COMMITTENTE:



ALTA SORVEGLIANZA:



GENERAL CONTRACTOR:





INFRASTRUTTURE FERROVIARIE STRATEGICHE DEFINITE DALLA LEGGE OBIETTIVO N. 443/01

LINEA A.V. /A.C. TORINO-VENEZIA Tratta MILANO-VERONA Lotto funzionale Brescia-Verona

PROGETTO DEFINITIVO LINEA PRIMARIA AT 132kV ST/DT

DA S.S.E. AC CALCINATO A S.S. TERNA LONATO

ATTR. LINEA BASSA TENSIONE IN CAVO AEREO ENEL BRESCIA LINEE BT/MT - SK 163 - IN CAMPATA TRA SOST. N. 28 E SOST. N. 29A

GENERAL CONTRACTOR								ITALFE	RR		SCALA :	
IL PROGETTISTA INTEGRATORE  L PROGETTISTA INTEGRATORE SIPPEN SPAN SUPPLIES SHAPE SAMPLES SHAPE SAMPL				YUP	/	due						
Data:	Dottore in Ingegental of Commasco Dottore in Ingegental of Good Ingegent of Good Inge	while iscritto at letto florincia di Milano ise. A Settori: striale c) dell'informazione ax 02:52020309 (82:5790157		Data:	Proj ( <del>l</del> ng	ect Dire	ector oardi) t					
COM	MESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DO	C. OP	ERA/DISCIF	PLINA	PROGR	. RE	٧.	FOGLIO
	V05	00	D	E2	PX		. P 0 4 C	0	K 4 4			1 0 0 6
COL	NSORZIO\	\ \ \ \							VISTO CONSORZIO SATURNO			
	'		1122				Firma			Do	ata	
SA	ATUR	MOV ,						4. Ha	exten		15-0	5-14
Proge	ettazione :									·		
Rev.		Descriz	ione		Redatto	Data	Verificato	Data	Approvato	Data	IL PR	OGETTISTA
А	EMISSIONE	-			A. GEFFRI	15-05-14	M. DONNARUMMA	15-05-14	N. MANTA	15-05-14	MAI	NTA NICOLA
В					0		/		/		Mies	A Settori:
С											Data: 15-05-1	A 292 1
SAIPEN	SAIPEM S.p.a. COMM. 032121								File: IN0500	DE2PXLP0400	K44A	ILANO
**									Cod. orig	ine: -		

Progetto cofinanziato

CUP:F81H91000000008

PROGETTO: LINEA PRIMARIA AT 132 kV ST/DT - TRATTA : MILANO-VERONA

DA S.S.E. AC CALCINATO A S.S. TERNA LONATO

Attraversamento: LINEA ELETTRICA Bassa tensione in cavo aereo ENEL BRESCIA LINEE MT/BT SK 163

In campata fra i sostegni n. 28 e 29A

### 1 - CARATTERISTICHE GENERALI DELLA LINEA A.T.

Tensione Nominale della Linea Un (Kv) = 132 Zona: B (CEI 11-4:2011-01 5.1.5) Livello di isolamento : Alta Tensione

		Conduttore	Fune di guardia
Tipo di conduttore e di funi di guardia	Unità	LC 2/1	LC 51
		All.Acc.	Acc.rivestito All.
Diametro Nominale	mm	31,5	11,5
Sezione	mm2	585,3	80,65
Peso	kg/m	1,953	0,537
Modulo di elasticità	daN/mm2	6800	15500
Coeff.dilatazione termica(*10E6)	1/℃	19,4	13,0
Carico Rottura Nominale	daN	16852	9000

