COMUNE DI PALERMO





DIREZIONE LAVORI: **TALFERR GRUPPO FERROVIE DELLO STATO** 

IMPRESA ESECUTRICE:



# PROGETTO ESECUTIVO

PRIMO LOTTO FUNZIONALE CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE ELABORATI GENERALI

Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA R S 7 2

LOTTO

FASE

ENTE

TIPO DOC.

OPERA/DISCIPLINA

V 0 0 0

PROGR.

REV.

PROGETTAZIONE: ATI (Associazione Temporanea d'Imprese)



PROGIN SPA (Capogruppo Mandataria)



Sab (Mandante)

Revis.	Desaizione	Redatto	Data	Verificato	Data	Approvato/Data
Α	Emissione	Piccirillo	09/11/10	Piccirillo	09/11/10	S. Esposito

Nole del file: RS7201EZZCLFV0000001_A	n: Elab.











STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72 LOTTO 01 FASE E ENTE TIPO DOC. ZZ CL

C. OGGETTO DOC. FV 00 00 PROG. DOC. 001 REV Pag. A **2 di** 74

INDICE

1.	PREN	MESSA	3
2.	MATE	ERIALI	6
3.	NORI	MATIVA DI RIFERIMENTO	6
4.		ELLAZIONE	
		ALISI DEI CARICHI	
	4.1.1	Carichi che agiscono sulla struttura di copertura	. 8
	4.1.2	Analisi dei carichi che agiscono lungo le colonne di acciaio	. 8
4.2		DELLO DI CALCOLO: ADATTAMENTO STRUTTURALE	
<b>5</b> .	RELA	AZIONE DI CALCOLO	1'
5.	1 VER	IFICHE DELLE MEMBRATURE IN CEMENTO ARMATO	1
5.3	2 VFR	IFICHE DELLE MEMBRATURE IN ACCIAIO	1
	5.2.1	DATI GENERALI (valori in daN,cm)	
	5.2.2	DATI DEL TERRENO	
	5.2.3	DATI SISMICI	13
:	5.2.4	ANALISI STATICA DEL SISMA	19
	5.2.5	SPOSTAMENTI RELATIVI TRA PIANI SUCCESSIVI	
	5.2.6	SOLLECITAZIONI NELLE TRAVI DI FONDAZIONE NELLE COMBINAZIONI (daN,cm)	
	5.2.7	SOLLECITAZIONI NELLE TRAVI IN ACCIAIO AI PIANI NELLE COMBINAZIONI (dan,cm)	
	5.2.8	SOLLECITAZIONI NELLE TRAVI IN ACCIAIO ALLE FALDE NELLE COMBINAZIONI (daN,cm) 2	
	5.2.9	SOLLECITAZIONI NELLE TRAVI IN ACCIAIO TRA I PIANI NELLE COMBINAZIONI (daN,cm)	
	5.2.10	SOLLECITAZIONI NEI TIRANTI IN ACCIAIO ALLE FALDE NELLE COMBINAZIONI (daN,cm)	
	5.2.11	SOLLECITAZIONI NELLE COLONNE DI ACCIAIO NELLE COMBINAZIONI (daN,cm) (sistema d	i
	rif. locale) 5.2.12	VERIFICHE DELLE TRAVI DI ACCIAIO AI PIANI	11
	5.2.12 5.2.13	VERIFICHE DELLE TRAVI DI ACCIAIO AL FIANI	
	5.2.13 5.2.14	VERIFICHE DELLE TRAVI DI ACCIAIO ALLE PALDE	
	5.2.1 <del>4</del> 5.2.15	VERIFICHE DELLE COLONNE DI ACCIAIO.	
	5.2.16	VERIFICHE DEI TIRANTI DI ACCIAIO ALLE FALDE	
	5.2.17	VERIFICHE DEI SUPERELEMENTI.	



ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)

PROGIN.





CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

Ε

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72

LOTTO 01

FASE ENTE ZZ

TIPO DOC. CL

OGGETTO DOC. FV 00 00

PROG. DOC. 001

Sab (Mandante)

REV Α **3 di** 74

#### 1. **PREMESSA**

La presente relazione fa riferimento alla progettazione di una pensilina in acciaio, rivestita da speciali lastre di vetro stratificato, da realizzare per la stazione metroferroviaria di Palermo; avremo due tipologie che varieranno solo per una dimensione in pianta e precisamente per la larghezza: per tale motivo verrà analizzata quella di maggiori dimensioni più sollecitata. La struttura poggia su di una fondazione di calcestruzzo armato, occupa una superficie totale di mg 25.00, con la semplice funzione di riparare e proteggere le persone che si accingono ad uscire dal sottopasso della rispettiva stazione.

La pensilina sarà realizzata in una zona sismica; le strutture portanti saranno costituite da telai di colonne e traversi in acciaio (portali).

La forma è quella di un prisma triangolare; staticamente la struttura è riconducibile ad una serie portali collegati tra di loro mediante due tubi. I portali sono controventati nel piano della copertura con dei cavi in acciaio.

Sui traversi dei portali verranno agganciate (nella parte inferiore e tramite appositi ancoraggi in ferro) delle lastre in vetro, mentre nella parte superiore saranno inseriti (con interasse di 5cm) dei cavetti in acciaio che si sviluppano longitudinalmente su tutta la pensilina. Sui montanti i vetri verranno ancorati nella zona interna e i cavetti in acciaio sul lato esterno. Tali cavetti hanno esclusivamente funzione architettonica e il calcolo della struttura è stato sviluppato escludendo la possibilità che essi generino sollecitazioni parassite.

PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

<b>STAZIONI E FERMATE: Relazione</b>
di calcolo e descrittiva pensiline
copertura accessi

COMMESSA	LOTTO
RS72	01

FASE Ε

TIPO DOC. ENTE ZZ CL

OGGETTO DOC. FV 00 00

PROG. DOC. REV 001 Α

**4 di** 74

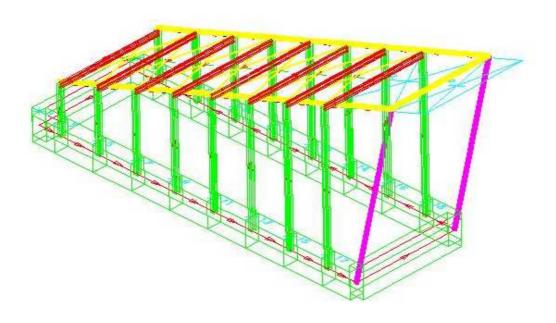


Figura 1: Vista tridimensionale della pensilina

I criteri di calcolo prevedono i carichi come da normativa :

- carichi verticali dovuti al peso proprio, al permanente, e all'accidentale dei vari elementi costituenti;
- carichi orizzontali che discendono dalla trattazione secondo l'analisi statica delle sollecitazioni impresse da fenomeni sismici: la struttura è inquadrata nella zona II per la quale la normativa prevede grado di sismicità S=9. Il calcolo delle sollecitazioni sulla strutturali portante è eseguito ricorrendo ad una analisi lineare (come previsto da normativa), mentre le verifiche delle sezioni ed il calcolo degli acciai sono stati eseguiti con il metodo delle tensioni ammissibili.

Le dimensioni della struttura sono le seguenti :

sviluppo longitudinale ml 7.85, sviluppo trasversale di ml 2.65. La massima altezza dei portali raggiunge i 3.30 ml, mentre la parte terminale è a ml 0.85; per la realizzazione della struttura portante in acciaio, si è utilizzato uno scatolare a sezione rettangolare di dimensioni mm150x80x5.

Il vetro stratificato presenta le seguenti caratteristiche :

lastra di vetro stratificato per la copertura sggSTADIP PROTECT 211, composto da due lastre di sggPLANILUX di dimensioni mm1000x1910; spessore totale lastra mm 11 circa.

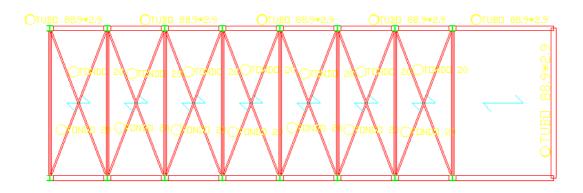


Figura 2: Carpenteria Pianta Copertura



# ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)







CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

<b>STAZIONI E FERMATE: Relazione</b>
di calcolo e descrittiva pensiline
copertura accessi

COMMESSA
RS72

LOTTO FASE 01 E ENTE ZZ TIPO DOC.

OGGETTO DOC. FV 00 00 PROG. DOC. REV

Pag. **6 di** 74

# 2. MATERIALI

Acciaio Fe 360 tenasione ammissibile os : 1600daN/cm<sup>2</sup>

# 3. NORMATIVA DI RIFERIMENTO

Normative adottate:

L. 05.11.1971, n. 1086

Norme per la disciplina delle opere in conglomerato cementizio armato, normale e precompresso ed a struttura metallica

D.M. LL.PP. del 14.02.1992

Norme Tecniche per l'esecuzione delle opere in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche.

D.M. del 09.01.1996

Norme Tecniche per il calcolo, l'esecuzione ed il collaudo delle strutture in cemento armato, normale e precompresso e per le strutture metalliche.

D.M. del 16.01.1996

Norme Tecniche relative ai "Criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi".

D.M. del 16.01.1996

Norme Tecniche per le costruzioni in zone sismiche.

Circolare Ministeriale del 04.07.1996 n. 156AA.GG./STC.

Istruzioni per l'applicazione delle "Norme tecniche relative ai criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi" di cui al Decreto Ministeriale 16.01.1996.

L. 02.02.1974, n. 64

Provvedimenti per costruzioni con particolari prescrizioni per zone sismiche.

D.M. LL. PP. E INT. 19.06.1984

Norme Tecniche per le costruzioni in zone sismiche.



# ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)







Chiusura dell'anello ferroviario in sotterraneo nel tratto di linea tra le stazioni di Palermo Notarbartolo e Giachery e proseguimento fino a Politeama

<b>STAZIONI E FERMATE: Relazione</b>
di calcolo e descrittiva pensiline
copertura accessi

COMMESSA
RS72

LOTTO FASE 01 E ENTE TIPO

TIPO DOC. OGGETTO DOC. CL FV 00 00

PROG. DOC. 001 REV Pag. A **7 di** 74

## D.M. LL. PP. 11.03.1988

Norme Tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilita' dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione ed il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione.

Circolare Ministeriale del 24.07.1988, n. 30483/STC.

Legge 2Febbraio 1974 n. 64, art. 1 - D.M. 11 Marzo 1988.

Norme Tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilita' dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione ed il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione.

Circolare Ministeriale del 15.10.1996 N°252.

Istruzioni per l'applicazione delle "Norme Tecniche per il calcolo, l'esecuzione ed il collaudo delle opere in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche" di cui al D.M.09.01.1996

Circolare Ministeriale del 10.04.1997 N°65/AA.GG.

Istruzioni per l'applicazione delle "Norme Tecniche per le costruzioni in zone sismiche" di cui al D.M.16.01.1996





ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria) Sab (Mandante)





CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione
di calcolo e descrittiva pensiline
copertura accessi

COMMESSA
RS72

LOTTO FASE 01 Ε

**ENTE** ZZ

TIPO DOC. CL

OGGETTO DOC. FV 00 00

PROG. DOC. 001

REV Pag. Α **8 di** 74

#### **MODELLAZIONE** 4.

#### 4.1 ANALISI DEI CARICHI

L' Analisi dei carichi viene eseguita secondo il D.M. 16/01/96 : Norme relative ai "Criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi ".

Sono state individuati i seguenti :

#### 4.1.1 Carichi che agiscono sulla struttura di copertura

-Lastre di vetro (spessore totale mm	11)	260 N/mq
--------------------------------------	-----	----------

-Peso proprio struttura principale, scatolare rettangolare 150x80x5.......173 N/mg

-Peso proprio struttura secondaria di collegamento (tubo sez circ. mm 88.9x3.9). 40 N/mg

-Sovraccarico accidentale 600 N/mg

#### 4.1.2 Analisi dei carichi che agiscono lungo le colonne di acciaio

-Lastre di vetro	(spessore total	e mm 11)	260 N/mq
------------------	-----------------	----------	----------

-Peso proprio struttura principale, scatolare rettangolare 150x80x5......173 N/mg

Analisi dei

carichi orizzontali

La struttura è inquadrata nella zona II per la quale la normativa prevede grado di sismicità S=9. Il calcolo delle sollecitazioni sulla struttura portante è eseguito ricorrendo ad una analisi lineare (come previsto da normativa).

#### 4.2 MODELLO DI CALCOLO: ADATTAMENTO STRUTTURALE

L'analisi strutturale della pensilina è stata portata a termine utilizzando come strutture portanti colonne e traversi in acciaio Fe 360 e precisamente per le colonne un HEA 100, mentre per i traversi un IPE 100;



ATI DI PROGETTAZIONE

Sab (Mandante)





CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione
di calcolo e descrittiva pensiline
copertura accessi

COMMESSA	
RS72	

LOTTO FASE Ε

01

ENTE TIPO DOC. 77 CL

OGGETTO DOC. FV 00 00

PROG. DOC. REV 001 Α

**9 di** 74

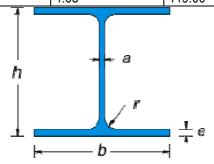
questo in quanto il programma di calcolo (Sismicad) non analizza le unioni tra scatolari e/o ancoraggi di scatolari e, per ovviare tale mancanza si è optato come analisi di calcolo per la soluzione sopracitata, successivamente adattandola, attraverso delle verifiche, allo schema reale (scatolare rettangolare 150x80x5).

Per quanto riguarda i particolari strutturali, si è scelto come unione colonna – traverso quella saldata, con saldature di seconda classe a completa penetrazione, mentre l'ancoraggio della colonna in acciaio alla fondazione viene eseguita tramite una piastra di base saldata sempre con saldature a completa penetrazione classe II e ancorata alla fondazione con dei tirafondi.

Nella realtà si procede quindi utilizzando appunto uno scatolare a sezione rettangolare, che sarà usato al posto di ogni HEA e IPE. Questo ovviamente vale anche per le saldature le quali saranno adottate per i nodi di incastro colonna-trave e attacco colonna-fondazione: è stata fatta una analisi comparativa agendo sul modulo di rigidezza (Wmin) e andando a favore di sicurezza, scegliendo opportunamente una rigidezza maggiore.

Da una analisi per le colonne in acciaio sulla quantità A\*pmin, che misura il parametro di portata, risulta che la scelta di uno scatolare rettangolare di dimensioni mm150x80x5, rispetto a guanto adottato nella modellazione, soddisfa abbondantemente tali requisiti:

Profilo	Area (cm2)	ρmin (cm)	A*pmin(cm3)	Classe di preferenza
HEA 120	25.3	3.02	76.41	IV
IPE 200	28.5	2.24	63.84	V
NP 180	27.9	1.71	47.71	IX
Ø 194*4,5	26.7	6.69	178.62	
Ĵ 155*115*5	25.7	4 63	119 00	III



								Mome ine			luli di tenza		gi di rzia
sigla HEA	B mm	<b>h</b> mm	<b>a</b> mm	e mm	r mm	<b>Peso</b> kg/m	Sezione cm2	Jx cm4	Jy cm4	Wx cm3	Wy cm3	ix cm	iy cm
100	100	96	5,0	8,0	12 16	5,7 21,	24 349,2	133,8	3 72,	76 2	6,76	4,06	2,51

Figura 3: Travi HEA ad ali larghe parallele - serie alleggerita UNI 5397-78





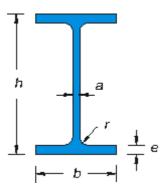


STAZIONI E FERMATE: Relazione
di calcolo e descrittiva pensiline
copertura accessi

COMMESSA
RS72

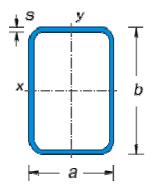
LOTTO FASE 01 E ENTE TIPO DOC.
ZZ CL

OGGETTO DOC. FV 00 00 PROG. DOC. 001 REV Pag. A **10 di** 74



							Momenti	di inerzia	Moduli di	resistenza	Raggi d	i inerzia
h	b	а	е	r	Peso	Sezione	Jx	Jy	Wx	Wy	ix	iy
mm	mm	mm	mm	mm	kg/m	cm2	cm4	cm4	cm3	cm3	cm	cm
100	55	4,1	5,7	7 8,	1 10,3	32 171,0	15,9	)2 34	l,20	5,79	4,07	1,24

Figura 4: Travi IPE ad ali parallele UNI 5398-78



			Sezione	Momento	di inerzia	Modulo di	resistenza	Raggio o	di inerzia
bxa	s	Peso	metallica	Jx	Jy	Wx	<b>W</b> y	ix	iy
mm	mm	kg/m	cm2	cm4	cm4	cm3	cm3	cm	cm
	3,0	10,50	13,40	409,0	154,0	54,50	38,50	5,520	3,390
150 x 80	4,0	14,00	17,80	532,0	198,0	70,90	49,50	5,470	3,340
	5,0	17,30	22,00	649,0	240,0	86,50	60,00	5,430	3,300

Figura 5: Tubi (scatolari) in Acciaio a sezione rettangolare

Avendo eseguito il calcolo considerando per i traversi un IPE100 con un peso di Kg/ml 8.1, per considerare il peso effettivo dello scatolare (150x80x5) di Kg/ml17.3, si incrementa il sovraccarico accidentale passando da 0.0050 daN/cm² (come indicato da normativa per coperture non praticabili) ai 0,0060 daN/cm².







STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72 LOTTO FASE 01 E ENTE ZZ

TIPO DOC. CL OGGETTO DOC. FV 00 00

PROG. DOC. 1

REV Pag. A **11 di** 74

# 5. RELAZIONE DI CALCOLO

# 5.1 VERIFICHE DELLE MEMBRATURE IN CEMENTO ARMATO

Nel caso piu' generale le verifiche degli elementi in c.a. possono essere condotte col metodo delle tensioni ammissibili o agli stati limite in accordo al DM 9-1-1996, secondo Eurocodice 2, secondo ACI 318 o secondo NSR-98. Le travi sono verificate a flessione retta e taglio; i pilastri, i pali ed i setti pressoflessione deviata. I plinti superficiali sono verificati assumendo lo schema statico di mensole con incastri posti a filo o in asse pilastro. Per le verifiche delle platee (a flessione e punzonamento) e' ammessa l'introduzione dei momenti di calcolo modificati in base alle direttive dell'Eurocodice, Appendice A.2.8.

Gli ancoraggi delle armature delle membrature in c.a. sono calcolati sulla base della effettiva tensione normale che ogni barra assume nella sezione di verifica distinguendo le zone di ancoraggio in zone di buona o cattiva aderenza. In particolare il programma valuta la tensione normale che ciascuna barra puo' assumere in una sezione sviluppando l'aderenza sulla superficie cilindrica posta a sinistra o a destra della sezione considerata; se in una sezione una barra assume per effetto dell'aderenza una tensione normale minore di quella ammissibile, il suo contributo all'area complessiva viene ridotto dal programma \_ nel rapporto tra la tensione normale che la barra puo' assumere per effetto dell'aderenza e quella ammissibile.

Le verifiche sono effettuate a partire dalle aree di acciaio equivalenti cosi' calcolate che vengono evidenziate in relazione.

# 5.2 VERIFICHE DELLE MEMBRATURE IN ACCIAIO

Le verifiche delle membrature in acciaio possono essere condotte secondo CNR 10011 (stato limite o tensioni ammissibili), CNR 10022, Eurocodice 3 o secondo la normativa AISC (ASD o RLFD). Sono previste verifiche di resistenza e di instabilita'. Queste ultime possono interessare superelementi cioe' membrature composte di piu' aste. Le verifiche tengono conto della distinzione delle condizioni di carico in normali o eccezionali (I e II) previste dalle normative adottate.

Normative adottate.

L. 05.11.1971, n. 1086

Norme per la disciplina delle opere in conglomerato cementizio armato, normale e precompresso ed a struttura metallica

D.M. LL.PP. del 14.02.1992

Norme Tecniche per l'esecuzione delle opere in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche.

D.M. del 09.01.1996



#### ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)







CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72

LOTTO FASE 01 E ENTE ZZ TIPO DOC. CL OGGETTO DOC. FV 00 00 PROG. DOC. 001 REV Pag. A **12 di** 74

Norme Tecniche per il calcolo, l'esecuzione ed il collaudo delle strutture in cemento armato,

normale e precompresso e per le strutture metalliche.

D.M. del 16.01.1996

Norme Tecniche relative ai "Criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e

dei carichi e sovraccarichi".

D.M. del 16.01.1996

Norme Tecniche per le costruzioni in zone sismiche.

Circolare Ministeriale del 04.07.1996 n. 156AA.GG./STC.

Istruzioni per l'applicazione delle "Norme tecniche relative ai criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi" di cui al Decreto Ministeriale 16.01.1996.

L. 02.02.1974, n. 64

Provvedimenti per costruzioni con particolari prescrizioni per zone sismiche.

D.M. LL. PP. E INT. 19.06.1984

Norme Tecniche per le costruzioni in zone sismiche.

D.M. LL. PP. 11.03.1988

Norme Tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilita' dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione ed il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione.

Circolare Ministeriale del 24.07.1988, n. 30483/STC.

Legge 2Febbraio 1974 n. 64, art. 1 - D.M. 11 Marzo 1988.

Norme Tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilita' dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione ed il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione.

Circolare Ministeriale del 15.10.1996 N°252.

Istruzioni per l'applicazione delle "Norme Tecniche per il calcolo, l'esecuzione ed il collaudo delle opere in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche" di cui al D.M.09.01.1996

Circolare Ministeriale del 10.04.1997 N°65/AA.GG.

Istruzioni per l'applicazione delle "Norme Tecniche per le costruzioni in zone sismiche"di cui al D.M.16.01.1996



# ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)

Sab (Mandante)





CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione
di calcolo e descrittiva pensiline
copertura accessi

COMMESSA
RS72

LOTTO FASE 01 E ENTE ZZ TIPO DOC. OGGETTO DOC. CL FV 00 00

PROG. DOC. 001 REV A

Pag. **13 di** 74

# 5.2.1 DATI GENERALI (valori in daN,cm)

Metodo di calcolo: Tensioni ammissibili DM 9-1-96
MATERIALI PER GLI ELEMENTI IN C.A.

n° E mu gamma alfa
1 312202 0.10 0.0025 0.000010 RCK300
MATERIALI PER I PROFILI IN ACCIAIO

peso spec. Ey ni alfat

Fe360 0.0078500 2060000 0.300 0.0000120

# 5.2.2 DATI DEL TERRENO

coefficiente di sottofondo 8 i nodi di fondazione sono vincolati alla traslazione orizzontale pressione ammissibile in fondazione 2

# 5.2.3 DATI SISMICI

Analisi statica equivalente normativa italiana grado di sismicita' 9 coefficiente di protezione sismica 1 coefficiente di fondazione 1 coefficiente di struttura 1 coefficiente di risposta lungo x 1 coefficiente di risposta lungo y 1 rotazione del sisma rispetto agli assi 0 gradi

FILI FISSI

1 121 1 10			
filo n°	Χ	у	
1	138.7	330.4	
2	138.7	590.4	
3	196.7	330.4	
4	196.7	590.4	
5	296.7	330.4	
6	296.7	590.4	
7	396.7	330.4	
8	396.7	590.4	
9	496.7	330.4	
10	496.7	590.4	
11	596.7	330.4	
12	596.7	590.4	
13	696.7	330.4	
14	696.7	590.4	
15	796.7	330.4	
16	796.7	590.4	
17	896.7	330.4	
18	896.7	590.4	
19	970.7	330.4	
20	970.7	590.4	
21	1072.7	330.4	
22	1072.7	590.4	
23	1160.7	330.4	
24	1160.7	590.4	
NODI 3	D		

330.4

z quota di riferimento 389.0 piano 10

1072.7

nodo n°

1



# ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)

Sab (Mandante)





REV

Α

CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione
di calcolo e descrittiva pensiline
copertura accessi

COMMESSA
RS72

LOTTO FASE 01 E

ENTE ZZ TIPO DOC. CL OGGETTO DOC. FV 00 00 PROG. DOC. 001 Pag. **14 di** 74

2 1072.7 590.4 389.0 piano 10

# LIVELLI

fondazione	quota spiccato	0.00	spessore 60	.00	
piano n° 1	quota di imposta (tos)	50.00	spessore	0.00	deformabile
piano n° 2	quota di imposta (tos)	85.00	spessore	0.00	deformabile
piano n° 3	quota di imposta (tos)	120.00	spessore	0.00	deformabile
piano n° 4	quota di imposta (tos)	155.00	spessore	0.00	deformabile
piano n° 5	quota di imposta (tos)	190.00	spessore	0.00	deformabile
piano n° 6	quota di imposta (tos)	225.00	spessore	0.00	deformabile
piano n° 7	quota di imposta (tos)	260.00	spessore	0.00	deformabile
piano n°8	quota di imposta (tos)	295.00	spessore	0.00	deformabile
piano n° 9	quota di imposta (tos)	330.00	spessore	0.00	deformabile
piano n° 10	quota di imposta (tos)	365.00	spessore	0.00	deformabile

#### **TRONCHI**

tronco n° livello di partenza livello di arrivo

1	P0	P1
2	P0	P2
3	P0	P3
4	P0	P4
5	P0	P5
6	P0	P6
7	P0	P7
8	P0	P8
9	P0	P9
10	P0	P10

# FALDE

## CONDIZIONI DI CARICO ELEMENTARI

CONDIZI		
condizion	e n°	tip
1	Permanenti	I
2	accidentali	- 1
3	delta T	II
4	sisma X	II
5	sisma Y	II
6	sisma 7	П

# CARICHI DI SUPERFICIE ALLE FALDE

carico n. 1 peso solaio

Permanenti valore 0.0050 coef.s 1.00 vert. in falda accidentali valore 0.0065 coef.s 0.33 vert. in falda

carico n. 2 lamiera forata

Permanenti valore 0.0010 coef.s 1.00 vert. in falda

# ZONE DI SOLAIO IN FALDA (MEMBRANE)

zona n° falda estr.1 estr.2 estr.3 estr.4 tipo di carico delta T comport. membr.

1	1	f4	f6	f5	f3	monodir	1	0°C	no
2	1	f5	f7	f8	f6	monodir	1	0°C	no



# ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)

Sab (Mandante)





CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E
PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC.	OGGETTO DOC.	PROG. DOC.	REV	Dog
di calcolo e descrittiva pensiline	RS72	01	FASE	77	CI	FV 00 00	001	V V	Pag. <b>15 di</b> 74
copertura accessi	NOTZ	01	_	22	OL	1 7 00 00	001	^	13 ui 74

3	1	f8	f10	f9	f7	monodir	1	0°C	no
4	1	f9	f11	f12	f10	monodir	1	0°C	no
5	1	f12	f14	f13	f11	monodir	1	0°C	no
6	1	f14	f16	f15	f13	monodir	1	0°C	no
7	1	f15	f17	f18	f16	monodir	1	0°C	no
8	1	f18	f22	f21	f17	monodir	2	0°C	no
9	1	f21	f23	f24	f22	monodir	2	0°C	no

## COMBINAZIONI DI CARICO

n° cond.1 cond.2 cond.3 cond.4 cond.5 cond.6

1 1.00 1.00 0.00 1.00 0.00 0.00

2 1.00 1.00 0.00 -1.00 0.00 0.00

3 1.00 1.00 0.00 0.00 1.00 0.00

4 1.00 1.00 0.00 0.00 -1.00 0.00

# CARICHI LINEARI GENERICI RIFERITI AL SISTEMA LOCALE

 ID Descrizione
 Condizione
 F2
 F3
 F1
 M2
 M3
 M1

 1 carichi laterali
 Permane
 0.00
 0.00
 -.50
 0.00
 0.00
 0.00

 fi
 0.00
 0.00
 1.00

#### SCHEMI DI CARICO UNIFORME

n°	cond.	valore	coeff.s	normale alla falda n°
1	1	0.53	1.00	0
1	2	0.69	0.33	0
2	1	0.26	1.00	0
2	2	0.34	0.33	0
3	1	0.09	1.00	0
3	2	0.00	0.00	Λ

# SCHEMI DI CARICO SULLE TRAVI E SULLE PARETI

n° 1 uniformi 1, 2 trapezoidali n° 2 uniformi 1, 3 trapezoidali n° 3 uniformi 1 trapezoidali n° 4 uniformi 1, 1 trapezoidali n° 5 uniformi 3, 3 trapezoidali

# VALORI STATICI DEI PROFILI IN ACCIAIO (daN,cm)

Area Jx Wx Jy Wy Jt Atx Aty imin Wplx Wply xg yg
HEA100 21.32 350 72.96 134 26.77 3.7 16.00 4.00 2.51 83.3 41.2 5.00 4.80
IPE100 10.35 171 34.30 16 5.79 0.9 6.27 3.63 1.24 39.5 9.2 2.75 5.00
TUBO 88.9\*2.9 7.84 73 16.31 73 16.31 145.0 7.84 7.84 3.04 21.5 21.5 4.44 4.44
TONDO 20 3.14 1 0.79 1 0.79 1.6 3.14 3.14 0.50 1.3 1.3 1.00 1.00

# COLONNE IN ACCIAIO Caratteristiche geometriche (cm)

n°	q.iniz.	q.fin. profilo	filo	XG YG mater. svincolo ini. svincolo fin.
1	-30.00	85.00 HEA100		3 0.0 0.0 Fe360
2	-30.00	85.00 HEA100		4 0.0 0.0 Fe360
3	-30.00	120.00 HEA100		5 0.0 0.0 Fe360
4	-30.00	120.00 HEA100		6 0.0 0.0 Fe360
5	-30.00	155.00 HEA100		7 0.0 0.0 Fe360
6	-30.00	155.00 HEA100		8 0.0 0.0 Fe360
7	-30.00	190.00 HEA100		9 0.0 0.0 Fe360
8	-30.00	190.00 HEA100		10 0.0 0.0 Fe360
9	-30.00	225.00 HEA100		11 0.0 0.0 Fe360



# ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)







CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC.	OGGETTO DOC.	PROG. DOC.	REV	Pag.
di calcolo e descrittiva pensiline	RS72	01	FASE	77	CI	FV 00 00	001	KEV	гау. <b>16 di</b> 74
copertura accessi	NOTZ	01	_		OL	1 7 00 00	001	^	10 ui 74

10	-30.00	225.00 HEA100	12	0.0	0.0 Fe360
11	-30.00	260.00 HEA100	13	0.0	0.0 Fe360
12	-30.00	260.00 HEA100	14	0.0	0.0 Fe360
13	-30.00	290.00 HEA100	15	0.0	0.0 Fe360
14	-30.00	290.00 HEA100	16	0.0	0.0 Fe360
15	-30.00	330.00 HEA100	17	0.0	0.0 Fe360
16	-30.00	330.00 HFA100	18	0.0	0.0 Fe360

## COLONNE IN ACCIAIO Dati di carico e verifica (cm)

n° lineare gen. delta T rot. betax betay n.cal. sovraresistenza %

1	0°C	0° 0.70 0.70	Ö	0	
2	0°C	0° 0.70 0.70	0	0	
3	0°C	0° 0.70 0.70	0	0	
4	0°C	0° 0.70 0.70	0	0	
5	0°C	0° 0.70 0.70	0	0	
6	0°C	0° 0.70 0.70	0	0	
7	0°C	0° 0.70 0.70	0	0	
8	0°C	0° 0.70 0.70	0	0	
9	0°C	0° 0.70 0.70	0	0	
10	0°C	0° 0.70 0.70	0	0	
11	0°C	0° 0.70 0.70	0	0	
12	0°C	0° 0.70 0.70	0	0	
13	0°C	0° 0.70 0.70	0	0	
14	0°C	0° 0.70 0.70	0	0	
15	0°C	0° 0.70 0.70	0	0	
16	0°C	0° 0.70 0.70	0	0	

# TRAVI IN ACCIAIO AI PIANI Caratteristiche geometriche (cm)

trave piano estr.ini. estr.fin. estradosso profilo mater. svincoli ini. svincoli fin.

rave	piano esti	ini. estr	.iin. estradosso profilo	ma
1	8 filo 15	filo 16	0.0 IPE100	Fe360
2	9 filo 17	filo 18	0.0 IPE100	Fe360
3	2 filo 3	filo 4	0.0 IPE100	Fe360
4	3 filo 5	filo 6	0.0 IPE100	Fe360
5	4 filo 7	filo 8	0.0 IPE100	Fe360
6	5 filo 9	filo 10	0.0 IPE100	Fe360
7	6 filo 11	filo 12	0.0 IPE100	Fe360
8	7 filo 13	filo 14	0.0 IPF100	Fe360

# TRAVI IN ACCIAIO AI PIANI Dati di carico e verifica (cm)

trave piano schema car. lineare gen. delta T rot. betax betay 1/f,comb n.cal. svergol. sov% sisma z

1	8	1	0°C	0°	1.00	0.70	300	1	0 estrad.	0	0.00
2	9	2	0°C	0°	1.00	0.70	300	1	0 estrad.	0	0.00
3	2	3	0°C	0°	1.00	0.70	300	1	0 estrad.	0	0.00
4	3	0	0°C	0°	1.00	0.70	300	1	0 estrad.	0	0.00
5	4	4	0°C	0°	1.00	0.70	300	1	0 estrad.	0	0.00
6	5	4	0°C	0°	1.00	0.70	300	1	0 estrad.	0	0.00
7	6	0	0°C	0°	1.00	0.70	300	1	0 estrad.	0	0.00
8	7	4	0°C	0°	1.00	0.70	300	1	0 estrad.	0	0.00

## TRAVI IN ACCIAIO ALLE FALDE Caratteristiche geometriche (cm)

trave falda estr.ini. estr.fin. estradosso profilo mater. svincoli ini. svincoli fin.

uvo	ididd ooti.		ini. ootiaaoooo pionio	mator
1	1 filo 6	filo 4	0.0 TUBO 88.9*2.9	Fe360
2	1 filo 8	filo 6	0.0 TUBO 88.9*2.9	Fe360
3	1 filo 10	filo 8	0.0 TUBO 88.9*2.9	Fe360
4	1 filo 12	filo 10	0.0 TUBO 88.9*2.9	Fe360
5	1 filo 14	filo 12	0.0 TUBO 88.9*2.9	Fe360

# ATI DI PROGETTAZIONE



(Mandataria)





Sab (Mandante)

CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC.	OGGETTO DOC.	PROG. DOC.	REV	Pag.
di calcolo e descrittiva pensiline	RS72	01	I AGL	77	CI	FV 00 00	001	ΛLV Λ	гау. <b>17 di</b> 74
copertura accessi	ROIZ	01	_		OL	1 0 00 00	001	Α	17 01 74

6	1 filo 16	filo 14	0.0 TUBO 88.9*2.9	Fe360
7	1 filo 18	filo 16	0.0 TUBO 88.9*2.9	Fe360
8	1 filo 22	filo 20	0.0 TUBO 88.9*2.9	Fe360
9	1 filo 20	filo 18	0.0 TUBO 88.9*2.9	Fe360
10	1 filo 3	filo 5	0.0 TUBO 88.9*2.9	Fe360
11	1 filo 5	filo 7	0.0 TUBO 88.9*2.9	Fe360
12	1 filo 7	filo 9	0.0 TUBO 88.9*2.9	Fe360
13	1 filo 9	filo 11	0.0 TUBO 88.9*2.9	Fe360
14	1 filo 11	filo 13	0.0 TUBO 88.9*2.9	Fe360
15	1 filo 13	filo 15	0.0 TUBO 88.9*2.9	Fe360
16	1 filo 15	filo 17	0.0 TUBO 88.9*2.9	Fe360
17	1 filo 17	filo 19	0.0 TUBO 88.9*2.9	Fe360
18	1 filo 19	filo 21	0.0 TUBO 88.9*2.9	Fe360
19	1 filo 21	filo 22	0.0 TUBO 88.9*2.9	Fe360

## TRAVI IN ACCIAIO ALLE FALDE Dati di carico e verifica (cm)

trave falda schema car. lineare gen. delta T rot. betax betay 1/f,comb n.cal. svergol. sov% sisma z

1	1	0	0°C 0° 0.70 0.70	300 1	0 estrad.	0	0.00
2	1	0	0°C 0° 0.70 0.70	300 1	0 estrad.	0	0.00
3	1	0	0°C 0° 1.00 0.70	300 1	0 estrad.	0	0.00
4	1	0	0°C 0° 0.70 0.70	300 1	0 estrad.	0	0.00
5	1	0	0°C 0° 0.70 0.70	300 1	0 estrad.	0	0.00
6	1	0	0°C 0° 0.70 0.70	300 1	0 estrad.	0	0.00
7	1	0	0°C 0° 1.00 0.70	300 1	0 estrad.	0	0.00
8	1	0	0°C 0° 0.70 0.70	300 1	0 estrad.	0	0.00
9	1	0	0°C 0° 0.70 0.70	300 1	0 estrad.	0	0.00
10	1	0	0°C 0° 0.70 0.70	300 1	0 estrad.	0	0.00
11	1	0	0°C 0° 0.70 0.70	300 1	0 estrad.	0	0.00
12	1	0	0°C 0° 1.00 0.70	300 1	0 estrad.	0	0.00
13	1	0	0°C 0° 0.70 0.70	300 1	0 estrad.	0	0.00
14	1	0	0°C 0° 0.70 0.70	300 1	0 estrad.	0	0.00
15	1	0	0°C 0° 0.70 0.70	300 1	0 estrad.	0	0.00
16	1	0	0°C 0° 1.00 0.70	300 1	0 estrad.	0	0.00
17	1	0	0°C 0° 0.70 0.70	300 1	0 estrad.	0	0.00
18	1	0	0°C 0° 0.70 0.70	300 1	0 estrad.	0	0.00
19	1	5	0°C 0° 0.70 0.70	300 1	0 estrad.	0	0.00

# TRAVI IN ACCIAIO TRA I PIANI Caratteristiche geometriche (cm)

trave estr.ini. estr.fin. quota i. quota f. profilo mater. svincoli ini. svincoli fin.

