

AUTORITÀ PORTUALE IDI VENEZIA

DIREZIONE TECNICA

TERMINAL AUTOSTRADE DEL MARE PIATTAFORMA LOGISTICA FUSINA

INFRASTRUTTURE PORTUALI PER IL TERMINAL CABOTAGGIO IN AREA EX ALUMIX A FUSINA



PROGETTO ESECUTIVO IMPIANTI PIAZZALE

VENICE RO-PORT MOS

CONCESSIONARIO: VENICE NEW PORT S.C.p.A.

direttore tecnico: dott. ing. S. Pastore

OPERE IMPIANTISTICHE ELETTRICHE IMPIANTI ELETTRICI E SPECIALI RELAZIONE TECNICA

CODICE PROGETTO 90112.000

CODICE ELABORATO

WBE 3.2:20 00 01

PROGETTAZIONE:



dott. ing. G. Sutto

DIRETTORE TECNICO E RESPONSABILE DEL PROCEDIMENTO DI A.P.V.

dott. ing. N. Torricella

REFERENTE PER APV

dott. ing. G. Terranova

rev	data	descrizione	redatto	controllato	approvato
00	OTT. 2013	EMISSIONE	E.E.	M.Piccolo	G. Sutto



rev. data
00 Ottobre 2013

Pag.1 di 35 totali

Opere impiantistiche elettriche Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica

Indice

1	PREMES	SA	3
2	IMPIANT	I ELETTRICI DI PIAZZALE	4
	2.1 RE	TE DI DISTRIBUZIONEELETTRICA A 20.000\OLTS ED A400/230\OLTS	4
	2.2 RE	TE DI DISTRIBUZIONEELETTRICA ENEL	4
	2.2.1	Alimentazioni	6
	2.2.2	Dati Di Progetto	7
	2.2.3	Dimensionamento dell'Impianto	8
	2.2.4	Protezioni Dei Circuiti Da Contatti Indiretti e da Sovraccarichi	8
	2.3 DE	SCRIZIONE DEGLI IMPANTI DI CABINA MT/BT	8
	2.3.1	Consegna MT	8
	2.3.2	Cabinedi Trasformazione	9
	2.3.3	Quadro Di Media Tensione (QMT)	10
	2.3.4	Collegamenti Di Media Tensione	10
	2.3.5	Trasformatori MT/BT	10
	2.3.6	Collegamenti Di Bassa Tensione	11
	2.3.7	Quadro Generale di Bassa Tensione (QGBT)	11
	2.3.8	Calcolo Delle Correnti Di Cortocircuito	1.1
	2.3.9	Calcolo delle aperture di ventilazione dei locali tecnologici	13
	2.3.10	Impianto di terra dicabina equipotenzialità	16
	2.3.11	Quadri Secondari	1.7
	2.3.12	Impianto elettrico di cabina MT/BT	17
	2.3.13	Impianto rilevazione e segnalazione incendi di cabina MT/BT	1.8
	2.4 DIS	TRIBUZIONE DELL'ENERGIA	19
	2.4.1	Vie cavi principali	1.9
	2.4.2	Distribuzione Primaria	19
	2.5 RE	TE DI TERRA DEL PIÆZALE	20
	2.6 IMF	PIANTO ELETTRICO TORRETTE DI ALIMENTAZIONE DEI TRAILER E/O	
	CO	NTAINER FRIGORIFERI	21
	2.7 IMF	PIANTO ELETTRICO DI ILLUMINAZIONE DEL PI AZZALE	22
	2.8 IMF	PIANTO ELETTRICO DI ILLUMINAZI ONE DELLA STRADA DI ACCESSO	23
3	IMPIANT	I SPECIALI DI PIAZZALE	25
	3.1 RE	TE DI DISTRIBUZIONEDEI SERVIZI DATI, NETWORKING	25
	3.2 RE	TE DI DISTRIBUZIONEDEI SERVIZI TELEFONCI	26
	3.3 RE	TE DI DISTRIBUZIONEDEL SERVIZIOWIFI INTERNO AL PIAZZALE	26
	3.3.1	Configurazione logica	28
	3.3.2	Sistema di gestione	28
	3.4 RE	TE DI DISTRIBUZIONE DEL SERVIZIO SECURITY –	
	AN	TINTRUSIONE/EFFRAZIONE PERIMETRALE	28
	3.4.1	Componenti del sistema Antintrusione.	29



PIAZZALE

Opere impiantistiche elettriche Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica rev. data
00 Ottobre 2013

Pag.2 di 35 totali

3.4.2 Metodo di rilevazione della effrazione	3.0
3.4.3 Lunghezze delle zone di rilevamento	30
3.4.4 Modalità d'impiego del sensore microfonico	30
3.5 RETE DI DISTRIBUZIONEDEL SERVIZIOTVCC	31
3.5.1 Architettura del sistema di videocontrollo	31
4 RIFERIMENTI A NORME TECNICHE GENERALI	33
4.1 LEGGI, CIRCOLARI E DECRETI	33



PIAZZALE

Opere impiantistiche elettriche
Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica

rev.	data
00	Ottobre 2013

Pag.3 di 35 totali

1 PREMESSA

Il presenteelaborato ha lo scopo di descrivere gli impianti previsti nel progetto esecutivo degli impianti elettrici e speciali a servizio della zona del piazzale della nuova Piattaforma Logistica F Nell'area del piazzale sono previsti gli impianti a servizidedattività svolte sul piazzale stesso e gli impianti di collegamento tra i singoli edifici ed in particolare sono presenti:

- 1. La rete di distribuzione dell'alimentazione elettrica in media tensione V=20.000Volts ed in bassa tensione V=400/230Volts;
- 2. La rete di distribuzione delle linee elettriche ENEL di proprietà dell'ente erogatore;
- 3. La rete di alimentazione dei Trailer e/o container frigoriferi;
- 4. La rete di distribuzione dell'impianto di illuminazione del piazzale e zone limitrofe;
- 5. La rete di distribuziondei servizi dati, Networking;
- 6. La rete di distribuzione dei servizi telefonici;
- 7. La rete di distribuzione del servizio WiFi interno al piazzale;
- 8. La rete di Security;
- 9. La rete TVcc

Il progetto prevede inoltre l'allaccio alle predisposizioni già previsto progetti della "Darsena Su'd e "DarsenaNord", non oggetto della presente WBE.



PIAZZALE

Opere impiantistiche elettriche Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica

rev.	data
00	Ottobre 2013

00	Ottobre 2013					
•						
Pag 4 di 35 totali						

IMPIANTI ELETTRICI DI PIAZZALE

2.1 Rete di distribuzione elettrica a 20.000Voltsed a400/230Volts

Nelle tavole del progetto esecutivo rappresentata la rete di distribuzion dell'anello di media tensione, esercito ad anello aperto, che va ad alimentare tutte le cabine di trasformazionen ella senti struttura è inoltre rappresentata la distribuzione di bassa tensione

Tale retein media tensionea la sua origineel punto donsegna, localizzato all'interno della cabine di consegna chiamata "F" e da qui, attraverso cavidotti dedicati ad uso esclusivo, ististrile linee elettriche in MT all'interno dell'area in oggetto.

La rete è composta da tubazioni da interro a doppia parte di diametro nominale D=160mm, co pozzetti rompitratta distanziati di circa 30m al fine di facilitare la posa dei cavi. I cavi psevistdel tipo RG7H1Rin singola corda da 150mm² posati singonante all'interno della tubazione.

Al fine di favorire ampliamenti futuri si è optato per la posa di N.8 tubazioni da D=160mm di cui 4 utilizzate dall'anello di media tensione e 4 libere a disposizione.

La realizzazione delle opere avverrà in due fasicessive, questo comporterà che l'anello di media

tensione sarà completato solamente alla fine della FASE 2 delle lavorazioni, qualora si ritenga necessario avere, àgin FASE 1, l'anello completo sarà possibile utilizzare le 4 tubazioni libere per realizzare la chiusura dell'anello stesso.

La normativa non vincolasulla profondità di posa delle tubazioni per cui, al fine di non avere interferenza con gli altri sottoservizi, vedi raccolta delle acqueape, è consigliabile posare al di sotto dell'interfeenza incontrata tali tubazioni.

La rete di bassa tensione a 400/230Volts ha lo scopo di consentire l'alimentazione di tutti gli utilizzatori elettrici presenti nel piazzale, per quanto riguarda la distribuzione in prossintilizzatori fare riferimentcalle tavole impiantistiche degli edifici stessi.

Le linee elettriche sono realizzate in cavo unipolare tipo FG7R e multipolare tipo FG7OR con caratteristiche di "non propagazione della fiamma" (CE-1321), "non propagazione dell'incendio" (CEI 2022), e conunque come riportato negli elaborati di progetto.

2.2 Rete di distribuzione elettrica ENEL

All'interno della struttura sono presenti tubazioni di distribuzione delle linee elettriche ENEL sia media tensione e sia in bassa tensioneedi tavoledi progeto esecutivo Tali distribuzioni sono realizzate con tubaziondia interro a doppia pate in tubazioni ad uso esclusivo. Per facilitare la posa dei cavi sono previsti sulle tubazioni di distribuzione i pozzetti rompitratta ogni 30m circa.

Tutti i cavidotti ed i pozzetti sono ad uso esclusivo, non è consentita la posa di nulla che non sia direttamente richiesto da ENEL o a servizio esclusivo di ENEL.



PIAZZALE

Opere impiantistiche elettriche Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica

rev.	data
00	Ottobre 2013

Pag.5 di 35 totali

La rete in bassa tensione ha lo scopo di consentire la fornitura diretta da ENEL agli utenti presen all'interno degli edifici.

La rete in media tensione di ENEL ha una duplice funzione, la prima parte, dalla centrale ENEL alla cabina di consegna, consente la fornitura elettrica alla cabina di rice Eigne seconda parte, parallela alla strada di accesso sèduna predisposizione per anaphienti futuri.

