^2) \cdot B \cdot c_t}$$

dove:

- E = modulo elastico del terreno (assunto pari a $E_0/5$, dove E_0 è il modulo di deformazione elastico a piccole deformazioni);
- ν = coefficiente di Poisson = 0.3;
- B = larghezza della fondazione.
- c_t = fattore di forma, coefficiente adimensionale ottenuto dalla interpolazione dei valori dei coefficienti proposti dal Bowles, 1960 (vedasi tabella seguente).

Tabella 12-1 – Fattore di forma per la stima del coefficiente di Winkler

Fondazione Rigida	c_t
- rettangolare con $L/B \leq 10$	$c_t = 0.853 + 0.534 \ln(L/B)$
- rettangolare con $L/B > 10$	$c_t = 2 + 0.0089 (L/B)$
dove L è il lato maggiore della fondazione.	

Relazione di calcolo fondazione

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	15 di 40

$E_{0/5}$ 40 Mpa

ν_0 0.3

B 1500 mm

L 5700 mm

ct 1.566

Kw 0.0187 N/mm³

L'analisi degli effetti dovuti all'azione sismica prevede la definizione delle masse strutturali partecipanti all'eccitazione dinamica dovuta al terremoto. Pertanto nel modello le masse strutturali coincidono con i carichi caratteristici permanenti strutturali e non strutturali e con il 30% dei carichi di esercizio.

La presenza del solaio di copertura è stata modellata mediante un vincolo di diaframma al livello di copertura, oltre che con l'assegnazione dei carichi alle travi. L'assegnazione dei carichi alle travi è stata effettuata sulla base della tessitura dei solai secondo il criterio della larghezza d'influenza. Agli elementi in elevazione è stato assegnato un carico termico, pari a quello riportato nell'analisi dei carichi.

Seguono alcune immagini rappresentative del modello di calcolo della fondazione.



Relazione di calcolo fondazione

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	16 di 40

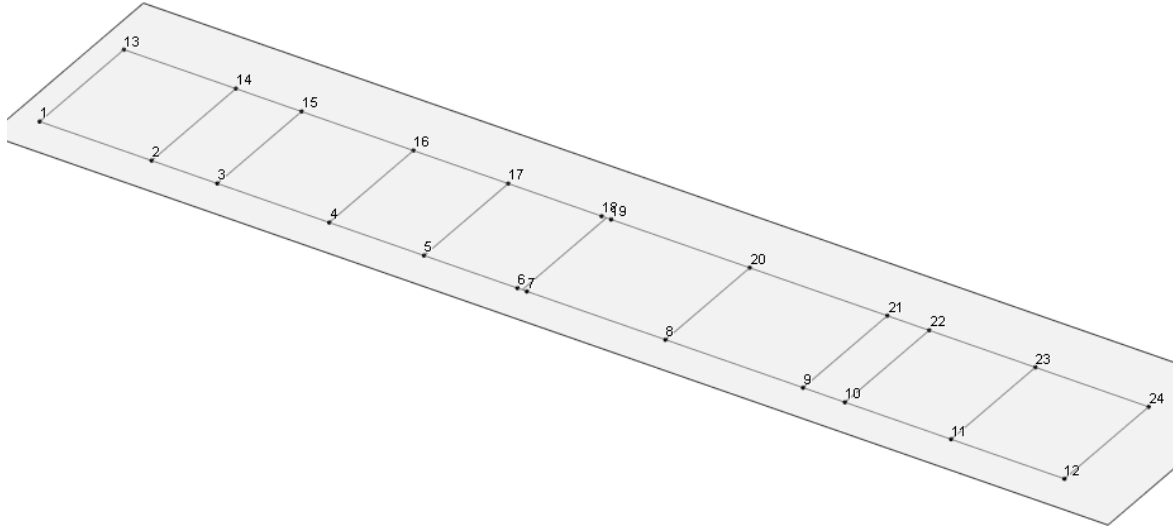


Figura 7-1 – Modello di calcolo.

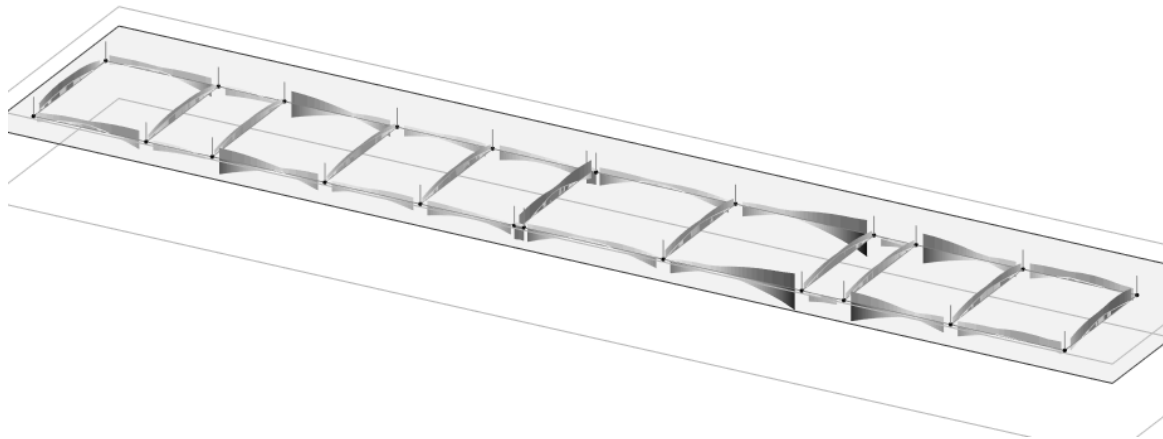


Figura 7-2 – Sollecitazioni flettenti SLV_CC1.

Relazione di calcolo fondazione

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	17 di 40

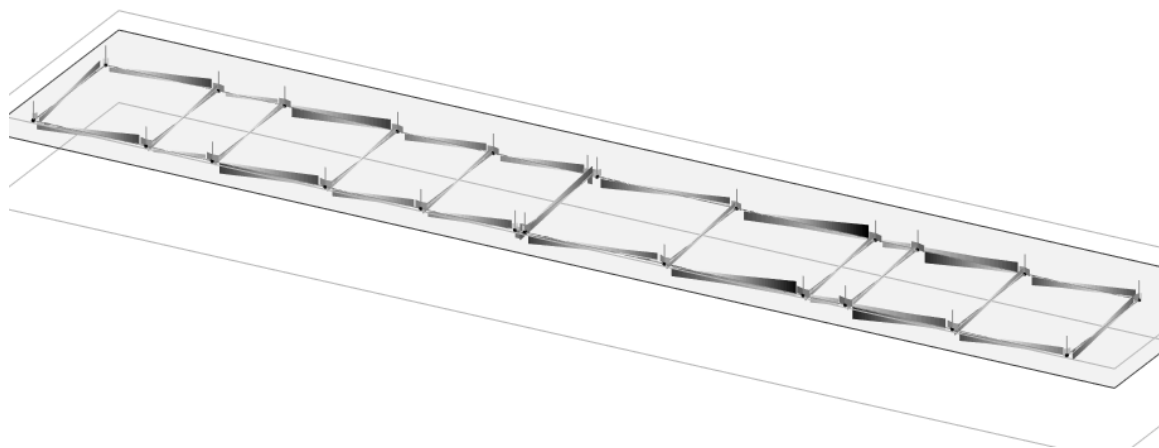


Figura 7-3 – Sollecitazioni di taglio SLV_CC1.



Figura 7-4 – Sollecitazioni flettenti SLU_CC25.



Figura 7-5 – Sollecitazioni di taglio SLU_CC25.

8 FONDAZIONI

Le fondazioni dell'edificio sono di tipo diretto, costituite da un graticcio di travi a T rovesce con spessore dell'anima pari a 70 cm, altezza di 1.0 m larghezza suola pari a 1.5 m e spessore della suola di 50 cm. Al di sotto delle fondazioni è previsto uno strato di magrone di spessore 0.10 m debordante l'impronta delle fondazioni di 0.10 m.

8.1 TRAVI DI FONDAZIONE

Nelle verifiche agli stati limite ultimi finalizzate al dimensionamento strutturale (STR), si considerano gli stati limite ultimi per raggiungimento della resistenza negli elementi che costituiscono la fondazione. Le azioni trasmesse in fondazione derivano dall'analisi del comportamento dell'intera opera alla quale sono applicate le azioni statiche e sismiche.

Le fondazioni superficiali sono verificate in condizioni sismiche e in condizioni statiche:

- In condizioni sismiche utilizzando le sollecitazioni ottenute amplificando i valori nelle SLV mediante il coefficiente 1,1. (combinazione di carico 1,1 x SLV) ed utilizzando le sollecitazioni ottenute amplificando i valori nelle SLD mediante il coefficiente 1,1 (combinazione di carico 1,1 x SLD), secondo quanto prescritto nel paragrafo 7.2.5 delle NTC 2008.
- In condizioni statiche utilizzando le sollecitazioni non amplificate della combinazione non sismica SLU.
- Inoltre sono state eseguite le verifiche a fessurazione e delle tensioni di esercizio per le combinazioni relative allo SLE.

Relazione di calcolo fondazione

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	19 di 40

Seguono tabelle delle sollecitazioni ottenute per la trave di fondazione nelle combinazioni statiche sismiche e agli stati limite.

CC	TCC	X <m>	N <kN>	Ty <kN>	Mz <kNm>	Tz <kN>	My <kNm>	Mx <kNm>
25	SLU	0.45	0.000	0.000	0.000	-89.480	-62.952	-0.000
25	SLU	2.85	0.000	0.000	0.000	0.060	-168.187	-0.000
25	SLU	5.25	0.000	0.000	0.000	89.480	-62.952	-0.000
29	SLU	0.45	0.000	0.000	0.000	-93.910	-65.874	-0.000
29	SLU	2.85	0.000	0.000	0.000	0.060	-176.322	-0.000
29	SLU	5.25	0.000	0.000	0.000	93.911	-65.874	-0.000
30	SLU	0.45	0.000	0.000	0.000	-92.138	-64.705	-0.000
30	SLU	2.85	0.000	0.000	0.000	0.061	-173.068	-0.000
30	SLU	5.25	0.000	0.000	0.000	92.138	-64.705	-0.000
36	SLU	0.45	0.000	0.000	0.000	-83.353	-110.219	15.034
36	SLU	2.32	0.000	0.000	0.000	0.043	-184.941	15.034
36	SLU	5.25	0.000	0.000	0.000	107.832	-23.520	15.034
37	SLU	0.45	0.000	0.000	0.000	-85.804	-91.312	9.021
37	SLU	2.51	0.000	0.000	0.000	-0.162	-176.957	9.021
37	SLU	5.25	0.000	0.000	0.000	100.491	-39.293	9.021

CC	TCC	X <m>	N <kN>	Ty <kN>	Mz <kNm>	Tz <kN>	My <kNm>	Mx <kNm>
26	SLE R	0.45	0.000	0.000	0.000	-65.065	-45.243	-0.000
26	SLE R	2.85	0.000	0.000	0.000	0.044	-121.771	-0.000
26	SLE R	5.25	0.000	0.000	0.000	65.065	-45.243	-0.000
31	SLE R	0.45	0.000	0.000	0.000	-68.019	-47.191	-0.000
31	SLE R	2.85	0.000	0.000	0.000	0.045	-127.194	-0.000
31	SLE R	5.25	0.000	0.000	0.000	68.019	-47.190	-0.000
32	SLE R	0.45	0.000	0.000	0.000	-66.837	-46.411	-0.000
32	SLE R	2.85	0.000	0.000	0.000	0.045	-125.025	-0.000
32	SLE R	5.25	0.000	0.000	0.000	66.837	-46.411	-0.000
38	SLE R	0.45	0.000	0.000	0.000	-60.980	-76.754	10.023
38	SLE R	2.36	0.000	0.000	0.000	0.011	-132.653	10.023
38	SLE R	5.25	0.000	0.000	0.000	77.300	-18.954	10.023
39	SLE R	0.45	0.000	0.000	0.000	-62.614	-64.149	6.014
39	SLE R	2.54	0.000	0.000	0.000	-0.188	-127.506	6.014
39	SLE R	5.25	0.000	0.000	0.000	72.406	-29.470	6.014

CC	TCC	X <m>	N <kN>	Ty <kN>	Mz <kNm>	Tz <kN>	My <kNm>	Mx <kNm>
27	SLE F	0.45	0.000	0.000	0.000	-60.451	-40.029	-0.000
27	SLE F	2.85	0.000	0.000	0.000	0.040	-111.158	-0.000
27	SLE F	5.25	0.000	0.000	0.000	60.452	-40.028	-0.000
33	SLE F	0.45	0.000	0.000	0.000	-61.042	-40.418	-0.000
33	SLE F	2.85	0.000	0.000	0.000	0.041	-112.243	-0.000
33	SLE F	5.25	0.000	0.000	0.000	61.042	-40.418	-0.000
34	SLE F	0.45	0.000	0.000	0.000	-60.451	-40.029	-0.000
34	SLE F	2.85	0.000	0.000	0.000	0.040	-111.158	-0.000
34	SLE F	5.25	0.000	0.000	0.000	60.452	-40.028	-0.000
40	SLE F	0.45	0.000	0.000	0.000	-59.635	-46.331	2.005
40	SLE F	2.73	0.000	0.000	0.000	-0.161	-112.798	2.005
40	SLE F	5.25	0.000	0.000	0.000	62.898	-34.771	2.005
41	SLE F	0.45	0.000	0.000	0.000	-60.451	-40.029	-0.000
41	SLE F	2.85	0.000	0.000	0.000	0.040	-111.158	-0.000
41	SLE F	5.25	0.000	0.000	0.000	60.452	-40.028	-0.000

CC	TCC	X <m>	N <kN>	Ty <kN>	Mz <kNm>	Tz <kN>	My <kNm>	Mx <kNm>
28	SLE Q	0.45	0.000	0.000	0.000	-59.898	-39.403	-0.000
28	SLE Q	2.85	0.000	0.000	0.000	0.040	-109.885	-0.000
28	SLE Q	5.25	0.000	0.000	0.000	59.898	-39.403	-0.000
35	SLE Q	0.45	0.000	0.000	0.000	-59.898	-39.403	-0.000
35	SLE Q	2.85	0.000	0.000	0.000	0.040	-109.885	-0.000
35	SLE Q	5.25	0.000	0.000	0.000	59.898	-39.403	-0.000
42	SLE Q	0.45	0.000	0.000	0.000	-59.898	-39.403	-0.000
42	SLE Q	2.85	0.000	0.000	0.000	0.040	-109.885	-0.000
42	SLE Q	5.25	0.000	0.000	0.000	59.898	-39.403	-0.000

8.1.1 VERIFICA A FLESSIONE

Come prescritto dalle NTC2018 nel paragrafo 7.2.5, poiché le sollecitazioni di calcolo più gravose si rilevano in corrispondenza della combinazione sismica SLV, andranno amplificate del fattore 1,1 per CDB.

Le verifiche a flessione e pressoflessione allo SLU ed agli SLE (NTC2018 – 4.1.2.1.2.4) sono state condotte con il supporto del MODEST considerando le sollecitazioni riportate nel prospetto precedente.

Relazione di calcolo fondazione

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	21 di 40

La sezione viene armata con:

- 8 Φ 20 superiori e inferiori

Travata n. 503

Nodi: 1 13

Simbologia

Caso	= Caso di verifica
Xg	= Coordinata progressiva (dal primo nodo) in cui viene effettuato il progetto/verifica
CC	= Combinazione delle condizioni di carico elementari
	c = momento fittizio in campata
	a = momento fittizio agli appoggi
	TG = taglio da gerarchia delle resistenze
	TGND = taglio non dissipativo limitante la gerarchia
	T = momento traslato per taglio
	e = eccentricità aggiuntiva in caso di compressione o pressoflessione
TCC	= Tipo di combinazione di carico
	SLU = Stato limite ultimo
	SLU S = Stato limite ultimo (azione sismica)
	SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
	SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
	SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
	SLD = Stato limite di danno
	SLV = Stato limite di salvaguardia della vita
	SLC = Stato limite di prevenzione del collasso
	SLO = Stato limite di operatività
	SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
	SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
El	= Elemento (asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica (progressivo sul numero di aste)
Sez.	= Numero della sezione
Crit.	= Numero del criterio di progetto
X	= Coordinata progressiva rispetto al nodo iniziale
AfE S	= Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, superiore
AfE I	= Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, inferiore
AfEP S	= Area di ferro effettiva parziale presente nella CC considerata, per la sollecitazione indicata, superiore
AfEP I	= Area di ferro effettiva parziale presente nella CC considerata, per la sollecitazione indicata, inferiore
My	= Momento flettente intorno all'asse Y
M'ydy	= Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico intorno all'asse Y
MRdy	= Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Y
Sic.	= Sicurezza a rottura
σ_{fda}	= Tensione di distacco della fibra di estremità (modo 1)
$\Delta\%$	= Incremento percentuale sicurezza
$\sigma_{\text{f sup}}$	= Tensione nel ferro - superiore
$\sigma_{\text{f inf}}$	= Tensione nel ferro - inferiore
σ_{c}	= Tensione nel calcestruzzo
X0	= Coordinata progressiva (dal nodo iniziale) dell'inizio del tratto
X1	= Coordinata progressiva (dal nodo iniziale) della fine del tratto
Lung.	= Lunghezza del tratto di progettazione
Staff.	= Staffatura adottata
AfE St.	= Area di ferro effettiva della staffatura (d'anima per travi a T o L)

Relazione di calcolo fondazione

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	22 di 40

bw = Larghezza membratura resistente al taglio
 Vsdu = Taglio agente nella direzione del momento ultimo
 ctgθ = Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo
 VRsd = Taglio ultimo lato armatura
 VRcd = Taglio ultimo lato calcestruzzo
 Vrdu = Taglio ultimo assorbibile dal solo calcestruzzo
 Sic.T = Sicurezza a rottura per taglio
 AfE St. ala = Area di ferro effettiva della staffatura d'ala
 AfT St. ala = Area di ferro teorica della staffatura d'ala
 c = Ricoprimento dell'armatura
 s = Distanza minima tra le barre
 K3 = Coefficiente di forma del diagramma delle tensioni prima della fessurazione
 s_{zm} = Distanza media tra le fessure
 φ = Diametro della barra
 A_s = Area complessiva dei ferri nell'area di calcestruzzo efficace
 A_{c eff} = Area di calcestruzzo efficace
 σ_s = Tensione nell'acciaio nella sezione fessurata
 σ_{sr} = Tensione nell'acciaio corrispondente al raggiungimento della resistenza a trazione nel calcestruzzo
 ε_{sm} = Deformazione unitaria media dell'armatura (*1000)
 Wk = Apertura delle fessure
 Tipo = Tipologia
 2C = Doppia C lato labbri
 2Cdx = Doppia C lato costola
 2I = Doppia I
 2L = Doppia L lato labbri
 2Ldx = Doppia L lato costole
 C = Sezione a C
 Cdx = C destra
 Cir. = Circolare
 Cir.c = Circolare cava
 I = Sezione a I
 L = Sezione a L
 Ldx = L destra
 Om. = Omega
 Pg = Pi greco
 Pr = Poligono regolare
 Prc = Poligono regolare cavo
 Pc = Per coordinate
 Ia = Inerzie assegnate
 R = Rettangolare
 Rc = Rettangolare cava
 T = Sezione a T
 U = Sezione a U
 Ur = U rovescia
 V = Sezione a V
 Vr = V rovescia
 Z = Sezione a Z
 Zdx = Z destra
 Ts = T stondata
 Ls = L stondata
 Cs = C stondata
 Is = I stondata
 Dis. = Disegnata
 B = Base

Relazione di calcolo fondazione

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	23 di 40

b = Base inferiore
H = Altezza
h = Altezza parte inf.
Cf sup = Copriferro superiore
Cf inf = Copriferro inferiore
Cls = Tipo di calcestruzzo
Fck = Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo
Fctk = Resistenza caratteristica a trazione del calcestruzzo
Fcd = Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo
Fctd = Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo
Tp = Tipo di acciaio
Fyk = Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio
Fyd = Resistenza di calcolo dell'acciaio

