

Comune di Augusta (SR)

Oggetto: Riquilificazione dei locali della ex Plastjonica siti in c/da Balate da adibire a uffici comunali.

PROGETTAZIONE E DIMENSIONAMENTO DI UN IMPIANTO ELETTRICO

Relazione tecnica e di calcolo

Impianto: Impianto Elettrico degli uffici comunali a seguito dell'intervento di riquilificazione della ex Plastjonica

Committente: Comune di Augusta

Indirizzo: ex Plastjonica C.da Balate- AUGUSTA (SR)

Augusta lì 12/05/2015

Il Tecnico
(Ingegnere Alfio Torrisi)

Ing. Alfio Torrisi
Ingegnere Torrisi Alfio
Via G.B. Vaccarini 4
MASCALUCIA (CT)

Copyright ACCA software S.p.A.

DATI GENERALI

Committente

Denominazione **Comune di Augusta**
Comune **AUGUSTA (SR)**

Tecnico

Nome Cognome **Alfio Torrisi**
Qualifica **Ingegnere**
Ragione Sociale **Ing. Alfio Torrisi**
Albo **Ingegneri**
Provincia Iscrizione **CT**
Numero Iscrizione **A6169**

Indirizzo **Via G.B. Vaccarini 4**
CAP - Comune **95030 MASCALUCIA (CT)**

Edificio

Denominazione **Uffici Comunali**
Comune **AUGUSTA (SR)**
Zona soggetta a gelo **No**
Zona sismica **Si**

NORME DI RIFERIMENTO

Gli impianti e i relativi componenti devono rispettare, ove di pertinenza, le prescrizioni contenute nelle seguenti norme di riferimento, comprese eventuali varianti, aggiornamenti ed estensioni emanate successivamente dagli organismi di normazione citati.

Norme

D.Lgs. 9/4/08 n.81	TESTO UNICO sulla salute e sicurezza sul lavoro e succ. mod. e int.
D.Lgs. 3/8/09 n.106	Disposizioni integrative e correttive del decreto legislativo 9 aprile 2008, n. 81, in materia di tutela della salute e della sicurezza nei luoghi di lavoro
Legge 186/68	Disposizioni concernenti la produzione di materiali, apparecchiature, macchinari, installazioni e impianti elettrici ed elettronici.
DPR 151 01/08/11	Regolamento recante semplificazione della disciplina dei procedimenti relativi alla prevenzione degli incendi, a norma dell'articolo 49, comma 4-quater, del decreto-legge 31 maggio 2010, n. 78, convertito, con modificazioni, dalla legge 30 luglio 2010, n. 122.
D.Lgs. 22/01/08 n. 37	Regolamento concernente l'attuazione dell'art. 11 – quaterdecies, comma 13, lettera a) della legge n° 248 del 2 dicembre 2005, recante riordino delle disposizioni in materia di attività di installazione degli impianti all'interno degli edifici.
CEI 64-8	Impianti elettrici utilizzatori a tensione nominale non superiore a 1000 V in corrente alternata e 1500 V in corrente continua.
CEI 64-8/1	Impianti elettrici utilizzatori a tensione nominale non superiore a 1000 V in corrente alternata e a 1500 V in corrente continua. Parte 1: oggetto, scopo e principi fondamentali.
CEI 64-8/2	Impianti elettrici utilizzatori a tensione nominale non superiore a 1000 V in corrente alternata e a 1500 V in corrente continua. Parte 2: definizioni.
CEI 64-8/3	Impianti elettrici utilizzatori a tensione nominale non superiore a 1000 V in corrente alternata e a 1500 V in corrente continua. Parte 3: caratteristiche generali.
CEI 64-8/4	Impianti elettrici utilizzatori a tensione nominale non superiore a 1000 V in corrente alternata e a 1500 V in corrente continua. Parte 4: prescrizioni per la sicurezza.
CEI 64-8/5	Impianti elettrici utilizzatori a tensione nominale non superiore a 1000 V in corrente alternata e a 1500 V in corrente continua. Parte 5: scelta ed installazione dei componenti elettrici.
CEI 64-8/6	Impianti elettrici utilizzatori a tensione nominale non superiore a 1000 V in corrente alternata e a 1500 V in corrente continua. Parte 6: verifiche.
CEI 64-8/7	Impianti elettrici utilizzatori a tensione nominale non superiore a 1000 V in corrente alternata e a 1500 V in corrente continua. Parte 7: ambienti ed applicazioni particolari.
CEI 64-8; V1	Impianti elettrici utilizzatori a tensione nominale non superiore a 1000 V in corrente alternata e 1500 V in corrente continua. Contiene modifiche ad alcuni articoli nonché correzioni di inesattezze riscontrate in alcune Parti della Norma CEI 64-8.
CEI 64-8; V2	Impianti elettrici utilizzatori a tensione nominale non superiore a 1000 V in corrente alternata e 1500 V in corrente continua. La Variante si è resa necessaria in seguito alla pubblicazione di nuovi documenti CENELEC della serie HD 60364.
CEI 64-8; V3	Impianti elettrici utilizzatori a tensione nominale non superiore a 1000 V in corrente alternata e 1500 V in corrente continua. Contiene il nuovo Allegato A della Parte 3: "Ambienti residenziali - Prestazioni dell'impianto" e modifiche ad alcuni articoli della Norma CEI 64-8 in seguito al contenuto dell'Allegato A.
CEI 64-50	Guida per l'integrazione nell'edificio degli impianti elettrici utilizzatori, ausiliari e telefonici.
CEI 64-12	Guida per l'esecuzione dell'impianto di terra negli edifici per uso residenziale.
CEI 11-17	Impianti di produzione, trasporto e distribuzione di energia elettrica. Linee in cavo.
CEI 0-2	Guida per la definizione della documentazione di progetto degli impianti elettrici.
CEI 17- 13/1	Apparecchiature assiemate di protezione e di manovra per bassa tensione (quadri BT).
CEI 23-48	Involucro per apparecchi per installazioni elettriche fisse per usi domestici e similari. Parte 1: prescrizioni generali
CEI 23-49	Involucro per apparecchi per installazioni elettriche fisse per usi domestici e similari. Parte 2: prescrizioni particolari per involucri destinati a contenere dispositivi di protezione ed apparecchi che nell'uso ordinario dissipano una potenza non trascurabile.
CEI 23-51	Prescrizioni per la realizzazione, le verifiche e le prove dei quadri di distribuzione per installazione fisse per uso domestico e similare.
CEI 31-30	Costruzioni elettriche per atmosfere esplosive per la presenza di gas. Parte 10:

	classificazione dei luoghi pericolosi
CEI 31-33	Costruzioni elettriche per atmosfere esplosive per la presenza di gas. Parte 14: impianti elettrici nei luoghi con pericolo di esplosione per la presenza di gas (diversi dalle miniere).
CEI 31-35	Costruzioni elettriche per atmosfere esplosive per la presenza di gas. Guida all'applicazione della Norma CEI EN 60079-10 (CEI 31-30). Classificazione dei luoghi con pericolo di esplosione per la presenza di gas, vapori o nebbie infiammabili.
CEI 0-10	Guida alla manutenzione degli impianti elettrici.
CEI 81-10/1	Protezione contro i fulmini. Principi generali.
CEI 81-10/2	Protezione contro i fulmini. Valutazione del rischio.
CEI 81-10/3	Protezione contro i fulmini. Parte 3: danno materiale alle strutture e pericolo per le persone.
CEI 81-10/4	Protezione contro i fulmini. Impianti elettrici ed elettronici interni alle strutture.
CEI-UNEL 35026	Cavi elettrici isolati con materiale elastomerico o termoplastico per tensioni nominali di 1000 V in corrente alternata e 1500 V in corrente continua. Portate di corrente in regime permanente per posa interrata.
CEI-UNEL 35024/1	Cavi elettrici isolati con materiale elastomerico o termoplastico per tensioni nominali non superiori a 1000 V in corrente alternata e 1500 V in corrente continua. Portate di corrente in regime permanente per posa in aria.
CEI-UNEL 35023	Cavi per energia isolati in gomma o con materiale termoplastico aventi grado di isolamento non superiore a 4. Cadute di tensione.
CEI 3-50	Segni grafici da utilizzare sulle apparecchiature. Parte 2: Segni originali.
CEI 0-10	Guida alla manutenzione degli impianti elettrici.
CEI 0-11	Guida alla gestione in qualità delle misure per la verifica degli impianti elettrici ai fini della sicurezza
CEI 64-100/1	Edilizia residenziale. Guida per la predisposizione delle infrastrutture per gli impianti elettrici, elettronici e per le comunicazioni. Parte 1: Montanti degli edifici.
CEI 64-100/2	Edilizia residenziale. Guida per la predisposizione delle infrastrutture per gli impianti elettrici, elettronici e per le comunicazioni. Parte 2: Unità immobiliari (appartamenti).
CEI 64-13	Guida alla Norma CEI 64-4. "Impianti elettrici in locali adibiti ad uso medico".
CEI 64-14	Guida alle verifiche degli impianti elettrici utilizzatori.
CEI 64-17	Guida all'esecuzione degli impianti elettrici nei cantieri.
CEI 64-4	Impianti elettrici in locali adibiti ad uso medico.
CEI 64-51	Edilizia ad uso residenziale e terziario. Guida per l'integrazione degli impianti elettrici utilizzatori e per la predisposizione di impianti ausiliari, telefonici e di trasmissione dati negli edifici. Criteri particolari per centri commerciali.
CEI 64-53	Edilizia residenziale. Guida per l'integrazione nell'edificio degli impianti elettrici utilizzatori e per la predisposizione per impianti ausiliari, telefonici e di trasmissione dati. Criteri particolari per edifici ad uso prevalentemente residenziale.
CEI 64-54	Edilizia residenziale. Guida per l'integrazione nell'edificio degli impianti elettrici utilizzatori e per la predisposizione di impianti ausiliari, telefonici e di trasmissione dati. Criteri particolari per i locali di pubblico spettacolo.
CEI 64-55	Edilizia residenziale. Guida per l'integrazione nell'edificio degli impianti elettrici utilizzatori e per la predisposizione di impianti ausiliari, telefonici e di trasmissione dati. Criteri particolari per le strutture alberghiere.
CEI 64-56	Edilizia residenziale. Guida per l'integrazione degli impianti elettrici utilizzatori e per la predisposizione per impianti ausiliari, telefonici e di trasmissione dati negli edifici. Criteri particolari per locali ad uso medico.
CEI 64-57	Edilizia ad uso residenziale e terziario. Guida per l'integrazione degli impianti elettrici utilizzatori e per la predisposizione di impianti ausiliari, telefonici e di trasmissione dati negli edifici. Criteri particolari per impianti di piccola produzione distribuita.
CEI 34-22	Apparecchi di illuminazione. Parte 2: prescrizioni particolari. Apparecchi di illuminazione di emergenza.
CEI 34-111	Sistemi di illuminazione di emergenza.
CEI 23-50	Spine e prese per usi domestici e similari. Parte 1: prescrizioni generali.
CEI 11-25	Correnti di cortocircuito nei sistemi trifase in corrente alternata. Parte 0: calcolo delle correnti.

