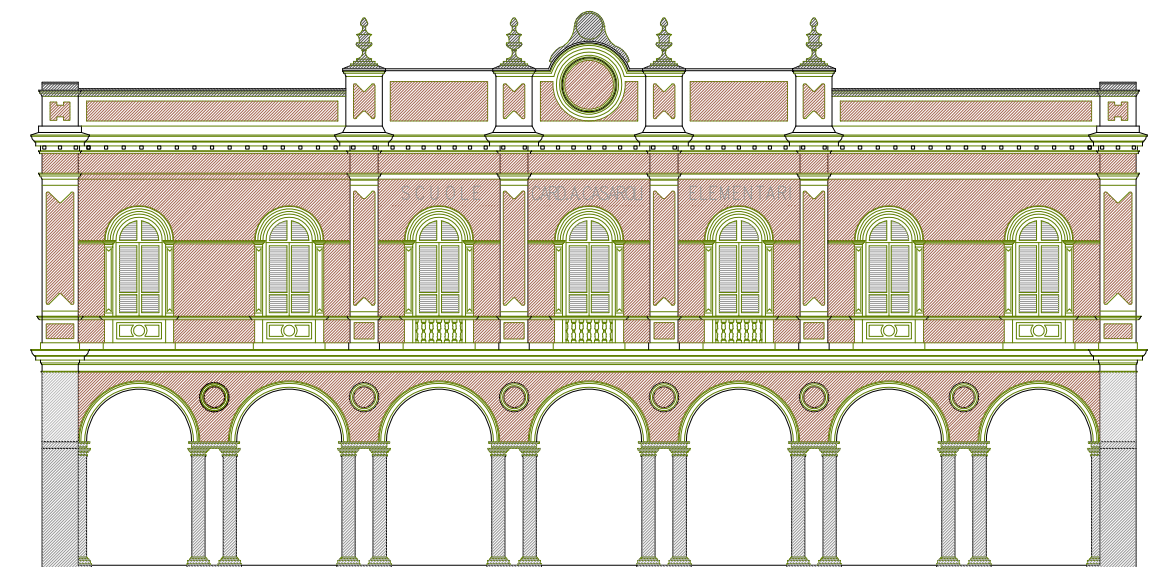


RIFUNZIONALIZZAZIONE EX SCUOLE ELEMENTARI CASAROLI DA DESTINARE A NUOVA SEDE DEGLI UFFICI COMUNALI 3° STRALCIO LAVORI



Progetto PRELIMINARE ai sensi art. 17 del D.P.R. 207/2010	Progetto DEFINITIVO ai sensi art. 24 del D.P.R. 207/2010	✓	Progetto ESECUTIVO ai sensi art. 33 del D.P.R. 207/2010
--	---	---	--

RELAZIONE DI CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E IMPIANTI SPECIALI

COMMITTENTE		Comune di Castel San Giovanni			
			Piazza XX Settembre n° 2 29015 Castel San Giovanni Piacenza	Tel. + 39 0523 889611 Fax + 39 0523 843882 E mail comune.castelsangiovanni@sintranet.it	
COORDINATORE GRUPPO DI PROGETTAZIONE PROGETTISTA ARCHITETTONICO COORDINATORE SICUREZZA IN FASE DI PROGETTAZIONE		STUDIO ASSOCIATO Archh. ODDI			
			Corso G. Matteotti n° 66 29015 Castel San Giovanni Piacenza	Tel. + 39 0523 881310 Fax + 39 0523 881965 E mail info@studiooddi.it	
PROGETTISTA STRUTTURE		ING. FERRUCCIO ROSSETTI			
			Via Taverna n° 273 29121 Piacenza Piacenza	Tel. + 39 0523 484647 Fax + 39 0523 489268 E mail info@rossetticanтони.it	
PROGETTISTA IMPIANTI MECCANICI ED ELETTRICI		STUDIO TECNICO ASSOCIATO PARENTI			
			Via Fratelli Solari n° 17 29027 Gariga di Podenzano Piacenza	Tel. + 39 0523 523157 Fax + 39 0523 523157 E mail massimo@staparenti.it	
CODICE ELABORATO		RL E 0001 III			SCALA --
REVISIONE 02	DATA Gennaio 2022	MOTIVO III STRALCIO FUNZIONALE		ESEGUITO Enrico Catti	CONTROLLATO Massimo Parenti
				APPROVATO Massimo Parenti	

Relazione di calcolo

Commessa

Descrizione

Cliente

Luogo

Responsabile

Data 22/09/2018

Alimentazioni

Tipo di quadro

Grado di protezione

Materiali usati

Riferimenti

Parametri # <Default>

Operatore

RELAZIONE SUL CALCOLO ESEGUITO

Calcolo delle correnti di impiego

Il calcolo delle correnti d'impiego viene eseguito in base alla classica espressione:

$$I_b = \frac{P_d}{k_{ca} \cdot V_n \cdot \cos \varphi}$$

nella quale:

- $k_{ca} = 1$ sistema monofase o bifase, due conduttori attivi;
- $k_{ca} = 1.73$ sistema trifase, tre conduttori attivi.

Se la rete è in corrente continua il fattore di potenza $\cos \varphi$ è pari a 1.