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	b <cm>	H <cm>	h <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cm ² >	Fctk <daN/cm ² >	Fcd <daN/cm ² >	Fctd <daN/cm ² >	Tp	Fyk <daN/cm ² >	Fyd <daN/cm ² >
5T		70.00	150.00	50.00	50.00	5.50	5.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.45	36	SLU	1	45.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-18888.50	-90564.50	4.795
1.35	36	SLU	1	135.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-20343.50	-90564.50	4.452
5.25	29	SLU	1	525.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-15680.20	-90564.50	5.776

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.45	7	SND	1	45.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-19242.20	-86926.10	4.517
1.35	7	SND	1	135.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-19242.20	-86926.10	4.517
5.25	19	SND	1	525.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-19242.40	-86926.10	4.517

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cm ² >	σ_f inf <daN/cm ² >	σ_c <daN/cm ² >
0.45	38	SLE R	1	45.00	25.13	25.13	-13438.90	603.55	-98.16	9.43
0.45	28	SLE Q	1	45.00	25.13	25.13	-9715.58	436.33	-70.96	6.82
1.35	38	SLE R	1	135.00	25.13	25.13	-14591.80	655.33	-106.58	10.24
1.35	28	SLE Q	1	135.00	25.13	25.13	-11835.50	531.54	-86.45	8.31
5.25	31	SLE R	1	525.00	25.13	25.13	-11300.00	507.49	-82.54	7.93
5.25	28	SLE Q	1	525.00	25.13	25.13	-9715.57	436.33	-70.96	6.82

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	Crit.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K3	S _{rm} <mm>	Φ	A _s <cmq>	A _{c eff} <cmq>	σ_s <daN/cm ² >	σ_{sr} <daN/cm ² >	ϵ_{sm}	Wk <mm>
33	0.45	28	SLE Q	1	5	3	45.00	-9715.58	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	436.33	2311.33	0.08	0.03

Relazione di calcolo fondazione

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	24 di 40

39	0.45	40	SLE F	1	5	3	45.00	-10357.60	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	465.17	2311.33	0.09	0.03
73	1.35	28	SLE Q	1	5	3	135.00	-11835.50	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	531.54	2311.33	0.10	0.03
79	1.35	40	SLE F	1	5	3	135.00	-12266.30	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	550.89	2311.33	0.11	0.04
113	5.25	28	SLE Q	1	5	3	525.00	-9715.57	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	436.33	2311.33	0.08	0.03
117	5.25	33	SLE F	1	5	3	525.00	-9929.87	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	445.96	2311.33	0.09	0.03

Staffatura ala, ferri di suola e ferri di fianco - Verifiche armatura

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. ala <cmq/m>	AfT St. ala <cmq/m>
36 SLU	0.45	1.45	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.63
36 SLU	1.45	4.25	2.80	ø8/10 2 br.	10.05	0.63
36 SLU	4.25	5.25	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.63

8.1.2 VERIFICA A TAGLIO

Si procede alla verifica di resistenza considerando il massimo valore del taglio massimo:

$$V_{Ed} = 1,1 V_{sis} = 101.55 \text{ kN}$$

$$V_{Ed} = V_{slu} = 107.83 \text{ kN}$$

Staffe - Verifiche armatura

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.T
13 SND	0.45	1.45	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	10155.50	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	8.24
7 SND	1.45	4.25	2.80	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	8910.90	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	9.39
36 SLU	4.25	5.25	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	10783.20	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	7.76

8.2 VERIFICA DEI CEDIMENTI

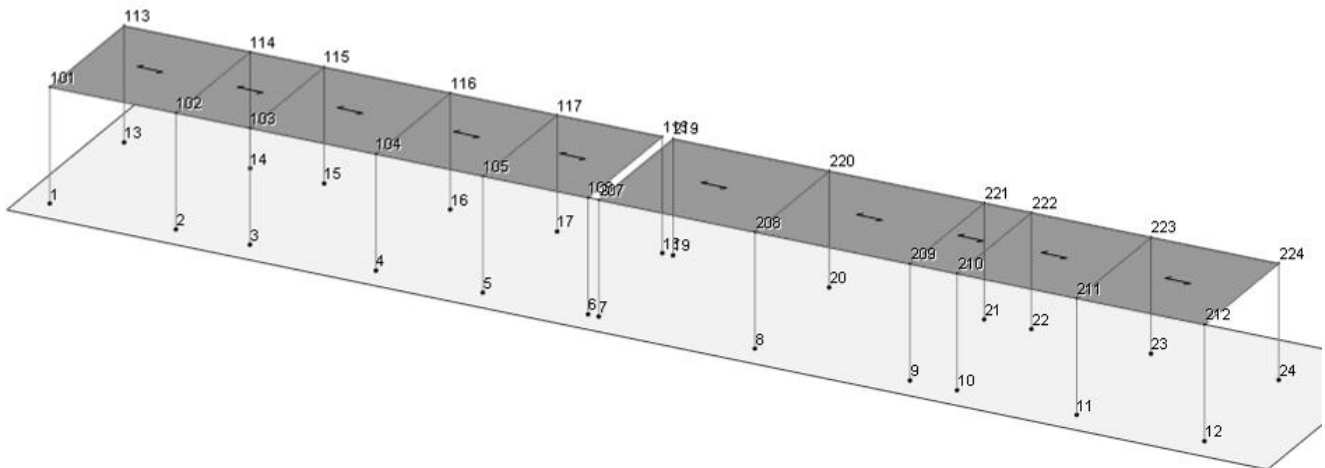
Combinazione di riferimento: SLE Frequente CC27.

Nodo	CC	TCC	Fx <kN>	Fy <kN>	Fz <kN>	Mx <kNm>	My <kNm>	Mz <kNm>
1	27	SLE F	1.965	18.707	89.156	-26.217	2.811	0.000
18	27	SLE F	-1.234	-16.933	80.080	23.732	-1.754	0.000
24	27	SLE F	-1.946	-19.095	89.622	26.761	-2.769	0.000

Si considerano i cedimenti differenziali al piede dei pilastri ai nodi 1,18,24

Relazione di calcolo fondazione

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	25 di 40



Si assume che lo strato su cui viene attestata la fondazione abbia uno spessore di 4.0 m e le seguenti caratteristiche meccaniche:

$E = 30000 \text{ kPa}$

Coeff. Poisson $\nu = 0.33$

Si conduce il calcolo con il metodo edometrico considerando, per ciascun pilastro, il nodo ove si innesta la trave di fondazione su cui scarica le azioni la sovrastruttura.

Relazione di calcolo fondazione

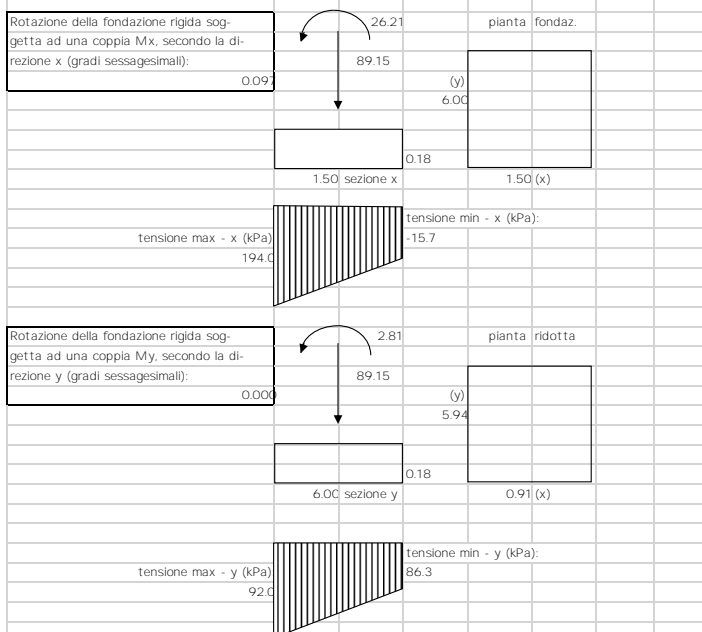
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	26 di 40

8.2.1 PILASTRO NODO 1

GEOMETRIA FONDAZIONE: dati di calcolo					
FONDAZIONE NASTRIFORME	combinazione SLE frequente				
	B (m)	L (m)	N (kN)	Mx (kNm)	My (kNm)
	1.50	6.00	89.2	26.21	2.810

CALCOLO CEDIMENTI DI FONDAZIONI SUPERFICIALI							
PARAMETRI GEOTECNICI:	profondità (m)	spessore (m)	gamma t (kN/mc)	Eu (kPa)	E' (kPa)	Poisson ν	Poisson ν
Strato							
1 - Riperto	1.00	1.00	19.00	6900	6000	0.33	0.33
2 - L1	1.00	5.50	19.10	34500	30000	0.33	0.33
3 - substrato marnoso alterato	6.50	5.50	20.10	46000	40000	0.33	0.33
4 - substrato marnoso	12.00	-	21.60	48300	42000.0	0.4	0.2
TENSIONE GEOSTATICA							
Gamma w (kN/mc):	0						Resistenza caratteristica del cls (kg/cmq): 300
Gamma t (kN/mc):	19.00						Modulo elastico del cls (kPa): 3.1E+07
profondità falda (m):	6						Modulo elastico del terreno (kPa): 6900
profondità piano di posa dal p.c. (m):	0.5						Coeff. di Poisson del terreno: 0.33
Tensione verticale geostatica (kPa):	9.50						Coeff. di Poisson del cls: 0.16
							Coeff. fondazione rigida (Kr): 10
PARAMETRI GEOMETRICI:							Spessore minimo fondazione rigida (m): 0.18
Larghezza fondazione secondo x (m):	1.50						Coeff. di Winkler finale (kN/mc): 21396
Larghezza fondazione secondo y (m):	6.00						
Carico verticale (kPa):	89						
Momento x (kNm):	26						TENSIONI INDOTTE:
Momento y (kNm):	3						superficie fondazione di progetto (mq): 9.00
Eccentricità del carico in x (m):	0.294						superficie fondazione ridotta (mq): 5.41
Eccentricità del carico in y (m):	0.032						tensione unitaria (kg/cmq): 1.48
Base ridotta fondazione in x (m):	0.912						tensione max - x (kg/cmq): 1.94
Base ridotta fondazione in y (m):	5.937						tensione min - x (kg/cmq): -0.16
Carico assiale (kPa):	148.18						tensione max - y (kg/cmq): 0.92
Carico netto (kPa):	138.68						tensione min - y (kg/cmq): 0.86

CEDIMENTI RISULTANTI	strato	1	2	3	totale	
Cedimento finale:		5.3	1.22	0.00	6.48	mm



Relazione di calcolo fondazione

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	27 di 40

8.2.2 PILASTRO NODO 18 INTERNO

GEOMETRIA FONDAZIONE: dati di calcolo					
FONDAZIONE NASTRIFORME	combinazione SLE frequente				
	B (m)	L (m)	N (kN)	Mx (kNm)	My (kNm)
	1.50	6.00	80.1	23.73	1.550

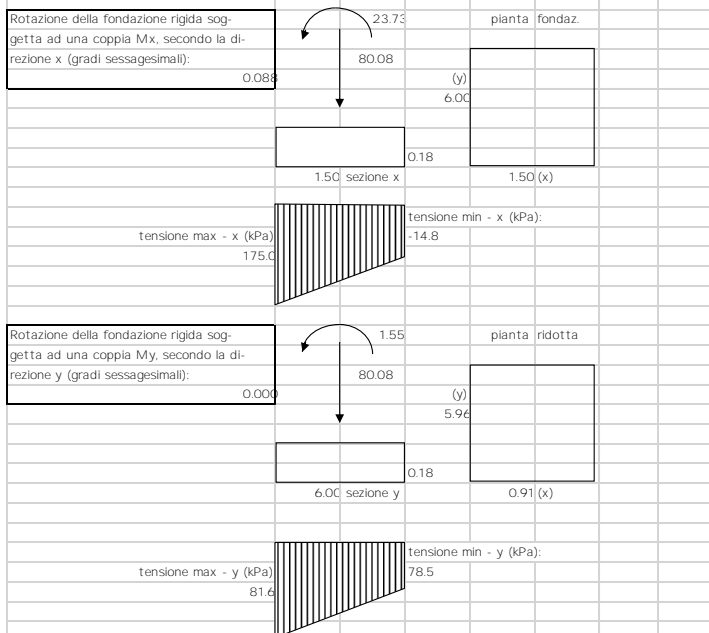
CALCOLO CEDIMENTI DI FONDAZIONI SUPERFICIALI

PARAMETRI GEOTECNICI:	profondità (m)	spessore (m)	gamma t (kN/mc)	Eu (kPa)	E' (kPa)	Poisson u	Poisson'
Strato							
1 - Riperto	1.00	1.00	19.00	6900	6000	0.33	0.33
2 - L1	1.00	5.50	19.10	34500	30000	0.33	0.33
3 - substrato marnoso alterato	6.50	5.50	20.10	46000	40000	0.33	0.33
4 - substrato marnoso	12.00	-	21.60	48300	42000.0	0.4	0.2

TENSIONE GEOSTATICA:				
Gamma w (kN/mc):	0	Resistenza caratteristica del cls (kg/cmq):	300	
Gamma t (kN/mc):	19.00	Modulo elastico del cls (kPa):	3.1E+07	
profondità falda (m):	6	Modulo elastico del terreno (kPa):	6900	
profondità piano di posa dal p.c. (m):	0.5	Coeff. di Poisson del terreno:	0.33	
Tensione verticale geostatica (kPa):	9.50	Coeff. di Poisson del cls:	0.16	
		Coeff. fondazione rigida (Kr):	10	
		Spessore minimo fondazione rigida (m):	0.18	

PARAMETRI GEOMETRICI:				
Larghezza fondazione secondo x (m):	1.50	Coeff. di Winkler finale (kN/mc):	20998	
Larghezza fondazione secondo y (m):	6.00			
Carico verticale (kPa):	80			
Momento x (kNm):	24	TENSIONI INDOTTE:		
Momento y (kNm):	2	superficie fondazione di progetto (mq):	9.00	
Eccentricità del carico in x (m):	0.296	superficie fondazione ridotta (mq):	5.41	
Eccentricità del carico in y (m):	0.019	tensione unitaria (kg/cmq):	1.33	
Base ridotta fondazione in x (m):	0.907	tensione max - x (kg/cmq):	1.75	
Base ridotta fondazione in y (m):	5.961	tensione min - x (kg/cmq):	-0.15	
Carico assiale (kPa):	133.25	tensione max - y (kg/cmq):	0.82	
Carico netto (kPa):	123.75	tensione min - y (kg/cmq):	0.79	

CEDIMENTI RISULTANTI	strato	1	2	3	totale
Cedimento finale:		4.7	1.22	0.00	5.89 mm



8.2.3 PILASTRO NODO 24 DI ESTREMITA'

GEOMETRIA FONDAZIONE: dati di calcolo					
FONDAZIONE NASTRIFORME	combinazione SLE frequente				
	B (m)	L (m)	N (kN)	Mx (kNm)	My (kNm)
	1.50	6.00	89.6	26.76	2.769

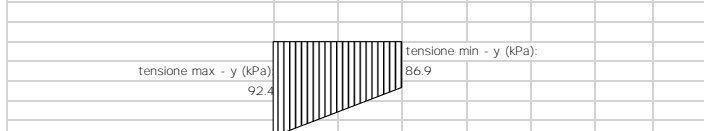
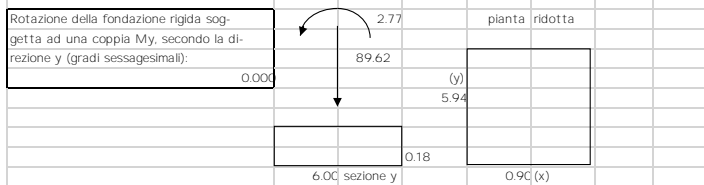
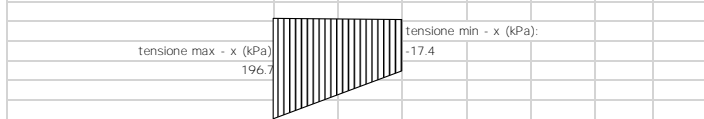
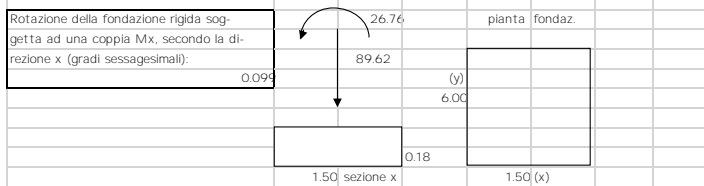
CALCOLO CEDIMENTI DI FONDAZIONI SUPERFICIALI

PARAMETRI GEOTECNICI:	profondità (m)	spessore (m)	gamma t (kN/mc)	Eu (kPa)	E' (kPa)	Poisson u	Poisson'
Strato							
1 - Riporto	1.00	1.00	19.00	6900	6000	0.33	0.33
2 - L1	1.00	5.50	19.10	34500	30000	0.33	0.33
3 - substrato marnoso alterato	6.50	5.50	20.10	46000	40000	0.33	0.33
4 - substrato marnoso	12.00	-	21.60	48300	42000.0	0.4	0.2

TENSIONE GEOSTATICA:				
Gamma w (kN/mc):	0		Resistenza caratteristica del cls (kg/cmq):	300
Gamma t (kN/mc):	19.00		Modulo elastico del cls (kPa):	3.1E+07
profondità falda (m):	6		Modulo elastico del terreno (kPa):	6900
profondità piano di posa dal p.c. (m):	0.5		Coeff. di Poisson del terreno:	0.33
Tensione verticale geostatica (kPa):	9.50		Coeff. di Poisson del cls:	0.16
			Coeff. fondazione rigida (Kr):	10
			Spessore minimo fondazione rigida (m):	0.18

PARAMETRI GEOMETRICI:				
Larghezza fondazione secondo x (m):	1.50		Coeff. di Winkler finale (kN/mc):	21621
Larghezza fondazione secondo y (m):	6.00			
Carico verticale (kPa):	90			
Momento x (kNm):	27		TENSIONI INDOTTE:	
Momento y (kNm):	3		superficie fondazione di progetto (mq):	9.00
Eccentricità del carico in x (m):	0.299		superficie fondazione ridotta (mq):	5.36
Eccentricità del carico in y (m):	0.031		tensione unitaria (kg/cmq):	1.50
Base ridotta fondazione in x (m):	0.903		tensione max - x (kg/cmq):	1.97
Base ridotta fondazione in y (m):	5.938		tensione min - x (kg/cmq):	-0.17
Carico assiale (kPa):	150.45		tensione max - y (kg/cmq):	0.92
Carico netto (kPa):	140.95		tensione min - y (kg/cmq):	0.87

CEDIMENTI RISULTANTI	strato	1	2	3	totale	
Cedimento finale:		5.3	1.22	0.00	6.62	mm



8.2.4 CEDIMENTI AMMISSIBILI PER LE STRUTTURE A TELAIO IN C.A. E CONFRONTO CON I VALORI CALCOLATI

Secondo quanto reperibile nella letteratura specifica si ha:

TABELLA 13.1 - Cedimenti ammissibili dalle strutture (Sowers 1962).

Tipo di movimento	Fattore limitante	Cedimenti massimi (cm)
Cedimento assoluto o rigido	Fognature ecc.	(¹) 15 ÷ 30 (²)
	Livello d'ingresso scale ecc.	30 ÷ 60
	Probabilità di cedimenti non uniformi:	
	Strutture murarie	2 ÷ 5
	Strutture intelaiate	2 ÷ 10
	Fumaioli, silos ecc.	10 ÷ 30
Rotazione rigida od inclinazione	Fumaioli, torri ecc.	4‰ h
	Accatastamento di merci	10‰ h
	Rotale per gru	3‰ h
	Macchine tessili	3‰ h
	Turbogeneratori	0,2‰ h
Cedimento differenziale e distorsione	Muri di mattoni continui, alti	0,5 ÷ 1‰ l (³)
	Lesioni di muri di mattoni di edifici di un piano	1 ÷ 2‰ l
	Lesione degli intonaci	1‰ l
	Strutture intelaiate in c.a.	2 ÷ 4‰ l
	Strutture a setti in c.a.	3‰ l
	Strutture intelaiate continue in acciaio	2‰ l
	Telaio semplice in acciaio	5‰ l

(²) Il valore limite superiore vale per strutture tolleranti i cedimenti e/o per andamento di questi regolare.