Il punto di consegna dell'energia avviene nel locale tecnologico adiacente alla Cabina "F" c**so** acces direttamente dall'esterno dell'area portuale, in cui sono realizzati:

- x il locale ENEL, contenente le appeachiature dell'ente erogatore;
- x i locali contatori, con accesso consentito sia all'ente erogatore e sia all'utente;
- x il locale, denominato cabina "F", contenente le apparecchiature utente di smistamento delle linee in media tensione e la cabina "F" stessa.

Da questo locale si dipartono le linee elettriche in media tensione che si andranno a chiudelle ad an attraverso le cabine denominate "F", "C", "G", "D" e "B" (di futura realizzazione) est'ultima esclusa dalla presente WBE

Nella progettazione delle cabine di trasformazione si è tenuto conto delle fasi di esecuzione ila che prevedono una prima faislentificata come FASE1 ed una seconda me FASE2.

L'impianto elettrico utențequindi, si compone, nella fase 1, di quattro cabine di trasformazione Media/Bassa Tensione denominate "F", "C", "G", "D"; esso ha origine dal punto di consegna distributore ed è collegato in Media Tensione al quadro MT di smistamento a cui vengonate dellegato altre Cabine MT/BT con il sistema entra ed esci.

L'anello di media tensione, così realizzato sarà gestito con il sistema ad anello aperto cditàpdissibi disalimentare la cabina guasta e mantenere in funzione le altre cabine rialimentanda Mallin attraverso l'altro ramo.

Ogni cabina elettrica è costituita da:

- x ProtezioneSezionamento MT
- x Trasformazione MTBT
- x Quadro elettrico generale di bassa tensione
- x Stazione di energia di sicurezza (UPS di cabina)
- x Quadri elettrici secondari
- x Distribuzione pincipale
- x Distribuzione secondaria
- x Distribuzione finale ed apparecchi utilizzatori
- x Impianto di terra collegamenti equipotenziali

L'elenco può variare di cabina in cabina a seconda della struttura della stessa, per un maggio dettaglio fare riferimentagli schemi unifilari delle singole cabine.

Dalle cabine di trasformazione MT/BT saranno alimentate tutte le utenze del piazzale esterno, le utenze condominiatiomunidegli edifici e parte degli edifici stessi.

Alla distribuzione di energia fin qui destai si affiancano le reti di distribuzione dell'energia elettrica direttamente fornita dall'ente erogatore ed in particolare si avranno:

- x vie cavi di predisposizione per la distribuzidime in bassa tensione, con origine nella cabina ENEL di consegna,irfo ai contatori locali posizionati nei singoli edifici, indicati nel progetto esecutivo;
- x vie cavi di predisposizione per la distribuzione delle linee in media tensione per la futura alimentazione della cabina a servizio del COIRDNIG ed una via cavi driserva per espansioni future.

Tutte le linee di distribuzione dell'energia da parte dell'Ente erogatore sono in percorsi daeblusati esclusivo, come riportato nelle documentazioni del progetto esecutivo degli impianti elettrici. Questa doppia distribuione delle linee elettriche si è resa necessaria al fine di poter alimentare le singole utenze sia con fornitura privata, direttamente dalle cabine MT/BT e sia con fornitura pubbli in bassa tensione.

2.2.1 Alimentazioni

Energia di rete

Tutte le utenze, in ordizioni normali di esercizio sono alimentate con energia di rete, fornita dalla Società Distributrice, in Media Tensione, su n.1 linea, che avrà, nel punto di consegna, tension nominale pari a 20.000 V e frequenza pari a 50 Hz.

Tale tensione sarà distriba a tutte le cabine, facenti parte dell'anello di media tensione, con un sistema di entra ed esci come indicate de tavole di progetto delle cabine MT/BT.

La tensione verrà quindi trasformata nelle cabine MT/BT in modo da fornire all'utenza l'energia necessaria in un sistema trifase 400/230V con neutro a terra.

Ogni cabina di trasformazione è dimensionata per il funzientamdi due trasformatori in patallelo con un carico medio attorno al 50/60% in modo che in presenza di un guasto ad un tratsfosantato possibile, con una riduzione dei carichi non sensibili, es. condizionamento ecc..., mantenere il funzione la cabina stessa.

Le cabine di trasformazione MT/BT previste hanno le seguenti caratteristiche:

DESCRIZIONE CABINA "F"	FASE 1	FASE 2
-Potenza Nominale Trasformatori	1x400 kVA	1x400 kVA
- tensione primaria :	20 kV	20 kV
- tensione secondaria a vuoto :	400 V	400 V
- stato del neutro :	isolato/a terra	isolato/a terra
DESCRIZIONE CABINA "G"	FASE 1	FASE 2
-Potenza Nominalerasformatori :	1x630 kVA	1x630 kVA

PIAZZALE

Opere impiantistiche elettriche Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica

data rev. 00 Ottobre 2013

Pag.7 di 35 totali

- tensione primaria : 20 kV 20 kV - tensione secondaria a vuoto : 400 V 400 V

- stato del neutro : isolato/a terra isolato/a terra

DESCRIZIONE CABINA "D"	FASE 1	FASE 2
-Potenza Nominale Trasformatori	1x800 kVA	1x800 kVA
- tensione primaria :	20 kV	20 kV
- tensione secondaria a vuoto :	400 V	400 V
- stato del neutro :	isolato/a terra	isolato/a terra
DESCRIZIONE CABINA "C"	FASE 1	FASE 2
-Potenza Nominale Traeformatori	2v800 k\/A	

-Potenza Nominale Trasformatori 2x800 kVA

- tensione primaria : 20 kV - tensione secondaria a vuoto : 400 V

- stato del neutro : isolato/a terra

L'impianto di distribuzione dell'energia di rete a valle della cabina di trasformazione sarà Tahit Spo la cui definizione (CEI 648, VI Edizione) è la seguente:

- .T collegamento diretto a terra di un punto del sistema (nel nostro caso il neutro);
- .N collegamento delle masse al punto del sistema elettrico collegato a terra
- .Sconduttori di neutro e protezione separati.

E' parte integrante dell'impianto un complessioapparecchiature, per ogni Cabina, destinato al rifasamento automatico dell'energia assorbita che sarà prelevata dalla rete con un cosfì medio ni inferiore a 0,90.

Per ogni cabina è installato un quadro automatico di rifasamento per bassa tenssionne, therminale 400 V/50 Hz trifase, completo di regolatore automatico per inserzione di batterie di rifasamento a gradini tramite contattori, sistema di misura varmetrico da trasformatore amperometrico, sezionator generale e fusibili di protezione, comsetori trifase con dielettrico in polipropilene metallizzato autorigenerabile, resistenze di scarica incorporate e dispositivo di sicurezza di protezione sovrapressione, contenitore in lamiera di acciaio preverniciata alle polveri epossidiche, grado di protezione IP 30, in conformità alle norme CEI EN 608221 e CEI EN 604391.

2.2.2 Dati Di Progetto

I valori della tensione previsti per l'alimentazione degli utilizzatori dell'impianto saranno:

- x 400 V/50 Hz per le utenze trifasi di F.M.;
- x 230 V/50 Hz per le uteze monofasi di F.M.;
- x 400 V/50 Hz per le utenze di illuminazione con distribuzione trifase e stacchi monofase;

x 230 V/50 Hz per le utenze di illuminazione.

2.2.3 Dimensionamento dell'Impianto

La potenza elettrica del complesso è stata così determinatapolitalheze nominali, o di targa, delle apparecchiature; attribuendo carichi determinati in funzione dell'uso attribuito all'austerssa.

Il dimensionamento delle Cabine elettriche deriva da considerazioni sui coefficienti di riduzlane de potenza compleisa delle utenze in funzione di una contemporaneità ed un'utilizzazione attribuita ad ogni gruppo di utenze servite dalla medesima linea di alimentazione elettrica.

A queste valutazioni vanno aggiunte le necessità di realizzare:

- x una parte delle singolæbine nella FASE 1 dei lavori ed una parte nella FASE 2 dei lavori
- x la possibilità di allacciare le utenze uffici degli edifici D1, D2 e G sia a consegne in bassa tensione direttamente da ente erogatore e sia alla cabina di trasformazione utente di zona.
- x garantire una riserva, per espansioni future pari al 20%, e garantendo un idoneo punto di lavori dei trasformatori, ovvero a circa il 50/60% della potenza nominale, alla conclusione dei lavori in FASE2.

Per una valutazione delle potenze impegnate farennitentio alla tavola grafica dello schema a blocchi delle cabine MT/BT.

2.2.4 Protezioni Dei Circuiti Da Contatti Indiretti e da Sovraccarichi

Gli interruttori dei Quadri Generali di BT (QGBT), che sono a protezione delle linee, sono di tipo magnetotermico con liè differenziale, mentre gli interruttori generali di quadro sono di tipo magnetotermico, dimensionati in modo da essere a protezione dei trasformatori.

Le prese interbloccate e le morsettiere per attestazione dei cavi di alimentazione dei quadri elettr secondari, nonchè i circuiti luce e forza motrice sono protetti da interruttori automatici magnietote provvisti di relè differenziale ad alta sensibilità.

Tutti gli interruttori sono dimensionati in modo tale da sopportare la corrente di cortooçi medit punto preso in analisi, così come previsto dalle Normative CEI e IEC.

Gli interruttori inoltre, sono dimensionati in modo da realizzare una protezione di tipo selectivo; caso ciò non fosse possibile, dovrà in ogni caso verificarsi una protetzionade.

2.3 Descrizione degli impiantidi cabina MT/BT

2.3.1 Consegna MT

L'energia elettrica è consegnata, dal distributore locale alla tensione di-2500k\formatization in appositi locali tecnici dedicati, adiacenti alla cabina "F", con una linea di MT.

_			
	PIATTAFORMA LOGISTICA FUSINA PROGETTO ESECUTIVO IMPIANTI	rev.	data
	PIAZZALE	00	Ottobre 2013
	Opere impiantistiche elettriche	Pag	g.9 di 35 totali
	Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica		

I locali sonocosì suddivisi:

- locale esclusivo Distributoresezionamento linee
- locali misure

Detti locali sono predisposti secondo le normative vigenti e dimensionati come richiesto dal Gestoro dell'energia prevedendo:

- x Alimentazioni di utenti in media tensione
- x Ali mentazione di utenti in bassa tensione
- x Spazi per ampliamenti futuri.