Inoltre dovranno essere rispettate tutte le leggi e le norme vigenti in materia, anche se non espressamente richiamate e le prescrizioni di Autorità Locali, VV.FF., Ente distributore di energia elettrica, Telefonia, ISPESL, ASL, ecc.

PREMESSA

Contesto di riferimento

L'edificio denominato "Uffici Comunali" ha le seguenti caratteristiche: Uffici Comunali presso i locali della ex Plastjonica.

Gli impianti all'interno sono installati in ambienti totalmente protetti dalle intemperie, nei quali si esclude totalmente l'uso di sostanze corrosive che possano modificare le caratteristiche dei componenti installati.

Criteri utilizzati per le scelte progettuali

Per soddisfare i requisiti dell'impianto elettrico, si sono fissati questi due fondamentali obiettivi:

- la flessibilità nel tempo: la facilità d'adeguamento dell'installazione alle mutevoli esigenze abitative ed organizzative;
- la sicurezza ambientale: intesa come protezione delle persone e delle cose, che in qualche modo debbano interagire con l'ambiente in piena coerenza con la norma CEI 64-8.

Qualità e caratteristiche dei materiali utilizzati

Tutti i materiali e gli apparecchi impiegati sono adatti all'ambiente in cui sono installati e hanno caratteristiche tali da resistere alle azioni meccaniche, corrosive, termiche o dovute all'umidità alle quali possono essere esposti durante l'esercizio.

Tutti i materiali e gli apparecchi sono rispondenti alle norme CEI ed alle Tabelle di unificazione CEI-UNEL, ove queste esistano. Inoltre tutti i materiali ed apparecchi per i quali è prevista la concessione del marchio di qualità sono muniti del contrassegno IMQ.

METODI DI CALCOLO

Di seguito riportiamo i parametri e la modalità di calcolo dei circuiti e di scelta delle protezioni, in accordo a quanto previsto dalle norme CEI.

Corrente di impiego I_b

Il valore efficace della corrente di impiego, per i circuiti terminali, può essere così calcolato:

$$I_b = (K_u \cdot P) / (k \cdot V_n \cdot \cos \varphi) \quad [A] \quad (1.1)$$

dove:

- k è pari a 1 per circuiti monofase o a $\sqrt{3}$ per circuiti trifase
- K_u è il coefficiente di utilizzazione moltiplicativo della potenza nominale di ciascun carico e assume valori compresi tra $[0..1]$
- P è la potenza totale dei carichi [W]
- V_n è il valore efficace della tensione nominale del sistema [V]
- $\cos \varphi$ è il fattore di potenza.

Nel caso di circuiti di distribuzione che alimentano più circuiti derivati che potrebbero essere non tutti di tipo terminale:

$$I_b = K_c \cdot (I_{d,1} + \dots + I_{d,n}) \quad [A] \quad (1.2)$$

dove:

- K_c è il coefficiente di contemporaneità moltiplicativo dei circuiti derivati simultaneamente utilizzati
- $I_{d,j}$ è il fasore della corrente del j -mo circuito derivato.

Caduta di tensione

La caduta di tensione in un cavo può essere così calcolata:

$$\Delta V_c = k (R \cdot \cos \varphi + X \cdot \sin \varphi) \cdot L \cdot I_b \quad [V] \quad (1.3)$$

$$\Delta V_c \% = \Delta V_c / V_n \quad [V] \quad (1.4)$$

dove:

- ΔV_c = caduta di tensione del cavo [V]
- V_n = tensione nominale [V]
- $k = 2$ per circuiti monofase, $\sqrt{3}$ per circuiti trifase
- R è la resistenza specifica del cavo [Ω/m]
- X è la reattanza specifica del cavo [Ω/m]
- L è la lunghezza del cavo [m]
- I_b è la corrente di impiego [A].

Correnti di corto circuito

Il valore efficace della corrente di corto circuito I_{cc} nel punto di guasto può essere calcolato come:

$$I_{cc} = V_n / (k Z_{cc}) \quad [A] \quad (1.5)$$

dove Z_{cc} è l'impedenza complessiva della rete a monte del punto considerato.

Sistema TT

Nel caso di un sistema di distribuzione TT, per caratterizzare la rete a monte del punto di consegna si richiedono i valori presunti della corrente di corto circuito trifase ($I_{cc,tr}$) e della corrente di corto circuito fase-neutro ($I_{cc,f-n}$) forniti dall'ente erogatore di energia elettrica.

Dal valore $I_{cc,tr}$, si ricava l'impedenza totale della rete a monte del punto di consegna:

$$Z_{of} = V_n / \sqrt{3} \cdot I_{cc, tr} \quad [\Omega] \quad (1.6)$$

dove:

- V_n è il valore della tensione nominale del sistema [V]

La resistenza e la reattanza si ottengono per mezzo del fattore di potenza in corto circuito $\cos \varphi_{cc}$:

$$R_{of} = Z_{of} \cdot \cos \varphi_{cc} \quad [\Omega] \quad (1.7)$$

$$X_{of} = Z_{of} \cdot \sin \varphi_{cc} = \sqrt{(Z_{of}^2 - R_{of}^2)} \quad [\Omega] \quad (1.8)$$

Di seguito è riportata la tabella in cui sono presenti i valori di $\cos \varphi_{cc}$ in funzione del valore di I_{cc} :

I_{cc} (kA)	$\cos \varphi_{cc}$
$I_{cc} \leq 1.5$	0.95
$1.5 < I_{cc} \leq 3$	0.9
$3 < I_{cc} \leq 4.5$	0.8
$4.5 < I_{cc} \leq 6$	0.7
$6 < I_{cc} \leq 10$	0.5
$10 < I_{cc} \leq 20$	0.3
$20 < I_{cc} \leq 50$	0.25
$50 < I_{cc}$	0.2

Tabella CEI EN 60947-2 Class. 17-5

Dal valore di $I_{cc, f-n}$ si ricava la somma delle impedenze di fase e di neutro a monte del punto di consegna . Tale valore è necessario per effettuare il calcolo della corrente di corto circuito in caso di guasto fase-neutro in un punto qualunque del sistema TT:

$$Z_{ofn} = V_n / \sqrt{3} \cdot I_{cc, f-n} \quad [\Omega] \quad (1.9)$$

Quindi si ricavano le componenti resistive e reattive:

$$R_{ofn} = Z_{ofn} \cdot \cos \varphi_{cc} \quad [\Omega] \quad (1.10)$$

$$X_{ofn} = Z_{ofn} \cdot \sin \varphi_{cc} = \sqrt{(Z_{ofn}^2 - R_{ofn}^2)} \quad [\Omega] \quad (1.11)$$

Utilizzando la formula 1.5, le correnti di corto circuito I_{cc} nel punto di guasto possono essere calcolate usando le seguenti formule:

$$\text{- } I_{cc} \text{ trifase} \quad I_{cc, tr} = V_n / \sqrt{3} \cdot \sqrt{((R_{of} + R_l)^2 + (X_{of} + X_l)^2)} \quad [A] \quad (1.12)$$

$$\text{- } I_{cc} \text{ fase-fase} \quad I_{cc, f-f} = V_n / 2 \cdot \sqrt{((R_{of} + R_l)^2 + (X_{of} + X_l)^2)} \quad [A] \quad (1.13)$$

$$\text{- } I_{cc} \text{ fase-neutro} \quad I_{cc, f-n} = V_n / \sqrt{3} \cdot \sqrt{((R_{ofn} + R_l + R_n)^2 + (X_{ofn} + X_l + X_n)^2)} \quad [A] \quad (1.14)$$

dove

- R_l e X_l sono la resistenza e la reattanza totale del conduttore di fase fino al punto di guasto $[\Omega]$
- R_n e X_n sono la resistenza e la reattanza totale del conduttore di neutro fino al punto di guasto $[\Omega]$

Corrente di corto circuito massima

La corrente massima si calcola nelle condizioni che originano i valori più elevati:

- all'inizio della linea, quando l'impedenza a monte è minima;
- considerando il guasto di tutti i conduttori quando la linea è costituita da più cavi in parallelo;

La massima corrente di c.to c.to si ha per guasto trifase simmetrico $I_{cc, tr}$.