(³) l = distanza tra due pilastri adiacenti o fra due punti che cedano differenzialmente con ced. differenziale espresso in millesimi (cm/10 m).

Ad es. una struttura intelaiata in c.a. con luci di 5 m accetterebbe un cedimento differenziale fra due pilastri adiacenti, pari a:

$$\Delta w_{\text{amm}} = \frac{(2 \div 4)}{1000} \cdot 500 = (1 \div 2) \text{ cm} \quad (13.18)$$

Schema per il calcolo dei cedimenti differenziali e per il confronto con i valori massimi ammissibili: si considerano i cedimenti tra i tre pilastri della struttura considerando la luce minima tra le tre membrature pari a L=600 cm:

$$\Delta w = 3/1000 \times 600 = 1.80 \text{ cm}$$

 ITOLFERR GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE	LINEA SALERNO - PONTECAGNANO AEROPORTO COMPLETAMENTO METROPOLITANA DI SALERNO TRATTA ARECHI - PONTECAGNANO AEROPORTO PROGETTO DEFINITIVO Fabbricati – FA07 – PPM Stazione S. Antonio - Generale					
	Relazione di calcolo fondazione	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV
	NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	30 di 40

I valori dei cedimenti sono ampiamente inferiori ai massimi ammissibili in quanto:

$$w_a - w_b = 0.648 - 0.589 = -0.059 \text{ cm} < 1.80 \text{ cm}$$

$$w_b - w_c = 0.589 - 0.652 = -0.063 \text{ cm} < 1.80 \text{ cm}$$

$$w_a - w_c = 0.648 - 0.652 = -0.004 \text{ cm} < 1.80 \text{ cm}$$

8.3 VERIFICA DI CAPACITÀ PORTANTE

Trattandosi di terreno incoerente, la verifica di capacità portante sarà condotta solo in termini di tensioni efficaci, falda a 6.0 m dal piano campagna, angolo d'attrito interno pari a 23° e $g = 18 \text{ kN/m}^3$

Si utilizza l'approccio 2 (A1+M1+R3).

VERIFICA	COEFFICIENTE PARZIALE (R1)	COEFFICIENTE PARZIALE (R2)	COEFFICIENTE PARZIALE (R3)
Capacità portante	$\gamma_R = 1,0$	$\gamma_R = 1,8$	$\gamma_R = 2,3$
Scorrimento	$\gamma_R = 1,0$	$\gamma_R = 1,1$	$\gamma_R = 1,1$

Fase sismica SLV - Azioni compressive

Nodo	CC	TCC	Fx <kN>	Fy <kN>	Fz <kN>	Mx <kNm>	My <kNm>	Mz <kNm>
14	1	SLV	30.223	-9.33	141.768	28.05	73.602	-0.455
2	1	SLV	26.401	20.098	140.959	-13.94	64.63	-0.455

Azioni globali alla base

$$NE = 282.73 \text{ KN}$$

$$MI = 138.23 \text{ KNxm}$$

$$TI = 56.62 \text{ KN}$$

Relazione di calcolo fondazione

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	31 di 40

Fase statica SLU - Azioni compressive

Nodo	CC	TCC	Fx <kN>	Fy <kN>	Fz <kN>	Mx <kNm>	My <kNm>	Mz <kNm>
6	25	SLU	-1.726	27.079	120.058	-37.951	-2.452	0.000
18	25	SLU	-1.726	-27.079	120.058	37.951	-2.452	0.000

Azioni globali alla base

NE = 240.12 KN

MI = 75.90 KNxm

TI = 54.16 KN

Di seguito le verifiche condotte.

8.3.1 PORTANZA TERRENO IN FASE SISMICA SLV

Fondazioni Dirette
Verifica in tensioni efficaci

$$q_{lim} = c' \cdot N_c \cdot s_c \cdot d_c \cdot i_c \cdot b_c \cdot g_c + q \cdot N_q \cdot s_q \cdot d_q \cdot i_q \cdot b_q \cdot g_q + 0,5 \cdot \gamma \cdot B \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma \cdot d_\gamma \cdot i_\gamma \cdot b_\gamma \cdot g_\gamma$$

D = Profondità del piano di appoggio

e_B = Eccentricità in direzione B ($e_B = Mb/N$)

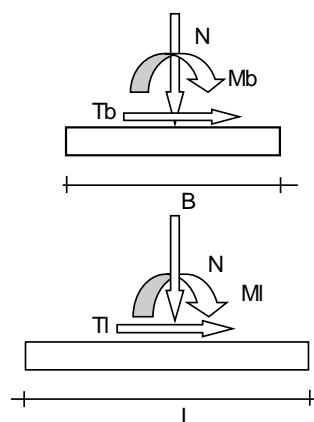
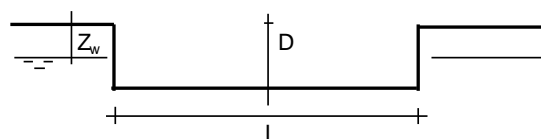
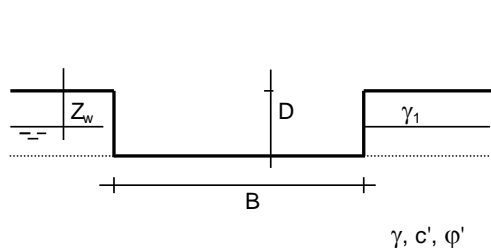
e_L = Eccentricità in direzione L ($e_L = MI/N$) (per fondazione nastriforme $e_L = 0$; $L^* = L$)

B^* = Larghezza fittizia della fondazione ($B^* = B - 2 \cdot e_B$)

L^* = Lunghezza fittizia della fondazione ($L^* = L - 2 \cdot e_L$)

(per fondazione nastriforme le sollecitazioni agenti sono riferite all'unità di lunghezza)

Metodo di calcolo			coefficienti parziali						
			azioni		proprietà del terreno		resistenze		
			permanenti	temporanee variabili	$\tan \varphi'$	c'	q_{lim}	scorr	
Stato Limite Ultimo	A1+M1+R1	○	1,30	1,50	1,00	1,00	1,00	1,00	
	A2+M2+R2	○	1,00	1,30	1,25	1,25	1,80	1,00	
	SISMA	○	1,00	1,00	1,25	1,25	1,80	1,00	
	A1+M1+R3	○	1,30	1,50	1,00	1,00	2,30	1,10	
	SISMA	●	1,00	1,00	1,00	1,00	2,30	1,10	
Tensioni Ammissibili			○	1,00	1,00	1,00	1,00	3,00	3,00
Definiti dal Progettista			○	1,00	1,00	1,25	1,25	2,30	1,00

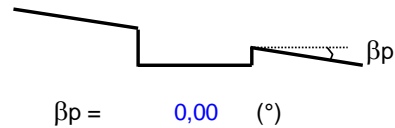
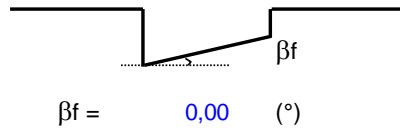


(Per fondazione nastriforme L = 100 m)

B = 1,50 (m)
L = 6,00 (m)
D = 1,00 (m)

Relazione di calcolo fondazione

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	33 di 40



AZIONI

	valori di input		Valori di calcolo
	permanenti	temporanee	
N [kN]	282,73	0,00	282,73
Mb [kNm]	0,00	0,00	0,00
Ml [kNm]	138,23	0,00	138,23
Tb [kN]	0,00	0,00	0,00
Tl [kN]	56,62	0,00	56,62
H [kN]	56,62	0,00	56,62

Peso unità di volume del terreno

$\gamma_1 = 18,00 \text{ (kN/mc)}$
 $\gamma = 18,00 \text{ (kN/mc)}$

Valori caratteristici di resistenza del terreno

$c' = 12,00 \text{ (kN/mq)}$
 $\varphi' = 23,00 \text{ (}^\circ\text{)}$

Valori di progetto

$c' = 12,00 \text{ (kN/mq)}$
 $\varphi' = 23,00 \text{ (}^\circ\text{)}$

Profondità della falda

$Z_w = 6,00 \text{ (m)}$

$e_B = 0,00 \text{ (m)}$

$e_L = 0,49 \text{ (m)}$

$B^* = 1,50 \text{ (m)}$

$L^* = 5,02 \text{ (m)}$

q : sovraccarico alla profondità D

$q = 18,00 \text{ (kN/mq)}$

γ : peso di volume del terreno di fondazione

$\gamma = 18,00 \text{ (kN/mc)}$

Nc, Nq, Ny : coefficienti di capacità portante

$Nq = \tan^2(45 + \varphi'/2) \cdot e^{(\pi \cdot \tan \varphi')}$

$Nq = 8,66$

$Nc = (Nq - 1) / \tan \varphi'$

$Nc = 18,05$

$Ny = 2 \cdot (Nq + 1) \cdot \tan \varphi'$

$Ny = 8,20$

Relazione di calcolo fondazione

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	34 di 40

s_c, s_q, s_γ : fattori di forma

$$s_c = 1 + B^* N_q / (L^* N_c)$$

$$s_c = 1,14$$

$$s_q = 1 + B^* \tan \varphi' / L^*$$

$$s_q = 1,13$$

$$s_\gamma = 1 - 0,4 B^* / L^*$$

$$s_\gamma = 0,88$$

i_c, i_q, i_γ : fattori di inclinazione del carico

$$m_b = (2 + B^* / L^*) / (1 + B^* / L^*) = 1,77 \quad \theta = \arctg(T_b/T_l) = 0,00 \quad (^\circ)$$

$$m_l = (2 + L^* / B^*) / (1 + L^* / B^*) = 1,23 \quad m = 1,23 \quad (-)$$

($m=2$ nel caso di fondazione nastriforme e
 $m=(m_b \sin^2 \theta + m_l \cos^2 \theta)$ in tutti gli altri casi)

$$i_q = (1 - H/(N + B^* L^* c' \cotg \varphi'))^m$$

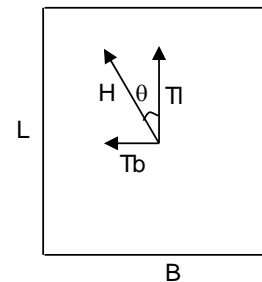
$$i_q = 0,86$$

$$i_c = i_q - (1 - i_q)/(N_q - 1)$$

$$i_c = 0,84$$

$$i_\gamma = (1 - H/(N + B^* L^* c' \cotg \varphi'))^{(m+1)}$$

$$i_\gamma = 0,76$$



d_c, d_q, d_γ : fattori di profondità del piano di appoggio

$$\text{per } D/B^* \leq 1; d_q = 1 + 2 D \tan \varphi' (1 - \sin \varphi')^2 / B^*$$

$$\text{per } D/B^* > 1; d_q = 1 + (2 \tan \varphi' (1 - \sin \varphi')^2) * \arctan (D / B^*)$$

$$d_q = 1,21$$

$$d_c = d_q - (1 - d_q) / (N_c \tan \varphi')$$

$$d_c = 1,24$$

$$d_\gamma = 1$$

$$d_\gamma = 1,00$$

Relazione di calcolo fondazione

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	35 di 40

b_c, b_q, b_γ : fattori di inclinazione base della fondazione

$$b_q = (1 - \beta_f \tan \varphi')^2 \quad \beta_f + \beta_p = 0,00 \quad \beta_f + \beta_p < 45^\circ$$

$$b_q = 1,00$$

$$b_c = b_q - (1 - b_q) / (N_c \tan \varphi')$$

$$b_c = 1,00$$

$$b_\gamma = b_q$$

$$b_\gamma = 1,00$$

g_c, g_q, g_γ : fattori di inclinazione piano di campagna

$$g_q = (1 - \tan \beta_p)^2 \quad \beta_f + \beta_p = 0,00 \quad \beta_f + \beta_p < 45^\circ$$

$$g_q = 1,00$$

$$g_c = g_q - (1 - g_q) / (N_c \tan \varphi')$$

$$g_c = 1,00$$

$$g_\gamma = g_q$$

$$g_\gamma = 1,00$$

Carico limite unitario

$$q_{lim} = 515,93 \quad (\text{kN/m}^2)$$

Pressione massima agente

$$q = N / B^* L^*$$

$$q = 37,53 \quad (\text{kN/m}^2)$$

Verifica di sicurezza capacità portante

$$q_{lim} / \gamma_R = 224,32 \geq q = 37,53 \quad (\text{kN/m}^2)$$

VERIFICA A SCORRIMENTO

Carico agente

$$H_d = 56,62 \quad (\text{kN})$$

Azione Resistente

$$S_d = N \tan(\varphi') + c' B^* L^*$$

$$S_d = 210,41 \quad (\text{kN})$$

Verifica di sicurezza allo scorrimento

$$S_d / \gamma_R = 191,28 \geq H_d = 56,62 \quad (\text{kN})$$

8.3.2 PORTANZA TERRENO IN FASE STATICA SLU

Fondazioni Dirette
Verifica in tensioni efficaci

$$q_{lim} = c' \cdot N_c \cdot s_c \cdot d_c \cdot i_c \cdot b_c \cdot g_c + q \cdot N_q \cdot s_q \cdot d_q \cdot i_q \cdot b_q \cdot g_q + 0,5 \cdot \gamma \cdot B \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma \cdot d_\gamma \cdot i_\gamma \cdot b_\gamma \cdot g_\gamma$$

D = Profondità del piano di appoggio

e_B = Eccentricità in direzione B ($e_B = M_b/N$)

e_L = Eccentricità in direzione L ($e_L = M_l/N$) (per fondazione nastriforme $e_L = 0$; $L^* = L$)

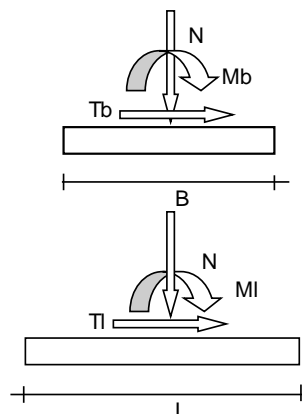
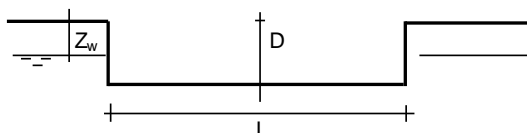
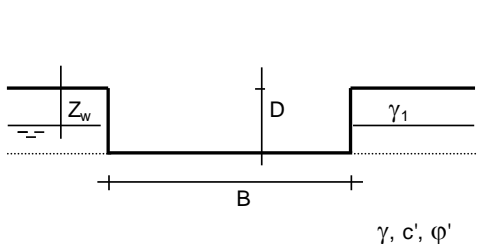
B^* = Larghezza fittizia della fondazione ($B^* = B - 2 \cdot e_B$)

L^* = Lunghezza fittizia della fondazione ($L^* = L - 2 \cdot e_L$)

(per fondazione nastriforme le sollecitazioni agenti sono riferite all'unità di lunghezza)

coefficienti parziali

Metodo di calcolo	azioni		proprietà del terreno		resistenze		
	permanenti	temporanee variabili	$\tan \varphi'$	c'	q_{lim}	scorr	
Stato Limite Ultimo	A1+M1+R1	○	1.30	1.50	1.00	1.00	1.00
	A2+M2+R2	○	1.00	1.30	1.25	1.25	1.80
	SISMA	○	1.00	1.00	1.25	1.25	1.80
	A1+M1+R3	●	1.30	1.50	1.00	1.00	2.30
	SISMA	○	1.00	1.00	1.00	1.00	2.30
Tensioni Ammissibili	○	1.00	1.00	1.00	1.00	3.00	3.00
Definiti dal Progettista	○	1.00	1.00	1.25	1.25	2.30	1.00

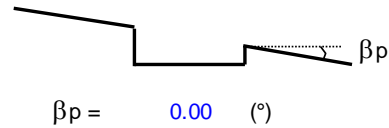
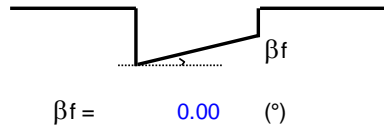


(Per fondazione nastriforme $L = 100$ m)

B = 1.50 (m)
L = 6.00 (m)
D = 1.00 (m)

Relazione di calcolo fondazione

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	37 di 40



AZIONI

	valori di input		Valori di calcolo
	permanenti	temporanee	
N [kN]	240.12	0.00	312.16
Mb [kNm]	0.00	0.00	0.00
Ml [kNm]	75.90	0.00	98.67
Tb [kN]	0.00	0.00	0.00
Tl [kN]	54.16	0.00	70.41
H [kN]	54.16	0.00	70.41

Peso unità di volume del terreno

$\gamma_1 = 18.00$ (kN/mc)
 $\gamma = 18.00$ (kN/mc)

Valori caratteristici di resistenza del terreno

$c' = 12.00$ (kN/mq)
 $\varphi' = 23.00$ (°)

Valori di progetto

$c' = 12.00$ (kN/mq)
 $\varphi' = 23.00$ (°)

Profondità della falda

$Z_w = 6.00$ (m)

$e_B = 0.00$ (m)

$e_L = 0.32$ (m)

$B^* = 1.50$ (m)

$L^* = 5.37$ (m)

q : sovraccarico alla profondità D

$q = 18.00$ (kN/mq)

γ : peso di volume del terreno di fondazione

$\gamma = 18.00$ (kN/mc)

Nc, Nq, Ny : coefficienti di capacità portante

$N_q = \tan^2(45 + \varphi'/2) \cdot e^{(\pi \cdot \tan \varphi')}$

$N_q = 8.66$

$N_c = (N_q - 1) / \tan \varphi'$

$N_c = 18.05$

$N_\gamma = 2 \cdot (N_q + 1) \cdot \tan \varphi'$

$N_\gamma = 8.20$

Relazione di calcolo fondazione

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	38 di 40

s_c, s_q, s_γ : fattori di forma

$$s_c = 1 + B \cdot N_q / (L \cdot N_c)$$

$$s_c = 1.13$$

$$s_q = 1 + B \cdot \tan \varphi' / L$$

$$s_q = 1.12$$

$$s_\gamma = 1 - 0,4 \cdot B / L$$

$$s_\gamma = 0.89$$

i_c, i_q, i_γ : fattori di inclinazione del carico

$$m_b = (2 + B / L) / (1 + B / L) = 1.78 \quad \theta = \arctg(T_b/T_l) = 0.00 \quad (^\circ)$$

$$m_l = (2 + L / B) / (1 + L / B) = 1.22 \quad m = 1.22 \quad (-)$$

($m=2$ nel caso di fondazione nastriforme e $m=(m_b \sin^2 \theta + m_l \cos^2 \theta)$ in tutti gli altri casi)

$$i_q = (1 - H / (N + B \cdot L \cdot c' \cdot \cotg \varphi'))^m$$

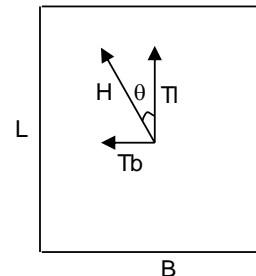
$$i_q = 0.84$$

$$i_c = i_q - (1 - i_q) / (N_q - 1)$$

$$i_c = 0.82$$

$$i_\gamma = (1 - H / (N + B \cdot L \cdot c' \cdot \cotg \varphi'))^{(m+1)}$$

$$i_\gamma = 0.73$$



d_c, d_q, d_γ : fattori di profondità del piano di appoggio

per $D/B \leq 1$; $d_q = 1 + 2 D \tan \varphi' (1 - \sin \varphi)^2 / B$

per $D/B > 1$; $d_q = 1 + (2 \tan \varphi' (1 - \sin \varphi)^2) \cdot \arctan (D / B)$

$$d_q = 1.21$$

$$d_c = d_q - (1 - d_q) / (N_c \tan \varphi')$$

$$d_c = 1.24$$

$$d_\gamma = 1$$

$$d_\gamma = 1.00$$

Relazione di calcolo fondazione

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	39 di 40

b_c, b_q, b_γ : fattori di inclinazione base della fondazione

$$b_q = (1 - \beta_f \tan \varphi)^2 \quad \beta_f + \beta_p = 0.00 \quad \beta_f + \beta_p < 45^\circ$$

$$b_q = 1.00$$

$$b_c = b_q - (1 - b_q) / (N_c \tan \varphi)$$

$$b_c = 1.00$$

$$b_\gamma = b_q$$

$$b_\gamma = 1.00$$

g_c, g_q, g_γ : fattori di inclinazione piano di campagna

$$g_q = (1 - \tan \beta_p)^2 \quad \beta_f + \beta_p = 0.00 \quad \beta_f + \beta_p < 45^\circ$$

$$g_q = 1.00$$

$$g_c = g_q - (1 - g_q) / (N_c \tan \varphi)$$

$$g_c = 1.00$$

$$g_\gamma = g_q$$

$$g_\gamma = 1.00$$

Carico limite unitario

$$q_{lim} = 500.28 \quad (\text{kN/m}^2)$$

Pressione massima agente

$$q = N / B * L^*$$

$$q = 38.77 \quad (\text{kN/m}^2)$$

Verifica di sicurezza capacità portante

$$q_{lim} / \gamma_R = 217.51 \geq q = 38.77 \quad (\text{kN/m}^2)$$

VERIFICA A SCORRIMENTO

Carico agente

$$H_d = 70.41 \quad (\text{kN})$$

Azione Resistente

$$S_d = N \tan(\varphi) + c' B * L^*$$

$$S_d = 229.12 \quad (\text{kN})$$

Verifica di sicurezza allo scorrimento

$$S_d / \gamma_R = 208.29 \geq H_d = 70.41 \quad (\text{kN})$$

 <p>ITALFERR GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE</p>	<p>LINEA SALERNO - PONTECAGNANO AEROPORTO COMPLETAMENTO METROPOLITANA DI SALERNO TRATTA ARECHI - PONTECAGNANO AEROPORTO PROGETTO DEFINITIVO Fabbricati – FA07 – PPM Stazione S. Antonio - Generale</p>												
<p>Relazione di calcolo fondazione</p>	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>NN1X</td> <td>00 D 78</td> <td>CL</td> <td>FA 07 00 001</td> <td>C</td> <td>40 di 40</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO	NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	40 di 40
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV	FOGLIO								
NN1X	00 D 78	CL	FA 07 00 001	C	40 di 40								

9 CONCLUSIONI

Con la presente relazione si è proceduto al progetto e alla verifica delle opere di fondazione allo stato limite ultimo e allo stato limite di esercizio del “Fabbricato PPM Stazione S. Antonio”.