L'ente erogatore deve provvedere al collegamento in M.T. delle proprie apparecchiature.

Da questo locale si provvede all'alimentazione delle Cabine di Trasformazione poste anch'esse n locali tecnologici a servizio delle 4 Cabine di Trasformazione sopra elencate.

Le specifiche dell'alimentazione in Media Tensione dovranno essere acquisite all'atto del c**d**intratto fornitura.

2.3.2 Cabine di Trasformazione

Le Cabine per la trasformazione e predistribuzione dell'energia elettrica sono previste in appositi locali tecnologici dedicati atti a contenere un Quadro di Media Tensione Cliente, i trasformatori, u Quadro Generale di Bassa Tensione, per lo smistamento delle utenze agli utilizzatio quadri secondari, i Quadri di Rifasamento e tutte le apparecchiature accessorie conformi alle normative Legislazioni vigenti.

Tutti gli impianti di Cabina nonché il centro stella dei trasformatori, sono collegati all'impianto della singola daina che a sua volta è collegato all'impianto generale di terra.

Le distribuzioni all'interno delle Cabine di Trasformazione avvengono all'interno di cunicoli ispezionabili ricavati all'interno dei locali ed in passerelle a parete, le distribuzioni degidiniti accessori, quali luce, forza motrice, collegamento al quadro servizi di cabina sono realizzate il tubazioni in PVC o canalette a vista posate all'interno dei locali.

Sotto il pavimento della cabina di trasformazione prima del getto del massertice subere installata una rete equipotenziale realizzata con tondino o piattina zincata da 90 mm² a maglie da 100x100 cm. I nodi delle maglie sono collegati con morsetti per incroci in ottone o bronzo con bulloni digiscerrag In generale tutti gli elementimetallici presenti all'interno dei locali dovranno essere connessi all'impianto di terra di Cabina, composto da una bandella di rame installata all'interno del locale stesso, collegata in uno o più punti al collettore principale di terra ed agli eventimentalio.

Le cabine di trasformazione sono studiate per essere realizzate in due fasi successive garantendo funzionalità in entrambe le fasi realizzative.

Per le cabine di trasformazione fare riferimento agli elaborati planizindel progetto esecutivo degli impianti elettrici.

2.3.3 Quadro Di Media Tensione (QMT)

Il quadro di MT, è del tipo prefabbricato protetto a scomparti blindati normalizzati, da interno, a semplice sistema di sbarre con tensione di isolamento fino a 24 kV, composto concleenda unifilare del progetto esecutivo.

Ogni quadro ha, se non diversamente indicato negli schemi unifilari del progetto esecutivo, elettrico arrivo linea MT al quale sono collegati:

- 1. Un interruttore generale partenza linea anello MT alla cabinassivae
- 2. Un interruttore generale di cabine per la messa fuori servizio della cabina stessa lasciand alimentato l'anello di media tensione;
- 3. Interruttore di protezione trafo, FASE, con possibilità di affiancamento del successivo interruttore di protezione afo N.2 da realizzare nella FASE 2 delle lavorazioni.

2.3.4 Collegamenti Di Media Tensione

Dalle sezioni di alimentazione e protezione dei trasformatori partono due linee di alimentazione de Trasformatori per ogni Cabina, lato primario in media tension din de, realizzate con cavo unipolare escono dal basso nel cunicolo situato sotto il quadro M.T. fino ai trasformatori con percorso ne cunicolo indicato nei documenti di progetto esecutivo degli impianti elettrici.

I cavi in corrispondenza dei collegamiesti quadro e sui trasformatori sono corredati di capicorda a pressione e di terminali unipolari adatti per installazione all'interno.

2.3.5 Trasformatori MT/BT

L'energia prelevata dalla rete di M.T. a 20 kV viene trasformata a 400 V trifase con neutro per la distribuzione trifase a 400 V e monofase a 230 V, dai trasformatori trifasi isolati in resinæ de diadifir in aria da:

- x 2x400 kVA Cabina "F" di cui trafo 1 in FASE1 e trafo 2 in FASE2
- x 2x630 kVA Cabina "G" di cui trafo 1 in FASE1 e trafo 2 in FASE2
- x 2x800 kVA Cabina "D"di cui trafo 1 in FASE1 e trafo 2 in FASE2
- x 2x800 kVA Cabina "C"entrambi inFASE1

Ogni trasformatore è installato all'interno di un box in lamiera prefabbricata, munito di aperture grigliate di dimensioni adeguate a garantire la notembre memperatura di funzionamento del trasformatore.

In prossimità di ogni trasformatore è installato il condensatore di rifasamento fisso, completo di sezionatore, di capacità sufficiente a rifasare la corrente a vuoto del trasformatore e la ædintralin analisi delle termosonde degli avvolgimenti del trasformatore stesso.

PIATTAFORMA LOGISTICA FUSINA PROGETTO ESECUTIVO IMPIANTI PIAZZALE Opere impiantistiche elettriche Pag.11 di 35 totali

Per permettere il corretto funzionamento delle apparecchiature di cabina, è prevista un'adegua aerazione naturale dei locali cabina per lo smaltimento del calore generato dai tr**asi**ornolati quadri elettrici, i locali, infatti, sono provvisti di un'intera parete grigliata per la ventilezion

Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica

2.3.6 Collegamenti Di Bassa Tensione

Dai morsetti dell'avvolgimento di bassa tensione dei trasformatori partono le linee di alimen**da**zione quadrigenerali realizzate in cavi tipo FG7R.

Le linee usciranno dalla parte inferiore dei box dei trasformatori, transitando in cunicoli pstidispo fino ai quadri generale di B.T. in corrispondenza degli interruttori di protezione del lato besissate dei trasformatori.

2.3.7 Quadro Generale di Bassa Tensione (QGBT)

Il quadro Generale di Bassa Tensione è realizzato mediante barriere o diagrammi costituiti da pi strutture componibili autoportanti indipendenti e normalizzate, in modo da eseguire una segregazion dal punto di vista elettrico e meccanico.

Ogni elemento è costituito da una parte anteriore suddivisa in scomparti orizzontali contenenti le apparecchiature.

Gli elementi contenuti nelle strutture costituiscono la sezione di alimentazione e distribuzione dell'energia di rete.

La corrente di cortocircuito è stata calcolata sul collegamento in parallelo dei due trasformatori i servizio sulle sbarre in condizioni di congiuntore di sbarra chiuso maggiorata al valore più prossim delle apparecchiature in commercio

Dalle sbarre di distribuzione del quadro generale sono derivati gli interruttori di protezioni di alimentazione.

Il quadro sarà corredato degli strumenti per le misdiretensione, di corrente, nonchi predisposizioni per i dispositivi di supervisione e controllo degli interruttori generali (controllo stato) e delle letture dei multimetri remotizzate in control room.

Nella parte inferiore e per tutta la lunghezza corre una barra di ramea falla astruttura del quadro, alla quale sono collegate, con ponticelli flessibili realizzati con calza di rame stagnata mienita al estremità di capocorda a pressione, tutti gli elementi metallici presenti nel quadro per i quiedineon garantita la communità elettrica con le strutture metalliche e tutti i conduttori di protezione delle linee di distribuzione primaria.

2.3.8 Calcolo Delle Correnti Di Cortocircuito

La corrente di cortocircuito viene calcolata tenendo conto della natura della rete in Medizane Tensi che alimenta l'impianto.

PIAZZALE

Opere impiantistiche elettriche

Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica

rev.	data
00	Ottobre 2013

Pag.12 di 35 totali

Nel calcolo viene considerato quindi:

- x il contributo dei trasformatori;
- x le impedenze della rete di media tensione, dei cavi e delle sbarre dei quadri.

La relazione utilizzata per il calcolo della corrente di cortocircuito nettoppreso in considerazione è la seguente:

$$Icc = \frac{Vo}{-3^* \sqrt{RT^2 + XT^2}}$$

dove:

Vo = tensione nominale (o a vuoto) lato basso tensione (V)

RT = resistenza equivalente totale del tratto considerato ≬ m

XT = reattanza equivalente tale del tratto considerato (:m)

dove:

 $RT = \frac{1}{1} Re + R ... (m)$

 $XT = \frac{1}{1} Xe + XMT + X ... (m:)$

Le impedenze della rete a monte in media tensione, dei trasformatori e delle linee, viene calcolaticome seque:

CONTRIBUTO DELLA RETE A MONTE

Il contributo della rete di MT è calcolato con la relazione:

$$XMT = C * U M^{2}T = (:)$$
 (1) SI

dove:

UMT = Tensione nominale del sistema (kV)

SI'= Potenza apparente di cortocircuito iniziale simmetrica nel punto di connessione (MVA)

C = Fattoredi tensione secondo norme IEC 909

IMPEDENZE DEL TRASFORMATORE

RE =
$$\frac{1000 * Pcu}{3 I^2 N}$$
 = (m:) (2)

$$XE = \sqrt{\frac{Vcc \% * U^2o - R^2E}{10.000 * PN^2}} (m:)$$
 (3)

Pcu = perdite nel rame (W)

IN = corrente nominale (A)

Vcc% = tensione di cortocircuito (V)

Uo = tensione nominale (o a vuoto) del trasformatore (V)
PN = potenza apparente nominale del trasformatore (kVA)

RE = resistenza equivalente secondaria dal trasformatore

PIAZZALE

Opere impiantistiche elettriche
Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica

rev. data
00 Ottobre 2013

Pag.13 di 35 totali

XE = reattanza equivalente secondaria del trasformea

IMPEDENZE DELLE LINEE

La resistenza e la reattanza dei collegamenti tra il trasformatore ed il quadro di bassa tensione, realizzato in cavi tipo FG7R.