Dal valore massimo (modulo) di I_b vengono calcolate le correnti di fase in notazione vettoriale (parte reale ed immaginaria) con le formule:

$$\begin{aligned}\dot{I}_1 &= I_b \cdot e^{-j\varphi} = I_b \cdot (\cos \varphi - j \sin \varphi) \\ \dot{I}_2 &= I_b \cdot e^{-j(\varphi - 2\pi/3)} = I_b \cdot \left(\cos \left(\varphi - \frac{2\pi}{3} \right) - j \sin \left(\varphi - \frac{2\pi}{3} \right) \right) \\ \dot{I}_3 &= I_b \cdot e^{-j(\varphi - 4\pi/3)} = I_b \cdot \left(\cos \left(\varphi - \frac{4\pi}{3} \right) - j \sin \left(\varphi - \frac{4\pi}{3} \right) \right)\end{aligned}$$

Il vettore della tensione V_n è supposto allineato con l'asse dei numeri reali:

$$\dot{V}_n = V_n + j0$$

La potenza di dimensionamento P_d è data dal prodotto:

$$P_d = P_n \cdot coeff$$

nella quale *coeff* è pari al fattore di utilizzo per utenze terminali oppure al fattore di contemporaneità per utenze di distribuzione.

Per le utenze terminali la potenza P_n è la potenza nominale del carico, mentre per le utenze di distribuzione P_n rappresenta la somma vettoriale delle P_d delle utenze a valle (ΣP_d a valle).

La potenza reattiva delle utenze viene calcolata invece secondo la:

$$Q_n = P_n \cdot \tan \varphi$$

per le utenze terminali, mentre per le utenze di distribuzione viene calcolata come somma vettoriale delle potenze reattive nominali a valle (ΣQ_d a valle).

Il fattore di potenza per le utenze di distribuzione viene valutato, di conseguenza, con la:

$$\cos \varphi = \cos \left(\arctan \left(\frac{Q_n}{P_n} \right) \right)$$

Dimensionamento dei cavi

Il criterio seguito per il dimensionamento dei cavi è tale da poter garantire la protezione dei conduttori alle correnti di sovraccarico.

In base alla norma CEI 64-8/4 (par. 433.2), infatti, il dispositivo di protezione deve essere coordinato con la conduttura in modo da verificare le condizioni:

$$\begin{aligned} a) \quad I_b &\leq I_n \leq I_z \\ b) \quad I_f &\leq 1.45 \cdot I_z \end{aligned}$$

Per la condizione a) è necessario dimensionare il cavo in base alla corrente nominale della protezione a monte. Dalla corrente I_b , pertanto, viene determinata la corrente nominale della protezione (seguendo i valori normalizzati) e con questa si procede alla determinazione della sezione.

Il dimensionamento dei cavi rispetta anche i seguenti casi:

- condutture senza protezione derivate da una conduttura principale protetta contro i sovraccarichi con dispositivo idoneo ed in grado di garantire la protezione anche delle condutture derivate;
- conduttura che alimenta diverse derivazioni singolarmente protette contro i sovraccarichi, quando la somma delle correnti nominali dei dispositivi di protezione delle derivazioni non supera la portata I_z della conduttura principale.

L'individuazione della sezione si effettua utilizzando le tabelle di posa assegnate ai cavi. Elenchiamo alcune tabelle, indicate per il mercato italiano:

- IEC 60364-5-52 (PVC/EPR);
- IEC 60364-5-52 (Mineral);
- CEI-UNEL 35024/1;
- CEI-UNEL 35024/2;
- CEI-UNEL 35026;
- CEI 20-91 (HEPR).

In media tensione, la gestione del calcolo si divide a seconda delle tabelle scelte:

- CEI 11-17;
- CEI UNEL 35027 (1-30kV).
- EC 60502-2 (6-30kV)
- IEC 61892-4 off-shore (fino a 30kV)

Il programma gestisce ulteriori tabelle, specifiche per alcuni paesi. L'elenco completo è disponibile nei Riferimenti normativi.

Esse oltre a riportare la corrente ammissibile I_z in funzione del tipo di isolamento del cavo, del tipo di posa e del numero di conduttori attivi, riportano anche la metodologia di valutazione dei coefficienti di declassamento.

La portata minima del cavo viene calcolata come:

$$I_{z \min} = \frac{I_n}{k}$$

dove il coefficiente k ha lo scopo di declassare il cavo e tiene conto dei seguenti fattori:

- tipo di materiale conduttore;
- tipo di isolamento del cavo;
- numero di conduttori in prossimità compresi eventuali paralleli;
- eventuale declassamento deciso dall'utente.

La sezione viene scelta in modo che la sua portata (moltiplicata per il coefficiente k) sia superiore alla $I_{z \text{ min}}$. Gli eventuali paralleli vengono calcolati nell'ipotesi che abbiano tutti la stessa sezione, lunghezza e tipo di posa (vedi norma 64.8 par. 433.3), considerando la portata minima come risultante della somma delle singole portate (declassate per il numero di paralleli dal coefficiente di declassamento per prossimità).

La condizione b) non necessita di verifica in quanto gli interruttori che rispondono alla norma CEI 23.3 hanno un rapporto tra corrente convenzionale di funzionamento I_f e corrente nominale I_n minore di 1.45 ed è costante per tutte le tarature inferiori a 125 A. Per le apparecchiature industriali, invece, le norme CEI 17.5 e IEC 947 stabiliscono che tale rapporto può variare in base alla corrente nominale, ma deve comunque rimanere minore o uguale a 1.45.

Risulta pertanto che, in base a tali normative, la condizione b) sarà sempre verificata.

Le condutture dimensionate con questo criterio sono, pertanto, protette contro le sovracorrenti.