**PPM STAZIONE S. ANTONIO - ALLEGATO TABULATI DI CALCOLO
STRUTTURE IN FONDAZIONE**

Geometria.....	2
Elenco vincoli nodi	2
Criteri di progetto utilizzati.....	2
Travi in c.a.	2
Verifiche e armature travi.....	7
Travata n. 502	8
Travata n. 503	9
Travata n. 504	10
Travata n. 505	11
Travata n. 506	12
Travata n. 507	12
Travata n. 509	13
Travata n. 511	14
Travata n. 515	14
Travata n. 516	15
Travata n. 527	17
Travata n. 528	18
Travata n. 529	18
Travata n. 546	19
Travata n. 547	21

Geometria

Elenco vincoli nodi

Simbologia

Vn = Numero del vincolo nodo
 Comm. = Commento
 Sx = Spostamento in dir. X (L=libero, B=bloccato, E=elastico)
 Sy = Spostamento in dir. Y (L=libero, B=bloccato, E=elastico)
 Sz = Spostamento in dir. Z (L=libero, B=bloccato, E=elastico)
 Rx = Rotazione intorno all'asse X (L=libera, B=bloccata, E=elastica)
 Ry = Rotazione intorno all'asse Y (L=libera, B=bloccata, E=elastica)
 Rz = Rotazione intorno all'asse Z (L=libera, B=bloccata, E=elastica)
 RL = Rotazione libera
 Ly = Lunghezza (dir. Y locale)
 Lz = Larghezza (dir. Z locale)
 Kt = Coeff. di sottofondo su suolo elastico alla Winkler

Vn	Comm.	Sx	Sy	Sz	Rx	Ry	Rz	RL	Ly	Lz	Kt
		<m>	<m>	<m>	<m>	<m>	<m>		<m>	<m>	<daN/cm<
1	Libero	L	L	L	L	L	L				
3	El. sew 110001	B	B	L	L	L	B				

Criteri di progetto utilizzati

Travi in c.a.

Generali	
Parametri di progetto	
Passo di progettazione <m>	0.30
Tipo di sollecitazioni zone rigide	Costanti
Min. angolo per spinte a vuoto <grad>	10.00
Invertire i ferri anche in presenza di pilastro sottostante	Si
Max differenza larghezza travi continue <cm>	5.00
Progetta a taglio con traliccio ad inclinazione variabile	Si
-Classe A	
-In zona critica limita ctg θ a	1.00
-In zona non critica limita ctg θ a	2.50
-Classe B	
-In zona critica limita ctg θ a	2.50
-In zona non critica limita ctg θ a	2.50
Verifiche a taglio per elementi esistenti come per elementi nuovi	Si
Lunghezze e arrotondamenti	
Max lunghezza barre <m>	12.00
Arrotondamento lunghezza ferri <cm>	50.00
Lunghezza ferri nei muri d'estremità <m>	1.20
Min. interferro ammissibile <cm>	2.00
Elenco diametri minimizzazione interferri <mm>	14 16 18 20 24
Riduzione ancoraggi	
-Nella zona compressa per flessione	No
-Nei punti inferiori della travata	Si
Considerare nel calcolo degli ancoraggi i risvolti specificati nei criteri generali di disegno	No
Risvoltare i ferri per garantire l'ancoraggio agli estremi della trave	No
Reggistaffe	
Interruzione reggistaffe in campata	No
Modalità di sovrapposizione reggistaffe	Per garantire la copertura del momento negativo
Modalità di unificazione reggistaffe	Solo se la geometria della travata e la lunghezza totale delle barre lo consentono
Minimi di regolamento	
Min. percentuale di regolamento	
-Per le travi di fondazione	No
-Per le travi di elevazione	Si
Min. di armatura a taglio	
-Per le travi di fondazione	No
-Per le travi di elevazione	No
Tipo di armatura per taglio (T.A.)	Mista
Controllo passo e 12Fi	Si
Min. di regolamento a torsione nell'ala	No
Min. di regolamento nell'ala	No
Stampe	
Verifiche a flessione in relazione	Minimizzate
Verifiche a taglio in relazione	Max scorrimento per taglio e torsione

Relazione di calcolo

Parametri di disegno	
Scala disegno travi	50.00
Scala disegno sezioni	25.00
Campitura sezioni	Fitta
Disegno sezione travi in falso	Si
Disegna sezioni	Si
Campitura travi in falso	Fitta
Campitura muri	Rada
Tipo di quotatura luci nette trave	Con riferimento ai pilastri superiori
Lunghezza monconi di pilastro	Minimizzata
Linee di riferimento quote	Si
Quotatura zone di staffatura	No
Quotatura zone di staffatura	No
Indicazione numero bracci staffe	Solo se il numero è maggiore di due
Disegno ferri longitudinali	
Disegno ferri dentro la trave	Si
Disegno esplosivo ferri di parete	No
Distanza fra ferri esplosi <cm>	0.10
Disegno reggistaffe aggiuntivi per travi a T e L	Reggistaffe aggiuntivi tipo 3
Disegno staffe	
Posizione staffe esterne	In automatico
Disegno staffe dentro la sezione	Si

Specifici	1	2	3
Materiali			
-Considera come elemento esistente	No	No	No
-Calcestruzzo			
-Livello di conoscenza	LC2	LC2	LC2
-Fattore di confidenza	1.20	1.20	1.20
-Tipo di calcestruzzo	C28/35	C28/35	C25/30
-Rck calcestruzzo	350.00	350.00	300.00
-Modulo elastico <daN/cm ² >	325881.00	325881.00	314472.00
-Resistenza caratteristica cilindrica (Fck)	290.50	290.50	249.00
-Resistenza caratteristica a trazione (Fctk)	19.84	19.84	17.91
-Resistenza media (Fcm) <daN/cm ² >	370.50	370.50	329.00
-Resistenza media a trazione (Fctm) <daN/cm ² >	28.35	28.35	25.58
-σ amm. calcestruzzo <daN/cm ² >	110.00	110.00	97.50
-tc0 <daN/cm ² >	6.70	6.70	6.00
-tc1 <daN/cm ² >	19.70	19.70	18.30
-Riduci Fcd per tutte le verifiche secondo il D.M. 18	Si	Si	Si
-γc per stati limite ultimi			
-Automatico	x	x	x
-Pari a			
-Acciaio			
-Livello di conoscenza	LC2	LC2	LC2
-Fattore di confidenza	1.20	1.20	1.20
-Tipo di acciaio	B450C	B450C	B450C
-Modulo elastico <daN/cm ² >	2060000.00	2060000.00	2060000.00
-Tensione caratteristica di snervamento (Fyk) <daN/cm ² >	4500.00	4500.00	4500.00
-Tensione media di snervamento (Fym) <daN/cm ² >	4500.00	4500.00	4500.00
-Sigma amm. acciaio <daN/cm ² >	2600.00	2600.00	2600.00
-Sigma amm. reti e tralicci <daN/cm ² >	2600.00	2600.00	2600.00
-Allungamento per verifiche di duttilità (Agt) <%>	4.00	4.00	4.00
-γs per stati limite ultimi			
-Automatico	x	x	x
-Pari a			
-Coeff. di omogeneizzazione	15.00	15.00	15.00
Parametri per analisi pushover			
Numero fibre	200.00	200.00	200.00
Fattore di confinamento nucleo interno	1.00	1.00	1.00
Fattore di incrudimento acciaio <%>	0.10	0.10	0.10
Parametri per verifiche di duttilità			
Considera rotazione massima di esercizio per determinare SLO e SLD	No	No	No
Modalità di calcolo luce di taglio Lv			
-Lv=L/2	x	x	x
-Lv=M/V			
-Lv=Punto di nullo del momento flettente			
Capacità di rotazione alla corda al collasso			
-Formula C8A.6.1 con fattore di riduzione pari a			
-Formula C8A.6.5	x	x	x
Sforzo normale di verifica per analisi pushover			
-Gravitazionale			

Relazione di calcolo

-Dal calcolo	x	x	x
Parametri di calcolo			
Progetto a pressoflessione	Si	Si	Si
-Per tutte le travi			
-Solo per travi inclinate	x	x	x
-Min. angolo per pressoflessione <grad>	10.00	10.00	10.00
-Compressione massima senza progetto a pressoflessione <%>	10.00	10.00	10.00
Progetto a torsione	No	No	No
-Trazione senza progetto a torsione<%>			
Armatura secondo Circ. 65 del 10/04/97	No	No	No
Parametri di progetto secondo il D.M. 18			
Elemento dissipativo	Si	Si	No
Trascura gerarchia	No	No	No
Limita verifica a taglio ad elemento non dissipativo	Si	Si	Si
Elemento secondario	No	No	No
Sollecitazioni dissipative amplificate per elementi di fondazione	Si	Si	No
Escludi dal calcolo sovraresistenza per pilastri incidenti	No	No	No
Sollecitazioni complanari ad eventuali elementi bidimensionali	No	No	No
Copriferro teorico superiore <cm>	4.10	4.10	5.50
Copriferro teorico inferiore <cm>	4.10	4.10	5.50
Min. momento fittizio agli appoggi	No	No	No
-Denominatore			
Min. momento fittizio in campata	No	No	No
-Denominatore			
Incremento percentuale momento in campata <%>	10.00	10.00	10.00
Usa taglio max per traslazione momento (S.L.)	Si	Si	Si
Limitare momento traslato al valore max di appoggio (S.L.)	No	No	No
Limitare momento traslato al valore max di campata (S.L.)	No	No	No
Taglio da momento resistente in fondazione (S.L.)	No	No	No
Tipo di progetto in doppia armatura (T.A.)			
-Tensioni pari ai valori amm.			
-Tensioni pari ai valori amm. con AfComp/AfTesa minore o pari a	1.00	1.00	1.00
-Con AfComp/AfTesa pari a			
Parametri di progettazione armatura			
Max differenza fra diametri per unificazioni	2.00	2.00	2.00
Max distanza fra barre per unificazioni <m>	1.00	1.00	1.00
Denominatore per individuazione zona di campata	32.00	32.00	32.00
Fattore di copertura appoggi (0÷1)	0.00	0.00	0.00
Fattore di riduzione per ancoraggio ferri	1.00	1.00	1.00
Minimizzazione momenti resistenti di appoggio (stati limite D.M. 18)	Si	Si	Si
-Tolleranza di copertura da sovrapposizione <%>	10.00	0.00	0.00
Tipo di distribuzione armatura eccedente in fase di verifica			
-Ripartita proporzionalmente per flessione, torsione e taglio	x	x	x
-Tutta agente per flessione			
-Tutta agente per taglio			
Armatura a flessione			
Elenco diametri ferri longitudinali 1 <mm>	14	14	16
Elenco diametri ferri longitudinali 2 <mm>	16	16	20
Elenco diametri ferri longitudinali 3 <mm>	18	18	
Elenco diametri ferri longitudinali 4 <mm>	20	20	
Elenco diametri ferri longitudinali 5 <mm>	24	24	
Elenco diametri ferri longitudinali 6 <mm>			
Elenco diametri ferri longitudinali 7 <mm>			
Max differenza fra diametri nella trave	8.00	8.00	8.00
Max differenza fra diametri ferri accoppiati	4.00	4.00	4.00
Reggistaffe superiori			
-Numero			
-Automatico		x	x
-Pari a	2.00		
-Max mutua distanza <cm>			
-Diametro			
-Automatico	x	x	x
-Pari a <mm>			
-Minimo <mm>			
Reggistaffe inferiori			
-Numero			
-Automatico		x	x
-Pari a	2.00		
-Max mutua distanza <cm>			
-Diametro			
-Automatico	x	x	x
-Pari a <mm>			
-Minimo <mm>			
Armatura a taglio			
Scorrimento (T.A.)			

Relazione di calcolo

-Percentuale assorbita dalle staffe <%>	100.00	100.00	100.00
-Percentuale assorbita dai ferri piegati <%>	0.00	0.00	0.00
-Percentuale assorbita dai ferri di parete <%>	0	0	0
-Considerare il valore relativo alle staffe come minimo percentuale da adottare	No	No	No
Variabilità staffe			
-Staffe uguali a passo costante			
-Staffe diverse in tre parti della trave in funzione delle zone critiche	x	x	x
-Staffe diverse in tre parti della trave in funzione di un multiplo dell'altezza pari a			
Variabilità staffe ala			
-Passi uguali a passi anima	x	x	x
-Passi multipli di passi anima			
-Passi indipendenti da passi anima			
Min. lunghezza tratto centrale come multiplo dell'altezza della trave	1.10	1.10	1.10
Elenco diametri staffe 1 <mm>	6	6	8
Elenco diametri staffe 2 <mm>	8	8	
Elenco diametri staffe 3 <mm>			
Elenco diametri staffe 4 <mm>			
Elenco diametri staffe 5 <mm>			
Elenco diametri staffe 6 <mm>			
Elenco diametri staffe 7 <mm>			
Elenco numero bracci staffe 1	2	2	2
Elenco numero bracci staffe 2	4	4	
Elenco numero bracci staffe 3			
Elenco numero bracci staffe 4			
Elenco numero bracci staffe 5			
Passi staffe			
-Minimo <cm>	4.00	4.00	5.00
-Massimo <cm>	32.00	32.00	25.00
-Incremento <cm>	4.00	4.00	5.00
Elementi costanti			
-Diametro	Si	Si	Si
-Passo	No	No	No
-Bracci	Si	Si	Si
Tipo di minimizzazione staffatura			
-Minimizza il numero delle staffe	x	x	x
-Minimizza il peso delle staffe			
Raffittimento staffe all'estremità della trave	No	No	No
-Passo non superiore a			
Lunghezza max del tratto di calcolo scorrimento			
-Pari al tratto in cui $\tau > \tau_{c0}$	x	x	x
-Pari a <cm>			
-Come multiplo dell'altezza pari a			
Armatura a taglio e torsione			
Elenco diametri ferri piegati 1 <mm>	12	12	12
Elenco diametri ferri piegati 2 <mm>	14	14	14
Elenco diametri ferri piegati 3 <mm>	16	16	16
Elenco diametri ferri piegati 4 <mm>	18	18	18
Elenco diametri ferri piegati 5 <mm>	20	20	20
Elenco diametri ferri piegati 6 <mm>			
Elenco diametri ferri piegati 7 <mm>			
Angolo di piegatura <grad>	45.00	45.00	45.00
Posizione primo punto di piegatura			
-Pari al multiplo dell'altezza			
-Distanza <cm>	5.00	5.00	5.00
Interasse punti di piegatura			
-Pari al multiplo dell'altezza			
-Distanza <cm>	25.00	25.00	25.00
Tipo di ferri piegati			
-Solo sagomati			
-Solo cavallotti			
-Sia sagomati che cavallotti	x	x	x
Ferri di parete	Si	Si	Si
-Max distanza fra le barre <cm>	30.00	30.00	30.00
Elenco diametri ferri di parete 1 <mm>	12	12	12
Elenco diametri ferri di parete 2 <mm>	14	14	14
Elenco diametri ferri di parete 3 <mm>	16	16	16
Elenco diametri ferri di parete 4 <mm>	18	18	18
Elenco diametri ferri di parete 5 <mm>	20	20	20
Elenco diametri ferri di parete 6 <mm>			
Elenco diametri ferri di parete 7 <mm>			
Elenco diametri staffe orizzontali 1 <mm>	6	6	6
Elenco diametri staffe orizzontali 2 <mm>	8	8	8
Elenco diametri staffe orizzontali 3 <mm>			
Elenco diametri staffe orizzontali 4 <mm>			
Elenco diametri staffe orizzontali 5 <mm>			
Elenco diametri staffe orizzontali 6 <mm>			
Elenco diametri staffe orizzontali 7 <mm>			