1 filo 20 filo 22 -30.0 389.0 TUBO 88.9\*2.9 Fe360 2 filo 19 filo 21 -30.0 389.0 TUBO 88.9\*2.9 Fe360

## TRAVI IN ACCIAIO TRA I PIANI Dati di carico e verifica (cm)

trave lineare gen. delta T rot. betax betay  $\label{eq:traveleqn} \label{eq:traveleqn}$  lineare gen. delta T rot. betax betay  $\label{eq:traveleqn}$  lineare gen. delta T rot. betax betay  $\labeleqn$  lineare gen. delta T rot. betax betax

1 0°C 0° 0.70 0.70 300 1 0 estrad. 0 0.00 2 0°C 0° 0.70 0.70 300 1 0 estrad. 0 0.00

# TIRANTI ALLE FALDE

1111111		/ \LDL	_					
tir. fal	lda estr.in	i. estr.fi	n. profilo	mater. delta	T rot estr	. cal	sov% si	sma z
1	1 filo 3	filo 6	TONDO 20	Fe360	0°C 0°	0.0	0 0	0.00
2	1 filo 5	filo 4	TONDO 20	Fe360	0°C 0°	0.0	0 0	0.00
3	1 filo 6	filo 7	TONDO 20	Fe360	0°C 0°	0.0	0 0	0.00
4	1 filo 7	filo 10	TONDO 20	Fe360	0°C 0°	0.0	0 0	0.00
5	1 filo 8	filo 5	TONDO 20	Fe360	0°C 0°	0.0	0 0	0.00
6	1 filo 9	filo 8	TONDO 20	Fe360	0°C 0°	0.0	0 0	0.00
7	1 filo 10	filo 11	TONDO 20	Fe360	0°C 0°	0.0	0 0	0.00



## ATI DI PROGETTAZIONE

# (Mandataria)







CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E
PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC.	OGGETTO DOC.	PROG. DOC.	REV	Pag
di calcolo e descrittiva pensiline	RS72	01	FASE	77	CI	FV 00 00	001	V V	Pag. <b>18 di</b> 74
copertura accessi	NOTZ	01	_		OL.	1 7 00 00	001	^	16 UI 74

```
Fe360
                                        0°C 0° 0.0 0 0 0.00
8 1 filo 11 filo 14 TONDO 20
   1 filo 12 filo 9 TONDO 20
9
                                Fe360
                                        0°C 0° 0.0 0 0 0.00
                                        0°C 0°
10
   1 filo 13 filo 12 TONDO 20
                                 Fe360
                                                0.0
                                                    0 0
                                                           0.00
11 1 filo 14 filo 15 TONDO 20
                                         0°C 0°
                                                           0.00
                                 Fe360
                                                 0.0
                                                     0 0
12 1 filo 15 filo 18 TONDO 20
                                         0°C 0° 0.0
                                 Fe360
                                                    0 0
                                                           0.00
                                         0°C 0° 0.0
13 1 filo 16 filo 13 TONDO 20
                                 Fe360
                                                    0 0
                                         0°C 0° 0.0 0 0
                                 Fe360
14 1 filo 16 filo 17 TONDO 20
                                                           0.00
```

SEZIONI DELLE TRAVI (cm)

sezione n° 2 rettang. H= 60.0

B= 35.0 C

Cs= 2.0 Ci= 2.0

# TRAVI DI FONDAZIONE Caratteristiche geometriche (daN,cm)

trave piano estr.ini. estr.fin. dx i. dy i. dx f. dy f. sez. mater. svincoli ini. svincoli fin.

0 filo 1 filo 3 0.0 0.0 0.0 0.0 2 RCK300 0 filo 2 filo 1 0.0 0.0 0.0 0.0 2 RCK300 2 RCK300 3 0 filo 3 filo 5 0.0 0.0 0.0 0.0 0 filo 4 filo 2 0.0 0.0 0.0 0.0 2 RCK300 0 filo 5 filo 7 0.0 0.0 0.0 0.0 2 RCK300 6 0 filo 6 filo 4 0.0 0.0 0.0 0.0 2 RCK300 0.0 0.0 0.0 0.0 2 RCK300 0 filo 7 filo 9 0 filo 8 filo 6 0.0 0.0 0.0 0.0 2 RCK300 9 0 filo 9 filo 11 0.0 0.0 0.0 0.0 2 RCK300 10 0 filo 10 filo 8 0.0 0.0 0.0 0.0 2 RCK300 11 0 filo 11 filo 13 0.0 0.0 0.0 0.0 2 RCK300 12 0 filo 12 filo 10 0.0 0.0 0.0 0.0 2 RCK300 0 filo 13 filo 15 0.0 0.0 0.0 0.0 2 RCK300 13 0.0 0.0 0.0 0.0 2 RCK300 14 0 filo 14 filo 12 15 0 filo 15 filo 17 0.0 0.0 0.0 0.0 2 RCK300 0 filo 16 filo 14 0.0 0.0 0.0 0.0 2 RCK300 16 17 0 filo 17 filo 19 0.0 0.0 0.0 0.0 2 RCK300 18 0 filo 18 filo 16 0.0 0.0 0.0 0.0 2 RCK300 19 0 filo 19 filo 20 0.0 0.0 0.0 0.0 2 RCK300 0 filo 20 filo 18 0.0 0.0 0.0 0.0 2 RCK300

# TRAVI DI FONDAZIONE Dati di carico e verifica (daN,cm)

trave schema car. lineare gen. delta T K.Winkler b suola sigma pl.+ sigma pl.- sovrares.% sisma z

1	0	0°C	8.00	35.0	C	)	0.00
2	0	0°C	8.00	35.0	C	)	0.00
3	0	0°C	8.00	35.0	C	)	0.00
4	0	0°C	8.00	35.0	C	)	0.00
5	0	0°C	8.00	35.0	C	)	0.00
6	0	0°C	8.00	35.0	C	)	0.00
7	0	0°C	8.00	35.0	C	)	0.00
8	0	0°C	8.00	35.0	C	)	0.00
9	0	0°C	8.00	35.0	C	)	0.00
10	0	0°C	8.00	35.0	(	0	0.00
11	0	0°C	8.00	35.0		0	0.00
12	0	0°C	8.00	35.0	(	0	0.00
13	0	0°C	8.00	35.0		0	0.00
14	0	0°C	8.00	35.0	(	0	0.00
15	0	0°C	8.00	35.0	(	0	0.00
16	0	0°C	8.00	35.0		0	0.00
17	0	0°C	8.00	35.0	(	0	0.00
18	0	0°C	8.00	35.0	(	0	0.00
19	0	0°C	8.00	35.0	(	0	0.00
20	0	0°C	8.00	35.0		0	0.00



# ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)

Sab (Mandante)





Chiusura dell'anello ferroviario in sotterraneo nel tratto di linea tra le stazioni di Palermo Notarbartolo e Giachery e proseguimento fino a Politeama

<b>STAZIONI E FERMATE: Relazione</b>
di calcolo e descrittiva pensiline
copertura accessi

COMMESSA RS72 LOTTO 01 FASE E ENTE TIPO DOC. ZZ CL

OGGETTO DOC. FV 00 00 PROG. DOC. 001 REV Pag. A **19 di** 74

SIGNIFICATO DEI SIMBOLI NELL'OUTPUT DELLE AZIONI SISMICHE SUI NODI

filo = numero di filo nodo3d = numero di nodo-3d quota = quota del nodo W = peso sismico

Wz = peso per sisma lungo l'asse globale Z

gamma = coefficiente di distribuzione delle azioni sismiche

Fx = azione sismica lungo l'asse globale X

Fy = azione sismica lungo l'asse globale Y

Fz = azione sismica lungo l'asse globale Z

Xg,Yg = coordinate in pianta del baricentro dei pesi di piano

## 5.2.4 ANALISI STATICA DEL SISMA

# DETTAGLIO DELLE AZIONI SISMICHE SUI NODI

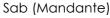
filo	nodo3d quota	W	Wz g	amma	Fx	Fy	Fz
3	85.00	122	0 0.37	3.2	3.2	0.0	
4	85.00	122	0 0.37	3.2	3.2	0.0	
5	121.00	30	0 0.53	1.1	1.1	0.0	
6	121.00	30	0 0.53	1.1	1.1	0.0	
7	154.00	229	0 0.67	10.8	10.8	0.0	
8	154.00	229	0 0.67	10.8	10.8	0.0	
9	188.00	232	0 0.82	13.3	13.3	0.0	
10	188.00	232	0 0.82	13.3	13.3	0.0	
11	225.00	38	0 0.98	2.6	2.6	0.0	
12	225.00	38	0 0.98	2.6	2.6	0.0	
13		238	0 1.12		18.6	0.0	
14	257.00	238	0 1.12	18.6	18.6	0.0	
15	292.00	191	0 1.27	17.1	17.1	0.0	
16	292.00	191	0 1.27		17.1	0.0	
17	327.00	156	0 1.42	15.6	15.6	0.0	
18		156	0 1.42		15.6	0.0	
19		6	0 1.54	0.6	0.6	0.0	
20		6	0 1.54	0.6	0.6	0.0	
21	387.85	36	0 1.69	4.2	4.2	0.0	
21	389.00	49	0 1.70		5.8	0.0	
22		36	0 1.69	4.2	4.2	0.0	
22	389.00	49	0 1.70	5.8	5.8	0.0	

## DETTAGLIO DELLE AZIONI SISMICHE SUI PIANI

piano n°	V	V gam	ma	Fx	Fy	Xg	Yg
1	0	0.22	0.0	0.0	0.0	0.0	
2	243	0.37	6.3	6.3	196.7	460	.4
3	59	0.53	2.2	2.2	296.7	460.	4
4	458	0.67	21.5	21.5	396.7	46	0.4
5	464	0.82	26.6	26.6	496.7	46	0.4
6	77	0.98	5.3	5.3	596.7	460.	4
7	475	1.12	37.3	37.3	696.7	46	0.4
8	383	1.27	34.1	34.1	796.7	46	0.4
9	313	1.42	31.2	31.2	896.7	46	0.4
10	98	1.70	11.6	11.6	1072.	7 46	60.4
totale	2570	)	176.0	176.0	)		











STAZIONI E FERMATE: Relazione
di calcolo e descrittiva pensiline
copertura accessi

COMMESSA
RS72

LOTTO F

FASE ENTE ZZ

TIPO DOC. CL OGGETTO DOC. FV 00 00 PROG. DOC. 001 REV Pag. A **20 di** 74

## SIGNIFICATO DEI SIMBOLI NELL'OUTPUT DEGLI SPOSTAMENTI RELATIVI DI INTERPIANO

filo = numero di filo quota i. = quota inferiore quota s. = quota superiore comb. = combinazione di carico

uxi = spostamento lungo l'asse globale X alla quota inferiore

uyi = spostamento lungo l'asse globale Y alla quota inferiore

uxs = spostamento lungo l'asse globale X alla quota superiore

uys = spostamento lungo l'asse globale Y alla quota superiore

etat = spostamento relativo di interpiano

h = altezza di interpiano (differenza fra la quota superiore e la quota inferiore)

# 5.2.5 SPOSTAMENTI RELATIVI TRA PIANI SUCCESSIVI

Coefficienti per spostamenti dovuti a sisma: lambda = 2 x= 1 Limite dello spostamento relativo di interpiano .002

filo	quota i.	quota s.	cor	nb. u	xi uy	i uxs	s uys	etat/h
3	-30.0	85.0	1	0.00	0.00	0.07	0.00	0.000608
3 3 3	-30.0	85.0	2	0.00	0.00	05	0.00	0.000419
3	-30.0	85.0	3	0.00	0.00	0.06	0.02	0.000536
	-30.0	85.0	4	0.00	0.00	04	02	0.000352
4	-30.0	85.0	1	0.00	0.00	0.07	0.00	0.000608
4	-30.0	85.0	2	0.00	0.00	05	0.00	0.000419
4	-30.0	85.0	3	0.00	0.00	04	0.02	0.000352
4	-30.0	85.0	4	0.00	0.00	0.06	02	0.000536
5	-30.0	121.0	1	0.00	0.00	0.07	0.00	0.000479
5	-30.0	121.0	2	0.00	0.00	05	0.00	0.000315
5	-30.0	121.0	3	0.00	0.00	0.06	0.06	0.000551
5	-30.0	121.0	4	0.00	0.00	04	06	0.000441
6	-30.0	121.0	1	0.00	0.00	0.07	0.00	0.000479
6	-30.0	121.0	2	0.00	0.00	05	0.00	0.000315
6	-30.0	121.0	3	0.00	0.00	04	0.06	0.000441
6	-30.0	121.0	4	0.00	0.00	0.06	06	0.000551
7	-30.0	154.0	1	0.00	0.00	0.08	0.00	0.000411
7	-30.0	154.0	2	0.00	0.00	05	0.00	0.000251
7	-30.0	154.0	3	0.00	0.00	0.06	0.10	0.000642
7	-30.0	154.0	4	0.00	0.00	04	10	0.000560
8	-30.0	154.0	1	0.00	0.00	0.08	0.00	0.000411
8	-30.0	154.0	2	0.00	0.00	05	0.00	0.000251
8	-30.0	154.0	3	0.00	0.00	04	0.10	0.000560
8	-30.0	154.0	4	0.00	0.00	0.06	10	0.000642
9	-30.0	188.0	1	0.00	0.00	0.08	0.00	0.000356
9	-30.0	188.0	2	0.00	0.00	05	0.00	0.000211
9	-30.0	188.0	3	0.00	0.00	0.07	0.14	0.000722
9	-30.0	188.0	4	0.00	0.00	03	14	0.000664
10		188.0	1	0.00				
10		188.0	2	0.00			0.00	0.000211
10		188.0	3				0.14	0.000664
10		188.0	4	0.00				0.000722
11	-30.0	225.0	1	0.00				
11	-30.0	225.0	2	0.00			0.00	0.000186
11	-30.0	225.0	3	0.00	0.00	0.07	0.19	0.000775





PROGIN son





CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC.	OGGETTO DOC.	PROG. DOC.	REV	Pag
di calcolo e descrittiva pensiline	RS72	01	FASE	77	CI	FV 00 00	001	V V	Pag. <b>21 di</b> 74
copertura accessi	NO12	01	_		OL	1 7 00 00	001	^	21 UI /4

```
11 -30.0
           225.0
                   4 0.00 0.00 -.04 -.19 0.000740
12
    -30.0
           225.0
                   1
                     0.00 0.00 0.08 0.00 0.000305
12
    -30.0
           225.0
                   2 0.00
                          0.00 -.05 0.00 0.000186
12
    -30.0
           225.0
                   3 0.00 0.00 -.04 0.19 0.000740
12
    -30.0
           225.0
                   4 0.00 0.00 0.07 -.19 0.000775
13
   -30.0
           257.0
                   1 0.00 0.00 0.08 0.00 0.000278
   -30.0
13
           257.0
                   2 0.00 0.00 -.05 0.00 0.000163
13
    -30.0
           257.0
                   3 0.00 0.00 0.07 0.23 0.000842
13
    -30.0
           257.0
                   4
                     0.00
                          0.00
                                -.04 -.23 0.000812
    -30.0
           257.0
                   1 0.00 0.00 0.08 0.00 0.000278
14
14
   -30.0
           257.0
                   2 0.00 0.00 -.05 0.00 0.000163
    -30.0
           257.0
                   3 0.00 0.00
                               -.04 0.23 0.000812
14
14
    -30.0
           257.0
                   4 0.00 0.00 0.07 -.23 0.000842
15
    -30.0
           292.0
                   1 0.00 0.00 0.08 0.00 0.000247
15
    -30.0
           292.0
                   2 0.00
                                -.05 0.00 0.000150
                          0.00
    -30.0
15
           292.0
                   3 0.00 0.00 0.07 0.28 0.000883
15
   -30.0
           292.0
                   4 0.00 0.00 -.04 -.27 0.000860
16
    -30.0
           292.0
                   1 0.00 0.00 0.08 0.00 0.000247
16
    -30.0
           292.0
                   2 0.00 0.00 -.05 0.00 0.000150
   -30.0
16
           292.0
                   3 0.00 0.00 -.04 0.27 0.000860
16
    -30.0
           292.0
                   4 0.00 0.00 0.07
                                     -.28 0.000883
17
    -30.0
           327.0
                   1 0.00 0.00 0.08 0.00 0.000220
   -30.0
17
           327.0
                   2 0.00 0.00 -.05 0.00 0.000140
17
    -30.0
           327.0
                   3 0.00 0.00 0.07 0.32 0.000917
17
    -30.0
           327.0
                   4 0.00 0.00 -.04 -.32 0.000902
                   1 0.00 0.00 0.08 0.00 0.000220
18
   -30.0
           327.0
18
    -30.0
           327.0
                   2 0.00 0.00 -.05 0.00 0.000140
18
    -30.0
           327.0
                   3 0.00 0.00 -.04 0.32 0.000902
18
   -30.0
           327.0
                   4 0.00 0.00 0.07 -.32 0.000917
```

## SIGNIFICATO DEI SIMBOLI NELL'OUTPUT DEGLI SPOSTAMENTI E DELLE PRESSIONI SUL TERRENO

```
ins. = filo o nodo-3d di inserimento
nodo = numero di nodo
x,y,quota = coordinate del nodo
cond. = condizione elementare di carico
comb. = combinazione di carico
ux = spostamento nella direzione dell'asse X globale
uy = spostamento nella direzione dell'asse Y globale
uz = spostamento nella direzione dell'asse Z globale
uz.max = spostamento massimo nella direzione dell'asse Z globale
uz.min = spostamento minimo nella direzione dell'asse Z globale
rx = rotazione attorno all'asse X globale
ry = rotazione attorno all'asse Y globale
rz = rotazione attorno all'asse Z globale
sigma t. = pressione sul terreno
st.max = pressione massima sul terreno
st.min = pressione minima sul terreno
SPOSTAMENTI NELLE COMBINAZIONI (cm)
ins.
      nodo
               Χ
                    y quota comb.
                                            ux
                                                   uy
                                                           UΖ
                                                                   rx
                                     1 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.034E-02 2.2627E-06 2.9086E-05 0.0000E+00
f1
       53 138.7
                   330.4 -30.00
                            2 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.173E-02 3.6326E-06 2.2576E-05 0.0000E+00
```

3 0.0000E+00 0.0000E+00 -1.995E-02 -5.694E-06 2.9003E-05 0.0000E+00 4 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.212E-02 1.1586E-05 2.2668E-05 0.0000E+00

1 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.034E-02 -2.263E-06 2.9086E-05 0.0000E+00

138.7 590.4 -30.00

f2





PROGIN s.p.s

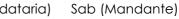


CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC.	OGGETTO DOC.	PROG. DOC.	REV	Pag.
di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi	RS72	01	Е	ZZ	CL	FV 00 00	001	Α	<b>22 di</b> 74
copertura accessi									

				2 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.173E-02 -3.633E-06 2.2576E-05 0.0000E+00 3 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.212E-02 -1.159E-05 2.2668E-05 0.0000E+00
f3	15	196.7	330.4	4 0.0000E+00 0.0000E+00 -1.995E-02 5.6944E-06 2.9003E-05 0.0000E+00 -30.00
f3	16	196.7	330.4	2 -2.411E-02 3.9731E-04 -2.363E-02 -3.338E-04 -1.673E-04 -8.484E-05
f4	17	196.7	590.4	3 2.9571E-02 8.6855E-03 -2.201E-02 -3.906E-04 2.1515E-04 8.2640E-05 4 -1.865E-02 -7.867E-03 -2.401E-02 -2.770E-04 -1.283E-04 -2.511E-04 -30.00 1 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.203E-02 -8.582E-05 2.8560E-05 0.0000E+00 2 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.305E-02 -8.628E-05 2.1568E-05 0.0000E+00
f4	18	196.7	590.4	3 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.345E-02 -1.553E-04 2.1786E-05 0.0000E+00 4 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.164E-02 -1.655E-05 2.8352E-05 0.0000E+00 85.00 1 3.4969E-02 -3.978E-04 -2.240E-02 3.3361E-04 2.5370E-04 8.4803E-05 2 -2.411E-02 -3.973E-04 -2.363E-02 3.3377E-04 -1.673E-04 8.4844E-05
f5	19	296.7	330.4	3 -1.865E-02 7.8669E-03 -2.401E-02 2.7699E-04 -1.283E-04 2.5107E-04 4 2.9571E-02 -8.685E-03 -2.201E-02 3.9060E-04 2.1515E-04 -8.264E-05 -30.00 1 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.474E-02 1.0716E-04 2.5463E-05 0.0000E+00 2 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.511E-02 1.0727E-04 1.9448E-05 0.0000E+00
f5	20	296.7	330.4	3 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.431E-02 -6.618E-05 2.4986E-05 0.0000E+00 4 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.554E-02 2.7966E-04 1.9933E-05 0.0000E+00 120.00 1 3.6173E-02 3.3754E-05 -2.487E-02 -1.266E-04 7.6515E-05 -8.962E-05 2 -2.380E-02 3.3695E-05 -2.521E-02 -1.267E-04 -1.667E-05 -8.964E-05
f6	21	296.7	590.4	3 3.0704E-02 2.8034E-02 -2.441E-02 -2.537E-04 6.7899E-05 7.3591E-05 4 -1.828E-02 -2.779E-02 -2.567E-02 -6.926E-07 -8.026E-06 -2.515E-04 -30.00 1 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.474E-02 -1.072E-04 2.5463E-05 0.0000E+00 2 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.511E-02 -1.073E-04 1.9448E-05 0.0000E+00
f6	22	296.7	590.4	3 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.554E-02 -2.797E-04 1.9933E-05 0.0000E+00 4 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.431E-02 6.6177E-05 2.4986E-05 0.0000E+00 120.00 1 3.6173E-02 -3.375E-05 -2.487E-02 1.2664E-04 7.6515E-05 8.9623E-05 2 -2.380E-02 -3.370E-05 -2.521E-02 1.2669E-04 -1.667E-05 8.9643E-05
f7	23	396.7	330.4	3 -1.828E-02 2.7789E-02 -2.567E-02 6.9260E-07 -8.026E-06 2.5148E-04 4 3.0704E-02 -2.803E-02 -2.441E-02 2.5375E-04 6.7899E-05 -7.359E-05 -30.00 1 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.703E-02 2.9180E-04 1.8316E-05 0.0000E+00 2 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.693E-02 2.9183E-04 1.4667E-05 0.0000E+00
f7	24	396.7	330.4	3 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.655E-02 3.9969E-05 1.7696E-05 0.0000E+00 4 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.742E-02 5.4226E-04 1.5292E-05 0.0000E+00 155.00 1 3.7837E-02 3.8085E-04 -2.857E-02 -9.012E-04 1.4041E-04 -2.671E-04 2 -2.313E-02 3.8083E-04 -2.835E-02 -9.012E-04 -6.227E-05 -2.671E-04
f8	25	396.7	590.4	3 3.2214E-02 4.9516E-02 -2.802E-02 -1.073E-03 1.2126E-04 -1.047E-04 4 -1.752E-02 -4.843E-02 -2.891E-02 -7.311E-04 -4.333E-05 -4.291E-04 -30.00 1 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.703E-02 -2.918E-04 1.8316E-05 0.0000E+00 2 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.693E-02 -2.918E-04 1.4667E-05 0.0000E+00
f8	26	396.7	590.4	3 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.742E-02 -5.423E-04 1.5292E-05 0.0000E+00 4 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.655E-02 -3.997E-05 1.7696E-05 0.0000E+00 155.00 1 3.7837E-02 -3.808E-04 -2.857E-02 9.0116E-04 1.4041E-04 2.6707E-04
f9	27	496.7	330.4	2 -2.313E-02 -3.808E-04 -2.835E-02 9.0117E-04 -6.227E-05 2.6708E-04 3 -1.752E-02 4.8427E-02 -2.891E-02 7.3109E-04 -4.333E-05 4.2912E-04 4 3.2214E-02 -4.952E-02 -2.802E-02 1.0728E-03 1.2126E-04 1.0474E-04 -30.00 1 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.834E-02 3.2754E-04 8.2891E-06 0.0000E+00
				2 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.800E-02 3.2754E-04 6.3806E-06 0.0000E+00 3 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.779E-02 2.0629E-05 7.5419E-06 0.0000E+00 4 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.855E-02 6.3303E-04 7.1289E-06 0.0000E+00
f9	28	496.7	JJU.4	190.00 1 3.8755E-02 3.9669E-04 -3.003E-02 -1.006E-03 9.6547E-05 -3.168E-04









CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC.	OGGETTO DOC.	PROG. DOC.	REV	Pag.
di calcolo e descrittiva pensiline		01	I AGL	77	71F O DOG.			NLV A	гау. <b>23 di</b> 74
copertura accessi	RS72	UI		22	CL	FV 00 00	001	А	23 di 74

				2 -2.298E-02 3.9669E-04 -2.980E-02 -1.006E-03 -7.104E-05 -3.168E-04
				3 3.2977E-02 7.1478E-02 -2.940E-02 -1.203E-03 8.0478E-05 -1.665E-04 4 -1.728E-02 -7.032E-02 -3.042E-02 -8.103E-04 -5.532E-05 -4.670E-04
f10	29	496.7	590.4	-30.00 1 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.834E-02 -3.275E-04 8.2891E-06 0.0000E+00
				2 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.800E-02 -3.275E-04 6.3806E-06 0.0000E+00
				3 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.855E-02 -6.330E-04 7.1289E-06 0.0000E+00
				4 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.779E-02 -2.063E-05 7.5419E-06 0.0000E+00
f10	30	496.7	590.4	
				2 -2.298E-02 -3.967E-04 -2.980E-02 1.0061E-03 -7.104E-05 3.1681E-04 3 -1.728E-02 7.0322E-02 -3.042E-02 8.1029E-04 -5.532E-05 4.6700E-04
				4 3.2977E-02 -7.148E-02 -2.940E-02 1.2034E-03 8.0478E-05 1.6650E-04
f11	31	596.7	330.4	-30.00 1 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.873E-02 2.2675E-04 1.4210E-06 0.0000E+00
				2 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.826E-02 2.2674E-04 3.7850E-07 0.0000E+00
				3 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.810E-02 -1.147E-04 4.4767E-07 0.0000E+00
				4 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.889E-02 5.6677E-04 1.3496E-06 0.0000E+00
f11	32	596.7	330.4	225.00
				2 -2.377E-02 3.7815E-05 -2.848E-02 -2.736E-04 -1.221E-05 -1.715E-04 3 3.2874E-02 9.3155E-02 -2.830E-02 -4.829E-04 2.4750E-05 -1.951E-05
				4 -1.798E-02 -9.262E-02 -2.921E-02 -6.602E-05 -7.368E-06 -3.235E-04
f12	33	596.7	590.4	-30.00 1 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.873E-02 -2.267E-04 1.4210E-06 0.0000E+00
				2 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.826E-02 -2.267E-04 3.7850E-07 0.0000E+00
				3 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.889E-02 -5.668E-04 1.3496E-06 0.0000E+00
***				4 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.810E-02 1.1471E-04 4.4767E-07 0.0000E+00
f12	34	596.7	590.4	225.00 1 3.8829E-02 -3.781E-05 -2.903E-02 2.7365E-04 2.9997E-05 1.7154E-04
				2 -2.377E-02 -3.782E-05 -2.848E-02 2.7364E-04 -1.221E-05 1.7154E-04 3 -1.798E-02 9.2615E-02 -2.921E-02 6.6025E-05 -7.368E-06 3.2351E-04
				4 3.2874E-02 -9.315E-02 -2.830E-02 4.8287E-04 2.4750E-05 1.9511E-05
f13	35	696.7	330.4	-30.00 1 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.861E-02 3.5913E-04 -5.279E-06 0.0000E+00
				2 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.809E-02 3.5911E-04 -5.713E-06 0.0000E+00
				3 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.787E-02 -1.276E-06 -6.555E-06 0.0000E+00
(40	00	000 7	000.4	4 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.883E-02 7.1828E-04 -4.442E-06 0.0000E+00
f13	36	696.7	330.4	260.00 1 3.9875E-02 1.9057E-04 -3.098E-02 -1.193E-03 4.4616E-05 -3.339E-04 2 -2.346E-02 1.9058E-04 -3.040E-02 -1.193E-03 -1.166E-05 -3.339E-04
				3 3.3641E-02 1.1603E-01 -3.010E-02 -1.1193E-03 3.7478E-05 -1.728E-04
				4 -1.750E-02 -1.152E-01 -3.128E-02 -9.692E-04 -5.001E-06 -4.959E-04
f14	37	696.7	590.4	-30.00 1 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.861E-02 -3.591E-04 -5.279E-06 0.0000E+00
				2 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.809E-02 -3.591E-04 -5.713E-06 0.0000E+00
				3 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.883E-02 -7.183E-04 -4.442E-06 0.0000E+00
£4.4	20	COC 7	E00.4	4 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.787E-02 1.2758E-06 -6.555E-06 0.0000E+00
f14	30	696.7	590.4	260.00 1 3.9875E-02 -1.906E-04 -3.098E-02 1.1932E-03 4.4616E-05 3.3392E-04 2 -2.346E-02 -1.906E-04 -3.040E-02 1.1932E-03 -1.166E-05 3.3391E-04
				3 -1.750E-02 1.1520E-01 -3.128E-02 9.6922E-04 -5.001E-06 4.9585E-04
				4 3.3641E-02 -1.160E-01 -3.010E-02 1.4185E-03 3.7478E-05 1.7282E-04
f15	39	796.7	330.4	-30.00 1 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.762E-02 3.3246E-04 -1.428E-05 0.0000E+00
				2 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.708E-02 3.3239E-04 -1.442E-05 0.0000E+00
				3 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.673E-02 -1.276E-05 -1.592E-05 0.0000E+00
f15	40	796.7	330 4	4 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.796E-02 6.7671E-04 -1.279E-05 0.0000E+00 290.00 1 3.9783E-02 2.2720E-04 -2.972E-02 -1.065E-03 -4.215E-06 -3.853E-04
110	40	1 30.1	JJU. <del>4</del>	2 -2.410E-02 2.2720E-04 -2.912E-02 -1.065E-03 -3.526E-05 -3.853E-04
				3 3.3304E-02 1.3817E-01 -2.868E-02 -1.297E-03 -9.486E-06 -2.749E-04
				4 -1.798E-02 -1.373E-01 -3.017E-02 -8.345E-04 -3.037E-05 -4.973E-04
f16	41	796.7	590.4	-30.00 1 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.762E-02 -3.325E-04 -1.428E-05 0.0000E+00
				2 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.708E-02 -3.324E-04 -1.442E-05 0.0000E+00
				3 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.796E-02 -6.767E-04 -1.279E-05 0.0000E+00 4 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.673E-02 1.2758E-05 -1.592E-05 0.0000E+00
f16	42	796.7	590.4	290.00 1 3.9783E-02 -2.272E-04 -2.972E-02 1.0654E-03 -4.215E-06 3.8532E-04
			550.1	









STAZIONI E FERMATE: Relazione	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC.	OGGETTO DOC.	PROG. DOC.	REV	Pag.
di calcolo e descrittiva pensiline	RS72	01	I AGL	77	CI	FV 00 00	001	ΛLV Λ	гау. <b>24 di</b> 74
copertura accessi	No72	01	L	22	GL .	1 7 00 00	001	٨	24 UI 74

f17	43	896.7	330.4	2 -2.410E-02 -2.272E-04 -2.912E-02 1.0654E-03 -3.526E-05 3.8531E-04 3 -1.798E-02 1.3733E-01 -3.017E-02 8.3448E-04 -3.037E-05 4.9729E-04 4 3.3304E-02 -1.382E-01 -2.868E-02 1.2974E-03 -9.486E-06 2.7486E-04 -30.00 1 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.577E-02 2.0777E-04 -2.132E-05 0.0000E+00 2 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.524E-02 2.0756E-04 -2.124E-05 0.0000E+00
f17	44	896.7	330.4	3 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.470E-02 -4.055E-05 -2.330E-05 0.0000E+00 4 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.630E-02 4.5546E-04 -1.927E-05 0.0000E+00 330.00 1 3.9349E-02 1.1984E-04 -2.772E-02 -8.417E-04 5.3538E-05 -2.909E-04 2 -2.494E-02 1.1988E-04 -2.701E-02 -8.416E-04 -1.912E-05 -2.909E-04 3 3.2628E-02 1.6037E-01 -2.645E-02 -1.103E-03 4.5046E-05 -4.486E-05
f18	45	896.7	590.4	4 -1.866E-02 -1.599E-01 -2.827E-02 -5.804E-04 -1.131E-05 -5.390E-04 -30.00
f18	46	896.7	590.4	4 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.470E-02 4.0550E-05 -2.330E-05 0.0000E+00 330.00 1 3.9349E-02 -1.198E-04 -2.772E-02 8.4166E-04 5.3538E-05 2.9094E-04 2 -2.494E-02 -1.199E-04 -2.701E-02 8.4159E-04 -1.912E-05 2.9091E-04 3 -1.866E-02 1.5991E-01 -2.827E-02 5.8044E-04 -1.131E-05 5.3897E-04
f19	52	970.7	330.4	4 3.2628E-02 -1.604E-01 -2.645E-02 1.1033E-03 4.5046E-05 4.4856E-05 -30.00 1 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.404E-02 6.7303E-06 -2.320E-05 0.0000E+00 2 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.352E-02 6.2201E-06 -2.303E-05 0.0000E+00 3 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.282E-02 -1.831E-06 -2.529E-05 0.0000E+00
f19	49	970.7	330.4	4 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.474E-02 1.4777E-05 -2.095E-05 0.0000E+00 365.00 1 4.1368E-02 -3.278E-04 -3.323E-02 -7.496E-04 7.1460E-05 -2.677E-04 2 -2.500E-02 -3.271E-04 -2.682E-02 -7.495E-04 -1.475E-05 -2.676E-04 3 3.4400E-02 1.9381E-01 -3.139E-02 -1.053E-03 6.2948E-05 1.8021E-04
f20	51	970.7	590.4	4 -1.849E-02 -1.944E-01 -2.862E-02 -4.467E-04 -6.815E-06 -7.169E-04 -30.00
f20	48	970.7	590.4	4 0.0000E+00 0.0000E+00 -2.282E-02 1.8310E-06 -2.529E-05 0.0000E+00 365.00 1 4.1368E-02 3.2779E-04 -3.323E-02 7.4956E-04 7.1460E-05 2.6766E-04 2 -2.500E-02 3.2707E-04 -2.682E-02 7.4947E-04 -1.475E-05 2.6762E-04 3 -1.849E-02 1.9437E-01 -2.862E-02 4.4669E-04 -6.815E-06 7.1693E-04
f21	50	1072.7	330.4	4 3.4400E-02 -1.938E-01 -3.139E-02 1.0527E-03 6.2948E-05 -1.802E-04 400.00 1 4.2514E-02 2.7265E-05 -3.604E-02 -6.281E-04 -1.880E-06 -1.923E-04 2 -2.801E-02 2.7274E-05 -1.808E-02 -6.280E-04 -1.547E-04 -1.923E-04 3 3.4954E-02 2.4937E-01 -3.268E-02 -8.615E-04 -2.837E-05 1.7396E-04
f22	47	1072.7	590.4	4 -2.093E-02 -2.493E-01 -2.133E-02 -3.948E-04 -1.292E-04 -5.593E-04 400.00

# SIGNIFICATO DEI SIMBOLI NELL'OUTPUT DELLE SOLLECITAZIONI DELLE ASTE NON VERTICALI

trave = numero della trave in c.a., acciaio o legno tirante = numero del tirante in acciaio filo = numero del filo all'estremita' della trave filo ini. = numero del filo iniziale di inserimento del tirante filo fin. = numero del filo finale di inserimento del tirante asta sap = numerazione dell'asta nel solutore piano = numero del piano di appartenenza della trave falda = numero della falda di appartenenza della trave quota = quota dell'estremita' della trave











REV

Α

CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione
di calcolo e descrittiva pensiline
copertura accessi

COMMESSA
RS72

LOTTO FASE Ε 01

TIPO DOC. ENTE ZZ  $\mathsf{CL}$ 

OGGETTO DOC. FV 00 00

PROG. DOC. 001

Pag. **25 di** 74

quota ini. = quota dell'estremita' iniziale del tirante quota fin. = quota dell'estremita' finale del tirante cond. = condizione elementare di carico comb. = combinazione di carico

N = sforzo normale

Tx = taglio secondo l'asse X locale Ty = taglio secondo l'asse Y locale

Mx = momento flettente con asse X locale

My = momento flettente con asse Y locale

Mt = momento torcente

#### 5.2.6 SOLLECITAZIONI NELLE TRAVI DI FONDAZIONE NELLE COMBINAZIONI (daN,cm)

	5.2.0				THE INTERIOR TO THE PROPERTY OF THE PROPERTY (MINTERIOR)
	asta s	•			o comb. N Tx Ty My Mx Mt
1	46	1	0	1	0.00000E+00 0.00000E+00 5.42864E+01 0.00000E+00 -1.0808E+02 1.08396E+03
1	46	3	0	1	0.00000E+00 0.00000E+00 9.38986E+01 0.00000E+00 4.05609E+03 1.08396E+03
1	46	1	0	2	0.00000E+00 0.00000E+00 1.02821E+02 0.00000E+00 -8.3888E+01 1.07096E+03
1	46	3	0	2	0.00000E+00 0.00000E+00 1.62061E+02 0.00000E+00 7.49344E+03 1.07096E+03
1	46	1	0	3	0.00000E+00 0.00000E+00 7.14680E+01 0.00000E+00 -1.1868E+02 2.93833E+02
1	46	3	0	3	0.00000E+00 0.00000E+00 1.04710E+02 0.00000E+00 4.85753E+03 2.93833E+02
1	46	1	0	4	0.00000E+00 0.00000E+00 8.55974E+01 0.00000E+00 -7.3327E+01 1.85782E+03
1	46	3	0	4	0.00000E+00 0.00000E+00 1.51191E+02 0.00000E+00 6.68900E+03 1.85782E+03
2	47	2	0	1	0.00000E+00 0.00000E+00 -5.4286E+01 0.00000E+00 -1.0840E+03 1.08078E+02
2	47	1	0	1	0.00000E+00 0.00000E+00 5.42864E+01 0.00000E+00 -1.0840E+03 1.08078E+02
2	47	2	0	2	0.00000E+00 0.00000E+00 -1.0282E+02 0.00000E+00 -1.0710E+03 8.38880E+01
2	47	1	0	2	0.00000E+00 0.00000E+00 1.02821E+02 0.00000E+00 -1.0710E+03 8.38880E+01
2	47	2	0	3	0.00000E+00 0.00000E+00 -8.5597E+01 0.00000E+00 -1.8578E+03 7.33270E+01
2	47	1	0	3	0.00000E+00 0.00000E+00 7.14679E+01 0.00000E+00 -2.9383E+02 7.33270E+01
2	47	2	0	4	0.00000E+00 0.00000E+00 -7.1468E+01 0.00000E+00 -2.9383E+02 1.18675E+02
2	47	1	0	4	0.00000E+00 0.00000E+00 8.55974E+01 0.00000E+00 -1.8578E+03 1.18675E+02
3	48	3	0	1	0.00000E+00 0.00000E+00 -5.3217E+01 0.00000E+00 6.89778E+03 3.13991E+01
3	48	5	0	1	0.00000E+00 0.00000E+00 7.73202E+01 0.00000E+00 7.47236E+03 3.13991E+01
3	48	3	0	2	0.00000E+00 0.00000E+00 -6.3832E+01 0.00000E+00 5.10838E+03 2.82587E+01
3	48	5	0	2	0.00000E+00 0.00000E+00 8.59373E+01 0.00000E+00 5.73445E+03 2.82587E+01
3	48	3	0	3	0.00000E+00 0.00000E+00 -4.5331E+01 0.00000E+00 7.21796E+03 -6.2103E+02
3	48	5	0	3	0.00000E+00 0.00000E+00 7.37593E+01 0.00000E+00 8.01621E+03 -6.2103E+02
3	48	3	0	4	0.00000E+00 0.00000E+00 -7.1696E+01 0.00000E+00 4.79045E+03 6.76049E+02
3	48	5	0	4	0.00000E+00 0.00000E+00 8.95131E+01 0.00000E+00 5.19442E+03 6.76049E+02
4	49	4	0	1	0.00000E+00 0.00000E+00 -9.3899E+01 0.00000E+00 4.05609E+03 -1.1570E+03
4	49	2	0	1	0.00000E+00 0.00000E+00 -5.4286E+01 0.00000E+00 -1.0808E+02 -1.1570E+03
4	49	4	0	2	0.00000E+00 0.00000E+00 -1.6206E+02 0.00000E+00 7.49344E+03 -1.1455E+03
4	49	2	0	2	0.00000E+00 0.00000E+00 -1.0282E+02 0.00000E+00 -8.3888E+01 -1.1455E+03
4	49	4	0	3	0.00000E+00 0.00000E+00 -1.5119E+02 0.00000E+00 6.68900E+03 -1.9961E+03
4	49	2	0	3	0.00000E+00 0.00000E+00 -8.5597E+01 0.00000E+00 -7.3327E+01 -1.9961E+03
4	49	4	0	4	0.00000E+00 0.00000E+00 -1.0471E+02 0.00000E+00 4.85753E+03 -3.0284E+02
4	49	2	0	4	0.00000E+00 0.00000E+00 -7.1468E+01 0.00000E+00 -1.1867E+02 -3.0284E+02
5	50	5	0	1	0.00000E+00 0.00000E+00 2.72860E+01 0.00000E+00 9.61052E+03 1.18004E+03
5	50	7	0	1	0.00000E+00 0.00000E+00 2.28687E+02 0.00000E+00 2.18709E+04 1.18004E+03
5	50	5	0	2	0.00000E+00 0.00000E+00 4.53834E+01 0.00000E+00 3.94443E+03 1.17928E+03
5	50	7	0	2	0.00000E+00 0.00000E+00 2.50076E+02 0.00000E+00 1.82869E+04 1.17928E+03
5	50	5	0	3	0.00000E+00 0.00000E+00 3.33265E+01 0.00000E+00 9.79604E+03 8.61012E+02
5	50	7	0	3	0.00000E+00 0.00000E+00 2.22030E+02 0.00000E+00 2.20384E+04 8.61012E+02
5	50	5	0	4	0.00000E+00 0.00000E+00 3.93373E+01 0.00000E+00 3.76620E+03 1.49644E+03
5	50	7	0	4	0.00000E+00 0.00000E+00 2.56744E+02 0.00000E+00 1.81268E+04 1.49644E+03
6	51	6	0	1	0.00000E+00 0.00000E+00 -7.7320E+01 0.00000E+00 7.47236E+03 -3.0720E+02
6	51	4	0	1	0.00000E+00 0.00000E+00 5.32166E+01 0.00000E+00 6.89778E+03 -3.0720E+02
6	51	6	0	2	0.00000E+00 0.00000E+00 3.52160E+01 0.00000E+00 0.68776E+03 -3.0720E+02 0.00000E+00 0.00000E+00 -8.5937E+01 0.00000E+00 5.73445E+03 -3.0488E+02
U	51	U	U	_	0.00000L+00 0.00000E+00 -0.0337E+01 0.00000E+00 3.73443E+03 -3.0400E+02