Integrale di Joule

Dalla sezione dei conduttori del cavo deriva il calcolo dell'integrale di Joule, ossia la massima energia specifica ammessa dagli stessi, tramite la:

$$I^2 \cdot t = K^2 \cdot S^2$$

La costante K viene data dalla norma CEI 64-8/4 (par. 434.3), per i conduttori di fase e neutro e, dal paragrafo 64-8/5 (par. 543.1), per i conduttori di protezione in funzione al materiale conduttore e al materiale isolante. Per i cavi ad isolamento minerale le norme attualmente sono allo studio, i paragrafi sopraccitati riportano però nella parte commento dei valori prudenziali.

I valori di K riportati dalla norma sono per i conduttori di fase (par. 434.3):

Cavo in rame e isolato in PVC:	K = 115
Cavo in rame e isolato in gomma G:	K = 135
Cavo in rame e isolato in gomma etilenpropilenica G5-G7:	K = 143
Cavo in rame serie L rivestito in materiale termoplastico:	K = 115
Cavo in rame serie L nudo:	K = 200
Cavo in rame serie H rivestito in materiale termoplastico:	K = 115
Cavo in rame serie H nudo:	K = 200
Cavo in alluminio e isolato in PVC:	K = 74
Cavo in alluminio e isolato in G, G5-G7:	K = 92

I valori di K per i conduttori di protezione unipolari (par. 543.1) tab. 54B:

Cavo in rame e isolato in PVC:	K = 143
Cavo in rame e isolato in gomma G:	K = 166
Cavo in rame e isolato in gomma G5-G7:	K = 176
Cavo in rame serie L rivestito in materiale termoplastico:	K = 143
Cavo in rame serie L nudo:	K = 228
Cavo in rame serie H rivestito in materiale termoplastico:	K = 143
Cavo in rame serie H nudo:	K = 228
Cavo in alluminio e isolato in PVC:	K = 95

Cavo in alluminio e isolato in gomma G:	K = 110
Cavo in alluminio e isolato in gomma G5-G7:	K = 116

I valori di K per i conduttori di protezione in cavi multipolari (par. 543.1) tab. 54C:

Cavo in rame e isolato in PVC:	K = 115
Cavo in rame e isolato in gomma G:	K = 135
Cavo in rame e isolato in gomma G5-G7:	K = 143
Cavo in rame serie L rivestito in materiale termoplastico:	K = 115
Cavo in rame serie L nudo:	K = 228
Cavo in rame serie H rivestito in materiale termoplastico:	K = 115
Cavo in rame serie H nudo:	K = 228
Cavo in alluminio e isolato in PVC:	K = 76
Cavo in alluminio e isolato in gomma G:	K = 89
Cavo in alluminio e isolato in gomma G5-G7:	K = 94

Dimensionamento dei conduttori di neutro

La norma CEI 64-8 par. 524.2 e par. 524.3, prevede che la sezione del conduttore di neutro, nel caso di circuiti polifasi, possa avere una sezione inferiore a quella dei conduttori di fase se sono soddisfatte le seguenti condizioni:

- il conduttore di fase abbia una sezione maggiore di 16 mm²;
- la massima corrente che può percorrere il conduttore di neutro non sia superiore alla portata dello stesso
- la sezione del conduttore di neutro sia almeno uguale a 16 mm² se il conduttore è in rame e a 25 mm² se il conduttore è in alluminio.

Nel caso in cui si abbiano circuiti monofasi o polifasi e questi ultimi con sezione del conduttore di fase minore di 16 mm² se conduttore in rame e 25 mm² se conduttore in alluminio, il conduttore di neutro deve avere la stessa sezione del conduttore di fase. In base alle esigenze progettuali, sono gestiti fino a tre metodi di dimensionamento del conduttore di neutro, mediante:

- determinazione in relazione alla sezione di fase;
- determinazione tramite rapporto tra le portate dei conduttori;
- determinazione in relazione alla portata del neutro.

Il primo criterio consiste nel determinare la sezione del conduttore in questione secondo i seguenti vincoli dati dalla norma:

$$\begin{aligned}
 S_f < 16\text{mm}^2: & \quad S_n = S_f \\
 16 \leq S_f \leq 35\text{mm}^2: & \quad S_n = 16\text{mm}^2 \\
 S_f > 35\text{mm}^2: & \quad S_n = S_f / 2
 \end{aligned}$$

Il secondo criterio consiste nell'impostare il rapporto tra le portate del conduttore di fase e il conduttore di neutro, e il programma determinerà la sezione in base alla portata.

Il terzo criterio consiste nel dimensionare il conduttore tenendo conto della corrente di impiego circolante nel neutro come per un conduttore di fase.

Le sezioni dei neutri possono comunque assumere valori differenti rispetto ai metodi appena citati, comunque sempre calcolati a regola d'arte.

Dimensionamento dei conduttori di protezione

Le norme CEI 64.8 par. 543.1 prevedono due metodi di dimensionamento dei conduttori di protezione:

- determinazione in relazione alla sezione di fase;
- determinazione mediante calcolo.