### 2 - DATI DI CAMPATA DELLA LINEA A.T.

SOSTEGNO	unit.	Α	В
N. Sostegno - Vertice	n°	28	29A
Tipo - Altezza utile	tipo - m	PND8 12	TE* 10
Altezza utile conduttore	m	12,00	10,00
Armamento conduttore		MSD	AD/AD + 2JS
Altezza utile fune di g.	m	24,50	11,00
Campata vento	m	180,20	149,40
Angolo di Linea (sessad.) D - S	°ses		
Costante Altimetrica (k%)		17,40	-15,76
Quota terreno		159,60	125,90
Quota attacco conduttore basso	m	171,60	135,90
Quota attacco fune di guardia	m	184,10	136,90
Campata effettiva fra i sost. A e B	m	21	6,79
Dislivello tra i sost. A e B	m	-3	5,70
Campata equivalente	m	25	9,00

### 3 - SPINTA DEL VENTO (CEI 11-4:2011-01 - 5.1.1 - NTC 2008 - 3.3)

A DEL VENTO (CEI 11-4:2011-01

Zona : 1 Lombardia

Velocità di riferimento Vb = 25

Consità terreno D Altitudine sul livello del mare: <600 m/s Kr = 0,19Categoria di esposizione sito z0 = 0,05Fattore di raffica zmin = 4,00 Fattore di campata Gc 1.30-0.082Ln(L) 0,844 (EN 50341-1 - Tabella 4.2.5)

# 4 - GHIACCIO o NEVE (CEI 11-4:2011-01 - 5.1.2)

Carico di tipo : 2 Spessore di riferimento sk = 24 Densità della neve 500 kg/m3

# 5 - CONDIZIONI BASE DI CALCOLO

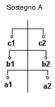
3 - CONDIZIONI DASE DI CALCOLO			
Tipo di conduttore e di fune di guardia	Unità	Conduttore LC 2/1	F. di guardia 1 LC 51
Altezza da terra baricentro conduttori / funi	m	11	17,75
Fattore di raffica kg		1,553	1,652
Velocità del vento estremo (kg * Vb)	m/s	38,84	41,30
Tiro orizzontale in EDS	daN	1900	725
% del carico di rottura	%	11,27	8,06

#### TIRI NEI CONDUTTORI E NELLE FUNI DI GUARDIA (CEI 11-4:2011-01 Tabella 5.1.5)

	Ipotesi		Velocita	sk (# manic.		Cond	luttore	F. di g	juardia
Descrizione	carico	Condizione	Vento	ghiaccio)	Temp.	Tiro O.	Peso Ris.	Tiro O.	Peso Ris.
			daN/m2	mm	(°)	daN	daN/m	daN	daN/m
Every day stress	EDS	EDS			15,0	1900	1,916	725	0,527
Max.spinta vento	1a	Max.Vento	kg Vb		-7,0	3188	3,155	1457	1,161
Vento a temp.minima	1b	Min.Temp	0.76 kg Vb		-20,0	2622	2,402	1144	0,797
Ghiaccio	2a	Ghiaccio		24,0	-2,0	3832	3,968	2029	1,840
Vento + ghiaccio	3	Vento+Gh.	0.6 Vb	24,0	-2,0	3924	4,079	2135	1,971
Minima temperatura	MPB	Max.Param			-20,0	2147	1,916	836	0,527
Franchi elettrici	MFB	V.Franchi			48,0	1727	1,916	649	0,527

IN0500DE2PXLP0400K44A 3 di 6

#### 6 - CONFIGURAZIONE GEOMETRICA DEI CONDUTTORI



	SOSTEGNO A							
Descriz.	Conduttori	Fune di G.						
Fasi	a1		a2	fg.1				
Quota (m)	171,60		171,60	184,10				
Sbraccio (m)	2,74		2,74					
Lato	Sx	Centrale	Dx	Sx				
Isolatori (m)								
		SOSTE	GNO B					
Fasi	а	b	С	fg.1				
Quota	135,90	135,90	135,90	136,90				
Sbraccio	7,30		7,30					
Lato	Sx	Centrale	Dx	Centr.				
Isolatori								
(dimensioni in met	ei).							