Corrente di corto circuito minima

La corrente minima si calcola nelle condizioni che originano i valori più bassi:

- in fondo alla linea quando l'impedenza a monte è massima;
- considerando guasti che riguardano un solo conduttore per più cavi in parallelo;

La corrente di c.to c.to minima si ha per guasto monofase $I_{cc, f-n}$ o bifase $I_{cc, f-f}$.

Dimensionamento

Dimensionamento del cavo

L'art. 25.5 della Norma CEI 64-8 definisce portata di un cavo "il massimo valore della corrente che può fluire in una conduttura, in regime permanente ed in determinate condizioni, senza che la sua temperatura superi un valore specificato". In base a questa definizione, si può affermare che la portata di un cavo, indicata convenzionalmente con I_z , deriva:

- dalla capacità dell'isolante a tollerare una certa temperatura;
- dai parametri che influiscono sulla produzione del calore, quali ad esempio resistività e la sezione del conduttore;
- dagli elementi che condizionano lo scambio termico tra il cavo e l'ambiente circostante.

Quindi, per un corretto dimensionamento del cavo, si devono verificare:

$$I_z \geq I_b \quad (1.24)$$

$$\Delta V_c \leq \Delta V_M \quad (1.25)$$

dove:

- I_b è la corrente di impiego
- I_z la portata del cavo, cioè il valore efficace della massima corrente che vi può fluire in regime permanente
- ΔV_M è la caduta di tensione massima ammissibile per il cavo (la regola tecnica consiglia entro il 4% della tensione di alimentazione).

Dimensionamento del conduttore di neutro

Il conduttore di neutro deve avere almeno la stessa sezione dei conduttori di fase:

- nei circuiti monofase a due fili, qualunque sia la sezione dei conduttori;
- nei circuiti trifase quando la dimensione dei conduttori di fase sia inferiore od uguale a 16 mm² se in rame od a 25 mm² se in alluminio.

Nei circuiti trifase i cui conduttori di fase abbiano una sezione superiore a 16 mm² se in rame oppure a 25 mm² se in alluminio, il conduttore di neutro può avere una sezione inferiore a quella dei conduttori di fase se sono soddisfatte contemporaneamente le seguenti condizioni:

- la corrente massima, comprese le eventuali armoniche, che si prevede possa percorrere il conduttore di neutro durante il servizio ordinario, non sia superiore alla corrente ammissibile corrispondente alla sezione ridotta del conduttore di neutro; [NOTA: la corrente che fluisce nel circuito nelle condizioni di servizio ordinario deve essere praticamente equilibrata tra le fasi]
- la sezione del conduttore di neutro sia almeno uguale a 16 mm² se in rame oppure a 25 mm² se in alluminio.

In ogni caso, il conduttore di neutro deve essere protetto contro le sovracorrenti in accordo con le prescrizioni dell'articolo 473.3.2 della norma CEI 64-8 riportate di seguito:

- a) quando la sezione del conduttore di neutro sia almeno uguale o equivalente a quella dei conduttori di fase, non è necessario prevedere la rilevazione delle sovracorrenti sul conduttore di neutro né un dispositivo di interruzione sullo stesso conduttore.
- b) quando la sezione del conduttore di neutro sia inferiore a quella dei conduttori di fase, è necessario prevedere la rilevazione delle sovracorrenti sul conduttore di neutro, adatta alla sezione di questo conduttore: questa rilevazione deve provocare l'interruzione dei conduttori di fase, ma non necessariamente quella del conduttore di neutro.
- c) non è necessario tuttavia prevedere la rilevazione delle sovracorrenti sul conduttore di neutro se sono

contemporaneamente soddisfatte le due seguenti condizioni:

- il conduttore di neutro è protetto contro i cortocircuiti dal dispositivo di protezione dei conduttori di fase del circuito;
- la massima corrente che può attraversare il conduttore di neutro in servizio ordinario è chiaramente inferiore al valore della portata di questo conduttore.

Dimensionamento del conduttore di protezione

Le sezioni minime dei conduttori di protezione non devono essere inferiori ai valori in tabella; se risulta una sezione non unificata, deve essere adottata la sezione unificata più vicina al valore calcolato.

Sezione del conduttore di fase che alimenta la macchina o l'apparecchio S_F [mm ²]	Conduttore di protezione facente parte dello stesso cavo o infilato nello stesso tubo del conduttore di fase S_{PE} [mm ²]	Conduttore di protezione non facente parte dello stesso cavo e non infilato nello stesso tubo del conduttore di fase S_{PE} [mm ²]
$S_F \leq 16$	$S_{PE} = S_F$	2,5 se protetto meccanicamente, 4 se non protetto meccanicamente
$16 < S_F \leq 35$	$S_{PE} = 16$	$S_{PE} = 16$
$35 < S_F$	$S_{PE} = S_F/2$ nei cavi multipolari la sezione specificata dalle rispettive norme	$S_{PE} = S_F/2$ nei cavi multipolari la sezione specificata dalle rispettive norme

S_F : sezione dei conduttori di fase dell'impianto

S_{PE} : sezione minima del corrispondente conduttore di protezione

Protezione dal sovraccarico (Norma CEI 64-8/4 - 433.2)

Per la protezione dalle correnti di sovraccarico, la norma CEI 64-8 sez.4 par. 433.2, "Coordinamento tra conduttori e dispositivi di protezione" prevede che il dispositivo di protezione selezionato soddisfi le seguenti condizioni:

$$I_b \leq I_n \leq I_z \quad (1.26)$$

$$I_f \leq 1.45 I_z \quad (1.27)$$

dove:

- I_b è la corrente di impiego
- I_n la corrente nominale o portata del dispositivo di protezione
- I_z la corrente sopportabile in regime permanente da un determinato cavo senza superare un determinato valore di temperatura
- I_f la corrente convenzionale di funzionamento del dispositivo di protezione che provoca il suo intervento entro un tempo convenzionale.

Protezione dalle correnti di corto circuito (Norma CEI 64-8/4 - 434.3)

Per la protezione dalle correnti di corto circuito, il dispositivo di protezione selezionato deve essere in grado di interrompere le correnti di corto circuito prima che tali correnti possano diventare pericolose. In particolare devono essere verificate le seguenti condizioni:

$$I_{ccMax} \leq P.d.i. \quad (1.28)$$

dove:

I_{ccMax} = Corrente di corto circuito massima

P.d.i. = Potere di interruzione apparecchiatura di protezione (I_k)

$$(I^2t) \leq K^2 S^2 \quad (1.29)$$

dove:

- (I^2t) è l'integrale di joule per la durata del corto circuito
- K è un parametro che dipende dal tipo di conduttore e isolamento (dipende dal calore specifico medio del materiale conduttore, dalla resistività del materiale conduttore, dalla temperatura iniziale e finale del conduttore)
- S è la sezione del conduttore
- t è il tempo di intervento del dispositivo di protezione.

La relazione (1.28) assicura che il dispositivo effettivamente interrompa la corrente di c.to c.to evitando conseguenze (incendio, ecc.). La condizione (1.29) assicura l'integrità del cavo oggetto del c.to c.to.

Protezione contro i contatti indiretti

Sistema TT (Norma CEI 64-8/4 - 413.1.4)

Nel caso di sistema TT, la protezione dai contatti indiretti è assicurata mediante l'uso di dispositivi di interruzione differenziale e la realizzazione di un impianto di terra che soddisfino la seguente condizione:

$$I_{dn} \leq U_1 / R_E \quad (1.30)$$

dove:

- R_E è pari alla resistenza del dispersore e dei conduttori di protezione delle masse
- U_1 è pari a 25 V per i contatti in condizioni particolari, 50 V per i contatti in condizioni ordinarie
- I_{dn} è la corrente differenziale nominale d'intervento del dispositivo di protezione.