Il primo criterio consiste nel determinare la sezione del conduttore di protezione seguendo vincoli analoghi a quelli introdotti per il conduttore di neutro:

$$\begin{aligned} S_f < 16\text{mm}^2: & \quad S_{PE} = S_f \\ 16 \leq S_f \leq 35\text{mm}^2: & \quad S_{PE} = 16\text{mm}^2 \\ S_f > 35\text{mm}^2: & \quad S_{PE} = S_f / 2 \end{aligned}$$

Il secondo criterio determina tale valore con l'integrale di Joule, ovvero la sezione del conduttore di protezione non deve essere inferiore al valore determinato con la seguente formula:

$$S_p = \frac{\sqrt{I^2 \cdot t}}{K}$$

dove:

- S_p è la sezione del conduttore di protezione (mm^2);
- I è il valore efficace della corrente di guasto che può percorrere il conduttore di protezione per un guasto di impedenza trascurabile (A);
- t è il tempo di intervento del dispositivo di protezione (s);
- K è un fattore il cui valore dipende dal materiale del conduttore di protezione, dell'isolamento e di altre parti.

Se il risultato della formula non è una sezione unificata, viene presa una unificata immediatamente superiore.

In entrambi i casi si deve tener conto, per quanto riguarda la sezione minima, del paragrafo 543.1.3. Esso afferma che la sezione di ogni conduttore di protezione che non faccia parte della conduttura di alimentazione non deve essere, in ogni caso, inferiore a:

- 2,5 mm^2 rame o 16 mm^2 alluminio se è prevista una protezione meccanica;
- 4 mm^2 o 16 mm^2 alluminio se non è prevista una protezione meccanica;

E' possibile, altresì, determinare la sezione mediante il rapporto tra le portate del conduttore di fase e del conduttore di protezione.

Nei sistemi TT, la sezione dei conduttori di protezione può essere limitata a:

- 25 mm^2 , se in rame;
- 35 mm^2 , se in alluminio;

Calcolo della temperatura dei cavi

La valutazione della temperatura dei cavi si esegue in base alla corrente di impiego e alla corrente nominale tramite le seguenti espressioni:

$$T_{cavo}(I_b) = T_{ambiente} + \left(\alpha_{cavo} \cdot \frac{I_b^2}{I_z^2} \right)$$

$$T_{cavo}(I_n) = T_{ambiente} + \left(\alpha_{cavo} \cdot \frac{I_n^2}{I_z^2} \right)$$

esprese in °C.

Esse derivano dalla considerazione che la sovratemperatura del cavo a regime è proporzionale alla potenza in esso dissipata.

Il coefficiente α_{cavo} è vincolato dal tipo di isolamento del cavo e dal tipo di tabella di posa che si sta usando.

Cadute di tensione

Le cadute di tensione sono calcolate vettorialmente. Per ogni utenza si calcola la caduta di tensione vettoriale lungo ogni fase e lungo il conduttore di neutro (se distribuito). Tra le fasi si considera la caduta di tensione maggiore che viene riportata in percentuale rispetto alla tensione nominale:

$$c.d.t(ib) = \max \left(\sum_{i=1}^k \dot{Z}f_i \cdot \dot{I}f_i - \dot{Z}n_i \cdot \dot{I}n_i \right)_{f=R,S,T}$$

con f che rappresenta le tre fasi R, S, T;

con n che rappresenta il conduttore di neutro;

con i che rappresenta le k utenze coinvolte nel calcolo;

Il calcolo fornisce, quindi, il valore esatto della formula approssimata:

$$c.d.t(I_b) = k_{cdt} \cdot I_b \cdot \frac{L_c}{1000} \cdot (R_{cavo} \cdot \cos \varphi + X_{cavo} \cdot \sin \varphi) \cdot \frac{100}{V_n}$$

con:

- $k_{cdt}=2$ per sistemi monofase;
- $k_{cdt}=1.73$ per sistemi trifase.

I parametri R_{cavo} e X_{cavo} sono ricavati dalla tabella UNEL in funzione del tipo di cavo (unipolare/multipolare) ed alla sezione dei conduttori; di tali parametri il primo è riferito a 70° C per i cavi con isolamento PVC, a 90° C per i cavi con isolamento EPR; mentre il secondo è riferito a 50Hz, ferme restando le unità di misura in Ω/km .

Se la frequenza di esercizio è differente dai 50 Hz si imposta

$$X'_{cavo} = \frac{f}{50} \cdot X_{cavo}$$

La caduta di tensione da monte a valle (totale) di una utenza è determinata come somma delle cadute di tensione vettoriale, riferite ad un solo conduttore, dei rami a monte all'utenza in esame, da cui, viene successivamente determinata la caduta di tensione percentuale riferendola al sistema (trifase o monofase) e alla tensione nominale dell'utenza in esame.

Sono adeguatamente calcolate le cadute di tensione totali nel caso siano presenti trasformatori lungo la linea (per esempio trasformatori MT/BT o BT/BT). In tale circostanza, infatti, il calcolo della caduta

di tensione totale tiene conto sia della caduta interna nei trasformatori, sia della presenza di spine di regolazione del rapporto spire dei trasformatori stessi.

Se al termine del calcolo delle cadute di tensione alcune utenze abbiano valori superiori a quelli definiti, si ricorre ad un procedimento di ottimizzazione per far rientrare la caduta di tensione entro limiti prestabiliti (limiti dati da CEI 64-8 par. 525). Le sezioni dei cavi vengono forzate a valori superiori cercando di seguire una crescita uniforme fino a portare tutte le cadute di tensione sotto i limiti.

Rifasamento

Il rifasamento è quell'operazione che tende a limitare la potenza reattiva assorbita, portando il valore del fattore di potenza al di sopra di una soglia ritenuta "buona" e normalmente riconosciuta pari ad un valore da 0,9 a 0,95. Con $\cos \varphi = 0,9$, la potenza prelevata ha una componente attiva del 90%, mentre quella reattiva è del 43%. Con $\cos \varphi = 0,95$, la potenza prelevata ha una componente attiva del 95%, mentre quella reattiva è del 31%.