RESISTENZE E REATTANZE DEI COLLEGAMENTI

Per la resistenza:

$$R = r * 1$$
 (m:)
 $S * n$

dove:

R = resistenza per fase della conduttura

r = resistività del materiale a 20°C (nm2/m)

I = Lunghezza della conduttura (m)

S * n = sezione conduttore (mm2) * numero conduttori per fase

Per il calcolo della resistenza a temperatura diversa da 20 **cessa**rio ricalcolare il valore della resistività del materiale alla temperatura considerata:

$$rt = r (20^{\circ}C) * [1+0'x(+20)]$$

dove:

t=temperatura considerata (°C)

0'=0,0040 (1/k) per alluminio (99,5%)

0'=0,0038 y0,0040 (1/k) per rame

Il calcolo dellareattanza dipende, oltre che dal tipo di cavo, dalla disposizione dei cavi stessi.

I valori utilizzati sono derivati per interpretazione dalle tabelle UNEL 35023

A scopo esemplificativo si allegano, insieme alle schede unifilari dei quadri ele**ttritzipli** realizzati con apposito programma di calcolo, che tiene conto anche delle impedenze di cortocircuito di sequenza positiva dei trasformatori a due avvolgimenti, nonché le tabelle di verifica relativitataii co indiretti e da sovraccarichi.

2.3.9 Calcolo delle aperture di ventilazione dei locali tecnologici

Per consentire un adeguato smaltimento del calore prodotto dal trasformatore nel locale della cabin Mt/Bt, è necessario predisporre opportune aperture di ventilazione (ventilazione naturale) e/o ventilatori elettrici (ventilazione forzata), le aperture etitilazione devono essere posizionate in modo che l'aria fresca entri dal basso e, una volta riscaldata, esca dalle aipeatture

I trasformatori lavoreranno contemporaneamente, i calcob semeguiti relativamente ad un solo trasformatore, pertanto le dimensioni delle aperture de saranno raddoppiate.

In base alla collocazione delle aperture adibite alla ventilazione, per il calcolo della lorganamea v utilizzate le seguenti formule

Opere impiantistiche elettriche

Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica

rev. data
00 Ottobre 2013

Pag.14 di 35 totali

- a. due aperture in alto e due in basso, disposte su due pareti opposte: A =(Q)/1 (m²)
- b. un' apertura in alto e una in basso, disposte su due pareti opposte: $A = (0_{t})236 * (Ph^{2})$
- c. un' apertura in alto e una in basso, disposte sulla stesses par = (0,238 * P/ ¥ (m²) dove:

A = superficie dell'apertura di ventilazione;

P_t = potenza termica da smaltire del trasformatore (kW);

h = interasse, ossia altezza tra le mezzerie delle aperture (m).

Per la configurazione c, bisogna considerar**feltiv**a distanza del trasformatore dalla parete dove sono ubicate le aperture. Se tale distanza risultasse eccessiva, si può determinare una tempera maggiore di quella attesa.

Per determinare la potenza termiçai Picorre alla formula:

 $P_t = 1.15 * [P_0 + P_{cc} (S_n/S) 2]$ (kW)

dove:

P_t = potenza termica da smaltire del trasformatore;

 P_0 = perdite nel ferro del trasformatore (kW);

P_{cc} = perdite nel rame del trasformatore (kW);

 S_n = potenza apparente nominale del trasformatore (kVA);

S = potenzæpparente di utilizzo previsto del trasformatore (kVA).

Il fattore 1,15 rappresenta l'incremento del 15% delle perdite di altri componenti elettricitipinesen cabina.

Attraverso il rapporto S/Si sceglie la modalità di smaltimento del calore prodotto dal trasformatore.

A favore della sicurezza il rapporto sarà considerato pari a 1 e tutta la potenza termeica P dissipata agendo solo sulla grandezza delle aperture.

Considerando interasse 1,5m e punto di lavoro corrispondente 60% della potenza massima dei singoli trasformatori si hanno i seguenti valori di veatilone naturale per leabine:

CABINA	S _n (kVA	P _{cc} (kW)	P ₀ (kW)	P _t (kW)	N (Tr)	A (m²)	A _{TOT} (m²)	POSIZIONAMENTO APERTURE
F	400	4,3	1,2	4,53	2	1,75	3,5	su stessa parete
G	630	7,8	1,65	6,92	2	2,68	5,36	su stessa parete
D	800	11,2	2,7	8,25	2	3,19	6,38	su stessa parete
С	800	11,2	2,7	8,25	2	3,19	6,38	su stessa parete

Opere impiantistiche elettriche

Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica

rev.	data
00	Ottobre 2013

Pag.15 di 35 totali

Al fine di ridurre le aperture naturali sarà possibile installare delle unità di condizionamensplitip con potenzialità pari alla (kW) del singolo trasformatore con carico al 100% me indicato nella tabella sottostante.

CABINA	S _n (kVA)	P _t (kW	P _{split} (kW)	P _t (kW)	A (m²)	A _{TOT} (m²)	POSIZIONAMENTO APERTURE
F	400x2	11	6	2	0,88	1,76	su stessa parete
G	630x2	16	9	2	1,34	2,68	su stessa parete
D	800x2	19	10	2	1,6	3,2	su stessa parete
С	800x2	19	10	2	1,6	3,2	su stessa parete

2.3.10 Impianto di terra di cabina equipotenzialità

L'impianto di terra si compone di tutti gli elementi necessari a realizzare la "messa a terèalae cio fondamentale protezione contro i contatti indiretti (Norme CE8 6/4 Edizione).

L'impianto comprende pertanto l'esecuzione dispersori, dei collettori di terra, dei conduttori di protezione, nonché l'esecuzione dei collegamenti equipotenziali principali e supplementari.

Per migliorare l'efficacia dell'impianto di terra, cioè per ottenere una resistenza alla dispossibile corrente di guasto la più bassa possibile, si possono sfruttate come elementi del dispersotror de arma delle fondazioni in cemento armato rese elettricamente continue (sarà a cura della ditta cada realizz carpenteria eseguire le legature dei ferrigabla d'arte).

In particolare l'impianto di terra prevede:

- x un dispersore in treccia di rame nuda, interrata ad una profondità di 100 cm, o comunque il modo che sia in intimo contatto con il terreno, nella zona attorno al locale cabina MT/BT;
- x dispersori dtipo a picchetto, come indicato negli elaborati grafici;
- x collegamento ai ferri delle armature nei locali tecnici di Cabina.

Al sistema di dispersori così ottenuto è collegato, mediante uno o più conduttori di terrattidirec(lite nodo) di terra, costiito da una piastra o sbarra di rame di idoneo spessore.

I collegamenti sul collettore di terra principale, installato in cabina di trasformazione, detitocindu terra di protezione, di equipotenzialità e i neutri dei trasformatori devono poter sussemettibili con l'uso di un attrezzo per verifiche e misure.

Tutte le apparecchiature dell'impianto elettrico che siano "masse" saranno collegate con il recondutto di protezione la cui sezione minima dovrà essere conforme alle normative vigenti al tonomen dell'installazione.

Tutte le parti metalliche, normalmente non in tensione e che siano "masse estranee", qualibitei tubazi entranti nell'edificio, debbono essere collegate con i conduttori equipotenziali principali e supplementari.

Si deve inoltre tenre presente che la sezione minima dei conduttori in rame dei collegamenti equipotenziali non dovrà essere inferiore a 2,5 mmq se i collegamenti vengono meccanicamenti protetti (cioè posati entro tubi o sotto intonaco) ed a 4 mmq se privi di protezionenimac(e cioè fissati in vista, il che tuttavia dovrà essere evitato finché possibile).

In particolare all'impianto di cui sopra faranno capo:

- x i conduttori di protezione dell'impianto di media e bassa tensione;
- x i collegamenti ai morsetti di terra dei quiadidelle apparecchiature elettriche;
- x i nodi equipotenziali;

Consideriamo per il calcolo della resistenza di terra il contributo dei collegamenti della **liette di** p fondazione, contributo dei picchetti, e della corda di rame nuda.

Opere impiantistiche elettriche

Pag.17 di 35 totali Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica

rev.

00

data

Ottobre 2013

Viene consideratælresistività di un terreno di materiale piroclastico (precauzionalmente circa-200 metro), la resistenza di terra di un plinto può essere valutata pari apen 4 plinti x 4 cabine Rf=2,5 :).

La geometria adottata per l'impianto di dispersione della comporta i seguenti valori (Cfr. guida CEI 11-1 IX edizione):

- $x Rc = 0E i \hat{j} | nX L/r) = 1.76$; per la corda (r = raggio della corda di rame da 35mmg; L = lunghezza lineare in metri);
- x Rp = ~ ŒJ \$In1,732L/r = 200 / 1,5= 133: per ciascun dispersore a chicetto di lunghezza (L) pari a 1,5m. L'impianto prevede l'installazione di 2 picchetti per una resistenza totale di 44 :.
- x Rf = 5 : per i plinti;

La geometria dell'impianto così strutturato, comporta un valore della resistenza di terra pari a:

$$x Rt = 1/(1/Rc + 7/Rp + 1/Rf) = 1/(0.57+0.023+0.4) = 1$$

Qualora la resistività del terreno risultasse superiore al valore ipotizzato si dovrà integiziamitom con ulteriori picchetti di messa a terra.

La verifica termica del dispersore e del condutto ne da viene omessa, in quanto, con la corrente di guasto normalmente fornita dall'ente erogatore del servizio elettrico, le sezioni di progettamo isult abbondantemente superiori a quanto prescritto dalle norme.

2.3.11 Quadri Secondari

I quadri secondari sondel tipo ad armadio con appoggio a terra e/o a parete ad elementi modulari formati da una o più strutture metalliche indipendenti accessibili frontalmente, aventi grado di protezione IP4X o IP55 a seconda dei luoghi di installazione.

Gli elementi contenutiall'interno delle strutture costituiranno la sezione di alimentazione e distribuzione dell'energia di rete.