DATI IMPIANTO

\$Empty_ELDESC\$.

Dati generali	
Tipo intervento	nuovo
Uso edificio	pubblico
Tipologia di utenza	Uffici comunali

Nel successivo paragrafo vengono trattati i singoli circuiti dell'impianto.

ALIMENTAZIONE "Contatore"

L'alimentazione "Contatore" è un sistema di distribuzione di tipo TT con connessione monofase e con una tensione di esercizio di 230 V; tutti i circuiti saranno di tipo radiale.

La potenza della fornitura è pari a 6.0 kW.

La caduta di tensione massima calcolata è 2.32 %. (La C.d.T. massima ammessa è del 4.00%).

La resistenza di terra di 133 Ω è ottenuta da calcolo usando la formula "Picchetto (CEI 64-8)":

$$R_E = \frac{\rho}{L}$$



dove:

Resistività del terreno ρ: 200 Ω m - Sabbia argillosa (CEI 64-8)

Lunghezza L: 50 cm

Correnti di c.to c.to presunte nel punto di consegna

Corrente di c.to c.to trifase (I_{cc})	10.00 kA
Corrente di c.to c.to fase-neutro (I_{cc f-n})	6.00 kA

Contributo dei motori alla corrente di c.to c.to

Somma potenze motori	0.0 kW
Coefficiente contemporaneità	1.00

Carichi a valle

Fase	L1 N
Potenza attiva	5.532 kW
Potenza reattiva	2.680 kvar
Cos φ	0.90
Corrente I_b	26.72 A

Quadro "QU1"

\$Empty_ELQUADDESCR\$.

Dati articolo	
Alimentazione	Contatore
Piano	Piano 1
Codice	QUD.001
Marca	Utente
Serie	Utente
Descrizione	Quadro da parete lamiera
Grado IP	
Numero moduli DIN	12
Potenza dissipabile	0.00
HxLxP	300x300x90 (mm)

Dimensionamento protezioni	
Potere di interruzione	Icn/Icu
Norma CEI EN	60898
Metodo selezione In	In = Ib
Tensione limite di contatto (UI)	50 V

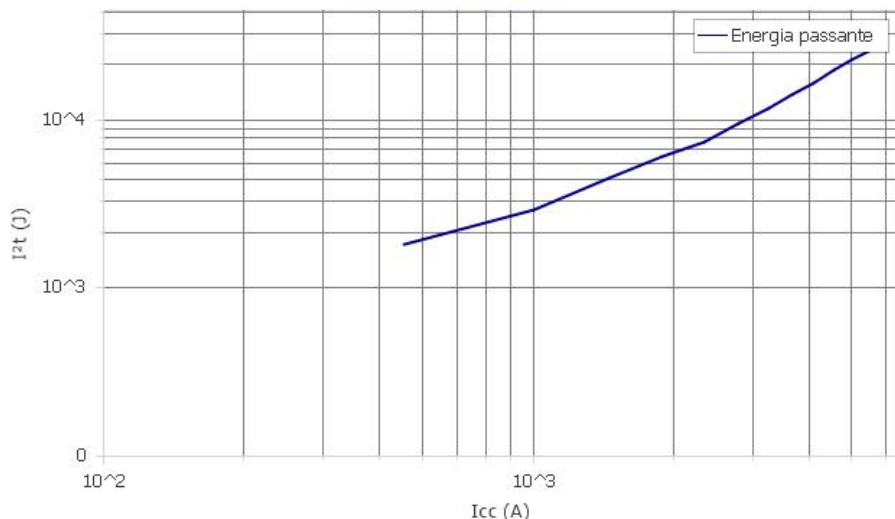
Circuiti		
Comando quadro generale	Int. magnetotermico diff.	Potenza attiva: 5.532 kW - Tipo: Monofase
Luci	Interruttore magnetoterm.	Potenza attiva: 1.094 kW - Tipo: Monofase
Prese	Interruttore magnetoterm.	Potenza attiva: 1.600 kW - Tipo: Monofase
Prese	Interruttore magnetoterm.	Potenza attiva: 1.600 kW - Tipo: Monofase
Emergenza	Interruttore magnetoterm.	Potenza attiva: 0.144 kW - Tipo: Monofase
Luci	Interruttore magnetoterm.	Potenza attiva: 1.094 kW - Tipo: Monofase

Circuito "Comando quadro generale"

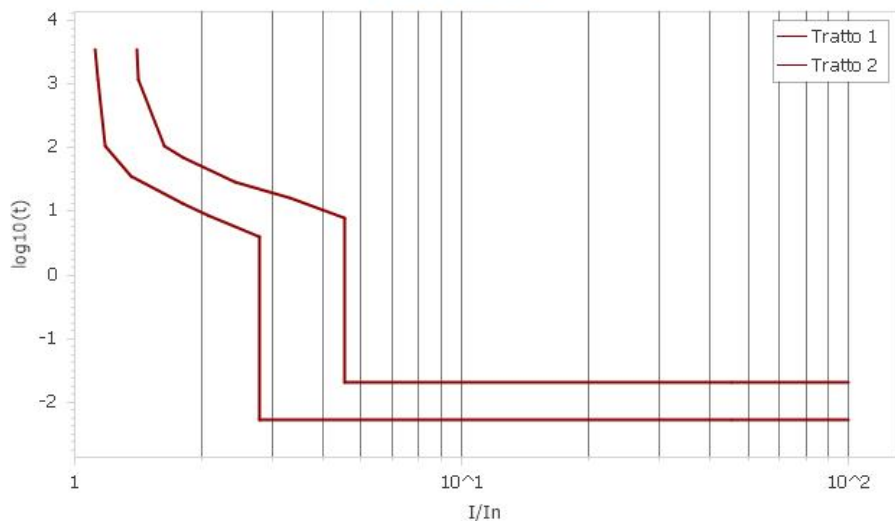
Dati	
Descrizione	
Quadro	QU1
Fase	L1 N
Potenza attiva	5.532 kW
Potenza reattiva	2.680 kvar
Cos ϕ	0.90
Corrente Ib	26.72 A
C.d.T. max a valle	2.19 %

Interruttore magnetotermico differenziale	
Codice	DS2CB32A30
Marca	ABB
Serie	DS 202C
Descrizione	DS202C INT.DIFF.MAGN. 6KA 2P A B32 30MA
Numero moduli DIN	2
Grado IP	IP4X
Poli	2P
Tensione nominale Vn	230.00 V
Corrente In	32.00 A
Potere di interruzione Icn a 230V	6.000 kA
Corrente di sgancio termica Ir	32.00 A
Ritardo termico	0.00 s
Corrente di sgancio magnetica Ir	160.00 A
Tipo di curva	B
Ritardo magnetico	0.00 s
Tipo differenziale	A
Tipo selettività	Istantaneo
Bobina	Interna
Immunizzazione	Non immunizzato
Corrente differenziale Idn	0.03 A
Ritardo differenziale	0.0 s

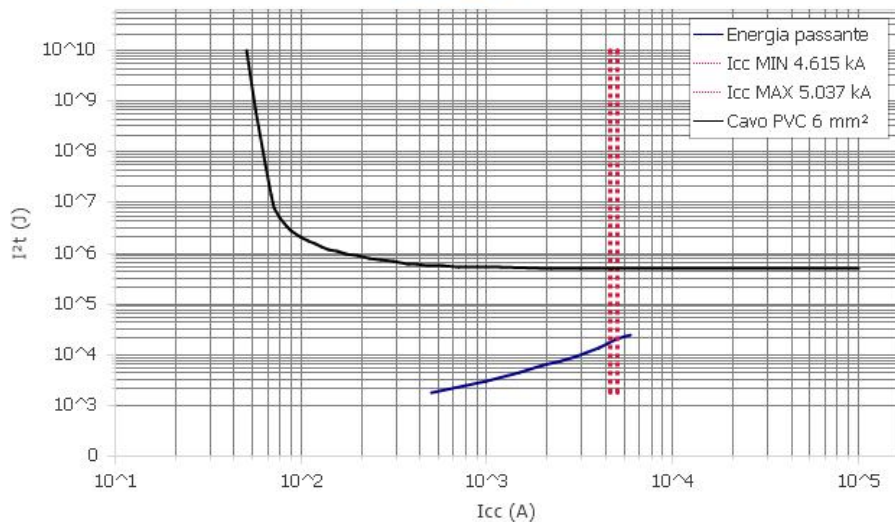
Curva Energia passante



Curva d'intervento



Intersezione



Verifiche	
$I_b \leq I_r$ (A)	$26.72 \leq 32.00$
$I_r \leq I_z$ (A)	$32.00 \leq 41.00$
	$I_r = I_n$
$I_{cc\ max} \leq I_k$ (kA)	$5.037 \leq 6.000$

	Ik = Icn a 230V
$R_{\square} \leq (50/I_{dn})$	$133 \leq (50/0.03) \rightarrow 133 \leq 1\ 666.67$