In generale il rifasamento si esegue con dei condensatori che compensano la potenza reattiva che di solito è di tipo induttiva. Se un carico assorbe la potenza attiva P_n e la potenza reattiva Q , per diminuire φ e quindi aumentare $\cos \varphi$ senza variare P_n (cioè per passare a $\Theta < \varphi$) si deve mettere in gioco una potenza Q_{rif} di segno opposto a quello di Q tale che:

$$Q_{rif} = P_n \cdot (\tan \varphi - \tan \Theta)$$

nella quale Θ è l'angolo corrispondente al fattore di potenza a cui si vuole rifasare. Tale valore oscilla tra 0.9 e 0.95 a seconda del tipo di contratto di fornitura.

Il rifasamento può essere eseguito in due modalità:

- distribuito;
- centralizzato.

Tale scelta va valutata al fine di ottimizzare i costi ed i risultati finali, quindi le batterie di condensatori potranno essere inseriti localmente in parallelo ad un carico terminale, oppure centralizzato per rifasare un determinato nodo della rete.

Se la rete dispone di trasformatori, possono essere inserite anche batterie di rifasamento a valle degli stessi per compensare l'energia reattiva assorbita a vuoto dalla macchina.

La corrente nominale della batteria di condensatori viene calcolata tramite la:

$$I_{nc} = \frac{Q_{rif}}{k_{ca} \cdot V_n}$$

nella quale Q_{rif} viene espressa in kVAR.

Le correnti nominali e di taratura delle protezioni devono tenere conto (CEI 33-5) che ogni batteria di condensatori può sopportare costantemente un sovraccarico del 30% dovuto alle armoniche; inoltre deve essere ammessa una tolleranza del +15% sul valore reale della capacità dei condensatori.

Pertanto la corrente nominale dell'interruttore deve essere almeno di $I_{arth} = 1.53 I_{nc}$.

Infine la taratura della protezione magnetica non dovrà essere inferiore a $I_{tarmag} = 10 I_{nc}$

Fornitura della rete

La conoscenza della fornitura della rete è necessaria per l'inizializzazione della stessa al fine di eseguire il calcolo dei guasti.

Le tipologie di fornitura possono essere:

- in bassa tensione
- in media tensione
- in alta tensione
- ad impedenza nota
- in corrente continua

I parametri trovati in questa fase servono per inizializzare il calcolo dei guasti, ossia andranno sommati ai corrispondenti parametri di guasto della utenza a valle. Noti i parametri alle sequenze nel punto di fornitura, è possibile inizializzare la rete e calcolare le correnti di cortocircuito secondo le norme CEI EN 60909-0.

Tali correnti saranno utilizzate in fase di scelta delle protezioni per la verifica dei poteri di interruzione delle apparecchiature.

Media e Alta tensione

Nel caso in cui la fornitura sia in media o alta tensione si considerano i seguenti dati di partenza:

- Tensione di fornitura V_{mt} (in kV);
- Corrente di corto circuito trifase massima, I_{kmax} (in kA);
- Corrente di corto circuito monofase a terra massima, $I_{k1ftmax}$ (in kA);

Se si conoscono si possono aggiungere anche le correnti:

- Corrente di corto circuito trifase minima, I_{kmin} (in kA);
- Corrente di corto circuito monofase a terra minima, $I_{k1ftmin}$ (in kA);

Dai dati si ricavano le impedenze equivalenti della rete di fornitura per determinare il generatore equivalente di tensione.

$$Z_{ccmt} = \frac{1,1 \cdot V_{mt}}{\sqrt{3} \cdot I_{k \max}} \cdot 1000$$

da cui si ricavano le componenti dirette:

$$\cos \varphi_{ccmt} = \sqrt{1 - (0,995)^2}$$

$$X_{dl} = 0,995 \cdot Z_{ccmt}$$

$$R_{dl} = \cos \varphi_{ccmt} \cdot Z_{ccmt}$$

e le componenti omopolari:

$$R_0 = \frac{\sqrt{3} \cdot 1,1 \cdot V_{mt}}{I_{k1ft \max}} \cdot 1000 \cdot \cos \varphi_{ccmt} - (2 \cdot R_{dl})$$

$$X_0 = R_0 \cdot \sqrt{\frac{1}{(\cos \varphi_{ccmt})^2} - 1}$$

Trasformatori

Se nella rete sono presenti dei trasformatori a due avvolgimenti, i dati di targa richiesti sono:

- Potenza nominale P_n (in kVA);
- Perdite di cortocircuito P_{cc} (in W);
- Tensione di cortocircuito V_{cc} (in %)
- Rapporto tra la corrente di inserzione e la corrente nominale I_{lr}/I_{rt} ;
- Rapporto tra la impedenza alla sequenza omopolare e quella di corto circuito;
- Tipo di collegamento;
- Tensione nominale del primario V_1 (in kV);
- Tensione nominale del secondario V_{02} (in V).