PROGIN<sub>so</sub>





Sab (Mandante)

CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC.	OGGETTO DOC.	PROG. DOC.	REV	Pag.
di calcolo e descrittiva pensiline	RS72	01	I AGL	77	CI	FV 00 00	001	Λ.	гау. <b>26 di</b> 74
copertura accessi	ROTZ	01	_	22	OL	1 0 00 00	001	^	20 ui 74

```
6
     51
          4
                0 2 0.00000E+00 0.00000E+00 6.38317E+01 0.00000E+00 5.10838E+03 -3.0488E+02
6
     51
          6
                0
                      0.00000E+00 0.00000E+00 -8.9513E+01 0.00000E+00 5.19442E+03 -1.2977E+03
6
     51
          4
                0
                  3
                      0.00000E+00 0.00000E+00 7.16956E+01 0.00000E+00 4.79045E+03 -1.2977E+03
                      0.00000E+00 0.00000E+00 -7.3759E+01 0.00000E+00 8.01621E+03 6.91944E+02
6
     51
          6
                0
                  4
6
     51
          4
                      0.00000E+00 0.00000E+00 4.53314E+01 0.00000E+00 7.21796E+03 6.91944E+02
7
                     0.00000E+00 0.00000E+00 -1.5016E+02 0.00000E+00 2.31820E+04 -1.5898E+02
     52
          7
                0 1
7
     52
          9
                0
                      0.00000E+00 0.00000E+00 1.02268E+02 0.00000E+00 2.04837E+04 -1.5898E+02
                  1
7
     52
                      0.00000E+00 0.00000E+00 -9.8637E+01 0.00000E+00 1.72612E+04 -1.5918E+02
7
     52
          9
                      0.00000E+00 0.00000E+00 1.47385E+02 0.00000E+00 1.94484E+04 -1.5918E+02
                0
7
                      0.00000E+00 0.00000E+00 -1.3961E+02 0.00000E+00 2.31370E+04 -1.9677E+02
     52
          7
                0
7
     52
          9
                      0.00000E+00 0.00000E+00 9.84366E+01 0.00000E+00 2.07900E+04 -1.9677E+02
7
     52
          7
                0
                     0.00000E+00 0.00000E+00 -1.0920E+02 0.00000E+00 1.73136E+04 -1.1958E+02
7
     52
          9
                0
                      0.00000E+00 0.00000E+00 1.51240E+02 0.00000E+00 1.91503E+04 -1.1958E+02
8
     53
                      0.00000E+00 0.00000E+00 -2.2869E+02 0.00000E+00 2.18709E+04 -1.7502E+03
          8
                0
                  1
     53
8
          6
                0
                  1
                      0.00000E+00 0.00000E+00 -2.7286E+01 0.00000E+00 9.61052E+03 -1.7502E+03
                      0.00000E + 00\ 0.00000E + 00\ -2.5008E + 02\ 0.00000E + 00\ 1.82869E + 04\ -1.7497E + 03
8
     53
          8
                0
                  2
     53
                      0.00000E+00 0.00000E+00 -4.5383E+01 0.00000E+00 3.94443E+03 -1.7497E+03
8
          6
                0
8
     53
          8
                0
                  3
                      0.00000E+00 0.00000E+00 -2.5674E+02 0.00000E+00 1.81268E+04 -2.6711E+03
8
     53
          6
                n
                  3
                      0.00000E+00 0.00000E+00 -3.9337E+01 0.00000E+00 3.76620E+03 -2.6711E+03
8
     53
          8
                0
                      0.00000E+00 0.00000E+00 -2.2203E+02 0.00000E+00 2.20384E+04 -8.2356E+02
8
     53
          6
                0
                  4
                      0.00000E+00 0.00000E+00 -3.3326E+01 0.00000E+00 9.79604E+03 -8.2356E+02
9
     54
                      0.00000E+00 0.00000E+00 -2.5151E+02 0.00000E+00 2.15426E+04 -1.1958E+03
          9
                0
                  1
9
     54
         11
                0
                      0.00000E+00 0.00000E+00 2.39558E+01 0.00000E+00 1.00784E+04 -1.1958E+03
9
     54
          9
                0 2
                     0.00000E+00 0.00000E+00 -2.2720E+02 0.00000E+00 1.87983E+04 -1.1959E+03
9
     54
          11
                     0.00000E+00 0.00000E+00 3.68889E+01 0.00000E+00 9.22600E+03 -1.1959E+03
                0 2
9
     54
          9
                     0.00000E+00 0.00000E+00 -2.4033E+02 0.00000E+00 2.16928E+04 -1.0067E+03
                0 3
9
     54
          11
                0
                   3
                      0.00000E+00 0.00000E+00 1.86914E+01 0.00000E+00 1.05438E+04 -1.0067E+03
9
     54
          9
                0 4
                     0.00000E+00 0.00000E+00 -2.3839E+02 0.00000E+00 1.86543E+04 -1.3831E+03
9
     54
          11
                0 4
                      0.00000E+00 0.00000E+00 4.21854E+01 0.00000E+00 8.76830E+03 -1.3831E+03
10
      55
          10
                 0 1
                      0.00000E+00 0.00000E+00 -1.0227E+02 0.00000E+00 2.04837E+04 -7.2615E+02
           8
10
      55
                0 1
                      0.00000E+00 0.00000E+00 1.50160E+02 0.00000E+00 2.31820E+04 -7.2615E+02
10
      55
          10
                 0 2
                      0.00000E+00 0.00000E+00 -1.4738E+02 0.00000E+00 1.94484E+04 -7.2600E+02
10
      55
           8
                0 2
                      0.00000E+00 0.00000E+00 9.86367E+01 0.00000E+00 1.72612E+04 -7.2600E+02
10
                      0.00000E+00 0.00000E+00 -1.5124E+02 0.00000E+00 1.91503E+04 -1.5601E+03
      55
          10
                 0
10
      55
           8
                0 3
                      0.00000E+00 0.00000E+00 1.09198E+02 0.00000E+00 1.73136E+04 -1.5601E+03
10
      55
          10
                      0.00000E+00 0.00000E+00 -9.8437E+01 0.00000E+00 2.07900E+04 1.10165E+02
10
      55
           8
                0 4
                      0.00000E+00 0.00000E+00 1.39606E+02 0.00000E+00 2.31370E+04 1.10165E+02
      56
          11
                 0 1
                      0.00000E+00 0.00000E+00 -4.9488E+01 0.00000E+00 1.09928E+04 6.31789E+02
11
                       0.00000E+00 0.00000E+00 2.29750E+02 0.00000E+00 2.00299E+04 6.31789E+02
11
      56
          13
                 0
                      0.00000E+00 0.00000E+00 -2.2003E+01 0.00000E+00 8.64764E+03 6.31670E+02
11
      56
          11
                 0 2
11
      56
          13
                 0 2
                       0.00000E+00 0.00000E+00 2.43282E+02 0.00000E+00 1.97481E+04 6.31670E+02
                       0.00000E+00 0.00000E+00 -3.8037E+01 0.00000E+00 1.13225E+04 9.82958E+02
11
      56
          11
11
      56
          13
                 0 3
                      0.00000E+00 0.00000E+00 2.22057E+02 0.00000E+00 2.05733E+04 9.82958E+02
                       0.00000E+00 0.00000E+00 -3.3435E+01 0.00000E+00 8.32224E+03 2.83936E+02
11
      56
          11
                 0 4
                       0.00000E+00 0.00000E+00 2.51025E+02 0.00000E+00 1.92126E+04 2.83936E+02
11
      56
          13
                 0 4
12
      57
          12
                 0
                   1
                       0.00000E+00 0.00000E+00 -2.3956E+01 0.00000E+00 1.00784E+04 4.03683E+02
12
                       0.00000E+00 0.00000E+00 2.51508E+02 0.00000E+00 2.15426E+04 4.03683E+02
      57
          10
                 0
12
      57
          12
                       0.00000E+00 0.00000E+00 -3.6889E+01 0.00000E+00 9.22600E+03 4.03767E+02
12
      57
          10
                 0 2
                      0.00000E+00 0.00000E+00 2.27202E+02 0.00000E+00 1.87983E+04 4.03767E+02
12
      57
          12
                 0.3
                      0.00000E+00 0.00000E+00 -4.2185E+01 0.00000E+00 8.76831E+03 -3.3162E+02
                       0.00000E+00 0.00000E+00 2.38387E+02 0.00000E+00 1.86543E+04 -3.3162E+02
12
      57
          10
                 0 3
12
      57
          12
                 0 4
                       0.00000E+00 0.00000E+00 -1.8691E+01 0.00000E+00 1.05438E+04 1.14112E+03
12
      57
          10
                 0 4
                      0.00000E+00 0.00000E+00 2.40326E+02 0.00000E+00 2.16928E+04 1.14112E+03
13
                       0.00000E+00 0.00000E+00 -1.5144E+02 0.00000E+00 2.07640E+04 -7.0579E+02
      58
          13
                 0 1
13
      58
          15
                      0.00000E+00 0.00000E+00 1.12796E+02 0.00000E+00 1.90634E+04 -7.0579E+02
```











STAZIONI E FERMATE: Relazione	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC.	OGGETTO DOC.	PROG. DOC.	REV	Pag.
di calcolo e descrittiva pensiline	RS72	01	I AGL	77	CL	FV 00 00	001	Λ.	гау. <b>27 di</b> 74
copertura accessi	No72	01	_	22	OL	1 0 00 00	001	^	21 UI 74

13	58	13	(	0	2	0.00000E+00 0.00000E+00 -1.2933E+02 0.00000E+00 1.93221E+04 -7.0611E+02
13	58	15		0	2	0.00000E+00 0.00000E+00 1.20004E+02 0.00000E+00 1.90908E+04 -7.0611E+02
13	58	13	(	0	3	0.00000E+00 0.00000E+00 -1.3863E+02 0.00000E+00 2.12010E+04 -8.1087E+01
13	58	15	(	0	3	0.00000E+00 0.00000E+00 1.02912E+02 0.00000E+00 1.96806E+04 -8.1087E+01
13	58	13		0	4	0.00000E+00 0.00000E+00 -1.4212E+02 0.00000E+00 1.88884E+04 -1.3267E+03
13	58	15	(	0	4	0.00000E+00 0.00000E+00 1.29925E+02 0.00000E+00 1.84800E+04 -1.3267E+03
14	59	14		0	1	0.00000E+00 0.00000E+00 -2.2975E+02 0.00000E+00 2.00299E+04 -1.4691E+03
14	59	12		0	1	0.00000E+00 0.00000E+00 4.94884E+01 0.00000E+00 1.09928E+04 -1.4691E+03
14	59	14		0	2	0.00000E+00 0.00000E+00 -2.4328E+02 0.00000E+00 1.97481E+04 -1.4689E+03
14	59	12		0	2	0.00000E+00 0.00000E+00 2.20032E+01 0.00000E+00 8.64764E+03 -1.4689E+03
14	59	14		0	3	0.00000E+00 0.00000E+00 -2.5103E+02 0.00000E+00 1.92126E+04 -2.1205E+03
14	59	12		0	3	0.00000E+00 0.00000E+00 3.34350E+01 0.00000E+00 8.32224E+03 -2.1205E+03
14	59	14		0	4	0.00000E+00 0.00000E+00 -2.2206E+02 0.00000E+00 2.05733E+04 -8.1720E+02
14	59	12		0	4	0.00000E+00 0.00000E+00 3.80366E+01 0.00000E+00 1.13225E+04 -8.1720E+02
15	60	15		0	1	0.00000E+00 0.00000E+00 -1.9719E+02 0.00000E+00 1.97534E+04 -1.3755E+03
15	60	17		0	1	0.00000E+00 0.00000E+00 2.68669E+01 0.00000E+00 1.16707E+04 -1.3755E+03
15	60	15		0	2	0.00000E+00 0.00000E+00 -1.8188E+02 0.00000E+00 1.88163E+04 -1.3764E+03
15 15	60	17		0	2	0.00000E+00 0.00000E+00 2.71089E+01 0.00000E+00 1.15101E+04 -1.3764E+03 0.00000E+00 0.00000E+00 -1.8572E+02 0.00000E+00 2.02819E+04 -1.8243E+02
15 15	60 60	15 17		0	ა 3	0.00000E+00 0.00000E+00 1.0488E+01 0.00000E+00 1.20240E+04 -1.8243E+02
15	60	15		0	4	0.00000E+00 0.00000E+00 1.10466E+01 0.00000E+00 1.20240E+04 -1.0243E+02 0.00000E+00 0.00000E+00 -1.9332E+02 0.00000E+00 1.82892E+04 -2.5647E+03
15	60	17		0	4	0.00000E+00 0.00000E+00 4.29415E+01 0.00000E+00 1.11601E+04 -2.5647E+03
16	61	16		0	1	0.00000E+00 0.00000E+00 -1.1280E+02 0.00000E+00 1.90634E+04 -2.8261E+02
16	61	14		0	1	0.00000E+00 0.00000E+00 1.51443E+02 0.00000E+00 2.07640E+04 -2.8261E+02
16	61	16		0	2	0.00000E+00 0.00000E+00 -1.2000E+02 0.00000E+00 1.90908E+04 -2.8216E+02
16	61	14		0	2	0.00000E+00 0.00000E+00 1.29330E+02 0.00000E+00 1.93221E+04 -2.8216E+02
16	61	16		0	3	0.00000E+00 0.00000E+00 -1.2993E+02 0.00000E+00 1.84800E+04 -6.6698E+02
16	61	14		0	3	0.00000E+00 0.00000E+00 1.42125E+02 0.00000E+00 1.88884E+04 -6.6698E+02
16	61	16		0	4	0.00000E+00 0.00000E+00 -1.0291E+02 0.00000E+00 1.96806E+04 1.01144E+02
16	61	14	(	0	4	0.00000E+00 0.00000E+00 1.38626E+02 0.00000E+00 2.12010E+04 1.01144E+02
17	62	17	(	0	1	0.00000E+00 0.00000E+00 -2.3886E+02 0.00000E+00 1.21643E+04 -2.2400E+03
17	62	19	(	0	1	0.00000E+00 0.00000E+00 -1.1105E+02 0.00000E+00 -5.5978E+02 -2.2400E+03
17	62	17		0	2	0.00000E+00 0.00000E+00 -2.1809E+02 0.00000E+00 1.12818E+04 -2.2428E+03
17	62	19	(	0	2	0.00000E+00 0.00000E+00 -1.0120E+02 0.00000E+00 -3.1177E+02 -2.2428E+03
17	62	17	(	0	3	0.00000E+00 0.00000E+00 -2.3110E+02 0.00000E+00 1.24497E+04 4.31964E+02
17	62	19		0	3	0.00000E+00 0.00000E+00 -1.2700E+02 0.00000E+00 -5.5817E+02 4.31964E+02
17	62	17		0	4	0.00000E+00 0.00000E+00 -2.2579E+02 0.00000E+00 1.09950E+04 -4.9100E+03
17	62	19		0	4	0.00000E+00 0.00000E+00 -8.5226E+01 0.00000E+00 -3.1168E+02 -4.9100E+03
18	63	18		0	1	0.00000E+00 0.00000E+00 -2.6867E+01 0.00000E+00 1.16707E+04 6.03368E+02
18	63	16		0	1	0.00000E+00 0.00000E+00 1.97187E+02 0.00000E+00 1.97534E+04 6.03368E+02
18	63	18		0	2	0.00000E+00 0.00000E+00 -2.7109E+01 0.00000E+00 1.15101E+04 6.04712E+02
18	63	16		0	2	0.00000E+00 0.00000E+00 1.81877E+02 0.00000E+00 1.88163E+04 6.04712E+02 0.00000E+00 0.00000E+00 -4.2942E+01 0.00000E+00 1.11601E+04 9.46650E+02
18 18	63 63	18 16			3	0.00000E+00 0.00000E+00 1.93320E+02 0.00000E+00 1.11601E+04 9.46650E+02 0.00000E+00 0.00000E+00 1.93320E+02 0.00000E+00 1.82892E+04 9.46650E+02
18	63	18			4	0.00000E+00 0.00000E+00 1.3332E+02 0.00000E+00 1.20292E+04 3.40030E+02 0.00000E+00 0.00000E+00 -1.1049E+01 0.00000E+00 1.20240E+04 2.58620E+02
18	63	16		0	4	0.00000E+00 0.00000E+00 1.85725E+02 0.00000E+00 2.02819E+04 2.58620E+02
19	64	19		0	1	0.00000E+00 0.00000E+00 -1.8203E+02 0.00000E+00 -2.3654E+03 8.62146E+01
19	64	20			1	0.00000E+00 0.00000E+00 1.8203E+02 0.00000E+00 -2.3654E+03 8.62146E+01
19	64	19			2	0.00000E+00 0.00000E+00 -1.6397E+02 0.00000E+00 -2.3696E+03 8.55774E+01
19	64	20			2	0.00000E+00 0.00000E+00 1.63972E+02 0.00000E+00 -2.3695E+03 8.55774E+01
19	64	19			3	0.00000E+00 0.00000E+00 -1.8729E+02 0.00000E+00 9.71504E+02 1.01450E+02
19	64	20	(		3	0.00000E+00 0.00000E+00 1.58673E+02 0.00000E+00 -5.7022E+03 1.01450E+02
19	64	19			4	0.00000E+00 0.00000E+00 -1.5867E+02 0.00000E+00 -5.7022E+03 7.03751E+01
19	64	20	(	0	4	0.00000E+00 0.00000E+00 1.87292E+02 0.00000E+00 9.71500E+02 7.03751E+01











STAZIONI E FERMATE: Relazione	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC.	OGGETTO DOC.	PROG. DOC.	REV	Pag.
di calcolo e descrittiva pensiline	RS72	01	E	77	CI	FV 00 00	001	ΛLV Λ	гау. <b>28 di</b> 74
copertura accessi	K012	UI		22	CL	FV 00 00	001	A	26 UI /4

```
20
      65
          20
                0 1
                      0.00000E+00 0.00000E+00 1.11052E+02 0.00000E+00 -5.5978E+02 2.01315E+03
20
      65
          18
                 n
                       0.00000E+00 0.00000E+00 2.38856E+02 0.00000E+00 1.21643E+04 2.01315E+03
20
      65
          20
                       0.00000E+00 0.00000E+00 1.01205E+02 0.00000E+00 -3.1177E+02 2.01667E+03
                 0
20
      65
                       0.00000E+00 0.00000E+00 2.18088E+02 0.00000E+00 1.12818E+04 2.01667E+03
          18
20
      65
          20
                      0.00000E+00 0.00000E+00 8.52255E+01 0.00000E+00 -3.1168E+02 4.41271E+03
20
          18
                       0.00000E+00 0.00000E+00 2.25791E+02 0.00000E+00 1.09950E+04 4.41271E+03
      65
20
          20
      65
                 0 4
                      0.00000E+00 0.00000E+00 1.27001E+02 0.00000E+00 -5.5817E+02 -3.8714E+02
20
      65
          18
                 0 4
                      0.00000E+00 0.00000E+00 2.31104E+02 0.00000E+00 1.24497E+04 -3.8714E+02
```

## 5.2.7 SOLLECITAZIONI NELLE TRAVI IN ACCIAIO AI PIANI NELLE COMBINAZIONI (dan,cm)

```
N
trave asta sap filo piano comb.
                                          Tx
                                                         My
                                                                  Mx
           15
                8 1
                       -3.7382E+01 6.60741E-13 2.47836E+02 1.01438E+02 -8.1311E+03 -6.6280E-13
        1
           16
                8
                       -3.7382E+01 6.60741E-13 -2.4784E+02 1.01438E+02 -8.1311E+03 -6.6280E-13
                       -3.7383E+01 6.00706E-13 2.47836E+02 1.01436E+02 -8.1311E+03 -6.6546E-13
        1
           15
                8
                  2
                       -3.7383E+01 6.00706E-13 -2.4784E+02 1.01436E+02 -8.1311E+03 -6.6546E-13
           16
                8 2
                       -6.9441E+01 -5.6266E-01 2.32397E+02 1.74783E+02 -6.1227E+03 -5.8331E-02
           15
                8
  1
        1
           16
                8 3
                       -6.9441E+01 -5.6266E-01 -2.6327E+02 2.84908E+01 -1.0137E+04 -5.8331E-02
                8
                       -6.9441E+01 5.62661E-01 2.63274E+02 2.84908E+01 -1.0137E+04 5.83307E-02
        1
           15
                  4
  1
           16
                8
                   4
                       -6.9441E+01 5.62661E-01 -2.3240E+02 1.74783E+02 -6.1227E+03 5.83307E-02
  2
        2
           17
                9
                  1
                       -1.9718E+01 4.08127E-13 1.80849E+02 7.65926E+01 -5.7527E+03 -1.0763E-12
  2
        2
                9
                  1
                       -1.9718E+01 4.08127E-13 -1.8085E+02 7.65926E+01 -5.7527E+03 -1.0763E-12
           18
  2
                9
           17
                       -1.9724E+01 4.73503E-13 1.80849E+02 7.65848E+01 -5.7529E+03 -1.0693E-12
  2
        2
           18
                9
                       -1.9724E+01 4.73503E-13 -1.8085E+02 7.65848E+01 -5.7529E+03 -1.0693E-12
  2
                9
                  3
                       -3.7601E+01 3.25805E-01 1.63446E+02 3.44940E+01 -3.4897E+03 -1.5737E-01
        2
           17
  2
        2
           18
                9
                  3
                       -3.7601E+01 3.25805E-01 -1.9825E+02 1.19203E+02 -8.0145E+03 -1.5737E-01
  2
                9
        2
           17
                  4
                       -3.7601E+01 -3.2581E-01 1.98252E+02 1.19203E+02 -8.0145E+03 1.57374E-01
  2
        2
                9
                       -3.7601E+01 -3.2581E-01 -1.6345E+02 3.44940E+01 -3.4897E+03 1.57374E-01
           18
                  4
  3
                      -6.5451E+01 7.15920E-13 1.68745E+02 2.23252E+01 -6.6386E+03 2.98130E-13
           3
                2
  3
           4
               2
                      -6.5451E+01 7.15920E-13 -1.6874E+02 2.23252E+01 -6.6386E+03 2.98130E-13
  3
        3
           3
               2
                  2
                      -6.5373E+01 5.63035E-13 1.68745E+02 2.23359E+01 -6.6382E+03 3.18352E-13
  3
        3
           4
               2
                  2
                      -6.5373E+01 5.63035E-13 -1.6874E+02 2.23359E+01 -6.6382E+03 3.18352E-13
  3
        3
           3
                2
                  3
                      -6.7343E+01 -1.2176E-01 1.65386E+02 3.79982E+01 -6.2015E+03 -9.5915E-01
  3
               2
                      -6.7343E+01 -1.2176E-01 -1.7210E+02 6.34163E+00 -7.0747E+03 -9.5915E-01
        3
           4
                  3
  3
               2 4
           3
                      -6.7343E+01 1.21756E-01 1.72103E+02 6.34163E+00 -7.0747E+03 9.59148E-01
  3
        3
           4
               2
                      -6.7343E+01 1.21756E-01 -1.6539E+02 3.79982E+01 -6.2015E+03 9.59148E-01
  4
        4
           5
               3
                  1
                      -5.5538E+00 8.13192E-13 1.05627E+01 2.35941E+01 -1.1798E+02 3.45481E-13
  4
        4
           6
                3
                  1
                      -5.5538E+00 8.13192E-13 -1.0563E+01 2.35941E+01 -1.1798E+02 3.45481E-13
  4
        4
           5
                3
                  2
                      -5.5441E+00 6.88840E-13 1.05627E+01 2.35994E+01 -1.1785E+02 3.49108E-13
  4
               3
                  2
                      -5.5441E+00 6.88840E-13 -1.0563E+01 2.35994E+01 -1.1785E+02 3.49108E-13
           6
  4
               3
                      -2.0104E+01 -1.6909E-01 2.23938E+00 4.53977E+01 9.65664E+02 -2.1203E-01
           5
  4
                3
                      -2.0104E+01 -1.6909E-01 -1.8886E+01 1.43416E+00 -1.1984E+03 -2.1203E-01
  4
           5
               3
                  4
                      -2.0104E+01 1.69091E-01 1.88860E+01 1.43416E+00 -1.1984E+03 2.12034E-01
  4
           6
               3
                  4
                      -2.0104E+01 1.69091E-01 -2.2394E+00 4.53977E+01 9.65664E+02 2.12034E-01
  5
           7
                  1
                      -6.2664E+01 8.27376E-13 3.26926E+02 7.03091E+01 -1.2145E+04 -9.0887E-13
                4
  5
        5
           8
               4
                  1
                      -6.2664E+01 8.27376E-13 -3.2693E+02 7.03091E+01 -1.2145E+04 -9.0887E-13
  5
               4
        5
           7
                  2
                      -6.2661E+01 7.54072E-13 3.26926E+02 7.03100E+01 -1.2145E+04 -8.9895E-13
  5
                      -6.2661E+01 7.54072E-13 -3.2693E+02 7.03100E+01 -1.2145E+04 -8.9895E-13
           8
  5
               4
        5
           7
                  3
                      -8.9587E+01 -1.9033E-01 3.15472E+02 9.50149E+01 -1.0653E+04 -4.5965E-01
  5
        5
           8
               4
                  3
                      -8.9587E+01 -1.9033E-01 -3.3838E+02 4.55298E+01 -1.3632E+04 -4.5965E-01
                      -8.9587E+01 1.90327E-01 3.38380E+02 4.55298E+01 -1.3632E+04 4.59655E-01
  5
        5
           7
                4
  5
        5
           8
               4
                  4
                      -8.9587E+01 1.90327E-01 -3.1547E+02 9.50149E+01 -1.0653E+04 4.59655E-01
  6
           9
               5
                  1
                      -6.5270E+01 8.84824E-13 3.26926E+02 8.34016E+01 -1.1850E+04 -1.3809E-12
        6
  6
           10
                5
                       -6.5270E+01 8.84824E-13 -3.2693E+02 8.34016E+01 -1.1850E+04 -1.3809E-12
                  2
  6
           9
               5
                      -6.5270E+01 7.21391E-13 3.26926E+02 8.34019E+01 -1.1850E+04 -1.3726E-12
  6
        6
           10
                5 2
                       -6.5270E+01 7.21391E-13 -3.2693E+02 8.34019E+01 -1.1850E+04 -1.3726E-12
                      -9.5131E+01 -2.8168E-01 3.13751E+02 1.20005E+02 -1.0135E+04 -3.7923E-01
```



# Sab (Mandante)





CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC.	OGGETTO DOC.	PROG. DOC.	REV	Pag.
di calcolo e descrittiva pensiline	RS72	01	I AGL	77	CL	FV 00 00	001	Λ.	гау. <b>29 di</b> 74
copertura accessi	No72	01	_	22	OL	1 7 00 00	001	^	29 UI 74

```
6
     6 10 5 3 -9.5131E+01 -2.8168E-01 -3.4010E+02 4.67687E+01 -1.3560E+04 -3.7923E-01
     6 9 5 4 -9.5131E+01 2.81680E-01 3.40102E+02 4.67687E+01 -1.3560E+04 3.79232E-01
6
6
             5 4 -9.5131E+01 2.81680E-01 -3.1375E+02 1.20005E+02 -1.0135E+04 3.79232E-01
     7 11
             6 1 -6.2219E+00 8.96892E-13 1.05627E+01 4.51584E+01 2.95622E+02 4.71972E-13
     7 12 6 1 -6.2219E+00 8.96892E-13 -1.0563E+01 4.51584E+01 2.95622E+02 4.71972E-13
     7 11 6 2 -6.2220E+00 6.83227E-13 1.05627E+01 4.51582E+01 2.95616E+02 4.73558E-13
     7 12 6 2 -6.2220E+00 6.83227E-13 -1.0563E+01 4.51582E+01 2.95617E+02 4.73558E-13
        11
             6 3
                   -4.4360E+01 -2.8514E-01 -3.4542E+00 8.22195E+01 2.12006E+03 -8.9694E-02
     7 12
             6 3
                  -4.4360E+01 -2.8514E-01 -2.4580E+01 8.08437E+00 -1.5243E+03 -8.9694E-02
7
     7 11
                  -4.4360E+01 2.85135E-01 2.45795E+01 8.08437E+00 -1.5243E+03 8.96940E-02
             6 4
                  -4.4360E+01 2.85135E-01 3.45417E+00 8.22195E+01 2.12006E+03 8.96940E-02
     7 12
             6 4
8
     8 13
             7 1
                  -3.1356E+01 8.31809E-13 3.26926E+02 8.79069E+01 -1.1323E+04 -1.1735E-12
8
     8 14
             7 1
                   -3.1356E+01 8.31809E-13 -3.2693E+02 8.79069E+01 -1.1323E+04 -1.1735E-12
     8 13
             7 2
                   -3.1357E+01 6.71458E-13 3.26926E+02 8.79060E+01 -1.1323E+04 -1.1718E-12
8
     8 14
             7 2
                   -3.1357E+01 6.71458E-13 -3.2693E+02 8.79060E+01 -1.1323E+04 -1.1718E-12
8
     8 13
             7 3
                  -6.8415E+01 -2.3024E-01 3.11872E+02 1.17948E+02 -9.3642E+03 -1.1863E-01
                  -6.8415E+01 -2.3024E-01 -3.4198E+02 5.80847E+01 -1.3278E+04 -1.1863E-01
     8 14
             7 3
     8 13 7 4 -6.8415E+01 2.30242E-01 3.41981E+02 5.80847E+01 -1.3278E+04 1.18631E-01
8
     8 14 7 4 -6.8415E+01 2.30242E-01 -3.1187E+02 1.17948E+02 -9.3642E+03 1.18631E-01
```

#### SOLLECITAZIONI NELLE 5.2.8 TRAVI in acciaio ALLE FALDE NELLE COMBINAZIONI (daN,cm)

trave	asta	sap	filo	falda	comb.	Ν	Tx	Ty	My	Mx	Mt		
1	9	6	1	1	5.07454E+0	1 1.4	42538E-01	3.21198E	+01 -1	.2415E+02	-1.3261E-	+03 -2.3041E+02	
1	9	4	1	1	4.85312E+0	1 1.4	42538E-01	2.59692E	+01 -1	.0900E+02	1.76085E	+03 -2.3041E+02	
1	9	6	1	2	-3.9266E+01	1.4	1937E-01	-1.9203E+	-01 -1.2	2415E+02 8	3.89324E+	-02 -2.3054E+02	
1	9	4	1	2	-4.1480E+01	1.4	1937E-01	-2.5354E+	-01 -1.0	0906E+02 -	1.4785E+	03 -2.3054E+02	
1	9	6	1	3	-3.3755E+01	4.0	5475E-01	-1.4423E+	-01 -1.6	6833E+02 6	6.82648E+	-02 -3.1003E+02	
1	9	4	1	3	-3.5969E+01	4.0	5475E-01	-2.0573E+	-01 -1.2	2524E+02 -	1.1771E+	03 -3.1003E+02	
1	9	6	1	4	4.37595E+0	1 -1.	.2071E-01	2.73892E	+01 -7.	9283E+01	-1.1214E+	-03 -1.4998E+02	
1	9	4	1	4	4.15452E+0	1 -1.	.2071E-01	2.12386E	+01 -9.	2112E+01	1.46270E-	+03 -1.4998E+02	
2	10	8	1	1 1	7.21230E+0	12.	47074E+0	0 1.79862	E+01 -	1.3002E+0	1 -9.4476E	E+02 9.53646E+02	2
2	10	) 6	; 1	1 1	7.00933E+0	12.	47074E+0	0 1.18357	E+01 2	2.47178E+0	2 6.25423	E+02 9.53646E+0	)2
2	10	8 (	1	1 2	-5.8830E+0	1 2.4	47116E+0	) -1.1772E	+01 -1	.3016E+01	7.94847E	+02 9.53600E+02	
2	10	) 6	; 1	2	-6.0860E+0	1 2.4	47116E+0	) -1.7923E	+01 2.	47208E+02	2-7.6865E	+02 9.53600E+02	
2	10	8	1	3	-4.9124E+0	1 2.6	66184E+0	9.0798E	+00 -4	.5161E+01	6.36844E	+02 9.03210E+02	
2	10	6	1	3	-5.1154E+0	1 2.6	66184E+0	-1.5230E	+01 2.	35142E+02	-6.4314E	+02 9.03210E+02	
2	10	8	1	1 4	5.23156E+0	12.	32686E+0	0 1.53129	E+01 1	.52819E+0	1 -7.8739	E+02 1.00500E+03	3
2	10	) 6	; 1	1 4	5.02859E+0	12.	32686E+0	0 9.16230	E+00 2	2.60311E+0	2 5.01279	E+02 1.00500E+0	13
3	11	10	)	1 1	6.87639E+0	)1 -(	6.4283E+0	0 3.07529	E+00 3	3.18558E+0	2 0.00000	E+00 1.38595E+0	)2
3	11	8	1	1 1	6.66727E+0	1 -6	.4283E+0	-3.0753E	+00 -3	.6041E+02	1.01760E	-05 1.38595E+02	
3	11	10	)	1 2	-5.2898E+0	1 -6	3.4284E+0	3.075291	E+00 3	.18558E+0	2 0.00000	E+00 1.38582E+0	2
3	11	8	1	1 2	-5.4989E+0	1 -6.	.4284E+00	-3.0753E	+00 -3.	6042E+02	1.01760E	-05 1.38582E+02	
3	11	10	)	1 3	-4.3485E+0	1 -6	6.5856E+0	3.075291	E+00 3	.31488E+0	2 0.00000	E+00 1.04737E+0	2
3	11	8	1	1 3	-4.5576E+0	1 -6.	.5856E+00	-3.0753E	+00 -3.	6409E+02	1.01760E	-05 1.04737E+02	
3	11	10	)	1 4	4.77928E+0	)1 -(	6.3434E+0	0 3.07529	E+00 3	3.09139E+0	2 0.00000	E+00 1.72388E+0	)2
3	11	8	1	1 4	4.57016E+0	1 -6	3.3434E+0	-3.0753E	+00 -3	.6086E+02	1.01760E	-05 1.72388E+02	
4	12	12	2	1 1	7.03959E+0	)17	.42973E-0	1 1.79193	E+01 -	2.2314E+0	2 -7.4734E	E+02 -8.7668E+02	
4	12	10	)	1 1	6.81202E+0	)17	.42973E-0	1 1.17687	E+01 -	1.4392E+0	2 8.35411	E+02 -8.7668E+02	2
4	12	1:	2	1 2	-4.6960E+0	17.	.43006E-0	1 -2.6069E	+00 -2	.2314E+02	1.51848E	+02 -8.7668E+02	
4	12	10	)	1 2	-4.9235E+0	17.	.43006E-0	1 -8.7575E	+00 -1	.4391E+02	-4.5402E	+02 -8.7668E+02	
4	12	. 12	2	1 3	-3.7807E+0	11.	.97940E+0	0 -7.38781	E-01 -2	.9804E+02	6.91768E	+01 -8.8912E+02	
4	12	1 10	)	1 3	-4.0083E+0	1 1.	.97940E+0	0 -6.88941	E+00 -8	3.6983E+01	-3.3750E	+02 -8.8912E+02	