Relazione di calcolo

Parametri di disegno			
Risvolto ferri superiori	Si	Si	Si
-Pari a <cm>	25.00	25.00	25.00
-Pari all'altezza della trave			
-Pari alla minima altezza delle travi incidenti			
Risvolto ferri inferiori	Si	Si	Si
-Pari a <cm>	25.00	25.00	25.00
-Pari all'altezza della trave			
-Pari alla minima altezza delle travi incidenti			
Risvolto ferri laterali	Si	Si	Si
-Pari a <cm>	25.00	25.00	25.00
-Pari alla larghezza della trave			
Magrone	Si	Si	Si
-Allargamento laterale <cm>	0.00	0.00	0.00
-Altezza <cm>	20.00	20.00	20.00
Dati per progettazione interattiva sezioni			
Copriferro reale al bordo staffa <cm>	2.50	2.50	2.50
Diametro staffa teorica <mm>	8.00	8.00	8.00
Distanza fra ferri su più strati <cm>	1.00	1.00	1.00
Integrare lo scorrimento lungo il tratto	Si	Si	Si
-Lunghezza del tratto <m>	1.00	1.00	1.00
Dati per progettazione agli stati limite			
Gruppo di esigenza			
-Ambiente poco aggressivo	x	x	x
-Ambiente moderatamente aggressivo			
-Ambiente molto aggressivo			
Usa dominio N-M per flessioni rette	Si	Si	Si
-Ricerca della sicurezza con sforzo normale costante			
-Ricerca della sicurezza con eccentricità costante	x	x	x
Controllo rapporto X/D	Si	Si	Si
Barre da considerare tese per verifiche a taglio			
-Solo le barre con deformazione percentuale rispetto alla barra più tesa non inferiore al <%>	30.00	30.00	30.00
-Tutte le barre in trazione			
Dati per verifiche di resistenza al fuoco			
-Tempo di verifica (REI) <minuti>	120.00	120.00	120.00
Dimensione MESH <cm>	2.00	2.00	2.00
-Passo di calcolo <secondi>	10.00	10.00	10.00
-Temperatura ambiente <C°>	20.00	20.00	20.00
-Coeff. di convezione a temperatura ambiente <W/mq K>	9.00	9.00	9.00
Calcestruzzo			
-Tipo di aggregati	SILICEI	SILICEI	SILICEI
Massa volumica a secco <daN/mc>	2300.00	2300.00	2300.00
-Umidità iniziale <%>	3.00	3.00	3.00
-Fattore di interpolazione conducibilità	0.50	0.50	0.50
Dati per verifiche FRP			
Rinforzo longitudinale			
Tipo di fibra/resina			
-Vetro/Epossidica			
-Arammidica/Epossidica			
-Carbonio/Epossidica	x	x	x
Resistenza caratteristica (f_{fk}) <daN/cm ² >	49000.00	49000.00	49000.00
Modulo elastico (E_c) <daN/cm ² >	2500000.00	2500000.00	2500000.00
Deformazione caratteristica a rottura per trazione (ϵ_{fk}) <%>	2.00	2.00	2.00
Spessore equivalente (t_f) <mm>	0.17	0.17	0.17
Sistemi di rinforzo			
-Preformati			
-Impregnati in situ	x	x	x
Rinforzo trasversale			
Tipo di fibra/resina			
-Vetro/Epossidica			
-Arammidica/Epossidica			
-Carbonio/Epossidica	x	x	x
Resistenza caratteristica (f_{fk}) <daN/cm ² >	49000.00	49000.00	49000.00
Modulo elastico (E_c) <daN/cm ² >	2500000.00	2500000.00	2500000.00
Deformazione caratteristica a rottura per trazione (ϵ_{fk}) <%>	2.00	2.00	2.00
Spessore equivalente (t_f) <mm>	0.17	0.17	0.17
Sistemi di rinforzo			
-Preformati			
-Impregnati in situ	x	x	x
Modalità di carico			
-Lungo termine	x	x	x
-Ciclico			
Coeff. parziale SLU di distacco (γ_{fa})	1.50	1.50	1.50

Relazione di calcolo

Fattore di conversione ambientale (η_a)	0.95	0.95	0.95
Raggio di arrotondamento spigoli (r_c) <cm>	2.00	2.00	2.00
Coeff. condizione di carico (K_q)	1.25	1.25	1.25

Verifiche e armature travi

Simbologia

Caso	=Caso di verifica
Xg	=Coordinata progressiva (dal primo nodo) in cui viene effettuato il progetto/verifica
CC	=Combinazione delle condizioni di carico elementari c = momento fittizio in campata a = momento fittizio agli appoggi TG = taglio da gerarchia delle resistenze TGND = taglio non dissipativo limitante la gerarchia T = momento traslato per taglio e = eccentricità aggiuntiva in caso di compressione o pressoflessione
TCC	=Tipo di combinazione di carico SLU = Stato limite ultimo SLU S = Stato limite ultimo (azione sismica) SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente SLD = Stato limite di danno SLV = Stato limite di salvaguardia della vita SLC = Stato limite di prevenzione del collasso SLO = Stato limite di operatività SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
El	=Elemento (asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica (progressivo sul numero di aste)
Sez.	=Numero della sezione
Crit.	=Numero del criterio di progetto
X	=Coordinata progressiva rispetto al nodo iniziale
AfE S	=Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, superiore
AfE I	=Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, inferiore
AfEP S	=Area di ferro effettiva parziale presente nella CC considerata, per la sollecitazione indicata, superiore
AfEP I	=Area di ferro effettiva parziale presente nella CC considerata, per la sollecitazione indicata, inferiore
My	=Momento flettente intorno all'asse Y
M'yd	=Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico intorno all'asse Y
MRdy	=Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Y
Sic.	=Sicurezza a rottura
σ_r sup	=Tensione nel ferro - superiore
σ_r inf	=Tensione nel ferro - inferiore
σ_c	=Tensione nel calcestruzzo
X0	=Coordinata progressiva (dal nodo iniziale) dell'inizio del tratto
X1	=Coordinata progressiva (dal nodo iniziale) della fine del tratto
Lung.	=Lunghezza del tratto di progettazione
Staff.	=Staffatura adottata
AfE St.	=Area di ferro effettiva della staffatura (d'anima per travi a T o L)
bw	=Larghezza membratura resistente al taglio
Vsdu	=Taglio agente nella direzione del momento ultimo
ctg θ	=Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo
VRsd	=Taglio ultimo lato armatura
VRcd	=Taglio ultimo lato calcestruzzo
Vrdu	=Taglio ultimo assorbibile dal solo calcestruzzo
Sic.T	=Sicurezza a rottura per taglio
AfE St. ala	=Area di ferro effettiva della staffatura d'ala
AfT St. ala	=Area di ferro teorica della staffatura d'ala
c	=Ricoprimento dell'armatura
s	=Distanza minima tra le barre
K3	=Coefficiente di forma del diagramma delle tensioni prima della fessurazione
s_{fm}	=Distanza media tra le fessure
Φ	=Diametro della barra
A_s	=Area complessiva dei ferri nell'area di calcestruzzo efficace
$A_{c\ eff}$	=Area di calcestruzzo efficace
σ_s	=Tensione nell'acciaio nella sezione fessurata
σ_{sr}	=Tensione nell'acciaio corrispondente al raggiungimento della resistenza a trazione nel calcestruzzo
ϵ_{sm}	=Deformazione unitaria media dell'armatura (*1000)
Wk	=Apertura delle fessure
Tipo	=Tipologia 2C = Doppia C lato labbri 2Cdx = Doppia C lato costola 2I = Doppia I 2L = Doppia L lato labbri 2Ldx = Doppia L lato costole C = Sezione a C Cdx = C destra Cir. = Circolare Cir.c = Circolare cava I = Sezione a I L = Sezione a L Ldx = L destra Om. = Omega Pg = Pi greco Pr = Poligono regolare Prc = Poligono regolare cavo Pc = Per coordinate Ia = Inerzie assegnate R = Rettangolare Rc = Rettangolare cava T = Sezione a T U = Sezione a U Ur = U rovescia V = Sezione a V Vr = V rovescia Z = Sezione a Z Zdx = Z destra Ts = T stondata Ls = L stondata Cs = C stondata Is = I stondata Dis. = Disegnata
B	=Base
b	=Base inferiore
H	=Altezza

Relazione di calcolo

h = Altezza parte inf.
 Cf sup = Copriferro superiore
 Cf inf = Copriferro inferiore
 Cls = Tipo di calcestruzzo
 Fck = Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo
 Fctk = Resistenza caratteristica a trazione del calcestruzzo
 Fcd = Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo
 Fctd = Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo
 Tp = Tipo di acciaio
 Fyk = Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio
 Fyd = Resistenza di calcolo dell'acciaio

Travata n. 502

Nodi: 13 14 15 16 17 18

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	b <cm>	H <cm>	h <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5	T	70.00	150.00	50.00	50.00	5.50	5.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	Afe S <cmq>	Afe I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	29	SLU	1	15.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-8886.60	-90564.50	10.191
1.90	29	SLU	1	189.88	25.13	25.13	25.13	25.13	-10395.60	-90564.50	8.712
4.54	29	SLU	1	454.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-5935.41	-90564.50	15.258
5.14	36	SLU	2	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	4945.28	88971.20	17.991
6.74	36	SLU	2	190.00	25.13	25.13	25.13	25.13	5752.58	88971.20	15.466
7.38	36	SLU	2	254.00	25.13	25.13	25.13	25.13	5752.58	88971.20	15.466
7.98	36	SLU	3	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	3931.16	88971.20	22.632
12.22	29	SLU	3	454.00	25.13	25.13	25.13	25.13	4724.39	88971.20	18.832
12.82	36	SLU	4	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	5001.00	88971.20	17.791
13.77	36	SLU	4	125.45	25.13	25.13	25.13	25.13	5001.00	88971.20	17.791
16.32	29	SLU	4	380.00	25.13	25.13	25.13	25.13	4700.92	88971.20	18.926
16.92	36	SLU	5	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	4374.86	88971.20	20.337
19.53	29	SLU	5	291.09	25.13	25.13	25.13	25.13	8585.97	88971.20	10.362
20.51	29	SLU	5	389.00	25.13	25.13	25.13	25.13	8585.97	88971.20	10.362

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	Afe S <cmq>	Afe I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.15	13	SND	1	15.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-8837.93	-86926.10	9.836
1.90	19	SND	1	189.88	25.13	25.13	25.13	25.13	-13686.50	-86926.10	6.351
4.54	1	SND	1	454.00	25.13	25.13	25.13	25.13	14037.00	85429.00	6.086
5.14	1	SND	2	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	8195.36	85429.00	10.424
6.74	1	SND	2	190.00	25.13	25.13	25.13	25.13	6633.70	85429.00	12.878
7.38	7	SND	2	254.00	25.13	25.13	25.13	25.13	6186.89	85429.00	13.808
7.98	13	SND	3	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	18928.20	85429.00	4.513
12.22	1	SND	3	454.00	25.13	25.13	25.13	25.13	13251.50	85429.00	6.447
12.82	13	SND	4	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	8902.90	85429.00	9.596
13.77	13	SND	4	125.45	25.13	25.13	25.13	25.13	8902.90	85429.00	9.596
16.32	1	SND	4	380.00	25.13	25.13	25.13	25.13	11170.30	85429.00	7.648
16.92	1	SND	5	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	11417.40	85429.00	7.482
19.53	7	SND	5	291.09	25.13	25.13	25.13	25.13	22182.60	85429.00	3.851
20.51	7	SND	5	389.00	25.13	25.13	25.13	25.13	22182.60	85429.00	3.851

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	Afe S <cmq>	Afe I <cmq>	My <daNm>	σ _f sup <daN/cmq>	σ _f inf <daN/cmq>	σ _c <daN/cmq>
0.15	31	SLE	R	1	15.00	25.13	-6394.86	287.20	-46.71	4.49
0.15	28	SLE	Q	1	15.00	25.13	-5264.20	236.42	-38.45	3.70
1.90	31	SLE	R	1	189.88	25.13	-7505.01	337.06	-54.82	5.27
1.90	28	SLE	Q	1	189.88	25.13	-6440.12	289.23	-47.04	4.52
4.54	31	SLE	R	1	454.00	25.13	-4304.44	193.31	-31.44	3.02
4.54	28	SLE	Q	1	454.00	25.13	-3922.73	176.17	-28.65	2.75
5.14	38	SLE	R	2	30.00	25.13	3545.64	-41.79	161.78	3.62
5.14	28	SLE	Q	2	30.00	25.13	2724.38	-32.11	124.31	2.79
6.74	38	SLE	R	2	190.00	25.13	4134.79	-48.73	188.66	4.23
6.74	28	SLE	Q	2	190.00	25.13	3270.22	-38.54	149.21	3.34
7.38	38	SLE	R	2	254.00	25.13	4134.79	-48.73	188.66	4.23
7.38	28	SLE	Q	2	254.00	25.13	3270.22	-38.54	149.21	3.34
7.98	38	SLE	R	3	30.00	25.13	2850.37	-33.60	130.06	2.91
7.98	28	SLE	Q	3	30.00	25.13	2465.98	-29.07	112.52	2.52
12.22	31	SLE	R	3	454.00	25.13	3376.69	-39.80	154.07	3.45
12.22	28	SLE	Q	3	454.00	25.13	2661.58	-31.37	121.44	2.72
12.82	38	SLE	R	4	30.00	25.13	3577.92	-42.17	163.25	3.66
12.82	28	SLE	Q	4	30.00	25.13	2857.55	-33.68	130.38	2.92
13.77	38	SLE	R	4	125.45	25.13	3577.92	-42.17	163.25	3.66
13.77	28	SLE	Q	4	125.45	25.13	2857.55	-33.68	130.38	2.92
16.32	31	SLE	R	4	380.00	25.13	3402.87	-40.11	155.27	3.48
16.32	28	SLE	Q	4	380.00	25.13	2939.98	-34.65	134.15	3.01
16.92	38	SLE	R	5	30.00	25.13	3181.93	-37.50	145.19	3.25

Relazione di calcolo

<m>				<cm>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daNm>	
0.45	36	SLU	1	45.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-18888.50	-90564.50	4.795
1.35	36	SLU	1	135.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-20343.50	-90564.50	4.452
5.25	29	SLU	1	525.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-15680.20	-90564.50	5.776

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	AfEP S	AfEP I	My	M'ydy	Sic.
<m>				<cm>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daNm>	
0.45	7	SND	1	45.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-19242.20	-86926.10	4.517
1.35	7	SND	1	135.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-19242.20	-86926.10	4.517
5.25	19	SND	1	525.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-19242.40	-86926.10	4.517

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	My	σ _f sup	σ _f inf	σ _c
<m>				<cm>	<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.45	38	SLE R	1	45.00	25.13	25.13	-13438.90	603.55	-98.16	9.43
0.45	28	SLE Q	1	45.00	25.13	25.13	-9715.58	436.33	-70.96	6.82
1.35	38	SLE R	1	135.00	25.13	25.13	-14591.80	655.33	-106.58	10.24
1.35	28	SLE Q	1	135.00	25.13	25.13	-11835.50	531.54	-86.45	8.31
5.25	31	SLE R	1	525.00	25.13	25.13	-11300.00	507.49	-82.54	7.93
5.25	28	SLE Q	1	525.00	25.13	25.13	-9715.57	436.33	-70.96	6.82

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg	CC	TCC	El	Sez.	Crit.	X	My	c	s	K3	s _{cm}	Φ	A _s	A _c eff	σ _s	σ _{sr}	ε _{sm}	Wk
	<m>						<cm>	<daNm>	<mm>	<mm>		<mm>		<cmq>	<cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>		<mm>
33	0.45	28	SLE Q	1	5	3	45.00	-9715.58	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	436.33	2311.33	0.08	0.03
39	0.45	40	SLE F	1	5	3	45.00	-10357.60	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	465.17	2311.33	0.09	0.03
73	1.35	28	SLE Q	1	5	3	135.00	-11835.50	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	531.54	2311.33	0.10	0.03
79	1.35	40	SLE F	1	5	3	135.00	-12266.30	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	550.89	2311.33	0.11	0.04
113	5.25	28	SLE Q	1	5	3	525.00	-9715.57	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	436.33	2311.33	0.08	0.03
117	5.25	33	SLE F	1	5	3	525.00	-9929.87	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	445.96	2311.33	0.09	0.03

Staffe - Verifiche armatura

CC	X0	X1	Lung.	Staff.	AfE St.	bw	Vsdu	ctgθ	VRsd	VRcd	Vrdu	Sic. T
	<m>	<m>	<cm>		<cmq/m>	<cm>	<daN>		<daN>	<daN>	<daN>	
13	SND	0.45	1.45	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	10155.50	2.50	83642.90	144834.00	83642.90
7	SND	1.45	4.25	2.80	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	8910.90	2.50	83642.90	144834.00	83642.90
36	SLU	4.25	5.25	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	10783.20	2.50	83642.90	144834.00	83642.90

Staffatura ala, ferri di suola e ferri di fianco - Verifiche armatura

CC	X0	X1	Lung.	Staff.	AfE St. ala	AfT St. ala
	<m>	<m>	<cm>		<cmq/m>	<cmq/m>
36	SLU	0.45	1.45	1.00	ø8/10 2 br.	10.05
36	SLU	1.45	4.25	2.80	ø8/10 2 br.	10.05
36	SLU	4.25	5.25	1.00	ø8/10 2 br.	10.05

Travata n. 504

Nodi: 2 14

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B	b	H	h	Cf sup	Cf inf	Cl _s	Fck	Fctk	Fcd	Fctd	Tp	Fyk	Fyd
		<cm>	<cm>	<cm>	<cm>	<cm>	<cm>		<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>		<daN/cmq>	<daN/cmq>
5	T	70.00	150.00	50.00	50.00	5.50	5.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	AfEP S	AfEP I	My	MRdy	Sic.
<m>				<cm>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daNm>	
0.15	36	SLU	1	15.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-16483.30	-90564.50	5.494
1.41	36	SLU	1	140.72	25.13	25.13	25.13	25.13	-19342.10	-90564.50	4.682
5.55	29	SLU	1	555.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-13731.90	-90564.50	6.595

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	AfEP S	AfEP I	My	M'ydy	Sic.
<m>				<cm>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daNm>	
0.15	7	SND	1	15.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-14820.30	-86926.10	5.865
1.41	7	SND	1	140.72	25.13	25.13	25.13	25.13	-14993.60	-86926.10	5.798
5.55	19	SND	1	555.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-14820.20	-86926.10	5.865

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	My	σ _f sup	σ _f inf	σ _c
<m>				<cm>	<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.15	38	SLE R	1	15.00	25.13	25.13	-11743.40	527.40	-85.78	8.24
0.15	28	SLE Q	1	15.00	25.13	25.13	-8589.95	385.78	-62.74	6.03
1.41	38	SLE R	1	140.72	25.13	25.13	-13919.90	625.15	-101.67	9.77
1.41	28	SLE Q	1	140.72	25.13	25.13	-11624.30	522.05	-84.91	8.16
5.55	31	SLE R	1	555.00	25.13	25.13	-9909.13	445.03	-72.38	6.96
5.55	28	SLE Q	1	555.00	25.13	25.13	-8589.95	385.78	-62.74	6.03

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	Crit.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K3	S _{zm} <mm>	Φ	A _s <cmq>	A _{c eff} <cmq>	σ _s <daN/cmq>	σ _{sr} <daN/cmq>	ε _{sm}	Wk <mm>
33	0.15	28	SLE Q	1	5	3	15.00	-8589.95	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	385.78	2311.33	0.07	0.02
39	0.15	40	SLE F	1	5	3	15.00	-9119.98	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	409.58	2311.33	0.08	0.03
71	1.41	28	SLE Q	1	5	3	140.72	-11624.30	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	522.05	2311.33	0.10	0.03
77	1.41	40	SLE F	1	5	3	140.72	-11954.50	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	536.88	2311.33	0.10	0.03
111	5.55	28	SLE Q	1	5	3	555.00	-8589.95	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	385.78	2311.33	0.07	0.02
115	5.55	33	SLE F	1	5	3	555.00	-8753.13	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	393.11	2311.33	0.08	0.03

Staffe - Verifiche armatura

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic. T
29 SLU	0.15	1.15	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	9521.42	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	8.78
36 SLU	1.15	4.55	3.40	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	7215.03	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	11.59
36 SLU	4.55	5.55	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	10638.70	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	7.86

Staffatura ala, ferri di suola e ferri di fianco - Verifiche armatura

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. ala <cmq/m>	AfT St. ala <cmq/m>
36 SLU	0.15	1.15	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.58
36 SLU	1.15	4.55	3.40	ø8/10 2 br.	10.05	0.58
36 SLU	4.55	5.55	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.58

Travata n. 505

Nodi: 3 15

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	b <cm>	H <cm>	h <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5T		70.00	150.00	50.00	50.00	5.50	5.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	36	SLU	1	15.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-16595.50	-90564.50	5.457
1.42	36	SLU	1	142.06	25.13	25.13	25.13	25.13	-19507.00	-90564.50	4.643
5.55	29	SLU	1	555.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-13903.40	-90564.50	6.514

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.15	7	SND	1	15.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-14382.30	-86926.10	6.044
1.42	7	SND	1	142.06	25.13	25.13	25.13	25.13	-14513.50	-86926.10	5.989
5.55	19	SND	1	555.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-14382.30	-86926.10	6.044