Dai dati di targa si possono ricavare le caratteristiche elettriche dei trasformatori, ovvero:

Impedenza di cortocircuito del trasformatore espressa in $m\Omega$:

$$Z_{cct} = \frac{V_{cc}}{100} \cdot \frac{V_{02}^2}{P_n}$$

Resistenza di cortocircuito del trasformatore espressa in $m\Omega$:

$$R_{cct} = \frac{P_{cc}}{1000} \cdot \frac{V_{02}^2}{P_n^2}$$

Reattanza di cortocircuito del trasformatore espressa in $m\Omega$:

$$X_{cct} = \sqrt{Z_{cct}^2 - R_{cct}^2}$$

L'impedenza a vuoto omopolare del trasformatore viene ricavata dal rapporto con l'impedenza di cortocircuito dello stesso:

$$Z_{vot} = Z_{cct} \cdot \left(\frac{Z_{vot}}{Z_{cct}} \right)$$

dove il rapporto Z_{vot}/Z_{cct} vale usualmente 10-20.

In uscita al trasformatore si otterranno pertanto i parametri alla sequenza diretta, in $m\Omega$:

$$Z_d = |\dot{Z}_{cct}| = \sqrt{R_d^2 + X_d^2}$$

nella quale:

$$R_d = R_{cct}$$

$$X_d = X_{cct}$$

I parametri alla sequenza omopolare dipendono invece dal tipo di collegamento del trasformatore in quanto, in base ad esso, abbiamo un diverso circuito equivalente.
Pertanto, se il trasformatore è collegato triangolo/stella (Dy), si ha:

$$R_{ot} = R_{cct} \cdot \frac{\left(\frac{Z_{vot}}{Z_{cct}}\right)}{1 + \left(\frac{Z_{vot}}{Z_{cct}}\right)}$$

$$X_{ot} = X_{cct} \cdot \frac{\left(\frac{Z_{vot}}{Z_{cct}}\right)}{1 + \left(\frac{Z_{vot}}{Z_{cct}}\right)}$$

$$Z_{ot} = Z_{cct} \cdot \frac{\left(\frac{Z_{vot}}{Z_{cct}}\right)}{1 + \left(\frac{Z_{vot}}{Z_{cct}}\right)}$$

Diversamente, se il trasformatore è collegato stella/stella (Yy) avremmo:

$$R_{ot} = R_{cct} \cdot \left(\frac{Z_{vot}}{Z_{cct}}\right)$$

$$X_{ot} = X_{cct} \cdot \left(\frac{Z_{vot}}{Z_{cct}}\right)$$

$$Z_{ot} = Z_{cct} \cdot \left(\frac{Z_{vot}}{Z_{cct}}\right)$$

Calcolo dei guasti

Con il calcolo dei guasti vengono determinate le correnti di cortocircuito minime e massime immediatamente a valle della protezione dell'utenza (inizio linea) e a valle dell'utenza (fondo linea).
Le condizioni in cui vengono determinate sono:

- guasto trifase (simmetrico);

- guasto bifase (disimmetrico);
- guasto bifase-neutro (disimmetrico);
- guasto bifase-terra (disimmetrico);
- guasto fase terra (disimmetrico);
- guasto fase neutro (disimmetrico).

I parametri alle sequenze di ogni utenza vengono inizializzati da quelli corrispondenti della utenza a monte che, a loro volta, inizializzano i parametri della linea a valle.

Calcolo delle correnti massime di cortocircuito

Il calcolo delle correnti di cortocircuito massime viene condotto come descritto nella norma CEI EN 60909-0. Sono previste le seguenti condizioni generali:

- guasti con contributo della fornitura e dei generatori in regime di guasto subtransitorio. Eventuale gestione della attenuazione della corrente per il guasto trifase 'vicino' alla sorgente.
- tensione di alimentazione nominale valutata con fattore di tensione C_{max} ;
- impedenza di guasto minima della rete, calcolata alla temperatura di 20°C.

La resistenza diretta, del conduttore di fase e di quello di protezione, viene riportata a 20 °C, partendo dalla resistenza data dalle tabelle UNEL 35023-2012 che può essere riferita a 70 o 90 °C a seconda dell'isolante, per cui esprimendola in mΩ risulta:

$$R_{dc} = \frac{R_c}{1000} \cdot \frac{L_c}{1000} \cdot \left(\frac{1}{1 + (\alpha \cdot \Delta T)} \right)$$

dove ΔT è 50 o 70 °C e $\alpha = 0.004$ a 20 °C.

Nota poi dalle stesse tabelle la reattanza a 50 Hz, se f è la frequenza d'esercizio, risulta:

$$X_{dc} = \frac{X_c}{1000} \cdot \frac{L_c}{1000} \cdot \frac{f}{50}$$

possiamo sommare queste ai parametri diretti della utenza a monte ottenendo così la impedenza di guasto minima a fine utenza.

Per le utenze in condotto in sbarre, le componenti della sequenza diretta sono:

$$R_{db} = \frac{R_b}{1000} \cdot \frac{L_b}{1000}$$

La reattanza è invece:

$$X_{db} = \frac{X_b}{1000} \cdot \frac{L_b}{1000} \cdot \frac{f}{50}$$

Per le utenze con impedenza nota, le componenti della sequenza diretta sono i valori stessi di resistenza e reattanza dell'impedenza.

Per quanto riguarda i parametri alla sequenza omopolare, occorre distinguere tra conduttore di neutro e conduttore di protezione.

Per il conduttore di neutro si ottengono da quelli diretti tramite le:

$$\begin{aligned}R_{0cN} &= R_{dc} + 3 \cdot R_{dcN} \\X_{0cN} &= 3 \cdot X_{dc}\end{aligned}$$

Per il conduttore di protezione, invece, si ottiene:

$$\begin{aligned}R_{0cPE} &= R_{dc} + 3 \cdot R_{dcPE} \\X_{0cPE} &= 3 \cdot X_{dc}\end{aligned}$$

dove le resistenze R_{dcN} e R_{dcPE} vengono calcolate come la R_{dc} .