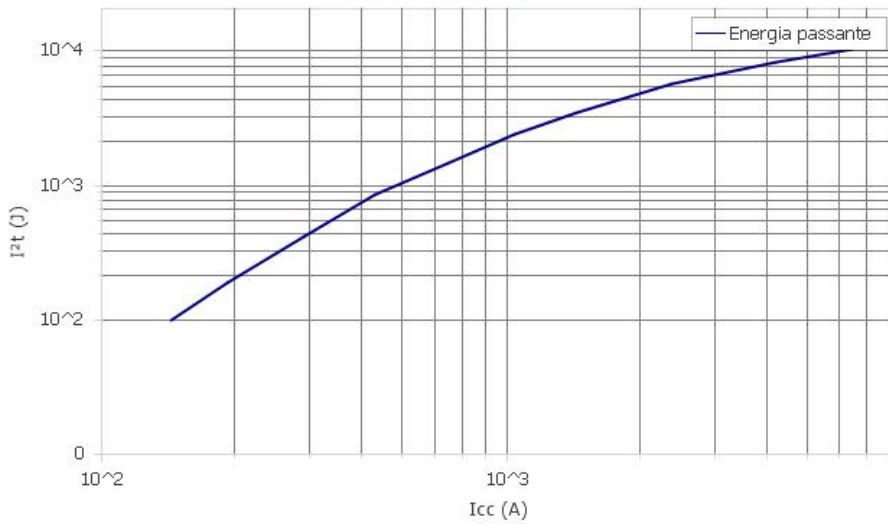
Condizioni di guasto	
Icc max	5.037 kA
Icc min	4.615 kA
Correnti di c.to c.to	
Icc f-n max	5.037 kA
Icc f-n min	4.785 kA
Correnti di c.to c.to a valle	
Icc f-n max	4.858 kA
Icc f-n min	4.615 kA

Circuito "Luci"

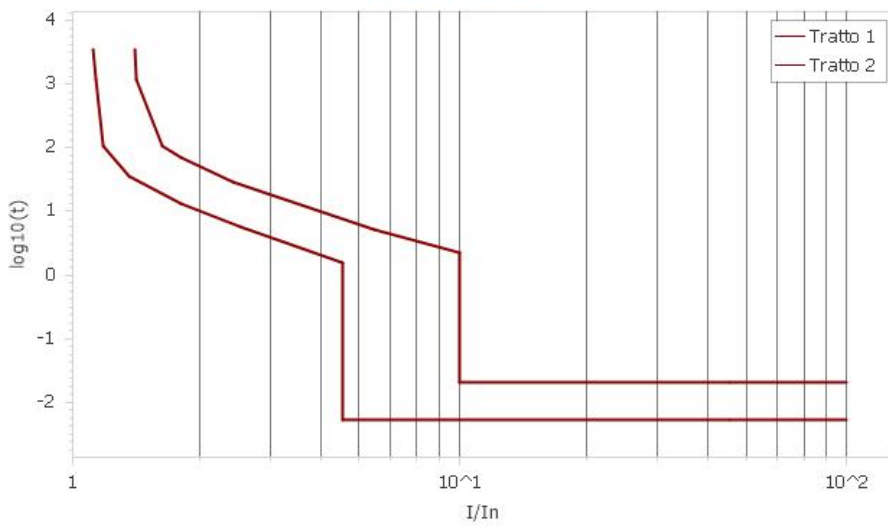
Dati	
Descrizione	
Quadro	QU1
Fase	L1 N
Potenza attiva	1.094 kW
Potenza reattiva	0.530 kvar
Cos φ	0.90
Corrente Ib	5.29 A
C.d.T. max a valle	1.50 %

Interruttore magnetotermico	
Codice	S465502
Marca	ABB
Serie	S 200
Descrizione	S202 C 6 INTERRUTTORE AUTOMATICO 6KA 2P
Numero moduli DIN	2
Grado IP	IP4X
Poli	2P
Tensione nominale Vn	400.00 V
Corrente In	6.00 A
Potere di interruzione Icn a 230V	6.000 kA
Corrente di sgancio termica Ir	6.00 A
Ritardo termico	0.00 s
Corrente di sgancio magnetica Ir	60.00 A
Tipo di curva	C
Ritardo magnetico	0.00 s

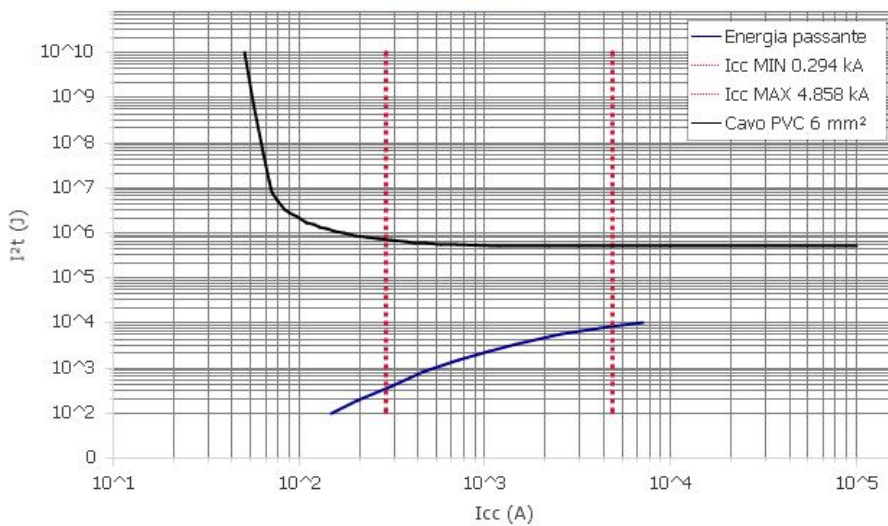
Curva Energia passante



Curva d'intervento



Intersezione



Verifiche	
$I_b \leq I_r$ (A)	$5.29 \leq 6.00$
$I_r \leq I_z$ (A)	$6.00 \leq 41.00$
	$I_r = I_n$
$I_{cc} \text{ max} \leq I_k$ (kA)	$4.858 \leq 6.000$

	Ik = Icn a 230V
--	-----------------

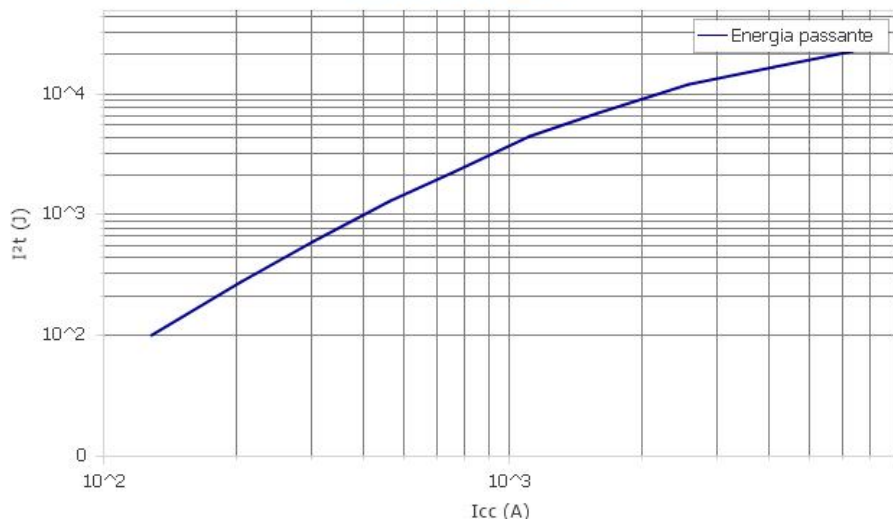
Condizioni di guasto	
Icc max	4.858 kA
Icc min	0.294 kA
Correnti di c.to c.to	
Icc f-n max	4.858 kA
Icc f-n min	4.615 kA
Correnti di c.to c.to a valle	
Icc f-n max	0.309 kA
Icc f-n min	0.294 kA

Circuito "Prese"

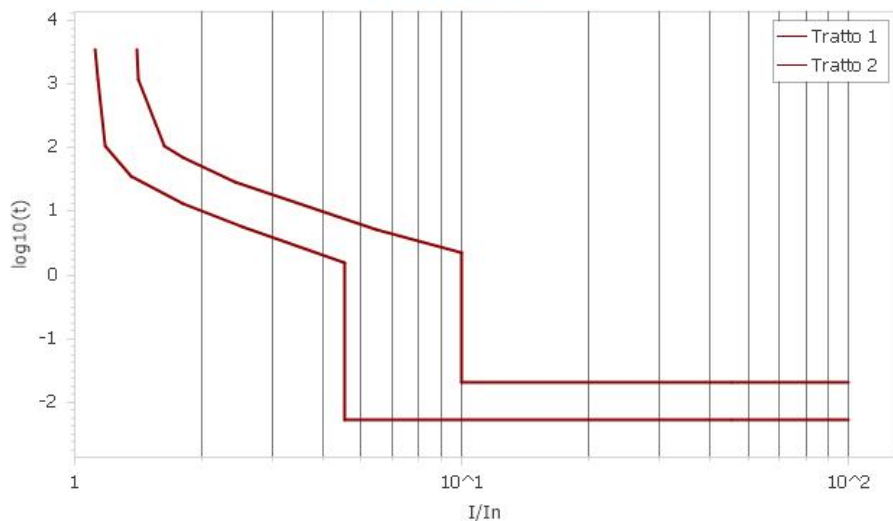
Dati	
Descrizione	
Quadro	QU1
Fase	L1 N
Potenza attiva	1.600 kW
Potenza reattiva	0.775 kvar
Cos φ	0.90
Corrente Ib	7.73 A
C.d.T. max a valle	2.19 %