Nella parte inferiore del quadro corre una barra di rame fissata su supporti isolati alla quale sara collegati tutti gli elementi metallici presti nel quadro per i quali non è garantita la continuità elettrica con le strutture metalliche e tutti i conduttori di protezione delle linee di distribuzione primaria Si vedano gli schemi dei quadri di progetto per la ripartizione dei carichi.

Per la læ sul quadro fare riferimento agli schemi elettrici del progetto esecutivo.

2.3.12 Impianto elettrico di cabina MT/BT

Ogni locale cabina è dotato di impianto di illuminoanzi direttamente alimentato dalladro elettrico di cabina.

L'impianto è composto da corpilluminanti IP65 in policarbonato completi di sistema di autoalimentazione ad inverter con autonomia 1h.

Opere impiantistiche elettriche

Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica

rev. data
00 Ottobre 2013

Pag.18 di 35 totali

Per la realizzazione dell'impianto fare riferimento alle planimetrie di progetto esecutivo delle diab trasformazione.

All'interno del locale sonopresenti una presa interbloccata trifase ed una monofase per gli interventi di manutenzione, entrambe alimentate qualdo di cabina.

2.3.13 Impianto rilevazione e segnalazione incendi di cabina MT/BT

All'interno di ogni locale cabina di trasformazione MT/BT è espente un impianto di rilevazione incedio di tipo analogico ad indirizzamento individuale, completo di centrale di rilevazione e segnalazione. Tali centrali saranno collegate, tramite linea a BUS, in modalità SLAVE alla centrale MASTER presente nel locale introllo dell'intera struttura.

In particolare modo saranno previsti:

- x rivelatori ottici di fumo di tipo convenzionale ad effetto Tyndall. Il rivelatore è equipaggiato di microprocessore in grado di effettuare autonomamente la funzione di controllorade pradi funzionamento in modo da evidenziare attraverso l'accensione di una segnalazione a led colore giallo posta sul rivelatore stesso, lo stato di eventuale anomalia presente. Tale segnalazione deve chiaramente per identificare la tipologia adredianalia presente (compresa la richiesta di manutenzione) oltre a consentire, attraverso un test, la verifica del realie stato di accumulo di polvere all'interno della camera ottica. Il rivelatore deve essere equipaggiato di camera ottica facilmente rimibile sul posto, senza cioè la necessità di strumenti particolari e senza la necessità di ricalibratura. La condizione di allarme viene evidenziata da un led di colore rosso posto sul rivelatore stesso. Il rivelatore deve disporre di uscita elettrorilca pe collegamento di una segnalazione remota a basso assorbimento. Conforme alle norme ENS pt.7.
- x pulsanti manuali a rottura vetro di allarme incendio, installati in prossimità delle uscite dei locali protetti;
- x segnalazioni ottico/acustiche di allarmecendio da installare in modo uniformemente distribuito da essere visibili e/o udibili autoalimentate;

L'impianto deve essere realizzato, seguendo le indicazioni contenute nelle specifiche tecniche, co tubazioni a cassette di derivazione dedicate allo cotrappositanti a vista nei soffitti o incassate se direttamente richiesto.

L'impianto deve rispondere alle seguenti norme di riferimento:

- x Norma UNI 9795 Sistemi fissi di rivelazione e di segnalazione manuale d'incendio
- x Norme EN 54 Componenti dei sistemirit/ielazione automatica d'incendio
- x Norma UNI EN 541 Sistemi di rivelazione e di segnalazione di incenintroduzione
- x Norma UNI EN 542 Sistemi di rivelazione e di segnalazione di incendientrale di controllo
- x Norma UNI EN 544 Sistemi di rivelazione **d**i segnalazione di incendioapparecchiatura di alimentazione

PIATTAFORMA LOGISTICA FUSINA PROGETTO ESECUTIVO IMPIANTI PIAZZALE	rev.	data Ottobre 2013
Opere impiantistiche elettriche Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica	Pag	.19 di 35 totali

2.4 Distribuzione dell'energia

Le linee di distribuzione dell'energia saranno costituite da vie cavi direttamente derivate belle ca di trasformazione dell'energia saranno costituite da vie cavi direttamente derivate belle ca di trasformazione delle utenze con contratto diretto con ENEL.

2.4.1 Vie cavi principali

La rete di distribuzione principale è costituita da tutte le linee elettriche di alimentazion dia me tensione ed in bassa tensione.

La rete di media tensione compone un anello, gestito ad anello aperto, che collega tutte le cabina trasformazione del gestore alla cabina di consegna ENEL.

La rete di distribuzione in bassa teorose è derivata dai quadri geale di bassa tensione presiemelle cabina di trasformazione ed è articolata come riportato negli schemi unifilari di progetto. Essa ha percorso dai locali cabina di trasformazione, in cavidotti posati al di sotto della pavimenta unificatione, le derivazioni alle utenze avvengono azano di idonei pozzetti.

Le vie cavo principali sono realizzate in cavidotti in doppio strato ad alta densità come indleto n planimetrie di progetto esecutivo.

Per la predisposizione delle alimentazioni delle apparecchiature previste nelle zoderdella Sud e Nord (noncompresein questa WBE) il progetto prevede le vie cavo di connessione con quelle già previste nei relativi progetti, come si evince dagli elabogradici.

Le linee elettriche sono realizzate in cavo unipolare tipo FG7R e multipolare tipo FG7OR con caratteristiche di "non propagazione della fiamma" (CE-132), "non propagazione dell'incendio" (CEI 2022), e comunque come riportato negli elaborati di progetto

2.4.2 Distribuzione Primaria

La distribuzione primaria compride tutte le linee di collegamento e le canalizzazioni tra i Quadri Generali di Bassa Tensione le torrette, le torri faro o tutti i quadri principali da questi di alimentati.

Per le distibuzioni si adotta generalmente cavo tipo FG7(O)R non propagante l'incendio e ridotta emissione di corrosivi (CEI 20.13CEI 20.22 II), o cavo FTG10(O)M1 resistente al fuoco (CEI 20.45), con tensione di isolamento 600/1.000 V posato realizzate in cairiottotopio strato direttamente interrato.

Le cadute di tensione considerate per il calcolo delle sezioni dei cavi dovrà essere la sequente:

CIRCUITO	DISTRIBUZIONE		TOTALE MAX
	PRIMARIA	SECONDARIA	
LUCE	1.5%	2.5%	4%
FM	3.5%	0.5%	4%

PIAZZALE

Opere impiantistiche elettriche

Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica

rev.	data
00	Ottobre 2013

Pag.20 di 35 totali

MOTORI 3%	3%	6%	
-----------	----	----	--

E' da intendersi quale distribuzione primaria quella afferente alle singole torrette o alle **de**rivazi entro scatole o entro pozzetti per l'alimentazione dei quadri secondari.

V% = K * I * L (R * cosphi + X senphi) 100 (1)

dove:

k = 3 per circuiti tifasi equilibrati

k = 2 per circuiti monofasi

Le relazioni necessarie da soddisfare per il calcolo delle sezioni dei cavi e delle relativeni rotezi sono le seguenti:

In dlz lb dlz lf dlz * 1.45

dove:

In = corrente dell'interruttore

Iz = portatamax a regime permanente del cavo

Ib = Corrente nominale del carico

If = corrente convenzionale di intervento dell'interruttore

Si deve inoltre tenere conto dei coefficienti di riduzione della portata in regime permanente in inclusione dei segue in parametri:

- x variazione della temperatura ambientale
- x tipo di posa dei cavi
- x rapporto di sezione tra conduttori di fase e di neutro
- x vicinanza di altri cavi attivi
- x variazione della temperatura del cavo

I calcoli sono riportati nell' "Allegato di Calcolo".

2.5 Rete di terra del piazzale

Nel piazzate non è prevista la posa di untate di terra in quanto tutti gli impianti elettrici distribuiti a servizio delle utenze previste nel piazzale sono del tipo a doppio isolamento.

La presenza delle torrafo non richiede la posa di untarra dedicata alle torri stesse in qualtato presenza di impianti elettrici a doppio isolamento protetti da interruttori differenziali elimlaano possibilitàdi sovratesione generata dagli impianti elettrici.

In merito alle possibili sovratezioni a causa dei fulmini non risulta necessario un impianto di terra, in quanto la torre risulta autoprotetta poiché:

- 1. La torre è già a terra nelle fondazioni
- 2. Gli impianti sono tutti a doppio isolamento
- 3. Non vi è stazionamento fisso prizone entro 3m dalla base della torre faro
- 4. La resistività superficiale è maggiore di 5kOhm metro (asfalto)

Opere impiantistiche elettriche Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica

rev.	data
00	Ottobre 2013

Pag.21 di 35 totali

2.6 Impianto elettrico Torrette di alimentazione dei Trailer e/o Container frigoriferi

Come indicato nelle planimetrie di progetto esecutivo prossimità dei parcheggi del piazzale, fronte edificio "C", sia nella parte centrale e sia alle due ali è prelaispasa delle tubazioni di distribuzione per le alimentazioni delle torrette di alimentazione dei Trailer, in particolare si è prevista l'installazione di apparecchiaturen prestazioni similari od equivalenti al modello Gewiss Nelle tavole di progetto esecutivo sono presenti le torrette solamente nelle zone dove è previata la in opera della torretta completa di alimentazioni eletterimentre nelle altre zone sono indicate le sole vie cavi, cavidotti, realizzando così la sola predisposizione.

Tali torrette saranno conscocca di rivestimento esterno in tecnopolimero non verniciato, con autoestinguenza di 650°C secondo la classificazinde Glow Wire Test; i tecnopolimeri colorati in massa evitano la verniciatura del prodotto e garantiscono un'elevata resistenza ai raggi UN mantenendo inalterate nel tempo le caratteristiche estetiche e prestazionali.

Flange in acciaio inox per l'ancorgig del terminale al suolo mediante normali tasselli o speciale piastra dedicata in acciaio inox, terminale in doppio isolamento, dotato di dispositivi fermacavi in acciaio inox (per ovviare a strappi accidentali del cavo).

Il fissaggio al suolo del termine può avvenire direttamente tramite le flange in acciaio presenti alla base o con le piastre per pontili o per calcestruzzo.