STAZIONI E FERMATE: Relazione	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC.	OGGETTO DOC.	PROG. DOC.	REV	Pag.
di calcolo e descrittiva pensiline	RS72	01	F	77	CI	FV 00 00	001 001	Δ	гау. <b>30 di</b> 74
copertura accessi	NOTZ	01	_	22	OL.	1 0 00 00	001	٨	30 til 74

```
12 12
              1 4 4.86995E+01 -4.2438E-01 1.60277E+01 -1.5194E+02 -6.6333E+02 -8.6408E+02
4
      12
          10
                     4.64238E+01 -4.2438E-01 9.87710E+00 -1.9719E+02 7.17721E+02 -8.6408E+02
5
      13
          14
                     6.94222E+01 3.98945E+00 6.63742E+00 -1.0615E+01 -2.6884E+02 1.11901E+03
                  1
5
          12
                     6.74541E+01 3.98945E+00 4.86838E-01 4.08258E+02 1.05166E+02 1.11901E+03
      13
                  1
5
      13
          14
                  2
                     -4.8261E+01 3.98939E+00 -3.3949E+00 -1.0612E+01 2.80096E+02 1.11900E+03
5
          12
                     -5.0229E+01 3.98939E+00 -9.5455E+00 4.08256E+02 -3.9924E+02 1.11900E+03
      13
                     -2.9215E+01 3.72071E+00 -2.5533E+00 -1.9402E+01 2.33044E+02 1.10386E+03
5
          14
      13
               1
                  3
5
      13
          12
                  3
                     -3.1183E+01 3.72071E+00 -8.7039E+00 3.71255E+02 -3.5793E+02 1.10386E+03
               1
5
      13
          14
                     3.20524E+01 4.21560E+00 5.77240E+00 -1.0499E+00 -2.2044E+02 1.13416E+03
5
                     3.00842E+01 4.21560E+00 -3.7818E-01 4.41568E+02 6.27465E+01 1.13416E+03
      13
          12
               1
                  4
                     5.62460E+01 -6.9860E+00 9.71863E+00 2.27901E+02 -3.3458E+02 -1.2404E+02
6
      14
          16
               1
6
                     5.40933E+01 -6.9860E+00 3.56805E+00 -5.1225E+02 3.69271E+02 -1.2404E+02
      14
          14
6
      14
          16
               1
                     -3.0241E+01 -6.9860E+00 9.56237E-01 2.27900E+02 9.00503E+01 -1.2406E+02
6
      14
          14
                     -3.2394E+01 -6.9860E+00 -5.1943E+00 -5.1225E+02 -1.3446E+02 -1.2406E+02
               1
                     -1.2106E+01 -8.0077E+00 1.74293E+00 3.52309E+02 5.11595E+01 -1.5171E+02
6
      14
          16
               1
6
      14
          14
               1
                  3
                     -1.4259E+01 -8.0077E+00 -4.4076E+00 -4.9609E+02 -9.0001E+01 -1.5171E+02
6
          16
                     2.65457E+01 -5.9325E+00 8.88993E+00 1.00616E+02 -2.9360E+02 -9.6499E+01
      14
6
      14
          14
                     2.43930E+01 -5.9325E+00 2.73935E+00 -5.2792E+02 3.22446E+02 -9.6499E+01
7
      15
          18
                  1
                     4.36164E+01 6.55945E-01 1.22843E+01 -1.0998E+01 -6.3754E+02 -2.9023E+02
7
                     4.14637E+01 6.55945E-01 6.13370E+00 5.84984E+01 3.38133E+02 -2.9023E+02
      15
          16
               1
7
      15
          18
               1
                     -1.3601E+01 6.55649E-01 1.86251E+00 -1.0976E+01 -2.0229E+01 -2.9029E+02
7
      15
          16
                     -1.5754E+01 6.55649E-01 -4.2881E+00 5.84887E+01 -1.4872E+02 -2.9029E+02
7
                     -1.9160E+00 8.85046E+00 2.69145E+00 -6.6204E+02 -6.8737E+01 -2.7061E+02
      15
          18
               1
7
      15
          16
                     -4.0687E+00 8.85046E+00 -3.4591E+00 2.75652E+02 -1.0940E+02 -2.7061E+02
7
      15
          18
                     1.73864E+01 -7.5856E+00 1.14060E+01 6.41602E+02 -5.8597E+02 -3.1030E+02
7
                     1.52337E+01 -7.5856E+00 5.25538E+00 -1.6208E+02 2.96654E+02 -3.1030E+02
      15
          16
               1
8
      16
          22
               1
                  1
                     2.57014E+01 -6.6819E-01 4.15042E+00 8.00011E+01 -8.9273E+00 -1.4837E+02
8
      16
          20
               1
                  1
                     2.35325E+01 -6.6819E-01 -2.1231E+00 7.88783E+00 1.00468E+02 -1.4837E+02
8
          22
                  2
                     3.11386E+00 -6.6741E-01 3.26975E+00 7.98998E+01 1.31447E+02 -1.4838E+02
      16
8
          20
                  2
                     9.45000E-01 -6.6741E-01 -3.0038E+00 7.87076E+00 1.45797E+02 -1.4838E+02
      16
8
      16
          22
                  3
                     1.22645E+01 -6.5797E+00 3.61854E+00 5.39076E+02 8.81458E+01 -1.0699E+02
8
          20
      16
               1
                  3
                     1.00956E+01 -6.5797E+00 -2.6550E+00 -1.7103E+02 1.40139E+02 -1.0699E+02
8
      16
          22
                  4
                     1.65529E+01 5.24441E+00 3.79298E+00 -3.7829E+02 3.54137E+01 -1.9023E+02
               1
8
      16
          20
                  4
                      1.43840E+01 5.24441E+00 -2.4806E+00 1.87701E+02 1.06233E+02 -1.9023E+02
9
          20
                     2.41146E+01 -6.6819E-01 -2.3244E+00 7.88777E+00 1.00468E+02 -1.4837E+02
      17
               1
                  1
9
      17
                     2.25412E+01 -6.6819E-01 -6.8758E+00 -4.4430E+01 -2.5971E+02 -1.4837E+02
          18
               1
9
                     3.62874E-01 -6.6741E-01 -2.8026E+00 7.87070E+00 1.45797E+02 -1.4838E+02
      17
          20
9
      17
          18
               1
                     -1.2106E+00 -6.6741E-01 -7.3540E+00 -4.4386E+01 -2.5182E+02 -1.4838E+02
9
      17
          20
                  3
                     1.00956E+01 -7.1956E+00 -2.6550E+00 -1.7103E+02 1.40139E+02 -1.0699E+02
               1
9
                     8.52211E+00 -7.1956E+00 -7.2064E+00 -7.3443E+02 -2.4592E+02 -1.0699E+02
      17
          18
9
          20
                     1.43840E+01 5.86034E+00 -2.4806E+00 1.87701E+02 1.06233E+02 -1.9023E+02
      17
               1
                  4
9
      17
          18
               1
                     1.28105E+01 5.86034E+00 -7.0320E+00 6.46551E+02 -2.6617E+02 -1.9023E+02
                     4.85312E+01 -1.4254E-01 -2.5969E+01 -1.0900E+02 1.76085E+03 2.30409E+02
10
      18
10
      18
           5
               1
                  1
                     5.07454E+01 -1.4254E-01 -3.2120E+01 -1.2415E+02 -1.3261E+03 2.30409E+02
10
      18
           3
                  2
                     -4.1480E+01 -1.4194E-01 2.53537E+01 -1.0906E+02 -1.4785E+03 2.30544E+02
               1
                     -3.9266E+01 -1.4194E-01 1.92032E+01 -1.2415E+02 8.89324E+02 2.30544E+02
10
      18
           5
               1
                  2
10
      18
           3
               1
                  3
                     4.15452E+01 1.20710E-01 -2.1239E+01 -9.2112E+01 1.46270E+03 1.49982E+02
                     4.37595E+01 1.20710E-01 -2.7389E+01 -7.9283E+01 -1.1214E+03 1.49982E+02
10
      18
           5
                  3
               1
10
      18
           3
               1
                     -3.5969E+01 -4.0547E-01 2.05732E+01 -1.2524E+02 -1.1771E+03 3.10025E+02
10
      18
           5
               1
                     -3.3755E+01 -4.0547E-01 1.44226E+01 -1.6833E+02 6.82648E+02 3.10025E+02
                     7.00933E+01 -2.4707E+00 -1.1836E+01 2.47178E+02 6.25423E+02 -9.5365E+02
11
      19
           5
               1
                  1
11
      19
           7
               1
                  1
                     7.21230E+01 -2.4707E+00 -1.7986E+01 -1.3002E+01 -9.4476E+02 -9.5365E+02
11
      19
           5
                  2
                     -6.0860E+01 -2.4712E+00 1.79227E+01 2.47208E+02 -7.6865E+02 -9.5360E+02
11
      19
           7
                  2
                     -5.8830E+01 -2.4712E+00 1.17721E+01 -1.3016E+01 7.94847E+02 -9.5360E+02
               1
11
                  3
                     5.02859E+01 -2.3269E+00 -9.1623E+00 2.60311E+02 5.01279E+02 -1.0050E+03
      19
11
                    5.23156E+01 -2.3269E+00 -1.5313E+01 1.52819E+01 -7.8739E+02 -1.0050E+03
```











STAZIONI E FERMATE: Relazione	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC.	OGGETTO DOC.	PROG. DOC.	REV	Pag.
di calcolo e descrittiva pensiline	RS72	01	F	77	CI	FV 00 00	001	Δ	гау. <b>31 di</b> 74
copertura accessi	NOTZ	0 i	_	22	OL	1 7 00 00	001	٨	31 di 74

```
11
      19
               1 4 -5.1154E+01 -2.6618E+00 1.52304E+01 2.35142E+02 -6.4314E+02 -9.0321E+02
11
      19
                     -4.9124E+01 -2.6618E+00 9.07979E+00 -4.5161E+01 6.36844E+02 -9.0321E+02
               1
12
      20
           7
                  1
                     6.66727E+01 6.42831E+00 3.07529E+00 -3.6041E+02 0.00000E+00 -1.3860E+02
12
      20
           9
                     6.87639E+01 6.42831E+00 -3.0753E+00 3.18558E+02 1.01760E-05 -1.3860E+02
               1
                  1
12
           7
               1
                  2
                     -5.4989E+01 6.42836E+00 3.07529E+00 -3.6042E+02 0.00000E+00 -1.3858E+02
12
           9
                     -5.2898E+01 6.42836E+00 -3.0753E+00 3.18558E+02 1.01760E-05 -1.3858E+02
12
           7
                     4.57017E+01 6.34339E+00 3.07529E+00 -3.6086E+02 0.00000E+00 -1.7239E+02
      20
                  3
               1
12
      20
           9
                  3
                     4.77928E+01 6.34339E+00 -3.0753E+00 3.09139E+02 1.01760E-05 -1.7239E+02
               1
12
      20
           7
               1
                     -4.5576E+01 6.58556E+00 3.07529E+00 -3.6409E+02 0.00000E+00 -1.0474E+02
12
           9
                     -4.3485E+01 6.58556E+00 -3.0753E+00 3.31488E+02 1.01760E-05 -1.0474E+02
      20
               1
                  4
13
           9
                     6.81202E+01 -7.4297E-01 -1.1769E+01 -1.4392E+02 8.35411E+02 8.76677E+02
      21
               1
                  1
13
                     7.03959E+01 -7.4297E-01 -1.7919E+01 -2.2314E+02 -7.4734E+02 8.76677E+02
          11
13
      21
           9
               1
                  2
                     -4.9235E+01 -7.4301E-01 8.75752E+00 -1.4391E+02 -4.5402E+02 8.76683E+02
13
      21
                  2
                     -4.6960E+01 -7.4301E-01 2.60694E+00 -2.2314E+02 1.51848E+02 8.76683E+02
          11
               1
13
           9
                  3
                     4.64238E+01 4.24376E-01 -9.8771E+00 -1.9719E+02 7.17721E+02 8.64082E+02
               1
13
      21
           11
               1
                   3
                      4.86995E+01 4.24376E-01 -1.6028E+01 -1.5194E+02 -6.6333E+02 8.64082E+02
13
      21
           9
               1
                     -4.0083E+01 -1.9794E+00 6.88936E+00 -8.6983E+01 -3.3750E+02 8.89118E+02
                      -3.7807E+01 -1.9794E+00 7.38782E-01 -2.9804E+02 6.91768E+01 8.89118E+02
13
      21
          11
               1
14
      22
          11
               1
                   1
                      6.74541E+01 -3.9894E+00 -4.8684E-01 4.08258E+02 1.05166E+02 -1.1190E+03
14
      22
                      6.94222E+01 -3.9894E+00 -6.6374E+00 -1.0615E+01 -2.6884E+02 -1.1190E+03
          13
               1
                   1
14
      22
          11
               1
                   2
                      -5.0229E+01 -3.9894E+00 9.54549E+00 4.08256E+02 -3.9924E+02 -1.1190E+03
14
      22
           13
               1
                      -4.8261E+01 -3.9894E+00 3.39491E+00 -1.0612E+01 2.80096E+02 -1.1190E+03
                      3.00842E+01 -4.2156E+00 3.78176E-01 4.41568E+02 6.27465E+01 -1.1342E+03
14
      22
          11
               1
14
      22
          13
               1
                      3.20524E+01 -4.2156E+00 -5.7724E+00 -1.0499E+00 -2.2044E+02 -1.1342E+03
14
      22
          11
               1
                      -3.1183E+01 -3.7207E+00 8.70386E+00 3.71255E+02 -3.5793E+02 -1.1039E+03
14
      22
                      -2.9215E+01 -3.7207E+00 2.55328E+00 -1.9402E+01 2.33044E+02 -1.1039E+03
          13
               1
                   4
15
      23
          13
               1
                   1
                      5.40933E+01 6.98599E+00 -3.5681E+00 -5.1225E+02 3.69271E+02 1.24037E+02
15
      23
           15
               1
                      5.62460E+01 6.98599E+00 -9.7186E+00 2.27901E+02 -3.3458E+02 1.24037E+02
15
      23
          13
                      -3.2394E+01 6.98599E+00 5.19434E+00 -5.1225E+02 -1.3446E+02 1.24062E+02
               1
15
      23
          15
                      -3.0241E+01 6.98599E+00 -9.5624E-01 2.27900E+02 9.00503E+01 1.24062E+02
               1
15
      23
          13
               1
                      2.43930E+01 5.93246E+00 -2.7393E+00 -5.2792E+02 3.22446E+02 9.64985E+01
15
      23
          15
               1
                  3
                      2.65457E+01 5.93246E+00 -8.8899E+00 1.00616E+02 -2.9360E+02 9.64985E+01
15
      23
          13
                   4
                      -1.4259E+01 8.00769E+00 4.40765E+00 -4.9609E+02 -9.0001E+01 1.51713E+02
               1
15
      23
           15
                      -1.2106E+01 8.00769E+00 -1.7429E+00 3.52309E+02 5.11595E+01 1.51713E+02
16
                      4.14637E+01 -6.5594E-01 -6.1337E+00 5.84984E+01 3.38133E+02 2.90230E+02
      24
          15
               1
                   1
16
          17
                      4.36164E+01 -6.5594E-01 -1.2284E+01 -1.0998E+01 -6.3754E+02 2.90230E+02
      24
               1
                      -1.5754E+01 -6.5565E-01 4.28806E+00 5.84887E+01 -1.4872E+02 2.90288E+02
16
          15
16
      24
          17
               1
                      -1.3601E+01 -6.5565E-01 -1.8625E+00 -1.0976E+01 -2.0229E+01 2.90288E+02
16
      24
                   3
                      1.52337E+01 7.58559E+00 -5.2554E+00 -1.6208E+02 2.96653E+02 3.10296E+02
          15
               1
                      1.73864E+01 7.58559E+00 -1.1406E+01 6.41602E+02 -5.8597E+02 3.10296E+02
16
      24
          17
16
      24
          15
               1
                   4
                      -4.0687E+00 -8.8505E+00 3.45913E+00 2.75652E+02 -1.0940E+02 2.70611E+02
16
      24
          17
               1
                      -1.9160E+00 -8.8505E+00 -2.6914E+00 -6.6204E+02 -6.8737E+01 2.70611E+02
                      2.25412E+01 6.68192E-01 6.87583E+00 -4.4430E+01 -2.5971E+02 1.48365E+02
17
          17
17
      25
          19
                      2.41146E+01 6.68192E-01 2.32440E+00 7.88777E+00 1.00468E+02 1.48365E+02
17
      25
          17
               1
                  2
                      -1.2106E+00 6.67412E-01 7.35399E+00 -4.4386E+01 -2.5182E+02 1.48383E+02
                   2
                      3.62874E-01 6.67412E-01 2.80256E+00 7.87070E+00 1.45797E+02 1.48383E+02
17
      25
          19
               1
17
      25
          17
               1
                   3
                      1.28105E+01 -5.8603E+00 7.03201E+00 6.46551E+02 -2.6617E+02 1.90232E+02
17
                      1.43840E+01 -5.8603E+00 2.48058E+00 1.87701E+02 1.06233E+02 1.90232E+02
      25
          19
               1
                   3
17
      25
          17
               1
                      8.52211E+00 7.19564E+00 7.20645E+00 -7.3443E+02 -2.4592E+02 1.06994E+02
17
      25
          19
               1
                      1.00956E+01 7.19564E+00 2.65502E+00 -1.7103E+02 1.40139E+02 1.06994E+02
                      2.35325E+01 6.68192E-01 2.12314E+00 7.88783E+00 1.00468E+02 1.48365E+02
18
      26
          19
               1
                   1
18
      26
          21
               1
                   1
                      2.57014E+01 6.68192E-01 -4.1504E+00 8.00011E+01 -8.9273E+00 1.48365E+02
18
      26
           19
               1
                      9.45000E-01 6.67412E-01 3.00381E+00 7.87076E+00 1.45797E+02 1.48383E+02
18
      26
          21
                   2
                      3.11386E+00 6.67412E-01 -3.2698E+00 7.98998E+01 1.31447E+02 1.48383E+02
               1
18
          19
                   3
                      1.43840E+01 -5.2444E+00 2.48057E+00 1.87701E+02 1.06233E+02 1.90232E+02
               1
18
                      1.65529E+01 -5.2444E+00 -3.7930E+00 -3.7829E+02 3.54137E+01 1.90232E+02
```



Sab (Mandante)





CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC.	OGGETTO DOC.	PROG. DOC.	REV	Pag.
di calcolo e descrittiva pensiline	RS72	01	E	77	CL	FV 00 00	001	٨	32 di 74
copertura accessi	ROTZ	01	_		OL	1 7 00 00	001	Α	32 UI 74

```
18
      26 19 1 4 1.00956E+01 6.57972E+00 2.65502E+00 -1.7103E+02 1.40139E+02 1.06994E+02
18
      26 21
              1 4 1.22645E+01 6.57972E+00 -3.6185E+00 5.39076E+02 8.81458E+01 1.06994E+02
19
      27
                    -3.3852E+00 -1.0522E+01 3.04368E+01 4.28813E+02 -5.5951E+02 8.58191E-11
      27
                    -3.3852E+00 1.05224E+01 -3.0437E+01 4.28813E+02 -5.5952E+02 8.58191E-11
19
              1
19
              1 2 -3.3863E+00 -1.0522E+01 3.04368E+01 4.28851E+02 -5.5964E+02 8.51453E-11
             1 2 -3.3863E+00 1.05224E+01 -3.0437E+01 4.28851E+02 -5.5964E+02 8.51453E-11
      27 21
              1 3 -3.3855E+00 -4.3073E+00 2.47970E+01 -3.7878E+02 1.73802E+02 -4.4563E+01
19
19
      27 22
              1 3 -3.3855E+00 1.67376E+01 -3.6077E+01 1.23715E+03 -1.2925E+03 -4.4563E+01
19
              1 4 -3.3855E+00 -1.6738E+01 3.60766E+01 1.23715E+03 -1.2925E+03 4.45626E+01
      27 22 1 4 -3.3855E+00 4.30733E+00 -2.4797E+01 -3.7878E+02 1.73802E+02 4.45626E+01
19
```

# 5.2.9 SOLLECITAZIONI NELLE TRAVI IN ACCIAIO TRA I PIANI NELLE COMBINAZIONI (dan,cm)

```
trave asta sap filo quota comb.
                                                                               Ν
                                                                                                                 Ty
                                                                                                Τx
                                                                                                                                   My
                                                                                                                                                     Mx
                 28 20 -30.00 1 -7.2024E+01 -2.7170E+00 4.25855E+00 3.84612E+02 -4.7356E+02 9.01155E+01
                 28 22 389.00 1 -4.6324E+01 -2.7170E+00 -2.0150E+00 -7.8399E+02 8.92729E+00 9.01155E+01
                 28 20 -30.00 2 -6.3790E+01 -2.7188E+00 3.35705E+00 3.85230E+02 -2.2619E+02 9.00751E+01
                 28
                          22 389.00 2 -3.8090E+01 -2.7188E+00 -2.9165E+00 -7.8419E+02 -1.3145E+02 9.00751E+01
                 28
                          20 -30.00 3 -7.4776E+01 -6.7974E+00 3.38926E+00 1.36907E+03 -2.4131E+02 1.71068E+02
                          22 389.00 3 -4.9077E+01 -6.7974E+00 -2.8843E+00 -1.5546E+03 -1.3271E+02 1.71068E+02
                 28
                28 20 -30.00 4 -6.1031E+01 1.36173E+00 4.21990E+00 -5.9925E+02 -4.5672E+02 9.31063E+00
                 28 22 389.00 4 -3.5332E+01 1.36173E+00 -2.0537E+00 -1.3546E+01 9.14884E+00 9.31063E+00
                29 19 -30.00 1 -7.2024E+01 2.71696E+00 4.25855E+00 -3.8461E+02 -4.7356E+02 -9.0116E+01
    2
                29
                          21 389.00 1 -4.6324E+01 2.71696E+00 -2.0150E+00 7.83992E+02 8.92729E+00 -9.0116E+01
                 29
                                  -30.00 2 -6.3790E+01 2.71885E+00 3.35705E+00 -3.8523E+02 -2.2619E+02 -9.0075E+01
                          19
                29 \quad 21 \quad 389.00 \quad 2 \quad -3.8090E + 01 \ 2.71885E + 00 \ -2.9165E + 00 \ 7.84187E + 02 \ -1.3145E + 02 \ -9.0075E + 01 \ -0.0075E + 0.0075E + 0.00
    2
                29 19 -30.00 3 -6.1031E+01 -1.3617E+00 4.21990E+00 5.99247E+02 -4.5672E+02 -9.3106E+00
                 29 21 389.00 3 -3.5332E+01 -1.3617E+00 -2.0537E+00 1.35464E+01 9.14884E+00 -9.3106E+00
                 29 19 -30.00 4 -7.4776E+01 6.79740E+00 3.38926E+00 -1.3691E+03 -2.4131E+02 -1.7107E+02
    2
                 29 21 389.00 4 -4.9077E+01 6.79740E+00 -2.8843E+00 1.55459E+03 -1.3271E+02 -1.7107E+02
```

# 5.2.10 SOLLECITAZIONI NEI TIRANTI IN ACCIAIO ALLE FALDE NELLE COMBINAZIONI (daN,cm)

tirante	falda	filo ini.	filo f	in.	comb. N
1	1	3	6	1	0.00000E+00
1	1	3	6	2	0.00000E+00
1	1	3	6	3	4.15492E+00
1	1	3	6	4	0.00000E+00
2	1	5	4	1	0.00000E+00
2	1	5	4	2	0.00000E+00
2	1	5	4	3	0.00000E+00
2	1	5	4	4	4.15492E+00
3	1	6	7	1	0.00000E+00
3	1	6	7	2	0.00000E+00
3	1	6	7	3	0.00000E+00
3	1	6	7	4	2.72599E+01
4	1	7	10	1	0.00000E+00
4	1	7	10	2	0.00000E+00
4	1	7	10	3	3.10537E+01
4	1	7	10	4	0.00000E+00
5	1	8	5	1	0.00000E+00
5	1	8	5	2	0.00000E+00
5	1	8	5	3	2.72599E+01



# ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)







CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E
PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC.	OGGETTO DOC.	PROG. DOC.	REV	Pag.
di calcolo e descrittiva pensiline	RS72	01	E	77	CI	FV 00 00	001	٨	33 di 74
copertura accessi	ROTZ	01	_	22	OL	1 0 00 00	001	Α	33 ui 74

# SIGNIFICATO DEI SIMBOLI NELL'OUTPUT DELLE SOLLECITAZIONI DELLE ASTE VERTICALI

pilastro = numero del pilastro in c.a.

colonna = numero della colonna in acciaio o legno

palo = numero del palo

tirante = numero del tirante verticale in acciaio

asta, asta sap = numerazione dell'asta nel solutore

sezione = sezione dell'asta a cui si riferiscono le sollecitazioni

x,y = coordinate del punto di inserimento del palo

quota = quota della sezione

quota ini. = quota iniziale del tirante verticale

quota fin. = quota finale del tirante verticale

cond. = condizione elementare di carico

comb. = combinazione di carico

N = sforzo normale

Tx = taglio secondo l'asse X locale o globale

Ty = taglio secondo l'asse Y locale o globale

Mx = momento flettente con asse X locale o globale











<b>STAZIONI E FERMATE: Relazione</b>
di calcolo e descrittiva pensiline
copertura accessi

COMMESSA
RS72

LOTTO FASE 01 E

ENTE ZZ TIPO DOC.

OGGETTO DOC. FV 00 00 PROG. DOC. REV 001 A Pag. **34 di** 74

My = momento flettente con asse Y locale o globale

Mt = momento torcente

# 5.2.11 SOLLECITAZIONI NELLE COLONNE DI ACCIAIO NELLE COMBINAZIONI (daN,cm) (sistema di rif. locale)

colonn	a filo		sezione	quo		comb.	Ν	Tx	Ту	Му	Mx	Mt		
1	3	30 iniz	30.000	1	-1	.4712E+02	-4.00	22E+01	6.53087E+0	1 2.84	169E+03	-1.1256E+0	)3 -2.1	890E+00
1	3	30 fin	85.000	1	-1.	.2787E+02	-4.00	22E+01	6.53087E+01	l -1.76	08E+03 6	3.38492E+0	3 -2.18	890E+00
1	3	30 iniz	30.000	2					1 6.52309E+0					
1	3	30 fin	85.000	2					6.52309E+0					
1	3	30 iniz	30.000	3	-1	.5004E+02	-3.32	53E+01	6.04613E+0	1 2.36	043E+03	-9.2386E+0	)2 2.13	3321E+00
1	3	30 fin	85.000	3	-1.	.3080E+02	-3.32	53E+01	6.04613E+01	1 -1.46	37E+03 6	6.02919E+0	3 2.13	321E+00
1	3	30 iniz	30.000	4					17.00930E+0					
1	3	30 fin	85.000	4					7.00930E+0					
2	4	31 iniz	30.000	1	-1	.4712E+02	-4.00	22E+01	-6.5309E+01	2.841	169E+03	1.12558E+0	)3 2.18	8904E+00
2	4	31 fin	85.000	1	-1.	.2787E+02	-4.00	22E+01	-6.5309E+01	-1.760	08E+03 -6	5.3849E+03	3 2.189	904E+00
2	4	31 iniz	30.000	2	-2	.2589E+02	3.359	960E+01	1 -6.5231E+0	1 -2.38	350E+03	1.11723E+(	)3 2.19	9009E+00
2	4	31 fin	85.000	2	-2	.0665E+02	3.359	60E+01	-6.5231E+01	1.478	349E+03 -	-6.3843E+0	3 2.19	009E+00
2	4	31 iniz	30.000	3	-2	.2289E+02	2.675	529E+01	1 -7.0093E+0	1 -1.89	986E+03	1.32010E+0	)3 6.48	8084E+00
2	4	31 fin	85.000	3	-2	.0364E+02	2.675	29E+01	-7.0093E+01	1.178	303E+03 -	-6.7406E+0	3 6.48	8084E+00
2	4	31 iniz	30.000	4	-1	.5004E+02	-3.32	53E+01	-6.0461E+01	2.360	043E+03	9.23860E+0	)2 -2.1	332E+00
2	4	31 fin	85.000	4	-1.	.3080E+02	-3.32	53E+01	-6.0461E+01	-1.463	37E+03 -6	6.0292E+03	3 -2.13	32E+00
3	5	32 iniz	30.000	1	-5	.0034E+01	-2.70	84E+01	3.22555E+0	0 2.13	816E+03	8.72836E+	02 -1.7	7619E+00
3	5	32 fin		1	-2	2.4767E+01	-2.70	84E+01	3.22555E+0	0 -1.9	515E+03	1.35990E+0	J3 -1.7	'619E+00
3	5	32 iniz	30.000	2					1 3.21485E+0					
3	5	32 fin							1 3.21485E+0					
3	5	32 iniz	30.000	3	-4	.0433E+01	-2.25	35E+01	-8.7066E+00	1.779	983E+03	1.55296E+0	)3 1.44	4673E+00
3	5	32 fin		3	-1	.5166E+01	-2.25	35E+01	-8.7066E+00	-1.62	29E+03 2	2.38257E+0	2 1.44	1673E+00
3	5	32 iniz							1 1.50976E+0					
3	5	32 fin							1 1.50976E+0					
4	6	33 iniz							-3.2256E+00					
4	6	33 fin							-3.2256E+00					
4	6	33 iniz							1 -3.2149E+0					
4	6	33 fin		_					1 -3.2149E+0					
4	6	33 iniz							1 -1.5098E+0					
4	6	33 fin							1 -1.5098E+0					
4	6	33 iniz							8.70661E+0					
4	6	33 fin							8.70661E+0					
5	7	34 iniz							7.15626E+0					
5	7	34 fin							7.15626E+0					
5	7	34 iniz							7.15608E+0					
5	7	34 fin							7.15608E+0					
5	7	34 iniz							5.84869E+0					
5	7	34 fin							5.84869E+0					
5	7	34 iniz							8.45681E+0					
5	7	34 fin							0 8.45681E+0					
6	8	35 iniz							-7.1563E+01					
6	8	35 fin							-7.1563E+0					
6	8	35 iniz							7.1561E+0					
6	8	35 fin							) -7.1561E+0					
6	8	35 iniz							) -8.4568E+0					
6	8	35 fin							0 -8.4568E+0					
6	8	35 iniz							5.8487E+01-					
6	8	35 fin							-5.8487E+0					
U	U	00 1111	107.000	7	-0		. 1.02	.00_ 101	J.U+U1 L ¹U	. 1.01	- 20	5.1 T 10L C	5 1.00	331 L . 00











STAZIONI E FERMATE: Relazione	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC.	OGGETTO DOC.	PROG. DOC.	REV	Pag.
di calcolo e descrittiva pensiline	RS72	01	E	77	CI	FV 00 00	001	٨	35 di 74
copertura accessi	ROTZ	01	_	22	OL	1 0 00 00	001	Α	33 ui 74

```
9
         36 iniz.
                    -30.000 1
                                -3.5378E+02 -8.6897E+00 5.80987E+01 1.05893E+03 -1.9220E+03 -4.3139E+00
    9
         36 fin.
                    188.000
                                -3.1730E+02 -8.6897E+00 5.80987E+01 -8.3542E+02 1.07435E+04 -4.3139E+00
                            1
    9
          36 iniz.
                    -30.000
                            2
                                -3.7459E+02 5.06478E+00 5.80984E+01 -6.5009E+02 -1.9219E+03 -4.3140E+00
    9
                    188.000 2
                                -3.3811E+02 5.06478E+00 5.80984E+01 4.54029E+02 1.07435E+04 -4.3140E+00
7
         36
             fin.
7
    9
         36 iniz.
                    -30.000 3
                                -3.3876E+02 -7.4354E+00 4.53644E+01 9.02817E+02 -8.9650E+02 -2.2673E+00
7
    9
                                -3.0228E+02 -7.4354E+00 4.53644E+01 -7.1811E+02 8.99294E+03 -2.2673E+00
         36
             fin.
    9
                    -30.000 4
                                -3.8963E+02 3.82530E+00 7.07957E+01 -4.9603E+02 -2.9432E+03 -6.3591E+00
7
         36 iniz
7
    9
             fin.
                    188.000 4
                                -3.5315E+02 3.82530E+00 7.07957E+01 3.37885E+02 1.24903E+04 -6.3591E+00
         36
8
   10
          37
             iniz.
                     -30.000
                             1
                                 -3.5378E+02 -8.6897E+00 -5.8099E+01 1.05893E+03 1.92200E+03 4.31394E+00
8
   10
          37 fin.
                     188.000
                             1
                                 -3.1730E+02 -8.6897E+00 -5.8099E+01 -8.3542E+02 -1.0744E+04 4.31394E+00
                                 -3.7459E+02 5.06478E+00 -5.8098E+01 -6.5009E+02 1.92193E+03 4.31396E+00
8
   10
          37 iniz.
                     -30.000 2
                                 -3.3811E+02 5.06478E+00 -5.8098E+01 4.54029E+02 -1.0744E+04 4.31396E+00
   10
          37 fin.
                     188.000
8
   10
          37 iniz.
                     -30.000 3
                                -3.8963E+02 3.82530E+00 -7.0796E+01 -4.9603E+02 2.94320E+03 6.35912E+00
8
                     188.000
                             3
                                 -3.5315E+02 3.82530E+00 -7.0796E+01 3.37885E+02 -1.2490E+04 6.35912E+00
   10
          37 fin.
8
   10
          37 iniz.
                     -30.000
                             4
                                -3.3876E+02 -7.4354E+00 -4.5364E+01 9.02817E+02 8.96505E+02 2.26726E+00
8
   10
          37 fin.
                     188.000
                             4
                                 -3.0228E+02 -7.4354E+00 -4.5364E+01 -7.1811E+02 -8.9929E+03 2.26726E+00
9
                             1
                                -7.3444E+01 -6.9289E+00 2.97543E+00 9.14370E+02 1.03547E+03 -1.9969E+00
   11
          38 iniz.
                     -30.000
9
   11
          38 fin.
                     225.000
                                 -3.0774E+01 -6.9289E+00 2.97543E+00 -8.5250E+02 1.79421E+03 -1.9969E+00
9
   11
          38 iniz.
                     -30.000 2
                                -5.8892E+01 4.42920E+00 2.97557E+00 -5.7835E+02 1.03544E+03 -1.9969E+00
                                -1.6222E+01 4.42920E+00 2.97557E+00 5.51092E+02 1.79421E+03 -1.9969E+00
q
          38 fin.
                     225.000
                             2
   11
9
   11
          38 iniz.
                     -30.000
                             3
                                 -5.6728E+01 -5.9018E+00 -8.4951E+00 7.78785E+02 2.12408E+03 -2.2714E-01
9
   11
          38 fin.
                     225.000
                             3
                                -1.4058E+01 -5.9018E+00 -8.4951E+00 -7.2617E+02 -4.2160E+01 -2.2714E-01
9
   11
          38 iniz.
                     -30.000 4
                                -7.5620E+01 3.42457E+00 1.44070E+01 -4.4607E+02 -4.7682E+01 -3.7661E+00
                                 -3.2951E+01 3.42457E+00 1.44070E+01 4.27196E+02 3.62610E+03 -3.7661E+00
9
   11
          38 fin.
                     225.000 4
10
    12
          39 iniz.
                     -30.000 1
                                 -7.3444E+01 -6.9289E+00 -2.9754E+00 9.14370E+02 -1.0355E+03 1.99689E+00
10
    12
          39 fin.
                     225.000
                             1
                                 -3.0774E+01 -6.9289E+00 -2.9754E+00 -8.5250E+02 -1.7942E+03 1.99689E+00
10
    12
          39 iniz.
                     -30.000 2
                                 -5.8892E+01 4.42920E+00 -2.9756E+00 -5.7835E+02 -1.0354E+03 1.99689E+00
10
    12
          39 fin.
                     225.000
                              2
                                 -1.6222E+01 4.42920E+00 -2.9756E+00 5.51092E+02 -1.7942E+03 1.99689E+00
10
    12
          39 iniz.
                     -30.000
                              3
                                 -7.5620E+01 3.42457E+00 -1.4407E+01 -4.4607E+02 4.76824E+01 3.76608E+00
10
    12
          39 fin.
                              3
                                 -3.2951E+01 3.42457E+00 -1.4407E+01 4.27196E+02 -3.6261E+03 3.76608E+00
                     225.000
10
    12
           39 iniz.
                      -30.000
                                 -5.6728E+01 -5.9018E+00 8.49505E+00 7.78785E+02 -2.1241E+03 2.27138E-01
10
    12
          39 fin.
                     225.000 4
                                 -1.4058E+01 -5.9018E+00 8.49505E+00 -7.2617E+02 4.21599E+01 2.27138E-01
    13
          40 iniz.
                     -30.000
                                 -3.8119E+02 -4.7812E+00 4.23316E+01 7.34090E+02 -2.1749E+03 -3.4538E+00
11
                              1
11
    13
           40
              fin.
                     257.000
                                  -3.3317E+02 -4.7812E+00 4.23316E+01 -6.3811E+02 9.97430E+03 -3.4538E+00
                              2
11
    13
          40 iniz.
                      -30.000
                                  -3.7261E+02 2.92874E+00 4.23323E+01 -4.2599E+02 -2.1751E+03 -3.4538E+00
          40 fin.
                              2
                                 -3.2459E+02 2.92874E+00 4.23323E+01 4.14555E+02 9.97431E+03 -3.4538E+00
11
    13
                     257.000
                                 -3.6068E+02 -4.0791E+00 3.10700E+01 6.27706E+02 -8.9829E+02 -1.7875E+00
11
    13
          40 iniz.
                      -30.000
11
    13
          40 fin.
                     257.000
                              3
                                 -3.1266E+02 -4.0791E+00 3.10700E+01 -5.4300E+02 8.01882E+03 -1.7875E+00
          40 iniz.
                              4
                                 -3.9315E+02 2.25576E+00 5.35645E+01 -3.2424E+02 -3.4472E+03 -5.1287E+00
11
    13
                     -30.000
11
    13
          40
              fin.
                     257.000
                                 -3.4513E+02 2.25576E+00 5.35645E+01 3.23164E+02 1.19258E+04 -5.1287E+00
12
    14
          41 iniz.
                      -30.000
                              1
                                 -3.8119E+02 -4.7812E+00 -4.2332E+01 7.34090E+02 2.17489E+03 3.45380E+00
12
    14
          41 fin.
                     257.000
                              1
                                 -3.3317E+02 -4.7812E+00 -4.2332E+01 -6.3811E+02 -9.9743E+03 3.45380E+00
12
    14
          41 iniz.
                     -30.000 2
                                 -3.7261E+02 2.92874E+00 -4.2332E+01 -4.2599E+02 2.17505E+03 3.45377E+00
12
    14
          41 fin.
                     257.000
                              2
                                 -3.2459E+02 2.92874E+00 -4.2332E+01 4.14555E+02 -9.9743E+03 3.45377E+00
12
    14
          41 iniz.
                     -30.000
                              3
                                 -3.9315E+02 2.25576E+00 -5.3565E+01 -3.2424E+02 3.44718E+03 5.12871E+00
12
    14
          41
              fin.
                     257.000
                              3
                                  -3.4513E+02 2.25576E+00 -5.3565E+01 3.23164E+02 -1.1926E+04 5.12871E+00
12
    14
           41 iniz.
                      -30.000
                              4
                                  -3.6068E+02 -4.0791E+00 -3.1070E+01 6.27706E+02 8.98288E+02 1.78748E+00
12
    14
          41 fin.
                     257.000
                              4
                                 -3.1266E+02 -4.0791E+00 -3.1070E+01 -5.4300E+02 -8.0188E+03 1.78748E+00
13
    15
          42 iniz.
                      -30.000
                              1
                                 -3.0998E+02 -4.2319E+00 2.97400E+01 6.89968E+02 -1.6581E+03 -3.5522E+00
13
    15
          42 fin.
                     292.000
                              1
                                 -2.5610E+02 -4.2319E+00 2.97400E+01 -6.7271E+02 7.91823E+03 -3.5522E+00
                     -30.000 2
13
                                 -3.0188E+02 1.59400E+00 2.97417E+01 -2.7450E+02 -1.6586E+03 -3.5521E+00
    15
          42 iniz.
                     292.000 2
13
    15
          42 fin.
                                 -2.4800E+02 1.59400E+00 2.97417E+01 2.38771E+02 7.91828E+03 -3.5521E+00
13
    15
          42 iniz.
                      -30.000 3
                                 -2.8864E+02 -3.7008E+00 1.83708E+01 6.01348E+02 -8.1289E+01 -2.5339E+00
13
    15
           42 fin.
                                 -2.3476E+02 -3.7008E+00 1.83708E+01 -5.9032E+02 5.83411E+03 -2.5339E+00
                     292,000 3
13
    15
                                 -3.2325E+02 1.09130E+00 4.10896E+01 -1.9078E+02 -3.2317E+03 -4.5845E+00
           42 iniz.
```



## ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)







CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC.	OGGETTO DOC.	PROG. DOC.	REV	Pag.
di calcolo e descrittiva pensiline	RS72	01	E	77	CL	FV 00 00	001	A A	36 di 74
copertura accessi	NOTZ	01	_	22	OL	1 7 00 00	001	^	30 UI 74

13	15	42 fin.	292.000 4	-2.6936E+02 1.09130E+00 4.10896E+01 1.60622E+02 9.99917E+03 -4.5845E+00
14	16	43 iniz.	-30.000 1	-3.0998E+02 -4.2319E+00 -2.9740E+01 6.89968E+02 1.65806E+03 3.55224E+00
14	16	43 fin.	292.000 1	-2.5610E+02 -4.2319E+00 -2.9740E+01 -6.7271E+02 -7.9182E+03 3.55224E+00
14	16	43 iniz.	-30.000 2	-3.0188E+02 1.59400E+00 -2.9742E+01 -2.7450E+02 1.65855E+03 3.55214E+00
14	16	43 fin.	292.000 2	-2.4800E+02 1.59400E+00 -2.9742E+01 2.38771E+02 -7.9183E+03 3.55214E+00
14	16	43 iniz.	-30.000 3	-3.2325E+02 1.09130E+00 -4.1090E+01 -1.9078E+02 3.23168E+03 4.58449E+00
14	16	43 fin.	292.000 3	-2.6936E+02 1.09130E+00 -4.1090E+01 1.60622E+02 -9.9992E+03 4.58449E+00
14	16	43 iniz.	-30.000 4	-2.8864E+02 -3.7008E+00 -1.8371E+01 6.01348E+02 8.12895E+01 2.53390E+00
14	16	43 fin.	292.000 4	-2.3476E+02 -3.7008E+00 -1.8371E+01 -5.9032E+02 -5.8341E+03 2.53390E+00
15	17	44 iniz.	-30.000 1	-2.6572E+02 -2.4410E+00 2.10426E+01 4.93590E+02 -1.6366E+03 -2.4192E+00
15	17	44 fin.	327.000 1	-2.0599E+02 -2.4410E+00 2.10426E+01 -3.7783E+02 5.87555E+03 -2.4192E+00
15	17	44 iniz	-30.000 2	-2 4520F+02 1.28824F+00 2.10472F+01 -2 2831F+02 -1.6381F+03 -2.4190F+00
15	17	44 fin.	327 000 2	-1.8546F+02 1.28824F+00 2.10472F+01 2.31589F+02 5.87580F+03 -2.4190F+00
15	17	44 iniz.	-30.000 2	-2 4215F+02 -2 0885F+00 8 15554F+00 4 25639F+02 6 90584F+02 -3 7299F-01
. •			00.000	
15	17	44 fin.	327.000 3	-1.8242E+02 -2.0885E+00 8.15554E+00 -3.1995E+02 3.60211E+03 -3.7299E-01
15	17	44 iniz.	-30.000 4	-2.6873E+02 9.59043E-01 3.39242E+01 -1.6503E+02 -3.9634E+03 -4.4816E+00
15	17	44 fin.	327.000 4	-2.0899E+02 9.59043E-01 3.39242E+01 1.77345E+02 8.14758E+03 -4.4816E+00
16	18	45 iniz.	-30.000 1	-2.6572E+02 -2.4410E+00 -2.1043E+01 4.93590E+02 1.63664E+03 2.41922E+00
16	18	45 fin.	327.000 1	-2.0599E+02 -2.4410E+00 -2.1043E+01 -3.7783E+02 -5.8755E+03 2.41922E+00
16	18	45 iniz.	-30.000 2	-2.4520E+02 1.28824E+00 -2.1047E+01 -2.2831E+02 1.63805E+03 2.41897E+00
16	18	45 fin.	327.000 2	-1.8546E+02 1.28824E+00 -2.1047E+01 2.31589E+02 -5.8758E+03 2.41897E+00
16	18	45 iniz.	-30.000 3	-2.6873E+02 9.59043E-01 -3.3924E+01 -1.6503E+02 3.96337E+03 4.48163E+00
16	18	45 fin.	327.000 3	-2.0899F+02.9.59043F-013.3924F+01.1.77345F+028.1476F+03.4.48163F+00
16	18	45 iniz.	-30.000 4	-2 4215E+02 -2 0885E+00 -8 1555E+00 4 25639E+02 -6 9058E+02 3 72988E-01
16	18	45 fin.	327.000 4	
10	10	40 IIII.	JZ1.000 4	-1.8242E+02 -2.0885E+00 -8.1555E+00 -3.1995E+02 -3.6021E+03 3.72988E-01

## SIGNIFICATO DEI SIMBOLI NELLA VERIFICA DELLE TRAVI IN C.A.

cs = distanza fra lembo superiore e staffa

ci = distanza fra lembo inferiore e staffa

x = distanza da sinistra della sezione in stampa

Asup = area di acciaio efficace superiore considerata in verifica

Ainf = area di acciaio efficace inferiore considerata in verifica

Mmax = momento flettente agente massimo

Mmax amm = momento flettente ammissibile massimo

scs = tensione massima nel calcestruzzo al lembo superiore

sfi = tensione massima nell'armatura inferiore

Mmin = momento flettente minimo

Mmin amm = momento flettente ammissibile minimo

sci = tensione massima nel calcestruzzo al lembo inferiore

sfs = tensione massima nell'armatura superiore

Ast = area di staffatura presente (cmq/cm)

Afpe+ = area di sagomati come area di staffa equivalenti per taglio positivo (cmq/cm)

Afpe- = area di sagomati come area di staffa equivalenti per taglio negativo (cmq/cm)

T+ = taglio massimo

Tamm+ = taglio ammissibile positivo

T- = taglio minimo

Tamm- = taglio ammissibile negativo

st = pressione massima sul terreno (per travi di fondazione)











CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72

LOTTO FASE 01 E

ENTE ZZ

TIPO DOC. CL OGGETTO DOC. FV 00 00 PROG. DOC. 001 REV Pag. A **37 di** 74

trave di fondazione 19-20 a piano 0

CARATTERISTICHE DEI MATERIALI (daN/cmg)

Calcestruzzo Rck(cubica)= 300 acciaio sigma amm= 2400 omogeneizzazione Ea/Ec= 15

OUTPUT CAMPATE (momenti in KN\*cm, tagli in KN, tensioni in daN/cmq)

campata n. 1 tra il filo 19 e tra il filo 20 sezione rettangolare  $\,$  H tot. 60.0  $\,$  B 30.0  $\,$  Cs 2.0  $\,$  Ci 2.0 sovraresistenza 0%

x Asup Ainf Mmax Mmax amm scs sfi Mmin Mmin amm sci sfs Ast Afpe+ Afpe- T+ Tamm+ T- Tamm- st 0 8.04 8.04 -3 9982 -93 -9982 1 22 .058 .000 .000 -2 91 -3 -91 -.23

87 8.04 8.04 -146 9982 -183 -9982 1 44 .035 .000 .000 0 91 -1 -91 -.21

130 8.04 8.04 -146 9982 -183 -9982 1 46 -.21 173 8.04 8.04 -146 9982 -183 -9982 1 44 .035 .000 .000 1 91 0 -91 -.21

173 8.04 8.04 -146 9982 -183 -9982 1 44.035 .000 .000 1 91 0 -91 -.2 260 8.04 8.04 -3 9982 -93 -9982 1 22 .058 .000 .000 3 91 2 -91 -.23

trave di fondazione 1-19 a piano 0

CARATTERISTICHE DEI MATERIALI (daN/cmq)

Calcestruzzo Rck(cubica)= 300 acciaio sigma amm= 2400 omogeneizzazione Ea/Ec= 15

OUTPUT CAMPATE (momenti in KN\*cm, tagli in KN, tensioni in daN/cmq)

campata n. 1 tra il filo 1 e tra il filo 3 sezione rettangolare  $\,$  H tot. 60.0  $\,$  B 30.0  $\,$  Cs 2.0  $\,$  Ci 2.0 sovraresistenza 0%

x Asup Ainf Mmax Mmax amm scs sfi Mmin Mmin amm sci sfs Ast Afpe+ Afpe- T+ Tamm+ T- Tamm- st

0 8.04 8.04 6 9982 0 1 11 -9982 .055 .000 .000 2 91 1 -91 -20

19 8.04 8.04 34 9982 0 8 18 -9982 .055 .000 .000 2 91 1 -91 -.21 39 7.32 13.87 74 16818 0 11 40 -9188 .055 .000 .000 2 91 1 -91 -.21

58 10.56 16.08 115 19538 1 14 64 -13155 .055 .000 .000 3 91 2 -91 -.22

campata n. 2 tra il filo 3 e tra il filo 5

sezione rettangolare H tot. 60.0 B 30.0 Cs 2.0 Ci 2.0

sovraresistenza 0%

x Asup Ainf Mmax Mmax amm scs sfi Mmin Mmin amm sci sfs Ast Afpe+ Afpe- T+ Tamm+ T- Tamm- st

0 10.56 16.08 110 19538 1 14 74 -13155 .060 .000 .000 -1 91 -1 -91 -.22 33 8.04 8.04 95 9982 1 23 48 -9982 .060 .000 .000 0 91 0 -91 -.23

67 8.04 8.04 97 9982 1 23 48 -9982 .060 .000 .000 0 91 0 -91 -.24 100 10.56 16.08 117 19538 1 14 75 -13155 .060 .000 .000 1 91 1 -91 -.25

campata n. 3 tra il filo 5 e tra il filo 7

sezione rettangolare H tot. 60.0 B 30.0 Cs 2.0 Ci 2.0

sovraresistenza 0%





PROGIN so





CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione
di calcolo e descrittiva pensiline
copertura accessi

COMMESS
RS72

LOTTO FASE 01 Ε

**ENTE** 77

TIPO DOC. CL

OGGETTO DOC. FV 00 00

PROG. DOC. REV 001 Α

Pag. **38 di** 74

x Asup Ainf Mmax Mmax amm scs sfi Mmin Mmin amm sci sfs Ast Afpe+ Afpe- T+ Tamm+ T- Tamm- st 0 10.56 16.08 148 19538 1 18 55 -13155 .060 .000 .000 1 91 1 -91 -.25 2 91 2 -91 -.26 33 8.04 8.04 186 9982 1 45 97 -9982 .060 .000 .000 9982 2 62 180 -9982 67 8.04 8.04 .060 .000 .000 3 91 3 -91 -.27 257 100 10.56 16.08 352 19538 2 43 293 -13155 .060 .000 .000 4 91 4 -91 -.28

campata n. 4 tra il filo 7 e tra il filo 9 sezione rettangolare H tot. 60.0 B 30.0 Cs 2.0 Ci 2.0 sovraresistenza 0%

x Asup Ainf Mmax Mmax amm scs sfi Mmin Mmin amm sci sfs Ast Afpe+ Afpe- T+ Tamm+ T- Tamm- st 0 10.56 16.08 374 19538 2 46 282 -13155 .060 .000 .000 -2 91 -2 -91 -.28 33 8.04 8.04 326 9982 2 78 253 -9982 .060 .000 .000 0 91 -1 -91 -.29 67 8.04 8.04 315 9982 2 76 264 -9982 .060 .000 .000 1 91 0 -91 -.29 2 91 2 -91 -.30 100 10.56 16.08 340 19538 2 42 318 -13155 .060 .000 .000

campata n. 5 tra il filo 9 e tra il filo 11 sezione rettangolare H tot. 60.0 B 30.0 Cs 2.0 Ci 2.0 sovraresistenza 0%

.060 .000 .000 -2 91 -3 -91 -.30 9982 2 60 207 -9982 33 8.04 8.04 250 .060 .000 .000 -1 91 -1 -91 -.30 67 8.04 8.04 186 9982 1 45 150 -9982 100 10.56 16.08 166 19538 1 20 142 -13155 .060 .000 .000 1 91 0 -91 -.30

campata n. 6 tra il filo 11 e tra il filo 13 sezione rettangolare H tot. 60.0 B 30.0 Cs 2.0 Ci 2.0 sovraresistenza 0%

x Asup Ainf Mmax Mmax amm scs sfi Mmin Mmin amm sci sfs Ast Afpe+ Afpe- T+ Tamm+ T- Tamm- st 0 10.56 16.08 178 19538 1 22 135 -13155 .060 .000 .000 0 91 -1 -91 -.30 33 8.04 8.04 188 9982 1 45 149 -9982 .060 .000 .000 1 91 1 -91 -.30 9982 1 58 212 -9982 2 -91 -.30 67 8.04 8.04 243 .060 .000 .000 3 91 100 10.56 16.08 332 19538 2 41 316 -13155 .060 .000 .000 4 91 4 -91 -.30

campata n. 7 tra il filo 13 e tra il filo 15 sezione rettangolare H tot. 60.0 B 30.0 Cs 2.0 Ci 2.0 sovraresistenza 0%

x Asup Ainf Mmax Mmax amm scs sfi Mmin Mmin amm sci sfs Ast Afpe+ Afpe- T+ Tamm+ T- Tamm- st 0 10.56 16.08 346 19538 2 43 314 -13155 .060 .000 .000 -2 91 -2 -91 -.30 33 8.04 8.04 302 9982 2 73 270 -9982 .060 .000 .000 -1 91 -1 -91 -.29 67 8.04 8.04 294 9982 2 71 268 -9982 .060 .000 .000 1 91 0 -91 -.29 100 10.56 16.08 321 19538 1 39 308 -13155 .060 .000 .000 2 91 2 -91 -.28

campata n. 8 tra il filo 15 e tra il filo 17 sezione rettangolare H tot. 60.0 B 30.0 Cs 2.0 Ci 2.0 sovraresistenza 0%

x Asup Ainf Mmax Mmax amm scs sfi Mmin Mmin amm sci sfs Ast Afpe+ Afpe- T+ Tamm+ T- Tamm- st .060 .000 .000 -3 91 -3 -91 -.28 0 10.56 16.08 328 19538 1 40 302 -13155 9982 2 61 227 -9982 .060 .000 .000 -2 91 -2 -91 -.27 33 8.04 8.04 254 67 8.04 8.04 208 9982 1 50 186 -9982 .060 .000 .000 -1 91 -1 -91 -.26







PROGIN so

CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione
di calcolo e descrittiva pensiline
copertura accessi

COMMESSA
RS72

LOTTO FASE 01 Ε

ENTE ZZ

TIPO DOC. OGGETTO DOC. CL FV 00 00

PROG. DOC. 001

REV Pag. Α **39 di** 74

100 10.56 16.08 191 19538 1 23 182 -13155

.000 .000 .000 0 91 0 -91 -.25

campata n. 9 tra il filo 17 e tra il filo 19 sezione rettangolare H tot. 60.0 B 30.0 Cs 2.0 Ci 2.0 sovraresistenza 0%

x Asup Ainf Mmax Mmax amm scs sfi Mmin Mmin amm sci sfs Ast Afpe+ Afpe- T+ Tamm+ T- Tamm- st 0 10.56 16.08 190 19538 1 23 171 -13155 .054 .000 .000 -3 91 -4 -91 -.25

25 7.88 13.37 118 16261 1 17 102 -9870 .054 .000 .000 -3 91 -3 -91 -.24 .054 .000 .000 -2 91 -3 -91 -.24 49 8.04 8.04 50 9982 0 12 42 -9982

74 8.04 8.04 9 -9982 .054 .000 .000 -2 91 -2 -91 -.23 9982 0 2 8

trave di fondazione 2-1 a piano 0

CARATTERISTICHE DEI MATERIALI (daN/cmg)

Calcestruzzo Rck(cubica)= 300 acciaio sigma amm= 2400 omogeneizzazione Ea/Ec= 15

OUTPUT CAMPATE (momenti in KN\*cm, tagli in KN, tensioni in daN/cmq)

campata n. 1 tra il filo 2 e tra il filo 1 sezione rettangolare H tot. 60.0 B 30.0 Cs 2.0 Ci 2.0 sovraresistenza 0%

x Asup Ainf Mmax Mmax amm scs sfi Mmin Mmin amm sci sfs Ast Afpe+ Afpe- T+ Tamm+ T- Tamm- st -34 -9982 0 8.058.000.000 -1 91 -2 -91 -.20 0 8.04 8.04 -13 9982 -109 -9982 1 26.035.000.000 0 91 -1 -91 -.19 87 8.04 8.04 9982 -65 130 8.04 8.04 -120 -9982 1 29 -.19 173 8.04 8.04 -65 9982 -109 -9982 1 26 .035 .000 .000 1 91 0 -91 -.19 -34 -9982 0 8.058.000.000 2 91 1 -91 -.20 260 8.04 8.04 -13 9982

trave di fondazione 2-20 a piano 0

CARATTERISTICHE DEI MATERIALI (daN/cmq)

Calcestruzzo Rck(cubica)= 300 acciaio sigma amm= 2400 omogeneizzazione Ea/Ec= 15

OUTPUT CAMPATE (momenti in KN\*cm, tagli in KN, tensioni in daN/cmq)

campata n. 1 tra il filo 2 e tra il filo 4 sezione rettangolare H tot. 60.0 B 30.0 Cs 2.0 Ci 2.0 sovraresistenza 0%

x Asup Ainf Mmax Mmax amm scs sfi Mmin Mmin amm sci sfs Ast Afpe+ Afpe- T+ Tamm+ T- Tamm- st 0 8.04 8.04 3 9982 0 1 1 -9982 .055 .000 .000 1 91 2 -91 -.20 1 91 2 -91 -.21 19 8.04 8.04 9982 0 8 18 -9982 34 .055 .000 .000 1 91 2 -91 -.21 39 8.04 8.04 74 9982 0 18 40 -9982 .055 .000 .000 58 8.04 8.04 110 9982 1 26 48 -9982 .055 .000 .000 2 91 3 -91 -.22

campata n. 2 tra il filo 4 e tra il filo 6

sezione rettangolare H tot. 60.0 B 30.0 Cs 2.0 Ci 2.0











CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC.	OGGETTO DOC.	PROG. DOC.	REV	Pag.
di calcolo e descrittiva pensiline	RS72	01	F	77	CI	FV 00 00	001	Δ	40 di 74
copertura accessi	NOTZ	UI	L	22	UL.	1 0 00 00	001	А	40 ui 74

sovraresistenza 0%

Χ	Asup	Ainf	Mmax	Mmax a	amn	n scs	sfi	Mmin	Mmin amm	sci	sfs Ast	Afpe+	Afpe-	-	T+ Tamr	n+ -	Γ-	Tamm-	st
0	8.04	8.04	111	9982	1	27	73	-9982	.060	.000	.000	-1	91	-1	-9122	<u> </u>			
33	8.04	8.04	95	9982	1	23	48	-9982	.060	.000	.000	0	91	0	-9123				
67	8.04	8.04	97	9982	1	23	48	-9982	.060	.000	.000	0	91	0	-9124				
100	8.04	8.04	118	9982	1	28	74	-998	.06	00. 0	000. 00	1	91	1	-912	5			

campata n. 3 tra il filo 6 e tra il filo 8 sezione rettangolare H tot. 60.0 B 30.0 Cs 2.0 Ci 2.0 sovraresistenza 0%

Χ	Asup	Ainf	Mmax	Mmax a	amn	n scs	sfi	Mmin Mmin	n amm sci	sfs Ast	Afpe+	Afpe-	•	T+ Tamm+	T-	Tamm-	st
0	8.04	8.04	149	9982	1	36	54	-9982	.060 .000	.000	1	91	1	-9125			
33	8.04	8.04	186	9982	1	45	97	-9982	.060 .000	000.0	2	91	2	-9126			
67	8.04	8.04	257	9982	2	62	180	-9982	.060 .00	000. 00	3	91	3	-9127			
100	8.04	8.04	354	9982	2	85	291	-9982	.060 .00	000. 00	4	91	4	-9128			

campata n. 4 tra il filo 8 e tra il filo 10 sezione rettangolare H tot. 60.0 B 30.0 Cs 2.0 Ci 2.0 sovraresistenza 0%

Х	Asup	Ainf	Mmax	Mmax a	amm	scs	sfi	Mmin	Mmin amm	sci s	fs Ast	Afpe+	Afpe-	T	+ Tamm+	T-	Tamm-	st
0	8.04	8.04	377	9982	2	91	280	-9982	2 .060	.000	.000	-2	91	-2	-9128			
33	8.04	8.04	326	9982	2	78	253	-998	.060	.000	.000	-1	91	0	-9129			
67	8.04	8.04	315	9982	2	76	264	-998	.060	.000	.000	0	91	1	-9129			
100	8.04	8.04	342	9982	2	82	315	-998	82 .06	00.0	0.000	2	91	2	-9130			

campata n. 5 tra il filo 10 e tra il filo 12 sezione rettangolare H tot. 60.0 B 30.0 Cs 2.0 Ci 2.0 sovraresistenza 0%

Х	Asup	Ainf	Mmax	Mmax a	amn	1 SCS	sfi	Mmin M	min amm s	ci sfs	Ast	Afpe+	Afpe-	T	+ Tai	mm+	T-	Tamm-	st
0	8.04	8.04	350	9982	2	84	303	-9982	.060	.000 .	000	-4	91	-4	-91 -	.30			
33	8.04	8.04	250	9982	2	60	207	-9982	.060	.000	.000	-3	91	-2	-91	30			
67	8.04	8.04	186	9982	1	45	150	-9982	.060	.000	.000	-1	91	-1	-91	30			
100	8.04	8.04	167	9982	1	40	141	-9982	.060	.000	.000	0	91	1	-91	30			

campata n. 6 tra il filo 12 e tra il filo 14 sezione rettangolare  $\,$  H tot. 60.0  $\,$  B 30.0  $\,$  Cs 2.0  $\,$  Ci 2.0 sovraresistenza 0%

Х	Asup	Ainf	Mmax	Mmax	amm	scs	sfi	Mmin N	Mmin amm	sci sf	s Ast	Afpe+	Afpe-	٦	Γ+ Tamm+	T-	Tamm-	st
									.060									
33	8.04	8.04	188	9982	1	45	149	-9982	2 .060	.000	.000	1	91	1	-9130			
67	8.04	8.04	243	9982	1	58	212	-9982	2 .060	.000	.000	2	91	3	-9130			
100	8.04	8.04	333	9982	2	80	315	-998	32 .06	000.	.000	4	91	4	-9130			

campata n. 7 tra il filo 14 e tra il filo 16 sezione rettangolare  $\,$  H tot. 60.0  $\,$  B 30.0  $\,$  Cs 2.0  $\,$  Ci 2.0 sovraresistenza 0%

Χ	Asup	Ainf	Mmax	Mmax	amm	SCS	sfi	Mmin	Mmin amm	sci sfs	: Ast	Afpe+	Afpe-	٦	+ Tamm	+ T-	Tamm-	st
0	8.04	8.04	347	9982	2	83	314	-9982	2 .060	.000	.000	-2	91	-2	-9130			
33	8.04	8.04	302	9982	2	73	270	-998	2 .060	.000	.000	-1	91	-1	-9129			

## ATI DI PROGETTAZIONE









CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC.	OGGETTO DOC.	PROG. DOC.	REV	Pag.
copertura accessi	RS72	01	E	ZZ	CL	FV 00 00	001	Α	<b>41 di</b> 74

67 8.04 8.04 294 9982 2 71 268 -9982 .060 .000 .000 0 91 1 -91 -.29 100 8.04 8.04 322 9982 2 77 307 -9982 .060 .000 .000 2 91 2 -91 -.28

campata n. 8 tra il filo 16 e tra il filo 18 sezione rettangolare H tot. 60.0 B 30.0 Cs 2.0 Ci 2.0 sovraresistenza 0%

x Asup Ainf Mmax Mmax amm scs sfi Mmin Mmin amm sci sfs Ast Afpe+ Afpe- T+ Tamm+ T- Tamm- st 0 8.04 8.04 328 9982 2 79 301 -9982 .060 .000 .000 -3 91 -3 -91 -.28 33 8.04 8.04 -9982 .000 .000 .000 -2 -2 -91 -.27 254 9982 2 61 227 91 91 -1 -91 -.26 67 8.04 8.04 -9982 .060 .000 .000 208 9982 1 50 186 -1 100 8.04 8.04 -9982 .060 .000 .000 192 9982 1 46 181 0 91 0 -91 -.25

campata n. 9 tra il filo 18 e tra il filo 20 sezione rettangolare H tot. 60.0 B 30.0 Cs 2.0 Ci 2.0 sovraresistenza 0%

x Asup Ainf Mmax Mmax amm scs sfi Mmin Mmin amm sci sfs Ast Afpe+ Afpe- T+ Tamm+ T- Tamm- st -4 91 -3 -91 -.25 0 8.04 8.04 174 9982 1 42 152 -9982 .054 .000 .000 1 28 102 -9982 .054 .000 .000 -3 91 -3 -91 -.24 25 8.04 8.04 9982 118 49 8.04 8.04 50 9982 0 12 42 -9982 .054 .000 .000 -3 91 -2 -91 -.24 74 8.04 8.04 2 9982 0 1 -3 -9982 0 1.054.000.000 91 -2 -91 -.23

# SIGNIFICATO DEI SIMBOLI NELLA VERIFICA DELLE ASTE E DEI SUPERELEMENTI IN ACCIAIO

Norme italiane CNR 10011/10022 tensioni ammissibili

sadm = tensione ammissibile

Nex = carico critico euleriano per inerzia secondo asse X dell'asta

Ney = carico critico euleriano per inerzia secondo asse Y dell'asta

fc2 = fattore di amplificazione dei valori ammissibili in condizione tipo II (1.125)

betax = coefficiente di inflessione laterale per inerzia secondo asse X dell'asta

betay = coefficiente di inflessione laterale per inerzia secondo asse Y dell'asta

sid = tensione ideale di verifica a resistenza

sig = tensione di verifica a instabilita'

lambda = snellezza massima dell'asta

om = coefficiente omega per verifica ad instabilita'

om1 = coefficiente omega1 per verifica a svergolamento

fx = freccia elastica secondo asse X dell'asta

fy = freccia elastica secondo asse Y dell'asta

I/f max = rapporto massimo luce/freccia

I/f amm = rapporto ammissibile luce/freccia

comb = combinazione di verifica

x = distanza della sezione di verifica dall'estremita' iniziale dell'asta

# 5.2.12 VERIFICHE DELLE TRAVI DI ACCIAIO AI PIANI

Norme italiane CNR 10011/10022 tensioni ammissibili

Nota: per la presenza di aste dichiarate come tiranti, si considerano le condizioni elementari tutte di tipo I.

trave n. 1 piano 8 filo i. 15 filo f. 16 asta sap 1 Fe360 sadm 1600 profilato IPE100

Nex 5.1575E+04 Ney 9.7760E+03 betax 1 betay .7 luce 260 lambda 146.7 curva b om 3.18 om1 2.26

res I sid 307.2 comb 3 N -6.944E+01 Tx -5.627E-01 Ty -2.633E+02 Mx -1.014E+04 My 2.8491E+01 Mt -5.833E-02 x 260











CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72 LOTTO FASE 01 E

ENTE ZZ TIPO DOC. CL

OGGETTO DOC. FV 00 00 PROG. DOC. REV 001 A Pag. **42 di** 74

inst I sig -548.1 comb 3 N -6.944E+01 Mx -7.603E+03 My 1.3653E+02 frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.1 l/f max 2062.7 l/f amm 300.0

rave n. 2 piano 9 filo i. 17 filo f. 18 asta sap 2 Fe360 sadm 1600 profilato IPE100

Nex 5.1575E+04 Ney 9.7760E+03 betax 1 betay .7 luce 260 lambda 146.7 curva b om 3.18 om1 2.26

res I sid 257.9 comb 3 N -3.760E+01 Tx 3.2581E-01 Ty -1.983E+02 Mx -8.015E+03 My 1.1920E+02 Mt -1.574E-01 x 260 inst I sig -426.7 comb 3 N -3.760E+01 Mx -6.011E+03 My 1.0323E+02

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.1 I/f max 2699.9 I/f amm 300.0

rave n. 3 piano 2 filo i. 3 filo f. 4 asta sap 3 Fe360 sadm 1600 profilato IPE100

Nex 5.1575E+04 Ney 9.7760E+03 betax 1 betay .7 luce 260 lambda 146.7 curva b om 3.18 om1 2.26

res I sid 213.9 comb 3 N -6.734E+01 Tx -1.218E-01 Ty -1.721E+02 Mx -7.075E+03 My 6.3416E+00 Mt -9.591E-01 x 260

inst I sig -376.9 comb 4 N -6.734E+01 Mx -5.306E+03 My 2.9782E+01

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.1 l/f max 4373.2 l/f amm 300.0

trave n. 4 piano 3 filo i. 5 filo f. 6 asta sap 4 Fe360 sadm 1600 profilato IPE100

Nex 5.1575E+04 Ney 9.7760E+03 betax 1 betay .7 luce 260 lambda 146.7 curva b om 3.18 om1 2.26

res I sid 38.2 comb 4 N -2.010E+01 Tx 1.6909E-01 Ty -8.310E-01 Mx 9.9227E+02 My 4.2467E+01 Mt 2.1203E-01 x 243

inst I sig -71.4 comb 3 N -2.010E+01 Mx -8.988E+02 My 3.4048E+01

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.0 l/f max 23986.5 l/f amm 300.0

trave n. 5 piano 4 filo i. 7 filo f. 8 asta sap 5 Fe360 sadm 1600 profilato IPE100

Nex 5.1575E+04 Ney 9.7760E+03 betax 1 betay .7 luce 260 lambda 146.7 curva b om 3.18 om1 2.26

res I sid 414.0 comb 4 N -8.959E+01 Tx 1.9033E-01 Ty 3.3838E+02 Mx -1.363E+04 My 4.5530E+01 Mt 4.5965E-01 x 0 inst I sig -720.7 comb 4 N -8.959E+01 Mx -1.022E+04 My 9.4399E+01

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.1 l/f max 1964.7 l/f amm 300.0

trave n. 6 piano 5 filo i. 9 filo f. 10 asta sap 6 Fe360 sadm 1600 profilato IPE100

Nex 5.1575E+04 Ney 9.7760E+03 betax 1 betay .7 luce 260 lambda 146.7 curva b om 3.18 om1 2.26

res I sid 412.7 comb 3 N -9.513E+01 Tx -2.817E-01 Ty -3.401E+02 Mx -1.356E+04 My 4.6769E+01 Mt -3.792E-01 x 260 inst I sig -722.1 comb 3 N -9.513E+01 Mx -1.017E+04 My 1.1202E+02

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.1 l/f max 1865.2 l/f amm 300.0

trave n. 7 piano 6 filo i. 11 filo f. 12 asta sap 7 Fe360 sadm 1600 profilato IPE100

Nex 5.1575E+04 Ney 9.7760E+03 betax 1 betay .7 luce 260 lambda 146.7 curva b om 3.18 om1 2.26

res I sid 80.3 comb 3 N -4.436E+01 Tx -2.851E-01 Ty -3.454E+00 Mx 2.1201E+03 My 8.2219E+01 Mt -8.969E-02 x 0 inst I sig -129.4 comb 4 N -4.436E+01 Mx 1.5900E+03 My 6.1665E+01

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.0 l/f max 12540.3 l/f amm 300.0

trave n. 8 piano 7 filo i. 13 filo f. 14 asta sap 8 Fe360 sadm 1600 profilato IPE100

Nex 5.1575E+04 Ney 9.7760E+03 betax 1 betay .7 luce 260 lambda 146.7 curva b om 3.18 om1 2.26

res I sid 403.8 comb 4 N -6.842E+01 Tx 2.3024E-01 Ty 3.4198E+02 Mx -1.328E+04 My 5.8085E+01 Mt 1.1863E-01 x 0 inst I sig -700.4 comb 4 N -6.842E+01 Mx -9.959E+03 My 1.1795E+02

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.2 l/f max 1710.6 l/f amm 300.0

# 5.2.13 VERIFICHE DELLE TRAVI DI ACCIAIO ALLE FALDE

Norme italiane CNR 10011/10022 tensioni ammissibili

Nota: per la presenza di aste dichiarate come tiranti, si considerano le condizioni elementari tutte di tipo I.

trave n. 1 falda 1 filo i. 6 filo f. 4 asta sap 9 acciaio Fe360 profilato TUBO 88.9\*2.9

Nex 1.4470E+04 Ney 1.4470E+04 betax .7 betay .7 luce 106.2826 lambda 24.5 curva e om 1.28 om1 0 Q 1.000

Verifica di resistenza degli elementi compressi:

I sid 103.0 samm 1566.7 comb 1 N 4.8531E+01 Tx 1.4254E-01 Ty 2.5969E+01 Mx 1.7608E+03 My -1.090E+02 Mt -



# ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)







CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

Ε

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72

LOTTO FASE 01

**ENTE** ZZ

TIPO DOC. CL

OGGETTO DOC. FV 00 00

PROG. DOC. REV 001 Α

Pag. **43 di** 74

2.304E+02 x 106

Verifica di resistenza degli elementi tesi:

I sid 115.2 samm 1566.7 comb 1 N 4.8531E+01 Tx 1.4254E-01 Ty 2.5969E+01 Mx 1.7608E+03 My -1.090E+02 Mt -2.304E+02 x 106

Verifica ad instabilita:

inst I sig -75.3 comb 2 N -4.037E+01 Mx -1.109E+03 My -1.241E+02

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.0 l/f max 34650.1 l/f amm 300.0

falda 1 filo i. 8 filo f. 6 asta sap 10 acciaio Fe360 profilato TUBO 88.9\*2.9

Nex 1.4486E+04 Ney 1.4486E+04 betax .7 betay .7 luce 105.3043 lambda 24.2 curva e om 1.28 om1 0 Q 1.000 Verifica di resistenza degli elementi compressi:

60.7 samm 1566.7 comb 2 N -6.086E+01 Tx 2.4712E+00 Ty -1.792E+01 Mx -7.686E+02 My 2.4721E+02 Mt 9.5360E+02 x 105

Verifica di resistenza degli elementi tesi:

70.1 samm 1566.7 comb 1 N 7.2123E+01 Tx 2.4707E+00 Ty 1.7986E+01 Mx -9.448E+02 My -1.300E+01 Mt 9.5365E+02 x 0

Verifica ad instabilita:

inst I sig -48.2 comb 2 N -5.985E+01 Mx 5.9614E+02 My 1.8541E+02

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.0 l/f max 53530.6 l/f amm 300.0

falda 1 filo i. 10 filo f. 8 asta sap 11 acciaio Fe360 profilato TUBO 88.9\*2.9

Nex 1.3762E+04 Ney 1.4480E+04 betax 1 betay .7 luce 105.622 lambda 34.7 curva e om 1.34 om1 0 Q 1.000 Verifica di resistenza degli elementi compressi:

29.5 samm 1566.7 comb 2 N -5.499E+01 Tx -6.428E+00 Ty -3.075E+00 Mx 1.0176E-05 My -3.604E+02 Mt 1.3858E+02 x 106

Verifica di resistenza degli elementi tesi:

31.0 samm 1566.7 comb 1 N 6.6673E+01 Tx -6.428E+00 Ty -3.075E+00 Mx 1.0176E-05 My -3.604E+02 Mt 1.3860E+02 x 106

Verifica ad instabilita:

inst I sig -26.4 comb 2 N -5.394E+01 Mx 7.0299E+01 My -2.703E+02

Limitazioni dimensionali:

elementi compressi I (bo/t)max 30.7 (bo/t)amm 381.3 comb 2 x 39

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.0 l/f max 168401.1 l/f amm 300.0

falda 1 filo i. 12 filo f. 10 asta sap 12 acciaio Fe360 profilato TUBO 88.9\*2.9

Nex 1.4464E+04 Ney 1.4464E+04 betax .7 betay .7 luce 106.6255 lambda 24.5 curva e om 1.28 om1 0 Q 1.000 Verifica di resistenza degli elementi compressi:

46.3 samm 1566.7 comb 1 N 6.8120E+01 Tx 7.4297E-01 Ty 1.1769E+01 Mx 8.3541E+02 My -1.439E+02 Mt l sid 8.767E+02 x 107

Verifica di resistenza degli elementi tesi:

62.9 samm 1566.7 comb 1 N 6.8120E+01 Tx 7.4297E-01 Ty 1.1769E+01 Mx 8.3541E+02 My -1.439E+02 Mt -8.767E+02 x 107

Verifica ad instabilita:

inst I sig -32.9 comb 2 N -4.810E+01 Mx -3.405E+02 My -2.231E+02

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.0 l/f max 60374.6 l/f amm 300.0

falda 1 filo i. 14 filo f. 12 asta sap 13 acciaio Fe360 profilato TUBO 88.9\*2.9

Nex 1.4491E+04 Ney 1.4491E+04 betax .7 betay .7 luce 104.9952 lambda 24.2 curva e om 1.27 om1 0 Q 1.000 Verifica di resistenza degli elementi compressi:

45.5 samm 1566.7 comb 2 N -5.023E+01 Tx 3.9894E+00 Ty -9.545E+00 Mx -3.992E+02 My 4.0826E+02 Mt 1.1190E+03 x 105

Verifica di resistenza degli elementi tesi:

I sid 38.1 samm 1566.7 comb 1 N 6.7454E+01 Tx 3.9894E+00 Ty 4.8684E-01 Mx 1.0517E+02 My 4.0826E+02 Mt 1.1190E+03 x 105

Verifica ad instabilita:

inst I sig -34.4 comb 2 N -4.925E+01 Mx -2.994E+02 My 3.0619E+02



## ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)

Sab (Mandante)





Chiusura dell'anello ferroviario in sotterraneo nel tratto di linea tra le stazioni di Palermo Notarbartolo e Giachery e proseguimento fino a Politeama

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72 LOTTO 01

FASE ENTE ZZ

TIPO DOC.