Per le utenze in condotto in sbarre, le componenti della sequenza omopolare sono distinte tra conduttore di neutro e conduttore di protezione.

Per il conduttore di neutro si ha:

$$\begin{aligned}R_{0bN} &= R_{db} + 3 \cdot R_{dbN} \\X_{0bN} &= 3 \cdot X_{db}\end{aligned}$$

Per il conduttore di protezione viene utilizzato il parametro di reattanza dell'anello di guasto fornito dai costruttori:

$$\begin{aligned}R_{0bPE} &= R_{db} + 3 \cdot R_{dbPE} \\X_{0bPE} &= X_{db} + 3 \cdot (X_{b-ring} - X_{db})\end{aligned}$$

I parametri di ogni utenza vengono sommati con i parametri, alla stessa sequenza, della utenza a monte, espressi in mΩ:

$$\begin{aligned}R_d &= R_{dc} + R_{d-up} \\X_d &= X_{dc} + X_{d-up} \\R_{0N} &= R_{0cN} + R_{0N-up} \\X_{0N} &= X_{0cN} + X_{0N-up} \\R_{0PE} &= R_{0cPE} + R_{0PE-up} \\X_{0PE} &= X_{0cPE} + X_{0PE-up}\end{aligned}$$

Per le utenze in condotto in sbarre basta sostituire *sbarra* a *cavo*.

Ai valori totali vengono sommate anche le impedenze della fornitura.

Noti questi parametri vengono calcolate le impedenze (in mΩ) di guasto trifase:

$$Z_{k \min} = \sqrt{R_d^2 + X_d^2}$$

Fase neutro (se il neutro è distribuito):

$$Z_{k1N \min} = \frac{1}{3} \cdot \sqrt{(2 \cdot R_d + R_{0N})^2 + (2 \cdot X_d + X_{0N})^2}$$

Fase terra:

$$Z_{k1PE \min} = \frac{1}{3} \cdot \sqrt{(2 \cdot R_d + R_{0PE})^2 + (2 \cdot X_d + X_{0PE})^2}$$

Da queste si ricavano le correnti di cortocircuito trifase I_{kmax} , fase neutro I_{k1Nmax} , fase terra $I_{k1PEmax}$ e bifase I_{k2max} espresse in kA:

$$I_{kmax} = \frac{V_n}{\sqrt{3} \cdot Z_{kmin}}$$

$$I_{k1Nmax} = \frac{V_n}{\sqrt{3} \cdot Z_{k1Nmin}}$$

$$I_{k1PEmax} = \frac{V_n}{\sqrt{3} \cdot Z_{k1PEmin}}$$

$$I_{k2max} = \frac{V_n}{2 \cdot Z_{kmin}}$$

Infine dai valori delle correnti massime di guasto si ricavano i valori di cresta delle correnti:

$$I_p = \kappa \cdot \sqrt{2} \cdot I_{kmax}$$

$$I_{p1N} = k \cdot \sqrt{2} \cdot I_{k1Nmax}$$

$$I_{p1PE} = \kappa \cdot \sqrt{2} \cdot I_{k1PEmax}$$

$$I_{p2} = \kappa \cdot \sqrt{2} \cdot I_{k2max}$$

dove:

$$\kappa \approx 1.02 + 0.98 \cdot e^{-3 \cdot \frac{R_d}{X_d}}$$

Calcolo della corrente di cresta per guasto trifase secondo la norma IEC 61363-1: Electrical installations of ships. Se richiesto, I_p può essere calcolato applicando il metodo semplificato della norma riportato al paragrafo 6.2.5 Neglecting short-circuit current decay. Esso prevede l'utilizzo di un coefficiente $k = 1.8$ che tiene conto della massima asimmetria della corrente dopo il primo semiperiodo di guasto.

Calcolo delle correnti minime di cortocircuito

Il calcolo delle correnti di cortocircuito minime viene condotto come descritto nella norma CEI EN 60909-0 par 7.1.2 per quanto riguarda:

- guasti con contributo della fornitura e dei generatori. Il contributo dei generatori è in regime permanente per i guasti trifasi 'vicini', mentre per i guasti 'lontani' o asimmetrici si considera il contributo subtransitorio;
- la tensione nominale viene moltiplicata per il fattore di tensione C_{min} , che può essere 0.95 se $C_{max} = 1.05$, oppure 0.90 se $C_{max} = 1.10$ (Tab. 1 della norma CEI EN 60909-0); in media e alta tensione il fattore C_{min} è pari a 1;

Per la temperatura dei conduttori si può scegliere tra:

- il rapporto Cenelec R064-003, per cui vengono determinate le resistenze alla temperatura

limite dell'isolante in servizio ordinario del cavo;

- la norma CEI EN 60909-0, che indica le temperature alla fine del guasto.

Le temperature sono riportate in relazione al tipo di isolamento del cavo, precisamente:

Isolante	Cenelec R064-003 [°C]	CEI EN 60909-0 [°C]
PVC	70	160
G	85	200
G5/G7/G10/EPR	90	250
HEPR	120	250
serie L rivestito	70	160
serie L nudo	105	160
serie H rivestito	70	160
serie H nudo	105	160

Da queste è possibile calcolare le resistenze alla sequenza diretta e omopolare alla temperatura relativa all'isolamento del cavo:

$$R_{d\max} = R_d \cdot (1 + \alpha \cdot \Delta T)$$

$$R_{0N\max} = R_{0N} \cdot (1 + \alpha \cdot \Delta T)$$

$$R_{0PE\max} = R_{0PE} \cdot (1 + \alpha \cdot \Delta T)$$

Queste, sommate alle resistenze a monte, danno le resistenze massime.