Grado di resistenza agli urti dell'involucro: IK10; grado di protezione del terminale cablato: IP55; predisposizione di centration per alloggiamento protezioni dotato di portella trasparente per l'ispezionabilità delle apparecchiature.

Kit di illuminazione ordinaria sola predisposizione completo di lampada fluorescente da 16W, illuminazione sui 4 lati del terminale con possibilità parzializzare il flusso. Alimentazione separata da quella di potenza e protetta da portafusibile sezionabile.

Terminale con morsettiera di alimentazione tipo entra/esci per cavi unipolari/quadripolari.

Tutte le distribuzioni sono previste di tipo trifera a 400V con sistema entra essibi all'interno della torretta ed ogni torretta è accessoriata con N.4 prese interbloccate per le alimentazioni dei Traile Le linee elettriche di alimentazione, i calcoli di dimensionamento dei edvi, punti di fornitura elettrica nonché i QE di riferimentosono indicati nelle tavole relative agli schemi unifilari delle cabine di trasformazione negli allegati alla relazione specialistica delle cabine di trasformazione

PIATTAFORMA LOGISTICA FUSINA PROGETTO ESECUTIVO IMPIANTI PIAZZALE Opere impiantistiche elettriche Pag. 22 di 35 totali

2.7 Impianto elettrico di illuminazione del piazzale

Come riportato nel progetto esecutivo degli impianti di illuminazionate l'area del piazzale sarà illuminata da torri faro alte H=35m ed accessoriate da N.5 fari acbedprestazioni similari od equivalenti al modello ITAN 400W marca Amstratilizzato per i calcoli illuminotecnici Nell'allegato di calcolo sono riportati tutti gli illuminamenti medi garantiti dalla soluzione esecutivo.

Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica

Le torri faro del piazzale saranno alimentate dalle cabine di trasformazione come indicato **esrig**li sch unifilari delle cabine stesse, mentre le vie cavi sono indicate nelle planimetrie di pessettitivo L'installazione di illuminazioni di tipo a LED, in alternativa alla tradizionale illuminazione con lampade di tipo SAP nasce da valutazioni:

- x Sui consumenergetici;
- x Sui tempi di manutenzione.

In particolare, ai fini del risparmio energeticse si confrontano N.12 torri faro da 35 ma pari illuminamento e tempo di accensione, dai consumi annui calcolati si ricava un risparmio di 46.335 kWh/anno

Vengonodi seguito riportati i dati di calcolo del confronto eseguito

DATI INSTALLAZIONE LAMPADE SAP

Lampada SAP. Philips SNF111 1xSONT1000W MB/58

Flusso totale: 130.000lm

Potenza sistema: 1020W Numero proiettori: 36

Potenza totale: P=36.700W

DATI INSTALLAZIONE LAMPADE LED

Lampada LED: Amstra modello TITAN

Flusso totale: 48.000lm

Potenza sistema: 400W Numero proiettori: 60

Potenza totale: P=24.000W

In merito alrisparmio economico, se valutiamo una accensione media annua di 10 ore al giorno pe 365gg avremo un consumo annuo di:

Opere impiantistiche elettriche Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica

data rev. Ottobre 2013

Pag.23 di 35 totali

1. SAP: 133.955kWh/anno 2. LED: 87.600kWh/anno

Dai consumi annui si ricava un risparmio di 46.335kWh/anno

La quota delle torri faro, il umero e la posizione è stata scelta dalle simulazioni illuminotecniche, in accordo con la viabilità del piazzale al fine di garantire

x un illuminamento medio di x una uniformità di illuminamento Emin/Em=0,4

In riferimento alle valutazioni sulempi di manutenzione, l'uso di corpi illuminanti a LED comporta una riduzione dei tempi di manutenzione in quanto come riportato nella tabella sottostante la soluzione proposta consente una sensibile riduzione del numero degli interventi manutentivi (70% nel periodo di vita complessivo dell'impianto con conseguenti risparmi nei costi di gestione. Si allega alla presente relazione il calcolo illuminotecnico eseguito per l'area in oggetto.

PARAMETRO	SOLUZIONE SORGENTI SAP E REATTORI ELETTROMAGNETICI	SOLUZIONE SORGENTI LED E DRIVER ELETTRONICI
Durata sorgente luminosad(ore)	20.000 (*)	53.000 (**)
Frequenza cambio lampada	ogni 4,5 anni circa	ogni 12,5 anni circa
Durata reattore (ore)	50.000	100.000
Frequenza cambio reattore	ogni 12 annicirca	ogni 23 anni circa
NUMERO COMPLESSIVO DEGLI INTERVENTI PROGRAMMATI NELLA VITA DELL'IMPIANTO (***)	§	§

Tabella: Confronto tra PBG e PDV rispetto alla frequenza degli interventi di manutenzione

Note alla tabella:

(*) considerando sorgenti SAP alita qualità (soluzione PBG)

(**) valore che considera i diversi regimi di funzionamento previsti a correnti di pilotaggio divens Ta=25°C

(***) al netto degli interventi necessari per la pulizia delle ottiche e/o dei diffusori

2.8 Impianto elettrico di illuminazione della strada di accesso

L'impianto d'illuminazione in oggetto sarà alimentato dalla fornitura elettricabblica con allaccio presso il pozzetto esistente nei pressi della rotonda di accesso alla strada su indicata. Fa comunque parte integtardi questo progetto la posa delle vie cavi composte da tubazioni per posa

interrata e pozzetti rompitratta.

PIATTAFORMA LOGISTICA FUSINA
PROGETTO ESECUTIVO IMPIANTI
PIAZZALE

Opere impiantistiche elettriche
Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica

rev.	data
00	Ottobre 2013

Pag.24 di 35 totali

Nelle tavole di progetto esecutivo dell'illuminazione sono comunque inseriti sia i pali e siantement stradali al fine di rendere la predisizione delle vie cavi reale alle esigenza d'illuminazione della strada.

Per tale ragione si è ipotizzato **pro**getto, per ridurre il flusso disperson l'adozione di apparecchi di illuminazione con ottica cuoff. Con valori di emissione, per angoli \mathfrak{GP}° , di flusso luminoso pari a 0.

L'armatura stradalepotizzataha prestazioni similari od equivalenti mabdello Astro Power 860mA Amstra sia da 100W e sia da 1200m struttura in alluminio dotata di un sistema idisipiazione del calore, affinche led abbiano una lunga durata e la massima resa, e di una verniciatura che la rend resistente alla corrosione e che ila stabilità al colore anche in presenza di forte esposizione al sole, il corpo lampada è studiato con ridotta superficie espostanto.

3 IMPIANTI SPECIALI DI PIAZZALE

3.1 Rete di distribuzione dei servizi dati, Networking

L'infrastruttura di rete dati è il cuore del sistema informatico e dalla sua affidabilità, stàlabili flessibilità dipende corretto funzionamento dell'intera infrastruttura di comunicazione.

Particolare attenzione è stata quindi prestata nel progettare le funzionalità che presentanio di maggi criticità (recover, bilanciamento del traffico apporto della qualità del seizio), in quanto esse sono la base per l'erogazione ottimale di tutti i servizi.

L'infrastruttura di rete dati è formata da diversi componenti, che possono essere suddivisiodal punt vista logico (ed ancheardware in diversi livelli funzionali; comein tutte le rappresentazioni basate su livelli, ogni livello ha il compito di fornire i servizi al livello superiore e sfrutta i serdezilivello sottostante.

La suddivisione in livelli garantisce il rispetto degli standard, la flessibilità nella satelle soluzioni comunicative, la possibilità di ampliare/modificare un livello senza dover modificare l'architettura complessiva.

Poiché l'infrastruttura di rete deve veicolare non solo applicazioni critiche, ma anche comunicazio vocali (quando richesto) si rende indispensabile dotare l'infrastruttura di particolari caratteristiche di robustezza.

Con il termine di robustezza si intende la capacità della rete di reagire in modo automatice adveloc eventuali cambi di topologia della rete (consegiua guasti o a interventi programmati) e di garantire l'adeguata priorità alle comunicazioni sensibili al tempo di servizio.

I principali criteri di progetto sono riassunti di seguito:

- x Strutturazione dell' architettura di rete su tre livelli (Access, r**Dist**ion e Core); l'obiettivo principale della suddivisione in tre livelli è quello di garantire un disegno modulare e la scalabilità della rete, grazie alla separazione delle funzioni
- x Suddivisone della rete in più VLAN per soddisfare i requisiti di sizza, affidabilità e prestazioni
- x Utilizzo di funzioni che tendono a semplificare la topologia logica della rete, per ridurre le conseguenze dovute ad una eventuale riconfigurazione della rete a fronte di indisponibilità temporanea di alcuni componenti (tirali cablaggi o apparati attivi)
- x Attivazione delle funzionalità per impostare, controllare e gestire la QoS, in modo da supportare in modo adeguato le applicazioni voce

L'infrastruttura fisica della rete dati è rappresentata delle di distribuzione di servizi dati è indicata nelle tavole diprogetto esecutivo

In tali elaborati sono rappresentate le vie cavi necessarie alla realizzazione dell'impianto dat dell'intera struttura. In particolare la rete è studizza raggiungere tutti i centri stelbaresenti in ogni edificio. Lungo le linee di distribuzione sono installati dei pozzetti rompitratta al fine ditalegila posa delle filature. Le tubazioni sono previste con almeno una tubaziona pelibermipliamenti futuri.

In ogni edificio è prevista realizzazione di un centrostella che è collegato alla control room localizzata all'interno dell'edificio D.

3.2 Rete di distribuzione dei servizi telefonici

All'infrastruttura della rete dati viene affiancata anche la rete telefonica al fine di con**agliturte**nti presenti nella struttura di poter usufruire dei serdizionnettività dati e/o telefonicierso l'esterno indipendentemente dai serviziortuali.

Nelle tavole di progette secutivo riportata la rete di distribuzione dei servizi telefonici.