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ _f sup <daN/cmq>	σ _f inf <daN/cmq>	σ _c <daN/cmq>
0.15	38	SLE R	1	15.00	25.13	25.13	-11829.00	531.25	-86.40	8.30
0.15	28	SLE Q	1	15.00	25.13	25.13	-8721.28	391.68	-63.70	6.12
1.42	38	SLE R	1	142.06	25.13	25.13	-14041.20	630.60	-102.56	9.86
1.42	28	SLE Q	1	142.06	25.13	25.13	-11763.90	528.33	-85.93	8.26
5.55	31	SLE R	1	555.00	25.13	25.13	-10034.20	450.64	-73.29	7.04
5.55	28	SLE Q	1	555.00	25.13	25.13	-8721.28	391.68	-63.70	6.12

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	Crit.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K3	S _{zm} <mm>	Φ	A _s <cmq>	A _{c eff} <cmq>	σ _s <daN/cmq>	σ _{sr} <daN/cmq>	ε _{sm}	Wk <mm>
32	0.15	28	SLE Q	1	5	3	15.00	-8721.28	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	391.68	2311.33	0.08	0.03
38	0.15	40	SLE F	1	5	3	15.00	-9237.34	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	414.86	2311.33	0.08	0.03
70	1.42	28	SLE Q	1	5	3	142.06	-11763.90	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	528.33	2311.33	0.10	0.03
76	1.42	40	SLE F	1	5	3	142.06	-12084.40	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	542.72	2311.33	0.11	0.04
109	5.55	28	SLE Q	1	5	3	555.00	-8721.28	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	391.68	2311.33	0.08	0.03
113	5.55	33	SLE F	1	5	3	555.00	-8878.39	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	398.73	2311.33	0.08	0.03

Staffe - Verifiche armatura

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic. T
29 SLU	0.15	1.15	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	9461.34	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	8.84
36 SLU	1.15	4.55	3.40	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	7191.69	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	11.63
36 SLU	4.55	5.55	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	10687.00	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	7.83

Staffatura ala, ferri di suola e ferri di fianco - Verifiche armatura

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. ala <cmq/m>	AfT St. ala <cmq/m>
36 SLU	0.15	1.15	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.58

Relazione di calcolo

36 SLU	1.15	4.55	3.40	ø8/10 2 br.	10.05	0.58
36 SLU	4.55	5.55	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.58

Travata n. 506

Nodi: 4 16

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B	b	H	h	Cf sup	Cf inf	Cls	Fck	Fctk	Fcd	Fctd	TP	Fyk	Fyd
		<cm>	<cm>	<cm>	<cm>	<cm>	<cm>		<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>		<daN/cm²>	<daN/cm²>
5T		70.00	150.00	50.00	50.00	5.50	5.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	AfEP S	AfEP I	My	MRdy	Sic.
<m>				<cm>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daNm>	
0.15	36	SLU	1	15.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-17112.00	-90564.50	5.292
1.42	36	SLU	1	142.06	25.13	25.13	25.13	25.13	-20095.30	-90564.50	4.507
5.55	29	SLU	1	555.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-14380.30	-90564.50	6.298

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	AfEP S	AfEP I	My	M'ydy	Sic.
<m>				<cm>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daNm>	
0.15	7	SND	1	15.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-14907.40	-86926.10	5.831
1.42	7	SND	1	142.06	25.13	25.13	25.13	25.13	-15042.00	-86926.10	5.779
5.55	19	SND	1	555.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-14907.40	-86926.10	5.831

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	My	σ _f sup	σ _f inf	σ _c
<m>				<cm>	<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
0.15	38	SLE R	1	15.00	25.13	25.13	-12193.10	547.60	-89.06	8.56
0.15	28	SLE Q	1	15.00	25.13	25.13	-9007.95	404.55	-65.80	6.32
1.42	38	SLE R	1	142.06	25.13	25.13	-14453.80	649.13	-105.57	10.15
1.42	28	SLE Q	1	142.06	25.13	25.13	-12061.80	541.70	-88.10	8.47
5.55	31	SLE R	1	555.00	25.13	25.13	-10371.90	465.81	-75.76	7.28
5.55	28	SLE Q	1	555.00	25.13	25.13	-9007.95	404.55	-65.80	6.32

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg	CC	TCC	El	Sez.	Crit.	X	My	c	s	K3	s _{zm}	Φ	A _s	A _c eff	σ _s	σ _{sr}	ε _{sm}	Wk
	<m>						<cm>	<daNm>	<mm>	<mm>		<mm>		<cm²>	<cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>		<mm>
31	0.15	28	SLE Q	1	5	3	15.00	-9007.95	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	404.55	2311.33	0.08	0.03
37	0.15	40	SLE F	1	5	3	15.00	-9532.49	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	428.11	2311.33	0.08	0.03
69	1.42	28	SLE Q	1	5	3	142.06	-12061.80	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	541.70	2311.33	0.11	0.03
75	1.42	40	SLE F	1	5	3	142.06	-12397.40	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	556.78	2311.33	0.11	0.04
107	5.55	28	SLE Q	1	5	3	555.00	-9007.95	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	404.55	2311.33	0.08	0.03
111	5.55	33	SLE F	1	5	3	555.00	-9168.26	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	411.75	2311.33	0.08	0.03

Staffe - Verifiche armatura

CC	X0	X1	Lung.	Staff.	AfE St.	bw	Vsdu	ctgθ	VRsd	VRcd	Vrdu	Sic.T
	<m>	<m>	<m>		<cmq/m>	<cm>	<daN>		<daN>	<daN>	<daN>	
29	SLU	0.15	1.15	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	9511.32	2.50	83642.90	144834.00	8.79
36	SLU	1.15	4.55	3.40	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	7234.13	2.50	83642.90	144834.00	11.56
36	SLU	4.55	5.55	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	10790.60	2.50	83642.90	144834.00	7.75

Staffatura ala, ferri di suola e ferri di fianco - Verifiche armatura

CC	X0	X1	Lung.	Staff.	AfE St. ala	AfT St. ala	
	<m>	<m>	<m>		<cmq/m>	<cmq/m>	
36	SLU	0.15	1.15	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.58
36	SLU	1.15	4.55	3.40	ø8/10 2 br.	10.05	0.58
36	SLU	4.55	5.55	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.58

Travata n. 507

Nodi: 5 17

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B	b	H	h	Cf sup	Cf inf	Cls	Fck	Fctk	Fcd	Fctd	TP	Fyk	Fyd
		<cm>	<cm>	<cm>	<cm>	<cm>	<cm>		<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>		<daN/cm²>	<daN/cm²>
5T		70.00	150.00	50.00	50.00	5.50	5.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	AfEP S	AfEP I	My	MRdy	Sic.
<m>				<cm>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daNm>	
0.15	36	SLU	1	15.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-17668.60	-90564.50	5.126
1.38	36	SLU	1	138.04	25.13	25.13	25.13	25.13	-20847.60	-90564.50	4.344
5.55	29	SLU	1	555.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-14687.10	-90564.50	6.166

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	AfEP S	AfEP I	My	M'ydy	Sic.
<m>				<cm>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daNm>	
0.15	19	SND	1	15.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-16501.20	-86926.10	5.268

Relazione di calcolo

1.38	19	SND	1	138.04	25.13	25.13	25.13	25.13	-16556.70	-86926.10	5.250
5.55	7	SND	1	555.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-16501.20	-86926.10	5.268

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.15	38	SLE R	1	15.00	25.13	25.13	-12577.40	564.86	-91.87	8.83
0.15	28	SLE Q	1	15.00	25.13	25.13	-9197.42	413.06	-67.18	6.46
1.38	38	SLE R	1	138.04	25.13	25.13	-14978.60	672.70	-109.41	10.52
1.38	28	SLE Q	1	138.04	25.13	25.13	-12337.90	554.10	-90.12	8.66
5.55	31	SLE R	1	555.00	25.13	25.13	-10589.80	475.59	-77.35	7.43
5.55	28	SLE Q	1	555.00	25.13	25.13	-9197.41	413.06	-67.18	6.46

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	Crit.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K3	s_{cm} <mm>	Φ	A_s <cmq>	A_c eff <cmq>	σ_s <daN/cmq>	σ_{sr} <daN/cmq>	ϵ_{sm}	Wk <mm>
33	0.15	28	SLE Q	1	5	3	15.00	-9197.42	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	413.06	2311.33	0.08	0.03
39	0.15	40	SLE F	1	5	3	15.00	-9759.77	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	438.32	2311.33	0.09	0.03
71	1.38	28	SLE Q	1	5	3	138.04	-12337.90	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	554.10	2311.33	0.11	0.04
77	1.38	40	SLE F	1	5	3	138.04	-12721.60	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	571.34	2311.33	0.11	0.04
111	5.55	28	SLE Q	1	5	3	555.00	-9197.41	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	413.06	2311.33	0.08	0.03
115	5.55	33	SLE F	1	5	3	555.00	-9362.23	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	420.46	2311.33	0.08	0.03

Staffe - Verifiche armatura

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctg θ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.T	
29	SLU	0.15	1.15	1.00	$\emptyset 8/10$ 2 br.	10.05	0.70	9896.80	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	8.45
36	SLU	1.15	4.55	3.40	$\emptyset 8/10$ 2 br.	10.05	0.70	7539.76	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	11.09
36	SLU	4.55	5.55	1.00	$\emptyset 8/10$ 2 br.	10.05	0.70	11201.40	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	7.47

Staffatura ala, ferri di suola e ferri di fianco - Verifiche armatura

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. ala <cmq/m>	AfT St. ala <cmq/m>	
36	SLU	0.15	1.15	1.00	$\emptyset 8/10$ 2 br.	10.05	0.60
36	SLU	1.15	4.55	3.40	$\emptyset 8/10$ 2 br.	10.05	0.60
36	SLU	4.55	5.55	1.00	$\emptyset 8/10$ 2 br.	10.05	0.60

Travata n. 509

Nodi: -1 -2

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	b <cm>	H <cm>	h <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5	T	70.00	150.00	50.00	50.00	5.50	5.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.04	36	SLU	1	4.10	25.13	25.13	25.13	25.13	-20745.30	-90564.50	4.366
4.68	29	SLU	1	468.27	25.13	25.13	25.13	25.13	-19701.80	-90564.50	4.597
5.66	29	SLU	1	565.90	25.13	25.13	25.13	25.13	-14951.80	-90564.50	6.057

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.04	7	SND	1	4.10	25.13	25.13	25.13	25.13	-40865.70	-86926.10	2.127
4.68	19	SND	1	468.27	25.13	25.13	25.13	25.13	-40865.70	-86926.10	2.127
5.66	19	SND	1	565.90	25.13	25.13	25.13	25.13	-40865.70	-86926.10	2.127

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ_f sup <daN/cmq>	σ_f inf <daN/cmq>	σ_c <daN/cmq>
0.04	38	SLE R	1	4.10	25.13	25.13	-14612.60	656.26	-106.73	10.26
0.04	28	SLE Q	1	4.10	25.13	25.13	-9265.44	416.12	-67.68	6.50
4.68	31	SLE R	1	468.27	25.13	25.13	-14192.10	637.38	-103.66	9.96
4.68	28	SLE Q	1	468.27	25.13	25.13	-12338.50	554.13	-90.12	8.66
5.66	31	SLE R	1	565.90	25.13	25.13	-10750.20	482.80	-78.52	7.55
5.66	28	SLE Q	1	565.90	25.13	25.13	-9265.45	416.12	-67.68	6.50

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	Crit.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K3	s_{cm} <mm>	Φ	A_s <cmq>	A_c eff <cmq>	σ_s <daN/cmq>	σ_{sr} <daN/cmq>	ϵ_{sm}	Wk <mm>
31	0.04	28	SLE Q	1	5	3	4.10	-9265.44	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	416.12	2311.33	0.08	0.03
37	0.04	40	SLE F	1	5	3	4.10	-10217.00	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	458.85	2311.33	0.09	0.03
75	4.68	28	SLE Q	1	5	3	468.27	-12338.50	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	554.13	2311.33	0.11	0.04
79	4.68	33	SLE F	1	5	3	468.27	-12561.10	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	564.13	2311.33	0.11	0.04
115	5.66	28	SLE Q	1	5	3	565.90	-9265.45	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	416.12	2311.33	0.08	0.03
119	5.66	33	SLE F	1	5	3	565.90	-9444.51	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	424.16	2311.33	0.08	0.03

Staffe - Verifiche armatura

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.T
19 SND	0.00	1.00	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	16661.80	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	5.02
7 SND	1.00	4.70	3.70	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	16332.10	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	5.12
7 SND	4.70	5.70	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	16661.80	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	5.02

Staffatura ala, ferri di suola e ferri di fianco - Verifiche armatura

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. ala <cmq/m>	AfT St. ala <cmq/m>
36 SLU	0.00	1.00	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.61
36 SLU	1.00	4.70	3.70	ø8/10 2 br.	10.05	0.61
36 SLU	4.70	5.70	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.61

Travata n. 511

Nodi: 8 20

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	b <cm>	H <cm>	h <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5T		70.00	150.00	50.00	50.00	5.50	5.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	36	SLU	1	15.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-18151.80	-90564.50	4.989
3.96	36	SLU	1	396.18	25.13	25.13	25.13	25.13	-20513.00	-90564.50	4.415
5.55	29	SLU	1	555.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-15270.30	-90564.50	5.931

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.15	7	SND	1	15.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-21535.30	-86926.10	4.036
3.96	19	SND	1	396.18	25.13	25.13	25.13	25.13	-21535.30	-86926.10	4.036
5.55	19	SND	1	555.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-21535.30	-86926.10	4.036

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ _f sup <daN/cmq>	σ _f inf <daN/cmq>	σ _c <daN/cmq>
0.15	38	SLE R	1	15.00	25.13	25.13	-12905.30	579.59	-94.26	9.06
0.15	28	SLE Q	1	15.00	25.13	25.13	-9443.96	424.13	-68.98	6.63
3.96	38	SLE R	1	396.18	25.13	25.13	-14749.70	662.42	-107.73	10.36
3.96	28	SLE Q	1	396.18	25.13	25.13	-12510.10	561.84	-91.38	8.78
5.55	31	SLE R	1	555.00	25.13	25.13	-10984.30	493.31	-80.23	7.71
5.55	28	SLE Q	1	555.00	25.13	25.13	-9443.96	424.13	-68.98	6.63

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	Crit.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K3	s _{zm} <mm>	φ	A _s <cmq>	A _c eff <cmq>	σ _s <daN/cmq>	σ _{sr} <daN/cmq>	ε _{sm}	Wk <mm>
31	0.15	28	SLE Q	1	5	3	15.00	-9443.96	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	424.13	2311.33	0.08	0.03
37	0.15	40	SLE F	1	5	3	15.00	-10009.30	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	449.52	2311.33	0.09	0.03
69	3.96	28	SLE Q	1	5	3	396.18	-12510.10	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	561.84	2311.33	0.11	0.04
75	3.96	40	SLE F	1	5	3	396.18	-12799.00	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	574.81	2311.33	0.11	0.04
107	5.55	28	SLE Q	1	5	3	555.00	-9443.96	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	424.13	2311.33	0.08	0.03
111	5.55	33	SLE F	1	5	3	555.00	-9625.11	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	432.27	2311.33	0.08	0.03

Staffe - Verifiche armatura

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.T
19 SND	0.15	1.15	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	10279.20	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	8.14
7 SND	1.15	4.55	3.40	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	9358.72	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	8.94
36 SLU	4.55	5.55	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	10610.70	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	7.88

Staffatura ala, ferri di suola e ferri di fianco - Verifiche armatura

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. ala <cmq/m>	AfT St. ala <cmq/m>
36 SLU	0.15	1.15	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.57
36 SLU	1.15	4.55	3.40	ø8/10 2 br.	10.05	0.57
36 SLU	4.55	5.55	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.57

Travata n. 515

Nodi: 12 24

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	b <cm>	H <cm>	h <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5T		70.00	150.00	50.00	50.00	5.50	5.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.45	36	SLU	1	45.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-19237.80	-90564.50	4.708
4.20	36	SLU	1	420.30	25.13	25.13	25.13	25.13	-19149.00	-90564.50	4.729
5.25	29	SLU	1	525.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-15581.60	-90564.50	5.812

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.45	19	SND	1	45.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-29518.80	-86926.10	2.945
4.20	7	SND	1	420.30	25.13	25.13	25.13	25.13	-29556.20	-86926.10	2.941
5.25	7	SND	1	525.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-29556.20	-86926.10	2.941

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ _f sup <daN/cmq>	σ _f inf <daN/cmq>	σ _c <daN/cmq>
0.45	38	SLE R	1	45.00	25.13	25.13	-13676.90	614.24	-99.90	9.60
0.45	28	SLE Q	1	45.00	25.13	25.13	-9833.28	441.62	-71.82	6.90
4.20	38	SLE R	1	420.30	25.13	25.13	-13822.10	620.76	-100.96	9.70
4.20	28	SLE Q	1	420.30	25.13	25.13	-12107.50	543.76	-88.44	8.50
5.25	31	SLE R	1	525.00	25.13	25.13	-11239.40	504.77	-82.09	7.89
5.25	28	SLE Q	1	525.00	25.13	25.13	-9833.28	441.62	-71.82	6.90

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	Crit.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K3	S _{sm} <mm>	Φ	A _s <cmq>	A _c eff <cmq>	σ _s <daN/cmq>	σ _{sr} <daN/cmq>	ε _{sm}	Wk <mm>
30	0.45	28	SLE Q	1	5	3	45.00	-9833.28	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	441.62	2311.33	0.09	0.03
36	0.45	40	SLE F	1	5	3	45.00	-10495.50	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	471.36	2311.33	0.09	0.03
71	4.20	28	SLE Q	1	5	3	420.30	-12107.50	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	543.76	2311.33	0.11	0.04
77	4.20	40	SLE F	1	5	3	420.30	-12325.40	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	553.54	2311.33	0.11	0.04
108	5.25	28	SLE Q	1	5	3	525.00	-9833.28	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	441.62	2311.33	0.09	0.03
112	5.25	33	SLE F	1	5	3	525.00	-10008.00	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	449.47	2311.33	0.09	0.03

Staffe - Verifiche armatura

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.T	
7	SND	0.45	1.45	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	13252.00	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	6.31
7	SND	1.45	4.25	2.80	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	13252.00	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	6.31
19	SND	4.25	5.25	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	13252.00	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	6.31

Staffatura ala, ferri di suola e ferri di fianco - Verifiche armatura

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. ala <cmq/m>	AfT St. ala <cmq/m>	
36	SLU	0.45	1.45	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.63
36	SLU	1.45	4.25	2.80	ø8/10 2 br.	10.05	0.63
36	SLU	4.25	5.25	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.63

Travata n. 516

Nodi: 1 2 3 4 5 6

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	b <cm>	H <cm>	h <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	TP	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5	T	70.00	150.00	50.00	50.00	5.50	5.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	36	SLU	1	15.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-9225.69	-90564.50	9.817
2.03	36	SLU	1	203.14	25.13	25.13	25.13	25.13	-12354.70	-90564.50	7.330
4.54	36	SLU	1	454.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-8854.93	-90564.50	10.228
5.14	25	SLU	2	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	4299.72	88971.20	20.692
6.74	25	SLU	2	190.00	25.13	25.13	25.13	25.13	5079.56	88971.20	17.515
7.38	25	SLU	2	254.00	25.13	25.13	25.13	25.13	5079.56	88971.20	17.515
7.98	36	SLU	3	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-4163.86	-90564.50	21.750
12.22	29	SLU	3	454.00	25.13	25.13	25.13	25.13	4724.39	88971.20	18.832
12.82	25	SLU	4	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	4506.79	88971.20	19.742
13.77	25	SLU	4	125.45	25.13	25.13	25.13	25.13	4506.79	88971.20	19.742
16.32	36	SLU	4	380.00	25.13	25.13	25.13	25.13	4708.99	88971.20	18.894
16.92	25	SLU	5	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	4320.24	88971.20	20.594
19.53	36	SLU	5	291.09	25.13	25.13	25.13	25.13	11963.20	88971.20	7.437
20.51	36	SLU	5	389.00	25.13	25.13	25.13	25.13	11963.20	88971.20	7.437