Sostegno B

Sost. nº: Tipo TE\*

#### 28 Sost. n°: Tipo PND8

### 7 - VERIFICA TIRI ASSIALI MASSIMI NEI CONDUTTORI E NELLE FUNI

Il tiro massimo assiale è calcolato in accordo a:

$$\boxed{ \text{Tas siale }_{MAX} \ = \ \sqrt{ \text{To}^{\ 2} + \left( \text{v} * \frac{\text{C}}{2} \right)^2 + \left( \text{p} \, \frac{\text{C}}{2} + \text{To} \, \frac{\left| \textbf{h} \right|}{\text{C}} \right)^2 } }$$

C = p = Campata effettiva (m)

dove:

To =

v =

Carinpate directiva (III)
Peso del conduttore/fdg (daN/m)
Tiro orizzontale (daN)
Spinta del vento sul conduttore o sulla
fdg in condizione MSA (oppure MSB) (daN/m)
Massimo dislivello positivo

|h| =

all'attacco dei conduttori o fdg

# 7.1 - TIRI ASSIALI MASSIMI

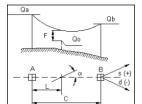
Condiz. di	Tiro	Campata	Dislivello	Peso	Spinta del	Peso	Tiro Ass.	Tiro am	missibile
verifica	assiale			lineare	vento	risultante	Massimo	in % su R	T.amm
	daN	m	m	daN/m	daN/m	daN/m	daN	%	daN
CONDUTTO	RE								
EDS	1900	216,79	-35,70	1,916		1,916	1970	25	4213
1a	3188	216,79	-35,70	1,916	2,507	3,155	3282	80	13482
1b	2622	216,79	-35,70	1,916	1,448	2,402	2704	80	13482
2a	3832	216,79	-35,70	3,968		3,968	3976	80	13482
3	3924	216,79	-35,70	3,968	0,944	4,079	4070	80	13482
MPB	2147	216,79	-35,70	1,916		1,916	2220	80	13482
Fune di Gua	ardia								
EDS	725	216,79	-35,70	0,527		0,527	746	25	2250
1a	1457	216,79	-35,70	0,527	1,035	1,161	1492	80	7200
1b	1144	216,79	-35,70	0,527	0,598	0,797	1172	80	7200
2a	2029	216,79	-35,70	1,840		1,840	2098	80	7200
3	2135	216,79	-35,70	1,840	0,706	1,971	2206	80	7200
MPB	836	216,79	-35,70	0,527		0,527	859	80	7200

# 8 - VERIFICA FRANCO ELETTRICO SU OPERA ATTRAVERSATA

I Franchi minimi (in metri) da rispettare per una Linea Primaria verso la linea elettrica, sono :

a) Di progetto - Tempe	ratura (°C) = 40	11-4 D.L. n°4	49			
(1.5+0.	015U)	0.015U=	1,98	F.c =	3,48	per i conduttori
(3.0+0.	015U)	0.015U=	1,98	F.s =	4,98	per i sostegni (min. 5m D.L. 81)
b) Di progetto - Tempe	ratura (°C) = 48	CEI 11-4 201	1-01			
(2.0 +	Dpp)	Dpp=	1,40	F.c =	3,40	per i conduttori/conduttori
(1.75 +	Dpp)	Dpp=	1,40	F.c =	3,15	per i conduttori/funi
(3.5 +	Del)	Del=	1.20	F.s =	4.70	per i sosteani (min. 5m D.L. 81)

La linea elettrica attraversata si configura con:



Distanza dal sostegno A 73.30 m m 143.72 Quota conduttore più alto Qo = Angolo di incrocio 76,34 ° cent Temperatura di rilevo 14 С

Il franco rispetto all'opera attraversata è calcolato con la seguente formula:

$$FMin = Qa - Qo - L * \left[ \frac{(C - L)}{2 * P} + \frac{(Qa - Qb)}{C} \right]$$

Nel nostro caso :

Qa	Qb	Qo	С	L
171,60	135,90	143,72	216,79	73,3

Tab.Cnd

Pertanto :

lp.Carico	Tiro	Peso C.	Parametro	Franco
ip.Gaiico	daN	daN/m	m	m

a ) Di progetto

1727

MFB

1,916

902

9,98