Interruttore magnetotermico	
Codice	S465601
Marca	ABB
Serie	S 200
Descrizione	S202 C 8 INTERRUTTORE AUTOMATICO 6KA 2P
Numero moduli DIN	2
Grado IP	IP4X
Poli	2P
Tensione nominale Vn	400.00 V
Corrente In	8.00 A
Potere di interruzione Icn a 230V	6.000 kA
Corrente di sgancio termica Ir	8.00 A
Ritardo termico	0.00 s
Corrente di sgancio magnetica Ir	80.00 A
Tipo di curva	C
Ritardo magnetico	0.00 s

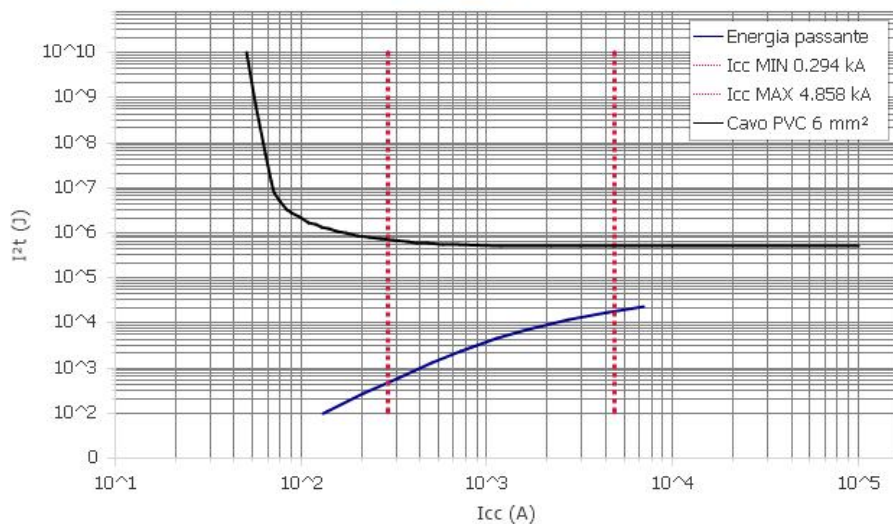
Curva Energia passante



Curva d'intervento



Intersezione



Verifiche	
$I_b \leq I_r$ (A)	$7.73 \leq 8.00$
$I_r \leq I_z$ (A)	$8.00 \leq 41.00$
	$I_r = I_n$
$I_{cc\ max} \leq I_k$ (kA)	$4.858 \leq 6.000$

	Ik = Icn a 230V
--	-----------------

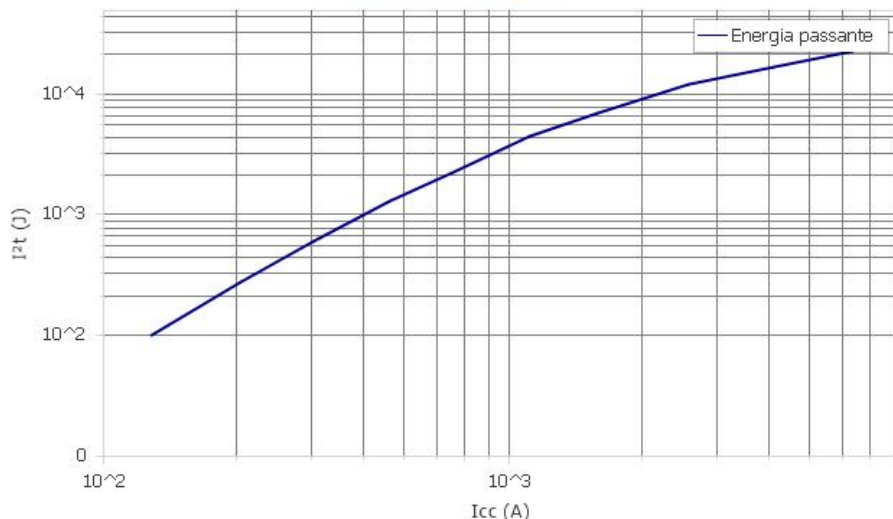
Condizioni di guasto	
Icc max	4.858 kA
Icc min	0.294 kA
Correnti di c.to c.to	
Icc f-n max	4.858 kA
Icc f-n min	4.615 kA
Correnti di c.to c.to a valle	
Icc f-n max	0.309 kA
Icc f-n min	0.294 kA

Circuito "Prese"

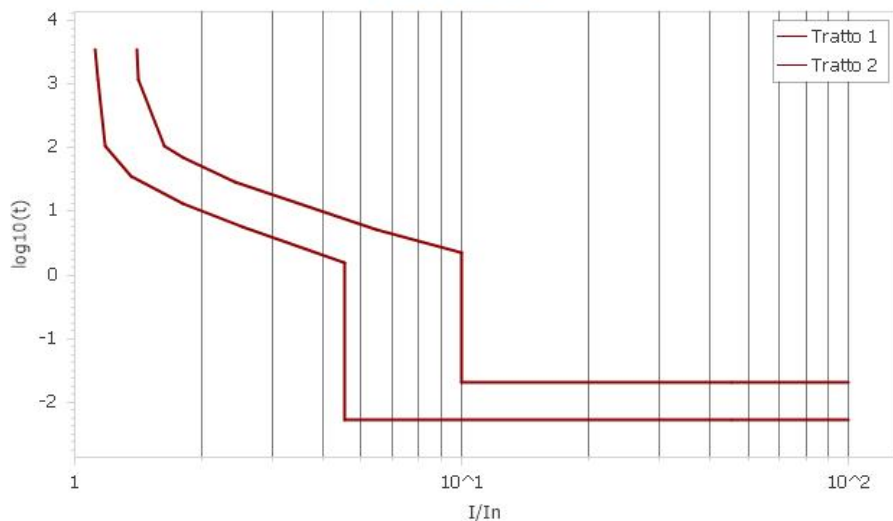
Dati	
Descrizione	
Quadro	QU1
Fase	L1 N
Potenza attiva	1.600 kW
Potenza reattiva	0.775 kvar
Cos φ	0.90
Corrente Ib	7.73 A
C.d.T. max a valle	2.19 %

Interruttore magnetotermico	
Codice	S465601
Marca	ABB
Serie	S 200
Descrizione	S202 C 8 INTERRUTTORE AUTOMATICO 6KA 2P
Numero moduli DIN	2
Grado IP	IP4X
Poli	2P
Tensione nominale Vn	400.00 V
Corrente In	8.00 A
Potere di interruzione Icn a 230V	6.000 kA
Corrente di sgancio termica Ir	8.00 A
Ritardo termico	0.00 s
Corrente di sgancio magnetica Ir	80.00 A
Tipo di curva	C
Ritardo magnetico	0.00 s

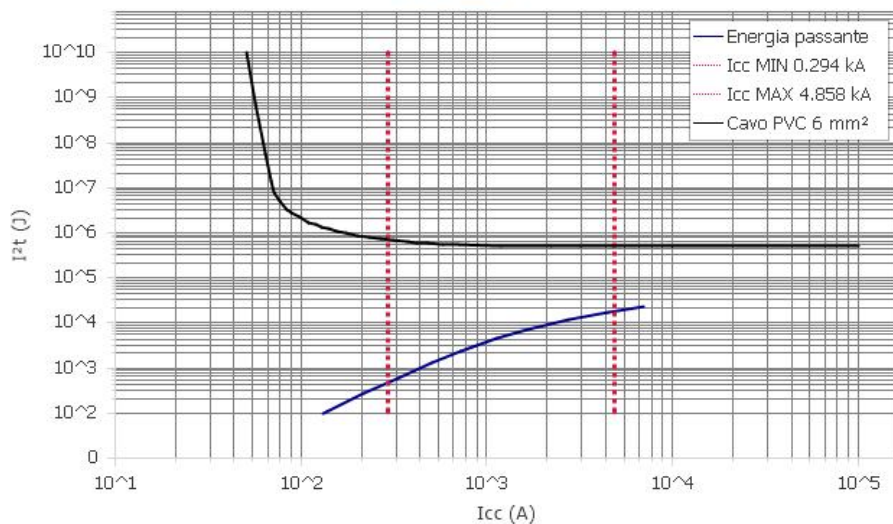
Curva Energia passante



Curva d'intervento



Intersezione



Verifiche	
$I_b \leq I_r$ (A)	$7.73 \leq 8.00$
$I_r \leq I_z$ (A)	$8.00 \leq 41.00$
	$I_r = I_n$
$I_{cc\ max} \leq I_k$ (kA)	$4.858 \leq 6.000$