OGGETTO DOC. FV 00 00 PROG. DOC. REV

Pag. **44 di** 74

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.0 l/f max 59964.2 l/f amm 300.0

trave n. 6 falda 1 filo i. 16 filo f. 14 asta sap 14 acciaio Fe360 profilato TUBO 88.9\*2.9

Nex 1.4475E+04 Ney 1.4475E+04 betax .7 betay .7 luce 105.9481 lambda 24.4 curva e om 1.28 om1 0 Q 1.000 Verifica di resistenza degli elementi compressi:

I sid 37.0 samm 1566.7 comb 2 N -3.239E+01 Tx -6.986E+00 Ty -5.194E+00 Mx -1.345E+02 My -5.123E+02 Mt -1.241E+02 x 106

Verifica di resistenza degli elementi tesi:

I sid 45.9 samm 1566.7 comb 1 N 5.4093E+01 Tx -6.986E+00 Ty 3.5681E+00 Mx 3.6927E+02 My -5.123E+02 Mt -1.240E+02 x 106

Verifica ad instabilita:

inst I sig -29.5 comb 2 N -3.132E+01 Mx -1.008E+02 My -3.842E+02

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.0 l/f max 80742.4 l/f amm 300.0

trave n. 7 falda 1 filo i. 18 filo f. 16 asta sap 15 acciaio Fe360 profilato TUBO 88.9\*2.9

Nex 1.3754E+04 Ney 1.4475E+04 betax 1 betay .7 luce 105.9481 lambda 34.8 curva e om 1.34 om 10 Q 1.000 Verifica di resistenza degli elementi compressi:

I sid 52.0 samm 1566.7 comb 4 N 1.7386E+01 Tx -7.586E+00 Ty 1.1406E+01 Mx -5.860E+02 My 6.4160E+02 Mt - 3.103E+02 x 0

Verifica di resistenza degli elementi tesi:

I sid 56.4 samm 1566.7 comb 4 N 1.7386E+01 Tx -7.586E+00 Ty 1.1406E+01 Mx -5.860E+02 My 6.4160E+02 Mt -3.103E+02 x 0

Verifica ad instabilita:

inst I sig -37.9 comb 4 N 1.6310E+01 Mx -4.395E+02 My 4.8120E+02

Limitazioni dimensionali:

elementi compressi I (bo/t)max 30.7 (bo/t)amm 381.3 comb 2 x 0

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.0 l/f max 73479.6 l/f amm 300.0

trave n. 8 falda 1 filo i. 22 filo f. 20 asta sap 16 acciaio Fe360 profilato TUBO 88.9\*2.9

Nex 1.4443E+04 Ney 1.4443E+04 betax .7 betay .7 luce 107.9229 lambda 24.8 curva e om 1.28 om1 0 Q 1.000 Verifica di resistenza degli elementi compressi:

I sid 32.3 samm 1566.7 comb 3 N 1.2264E+01 Tx -6.580E+00 Ty 3.6185E+00 Mx 8.8146E+01 My 5.3908E+02 Mt - 1.070E+02 x 0

Verifica di resistenza degli elementi tesi:

I sid 35.4 samm 1566.7 comb 3 N 1.2264E+01 Tx -6.580E+00 Ty 3.6185E+00 Mx 8.8146E+01 My 5.3908E+02 Mt - 1.070E+02 x 0

Verifica ad instabilita:

inst I sig -26.2 comb 3 N 1.1180E+01 Mx 2.0074E+02 My 4.0431E+02

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.0 l/f max 98147.4 l/f amm 300.0

trave n. 9 falda 1 filo i. 20 filo f. 18 asta sap 17 acciaio Fe360 profilato TUBO 88.9\*2.9

Nex 1.4730E+04 Ney 1.4730E+04 betax .7 betay .7 luce 78.29741 lambda 18.0 curva e om 1.25 om1 0 Q 1.000 Verifica di resistenza degli elementi compressi:

I sid 46.8 samm 1566.7 comb 3 N 8.5221E+00 Tx -7.196E+00 Ty -7.206E+00 Mx -2.459E+02 My -7.344E+02 Mt - 1.070E+02 x 78

Verifica di resistenza degli elementi tesi:

I sid 48.9 samm 1566.7 comb 3 N 8.5221E+00 Tx -7.196E+00 Ty -7.206E+00 Mx -2.459E+02 My -7.344E+02 Mt -1.070E+02 x 78

Verifica ad instabilita:

inst I sig -37.8 comb 3 N 9.3089E+00 Mx -1.844E+02 My -6.082E+02

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.0 l/f max 333558.9 l/f amm 300.0

trave n. 10 falda 1 filo i. 3 filo f. 5 asta sap 18 acciaio Fe360 profilato TUBO 88.9\*2.9

Nex 1.4470E+04 Ney 1.4470E+04 betax .7 betay .7 luce 106.2826 lambda 24.5 curva e om 1.28 om1 0 Q 1.000 Verifica di resistenza degli elementi compressi:



ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)







REV

Α

CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

FASE

Ε

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72

LOTTO 01

**ENTE** ZZ

TIPO DOC. CL

OGGETTO DOC. FV 00 00

PROG. DOC. 001

Pag. **45 di** 74

I sid 103.0 samm 1566.7 comb 1 N 4.8531E+01 Tx -1.425E-01 Ty -2.597E+01 Mx 1.7608E+03 My -1.090E+02 Mt 2.3041E+02 x 0

Verifica di resistenza degli elementi tesi:

I sid 115.2 samm 1566.7 comb 1 N 4.8531E+01 Tx -1.425E-01 Ty -2.597E+01 Mx 1.7608E+03 My -1.090E+02 Mt 2.3041E+02 x 0

Verifica ad instabilita:

inst I sig -75.3 comb 2 N -4.037E+01 Mx -1.109E+03 My -1.241E+02

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.0 l/f max 22741.2 l/f amm 300.0

falda 1 filo i. 5 filo f. 7 asta sap 19 acciaio Fe360 profilato TUBO 88.9\*2.9

Nex 1.4486E+04 Ney 1.4486E+04 betax 7 betay 7 luce 105.3043 lambda 24.2 curva e om 1.28 om1 0 Q 1.000 Verifica di resistenza degli elementi compressi:

I sid 60.7 samm 1566.7 comb 2 N -6.086E+01 Tx -2.471E+00 Ty 1.7923E+01 Mx -7.686E+02 My 2.4721E+02 Mt -9.536E+02 x 0

Verifica di resistenza degli elementi tesi:

70.1 samm 1566.7 comb 1 N 7.2123E+01 Tx -2.471E+00 Ty -1.799E+01 Mx -9.448E+02 My -1.300E+01 Mt -I sid 9.536E+02 x 105

Verifica ad instabilita:

inst I sig -48.2 comb 2 N -5.985E+01 Mx 5.9614E+02 My 1.8541E+02

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.0 l/f max 88046.2 l/f amm 300.0

trave n. 12 falda 1 filo i. 7 filo f. 9 asta sap 20 acciaio Fe360 profilato TUBO 88.9\*2.9

Nex 1.3762E+04 Ney 1.4480E+04 betax 1 betay 7 luce 105.622 lambda 34.7 curva e om 1.34 om1 0 Q 1.000 Verifica di resistenza degli elementi compressi:

29.5 samm 1566.7 comb 2 N -5.499E+01 Tx 6.4284E+00 Ty 3.0753E+00 Mx 0.0000E+00 My -3.604E+02 Mt -1.386E+02 x 0

Verifica di resistenza degli elementi tesi:

31.0 samm 1566.7 comb 1 N 6.6673E+01 Tx 6.4283E+00 Ty 3.0753E+00 Mx 0.0000E+00 My -3.604E+02 Mt -1.386E+02 x 0

Verifica ad instabilita:

inst I sig -26.4 comb 2 N -5.394E+01 Mx 7.0299E+01 My -2.703E+02

Limitazioni dimensionali:

elementi compressi I (bo/t)max 30.7 (bo/t)amm 381.3 comb 2 x 46

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.0 l/f max 150621.3 l/f amm 300.0

falda 1 filo i. 9 filo f. 11 asta sap 21 acciaio Fe360 profilato TUBO 88.9\*2.9

Nex 1.4464E+04 Ney 1.4464E+04 betax .7 betay .7 luce 106.6255 lambda 24.5 curva e om 1.28 om1 0 Q 1.000 Verifica di resistenza degli elementi compressi:

46.3 samm 1566.7 comb 1 N 6.8120E+01 Tx -7.430E-01 Ty -1.177E+01 Mx 8.3541E+02 My -1.439E+02 Mt I sid 8.7668E+02 x 0

Verifica di resistenza degli elementi tesi:

62.9 samm 1566.7 comb 1 N 6.8120E+01 Tx -7.430E-01 Ty -1.177E+01 Mx 8.3541E+02 My -1.439E+02 Mt I sid 8.7668E+02 x 0

Verifica ad instabilita:

inst I sig -32.9 comb 2 N -4.810E+01 Mx -3.405E+02 My -2.231E+02

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.0 l/f max 50161.2 l/f amm 300.0

trave n. 14 falda 1 filo i. 11 filo f. 13 asta sap 22 acciaio Fe360 profilato TUBO 88.9\*2.9

Nex 1.4491E+04 Ney 1.4491E+04 betax .7 betay .7 luce 104.9952 lambda 24.2 curva e om 1.27 om1 0 Q 1.000 Verifica di resistenza degli elementi compressi:

45.5 samm 1566.7 comb 2 N -5.023E+01 Tx -3.989E+00 Ty 9.5455E+00 Mx -3.992E+02 My 4.0826E+02 Mt -I sid 1.119E+03 x 0

Verifica di resistenza degli elementi tesi:

38.1 samm 1566.7 comb 1 N 6.7454E+01 Tx -3.989E+00 Ty -4.868E-01 Mx 1.0517E+02 My 4.0826E+02 Mt -I sid 1.119E+03 x 0

Verifica ad instabilita:





Sab (Mandante)





Α

CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72

LOTTO FASE Ε

01

**ENTE** ZZ

CL

TIPO DOC. OGGETTO DOC. FV 00 00

PROG. DOC. REV 001

Pag. **46 di** 74

inst I sig -34.4 comb 2 N -4.925E+01 Mx -2.994E+02 My 3.0619E+02 frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.0 l/f max 52304.3 l/f amm 300.0

trave n. 15 falda 1 filo i. 13 filo f. 15 asta sap 23 acciaio Fe360 profilato TUBO 88.9\*2.9

Nex 1.4475E+04 Ney 1.4475E+04 betax .7 betay .7 luce 105.9481 lambda 24.4 curva e om 1.28 om1 0 Q 1.000 Verifica di resistenza degli elementi compressi:

37.0 samm 1566.7 comb 2 N -3.239E+01 Tx 6.9860E+00 Ty 5.1943E+00 Mx -1.345E+02 My -5.123E+02 Mt I sid 1.2406E+02 x 0

Verifica di resistenza degli elementi tesi:

45.9 samm 1566.7 comb 1 N 5.4093E+01 Tx 6.9860E+00 Ty -3.568E+00 Mx 3.6927E+02 My -5.123E+02 Mt 1.2404E+02 x 0

Verifica ad instabilita:

inst I sig -29.5 comb 2 N -3.132E+01 Mx -1.008E+02 My -3.842E+02

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.0 l/f max 60929.0 l/f amm 300.0

falda 1 filo i. 15 filo f. 17 asta sap 24 acciaio Fe360 profilato TUBO 88.9\*2.9

Nex 1.3754E+04 Ney 1.4475E+04 betax 1 betay 7 luce 105.9481 lambda 34.8 curva e om 1.34 om 10 Q 1.000 Verifica di resistenza degli elementi compressi:

52.0 samm 1566.7 comb 3 N 1.7386E+01 Tx 7.5856E+00 Ty -1.141E+01 Mx -5.860E+02 My 6.4160E+02 Mt 3.1030E+02 x 106

Verifica di resistenza degli elementi tesi:

56.4 samm 1566.7 comb 3 N 1.7386E+01 Tx 7.5856E+00 Ty -1.141E+01 Mx -5.860E+02 My 6.4160E+02 Mt I sid 3.1030E+02 x 106

Verifica ad instabilita:

inst I sig -37.9 comb 3 N 1.6310E+01 Mx -4.395E+02 My 4.8120E+02

Limitazioni dimensionali:

elementi compressi I (bo/t)max 30.7 (bo/t)amm 381.3 comb 2 x 49

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.0 l/f max 115694.1 l/f amm 300.0

trave n. 17 falda 1 filo i. 17 filo f. 19 asta sap 25 acciaio Fe360 profilato TUBO 88.9\*2.9

Nex 1.4730E+04 Ney 1.4730E+04 betax .7 betay .7 luce 78.29741 lambda 18.0 curva e om 1.25 om1 0 Q 1.000 Verifica di resistenza degli elementi compressi:

I sid 46.8 samm 1566.7 comb 4 N 8.5221E+00 Tx 7.1956E+00 Ty 7.2064E+00 Mx -2.459E+02 My -7.344E+02 Mt 1.0699E+02 x 0

Verifica di resistenza degli elementi tesi:

48.9 samm 1566.7 comb 4 N 8.5221E+00 Tx 7.1956E+00 Ty 7.2064E+00 Mx -2.459E+02 My -7.344E+02 Mt 1.0699E+02 x 0

Verifica ad instabilita:

inst I sig -37.8 comb 4 N 9.3089E+00 Mx -1.844E+02 My -6.082E+02

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.0 l/f max 226003.9 l/f amm 300.0

trave n. 18 falda 1 filo i. 19 filo f. 21 asta sap 26 acciaio Fe360 profilato TUBO 88.9\*2.9

Nex 1.4443E+04 Ney 1.4443E+04 betax .7 betay .7 luce 107.9229 lambda 24.8 curva e om 1.28 om1 0 Q 1.000 Verifica di resistenza degli elementi compressi:

32.3 samm 1566.7 comb 4 N 1.2264E+01 Tx 6.5797E+00 Ty -3.619E+00 Mx 8.8146E+01 My 5.3908E+02 Mt 1.0699E+02 x 108

Verifica di resistenza degli elementi tesi:

I sid 35.4 samm 1566.7 comb 4 N 1.2264E+01 Tx 6.5797E+00 Ty -3.619E+00 Mx 8.8146E+01 My 5.3908E+02 Mt 1.0699E+02 x 108

Verifica ad instabilita:

inst I sig -26.2 comb 4 N 1.1180E+01 Mx 2.0074E+02 My 4.0431E+02

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.0 l/f max 92509.0 l/f amm 300.0

trave n. 19 falda 1 filo i. 21 filo f. 22 asta sap 27 acciaio Fe360 profilato TUBO 88.9\*2.9

Nex 1.1759E+04 Ney 1.1759E+04 betax .7 betay .7 luce 260 lambda 59.8 curva e om 1.56 om1 0 Q 1.000











CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

COMMESSA
RS72

FASE E

LOTTO

01

ENTE TIPO DOC.
ZZ CL

OGGETTO DOC. FV 00 00

PROG. DOC. 001

REV Pag. A **47 di** 74

Verifica di resistenza degli elementi compressi:

I sid 111.6 samm 1566.7 comb 3 N -3.385E+00 Tx 1.6738E+01 Ty -3.608E+01 Mx -1.293E+03 My 1.2372E+03 Mt -  $4.456E+01 \times 260$ 

Verifica di resistenza degli elementi tesi:

I sid 110.7 samm 1566.7 comb 3 N -3.385E+00 Tx 1.6738E+01 Ty -3.608E+01 Mx -1.293E+03 My 1.2372E+03 Mt -  $4.456E+01 \times 260$ 

Verifica ad instabilita:

inst I sig -89.3 comb 3 N -3.385E+00 Mx 1.1149E+03 My 9.2786E+02

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.1 l/f max 4258.8 l/f amm 300.0

# 5.2.14 VERIFICHE DELLE TRAVI DI ACCIAIO FUORI PIANO

Norme italiane CNR 10011/10022 tensioni ammissibili

Nota: per la presenza di aste dichiarate come tiranti, si considerano le condizioni elementari tutte di tipo I.

trave n. 1 filo i. 20 quota i.-30 filo f. 22 quota f. 389 asta sap 28 acciaio Fe360 profilato TUBO 88.9\*2.9

Nex 8.2941E+03 Ney 8.2941E+03 betax .7 betay .7 luce 430.1149 lambda 99.0 curva e om 2.2 om1 0 Q 1.000

Verifica di resistenza degli elementi compressi:

I sid 102.0 samm 1566.7 comb 3 N -4.908E+01 Tx -6.797E+00 Ty -2.884E+00 Mx -1.327E+02 My -1.555E+03 Mt  $1.7107E+02 \times 430$ 

Verifica di resistenza degli elementi tesi:

I sid 89.5 samm 1566.7 comb 3 N -4.908E+01 Tx -6.797E+00 Ty -2.884E+00 Mx -1.327E+02 My -1.555E+03 Mt  $1.7107E+02 \times 430$ 

Verifica ad instabilita:

inst I sig -90.5 comb 3 N -6.193E+01 Mx -1.810E+02 My -1.166E+03

Limitazioni dimensionali:

elementi compressi I (bo/t)max 30.7 (bo/t)amm 381.3 comb 1 x 115

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.0 l/f max 13988.3 l/f amm 300.0

trave n. 2 filo i. 19 quota i.-30 filo f. 21 quota f. 389 asta sap 29 acciaio Fe360 profilato TUBO 88.9\*2.9

Nex 8.2941E+03 Ney 8.2941E+03 betax .7 betay .7 luce 430.1149 lambda 99.0 curva e om 2.2 om1 0 Q 1.000

Verifica di resistenza degli elementi compressi:

I sid 102.0 samm 1566.7 comb 4 N -4.908E+01 Tx 6.7974E+00 Ty -2.884E+00 Mx -1.327E+02 My 1.5546E+03 Mt -1.711E+02 x 430

Verifica di resistenza degli elementi tesi:

I sid 89.5 samm 1566.7 comb 4 N -4.908E+01 Tx 6.7974E+00 Ty -2.884E+00 Mx -1.327E+02 My 1.5546E+03 Mt - 1.711E+02 x 430

Verifica ad instabilita:

inst I sig -90.5 comb 4 N -6.193E+01 Mx -1.810E+02 My 1.1659E+03

Limitazioni dimensionali:

elementi compressi I (bo/t)max 30.7 (bo/t)amm 381.3 comb 1 x 115

frecce elastiche comb 1 fx max 0.0 fy max 0.0 l/f max 13988.3 l/f amm 300.0

# 5.2.15 VERIFICHE DELLE COLONNE DI ACCIAIO

Norme italiane CNR 10011/10022 tensioni ammissibili

Nota: per la presenza di aste dichiarate come tiranti, si considerano le condizioni elementari tutte di tipo I.

colonna 1 a filo 3 da quota-30 a quota 85 asta sap 30 Fe360 sadm 1600 profilato HEA100

Nex 1.0988E+06 Ney 4.2001E+05 betax .7 betay .7 luce 115 lambda 32.1 curva c om 1.08 om 1 1

res I sid 159.3 comb 1 N -1.279E+02 Tx -4.002E+01 Ty 6.5309E+01 Mx 6.3849E+03 My -1.761E+03 Mt -2.189E+00 x 115 inst I sig -155.7 comb 1 N -1.375E+02 Mx 4.2812E+03 My 2.4094E+03

colonna 2 a filo 4 da quota-30 a quota 85 asta sap 31 Fe360 sadm 1600 profilato HEA100 Nex 1.0988E+06 Ney 4.2001E+05 betax .7 betay .7 luce 115 lambda 32.1 curva c om 1.08 om 1 1



# ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)

Sab (Mandante)





CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

<b>STAZIONI E FERMATE: Relazione</b>
di calcolo e descrittiva pensiline
copertura accessi

COMMESSA RS72 LOTTO FASE 01 E

ENTE ZZ

TIPO DOC. OGGETTO DOC. CL FV 00 00

PROG. DOC. 001 REV Pag. A **48 di** 74

res I sid 159.3 comb 1 N -1.279E+02 Tx -4.002E+01 Ty -6.531E+01 Mx -6.385E+03 My -1.761E+03 Mt  $2.1890E+00 \times 115 = 155.7 \times 1.375E+02 \times 1.375E+02 \times 1.375E+03 \times 1.$ 

colonna 3 a filo 5 da quota-30 a quota 121 asta sap 32 Fe360 sadm 1600 profilato HEA100

Nex 6.3734E+05 Ney 2.4362E+05 betax .7 betay .7 luce 151 lambda 42.2 curva c om 1.15 om1 1

res I sid 94.2 comb 1 N -5.003E+01 Tx -2.708E+01 Ty 3.2256E+00 Mx 8.7284E+02 My 2.1382E+03 Mt -1.762E+00 x 0 inst I sig -86.6 comb 1 N -3.740E+01 Mx 5.4396E+02 My 2.0635E+03

colonna 4 a filo 6 da quota-30 a quota 121 asta sap 33 Fe360 sadm 1600 profilato HEA100

Nex 6.3734E+05 Ney 2.4362E+05 betax .7 betay .7 luce 151 lambda 42.2 curva c om 1.15 om1 1

res I sid 94.2 comb 1 N -5.003E+01 Tx -2.708E+01 Ty -3.226E+00 Mx -8.728E+02 My 2.1382E+03 Mt 1.7619E+00 x 0 inst I sig -86.6 comb 1 N -3.740E+01 Mx -5.440E+02 My 2.0635E+03

colonna 5 a filo 7 da quota-30 a quota 154 asta sap 34 Fe360 sadm 1600 profilato HEA100

Nex 4.2923E+05 Ney 1.6407E+05 betax .7 betay .7 luce 184 lambda 51.4 curva c om 1.23 om1 1

res I sid 214.6 comb 4 N -3.352E+02 Tx 7.8832E+00 Ty 8.4568E+01 Mx 1.2770E+04 My 6.3731E+02 Mt -6.923E+00 x 184 inst I sig -168.6 comb 4 N -3.505E+02 Mx 8.7782E+03 My -7.428E+02

colonna 6 a filo 8 da quota-30 a quota 154 asta sap 35 Fe360 sadm 1600 profilato HEA100

Nex 4.2923E+05 Ney 1.6407E+05 betax .7 betay .7 luce 184 lambda 51.4 curva c om 1.23 om1 1

res I sid 214.6 comb 3 N -3.352E+02 Tx 7.8832E+00 Ty -8.457E+01 Mx -1.277E+04 My 6.3731E+02 Mt 6.9231E+00 x 184 inst I sig -168.6 comb 3 N -3.505E+02 Mx -8.778E+03 My -7.428E+02

colonna 7 a filo 9 da quota-30 a quota 188 asta sap 36 Fe360 sadm 1600 profilato HEA100

Nex 3.0578E+05 Ney 1.1688E+05 betax .7 betay .7 luce 218 lambda 60.9 curva c om 1.34 om 1 1

res I sid 200.4 comb 4 N -3.531E+02 Tx 3.8253E+00 Ty 7.0796E+01 Mx 1.2490E+04 My 3.3789E+02 Mt -6.359E+00 x 218

inst I sig -158.6 comb 4 N -3.714E+02 Mx 8.6714E+03 My -4.328E+02

colonna 8 a filo 10 da quota-30 a quota 188 asta sap 37 Fe360 sadm 1600 profilato HEA100

Nex 3.0578E+05 Ney 1.1688E+05 betax .7 betay .7 luce 218 lambda 60.9 curva c om 1.34 om1 1

res I sid 200.4 comb 3 N -3.531E+02 Tx 3.8253E+00 Ty -7.080E+01 Mx -1.249E+04 My 3.3789E+02 Mt 6.3591E+00 x 218

inst I sig -158.6 comb 3 N -3.714E+02 Mx -8.671E+03 My -4.328E+02

colonna 9 a filo 11 da quota-30 a quota 225 asta sap 38 Fe360 sadm 1600 profilato HEA100

Nex 2.2348E+05 Ney 8.5424E+04 betax .7 betay .7 luce 255 lambda 71.2 curva c om 1.48 om1 1

res I sid 67.2 comb 4 N -3.295E+01 Tx 3.4246E+00 Ty 1.4407E+01 Mx 3.6261E+03 My 4.2720E+02 Mt -3.766E+00 x 255 inst I sig -50.3 comb 4 N -5.429E+01 Mx 2.1947E+03 My -4.385E+02

colonna 10 a filo 12 da quota-30 a quota 225 asta sap 39 Fe360 sadm 1600 profilato HEA100

Nex 2.2348E+05 Ney 8.5424E+04 betax .7 betay .7 luce 255 lambda 71.2 curva c om 1.48 om1 1

res I sid 67.2 comb 3 N -3.295E+01 Tx 3.4246E+00 Ty -1.441E+01 Mx -3.626E+03 My 4.2720E+02 Mt 3.7661E+00 x 255 inst I sig -50.3 comb 3 N -5.429E+01 Mx -2.195E+03 My -4.385E+02

colonna 11 a filo 13 da quota-30 a quota 257 asta sap 40 Fe360 sadm 1600 profilato HEA100

Nex 1.7642E+05 Ney 6.7436E+04 betax .7 betay .7 luce 287 lambda 80.2 curva c om 1.62 om1 1

res I sid 191.7 comb 4 N -3.451E+02 Tx 2.2558E+00 Ty 5.3565E+01 Mx 1.1926E+04 My 3.2316E+02 Mt -5.129E+00 x 287 inst I sig -157.6 comb 4 N -3.691E+02 Mx 8.5344E+03 My -3.238E+02

colonna 12 a filo 14 da quota-30 a quota 257 asta sap 41 Fe360 sadm 1600 profilato HEA100

Nex 1.7642E+05 Ney 6.7436E+04 betax .7 betay .7 luce 287 lambda 80.2 curva c om 1.62 om1 1

res I sid 191.7 comb 3 N -3.451E+02 Tx 2.2558E+00 Ty -5.356E+01 Mx -1.193E+04 My 3.2316E+02 Mt 5.1287E+00 x 287 inst I sig -157.6 comb 3 N -3.691E+02 Mx -8.534E+03 My -3.238E+02

colonna 13 a filo 15 da quota-30 a quota 292 asta sap 42 Fe360 sadm 1600 profilato HEA100

Nex 1.4016E+05 Ney 5.3573E+04 betax .7 betay .7 luce 322 lambda 89.9 curva c om 1.81 om1 1

res I sid 155.7 comb 4 N -2.694E+02 Tx 1.0913E+00 Ty 4.1090E+01 Mx 9.9992E+03 My 1.6062E+02 Mt -4.584E+00 x 322











CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione
di calcolo e descrittiva pensiline
copertura accessi

COMMESSA
RS72

FASE E

LOTTO

01

TIPO DOC.

**ENTE** 

ZZ

OGGETTO DOC. FV 00 00 PROG. DOC. REV

Pag. **49 di** 74

inst I sig -132.1 comb 4 N -2.963E+02 Mx 7.2922E+03 My -1.787E+02

colonna 14 a filo 16 da quota-30 a quota 292 asta sap 43 Fe360 sadm 1600 profilato HEA100

Nex 1.4016E+05 Ney 5.3573E+04 betax .7 betay .7 luce 322 lambda 89.9 curva c om 1.81 om1 1

res I sid 155.7 comb 3 N -2.694E+02 Tx 1.0913E+00 Ty -4.109E+01 Mx -9.999E+03 My 1.6062E+02 Mt 4.5845E+00 x 322

inst I sig -132.1 comb 3 N -2.963E+02 Mx -7.292E+03 My -1.787E+02

colonna 15 a filo 17 da quota-30 a quota 327 asta sap 44 Fe360 sadm 1600 profilato HEA100

Nex 1.1402E+05 Ney 4.3583E+04 betax .7 betay .7 luce 357 lambda 99.7 curva c om 2 om1 1

res I sid 128.1 comb 4 N -2.090E+02 Tx 9.5904E-01 Ty 3.3924E+01 Mx 8.1476E+03 My 1.7734E+02 Mt -4.482E+00 x 357 inst I sig -118.0 comb 4 N -2.389E+02 Mx 6.4739E+03 My 1.7242E+02

colonna 16 a filo 18 da quota-30 a quota 327 asta sap 45 Fe360 sadm 1600 profilato HEA100

Nex 1.1402E+05 Ney 4.3583E+04 betax .7 betay .7 luce 357 lambda 99.7 curva c om 2 om1 1

res I sid 128.1 comb 3 N -2.090E+02 Tx 9.5904E-01 Ty -3.392E+01 Mx -8.148E+03 My 1.7734E+02 Mt 4.4816E+00 x 357 inst I sig -118.0 comb 3 N -2.389E+02 Mx -6.474E+03 My 1.7242E+02

# 5.2.16 VERIFICHE DEI TIRANTI DI ACCIAIO ALLE FALDE

Norme italiane CNR 10011/10022 tensioni ammissibili

Nota: per la presenza di aste dichiarate come tiranti, si considerano le condizioni elementari tutte di tipo I.

tirante n. 1 falda 1 filo i. 3 filo f. 6 asta sap 46 Fe360 sadm 1600 profilato TONDO 20

Nex 1.1402E+05 Ney 4.3583E+04 betax 0 betay 0 luce 280.8843 lambda 0.0 curva c om 0 om1 0

res I sid 1.3 comb 3 N 4.1549E+00 Tx 0.0000E+00 Ty 0.0000E+00 Mx 0.0000E+00 My 0.0000E+00 Mt 0.0000E+00 x 0

tirante n. 2 falda 1 filo i. 5 filo f. 4 asta sap 47 Fe360 sadm 1600 profilato TONDO 20

Nex 1.1402E+05 Ney 4.3583E+04 betax 0 betay 0 luce 280.8843 lambda 0.0 curva c om 0 om1 0

res I sid 1.3 comb 4 N 4.1549E+00 Tx 0.0000E+00 Ty 0.0000E+00 Mx 0.0000E+00 My 0.0000E+00 Mt 0.0000E+00 x 0

tirante n. 3 falda 1 filo i. 6 filo f. 7 asta sap 48 Fe360 sadm 1600 profilato TONDO 20

Nex 1.1402E+05 Ney 4.3583E+04 betax 0 betay 0 luce 280.5156 lambda 0.0 curva c om 0 om1 0

res I sid 8.7 comb 4 N 2.7260E+01 Tx 0.0000E+00 Ty 0.0000E+00 Mx 0.0000E+00 My 0.0000E+00 Mt 0.0000E+00 x 0

tirante n. 4 falda 1 filo i. 7 filo f. 10 asta sap 49 Fe360 sadm 1600 profilato TONDO 20

Nex 1.1402E+05 Ney 4.3583E+04 betax 0 betay 0 luce 280.635 lambda 0.0 curva c om 0 om1 0

res I sid 9.9 comb 3 N 3.1054E+01 Tx 0.0000E+00 Ty 0.0000E+00 Mx 0.0000E+00 My 0.0000E+00 Mt 0.0000E+00 x 0

tirante n. 5 falda 1 filo i. 8 filo f. 5 asta sap 50 Fe360 sadm 1600 profilato TONDO 20

Nex 1.1402E+05 Ney 4.3583E+04 betax 0 betay 0 luce 280.5156 lambda 0.0 curva c om 0 om1 0

res I sid 8.7 comb 3 N 2.7260E+01 Tx 0.0000E+00 Ty 0.0000E+00 Mx 0.0000E+00 My 0.0000E+00 Mt 0.0000E+00 x 0

tirante n. 6 falda 1 filo i. 9 filo f. 8 asta sap 51 Fe360 sadm 1600 profilato TONDO 20

Nex 1.1402E+05 Ney 4.3583E+04 betax 0 betay 0 luce 280.635 lambda 0.0 curva c om 0 om1 0

res I sid 9.9 comb 4 N 3.1054E+01 Tx 0.0000E+00 Ty 0.0000E+00 Mx 0.0000E+00 My 0.0000E+00 Mt 0.0000E+00 x 0

tirante n. 7 falda 1 filo i. 10 filo f. 11 asta sap 52 Fe360 sadm 1600 profilato TONDO 20

Nex 1.1402E+05 Ney 4.3583E+04 betax 0 betay 0 luce 281.0143 lambda 0.0 curva c om 0 om1 0

res I sid 10.6 comb 4 N 3.3341E+01 Tx 0.0000E+00 Ty 0.0000E+00 Mx 0.0000E+00 My 0.0000E+00 Mt 0.0000E+00 Mt 0.0000E+00 X 0

tirante n. 8 falda 1 filo i. 11 filo f. 14 asta sap 53 Fe360 sadm 1600 profilato TONDO 20

Nex 1.1402E+05 Ney 4.3583E+04 betax 0 betay 0 luce 280.3997 lambda 0.0 curva c om 0 om1 0

res I sid 15.6 comb 3 N 4.9155E+01 Tx 0.0000E+00 Ty 0.0000E+00 Mx 0.0000E+00 My 0.0000E+00 Mt 0.0000E+00 x 0

tirante n. 9 falda 1 filo i. 12 filo f. 9 asta sap 54 Fe360 sadm 1600 profilato TONDO 20







PROGIN.



Α

CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E

PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72

FASE Ε

LOTTO

01

**ENTE** TIPO DOC. 77

CI

OGGETTO DOC. FV 00 00

PROG. DOC. REV 001

Pag. **50 di** 74

Nex 1.1402E+05 Ney 4.3583E+04 betax 0 betay 0 luce 281.0143 lambda 0.0 curva c om 0 om 1 0 res I sid 10.6 comb 3 N 3.3341E+01 Tx 0.0000E+00 Ty 0.0000E+00 Mx 0.0000E+00 My 0.0000E+00 Mt 0.0000E+00 x 0

tirante n. 10 falda 1 filo i. 13 filo f. 12 asta sap 55 Fe360 sadm 1600 profilato TONDO 20 Nex 1.1402E+05 Nev 4.3583E+04 betax 0 betav 0 luce 280.3997 lambda 0.0 curva c om 0 om1 0 res I sid 15.6 comb 4 N 4.9155E+01 Tx 0.0000E+00 Ty 0.0000E+00 Mx 0.0000E+00 My 0.0000E+00 Mt 0.0000E+00 x 0

tirante n. 11 falda 1 filo i. 14 filo f. 15 asta sap 56 Fe360 sadm 1600 profilato TONDO 20 Nex 1.1402E+05 Ney 4.3583E+04 betax 0 betay 0 luce 280.7579 lambda 0.0 curva c om 0 om 1 0 res I sid 9.8 comb 4 N 3.0768E+01 Tx 0.0000E+00 Ty 0.0000E+00 Mx 0.0000E+00 My 0.0000E+00 Mt 0.0000E+00 x 0

tirante n. 12 falda 1 filo i. 15 filo f. 18 asta sap 57 Fe360 sadm 1600 profilato TONDO 20 Nex 1.1402E+05 Ney 4.3583E+04 betax 0 betay 0 luce 280.7579 lambda 0.0 curva c om 0 om1 0 res I sid 12.3 comb 3 N 3.8575E+01 Tx 0.0000E+00 Ty 0.0000E+00 Mx 0.0000E+00 My 0.0000E+00 Mt 0.0000E+00 x 0

tirante n. 13 falda 1 filo i. 16 filo f. 13 asta sap 58 Fe360 sadm 1600 profilato TONDO 20 Nex 1.1402E+05 Ney 4.3583E+04 betax 0 betay 0 luce 280.7579 lambda 0.0 curva c om 0 om1 0 res I sid 9.8 comb 3 N 3.0768E+01 Tx 0.0000E+00 Ty 0.0000E+00 Mx 0.0000E+00 My 0.0000E+00 Mt 0.0000E+00 x 0

tirante n. 14 falda 1 filo i. 16 filo f. 17 asta sap 59 Fe360 sadm 1600 profilato TONDO 20 Nex 1.1402E+05 Ney 4.3583E+04 betax 0 betay 0 luce 280.7579 lambda 0.0 curva c om 0 om 1 0 res I sid 12.3 comb 4 N 3.8575E+01 Tx 0.0000E+00 Ty 0.0000E+00 Mx 0.0000E+00 My 0.0000E+00 Mt 0.0000E+00 x 0

# 5.2.17 VERIFICHE DEI SUPERELEMENTI

Norme italiane CNR 10011/10022 tensioni ammissibili

Nota: per la presenza di aste dichiarate come tiranti, si considerano le condizioni elementari tutte di tipo I.