L'impianto prevede la posa di tubazioni interraten origine nel punto di conseg**de**l TELCO Provider, e da queste vengono collegati tutti i quadri di smistamento posizionati presso ogni edificio dal quale si dipartono le linee telefoniche.

Tali quadri sono del tiposimilare od equivalente al modello distribuzione delle linee telefoniche esterno con all'interno i cablaggi delle linee telefoniche.

L'esatta definizione della modalità di allaccio al punto di fornitura del Telco Providechéla distribuzione del servizio all'interno dell'area in oggettoerrà comunque concordata con il Concessionario in fase di realizzazione di disponibilità del servizio in zona.

3.3 Rete di distribuzione del servizio WiFi interno al piazzale

La soluzione proposta prevede il controllo e la gestione degli access points tramite l'introdiuzione dispositivo, denominato Wireless LAN Controller (WLC), che consente la gestione semplificata e centralizzata della rete wireless. Questi elementisgesto in modo centralizzato tutti gli access point funzionanti secondo il protocollo LWAPP (Light Weight access point Protocol): tra le funzioni svolte dai controller vi sono l'assegnazione dinamica dei canali, il controllo della potenza di trasereisisio il bilanciamento del carico fra access point.

Esistono due modalità di funzionamento del protocollo LWAPP:

- x Layer 2 Transport Mode: tutte le comunicazioni tra WLC ed AP avvengono a livello di frame Ethernet e non di pacchetto IP. I Controller e gli ascazionits devono essere sulla stessa rete, per cui tale scenario non è consigliabile nel caso in cui la scalabilità del sistema è un requisito primario.
- x Layer 3 Transport Mode: i messaggi di controllo e dati sono trasportati attraverso una rete d livello 3 all'interno di pacchetti UDP. Tale soluzione risulta più flessibile e scalabile della soluzione precedente, per cui è generalmente preferita.

La sicurezza delle comunicazioni tra WLC e AP è garantita sia dalla mutua autenticazione de dispositivi durante la fase di discovery e join, sia dall'encryption dei messaggi (@@@@munications Manager, algoritmo cipher simmetrico).

PIATTAFORMA LOGISTICA FUSINA		
PROGETTO ESECUTIVO IMPIANTI	rev.	data
PIAZZALE	00	Ottobre 2013
Opere impiantistiche elettriche	Pag	.27 di 35 totali
Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica	l	

Nella figura sotto è riportato uno schema logico di funzionamento del sistema-Valda sotto è riportato uno schema logico di funzionamento del sistema-Valda so point: tra controller ed endpoint si insutra un tunnel di comunicazione tramite il quale il controller invia tutte le informazioni di gestione all'access point; la comunicazione tra i due apparati a valuemite la normale rete wired.

Nella modalità Lightweight non sono richieste configurazimanuali degli access point, in quanto si possono eseguire da remoto mediante il WLC (Zero Touch Configuration). Lo schema logico della rete wireless è riportato nella figura seguente:

Gli accessi dei client wireless sono regolamentati attraversentiau atzione. Tale autenticazione è gestita da una copita di server TACACS/RADIUSche all'occorrenza può essere integrato con l'LDAP aziendale (per il riconoscimento dell'utente), nonchén Certification Authority esterne.

PIATTAFORMA LOGISTICA FUSINA PROGETTO ESECUTIVO IMPIANTI	rev.	data
PIAZZALE	00	Ottobre 2013
Opere impiantistiche elettriche	Pag	.28 di 35 totali
Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica		

3.3.1 Configurazione logica

Verrannodefinite, sulla LAN, le VLAN:

- x di management degli access point
- x dati (wireless)

Sui controller verranno attivate le configurazioni relative agli access point ed all' autenticalezione client.

Sui servetipo Radius verranno immesse le informazioni relatil/eautenticazione dei client.

Prerequisito alla corretta configurazione degli access point è l'esecuzione di un wirelesse sul condizioni di esercizio.

3.3.2 Sistema di gestione

Il sistema di gestione è lo basatosistemanalogo a Cisco Prime Infrastructure.

3.4 Rete di distribuzione del servizio Security – Antintrusione/Effrazione perimetrale

La soluzione proposta prevede la realizzazione di un sistema di protezione perimetrale adottando u soluzione in grado di risponde compiutamente alle necessitàrca il monitoraggio proattivo dell'intrusione attraverso la recinzione perimetrale sviluppata su diverse strutture di separazione conformazione fisica, nonché su cancelli pedonali, carrai veicolari insistenti lungo nizione perimetrale fra il sedime interportuale di Fusina e l'ambiente esterno.

La soluzione integrata, attraverso la tecnologia a cavo microfonico, consente il monitoraggio attiv contro il tentativo o azioni di scavalcamento, effrazione e taglio dellaziene. La lunghezza delle zone e il numero degli apparati da fornire viene stabilita in base alle caratteristiche e conformazi delle recinzioni, operativamente tutto il sistema, equivalente al modello Defender della linesso Defen di Geoquip, verràpplicato direttamente sulle recinzioni in maniera semplificata.

La protezione unificata nella tecnologia permetterà un minimo khrow delle soluzioni installate e una massima ottimizzazione dei tempi. L'impostazione tecnoalogie sensor proposto è della 6° generazione rispetta specifiche di elevatissima sicurezza e continuità di servizio

Al temine dellinstallazione del cavo e delle centrali verrà effettuata una conomessal sistema di integrazione tramite connessione full ip al networking publisical security. Tutto il sistema equivalente al Defensor si basa su un cavo microfonico equivalente Alpha ad alta tecnologia disposto ad un altezza di 40/50cm rispetto la sommità delle recinzioni da protegi perimellato lungo tutto il perimetro. Laquota d'installazione andrà comunque verificata in fase di installazione in accordo alla tipologia di recinzion peresente

3.4.1 Componenti del sistema Antintrusione

Il sistema si compone di due macro componentierinsore microfonico e le unittà elaborazione del segnale

Unità di protezione in campo

Ciascuna unità in campo ha due zone diezzione perimetrale utilizzandosiensore microfonico. Ciascuna unità dispone inoltre di otto uscite di relè configurabili per la segnalazione o la commutazione e ungamma di opzioni per controllare il funzionamento della stessa e per consentirne l'integrazione con altri componenti in un sistema di sicurezza completo.

Sensore microfonico

La funzione del sensore è quella di rilevare l'ampio spettro di vibrazionateada un attacco e trasformarle in segnali elettrici, che possono essere opportunamente elaborati in modo da distingue gli intrusi dal personale autorizzato

La combinazione dell'elemento sensibile ad alta precisionottimizza la risposta del sensore intensificando i segnali provenienti da attività ostili e minimizzando segnali estranei provedienti attività non ostili come quelle connesse agli agentibaterici. Il sensore inoltre àvvolto in una spirale che produce alta immunità a interferente elettriche RFI e EMI, eliminando praticamente i falsi allarmi provenienti da queste fonti.

Contenitore dell'Elaboratore:

I circuiti elettronici dell'elaboratore di segnali sono situati all'interno di un contenitore stagno conforme alla specifiche interazionale IP65.

Connessioni:

I collegamenti del sensore lineare, cavo del segnale di allarme e dell'alimentazione sono effettua attraverso una morsettiera multipolare all'interno del contenitore dell'elaboratore dei segnali. L'ingresso dei cavi nel comenitore avviene attraverso i pressacavi stagni opportunamente dimensionati. Tutti i collegamenti sanao collegati a dispositivi di protezione da sovratensioni. Ciascuna unità disposta intorno al perimetro fornisce due zone di protezione perimeitzatendoi il sensore microfonico, oltre all'uscita nativa in full ip per l'integrazione su altri sistemi diorgaest Ciascuna unità è inoltre equipaggiata con otto relè configurabili per segnalazione allarme o commutazione, e una serie di opzioni perointrollo del suo funzionamento e per la sua integrazione con altri componenti di un sistema di sicurezza globale.

Ingresso di Rilevazione:

Ciascuna singola unità di elaborazione del segnale della zona di rilevazione sarà in gradozalio i segnalisu una tratta di sensore lineare dalla lunghezza massima di 1000 metri.

Uscite:

PIATTAFORMA LOGISTICA FUSINA PROGETTO ESECUTIVO IMPIANTI PIAZZALE Opere impiantistiche elettriche Pag. 30 di 35 totali

L'unità di elaborazione del segnale fornisce delle uscite a relè di tamper e di allarme indiperidenti possibile selezionare delle uscite normalmente aperte o normalmente chiuse. Il relè di tampær modifi lo stato ogni volta che si verificun tentativo manomissione del sensore lineare o il contenitore dell'elaboratore del segnale. Tutte le scatole di derivazione sono equipaggiate di tampe antimanomissione. E' inoltre disponibile un'uscita audio a 600 ohm, 0 dBm, per la verifica æudio. L qualità dell'audio sarà di livello sufficiente da permettere di discriminare la causa delle vibrazioni della recinzione e quindi permtere la verifica dell'alarme.

Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica

3.4.2 Metodo di rilevazione della effrazione

Il processo di elaborazione del segnale proveniente dasbissendeve ottimizzare la capacità di distinguere i possibili attacchi dalle vibrazioni di causa ambientale, ed è perciò di crucializatione per l'efficacia del sistema di rilevazione.

Tutti i sensori sono dispositivi analogici che emettono un segnallisvedio variabile. Il sistema attraverso l'unitàdi campo- elabora direttamente il segnale analogico elettronico generato dal sensore Alpha tramite due canali separati. Ciascun canale può essere trattato indipendentemente per condizioni di attacco loadi, un aspetto che contribuisce ad aumentare il livello di rilevazione come non era mai accaduto in precedenza.

Il segnale analogico è un complesso insieme di informazioni relative alla ampiezza e frequenza Contiene segnali generati dal tentativo dirustone insieme a componenti estranee, come quelle provocate da vento forte o pioggia. Il sistema può facilmente distinguere tra gli estremi di quest segnali, senza bisogno di convertirli in un formato digitale, senza la necessità di dover dissistate ela o sottoposti ad una taratura della sensibilità remota da parte del responsabile della sicrissatzato Il è una resa eccellente senza compromessi.