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
-----------	----	-----	----	-----------	----------------	----------------	-----------------	-----------------	--------------	-----------------	------

Relazione di calcolo

0.15	1	SND	1	15.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-8837.93	-86926.10	9.836
2.03	7	SND	1	203.14	25.13	25.13	25.13	25.13	-13686.50	-86926.10	6.351
4.54	13	SND	1	454.00	25.13	25.13	25.13	25.13	14037.00	85429.00	6.086
5.14	13	SND	2	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	8195.36	85429.00	10.424
6.74	13	SND	2	190.00	25.13	25.13	25.13	25.13	6633.70	85429.00	12.878
7.38	19	SND	2	254.00	25.13	25.13	25.13	25.13	6186.89	85429.00	13.808
7.98	1	SND	3	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	18928.20	85429.00	4.513
12.22	13	SND	3	454.00	25.13	25.13	25.13	25.13	13251.50	85429.00	6.447
12.82	1	SND	4	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	8902.90	85429.00	9.596
13.77	1	SND	4	125.45	25.13	25.13	25.13	25.13	8902.90	85429.00	9.596
16.32	13	SND	4	380.00	25.13	25.13	25.13	25.13	11170.30	85429.00	7.648
16.92	13	SND	5	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	11417.40	85429.00	7.482
19.53	19	SND	5	291.09	25.13	25.13	25.13	25.13	22182.60	85429.00	3.851
20.51	19	SND	5	389.00	25.13	25.13	25.13	25.13	22182.60	85429.00	3.851

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	My	σ_f sup	σ_f inf	σ_c
<m>				<cm>	<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.15	38	SLE R	1	15.00	25.13	25.13	-6620.92	297.35	-48.36	4.65
0.15	28	SLE Q	1	15.00	25.13	25.13	-5264.20	236.42	-38.45	3.70
2.03	38	SLE R	1	203.14	25.13	25.13	-8808.21	395.58	-64.34	6.18
2.03	28	SLE Q	1	203.14	25.13	25.13	-6440.12	289.23	-47.04	4.52
4.54	38	SLE R	1	454.00	25.13	25.13	-6250.79	280.73	-45.66	4.39
4.54	28	SLE Q	1	454.00	25.13	25.13	-3922.73	176.17	-28.65	2.75
5.14	26	SLE R	2	30.00	25.13	25.13	3115.27	-36.72	142.14	3.18
5.14	28	SLE Q	2	30.00	25.13	25.13	2724.38	-32.11	124.31	2.79
6.74	26	SLE R	2	190.00	25.13	25.13	3686.11	-43.45	168.19	3.77
6.74	28	SLE Q	2	190.00	25.13	25.13	3270.23	-38.54	149.21	3.34
7.38	26	SLE R	2	254.00	25.13	25.13	3686.11	-43.45	168.19	3.77
7.38	28	SLE Q	2	254.00	25.13	25.13	3270.23	-38.54	149.21	3.34
7.98	26	SLE R	3	30.00	25.13	25.13	2809.58	-33.12	128.20	2.87
7.98	38	SLE R	3	30.00	25.13	25.13	-2939.68	132.02	-21.47	2.06
7.98	28	SLE Q	3	30.00	25.13	25.13	2465.98	-29.07	112.52	2.52
12.22	31	SLE R	3	454.00	25.13	25.13	3376.69	-39.80	154.07	3.45
12.22	28	SLE Q	3	454.00	25.13	25.13	2661.58	-31.37	121.44	2.72
12.82	26	SLE R	4	30.00	25.13	25.13	3248.45	-38.29	148.22	3.32
12.82	28	SLE Q	4	30.00	25.13	25.13	2857.55	-33.68	130.38	2.92
13.77	26	SLE R	4	125.45	25.13	25.13	3248.45	-38.29	148.22	3.32
13.77	28	SLE Q	4	125.45	25.13	25.13	2857.55	-33.68	130.38	2.92
16.32	38	SLE R	4	380.00	25.13	25.13	3408.25	-40.17	155.51	3.48
16.32	28	SLE Q	4	380.00	25.13	25.13	2939.98	-34.65	134.15	3.01
16.92	26	SLE R	5	30.00	25.13	25.13	3145.52	-37.07	143.52	3.22
16.92	28	SLE Q	5	30.00	25.13	25.13	2872.24	-33.85	131.05	2.94
19.53	38	SLE R	5	291.09	25.13	25.13	8452.59	-99.63	385.68	8.64
19.53	28	SLE Q	5	291.09	25.13	25.13	5154.34	-60.75	235.18	5.27
20.51	38	SLE R	5	389.00	25.13	25.13	8452.59	-99.63	385.68	8.64
20.51	28	SLE Q	5	389.00	25.13	25.13	5154.34	-60.75	235.18	5.27

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg	CC	TCC	El	Sez.	Crit.	X	My	c	s	K3	S _{zm}	Φ	A _s	A _{c eff}	σ _s	σ _{sr}	ε _{sm}	Wk
	<m>						<cm>	<daNm>	<mm>	<mm>		<mm>		<cmq>	<cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>		<mm>
35	0.15	28	SLE Q	1	5	3	15.00	-5264.20	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	236.42	2311.33	0.05	0.02
41	0.15	40	SLE F	1	5	3	15.00	-5494.61	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	246.77	2311.33	0.05	0.02
73	2.03	28	SLE Q	1	5	3	203.14	-6440.12	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	289.23	2311.33	0.06	0.02
79	2.03	40	SLE F	1	5	3	203.14	-6857.72	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	307.99	2311.33	0.06	0.02
121	4.54	28	SLE Q	1	5	3	454.00	-3922.73	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	176.17	2311.33	0.03	0.01
133	4.54	40	SLE F	1	5	3	454.00	-4366.84	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	196.12	2311.33	0.04	0.01
164	5.14	28	SLE Q	2	5	3	30.00	2724.38	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	124.31	3311.23	0.02	0.01
167	5.14	27	SLE F	2	5	3	30.00	2766.26	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	126.22	3311.23	0.02	0.01
205	6.74	28	SLE Q	2	5	3	190.00	3270.23	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	149.21	3311.23	0.03	0.01
208	6.74	27	SLE F	2	5	3	190.00	3314.79	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	151.25	3311.23	0.03	0.01
246	7.38	28	SLE Q	2	5	3	254.00	3270.23	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	149.21	3311.23	0.03	0.01
249	7.38	27	SLE F	2	5	3	254.00	3314.79	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	151.25	3311.23	0.03	0.01
294	7.98	28	SLE Q	3	5	3	30.00	2465.98	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	112.52	3311.23	0.02	0.01
300	7.98	27	SLE F	3	5	3	30.00	2502.79	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	114.20	3311.23	0.02	0.01
348	12.22	28	SLE Q	3	5	3	454.00	2661.58	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	121.44	3311.23	0.02	0.01
356	12.22	33	SLE F	3	5	3	454.00	2769.82	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	126.38	3311.23	0.02	0.01
406	12.82	28	SLE Q	4	5	3	30.00	2857.55	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	130.38	3311.23	0.03	0.01
412	12.82	27	SLE F	4	5	3	30.00	2899.43	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	132.29	3311.23	0.03	0.01
461	13.77	28	SLE Q	4	5	3	125.45	2857.55	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	130.38	3311.23	0.03	0.01
467	13.77	27	SLE F	4	5	3	125.45	2899.43	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	132.29	3311.23	0.03	0.01
515	16.32	28	SLE Q	4	5	3	380.00	2939.98	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	134.15	3311.23	0.03	0.01
527	16.32	40	SLE F	4	5	3	380.00	3008.83	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	137.29	3311.23	0.03	0.01
570	16.92	28	SLE Q	5	5	3	30.00	2872.24	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	131.05	3311.23	0.03	0.01
576	16.92	27	SLE F	5	5	3	30.00	2901.52	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	132.39	3311.23	0.03	0.01
625	19.53	28	SLE Q	5	5	3	291.09	5154.34	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	235.18	3311.23	0.05	0.02
637	19.53	40	SLE F	5	5	3	291.09	5774.26	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	263.47	3311.23	0.05	0.03
667	20.51	28	SLE Q	5	5	3	389.00	5154.34	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	235.18	3311.23	0.05	0.02
673	20.51	40	SLE F	5	5	3	389.00	5774.26	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	263.47	3311.23	0.05	0.03

Staffe - Verifiche armatura

Relazione di calcolo

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic. T
7 SND	0.15	1.15	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	12809.90	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	6.53
13 SND	1.15	3.54	2.39	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	8270.41	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	10.11
13 SND	3.54	4.54	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	11697.50	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	7.15
13 SND	5.14	7.38	2.24	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	5454.91	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	15.33
1 SND	7.98	8.98	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	12516.10	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	6.68
1 SND	8.98	11.22	2.24	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	9449.53	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	8.85
13 SND	11.22	12.22	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	11863.60	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	7.05
1 SND	12.82	13.82	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	8932.93	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	9.36
13 SND	13.82	15.32	1.50	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	6232.53	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	13.42
19 SND	15.32	16.32	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	10178.00	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	8.22
1 SND	16.92	17.92	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	7434.59	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	11.25
19 SND	17.92	19.51	1.59	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	10849.80	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	7.71
19 SND	19.51	20.51	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	16318.90	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	5.13

Staffatura ala, ferri di suola e ferri di fianco - Verifiche armatura

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. ala <cmq/m>	AfT St. ala <cmq/m>
36 SLU	0.15	1.15	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.63
36 SLU	1.15	3.54	2.39	ø8/10 2 br.	10.05	0.63
36 SLU	3.54	4.54	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.63
36 SLU	5.14	7.38	2.24	ø8/10 2 br.	10.05	0.58
36 SLU	7.98	8.98	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.58
36 SLU	8.98	11.22	2.24	ø8/10 2 br.	10.05	0.58
36 SLU	11.22	12.22	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.58
36 SLU	12.82	13.82	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.60
36 SLU	13.82	15.32	1.50	ø8/10 2 br.	10.05	0.60
36 SLU	15.32	16.32	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.60
36 SLU	16.92	17.92	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.61
36 SLU	17.92	19.51	1.59	ø8/10 2 br.	10.05	0.61
36 SLU	19.51	20.51	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.61

Travata n. 527

Nodi: 9 21

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	b <cm>	H <cm>	h <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	TP	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5T		70.00	150.00	50.00	50.00	5.50	5.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	36	SLU	1	15.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-16582.90	-90564.50	5.461
1.42	36	SLU	1	142.06	25.13	25.13	25.13	25.13	-19754.70	-90564.50	4.584
5.55	29	SLU	1	555.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-14134.10	-90564.50	6.407

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.15	19	SND	1	15.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-18059.80	-86926.10	4.813
1.42	19	SND	1	142.06	25.13	25.13	25.13	25.13	-18059.80	-86926.10	4.813
5.55	7	SND	1	555.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-18059.40	-86926.10	4.813

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ _f sup <daN/cmq>	σ _f inf <daN/cmq>	σ _c <daN/cmq>	
0.15	38	SLE	R	1	15.00	25.13	25.13	-11830.20	531.30	-86.41	8.31
0.15	28	SLE	Q	1	15.00	25.13	25.13	-8849.68	397.44	-64.64	6.21
1.42	38	SLE	R	1	142.06	25.13	25.13	-14223.10	638.77	-103.89	9.99
1.42	28	SLE	Q	1	142.06	25.13	25.13	-11943.60	536.39	-87.24	8.39
5.55	31	SLE	R	1	555.00	25.13	25.13	-10197.60	457.98	-74.49	7.16
5.55	28	SLE	Q	1	555.00	25.13	25.13	-8849.68	397.44	-64.64	6.21

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	Crit.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K3	s _{zm} <mm>	Φ	A _s <cmq>	A _c eff <cmq>	σ _s <daN/cmq>	σ _{sz} <daN/cmq>	ε _{sm}	Wk <mm>	
33	0.15	28	SLE	Q	1	5	3	15.00	-8849.68	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	397.44	2311.33	0.08	0.03
39	0.15	40	SLE	F	1	5	3	15.00	-9336.89	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	419.33	2311.33	0.08	0.03
71	1.42	28	SLE	Q	1	5	3	142.06	-11943.60	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	536.39	2311.33	0.10	0.03
77	1.42	40	SLE	F	1	5	3	142.06	-12260.20	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	550.61	2311.33	0.11	0.04
111	5.55	28	SLE	Q	1	5	3	555.00	-8849.68	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	397.44	2311.33	0.08	0.03
115	5.55	33	SLE	F	1	5	3	555.00	-9010.38	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	404.66	2311.33	0.08	0.03

Staffe - Verifiche armatura

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic. T
----	-----------	-----------	--------------	--------	--------------------	-----------	---------------	------	---------------	---------------	---------------	--------

Relazione di calcolo

29 SLU	0.15	1.15	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	9671.25	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	8.65
19 SND	1.15	4.55	3.40	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	8323.21	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	10.05
36 SLU	4.55	5.55	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	10798.60	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	7.75

Staffatura ala, ferri di suola e ferri di fianco - Verifiche armatura

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. ala <cmq/m>	AfT St. ala <cmq/m>
36 SLU	0.15	1.15	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.58
36 SLU	1.15	4.55	3.40	ø8/10 2 br.	10.05	0.58
36 SLU	4.55	5.55	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.58

Travata n. 528

Nodi: 10 22

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	b <cm>	H <cm>	h <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	TP	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5T		70.00	150.00	50.00	50.00	5.50	5.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	36	SLU	1	15.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-16428.30	-90564.50	5.513
1.42	36	SLU	1	142.06	25.13	25.13	25.13	25.13	-19608.20	-90564.50	4.619
5.55	29	SLU	1	555.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-13921.20	-90564.50	6.506

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.15	19	SND	1	15.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-18080.20	-86926.10	4.808
1.42	19	SND	1	142.06	25.13	25.13	25.13	25.13	-18080.20	-86926.10	4.808
5.55	7	SND	1	555.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-18080.10	-86926.10	4.808

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ _f sup <daN/cmq>	σ _f inf <daN/cmq>	σ _c <daN/cmq>
0.15	38	SLE R	1	15.00	25.13	25.13	-11720.80	526.39	-85.61	8.23
0.15	28	SLE Q	1	15.00	25.13	25.13	-8743.57	392.68	-63.86	6.14
1.42	38	SLE R	1	142.06	25.13	25.13	-14123.10	634.28	-103.16	9.92
1.42	28	SLE Q	1	142.06	25.13	25.13	-11873.80	533.26	-86.73	8.34
5.55	31	SLE R	1	555.00	25.13	25.13	-10049.40	451.32	-73.40	7.06
5.55	28	SLE Q	1	555.00	25.13	25.13	-8743.56	392.68	-63.86	6.14

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	Crit.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K3	s _{zm} <mm>	φ	A _s <cmq>	A _c eff <cmq>	σ _s <daN/cmq>	σ _{sr} <daN/cmq>	ε _{sm}	Wk <mm>
33	0.15	28	SLE Q	1	5	3	15.00	-8743.57	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	392.68	2311.33	0.08	0.03
39	0.15	40	SLE F	1	5	3	15.00	-9233.39	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	414.68	2311.33	0.08	0.03
72	1.42	28	SLE Q	1	5	3	142.06	-11873.80	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	533.26	2311.33	0.10	0.03
78	1.42	40	SLE F	1	5	3	142.06	-12187.60	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	547.35	2311.33	0.11	0.04
112	5.55	28	SLE Q	1	5	3	555.00	-8743.56	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	392.68	2311.33	0.08	0.03
116	5.55	33	SLE F	1	5	3	555.00	-8899.10	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	399.67	2311.33	0.08	0.03

Staffe - Verifiche armatura

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <cm>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic. T
29 SLU	0.15	1.15	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	9733.56	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	8.59
19 SND	1.15	4.55	3.40	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	8326.03	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	10.05
36 SLU	4.55	5.55	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	10899.30	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	7.67

Staffatura ala, ferri di suola e ferri di fianco - Verifiche armatura

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. ala <cmq/m>	AfT St. ala <cmq/m>
36 SLU	0.15	1.15	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.58
36 SLU	1.15	4.55	3.40	ø8/10 2 br.	10.05	0.58
36 SLU	4.55	5.55	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.58

Travata n. 529

Nodi: 11 23

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	b <cm>	H <cm>	h <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	TP	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5T		70.00	150.00	50.00	50.00	5.50	5.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
-----------	----	-----	----	-----------	----------------	----------------	-----------------	-----------------	--------------	----------------	------

Relazione di calcolo

0.15	36	SLU	1	15.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-17037.00	-90564.50	5.316
5.55	29	SLU	1	555.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-14037.50	-90564.50	6.452

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.15	19	SND	1	15.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-21268.80	-86926.10	4.087
5.55	7	SND	1	555.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-21268.80	-86926.10	4.087

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ _f sup <daN/cmq>	σ _f inf <daN/cmq>	σ _c <daN/cmq>
0.15	38	SLE R	1	15.00	25.13	25.13	-12124.90	544.54	-88.56	8.51
0.15	28	SLE Q	1	15.00	25.13	25.13	-8806.42	395.50	-64.32	6.18
5.55	31	SLE R	1	555.00	25.13	25.13	-10125.30	454.73	-73.96	7.11
5.55	28	SLE Q	1	555.00	25.13	25.13	-8806.42	395.50	-64.32	6.18

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	Crit.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K3	s _{rm} <mm>	Φ	A _s <cmq>	A _c eff <cmq>	σ _s <daN/cmq>	σ _{sr} <daN/cmq>	ε _{sm}	Wk <mm>
31	0.15	28	SLE Q	1	5	3	15.00	-8806.42	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	395.50	2311.33	0.08	0.03
37	0.15	40	SLE F	1	5	3	15.00	-9363.27	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	420.51	2311.33	0.08	0.03
69	5.55	28	SLE Q	1	5	3	555.00	-8806.42	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	395.50	2311.33	0.08	0.03
73	5.55	33	SLE F	1	5	3	555.00	-8963.34	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	402.55	2311.33	0.08	0.03

Staffe - Verifiche armatura

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <cm>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.T
7	SND	0.15	1.15	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	9967.76	2.50	83642.90	144834.00	8.39
7	SND	1.15	4.55	3.40	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	9507.46	2.50	83642.90	144834.00	8.80
36	SLU	4.55	5.55	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	10647.50	2.50	83642.90	144834.00	7.86

Staffatura ala, ferri di suola e ferri di fianco - Verifiche armatura

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. ala <cmq/m>	AfT St. ala <cmq/m>	
36	SLU	0.15	1.15	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.58
36	SLU	1.15	4.55	3.40	ø8/10 2 br.	10.05	0.58
36	SLU	4.55	5.55	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.58

Travata n. 546

Nodi: 7 8 9 10 11 12

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	b <cm>	H <cm>	h <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5	T	70.00	150.00	50.00	50.00	5.50	5.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	36	SLU	1	15.00	25.13	25.13	25.13	25.13	11654.90	88971.20	7.634
5.69	29	SLU	1	569.00	25.13	25.13	25.13	25.13	8805.92	88971.20	10.104
6.29	25	SLU	2	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	8905.92	88971.20	9.990
10.63	29	SLU	2	464.31	25.13	25.13	25.13	25.13	7301.08	88971.20	12.186
11.64	29	SLU	2	565.00	25.13	25.13	25.13	25.13	7301.08	88971.20	12.186
12.24	36	SLU	3	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	9475.35	88971.20	9.390
13.45	36	SLU	3	151.00	25.13	25.13	25.13	25.13	8978.54	88971.20	9.909
14.05	25	SLU	4	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	5821.37	88971.20	15.284
18.04	25	SLU	4	429.00	25.13	25.13	25.13	25.13	3947.28	88971.20	22.540
18.64	36	SLU	5	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-8259.87	-90564.50	10.964
19.59	36	SLU	5	125.36	25.13	25.13	25.13	25.13	-11975.80	-90564.50	7.562
23.09	36	SLU	5	475.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-9081.84	-90564.50	9.972