Piastra di base n. 1 al nodo sap n.43 Piastra di base a filo n. 17 materiale Fe360 Colonna n. 44 HEA100 materiale Fe360 (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili) Tirafondi sollecitati nelle sezioni non filettate Tirafondi diametro 20 mm materiale Fe360; non resistenti a compressione Diametro dei fori sulla piastra 23.0 mm Cordoni di saldatura sulle ali della colonna lato 5.0 mm

Cordoni di saldatura sull'anima della colonna lato 3.0 mm

Tipo di ancoraggio: aderenza semplice

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica dei tirafondi

sforzo assiale:

smax traz. condizione I = 148.6 daN/cmq < samm condizione I = 1600.0 daN/cmq

comb. 4 N -3.925E+02 daN Tx -1.262E+00 daN Ty -5.333E+01 daN Mx 6.0848E+03 daN\*cm My -2.273E+02 daN\*cm Mt -5.792E+00 daN\*cm

sforzo assiale + taglio:

 $(s/samm)^2+(t/tamm)^2$  max condizione I = 0.009 < 1

comb. 4 N -3.925E+02 daN Tx -1.262E+00 daN Ty -5.333E+01 daN Mx 6.0848E+03 daN\*cm My -2.273E+02 daN\*cm Mt -5.792E+00 daN\*cm

Verifica di resistenza della piastra

sid.max condizione I = 280.5 daN/cmq < samm condizione I = 1600.0 daN/cmq

comb. 4 N -3.925E+02 daN Tx -1.262E+00 daN Ty -5.333E+01 daN Mx 6.0848E+03 daN\*cm My -2.273E+02 daN\*cm Mt -5.792E+00 daN\*cm

Verifica dell'ancoraggio: aderenza semplice

tad.max condizione I = 0.77 daN/cmq < tamm condizione I = 9.00 daN/cmq



## ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)

Sab (Mandante)





CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72

LOTTO FASE 01 E ENTE TIPO DOC.
ZZ CL

OGGETTO DOC. FV 00 00 PROG. DOC. REV

Pag. **51 di** 74

comb. 4 N - 3.925 E + 02 daN Tx - 1.262 E + 00 daN Ty - 5.333 E + 01 daN Mx 6.0848 E + 03 daN\*cm My - 2.273 E + 02 daN\*cm Mt - 5.792 E + 00 daN\*cm

profondita' d'infissione dei tirafondi sufficiente

Verifica della pressione di contatto piastra-fondazione:

sc max compressione = 5.14 daN/cmq < samm = 97.50 daN/cmq

comb.  $4 \ N - 3.925E + 02 \ daN \ Tx - 1.262E + 00 \ daN \ Ty - 5.333E + 01 \ daN \ Mx \\ 6.0848E + 03 \ daN^*cm \ My - 2.273E + 02 \ daN^*cm \ Mt - 5.792E + 00 \ daN^*cm$ 

Verifica di resistenza delle saldature sulla piastra

samm condizione I = 1600.0 daN/cmq samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmq

a cordoni d'angolo:

verifica V1 (so, to, tp):

sid.max condizione I = 239.8 daN/cmq < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmq

|to|+|so|.max condizione | = 240.0 daN/cmq < samm.rid condizione | = 1600.0 daN/cmq

comb. 4 N - 3.925E + 02 daN Tx - 1.262E + 00 daN Ty - 5.333E + 01 daN Mx 6.0848E + 03 daN\*cm My - 2.273E + 02 daN\*cm Mt - 5.792E + 00 daN\*cm

Piastra di base n. 2 al nodo sap n.45

Piastra di base a filo n. 18 materiale Fe360

Colonna n. 45 HEA100 materiale Fe360 (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tirafondi sollecitati nelle sezioni non filettate

Tirafondi diametro 20 mm materiale Fe360; non resistenti a compressione

Diametro dei fori sulla piastra 23.0 mm

Cordoni di saldatura sulle ali della colonna lato 5.0 mm

Cordoni di saldatura sull'anima della colonna lato 3.0 mm

Tipo di ancoraggio: aderenza semplice

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

# Verifica dei tirafondi

sforzo assiale:

smax traz. condizione I = 148.6 daN/cmq < samm condizione I = 1600.0 daN/cmq

comb. 3 N - 3.925E + 02 daN Tx - 1.262E + 00 daN Ty 5.3334E + 01 daN Mx - 6.085E + 03 daN\*cm My - 2.273E + 02 daN\*cm Mt 5.7924E + 00 daN\*cm

sforzo assiale + taglio:

 $(s/samm)^2+(t/tamm)^2 max condizione I = 0.009 < 1$ 

comb. 3 N -3.925E+02 daN Tx -1.262E+00 daN Ty 5.3334E+01 daN Mx -6.085E+03 daN\*cm My -2.273E+02 daN\*cm Mt 5.7924E+00 daN\*cm

Verifica di resistenza della piastra

sid.max condizione I = 280.5 daN/cmq < samm condizione I = 1600.0 daN/cmq

comb. 3 N - 3.925 E + 02 daN Tx - 1.262 E + 00 daN Ty 5.3334 E + 01 daN Mx - 6.085 E + 03 daN\*cm My - 2.273 E + 02 daN\*cm Mt 5.7924 E + 00 daN\*cm

Verifica dell'ancoraggio: aderenza semplice

tad.max condizione I = 0.77 daN/cmq < tamm condizione I = 9.00 daN/cmq

comb. 3 N - 3.925 E + 02 daN Tx - 1.262 E + 00 daN Ty 5.3334 E + 01 daN Mx - 6.085 E + 03 daN\*cm My - 2.273 E + 02 daN\*cm Mt 5.7924 E + 00 daN\*cm

profondita' d'infissione dei tirafondi sufficiente

Verifica della pressione di contatto piastra-fondazione:

sc max compressione = 5.14 daN/cmq < samm = 97.50 daN/cmq

comb. 3 N -3.925E+02 daN Tx -1.262E+00 daN Ty 5.3334E+01 daN Mx -6.085E+03 daN\*cm My -2.273E+02 daN\*cm Mt 5.7924E+00 daN\*cm



## ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)

Sab (Mandante)





CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72 LOTTO FASE 01 E

ENTE ZZ TIPO DOC. CL

OGGETTO DOC. FV 00 00 PROG. DOC. REV

Pag. **52 di** 74

Verifica di resistenza delle saldature sulla piastra

samm condizione I = 1600.0 daN/cmq samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmq a cordoni d'angolo:

verifica V1 (so, to, tp):

sid.max condizione I = 239.8 daN/cmg < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmg

|to|+|so|.max condizione | = 240.0 daN/cmq < samm.rid condizione | = 1600.0 daN/cmq

comb. 3 N - 3.925E + 02 daN Tx - 1.262E + 00 daN Ty 5.3334E + 01 daN Mx - 6.085E + 03 daN\*cm My - 2.273E + 02 daN\*cm Mt 5.7924E + 00 daN\*cm

Piastra di base n. 3 al nodo sap n.39

Piastra di base a filo n. 15 materiale Fe360

Colonna n. 42 HEA100 materiale Fe360 (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tirafondi sollecitati nelle sezioni non filettate

Tirafondi diametro 20 mm materiale Fe360; non resistenti a compressione

Diametro dei fori sulla piastra 23.0 mm

Cordoni di saldatura sulle ali della colonna lato 5.0 mm

Cordoni di saldatura sull'anima della colonna lato 3.0 mm

Tipo di ancoraggio: aderenza semplice

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica dei tirafondi

sforzo assiale:

smax traz. condizione I = 73.8 daN/cmg < samm condizione I = 1600.0 daN/cmg

comb. 4 N - 5.077E + 02 daN Tx - 1.697E + 00 daN Ty - 6.758E + 01 daN Mx 5.1904E + 03 daN\*cm My - 2.954E + 02 daN\*cm Mt - 7.703E + 00 daN\*cm

sforzo assiale + taglio:

 $(s/samm)^2+(t/tamm)^2$  max condizione I = 0.002 < 1

comb. 4 N -5.077É+02 daN Tx -1.697E+00 daN Ty -6.758E+01 daN Mx 5.1904E+03 daN\*cm My -2.954E+02 daN\*cm Mt -7.703E+00 daN\*cm

Verifica di resistenza della piastra

sid.max condizione I = 226.2 daN/cmq < samm condizione I = 1600.0 daN/cmq

comb. 4 N - 5.077E + 02 daN Tx - 1.697E + 00 daN Ty - 6.758E + 01 daN Mx 5.1904E + 03 daN\*cm My - 2.954E + 02 daN\*cm Mt - 7.703E + 00 daN\*cm

Verifica dell'ancoraggio: aderenza semplice

tad.max condizione I = 0.38 daN/cmq < tamm condizione I = 9.00 daN/cmq

comb. 4 N - 5.077E + 02 daN Tx - 1.697E + 00 daN Ty - 6.758E + 01 daN Mx 5.1904E + 03 daN\*cm My - 2.954E + 02 daN\*cm Mt - 7.703E + 00 daN\*cm

profondita' d'infissione dei tirafondi sufficiente

Verifica della pressione di contatto piastra-fondazione:

sc max compressione = 3.83 daN/cmg < samm = 97.50 daN/cmg

comb.  $4 \ N - 5.077E + 02 \ daN \ Tx - 1.697E + 00 \ daN \ Ty - 6.758E + 01 \ daN \ Mx 5.1904E + 03 \ daN*cm \ My - 2.954E + 02 \ daN*cm \ Mt - 7.703E + 00 \ daN*cm$ 

Verifica di resistenza delle saldature sulla piastra

samm condizione I = 1600.0 daN/cmq samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmq

a cordoni d'angolo:

verifica V1 (so, to, tp):

sid.max condizione I = 227.2 daN/cmg < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmg

|to|+|so|.max condizione | = 227.4 daN/cmq < samm.rid condizione | = 1600.0 daN/cmq

comb. 4 N -5.077E+02 daN Tx -1.697E+00 daN Ty -6.758E+01 daN Mx 5.1904E+03 daN\*cm My -2.954E+02 daN\*cm Mt -7.703E+00 daN\*cm



## ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)

Sab (Mandante)





CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72

LOTTO FASE 01 E ENTE ZZ TIPO DOC.

OGGETTO DOC. FV 00 00 PROG. DOC. REV

Pag. **53 di** 74

Piastra di base n. 4 al nodo sap n.41

Piastra di base a filo n. 16 materiale Fe360

Colonna n. 43 HEA100 materiale Fe360 (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tirafondi sollecitati nelle sezioni non filettate

Tirafondi diametro 20 mm materiale Fe360; non resistenti a compressione

Diametro dei fori sulla piastra 23.0 mm

Cordoni di saldatura sulle ali della colonna lato 5.0 mm

Cordoni di saldatura sull'anima della colonna lato 3.0 mm

Tipo di ancoraggio: aderenza semplice

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica dei tirafondi

sforzo assiale:

smax traz. condizione I = 73.8 daN/cmg < samm condizione I = 1600.0 daN/cmg

comb. 3 N -5.077E+02 daN Tx -1.697E+00 daN Ty 6.7575E+01 daN Mx -5.190E+03 daN\*cm My -2.954E+02 daN\*cm Mt 7.7032E+00 daN\*cm

sforzo assiale + taglio:

 $(s/samm)^2+(t/tamm)^2$  max condizione I = 0.002 < 1

comb. 3 N -5.077E+02 daN Tx -1.697E+00 daN Ty 6.7575E+01 daN Mx -5.190E+03 daN\*cm My -2.954E+02 daN\*cm Mt 7.7032E+00 daN\*cm

Verifica di resistenza della piastra

sid.max condizione I = 226.2 daN/cmg < samm condizione I = 1600.0 daN/cmg

comb. 3 N -5.077E+02 daN Tx -1.697E+00 daN Ty 6.7575E+01 daN Mx -5.190E+03 daN\*cm My -2.954E+02 daN\*cm Mt 7.7032E+00 daN\*cm

Verifica dell'ancoraggio: aderenza semplice

tad.max condizione I = 0.38 daN/cmq < tamm condizione I = 9.00 daN/cmq

comb. 3 N -5.077E+02 daN Tx -1.697E+00 daN Ty 6.7575E+01 daN Mx -5.190E+03 daN\*cm My -2.954E+02 daN\*cm Mt 7.7032E+00 daN\*cm

profondita' d'infissione dei tirafondi sufficiente

Verifica della pressione di contatto piastra-fondazione:

sc max compressione = 3.83 daN/cmq < samm = 97.50 daN/cmq

comb. 3  $\dot{N}$  -5.077E+02 daN Tx -1.697E+00 daN Ty 6.7575E+01 daN Mx -5.190E+03 daN\*cm My -2.954E+02 daN\*cm Mt 7.7032E+00 daN\*cm

Verifica di resistenza delle saldature sulla piastra

samm condizione I = 1600.0 daN/cmq samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmq

a cordoni d'angolo:

verifica V1 (so, to, tp):

sid.max condizione I = 227.2 daN/cmg < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmg

|to|+|so|.max condizione | = 227.4 daN/cmg < samm.rid condizione | = 1600.0 daN/cmg

comb. 3 N -5.077E+02 daN Tx -1.697E+00 daN Ty 6.7575E+01 daN Mx -5.190E+03 daN\*cm My -2.954E+02 daN\*cm Mt 7.7032E+00 daN\*cm

Piastra di base n. 5 al nodo sap n.35

Piastra di base a filo n. 13 materiale Fe360

Colonna n. 40 HEA100 materiale Fe360 (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tirafondi sollecitati nelle sezioni non filettate

Tirafondi diametro 20 mm materiale Fe360; non resistenti a compressione

Diametro dei fori sulla piastra 23.0 mm

Cordoni di saldatura sulle ali della colonna lato 5.0 mm



## ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)

Sab (Mandante)





CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72 FASE E ENTE TIPO DOC.

OGGETTO DOC. FV 00 00 PROG. DOC. REV

Pag. **54 di** 74

Cordoni di saldatura sull'anima della colonna lato 3.0 mm

Tipo di ancoraggio: aderenza semplice

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

LOTTO

01

Verifica dei tirafondi

sforzo assiale:

smax traz. condizione I = 61.8 daN/cmq < samm condizione I = 1600.0 daN/cmq

comb. 4 N -6.316E + 02 daN Tx -3.552E + 00 daN Ty -8.961E + 01 daN Mx 5.6760E + 03 daN\*cm My -5.094E + 02 daN\*cm Mt -8.229E + 00 daN\*cm

sforzo assiale + taglio:

 $(s/samm)^2+(t/tamm)^2$  max condizione I = 0.002 < 1

comb. 4 N - 6.316 E + 02 daN Tx - 3.552 E + 00 daN Ty - 8.961 E + 01 daN Mx 5.6760 E + 03 daN\*cm My - 5.094 E + 02 daN\*cm Mt - 8.229 E + 00 daN\*cm

Verifica di resistenza della piastra

sid.max condizione I = 257.9 daN/cmq < samm condizione I = 1600.0 daN/cmq

comb. 4 N -6.316E + 02 daN Tx -3.552E + 00 daN Ty -8.961E + 01 daN Mx 5.6760E + 03 daN\*cm My -5.094E + 02 daN\*cm Mt -8.229E + 00 daN\*cm

Verifica dell'ancoraggio: aderenza semplice

tad.max condizione I = 0.32 daN/cmg < tamm condizione I = 9.00 daN/cmg

comb. 4 N -6.316E+02 daN Tx -3.552E+00 daN Ty -8.961E+01 daN Mx 5.6760E+03 daN\*cm My -5.094E+02 daN\*cm Mt - 8.229F+00 daN\*cm

profondita' d'infissione dei tirafondi sufficiente

Verifica della pressione di contatto piastra-fondazione:

sc max compressione = 4.02 daN/cmq < samm = 97.50 daN/cmq

comb.  $4\ N$  -6.316E+02 daN Tx -3.552E+00 daN Ty -8.961E+01 daN Mx 5.6760E+03 daN\*cm My -5.094E+02 daN\*cm Mt -8.229E+00 daN\*cm

Verifica di resistenza delle saldature sulla piastra

samm condizione I = 1600.0 daN/cmq samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmq

a cordoni d'angolo:

verifica V1 (so, to, tp):

sid.max condizione I = 268.5 daN/cmq < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmq

|to|+|so|.max condizione | = 268.6 daN/cmg < samm.rid condizione | = 1600.0 daN/cmg

comb. 4 N -6.316E+02 daN Tx -3.552E+00 daN Ty -8.961E+01 daN Mx 5.6760E+03 daN\*cm My -5.094E+02 daN\*cm Mt -8.229E+00 daN\*cm

Piastra di base n. 6 al nodo sap n.37

Piastra di base a filo n. 14 materiale Fe360

Colonna n. 41 HEA100 materiale Fe360 (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tirafondi sollecitati nelle sezioni non filettate

Tirafondi diametro 20 mm materiale Fe360; non resistenti a compressione

Diametro dei fori sulla piastra 23.0 mm

Cordoni di saldatura sulle ali della colonna lato 5.0 mm

Cordoni di saldatura sull'anima della colonna lato 3.0 mm

Tipo di ancoraggio: aderenza semplice

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica dei tirafondi

sforzo assiale:

smax traz. condizione I = 61.8 daN/cmq < samm condizione I = 1600.0 daN/cmq

comb. 3 N -6.316E+02 daN Tx -3.552E+00 daN Ty 8.9609E+01 daN Mx -5.676E+03 daN\*cm My -5.094E+02 daN\*cm Mt 8.2293E+00 daN\*cm



# ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)

Sab (Mandante)





CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione
di calcolo e descrittiva pensiline
copertura accessi

COMMESSA RS72

LOTTO FASE Ε

01

**ENTE** ZZ

TIPO DOC. OGGETTO DOC. CL FV 00 00

PROG. DOC. 001

REV Pag. Α **55 di** 74

sforzo assiale + taglio:

 $(s/samm)^2+(t/tamm)^2$  max condizione I = 0.002 < 1

comb. 3 N -6.316E+02 daN Tx -3.552E+00 daN Ty 8.9609E+01 daN Mx -5.676E+03 daN\*cm My -5.094E+02 daN\*cm Mt 8.2293E+00 daN\*cm

Verifica di resistenza della piastra

sid.max condizione I = 257.9 daN/cmq < samm condizione I = 1600.0 daN/cmq

comb. 3 N -6.316E+02 daN Tx -3.552E+00 daN Ty 8.9609E+01 daN Mx -5.676E+03 daN\*cm My -5.094E+02 daN\*cm Mt 8.2293E+00 daN\*cm

Verifica dell'ancoraggio: aderenza semplice

tad.max condizione I = 0.32 daN/cmq < tamm condizione I = 9.00 daN/cmq

comb. 3 N -6.316E+02 daN Tx -3.552E+00 daN Ty 8.9609E+01 daN Mx -5.676E+03 daN\*cm My -5.094E+02 daN\*cm Mt 8.2293E+00 daN\*cm

profondita' d'infissione dei tirafondi sufficiente

Verifica della pressione di contatto piastra-fondazione:

sc max compressione = 4.02 daN/cmg < samm = 97.50 daN/cmg

comb. 3 N -6.316E+02 daN Tx -3.552E+00 daN Ty 8.9609E+01 daN Mx -5.676E+03 daN\*cm My -5.094E+02 daN\*cm Mt 8.2293E+00 daN\*cm

Verifica di resistenza delle saldature sulla piastra

samm condizione I = 1600.0 daN/cmq samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmq

a cordoni d'angolo:

verifica V1 (so, to, tp):

sid.max condizione I = 268.5 daN/cmq < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmq

|to|+|so|.max condizione | = 268.6 daN/cmg < samm.rid condizione | = 1600.0 daN/cmg

comb. 3 N -6.316E+02 daN Tx -3.552E+00 daN Ty 8.9609E+01 daN Mx -5.676E+03 daN\*cm My -5.094E+02 daN\*cm Mt 8.2293E+00 daN\*cm

Piastra di base n. 7 al nodo sap n.31

Piastra di base a filo n. 11 materiale Fe360

Colonna n. 38 HEA100 materiale Fe360 (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tirafondi sollecitati nelle sezioni non filettate

Tirafondi diametro 20 mm materiale Fe360; non resistenti a compressione

Diametro dei fori sulla piastra 23.0 mm

Cordoni di saldatura sulle ali della colonna lato 5.0 mm

Cordoni di saldatura sull'anima della colonna lato 3.0 mm

Tipo di ancoraggio: aderenza semplice

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica dei tirafondi

sforzo assiale:

smax traz. condizione I = 151.5 daN/cmq < samm condizione I = 1600.0 daN/cmq

comb. 3 N -5.428E+01 daN Tx 8.0480E+00 daN Ty 1.3449E+01 daN Mx -3.487E+03 daN\*cm My 1.0639E+03 daN\*cm Mt -8.029E-01 daN\*cm

sforzo assiale + taglio:

 $(s/samm)^2+(t/tamm)^2$  max condizione I = 0.009 < 1

comb. 3 N -5.428E+01 daN Tx 8.0480E+00 daN Ty 1.3449E+01 daN Mx -3.487E+03 daN\*cm My 1.0639E+03 daN\*cm Mt -8.029E-01 daN\*cm

Verifica di resistenza della piastra

sid.max condizione I = 205.3 daN/cmg < samm condizione I = 1600.0 daN/cmg

comb. 3 N -5.428E+01 daN Tx 8.0480E+00 daN Ty 1.3449E+01 daN Mx -3.487E+03 daN\*cm My 1.0639E+03 daN\*cm Mt -8.029E-01 daN\*cm



## ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)







CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72

FASE E

LOTTO

01

ENTE TIPO DOC.
ZZ CL

OGGETTO DOC. FV 00 00

PROG. DOC. REV

Pag. **56 di** 74

Verifica dell'ancoraggio: aderenza semplice

tad.max condizione I = 0.79 daN/cmq < tamm condizione I = 9.00 daN/cmq

comb.  $3 \text{ N} - 5.428 \text{E} + 01 \text{ daN Tx } 8.0480 \text{E} + 00 \text{ daN Ty } 1.3449 \text{E} + 01 \text{ daN Mx } - 3.487 \text{E} + 03 \text{ daN*cm My } 1.0639 \text{E} + 03 \text{ daN*cm Mt } - 8.029 \text{E} - 01 \text{ daN*cm My } 1.0639 \text{E} + 03 \text{ daN*cm Mt } - 1.0639 \text$ 

profondita' d'infissione dei tirafondi sufficiente

Verifica della pressione di contatto piastra-fondazione:

sc max compressione = 4.21 daN/cmq < samm = 97.50 daN/cmq

comb. 3 N - 5.428E + 01 daN Tx 8.0480E + 00 daN Ty 1.3449E + 01 daN Mx <math>-3.487E + 03 daN\*cm My 1.0639E + 03 daN\*cm Mt - 8.029E - 01 daN\*cm

Verifica di resistenza delle saldature sulla piastra

samm condizione I = 1600.0 daN/cmg samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmg

a cordoni d'angolo:

verifica V1 (so, to, tp):

sid.max condizione I = 188.3 daN/cmq < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmq

|to|+|so|.max condizione | = 188.3 daN/cmq < samm.rid condizione | = 1600.0 daN/cmq

comb. 3 N - 5.428E + 01 daN Tx 8.0480E + 00 daN Ty 1.3449E + 01 daN Mx -3.487E + 03 daN\*cm My 1.0639E + 03 daN\*cm Mt -8.029E - 01 daN\*cm

Piastra di base n. 8 al nodo sap n.33

Piastra di base a filo n. 12 materiale Fe360

Colonna n. 39 HEA100 materiale Fe360 (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tirafondi sollecitati nelle sezioni non filettate

Tirafondi diametro 20 mm materiale Fe360; non resistenti a compressione

Diametro dei fori sulla piastra 23.0 mm

Cordoni di saldatura sulle ali della colonna lato 5.0 mm

Cordoni di saldatura sull'anima della colonna lato 3.0 mm

Tipo di ancoraggio: aderenza semplice

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

# Verifica dei tirafondi

sforzo assiale:

smax traz. condizione I = 151.5 daN/cmq < samm condizione I = 1600.0 daN/cmq

comb. 4 N - 5.428 E + 01 daN Tx 8.0480 E + 00 daN Ty -1.345 E + 01 daN Mx 3.4868 E + 03 daN\*cm My 1.0639 E + 03 daN\*cm Mt 8.0289 E - 01 daN\*cm

sforzo assiale + taglio:

 $(s/samm)^2+(t/tamm)^2$  max condizione I = 0.009 < 1

comb.  $\frac{4}{4}$  N -5.428E+01 daN Tx 8.0480E+00 daN Ty -1.345E+01 daN Mx 3.4868E+03 daN\*cm My 1.0639E+03 daN\*cm Mt 8.0289E-01 daN\*cm

Verifica di resistenza della piastra

sid.max condizione I = 205.3 daN/cmq < samm condizione I = 1600.0 daN/cmq

comb. 4 N -5.428E + 01 daN Tx 8.0480E + 00 daN Ty -1.345E + 01 daN Mx 3.4868E + 03 daN\*cm My 1.0639E + 03 daN\*cm Mt 8.0289E - 01 daN\*cm

Verifica dell'ancoraggio: aderenza semplice

tad.max condizione I = 0.79 daN/cmq < tamm condizione I = 9.00 daN/cmq

comb. 4 N -5.428E + 01 daN Tx 8.0480E + 00 daN Ty -1.345E + 01 daN Mx 3.4868E + 03 daN\*cm My 1.0639E + 03 daN\*cm Mt 8.0289E - 01 daN\*cm

profondita' d'infissione dei tirafondi sufficiente

Verifica della pressione di contatto piastra-fondazione:

sc max compressione = 4.21 daN/cmq < samm = 97.50 daN/cmq

comb. 4 N -5.428E+01 daN Tx 8.0480E+00 daN Ty -1.345E+01 daN Mx 3.4868E+03 daN\*cm My 1.0639E+03 daN\*cm Mt



## ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)

Sab (Mandante)





CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

Ε

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72

LOTTO FASE 01

ENTE ZZ

TIPO DOC. CL

OGGETTO DOC. FV 00 00

PROG. DOC. REV 001 Α

Pag. **57 di** 74

8.0289E-01 daN\*cm

Verifica di resistenza delle saldature sulla piastra

samm condizione I = 1600.0 daN/cmq samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmq

a cordoni d'angolo:

verifica V1 (so, to, tp):

sid.max condizione I = 188.3 daN/cmq < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmq

|tol+|sol.max condizione | = 188.3 daN/cmg < samm.rid condizione | = 1600.0 daN/cmg

comb. 4 N -5.428E+01 daN Tx 8.0480E+00 daN Ty -1.345E+01 daN Mx 3.4868E+03 daN\*cm My 1.0639E+03 daN\*cm Mt 8.0289F-01 daN\*cm

Piastra di base n. 9 al nodo sap n.27

Piastra di base a filo n. 9 materiale Fe360

Colonna n. 36 HEA100 materiale Fe360 (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tirafondi sollecitati nelle sezioni non filettate

Tirafondi diametro 20 mm materiale Fe360; non resistenti a compressione

Diametro dei fori sulla piastra 23.0 mm

Cordoni di saldatura sulle ali della colonna lato 5.0 mm

Cordoni di saldatura sull'anima della colonna lato 3.0 mm

Tipo di ancoraggio: aderenza semplice

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica dei tirafondi

sforzo assiale:

smax traz. condizione I = 30.9 daN/cmq < samm condizione I = 1600.0 daN/cmq

comb. 4 N -6.340E+02 daN Tx -5.877E+00 daN Ty -1.192E+02 daN Mx 4.8880E+03 daN\*cm My -7.735E+02 daN\*cm Mt -1.032E+01 daN\*cm

sforzo assiale + taglio:

 $(s/samm)^2+(t/tamm)^2 max condizione I = 0.001 < 1$ 

comb. 4 N -6.340E+02 daN Tx -5.877E+00 daN Ty -1.192E+02 daN Mx 4.8880E+03 daN\*cm My -7.735E+02 daN\*cm Mt -1.032E+01 daN\*cm

Verifica di resistenza della piastra

sid.max condizione I = 259.5 daN/cmq < samm condizione I = 1600.0 daN/cmq

comb. 4 N -6.340E+02 daN Tx -5.877E+00 daN Ty -1.192E+02 daN Mx 4.8880E+03 daN\*cm My -7.735E+02 daN\*cm Mt -1.032E+01 daN\*cm

Verifica dell'ancoraggio: aderenza semplice

tad.max condizione I = 0.16 daN/cmg < tamm condizione I = 9.00 daN/cmg

comb. 4 N -6.340E+02 daN Tx -5.877E+00 daN Ty -1.192E+02 daN Mx 4.8880E+03 daN\*cm My -7.735E+02 daN\*cm Mt -1.032E+01 daN\*cm

profondita' d'infissione dei tirafondi sufficiente

Verifica della pressione di contatto piastra-fondazione:

sc max compressione = 3.32 daN/cmg < samm = 97.50 daN/cmg

comb. 4 N -6.340E+02 daN Tx -5.877E+00 daN Ty -1.192E+02 daN Mx 4.8880E+03 daN\*cm My -7.735E+02 daN\*cm Mt -1.032E+01 daN\*cm

Verifica di resistenza delle saldature sulla piastra

samm condizione I = 1600.0 daN/cmg samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmg

a cordoni d'angolo:

verifica V1 (so, to, tp):

sid.max condizione I = 266.7 daN/cmq < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmq

|to|+|so|.max condizione | = 266.9 daN/cmg < samm.rid condizione | = 1600.0 daN/cmg

comb. 1 N -5.813E+02 daN Tx 1.3099E+01 daN Ty -9.965E+01 daN Mx 3.3128E+03 daN\*cm My 1.5836E+03 daN\*cm Mt -



## ATI DI PROGETTAZIONE

FV 00 00

(Mandataria)

Sab (Mandante)





CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

Ε

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72

LOTTO FASE 01

ENTE ZZ

TIPO DOC. CL

OGGETTO DOC.

PROG. DOC. REV 001 Α

Pag. **58 di** 74

7.370E+00 daN\*cm

Piastra di base n. 10 al nodo sap n.29 Piastra di base a filo n. 10 materiale Fe360

Colonna n. 37 HEA100 materiale Fe360 (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tirafondi sollecitati nelle sezioni non filettate

Tirafondi diametro 20 mm materiale Fe360; non resistenti a compressione

Diametro dei fori sulla piastra 23.0 mm

Cordoni di saldatura sulle ali della colonna lato 5.0 mm

Cordoni di saldatura sull'anima della colonna lato 3.0 mm

Tipo di ancoraggio: aderenza semplice

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica dei tirafondi

sforzo assiale:

smax traz. condizione I = 30.9 daN/cmg < samm condizione I = 1600.0 daN/cmg

comb. 3 N -6.340E+02 daN Tx -5.877E+00 daN Ty 1.1924E+02 daN Mx -4.888E+03 daN\*cm My -7.735E+02 daN\*cm Mt 1.0323E+01 daN\*cm

sforzo assiale + taglio:

 $(s/samm)^2+(t/tamm)^2$  max condizione I = 0.001 < 1

comb. 3 N -6.340E+02 daN Tx -5.877E+00 daN Ty 1.1924E+02 daN Mx -4.888E+03 daN\*cm My -7.735E+02 daN\*cm Mt 1.0323E+01 daN\*cm

Verifica di resistenza della piastra

sid.max condizione I = 259.5 daN/cmq < samm condizione I = 1600.0 daN/cmq

comb. 3 N -6.340E+02 daN Tx -5.877E+00 daN Ty 1.1924E+02 daN Mx -4.888E+03 daN\*cm My -7.735E+02 daN\*cm Mt 1.0323E+01 daN\*cm

Verifica dell'ancoraggio: aderenza semplice

tad.max condizione I = 0.16 daN/cmq < tamm condizione I = 9.00 daN/cmq

comb. 3 N -6.340E+02 daN Tx -5.877E+00 daN Ty 1.1924E+02 daN Mx -4.888E+03 daN\*cm My -7.735E+02 daN\*cm Mt 1.0323E+01 daN\*cm

profondita' d'infissione dei tirafondi sufficiente

Verifica della pressione di contatto piastra-fondazione:

sc max compressione = 3.32 daN/cmg < samm = 97.50 daN/cmg

comb. 3 N -6.340E+02 daN Tx -5.877E+00 daN Ty 1.1924E+02 daN Mx -4.888E+03 daN\*cm My -7.735E+02 daN\*cm Mt 1.0323E+01 daN\*cm

Verifica di resistenza delle saldature sulla piastra

samm condizione I = 1600.0 daN/cmq samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmq

a cordoni d'angolo:

verifica V1 (so, to, tp):

sid.max condizione I = 266.7 daN/cmg < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmg

|to|+|so|.max condizione | = 266.9 daN/cmg < samm.rid condizione | = 1600.0 daN/cmg

1 N -5.813E+02 daN Tx 1.3099E+01 daN Ty 9.9647E+01 daN Mx -3.313E+03 daN\*cm My 1.5836E+03 daN\*cm Mt 7.3705E+00 daN\*cm

Piastra di base n. 11 al nodo sap n.23

Piastra di base a filo n. 7 materiale Fe360

Colonna n. 34 HEA100 materiale Fe360 (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tirafondi sollecitati nelle sezioni non filettate

Tirafondi diametro 20 mm materiale Fe360; non resistenti a compressione

Diametro dei fori sulla piastra 23.0 mm



## ATI DI PROGETTAZIONE

OGGETTO DOC.

FV 00 00

(Mandataria)

Sab (Mandante)





CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

FASE

Ε

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72

LOTTO 01 ENTE ZZ TIPO DOC. CL

PROG. DOC. 001 REV A Pag. **59 di** 74

Cordoni di saldatura sulle ali della colonna lato 5.0 mm

Cordoni di saldatura sull'anima della colonna lato 3.0 mm

Tipo di ancoraggio: aderenza semplice

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica dei tirafondi

sforzo assiale:

smax traz. condizione I = 35.0 daN/cmg < samm condizione I = 1600.0 daN/cmg

comb. 4 N - 6.005E + 02 daN Tx - 1.282E + 01 daN Ty - 1.431E + 02 daN Mx 4.6666E + 03 daN\*cm My - 1.313E + 03 daN\*cm Mt - 1.123E + 01 daN\*cm

sforzo assiale + taglio:

 $(s/samm)^2+(t/tamm)^2 max condizione I = 0.001 < 1$ 

comb. 4 N -6.005E+02 daN Tx -1.282E+01 daN Ty -1.431E+02 daN Mx 4.6666E+03 daN\*cm My -1.313E+03 daN\*cm Mt -1.123E+01 daN\*cm

Verifica di resistenza della piastra

sid.max condizione I = 275.0 daN/cmq < samm condizione I = 1600.0 daN/cmq

comb. 4 N -6.005E+02 daN Tx -1.282E+01 daN Ty -1.431E+02 daN Mx 4.6666E+03 daN\*cm My -1.313E+03 daN\*cm Mt -1.123E+01 daN\*cm

Verifica dell'ancoraggio: aderenza semplice

tad.max condizione I = 0.20 daN/cmq < tamm condizione I = 9.00 daN/cmq

comb.  $4 \text{ N} - 6.005E + 02 \text{ daN Tx} - 1.282E + 01 \text{ daN Ty} - 1.431E + 02 \text{ daN Mx} \\ 4.6666E + 03 \text{ daN*cm My} - 1.313E + 03 \text{ daN*cm Mt} - 1.123E + 01 \text{ daN*cm} \\ \text{Mx} - 1.23E +$ 

profondita' d'infissione dei tirafondi sufficiente

Verifica della pressione di contatto piastra-fondazione:

sc max compressione = 3.49 daN/cmq < samm = 97.50 daN/cmq

comb.  $4 \ N - 6.005E + 02 \ daN \ Tx - 1.282E + 01 \ daN \ Ty - 1.431E + 02 \ daN \ Mx \ 4.6666E + 03 \ daN^*cm \ My - 1.313E + 03 \ daN^*cm \ Mt - 1.123E + 01 \ daN^*cm$ 

Verifica di resistenza delle saldature sulla piastra

samm condizione I = 1600.0 daN/cmq samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmq

a cordoni d'angolo:

verifica V1 (so, to, tp):

sid.max condizione I = 292.5 daN/cmg < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmg

|to|+|so|.max condizione I = 292.7 daN/cmq < samm.rid condizione I = 1600.0 daN/cmq

comb. 1 N -6.204E+02 daN Tx 1.7724E+01 daN Ty -1.228E+02 daN Mx 3.2918E+03 daN\*cm My 1.9075E+03 daN\*cm Mt -7.372E+00 daN\*cm

Piastra di base n. 12 al nodo sap n.25

Piastra di base a filo n. 8 materiale Fe360

Colonna n. 35 HEA100 materiale Fe360 (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tirafondi sollecitati nelle sezioni non filettate

Tirafondi diametro 20 mm materiale Fe360; non resistenti a compressione

Diametro dei fori sulla piastra 23.0 mm

Cordoni di saldatura sulle ali della colonna lato 5.0 mm

Cordoni di saldatura sull'anima della colonna lato 3.0 mm

Tipo di ancoraggio: aderenza semplice

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica dei tirafondi

sforzo assiale:

smax traz. condizione I = 35.0 daN/cmq < samm condizione I = 1600.0 daN/cmq

comb. 3 N -6.005E+02 daN Tx -1.282E+01 daN Ty 1.4308E+02 daN Mx -4.667E+03 daN\*cm My -1.313E+03 daN\*cm Mt



## ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)

Sab (Mandante)





Α

CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72

LOTTO 01

FASE Ε

**ENTE** 

ZZ

TIPO DOC. CL

OGGETTO DOC. FV 00 00

PROG. DOC. REV 001

Pag. **60 di** 74

1.1229E+01 daN\*cm

sforzo assiale + taglio:

 $(s/samm)^2+(t/tamm)^2$  max condizione I = 0.001 < 1

comb. 3 N -6.005E+02 daN Tx -1.282E+01 daN Ty 1.4308E+02 daN Mx -4.667E+03 daN\*cm My -1.313E+03 daN\*cm Mt 1.1229E+01 daN\*cm

Verifica di resistenza della piastra

sid.max condizione I = 275.0 daN/cmg < samm condizione I = 1600.0 daN/cmg

comb. 3 N -6.005E+02 daN Tx -1.282E+01 daN Ty 1.4308E+02 daN Mx -4.667E+03 daN\*cm My -1.313E+03 daN\*cm Mt 1.1229E+01 daN\*cm

Verifica dell'ancoraggio: aderenza semplice

tad.max condizione I = 0.20 daN/cmq < tamm condizione I = 9.00 daN/cmq

comb. 3 N -6.005E+02 daN Tx -1.282E+01 daN Ty 1.4308E+02 daN Mx -4.667E+03 daN\*cm My -1.313E+03 daN\*cm Mt 1.1229E+01 daN\*cm

profondita' d'infissione dei tirafondi sufficiente

Verifica della pressione di contatto piastra-fondazione:

sc max compressione = 3.49 daN/cmq < samm = 97.50 daN/cmq

comb. 3 N -6.005E+02 daN Tx -1.282E+01 daN Ty 1.4308E+02 daN Mx -4.667E+03 daN\*cm My -1.313E+03 daN\*cm Mt 1.1229E+01 daN\*cm

Verifica di resistenza delle saldature sulla piastra

samm condizione I = 1600.0 daN/cmg samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmg

a cordoni d'angolo:

verifica V1 (so, to, tp):

sid.max condizione I = 292.5 daN/cmg < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmg

|to|+|so|.max condizione | = 292.7 daN/cmq < samm.rid condizione | = 1600.0 daN/cmq

comb. 1 N -6.204E+02 daN Tx 1.7724E+01 daN Ty 1.2276E+02 daN Mx -3.292E+03 daN\*cm My 1.9075E+03 daN\*cm Mt 7.3719E+00 daN\*cm

Piastra di base n. 13 al nodo sap n.19

Piastra di base a filo n. 5 materiale Fe360

Colonna n. 32 HEA100 materiale Fe360 (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tirafondi sollecitati nelle sezioni non filettate

Tirafondi diametro 20 mm materiale Fe360; non resistenti a compressione

Diametro dei fori sulla piastra 23.0 mm

Cordoni di saldatura sulle ali della colonna lato 5.0 mm

Cordoni di saldatura sull'anima della colonna lato 3.0 mm

Tipo di ancoraggio: aderenza semplice

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica dei tirafondi

sforzo assiale:

smax traz. condizione I = 130.8 daN/cmg < samm condizione I = 1600.0 daN/cmg

comb. 3 N -3.777E+01 daN Tx 3.0008E+01 daN Ty 1.5875E+01 daN Mx -2.655E+03 daN\*cm My 2.3718E+03 daN\*cm Mt 1.7370E+00 daN\*cm

sforzo assiale + taglio:

 $(s/samm)^2+(t/tamm)^2$  max condizione I = 0.007 < 1

comb. 3 N -3.777E+01 daN Tx 3.0008E+01 daN Ty 1.5875E+01 daN Mx -2.655E+03 daN\*cm My 2.3718E+03 daN\*cm Mt 1.7370E+00 daN\*cm

Verifica di resistenza della piastra

sid.max condizione I = 242.0 daN/cmg < samm condizione I = 1600.0 daN/cmg

comb. 1 N -5.359E+01 daN Tx 3.9457E+01 daN Ty -3.476E+00 daN Mx -1.548E+03 daN\*cm My 3.1161E+03 daN\*cm Mt -



## ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)







CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E
PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

FASE

Ε

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72 LOTTO 01 ENTE ZZ TIPO DOC. CL

OGGETTO DOC. FV 00 00 PROG. DOC. REV

Pag. **61 di** 74

2.930E+00 daN\*cm

Verifica dell'ancoraggio: aderenza semplice

tad.max condizione I = 0.73 daN/cmq < tamm condizione I = 9.00 daN/cmq

comb. 3 N - 3.777E + 01 daN Tx 3.0008E + 01 daN Ty 1.5875E + 01 daN Mx -2.655E + 03 daN\*cm My 2.3718E + 03 daN\*cm Mt 1.7370E + 00 daN\*cm

profondita' d'infissione dei tirafondi sufficiente

Verifica della pressione di contatto piastra-fondazione:

sc max compressione = 4.36 daN/cmq < samm = 97.50 daN/cmq

comb.  $3 \ N - 3.777E + 0.1 \ daN \ Tx \ 3.0008E + 0.1 \ daN \ Ty \ 1.5875E + 0.1 \ daN \ Mx - 2.655E + 0.3 \ daN^*cm \ My \ 2.3718E + 0.3 \ daN^*cm \ Mt \ 1.7370E + 0.0 \ daN^*cm$ 

Verifica di resistenza delle saldature sulla piastra

samm condizione I = 1600.0 daN/cmg samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmg

a cordoni d'angolo:

verifica V1 (so, to, tp):

sid.max condizione I = 273.5 daN/cmg < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmg

|to|+|so|.max condizione | = 273.5 daN/cmq < samm.rid condizione | = 1600.0 daN/cmq

comb. 1 N -5.359E+01 daN Tx 3.9457E+01 daN Ty -3.476E+00 daN Mx -1.548E+03 daN\*cm My 3.1161E+03 daN\*cm Mt - 2.930E+00 daN\*cm

Piastra di base n. 14 al nodo sap n.21

Piastra di base a filo n. 6 materiale Fe360

Colonna n. 33 HEA100 materiale Fe360 (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tirafondi sollecitati nelle sezioni non filettate

Tirafondi diametro 20 mm materiale Fe360; non resistenti a compressione

Diametro dei fori sulla piastra 23.0 mm

Cordoni di saldatura sulle ali della colonna lato 5.0 mm

Cordoni di saldatura sull'anima della colonna lato 3.0 mm

Tipo di ancoraggio: aderenza semplice

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica dei tirafondi

sforzo assiale:

smax traz. condizione I = 130.8 daN/cmg < samm condizione I = 1600.0 daN/cmg

comb. 4 N -3.777E+01 daN Tx 3.0008E+01 daN Ty -1.588E+01 daN Mx 2.6547E+03 daN\*cm My 2.3718E+03 daN\*cm Mt - 1.737E+00 daN\*cm

sforzo assiale + taglio:

 $(s/samm)^2+(t/tamm)^2 max condizione I = 0.007 < 1$ 

comb. 4 N - 3.777 E + 01 daN Tx 3.0008 E + 01 daN Ty -1.588 E + 01 daN Mx 2.6547 E + 03 daN\*cm My 2.3718 E + 03 daN\*cm Mt - 1.737 E + 00 daN\*cm

Verifica di resistenza della piastra

sid.max condizione I = 237.4 daN/cmg < samm condizione I = 1600.0 daN/cmg

comb. 2 N - 3.913E + 01 daN Tx - 3.880E + 01 daN Ty 3.4592E + 00 daN Mx 1.5500E + 03 daN\*cm My - 3.042E + 03 daN\*cm Mt 2.9306E + 00 daN\*cm

Verifica dell'ancoraggio: aderenza semplice

tad.max condizione I = 0.73 daN/cmq < tamm condizione I = 9.00 daN/cmq

comb. 4 N - 3.777E + 01 daN Tx 3.0008E + 01 daN Ty -1.588E + 01 daN Mx 2.6547E + 03 daN\*cm My 2.3718E + 03 daN\*cm Mt -1.737E + 00 daN\*cm

profondita' d'infissione dei tirafondi sufficiente

Verifica della pressione di contatto piastra-fondazione:



## ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)







CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione
di calcolo e descrittiva pensiline
copertura accessi

COMMESSA RS72

FASE Ε

LOTTO

01

**ENTE** TIPO DOC. CL

ZZ

OGGETTO DOC. FV 00 00

PROG. DOC. REV 001 Α

Pag. **62 di** 74

sc max compressione = 4.36 daN/cmq < samm = 97.50 daN/cmq

comb. 4 N -3.777E+01 daN Tx 3.0008E+01 daN Ty -1.588E+01 daN Mx 2.6547E+03 daN\*cm My 2.3718E+03 daN\*cm Mt -1.737E+00 daN\*cm

Verifica di resistenza delle saldature sulla piastra

samm condizione I = 1600.0 daN/cmg samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmg

a cordoni d'angolo:

verifica V1 (so, to, tp):

sid.max condizione I = 273.5 daN/cmq < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmq

|to|+|so|.max condizione | = 273.5 daN/cmq < samm.rid condizione | = 1600.0 daN/cmq

comb. 1 N -5.359E+01 daN Tx 3.9457E+01 daN Ty 3.4759E+00 daN Mx 1.5475E+03 daN\*cm My 3.1161E+03 daN\*cm Mt 2.9300E+00 daN\*cm

Piastra di base n. 15 al nodo sap n.15

Piastra di base a filo n. 3 materiale Fe360

Colonna n. 30 HEA100 materiale Fe360 (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tirafondi sollecitati nelle sezioni non filettate

Tirafondi diametro 20 mm materiale Fe360; non resistenti a compressione

Diametro dei fori sulla piastra 23.0 mm

Cordoni di saldatura sulle ali della colonna lato 5.0 mm

Cordoni di saldatura sull'anima della colonna lato 3.0 mm

Tipo di ancoraggio: aderenza semplice

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

# Verifica dei tirafondi

smax traz. condizione I = 63.2 daN/cmq < samm condizione I = 1600.0 daN/cmq

comb. 1 N -2.439E+02 daN Tx 5.8731E+01 daN Ty -1.105E+02 daN Mx 1.9105E+03 daN\*cm My 4.1590E+03 daN\*cm Mt -3.648E+00 daN\*cm

sforzo assiale + taglio:

 $(s/samm)^2+(t/tamm)^2$  max condizione I = 0.002 < 1

comb. 1 N -2.439E+02 daN Tx 5.8731E+01 daN Ty -1.105E+02 daN Mx 1.9105E+03 daN\*cm My 4.1590E+03 daN\*cm Mt -3.648E+00 daN\*cm

## Verifica di resistenza della piastra

sid.max condizione I = 304.8 daN/cmg < samm condizione I = 1600.0 daN/cmg

comb. 1 N -2.439E+02 daN Tx 5.8731E+01 daN Ty -1.105E+02 daN Mx 1.9105E+03 daN\*cm My 4.1590E+03 daN\*cm Mt -3.648E+00 daN\*cm

Verifica dell'ancoraggio: aderenza semplice

tad.max condizione I = 0.35 daN/cmq < tamm condizione I = 9.00 daN/cmq

comb. 1 N -2.439E+02 daN Tx 5.8731E+01 daN Ty -1.105E+02 daN Mx 1.9105E+03 daN\*cm My 4.1590E+03 daN\*cm Mt -3.648E+00 daN\*cm

profondita' d'infissione dei tirafondi sufficiente

Verifica della pressione di contatto piastra-fondazione:

sc max compressione = 3.76 daN/cmq < samm = 97.50 daN/cmq

comb. 1 N -2.439E+02 daN Tx 5.8731E+01 daN Ty -1.105E+02 daN Mx 1.9105E+03 daN\*cm My 4.1590E+03 daN\*cm Mt -3.648E+00 daN\*cm

Verifica di resistenza delle saldature sulla piastra

samm condizione I = 1600.0 daN/cmq samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmq

a cordoni d'angolo:

verifica V1 (so, to, tp):

sid.max condizione I = 377.4 daN/cmq < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmq



## ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)

Sab (Mandante)





CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione
di calcolo e descrittiva pensiline
copertura accessi

COMMESSA RS72

LOTTO FASE Ε

01

**ENTE** TIPO DOC. CL

ZZ

OGGETTO DOC. FV 00 00

PROG. DOC. REV 001 Α

Pag. 63 di 74

|to|+|so|.max condizione | = 377.4 daN/cmq < samm.rid condizione | = 1600.0 daN/cmq comb. 2 N -3.670E+02 daN Tx -5.669E+01 daN Ty -1.104E+02 daN Mx 1.8975E+03 daN\*cm My -4.035E+03 daN\*cm Mt -3.650E+00 daN\*cm

Piastra di base n. 16 al nodo sap n.17 Piastra di base a filo n. 4 materiale Fe360

Colonna n. 31 HEA100 materiale Fe360 (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tirafondi sollecitati nelle sezioni non filettate

Tirafondi diametro 20 mm materiale Fe360; non resistenti a compressione

Diametro dei fori sulla piastra 23.0 mm

Cordoni di saldatura sulle ali della colonna lato 5.0 mm

Cordoni di saldatura sull'anima della colonna lato 3.0 mm

Tipo di ancoraggio: aderenza semplice

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

## Verifica dei tirafondi

sforzo assiale:

smax traz. condizione I = 63.2 daN/cmq < samm condizione I = 1600.0 daN/cmq

comb. 1 N -2.439E+02 daN Tx 5.8731E+01 daN Ty 1.1049E+02 daN Mx -1.910E+03 daN\*cm My 4.1590E+03 daN\*cm Mt 3.6479E+00 daN\*cm

sforzo assiale + taglio:

 $(s/samm)^2+(t/tamm)^2$  max condizione I = 0.002 < 1

comb. 1 N -2.439E+02 daN Tx 5.8731E+01 daN Ty 1.1049E+02 daN Mx -1.910E+03 daN\*cm My 4.1590E+03 daN\*cm Mt 3.6479E+00 daN\*cm

# Verifica di resistenza della piastra

sid.max condizione I = 304.8 daN/cmq < samm condizione I = 1600.0 daN/cmq

comb. 1 N -2.439E+02 daN Tx 5.8731E+01 daN Ty 1.1049E+02 daN Mx -1.910E+03 daN\*cm My 4.1590E+03 daN\*cm Mt 3.6479E+00 daN\*cm

# Verifica dell'ancoraggio: aderenza semplice

tad.max condizione I = 0.35 daN/cmg < tamm condizione I = 9.00 daN/cmg

1 N -2.439E+02 daN Tx 5.8731E+01 daN Ty 1.1049E+02 daN Mx -1.910E+03 daN\*cm My 4.1590E+03 daN\*cm Mt 3.6479E+00 daN\*cm

profondita' d'infissione dei tirafondi sufficiente

# Verifica della pressione di contatto piastra-fondazione:

sc max compressione = 3.76 daN/cmq < samm = 97.50 daN/cmq

comb. 1 N -2.439E+02 daN Tx 5.8731E+01 daN Ty 1.1049E+02 daN Mx -1.910E+03 daN\*cm My 4.1590E+03 daN\*cm Mt 3.6479E+00 daN\*cm

## Verifica di resistenza delle saldature sulla piastra

samm condizione I = 1600.0 daN/cmq samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmq

a cordoni d'angolo:

verifica V1 (so, to, tp):

sid.max condizione I = 377.4 daN/cmq < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmq

|to|+|so|.max condizione | = 377.4 daN/cmq < samm.rid condizione | = 1600.0 daN/cmq

comb. 2 N -3.670E+02 daN Tx -5.669E+01 daN Ty 1.1036E+02 daN Mx -1.898E+03 daN\*cm My -4.035E+03 daN\*cm Mt 3.6495E+00 daN\*cm

Saldature n. 1 al nodo sap n.44

Giunzione con saldature a filo n. 17 a (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tipo di collegamento: giunzione di ala trave-colonna

Profilo portante asta n. 44 HEA100 materiale Fe360



## ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)

Sab (Mandante)





CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72

LOTTO FASE Ε

**ENTE** TIPO DOC. CL

ZZ

OGGETTO DOC. FV 00 00

PROG. DOC. REV 001 Α

Pag. **64 di** 74

Profilo portato asta n. 8 IPE100 materiale Fe360

Tipo di attacco: semplice

Saldature a completa penetrazione classe 2

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

01

Verifica di resistenza delle saldature

samm condizione I = 1600.0 daN/cmg samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmg

a completa penetrazione (classe 2):

sid.max condizione I = 436.3 daN/cmq < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmq

comb. 4 N -4.731E+01 daN Tx 2.9697E-01 daN Ty 3.2314E+02 daN Mx -1.282E+04 daN\*cm My 8.2028E+01 daN\*cm Mt 2.2624E-01 daN\*cm

Saldature n. 2 al nodo sap n.46

Giunzione con saldature a filo n. 18 a (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tipo di collegamento: giunzione di ala trave-colonna

Profilo portante asta n. 45 HEA100 materiale Fe360

Profilo portato asta n. 8 IPE100 materiale Fe360

Tipo di attacco: semplice

Saldature a completa penetrazione classe 2

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica di resistenza delle saldature

samm condizione I = 1600.0 daN/cmg samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmg

a completa penetrazione (classe 2):

sid.max condizione I = 428.1 daN/cmq < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmq

comb. 3 N -4.731E+01 daN Tx 2.9697E-01 daN Ty 3.2314E+02 daN Mx -1.282E+04 daN\*cm My 8.2028E+01 daN\*cm Mt -2.262E-01 daN\*cm

Saldature n. 3 al nodo sap n.40

Giunzione con saldature a filo n. 15 a (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tipo di collegamento: giunzione di ala trave-colonna

Profilo portante asta n. 42 HEA100 materiale Fe360

Profilo portato asta n. 7 IPE100 materiale Fe360

Tipo di attacco: semplice

Saldature a completa penetrazione classe 2

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica di resistenza delle saldature

samm condizione I = 1600.0 daN/cmq samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmq

a completa penetrazione (classe 2):

sid.max condizione I = 565.3 daN/cmq < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmq

comb. 4 N -9.638E+01 daN Tx 7.1027E-01 daN Ty 4.4662E+02 daN Mx -1.695E+04 daN\*cm My 8.1408E+01 daN\*cm Mt 8.3089E-02 daN\*cm

Saldature n. 4 al nodo sap n.42

Giunzione con saldature a filo n. 16 a (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tipo di collegamento: giunzione di ala trave-colonna

Profilo portante asta n. 43 HEA100 materiale Fe360

Profilo portato asta n. 7 IPE100 materiale Fe360

Tipo di attacco: semplice

Saldature a completa penetrazione classe 2

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica di resistenza delle saldature

samm condizione I = 1600.0 daN/cmg samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmg

a completa penetrazione (classe 2):



## ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)







Chiusura dell'anello ferroviario in sotterraneo nel tratto di linea tra le stazioni di Palermo Notarbartolo e Giachery e proseguimento fino a Politeama

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72 LOTTO FASE 01 E

ENTE ZZ

TIPO DOC. OGGETTO DOC. CL FV 00 00

PROG. DOC. 001 REV Pag. A **65 di** 74

sid.max condizione I = 565.3 daN/cmq < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmq comb. 3 N -9.638E+01 daN Tx 7.1027E-01 daN Ty 4.4662E+02 daN Mx -1.695E+04 daN\*cm My 8.1408E+01 daN\*cm Mt -

comb. 3 N -9.638E+01 dan 1x 7.1027E-01 dan 1y 4.4662E+02 dan Mx -1.695E+04 dan°cm My 8.1408E+01 dan°cm Mt 8.309E-02 dan\*cm

Saldature n. 5 al nodo sap n.36

Giunzione con saldature a filo n. 13 a (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tipo di collegamento: giunzione di ala trave-colonna

Profilo portante asta n. 40 HEA100 materiale Fe360

Profilo portato asta n. 6 IPE100 materiale Fe360

Tipo di attacco: semplice

Saldature a completa penetrazione classe 2

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica di resistenza delle saldature

samm condizione I = 1600.0 daN/cmg samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmg

a completa penetrazione (classe 2):

sid.max condizione I = 743.3 daN/cmq < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmq

comb. 4 N - 1.097E + 02 daN Tx 3.8459E - 01 daN Ty 5.8349E + 02 daN Mx -2.239E + 04 daN\*cm My 1.0013E + 02 daN\*cm Mt 1.7050E - 01 daN\*cm

Saldature n. 6 al nodo sap n.38

Giunzione con saldature a filo n. 14 a (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tipo di collegamento: giunzione di ala trave-colonna

Profilo portante asta n. 41 HEA100 materiale Fe360

Profilo portato asta n. 6 IPE100 materiale Fe360

Tipo di attacco: semplice

Saldature a completa penetrazione classe 2

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica di resistenza delle saldature

samm condizione I = 1600.0 daN/cmq samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmq

a completa penetrazione (classe 2):

sid.max condizione I = 743.3 daN/cmq < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmq

comb. 3 N - 1.097 E + 02 daN Tx 3.8459 E - 01 daN Ty 5.8349 E + 02 daN Mx - 2.239 E + 04 daN\*cm My 1.0013 E + 02 daN\*cm Mt - 1.705 E - 01 daN\*cm

Saldature n. 7 al nodo sap n.32

Giunzione con saldature a filo n. 11 a (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tipo di collegamento: giunzione di ala trave-colonna

Profilo portante asta n. 38 HEA100 materiale Fe360

Profilo portato asta n. 5 IPE100 materiale Fe360

Tipo di attacco: semplice

Saldature a completa penetrazione classe 2

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica di resistenza delle saldature

samm condizione I = 1600.0 daN/cmq samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmq

a completa penetrazione (classe 2):

sid.max condizione I = 143.9 daN/cmq < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmq

comb. 3 N - 6.837E + 01 daN Tx - 4.168E - 01 daN Ty - 1.081E + 01 daN Mx 3.5632E + 03 daN\*cm My 1.3011E + 02 daN\*cm Mt - 1.289E - 01 daN\*cm

Saldature n. 8 al nodo sap n.34

Giunzione con saldature a filo n. 12 a (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tipo di collegamento: giunzione di ala trave-colonna

Profilo portante asta n. 39 HEA100 materiale Fe360



## ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)

Sab (Mandante)





CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72

LOTTO FASE 01 Ε

**ENTE** TIPO DOC. CL

ZZ

OGGETTO DOC. FV 00 00

PROG. DOC. REV 001 Α

Pag. **66 di** 74

Profilo portato asta n. 5 IPE100 materiale Fe360

Tipo di attacco: semplice

Saldature a completa penetrazione classe 2

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica di resistenza delle saldature

samm condizione I = 1600.0 daN/cmg samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmg

a completa penetrazione (classe 2):

sid.max condizione I = 143.9 daN/cmq < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmq

comb. 4 N -6.837E+01 daN Tx -4.168E-01 daN Ty -1.081E+01 daN Mx 3.5632E+03 daN\*cm My 1.3011E+02 daN\*cm Mt 1.2887E-01 daN\*cm

Saldature n. 9 al nodo sap n.28

Giunzione con saldature a filo n. 9 a (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tipo di collegamento: giunzione di ala trave-colonna

Profilo portante asta n. 36 HEA100 materiale Fe360

Profilo portato asta n. 4 IPE100 materiale Fe360

Tipo di attacco: semplice

Saldature a completa penetrazione classe 2

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica di resistenza delle saldature

samm condizione I = 1600.0 daN/cmg samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmg

a completa penetrazione (classe 2):

sid.max condizione I = 765.8 daN/cmq < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmq

comb. 4 N -1.617E+02 daN Tx 4.1819E-01 daN Ty 5.8110E+02 daN Mx -2.297E+04 daN\*cm My 8.8203E+01 daN\*cm Mt 5.4935E-01 daN\*cm

Saldature n. 10 al nodo sap n.30

Giunzione con saldature a filo n. 10 a (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tipo di collegamento: giunzione di ala trave-colonna

Profilo portante asta n. 37 HEA100 materiale Fe360

Profilo portato asta n. 4 IPE100 materiale Fe360

Tipo di attacco: semplice

Saldature a completa penetrazione classe 2

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica di resistenza delle saldature

samm condizione I = 1600.0 daN/cmq samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmq

a completa penetrazione (classe 2):

sid.max condizione I = 765.8 daN/cmg < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmg

comb. 3 N -1.617E+02 daN Tx 4.1819E-01 daN Ty 5.8110E+02 daN Mx -2.297E+04 daN\*cm My 8.8203E+01 daN\*cm Mt -5.493E-01 daN\*cm

Saldature n. 11 al nodo sap n.24

Giunzione con saldature a filo n. 7 a (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tipo di collegamento: giunzione di ala trave-colonna

Profilo portante asta n. 34 HEA100 materiale Fe360

Profilo portato asta n. 3 IPE100 materiale Fe360

Tipo di attacco: semplice

Saldature a completa penetrazione classe 2

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica di resistenza delle saldature

samm condizione I = 1600.0 daN/cmg samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmg

a completa penetrazione (classe 2):



## ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)







REV

Α

CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72

LOTTO FASE Ε

01

**ENTE** TIPO DOC. 77

CL

OGGETTO DOC. FV 00 00

PROG. DOC. 001

Pag. **67 di** 74

sid.max condizione I = 771.4 daN/cmq < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmq

comb. 4 N -1.574E+02 daN Tx 2.5536E-01 daN Ty 5.7873E+02 daN Mx -2.317E+04 daN\*cm My 8.7119E+01 daN\*cm Mt 6.6785E-01 daN\*cm

Saldature n. 12 al nodo sap n.20

Giunzione con saldature a filo n. 5 a (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tipo di collegamento: giunzione di ala trave-colonna

Profilo portante asta n. 32 HEA100 materiale Fe360

Profilo portato asta n. 2 IPE100 materiale Fe360

Tipo di attacco: semplice

Saldature a completa penetrazione classe 2

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica di resistenza delle saldature

samm condizione I = 1600.0 daN/cmg samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmg

a completa penetrazione (classe 2):

sid.max condizione I = 75.8 daN/cmq < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmq

comb. 3 N -3.913E+01 daN Tx -2.469E-01 daN Ty -2.984E+00 daN Mx 1.8532E+03 daN\*cm My 7.1046E+01 daN\*cm Mt -3.089E-01 daN\*cm

Saldature n. 13 al nodo sap n.22

Giunzione con saldature a filo n. 6 a (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tipo di collegamento: giunzione di ala trave-colonna

Profilo portante asta n. 33 HEA100 materiale Fe360

Profilo portato asta n. 2 IPE100 materiale Fe360

Tipo di attacco: semplice

Saldature a completa penetrazione classe 2

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica di resistenza delle saldature

samm condizione I = 1600.0 daN/cmq samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmq

a completa penetrazione (classe 2):

sid.max condizione I = 75.8 daN/cmg < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmg

4 N -3.913E+01 daN Tx -2.469E-01 daN Ty -2.984E+00 daN Mx 1.8532E+03 daN\*cm My 7.1046E+01 daN\*cm Mt 3.0889E-01 daN\*cm

Saldature n. 14 al nodo sap n.16

Giunzione con saldature a filo n. 3 a (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tipo di collegamento: giunzione di ala trave-colonna

Profilo portante asta n. 30 HEA100 materiale Fe360

Profilo portato asta n. 1 IPE100 materiale Fe360

Tipo di attacco: semplice

Saldature a completa penetrazione classe 2

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica di resistenza delle saldature

samm condizione I = 1600.0 daN/cmq samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmq

a completa penetrazione (classe 2):

sid.max condizione I = 401.4 daN/cmg < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmg

comb. 4 N -1.177E+02 daN Tx 1.9984E-01 daN Ty 2.9243E+02 daN Mx -1.212E+04 daN\*cm My 1.0911E+01 daN\*cm Mt 1.3955E+00 daN\*cm

Saldature n. 15 al nodo sap n.18

Giunzione con saldature a filo n. 4 a (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tipo di collegamento: giunzione di ala trave-colonna



## ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)

Sab (Mandante)





CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72

LOTTO FASE 01 Ε

**ENTE** ZZ

CL

TIPO DOC. OGGETTO DOC. FV 00 00

PROG. DOC. REV 001 Α

Pag. **68 di** 74

Profilo portante asta n. 31 HEA100 materiale Fe360 Profilo portato asta n. 1 IPE100 materiale Fe360

Tipo di attacco: semplice

Saldature a completa penetrazione classe 2

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica di resistenza delle saldature

samm condizione I = 1600.0 daN/cmg samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmg

a completa penetrazione (classe 2):

sid.max condizione I = 401.4 daN/cmq < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmq

comb. 3 N -1.177E+02 daN Tx 1.9984E-01 daN Ty 2.9243E+02 daN Mx -1.212E+04 daN\*cm My 1.0911E+01 daN\*cm Mt -1.396E+00 daN\*cm

Saldature n. 16 al nodo sap n.26

Giunzione con saldature a filo n. 8 a (C.N.R. 10011 - tensioni ammissibili)

Tipo di collegamento: giunzione di ala trave-colonna Profilo portante asta n. 35 HEA100 materiale Fe360

Profilo portato asta n. 3 IPE100 materiale Fe360

Tipo di attacco: semplice

Saldature a completa penetrazione classe 2

Nota: essendo presenti aste dichiarate come tiranti, le verifiche considerano tutte le condizioni elementari di tipo I.

Verifica di resistenza delle saldature

samm condizione I = 1600.0 daN/cmg samm condizione I+II = 1800.0 daN/cmg

a completa penetrazione (classe 2):

sid.max condizione I = 771.4 daN/cmq < samm.rid condizione I = 1360.0 daN/cmq

comb. 3 N -1.574E+02 daN Tx 2.5536E-01 daN Ty 5.7873E+02 daN Mx -2.317E+04 daN\*cm My 8.7119E+01 daN\*cm Mt -6.679E-01 daN\*cm

# Piastra di base n.1

Piastra di base per la colonna n. 44 a filo n.17 Rck300

Colonna n.44 HEA100 materiale Fe360

Procedimento di saldatura: ad arco

Lato dei cordoni di saldatura sulle ali della colonna 3 mm

Lato dei cordoni di saldatura sull'anima della colonna 5 mm

Lunghezza totale delle saldature a cordoni d'angolo 456 mm

Peso della piastra Fe360 8.8 kg

Tirafondi diametro 20 mm L= 263 mm numero 2 peso totale 1.3 kg Fe360

# Piastra di base n.2

Piastra di base per la colonna n. 45 a filo n.18 Rck300

Colonna n.45 HEA100 materiale Fe360

Procedimento di saldatura: ad arco

Lato dei cordoni di saldatura sulle ali della colonna 3 mm

Lato dei cordoni di saldatura sull'anima della colonna 5 mm

Lunghezza totale delle saldature a cordoni d'angolo 456 mm

Peso della piastra Fe360 8.8 kg

Tirafondi diametro 20 mm L= 263 mm numero 2 peso totale 1.3 kg Fe360

Piastra di base n.3

Piastra di base per la colonna n. 42 a filo n.15 Rck300

Colonna n.42 HEA100 materiale Fe360



## ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)







Chiusura dell'anello ferroviario in sotterraneo nel tratto di linea tra le stazioni di Palermo Notarbartolo e Giachery e proseguimento fino a Politeama

FASE

Ε

STAZIONI E FERMATE: Relazione
di calcolo e descrittiva pensiline
copertura accessi

e e	COMMESSA
	RS72

LOTTO 01 ENTE ZZ TIPO DOC. CL OGGETTO DOC. FV 00 00 PROG. DOC. REV

Pag. **69 di** 74

Procedimento di saldatura: ad arco

Lato dei cordoni di saldatura sulle ali della colonna 3 mm Lato dei cordoni di saldatura sull'anima della colonna 5 mm Lunghezza totale delle saldature a cordoni d'angolo 456 mm

Peso della piastra Fe360 8.8 kg

Tirafondi diametro 20 mm L= 263 mm numero 2 peso totale 1.3 kg Fe360

Piastra di base n.4

Piastra di base per la colonna n. 43 a filo n.16 Rck300
Colonna n.43 HEA100 materiale Fe360
Procedimento di saldatura: ad arco
Lato dei cordoni di saldatura sulle ali della colonna 3 mm
Lato dei cordoni di saldatura sull'anima della colonna 5 mm
Lunghezza totale delle saldature a cordoni d'angolo 456 mm
Peso della piastra Fe360 8.8 kg
Tirafondi diametro 20 mm L= 263 mm numero 2 peso totale 1.3 kg Fe360

Piastra di base n.5

Piastra di base per la colonna n. 40 a filo n.13 Rck300
Colonna n.40 HEA100 materiale Fe360
Procedimento di saldatura: ad arco
Lato dei cordoni di saldatura sulle ali della colonna 3 mm
Lato dei cordoni di saldatura sull'anima della colonna 5 mm
Lunghezza totale delle saldature a cordoni d'angolo 456 mm
Peso della piastra Fe360 8.8 kg
Tirafondi diametro 20 mm L= 263 mm numero 2 peso totale 1.3 kg Fe360

Piastra di base n.6

Piastra di base per la colonna n. 41 a filo n.14 Rck300
Colonna n.41 HEA100 materiale Fe360
Procedimento di saldatura: ad arco
Lato dei cordoni di saldatura sulle ali della colonna 3 mm
Lato dei cordoni di saldatura sull'anima della colonna 5 mm
Lunghezza totale delle saldature a cordoni d'angolo 456 mm
Peso della piastra Fe360 8.8 kg
Tirafondi diametro 20 mm L= 263 mm numero 2 peso totale 1.3 kg Fe360

Piastra di base n.7

Piastra di base per la colonna n. 38 a filo n.11 Rck300
Colonna n.38 HEA100 materiale Fe360
Procedimento di saldatura: ad arco
Lato dei cordoni di saldatura sulle ali della colonna 3 mm
Lato dei cordoni di saldatura sull'anima della colonna 5 mm
Lunghezza totale delle saldature a cordoni d'angolo 456 mm
Peso della piastra Fe360 8.8 kg
Tirafondi diametro 20 mm L= 263 mm numero 2 peso totale 1.3 kg Fe360
Piastra di base n.8

Piastra di base per la colonna n. 39 a filo n.12 Rck300 Colonna n.39 HEA100 materiale Fe360 Procedimento di saldatura: ad arco Lato dei cordoni di saldatura sulle ali della colonna 3 mm



## ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)

Sab (Mandante)





Chiusura dell'anello ferroviario in sotterraneo nel tratto di linea tra le stazioni di Palermo Notarbartolo e Giachery e proseguimento fino a Politeama

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72 FASE E

LOTTO

01

ENTE ZZ TIPO DOC. OGGETTO DOC. CL FV 00 00

PROG. DOC. 001 REV Pag. A **70 di** 74

Lato dei cordoni di saldatura sull'anima della colonna 5 mm
Lunghezza totale delle saldature a cordoni d'angolo 456 mm
Peso della piastra Fe360 8.8 kg
Tirafondi diametro 20 mm L= 263 mm numero 2 peso totale 1.3 kg Fe360

Piastra di base n.9

Piastra di base per la colonna n. 36 a filo n.9 Rck300
Colonna n.36 HEA100 materiale Fe360
Procedimento di saldatura: ad arco
Lato dei cordoni di saldatura sulle ali della colonna 3 mm
Lato dei cordoni di saldatura sull'anima della colonna 5 mm
Lunghezza totale delle saldature a cordoni d'angolo 456 mm
Peso della piastra Fe360 8.8 kg
Tirafondi diametro 20 mm L= 263 mm numero 2 peso totale 1.3 kg Fe360

Piastra di base n.10

Piastra di base per la colonna n. 37 a filo n.10 Rck300
Colonna n.37 HEA100 materiale Fe360
Procedimento di saldatura: ad arco
Lato dei cordoni di saldatura sulle ali della colonna 3 mm
Lato dei cordoni di saldatura sull'anima della colonna 5 mm
Lunghezza totale delle saldature a cordoni d'angolo 456 mm
Peso della piastra Fe360 8.8 kg
Tirafondi diametro 20 mm L= 263 mm numero 2 peso totale 1.3 kg Fe360

Piastra di base n.11

Piastra di base per la colonna n. 34 a filo n.7 Rck300
Colonna n.34 HEA100 materiale Fe360
Procedimento di saldatura: ad arco
Lato dei cordoni di saldatura sulle ali della colonna 3 mm
Lato dei cordoni di saldatura sull'anima della colonna 5 mm
Lunghezza totale delle saldature a cordoni d'angolo 456 mm
Peso della piastra Fe360 8.8 kg
Tirafondi diametro 20 mm L= 263 mm numero 2 peso totale 1.3 kg Fe360

Piastra di base n.12

Piastra di base per la colonna n. 35 a filo n.8 Rck300
Colonna n.35 HEA100 materiale Fe360
Procedimento di saldatura: ad arco
Lato dei cordoni di saldatura sulle ali della colonna 3 mm
Lato dei cordoni di saldatura sull'anima della colonna 5 mm
Lunghezza totale delle saldature a cordoni d'angolo 456 mm
Peso della piastra Fe360 8.8 kg
Tirafondi diametro 20 mm L= 263 mm numero 2 peso totale 1.3 kg Fe360

Piastra di base n.13

Piastra di base per la colonna n. 32 a filo n.5 Rck300 Colonna n.32 HEA100 materiale Fe360 Procedimento di saldatura: ad arco Lato dei cordoni di saldatura sulle ali della colonna 3 mm Lato dei cordoni di saldatura sull'anima della colonna 5 mm



## ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)







CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72 FASE E

456 mm

LOTTO

01

ENTE ZZ

TIPO DOC. OGGETTO DOC. CL FV 00 00

PROG. DOC. 001 REV Pag. A **71 di** 74

Lunghezza totale delle saldature a cordoni d'angolo

Peso della piastra Fe360 8.8 kg

Tirafondi diametro 20 mm L= 263 mm numero 2 peso totale 1.3 kg Fe360

Piastra di base n.14

Piastra di base per la colonna n. 33 a filo n.6 Rck300
Colonna n.33 HEA100 materiale Fe360
Procedimento di saldatura: ad arco
Lato dei cordoni di saldatura sulle ali della colonna 3 mm
Lato dei cordoni di saldatura sull'anima della colonna 5 mm
Lunghezza totale delle saldature a cordoni d'angolo 456 mm
Peso della piastra Fe360 8.8 kg
Tirafondi diametro 20 mm L= 263 mm numero 2 peso totale 1.3 kg Fe360

Piastra di base n.15

Piastra di base per la colonna n. 30 a filo n.3 Rck300
Colonna n.30 HEA100 materiale Fe360
Procedimento di saldatura: ad arco
Lato dei cordoni di saldatura sulle ali della colonna 3 mm
Lato dei cordoni di saldatura sull'anima della colonna 5 mm
Lunghezza totale delle saldature a cordoni d'angolo 456 mm
Peso della piastra Fe360 8.8 kg
Tirafondi diametro 20 mm L= 263 mm numero 2 peso totale 1.3 kg Fe360

Piastra di base n.16

Piastra di base per la colonna n. 31 a filo n.4 Rck300
Colonna n.31 HEA100 materiale Fe360
Procedimento di saldatura: ad arco
Lato dei cordoni di saldatura sulle ali della colonna 3 mm
Lato dei cordoni di saldatura sull'anima della colonna 5 mm
Lunghezza totale delle saldature a cordoni d'angolo 456 mm
Peso della piastra Fe360 8.8 kg
Tirafondi diametro 20 mm L= 263 mm numero 2 peso totale 1.3 kg Fe360

Giunzione con saldature n.1

Nodo con saldature fra le aste n. 44, 8 piano n.9
Colonna n.44 HEA100 materiale Fe360
Trave n.8 IPE100 materiale Fe360
Procedimento di saldatura: ad arco
Saldature a completa penetrazione classe II
Lunghezza totale delle saldature a completa penetrazione

Giunzione con saldature n.2

Nodo con saldature fra le aste n. 45, 8 piano n.9
Colonna n.45 HEA100 materiale Fe360
Trave n.8 IPE100 materiale Fe360
Procedimento di saldatura: ad arco
Saldature a completa penetrazione classe II
Lunghezza totale delle saldature a completa penetrazione

Giunzione con saldature n.3



## ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)







Α

CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

FASE

Ε

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72

LOTTO 01

**ENTE** ZZ

TIPO DOC. CL

OGGETTO DOC. FV 00 00

PROG. DOC. REV 001

Pag. **72 di** 74

Nodo con saldature fra le aste n. 42, 7 piano n.8 Colonna n.42 HEA100 materiale Fe360 Trave n.7 IPE100 materiale Fe360 Procedimento di saldatura: ad arco Saldature a completa penetrazione classe II Lunghezza totale delle saldature a completa penetrazione 173 mm

Giunzione con saldature n.4

Nodo con saldature fra le aste n. 43, 7 piano n.8 Colonna n.43 HEA100 materiale Fe360 Trave n.7 IPE100 materiale Fe360 Procedimento di saldatura: ad arco Saldature a completa penetrazione classe II Lunghezza totale delle saldature a completa penetrazione 173 mm

Giunzione con saldature n.5

Nodo con saldature fra le aste n. 40, 6 piano n.7 Colonna n.40 HEA100 materiale Fe360 Trave n.6 IPE100 materiale Fe360 Procedimento di saldatura: ad arco Saldature a completa penetrazione classe II Lunghezza totale delle saldature a completa penetrazione 173 mm

Giunzione con saldature n.6

Nodo con saldature fra le aste n. 41, 6 piano n.7 Colonna n.41 HEA100 materiale Fe360 Trave n.6 IPE100 materiale Fe360 Procedimento di saldatura: ad arco Saldature a completa penetrazione classe II Lunghezza totale delle saldature a completa penetrazione 173 mm

Giunzione con saldature n.7

Nodo con saldature fra le aste n. 38, 5 piano n.6 Colonna n.38 HEA100 materiale Fe360 Trave n.5 IPE100 materiale Fe360 Procedimento di saldatura: ad arco Saldature a completa penetrazione classe II Lunghezza totale delle saldature a completa penetrazione 173 mm

Giunzione con saldature n.8

Nodo con saldature fra le aste n. 39, 5 piano n.6 Colonna n.39 HEA100 materiale Fe360 Trave n.5 IPE100 materiale Fe360 Procedimento di saldatura: ad arco Saldature a completa penetrazione classe II Lunghezza totale delle saldature a completa penetrazione 173 mm

Giunzione con saldature n.9



## ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)

Sab (Mandante)





CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

Ε

STAZIONI E FERMATE: Relazione di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72

LOTTO FASE 01

**ENTE** ZZ

TIPO DOC. CL

OGGETTO DOC. FV 00 00

PROG. DOC. 001

REV Pag. Α **73 di** 74

Nodo con saldature fra le aste n. 36, 4 piano n.5 Colonna n.36 HEA100 materiale Fe360 Trave n.4 IPE100 materiale Fe360 Procedimento di saldatura: ad arco Saldature a completa penetrazione classe II

Lunghezza totale delle saldature a completa penetrazione 173 mm

Giunzione con saldature n.10

Nodo con saldature fra le aste n. 37, 4 piano n.5 Colonna n.37 HEA100 materiale Fe360 Trave n.4 IPE100 materiale Fe360 Procedimento di saldatura: ad arco Saldature a completa penetrazione classe II Lunghezza totale delle saldature a completa penetrazione 173 mm

Giunzione con saldature n.11

Nodo con saldature fra le aste n. 34, 3 piano n.4 Colonna n.34 HEA100 materiale Fe360 Trave n.3 IPE100 materiale Fe360 Procedimento di saldatura: ad arco Saldature a completa penetrazione classe II Lunghezza totale delle saldature a completa penetrazione 173 mm

Giunzione con saldature n.12

Nodo con saldature fra le aste n. 32, 2 piano n.3 Colonna n.32 HEA100 materiale Fe360 Trave n.2 IPE100 materiale Fe360 Procedimento di saldatura: ad arco Saldature a completa penetrazione classe II Lunghezza totale delle saldature a completa penetrazione 173 mm

Giunzione con saldature n.13

Nodo con saldature fra le aste n. 33, 2 piano n.3 Colonna n.33 HEA100 materiale Fe360 Trave n.2 IPE100 materiale Fe360 Procedimento di saldatura: ad arco Saldature a completa penetrazione classe II Lunghezza totale delle saldature a completa penetrazione 173 mm

Giunzione con saldature n.14

Nodo con saldature fra le aste n. 30, 1 piano n.2 Colonna n.30 HEA100 materiale Fe360 Trave n.1 IPE100 materiale Fe360 Procedimento di saldatura: ad arco Saldature a completa penetrazione classe II Lunghezza totale delle saldature a completa penetrazione 173 mm

Giunzione con saldature n.15



# ATI DI PROGETTAZIONE

(Mandataria)

Sab (Mandante)





Α

CHIUSURA DELL'ANELLO FERROVIARIO IN SOTTERRANEO NEL TRATTO DI LINEA TRA LE STAZIONI DI PALERMO NOTARBARTOLO E GIACHERY E PROSEGUIMENTO FINO A POLITEAMA

**STAZIONI E FERMATE: Relazione** di calcolo e descrittiva pensiline copertura accessi

COMMESSA RS72

LOTTO 01

FASE **ENTE** Ε

ZZ

TIPO DOC.  $\mathsf{CL}$ 

OGGETTO DOC. FV 00 00

PROG. DOC. REV 001

Pag. **74 di** 74

Nodo con saldature fra le aste n. 31, 1 piano n.2 Colonna n.31 HEA100 materiale Fe360 Trave n.1 IPE100 materiale Fe360 Procedimento di saldatura: ad arco Saldature a completa penetrazione classe II Lunghezza totale delle saldature a completa penetrazione 173 mm

Giunzione con saldature n.16

Nodo con saldature fra le aste n. 35, 3 piano n.4 Colonna n.35 HEA100 materiale Fe360 Trave n.3 IPE100 materiale Fe360 Procedimento di saldatura: ad arco Saldature a completa penetrazione classe II Lunghezza totale delle saldature a completa penetrazione 173 mm