3.4.3 Lunghezze delle zone di rilevamento

L'installazione ottimale è costituita da una zona dalla lungheiz 200 m su una recinzione di altezza fino a 2,4 m ma, soggetta ad analisi del rischio e a importanti fattori come il tipo e la quadità del recinzione, il terreno, la capacità della telecamera, l'addestramento del personale e la rispos all'allarme, in condizioni adeguate la lunghezza delle zona può arrivare fino a 250 m. Questi limiti devono essere rispettati a causa delle restrizioni implicate dall'intensità di risposta all'allarme, piuttosto che a limitazioni tecniche del sistema.

3.4.4 Modalità d'impiego del sensore microfonico

Le modalità d'installazione del sensore microfoni su recinzione, cancelli e cancelli scorreviolità de dal costruttore in accordo al modello da installare.

3.5 Rete di distribuzione del servizio TVcc

Il sistema di videosorveglianza poposto consentirà di rispondere ai requisiti relativi a:

- sorveglianza del perimetro dogan@edisposizione)
- sorveglianza delle aree di piazzale, con particolare attenzione alla zona di deposito mezzatiequestr

La piattaforma integrata dellsicurezza permetterà all'operatore di interagire con il sistema TVCC costituto dagli NVR e dalle telecamere di rete in modo semplice ed intuitivo, con la capacità di correlare le immagini con eventi rilevati da altri sottosistemi gestiti (ad es. allatrosione, transiti veicolari ecc.) presentando solo le immagini utili alla gestione dell'evento stesso.

Il progetto prevede la realizzazione delle vie cavi con i relativi pozzetti rompitratta per la predisposizione di un sistema di videsorveglianza permietrale lato terra

Per la sorveglianza delle aree interne saranno utilizzate teleçamere tipologia,numero esatto e modalità d'installazione verranno concordate in base alle esigenze.

Il progetto prevede la posa di cavidotti per l'allaccio alle cae i già previste nel progetto della "Darsena Nord" e "Darsena Sud" (non comprese nella presente WBEs) fornisce così la predisposizione per il passaggio delle linee di alimentazione le pennessioni alla rete dati Data la tipologia fullip delle telecamere previste, il sistema risulterà essere facilmente ampliabile ed adattabile alleuture esigenze del Terminal.

3.5.1 Architettura del sistema di videocontrollo

Il sistema è totalmente basato sui seguenti elementi di rete:

- telecamere, per la ripresa dell'emagini. Le immagini saranno trasmesse su IP mediante la rete Ethernet.
- metwork Video Recorders (NVR) per la registrazione delle immagini delle telecamere
- sistema integrato di gestione

PIATTAFORMA LOGISTICA FUSINA PROGETTO ESECUTIVO IMPIANTI	rev.	data
PIAZZALE	00	Ottobre 2013
Opere impiantistiche elettriche	Pag.32 di 35 totali	
Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica		

Figura 4: architettura	a sistem/aideosorveglianza

4 RIFERIMENTI A NORME TECNICHE GENERALI

4.1 Leggi, circolari e decreti

Gli impianti dovranno essere progettati e realizzati in conformità alle normative vigenti e do la atti quelle sotto elencate con le integrazioni riportate nel testo.

DM n. 37/08

Regolamento concernente l'attuazione dell'articologialterdecies, comma 13, lettera a) della legge n. 248 del 2 dicembre 2005, recante riordino delle disposizioni in materia di attività di installazigine impianti all'interno degledifici.

Legge No. 186 del 01/03/1968

Disposizioni concernenti la produzione di materiali, apparecchiature, macchinari, installazione ed impianti elettrici ed elettronici.

DPR 547 del 27/04/1955

Decreto del Presidente della Repubblica No. 547 27/08/Natime per la prevenzione degli infortuni sul lavoro.

DPR 689 del 26/05/1959

Decreto del Presidente della Repubblica No. 689 26/05/1959 Determinazione delle aziende lavorazioni soggette, ai fini della prevenzione degli incendi al controllo del Cheriphigili del Fuoco.

Circolare No. 31 del 31/08/78

Ministero Interni "Norme di sicurezza per l'installazione di motori a combustione interna accappiati macchina Generatrice di energia elettrica o macchina operatrice".

DPR 524 08/06/1982

Attuazione dele direttive CEE No. 77/576 in materia di segnalazione di sicurezza.

COMITATO ELETTROTECNICO ITALIANO (CEI)

CEI 3-CT-3/16 Segni Grafici

- CEI 11-1 Impianti elettrici con tensione superiore ad 1 kV in tensione alternata. Norme Generali.
- CEI 11-17 Impianti d produzione, trasporto e distribuzione di energia elettrica. Linee in cavo.
- CEI 14-4 Trasformatori di potenza.
- CEI 14-8 Trasformatori di potenza a secco
- CEI 15-150 Nastri autoadesivi per usi elettrici.
- CEI 16-2 Individuazione dei morsetti degli appachi e delle estremità dei conduttori.
- CEI 16-4 Individuazione dei conduttori isolati e dei conduttori isolati e dei conduttori nudi tramite colori.
- CEI 17-1 Interruttori a corrente alternata a tensione superiore a 1000 V
- CEI 17-13 Contattori destinatalla manovra di circuiti a tensione non superiore a 1000 V in corrente alternata e a 1200 V in corrente continua.

PIAZZALE

Opere impiantistiche elettriche Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica 00 Ottobre 2013
Pag.34 di 35 totali

rev.

data

CEI 17-5	Interruttori automatici per corrente alternata e tensione nominale non superiore a 1000
	V.

- CEI 17-6 Apparecchiature prefabbricate cionvolucro metallico per tensione da 1 kV a 72,5 kV.
- CEI 17-9 Interruttori di manovra ed interruttori di manovra sezionatori per corrente alternata e per tensioni superiori a 1000 V.
- CEI 17-11 Interruttori di manovra, sezionatori, interrutterisezionatorin aria e unità combinate con fusibili per corrente alternata e tensione nominale non superiore a 1000 V e per corrente continua e tensione nominale non superiore a 1200 V.
- CEI 17-12 Apparecchi ausiliari di comando per tensioni non superiori a 1000 Me Pa Prescrizioni generali.
- CEI 17-13 Apparecchiature costruite in fabbrio ACF- (Quadri elettrici) per tensioni non superiori 1000 V in corrente alternata e 1200 V in corrente continua
- CEI 17-14 Apparecchi ausiliari di comando per tensioni non su**p**iezio 1000 V. Parte II-Prescrizioni particolari per determinati tipi di ausiliari di comando.
- CEI 20 Cavi per energia. Prove sui materiali elastici e termoplastici.
- CEI 20-1 Cavi isolati in gomma butilica con grado di isolamento superiore a tre.
- CEI 20-19 Cavi isolati con gomma con tensione nominale non superiore a 450/750 V.
- CEI 20-20 Cavi isolati con polivinilcloruro con tensione nominale non superiore a 450/750 V.
- CEI 20-22 Cavi non propaganti incendio. Prove.
- CEI 20-24 Giunzioni e terminaziorper cavi d'energia.
- CEI 20-29 Conduttori per cavi isolati.
- CEI 23-80 Tubi protettivi rigidi in polivinilcloruro ed accessori.
- CEI 23-3 Interruttori automatici di sovracorrente per usi domestici e similari (per tensione nominale non superiore a 415 Voiorrente alternata).
- CEI 23-50 Prese a spina per usi domestici e similari.
- CEI 23-12 Prese a spina per usi industriali.
- CEI 23-3 Interruttori differenziali per usi domestici e similari e interruttori differenziali con sganciatori di sovracorrente incor**pti**rper usi domestici o similari.
- CEI 23-26 Tubi per le installazioni elettriche: tubi metallici.
- CEI 31-30 Impianti elettrici in luoghi con pericolo di esplosione o di incendio.
- CEI 34-3 Lampade tubolari a fluorescenza per illuminazione generale.
- CEI 34-40 Alimentatori per lampade tubolari a fluorescenza.
- CEI 34-6 Lampade a vapori di mercurio ad alta pressione.
- CEI 34-70 Alimentatori per lampade a vapori di mercurio ad alta pressione.
- CEI 34-12 Lampade ad incandescenza a filamento di tungsteno per illizionire agenerale.
- CEI 34-15 Lampade a vapori di sodio a bassa pressione.
- CEI 34-21 Apparecchi di illuminazione Parte la: Prescrizioni generali e prove.

Opere impiantistiche elettriche

Impianti elettrici e speciali- Relazione tecnica

rev.	data
00	Ottobre 2013

Pag.35 di 35 totali

- CEI 34-22 Apparecchi di illuminazione Parte 2a: Requisiti particolari. Apparecchi per la illuminazionedi emergenza.
- CEI 34-23 Apparecchi di illuminazione Parte 2a: Requisiti particolari. Apparecchi fissi per uso generale.
- CEI 34-24 Lampade a vapori di sodio ad alta pressione.
- CEI 38-1 Trasformatori di corrente per misura e protezione
- CEI 38-2 Trasformatori di tensione per misura e protezione
- CEI 64-8 Impianti elettrici utilizzatori a tensione nominale non superiore a 1000 V in corrente alternata e a 1500 V in corrente continua.
- CEI 70-1 Gradi di protezione degli involucri. Classificazione.
- CEI 79-10 Impianti antintrusione, antifurto e antiaggressione e relative apparecchiature.
- CEI 81-10 Protezione contro i fulmini.
- CEI 110-2 Radiodisturbi provocati da apparecchi di illuminazione per lampade fluorescenti munite di starter.
- UNEL 00722 Colorazione per conduttori di cavi isolati con gomma o PVC per impianti di energia o segnalazione e controllo, con grado di isolamento non superiore a 4.
- UNEL 35747 Cavi di energia isolati in polivinilcloruro. Cavi unipolari senza guaina per uso generale. Tensione non**m**iale UO/U = 450/750 V.
- UNEL 35748 Cavi d'energia isolati in polivinilcloruro. Cavi con guaina in PVC per installazione fissa.