	Ik = Icn a 230V
--	-----------------

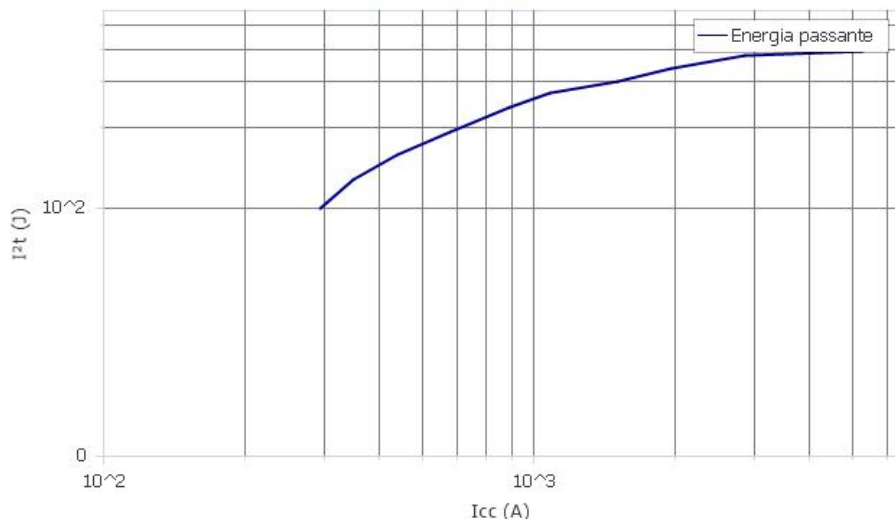
Condizioni di guasto	
Icc max	4.858 kA
Icc min	0.294 kA
Correnti di c.to c.to	
Icc f-n max	4.858 kA
Icc f-n min	4.615 kA
Correnti di c.to c.to a valle	
Icc f-n max	0.309 kA
Icc f-n min	0.294 kA

Circuito "Emergenza"

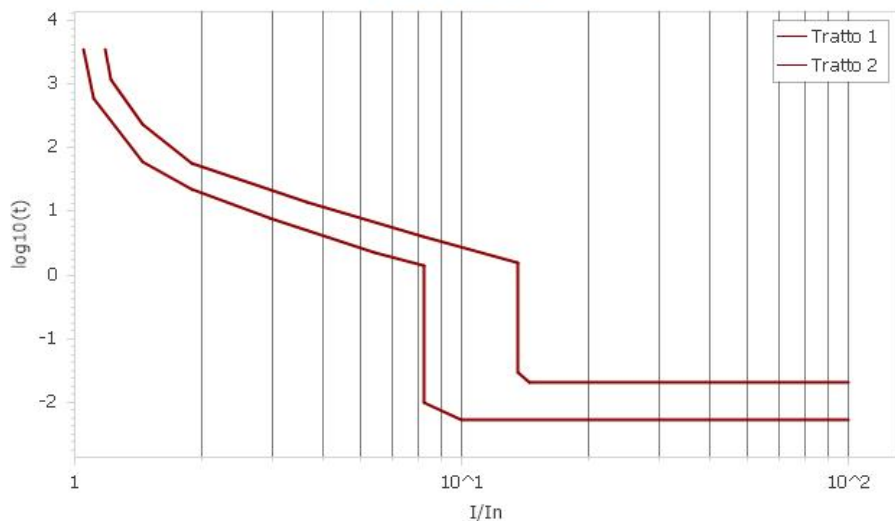
Dati	
Descrizione	
Quadro	QU1
Fase	L1 N
Potenza attiva	0.144 kW
Potenza reattiva	0.070 kvar
Cos φ	0.90
Corrente Ib	0.70 A
C.d.T. max a valle	0.20 %

Interruttore magnetotermico	
Codice	S507325
Marca	ABB
Serie	S 200
Descrizione	S202 K 1 INTERRUTTORE AUTOMATICO 6KA 2P
Numero moduli DIN	2
Grado IP	IP4X
Poli	2P
Tensione nominale Vn	400.00 V
Corrente In	1.00 A
Potere di interruzione Icn a 230V	6.000 kA
Corrente di sgancio termica Ir	1.00 A
Ritardo termico	0.00 s
Corrente di sgancio magnetica Ir	14.00 A
Tipo di curva	K
Ritardo magnetico	0.00 s

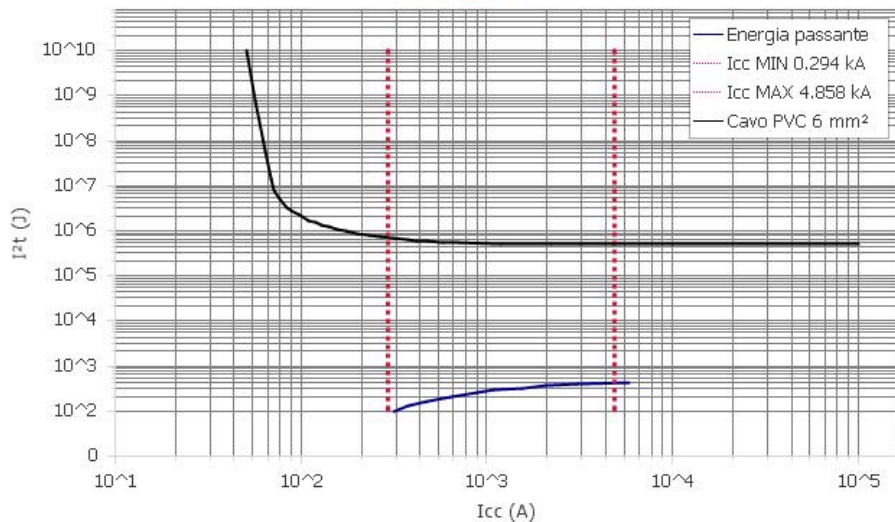
Curva Energia passante



Curva d'intervento



Intersezione



Verifiche	
$I_b \leq I_r$ (A)	$0.70 \leq 1.00$
$I_r \leq I_z$ (A)	$1.00 \leq 41.00$
	$I_r = I_n$
$I_{cc} \max \leq I_k$ (kA)	$4.858 \leq 6.000$

	Ik = Icn a 230V
--	-----------------

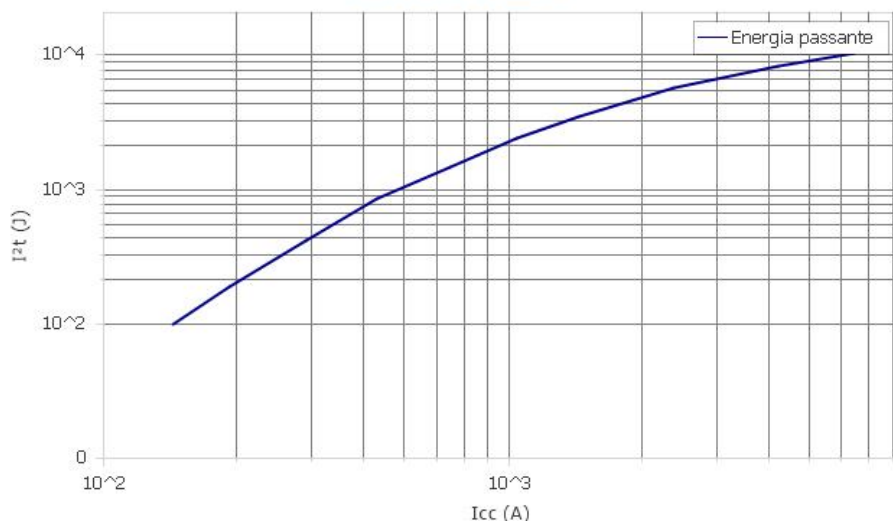
Condizioni di guasto	
Icc max	4.858 kA
Icc min	0.294 kA
Correnti di c.to c.to	
Icc f-n max	4.858 kA
Icc f-n min	4.615 kA
Correnti di c.to c.to a valle	
Icc f-n max	0.309 kA
Icc f-n min	0.294 kA

Circuito "Luci"

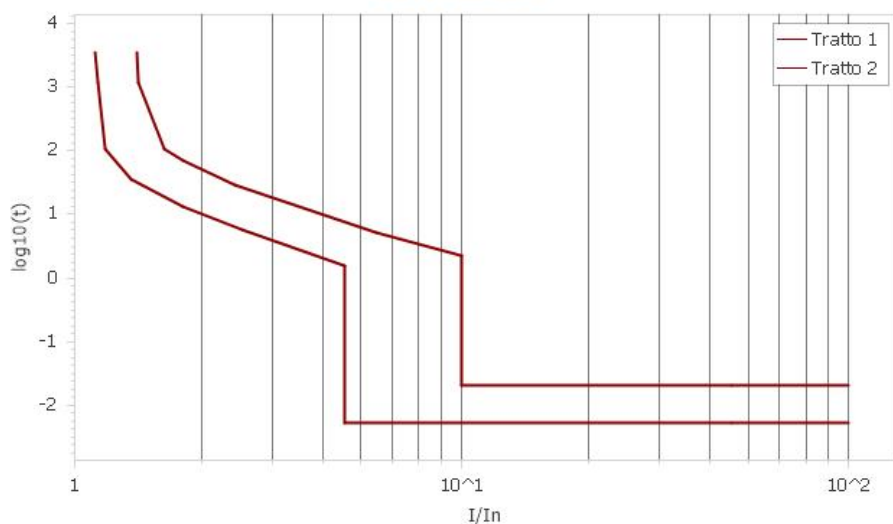
Dati	
Descrizione	
Quadro	QU1
Fase	L1 N
Potenza attiva	1.094 kW
Potenza reattiva	0.530 kvar
Cos φ	0.90
Corrente Ib	5.29 A
C.d.T. max a valle	1.50 %