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.15	7	SND	1	15.00	25.13	25.13	25.13	25.13	23824.80	85429.00	3.586
5.69	1	SND	1	569.00	25.13	25.13	25.13	25.13	12329.00	85429.00	6.929
6.29	1	SND	2	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	14638.10	85429.00	5.836
10.63	13	SND	2	464.31	25.13	25.13	25.13	25.13	27605.20	85429.00	3.095
11.64	13	SND	2	565.00	25.13	25.13	25.13	25.13	27605.20	85429.00	3.095
12.24	13	SND	3	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	10719.70	85429.00	7.969
13.45	13	SND	3	151.00	25.13	25.13	25.13	25.13	9814.67	85429.00	8.704
14.05	1	SND	4	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	23270.60	85429.00	3.671
18.04	13	SND	4	429.00	25.13	25.13	25.13	25.13	11406.10	85429.00	7.490
18.64	19	SND	5	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-17970.30	-86926.10	4.837
19.59	19	SND	5	125.36	25.13	25.13	25.13	25.13	-18880.40	-86926.10	4.604
23.09	7	SND	5	475.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-11693.80	-86926.10	7.433

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	σ _f sup <daN/cmq>	σ _f inf <daN/cmq>	σ _c <daN/cmq>
0.15	38	SLE R	1	15.00	25.13	25.13	8224.56	-96.94	375.27	8.41
0.15	28	SLE Q	1	15.00	25.13	25.13	4942.96	-58.26	225.54	5.05
5.69	31	SLE R	1	569.00	25.13	25.13	6283.75	-74.06	286.71	6.42
5.69	28	SLE Q	1	569.00	25.13	25.13	5287.86	-62.33	241.27	5.41
6.29	26	SLE R	2	30.00	25.13	25.13	6368.99	-75.07	290.60	6.51
6.29	28	SLE Q	2	30.00	25.13	25.13	5505.91	-64.90	251.22	5.63
10.63	31	SLE R	2	464.31	25.13	25.13	5304.61	-62.52	242.04	5.42
10.63	28	SLE Q	2	464.31	25.13	25.13	4468.60	-52.67	203.89	4.57
11.64	31	SLE R	2	565.00	25.13	25.13	5304.61	-62.52	242.04	5.42
11.64	28	SLE Q	2	565.00	25.13	25.13	4468.60	-52.67	203.89	4.57
12.24	38	SLE R	3	30.00	25.13	25.13	6888.78	-81.19	314.32	7.04
12.24	28	SLE Q	3	30.00	25.13	25.13	5984.31	-70.53	273.05	6.12
13.45	38	SLE R	3	151.00	25.13	25.13	6533.80	-77.01	298.12	6.68
13.45	28	SLE Q	3	151.00	25.13	25.13	5707.56	-67.27	260.42	5.83
14.05	26	SLE R	4	30.00	25.13	25.13	4280.56	-50.45	195.31	4.38
14.05	28	SLE Q	4	30.00	25.13	25.13	3970.40	-46.80	181.16	4.06
18.04	26	SLE R	4	429.00	25.13	25.13	2819.00	-33.23	128.63	2.88
18.04	28	SLE Q	4	429.00	25.13	25.13	2337.15	-27.55	106.64	2.39
18.64	38	SLE R	5	30.00	25.13	25.13	-5851.37	262.79	-42.74	4.11
18.64	28	SLE Q	5	30.00	25.13	25.13	-3671.05	164.87	-26.81	2.58
19.59	38	SLE R	5	125.36	25.13	25.13	-8543.63	383.70	-62.40	6.00
19.59	28	SLE Q	5	125.36	25.13	25.13	-6133.78	275.47	-44.80	4.31
23.09	38	SLE R	5	475.00	25.13	25.13	-6528.75	293.21	-47.69	4.58
23.09	28	SLE Q	5	475.00	25.13	25.13	-5259.23	236.19	-38.41	3.69

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	Crit.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K3	s _{rm} <mm>	Φ	A _s <cmq>	A _c eff <cmq>	σ _s <daN/cmq>	σ _{sr} <daN/cmq>	ε _{sm}	Wk <mm>
40	0.15	28	SLE Q	1	5	3	15.00	4942.96	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	225.54	3311.23	0.04	0.02
52	0.15	40	SLE F	1	5	3	15.00	5556.53	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	253.53	3311.23	0.05	0.02
95	5.69	28	SLE Q	1	5	3	569.00	5287.86	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	241.27	3311.23	0.05	0.02
103	5.69	33	SLE F	1	5	3	569.00	5406.62	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	246.69	3311.23	0.05	0.02
152	6.29	28	SLE Q	2	5	3	30.00	5505.91	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	251.22	3311.23	0.05	0.02
158	6.29	27	SLE F	2	5	3	30.00	5598.39	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	255.44	3311.23	0.05	0.02
206	10.63	28	SLE Q	2	5	3	464.31	4468.60	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	203.89	3311.23	0.04	0.02
214	10.63	33	SLE F	2	5	3	464.31	4601.26	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	209.95	3311.23	0.04	0.02
259	11.64	28	SLE Q	2	5	3	565.00	4468.60	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	203.89	3311.23	0.04	0.02
267	11.64	33	SLE F	2	5	3	565.00	4601.26	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	209.95	3311.23	0.04	0.02
301	12.24	28	SLE Q	3	5	3	30.00	5984.31	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	273.05	3311.23	0.05	0.03
307	12.24	40	SLE F	3	5	3	30.00	6120.20	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	279.25	3311.23	0.05	0.03
335	13.45	28	SLE Q	3	5	3	151.00	5707.56	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	260.42	3311.23	0.05	0.03
341	13.45	40	SLE F	3	5	3	151.00	5830.59	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	266.04	3311.23	0.05	0.03
382	14.05	28	SLE Q	4	5	3	30.00	3970.40	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	181.16	3311.23	0.04	0.02
388	14.05	27	SLE F	4	5	3	30.00	4003.63	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	182.68	3311.23	0.04	0.02
437	18.04	28	SLE Q	4	5	3	429.00	2337.15	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	106.64	3311.23	0.02	0.01
443	18.04	27	SLE F	4	5	3	429.00	2388.78	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	109.00	3311.23	0.02	0.01
492	18.64	28	SLE Q	5	5	3	30.00	-3671.05	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	164.87	2311.33	0.03	0.01
504	18.64	40	SLE F	5	5	3	30.00	-4095.13	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	183.91	2311.33	0.04	0.01
549	19.59	28	SLE Q	5	5	3	125.36	-6133.78	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	275.47	2311.33	0.05	0.02
561	19.59	40	SLE F	5	5	3	125.36	-6575.62	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	295.32	2311.33	0.06	0.02
599	23.09	28	SLE Q	5	5	3	475.00	-5259.23	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	236.19	2311.33	0.05	0.02
605	23.09	40	SLE F	5	5	3	475.00	-5473.47	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	245.82	2311.33	0.05	0.02

Staffe - Verifiche armatura

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.T
7 SND	0.15	1.15	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	18512.50	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	4.52
7 SND	1.15	4.69	3.54	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	12887.30	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	6.49
36 SLU	4.69	5.69	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	11764.60	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	7.11
7 SND	6.29	7.29	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	12938.30	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	6.46
13 SND	7.29	10.64	3.35	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	11937.40	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	7.01
13 SND	10.64	11.64	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	15676.50	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	5.34
13 SND	12.24	13.45	1.21	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	6426.63	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	13.02
1 SND	14.05	15.05	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	14537.20	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	5.75
1 SND	15.05	17.04	1.99	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	11091.70	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	7.54
13 SND	17.04	18.04	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	11654.50	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	7.18
1 SND	18.64	19.64	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	11553.20	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	7.24
19 SND	19.64	22.09	2.45	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	11770.90	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	7.11
19 SND	22.09	23.09	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	18971.90	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	4.41

Staffatura ala, ferri di suola e ferri di fianco - Verifiche armatura

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. ala <cmq/m>	AfT St. ala <cmq/m>
36 SLU	0.15	1.15	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.61
36 SLU	1.15	4.69	3.54	ø8/10 2 br.	10.05	0.61
36 SLU	4.69	5.69	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.61
36 SLU	6.29	7.29	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.58

Relazione di calcolo

36 SLU	7.29	10.64	3.35	ø8/10 2 br.	10.05	0.58
36 SLU	10.64	11.64	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.58
36 SLU	12.24	13.45	1.21	ø8/10 2 br.	10.05	0.58
36 SLU	14.05	15.05	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.58
36 SLU	15.05	17.04	1.99	ø8/10 2 br.	10.05	0.58
36 SLU	17.04	18.04	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.58
36 SLU	18.64	19.64	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.63
36 SLU	19.64	22.09	2.45	ø8/10 2 br.	10.05	0.63
36 SLU	22.09	23.09	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.63

Travata n. 547

Nodi: 19 20 21 22 23 24

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	b <cm>	H <cm>	h <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5T		70.00	150.00	50.00	50.00	5.50	5.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	Afe S <cmq>	Afe I <cmq>	Afep S <cmq>	Afep I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.15	25	SLU	1	15.00	25.13	25.13	25.13	25.13	7423.09	88971.20	11.986
5.69	36	SLU	1	569.00	25.13	25.13	25.13	25.13	9496.24	88971.20	9.369
6.29	36	SLU	2	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	9718.70	88971.20	9.155
10.63	29	SLU	2	464.31	25.13	25.76	25.13	25.76	7301.08	91157.40	12.486
11.64	29	SLU	2	565.00	25.13	25.76	25.13	25.76	7301.08	91157.40	12.486
12.24	29	SLU	3	30.00	25.13	25.76	25.13	25.76	9109.71	91157.40	10.007
13.45	29	SLU	3	151.00	25.13	25.76	25.13	25.76	8664.65	91157.40	10.521
14.05	36	SLU	4	30.00	25.13	25.76	25.13	25.76	6099.03	91157.40	14.946
18.04	36	SLU	4	429.00	25.13	25.13	25.13	25.13	4601.75	88971.20	19.334
18.64	29	SLU	5	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-5346.14	-90564.50	16.940
19.59	25	SLU	5	125.36	25.13	25.13	25.13	25.13	-9009.22	-90564.50	10.052
23.09	36	SLU	5	475.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-7820.80	-90564.50	11.580

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	Afe S <cmq>	Afe I <cmq>	Afep S <cmq>	Afep I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
0.15	19	SND	1	15.00	25.13	25.13	25.13	25.13	23824.80	85429.00	3.586
5.69	13	SND	1	569.00	25.13	25.13	25.13	25.13	12329.00	85429.00	6.929
6.29	13	SND	2	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	14638.10	85429.00	5.836
10.63	1	SND	2	464.31	25.13	25.76	25.13	25.76	27605.20	87482.20	3.169
11.64	1	SND	2	565.00	25.13	25.76	25.13	25.76	27605.20	87482.20	3.169
12.24	1	SND	3	30.00	25.13	25.76	25.13	25.76	10719.70	87482.20	8.161
13.45	1	SND	3	151.00	25.13	25.76	25.13	25.76	9814.67	87482.20	8.913
14.05	13	SND	4	30.00	25.13	25.76	25.13	25.76	23270.60	87482.20	3.759
18.04	1	SND	4	429.00	25.13	25.13	25.13	25.13	11406.10	85429.00	7.490
18.64	7	SND	5	30.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-17970.30	-86926.10	4.837
19.59	7	SND	5	125.36	25.13	25.13	25.13	25.13	-18880.40	-86926.10	4.604
23.09	19	SND	5	475.00	25.13	25.13	25.13	25.13	-11693.80	-86926.10	7.433

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	Afe S <cmq>	Afe I <cmq>	My <daNm>	σf sup <daN/cmq>	σf inf <daN/cmq>	σc <daN/cmq>	
0.15	26	SLE	R	1	15.00	25.13	25.13	5403.36	-63.69	246.54	5.52
0.15	28	SLE	Q	1	15.00	25.13	25.13	4942.96	-58.26	225.54	5.05
5.69	38	SLE	R	1	569.00	25.13	25.13	6743.97	-79.49	307.71	6.89
5.69	28	SLE	Q	1	569.00	25.13	25.13	5287.86	-62.33	241.27	5.41
6.29	38	SLE	R	2	30.00	25.13	25.13	6910.85	-81.45	315.33	7.07
6.29	28	SLE	Q	2	30.00	25.13	25.13	5505.91	-64.90	251.22	5.63
10.63	31	SLE	R	2	464.31	25.13	25.76	5304.61	-62.20	236.33	5.38
10.63	28	SLE	Q	2	464.31	25.13	25.76	4468.60	-52.40	199.08	4.53
11.64	31	SLE	R	2	565.00	25.13	25.76	5304.61	-62.20	236.33	5.38
11.64	28	SLE	Q	2	565.00	25.13	25.76	4468.60	-52.40	199.08	4.53
12.24	31	SLE	R	3	30.00	25.13	25.76	6645.02	-77.92	296.05	6.74
12.24	28	SLE	Q	3	30.00	25.13	25.76	5984.31	-70.17	266.61	6.07
13.45	31	SLE	R	3	151.00	25.13	25.76	6324.54	-74.16	281.77	6.41
13.45	28	SLE	Q	3	151.00	25.13	25.76	5707.56	-66.93	254.28	5.79
14.05	38	SLE	R	4	30.00	25.13	25.76	4465.67	-52.36	198.95	4.53
14.05	28	SLE	Q	4	30.00	25.13	25.76	3970.40	-46.56	176.89	4.02
18.04	38	SLE	R	4	429.00	25.13	25.13	3255.31	-38.37	148.53	3.33
18.04	28	SLE	Q	4	429.00	25.13	25.13	2337.15	-27.55	106.64	2.39
18.64	38	SLE	R	5	30.00	25.13	25.13	3447.54	-40.63	157.30	3.52
18.64	31	SLE	R	5	30.00	25.13	25.13	-3908.88	175.55	-28.55	2.74
18.64	28	SLE	Q	5	30.00	25.13	25.13	-3671.05	164.87	-26.81	2.58
19.59	26	SLE	R	5	125.36	25.13	25.13	-6565.93	294.88	-47.96	4.61
19.59	28	SLE	Q	5	125.36	25.13	25.13	-6133.78	275.47	-44.80	4.31
23.09	38	SLE	R	5	475.00	25.13	25.13	-5688.05	255.45	-41.55	3.99
23.09	28	SLE	Q	5	475.00	25.13	25.13	-5259.23	236.19	-38.41	3.69

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	Crit.	X <cm>	My <daNm>	c <mm>	s <mm>	K3	s _{zm} <mm>	Φ	A _s <cmq>	A _{c eff} <cmq>	σ _s <daN/cmq>	σ _{sr} <daN/cmq>	ε _{sm}	Wk <mm>
41	0.15	28	SLE Q	1	5	3	15.00	4942.96	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	225.54	3311.23	0.04	0.02
47	0.15	27	SLE F	1	5	3	15.00	4992.29	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	227.79	3311.23	0.04	0.02
94	5.69	28	SLE Q	1	5	3	569.00	5287.86	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	241.27	3311.23	0.05	0.02
106	5.69	40	SLE F	1	5	3	569.00	5498.67	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	250.89	3311.23	0.05	0.02
147	6.29	28	SLE Q	2	5	3	30.00	5505.91	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	251.22	3311.23	0.05	0.02
159	6.29	40	SLE F	2	5	3	30.00	5706.76	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	260.39	3311.23	0.05	0.03
201	10.63	28	SLE Q	2	5	3	464.31	4468.60	45.00	154.44	0.19	273.83	20.00	25.76	2573.64	199.08	3155.29	0.04	0.02
209	10.63	33	SLE F	2	5	3	464.31	4601.26	45.00	154.44	0.19	273.83	20.00	25.76	2573.64	204.99	3155.29	0.04	0.02
254	11.64	28	SLE Q	2	5	3	565.00	4468.60	45.00	154.44	0.19	273.83	20.00	25.76	2573.64	199.08	3155.29	0.04	0.02
262	11.64	33	SLE F	2	5	3	565.00	4601.26	45.00	154.44	0.19	273.83	20.00	25.76	2573.64	204.99	3155.29	0.04	0.02
296	12.24	28	SLE Q	3	5	3	30.00	5984.31	45.00	154.44	0.19	273.83	20.00	25.76	2573.64	266.61	3155.29	0.05	0.02
300	12.24	33	SLE F	3	5	3	30.00	6071.45	45.00	154.44	0.19	273.83	20.00	25.76	2573.64	270.49	3155.29	0.05	0.02
330	13.45	28	SLE Q	3	5	3	151.00	5707.56	45.00	154.44	0.19	273.83	20.00	25.76	2573.64	254.28	3155.29	0.05	0.02
334	13.45	33	SLE F	3	5	3	151.00	5788.74	45.00	154.44	0.19	273.83	20.00	25.76	2573.64	257.90	3155.29	0.05	0.02
375	14.05	28	SLE Q	4	5	3	30.00	3970.40	45.00	154.44	0.19	273.83	20.00	25.76	2573.64	176.89	3155.29	0.03	0.02
387	14.05	40	SLE F	4	5	3	30.00	4040.65	45.00	154.44	0.19	273.83	20.00	25.76	2573.64	180.02	3155.29	0.03	0.02
430	18.04	28	SLE Q	4	5	3	429.00	2337.15	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	106.64	3311.23	0.02	0.01
442	18.04	40	SLE F	4	5	3	429.00	2476.04	45.00	198.57	0.19	295.52	20.00	25.13	2721.45	112.98	3311.23	0.02	0.01
485	18.64	28	SLE Q	5	5	3	30.00	-3671.05	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	164.87	2311.33	0.03	0.01
493	18.64	33	SLE F	5	5	3	30.00	-3706.64	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	166.47	2311.33	0.03	0.01
542	19.59	28	SLE Q	5	5	3	125.36	-6133.78	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	275.47	2311.33	0.05	0.02
548	19.59	27	SLE F	5	5	3	125.36	-6180.08	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	277.55	2311.33	0.05	0.02
590	23.09	28	SLE Q	5	5	3	475.00	-5259.23	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	236.19	2311.33	0.05	0.02
596	23.09	40	SLE F	5	5	3	475.00	-5305.34	45.00	84.29	0.21	195.72	20.00	25.13	1339.28	238.27	2311.33	0.05	0.02

Staffe - Verifiche armatura

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.T
19 SND	0.15	1.15	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	18512.50	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	4.52
19 SND	1.15	4.69	3.54	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	12887.30	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	6.49
7 SND	4.69	5.69	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	11005.40	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	7.60
19 SND	6.29	7.29	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	12938.30	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	6.46
1 SND	7.29	10.64	3.35	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	11937.40	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	7.01
1 SND	10.64	11.64	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	15676.50	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	5.34
1 SND	12.24	13.45	1.21	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	6426.63	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	13.02
13 SND	14.05	15.05	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	14537.20	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	5.75
13 SND	15.05	17.04	1.99	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	11091.70	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	7.54
1 SND	17.04	18.04	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	11654.50	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	7.18
13 SND	18.64	19.64	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	11553.20	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	7.24
7 SND	19.64	22.09	2.45	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	11770.90	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	7.11
7 SND	22.09	23.09	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.70	18971.90	2.50	83642.90	144834.00	83642.90	4.41

Staffatura ala, ferri di suola e ferri di fianco - Verifiche armatura

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. ala <cmq/m>	AfT St. ala <cmq/m>
29 SLU	0.15	1.15	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.56
29 SLU	1.15	4.69	3.54	ø8/10 2 br.	10.05	0.56
29 SLU	4.69	5.69	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.56
29 SLU	6.29	7.29	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.55
29 SLU	7.29	10.64	3.35	ø8/10 2 br.	10.05	0.55
29 SLU	10.64	11.64	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.55
29 SLU	12.24	13.45	1.21	ø8/10 2 br.	10.05	0.55
29 SLU	14.05	15.05	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.55
29 SLU	15.05	17.04	1.99	ø8/10 2 br.	10.05	0.55
29 SLU	17.04	18.04	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.55
29 SLU	18.64	19.64	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.57
29 SLU	19.64	22.09	2.45	ø8/10 2 br.	10.05	0.57
29 SLU	22.09	23.09	1.00	ø8/10 2 br.	10.05	0.57