Interruttore magnetotermico	
Codice	S465502
Marca	ABB
Serie	S 200
Descrizione	S202 C 6 INTERRUTTORE AUTOMATICO 6KA 2P
Numero moduli DIN	2
Grado IP	IP4X
Poli	2P
Tensione nominale Vn	400.00 V
Corrente In	6.00 A
Potere di interruzione Icn a 230V	6.000 kA
Corrente di sgancio termica Ir	6.00 A
Ritardo termico	0.00 s
Corrente di sgancio magnetica Ir	60.00 A
Tipo di curva	C
Ritardo magnetico	0.00 s

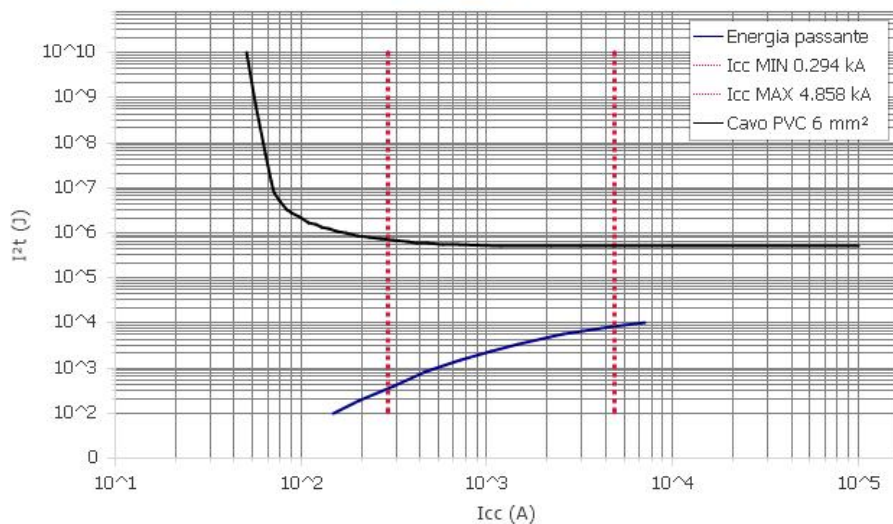
Curva Energia passante



Curva d'intervento



Intersezione



Verifiche	
$I_b \leq I_r$ (A)	$5.29 \leq 6.00$
$I_r \leq I_z$ (A)	$6.00 \leq 41.00$
	$I_r = I_n$
$I_{cc} \text{ max} \leq I_k$ (kA)	$4.858 \leq 6.000$

	Ik = Icn a 230V

Condizioni di guasto	
Icc max	4.858 kA
Icc min	0.294 kA
Correnti di c.to c.to	
Icc f-n max	4.858 kA
Icc f-n min	4.615 kA
Correnti di c.to c.to a valle	
Icc f-n max	0.309 kA
Icc f-n min	0.294 kA

Dati carichi

La seguente tabella riporta i dati dei carichi previsti nell'impianto.

Codice	Denom.	Descrizione	Piano	Tipo	Fasi	Potenza nom.	Ku	Potenza att.	Potenza reatt.	cos φ	Corrente Ib
Circuito: Luci											
-	Luci		Piano 1	Carico elettrico	L1 N	1.368 kW	0.80	1.094 kW	0.530 kvar	0.90	5.29 A
Circuito: Luci											
-	CE2		Piano 1	Carico elettrico	L1 N	1.368 kW	0.80	1.094 kW	0.530 kvar	0.90	5.29 A
Circuito: Prese											
-	CE3		Piano 1	Carico elettrico	L1 N	8.000 kW	0.20	1.600 kW	0.775 kvar	0.90	7.73 A
Circuito: Prese											
-	CE4		Piano 1	Carico elettrico	L1 N	8.000 kW	0.20	1.600 kW	0.775 kvar	0.90	7.73 A
Circuito: Emergenza											
-	CE5		Piano 1	Carico elettrico	L1 N	0.144 kW	1.00	0.144 kW	0.070 kvar	0.90	0.70 A

Riepilogo cavi

A seguito della determinazione della sezione dei conduttori di ogni circuito considerato, si riporta l'elenco dettagliato degli elementi connessi con indicazione della tipologia del cavo, dell'isolante, della lunghezza, della formazione, della designazione, della portata, della corrente di impiego e della caduta di tensione sulla tratta:

Denom.	Tipo	Elementi connessi	Posa	Descrizione	Lunghezza	Iz	Ib	C.d.T.
Circuito: Contatore								
FC1	Normale	Contatore -> QU1	5	Unipolare PVC 3(1x6.0) N07V-K	1.20 m	41.00 A	26.72 A	0.10 %
FC2	Cablaggio	QU1 -> Comando quadro generale	---	Unipolare PVC 2(1x6.0) N07V-K	0.30 m	41.00 A	26.72 A	0.03 %
Circuito: Comando quadro generale (QU1)								
FC3	Cablaggio	Comando quadro generale -> Luci	---	Unipolare PVC 2(1x6.0) N07V-K	0.30 m	41.00 A	5.29 A	0.00 %
FC4	Cablaggio	Comando quadro generale -> Prese	---	Unipolare PVC 2(1x6.0) N07V-K	0.30 m	41.00 A	7.73 A	0.01 %
FC5	Cablaggio	Comando quadro generale -> Prese	---	Unipolare PVC 2(1x6.0) N07V-K	0.30 m	41.00 A	7.73 A	0.01 %
FC6	Cablaggio	Comando quadro generale -> Emergenza	---	Unipolare PVC 2(1x6.0) N07V-K	0.30 m	41.00 A	0.70 A	0.00 %

FC7	Cablaggio	Comando quadro generale -> Luci	---	Unipolare PVC 2(1x6.0) N07V-K	0.30 m	41.00 A	5.29 A	0.00 %
Circuito: Luci (QU1)								
FC8	Normale	Luci -> Luci	5	Unipolare PVC 3(1x6.0) N07V-K	90.20 m	41.00 A	5.29 A	1.50 %
Circuito: Prese (QU1)								
FC10	Normale	Prese -> CE3	5	Unipolare PVC 3(1x6.0) N07V-K	90.20 m	41.00 A	7.73 A	2.19 %
Circuito: Prese (QU1)								
FC11	Normale	Prese -> CE4	5	Unipolare PVC 3(1x6.0) N07V-K	90.20 m	41.00 A	7.73 A	2.19 %
Circuito: Emergenza (QU1)								
FC12	Normale	Emergenza -> CE5	5	Unipolare PVC 3(1x6.0) N07V-K	90.20 m	41.00 A	0.70 A	0.20 %
Circuito: Luci (QU1)								
FC9	Normale	Luci -> CE2	5	Unipolare PVC 3(1x6.0) N07V-K	90.20 m	41.00 A	5.29 A	1.50 %

Legenda posa cavi

Posa	Sigla	Descrizione
	5	Cavi senza guaina in tubi protettivi annegati nella muratura

INDICE

DATI GENERALI	2
Committente.....	2
Tecnico	2
Edificio	2
NORME DI RIFERIMENTO	3
Norme.....	3
PREMESSA	5
Contesto di riferimento	5
Criteri utilizzati per le scelte progettuali.....	5
Qualità e caratteristiche dei materiali utilizzati.....	5
METODI DI CALCOLO	6
Corrente di impiego Ib.....	6
Caduta di tensione	6
Correnti di corto circuito	6
Corrente di corto circuito massima.....	7
Corrente di corto circuito minima.....	8
Dimensionamento	9
Dimensionamento del cavo	9
Dimensionamento del conduttore di neutro	9
Dimensionamento del conduttore di protezione.....	10
Protezione dal sovraccarico (Norma CEI 64-8/4 - 433.2).....	10
Protezione dalle correnti di corto circuito (Norma CEI 64-8/4 - 434.3).....	10
Protezione contro i contatti indiretti	11
DATI IMPIANTO	12
ALIMENTAZIONE "Contatore"	12
Quadro "QU1".....	13
Circuito "Comando quadro generale"	14
Circuito "Luci"	16
Circuito "Prese"	18
Circuito "Prese"	20
Circuito "Emergenza".....	22
Circuito "Luci"	24
Dati carichi	27
Riepilogo cavi	27
INDICE	29