Valutate le impedenze mediante le stesse espressioni delle impedenze di guasto massime, si possono calcolare le correnti di cortocircuito trifase I_{k1min} e fase terra, espresse in kA:

$$I_{k\min} = \frac{0.95 \cdot V_n}{\sqrt{3} \cdot Z_{k\max}}$$

$$I_{k1N\min} = \frac{0.95 \cdot V_n}{\sqrt{3} \cdot Z_{k1N\max}}$$

$$I_{k1PE\min} = \frac{0.95 \cdot V_n}{\sqrt{3} \cdot Z_{k1PE\max}}$$

$$I_{k2\min} = \frac{0.95 \cdot V_n}{2 \cdot Z_{k\max}}$$

Calcolo guasti bifase-neutro e bifase-terra

Riportiamo le formule utilizzate per il calcolo dei guasti. Chiamiamo con Z_d la impedenza diretta della rete, con Z_i l'impedenza inversa, e con Z_0 l'impedenza omopolare.

Nelle formule riportate in seguito, Z_0 corrisponde all'impedenza omopolare fase-neutro o fase-terra.

$$I_{k2} = \left| -j \cdot V_n \cdot \frac{\dot{Z}_0 - \alpha \cdot \dot{Z}_i}{\dot{Z}_d \cdot \dot{Z}_i + \dot{Z}_d \cdot \dot{Z}_0 + \dot{Z}_i \cdot \dot{Z}_0} \right|$$

e la corrente di picco:

$$I_{p2} = k \cdot \sqrt{2} \cdot I_{k2\max}$$

Scelta delle protezioni

La scelta delle protezioni viene effettuata verificando le caratteristiche elettriche nominali delle condutture ed i valori di guasto; in particolare le grandezze che vengono verificate sono:

- corrente nominale, secondo cui si è dimensionata la conduttura;
- numero poli;
- tipo di protezione;
- tensione di impiego, pari alla tensione nominale della utenza;
- potere di interruzione, il cui valore dovrà essere superiore alla massima corrente di guasto a monte dell'utenza $I_{km\ max}$;
- taratura della corrente di intervento magnetico, il cui valore massimo per garantire la protezione contro i contatti indiretti (in assenza di differenziale) deve essere minore della minima corrente di guasto alla fine della linea ($I_{mag\ max}$).

Verifica della protezione a cortocircuito delle condutture

Secondo la norma 64-8 par.434.3 "Caratteristiche dei dispositivi di protezione contro i cortocircuiti.", le caratteristiche delle apparecchiature di protezione contro i cortocircuiti devono soddisfare a due condizioni:

- il potere di interruzione non deve essere inferiore alla corrente di cortocircuito presunta nel punto di installazione (a meno di protezioni adeguate a monte);
- la caratteristica di intervento deve essere tale da impedire che la temperatura del cavo non oltrepassi, in condizioni di guasto in un punto qualsiasi, la massima consentita.

La prima condizione viene considerata in fase di scelta delle protezioni. La seconda invece può essere tradotta nella relazione:

$$I^2 \cdot t \leq K^2 S^2$$

ossia in caso di guasto l'energia specifica sopportabile dal cavo deve essere maggiore o uguale a quella lasciata passare dalla protezione.

La norma CEI al par. 533.3 "Scelta dei dispositivi di protezioni contro i cortocircuiti" prevede pertanto un confronto tra le correnti di guasto minima (a fondo linea) e massima (inizio linea) con i punti di intersezione tra le curve. Le condizioni sono pertanto:

- a) Le intersezioni sono due:
 - $I_{ccmin} \geq I_{inters\ min}$ (quest'ultima riportata nella norma come I_a);
 - $I_{ccmax} \leq I_{inters\ max}$ (quest'ultima riportata nella norma come I_b).
- b) L'intersezione è unica o la protezione è costituita da un fusibile:
 - $I_{ccmin} \geq I_{inters\ min}$.
- c) L'intersezione è unica e la protezione comprende un magnetotermico:
 - $I_{cc\ max} \leq I_{inters\ max}$.

Sono pertanto verificate le relazioni in corrispondenza del guasto, calcolato, minimo e massimo. Nel caso in cui le correnti di guasto escano dai limiti di esistenza della curva della protezione il controllo non viene eseguito.

Note:

- La rappresentazione della curva del cavo è una iperbole con asintoti $K^2 S^2$ e la I_z dello stesso.
- La verifica della protezione a cortocircuito eseguita dal programma consiste in una verifica qualitativa, in quanto le curve vengono inserite riprendendo i dati dai grafici di catalogo e

non direttamente da dati di prova; la precisione con cui vengono rappresentate è relativa.

Verifica di selettività

E' verificata la selettività tra protezioni mediante la sovrapposizione delle curve di intervento. I dati forniti dalla sovrapposizione, oltre al grafico sono:

- Corrente Ia di intervento in corrispondenza ai massimi tempi di interruzione previsti dalla CEI 64-8: pertanto viene sempre data la corrente ai 5s (valido per le utenze di distribuzione o terminali fisse) e la corrente ad un tempo determinato tramite la tabella 41A della CEI 64.8 par 413.1.3. Fornendo una fascia di intervento delimitata da una caratteristica limite superiore e una caratteristica limite inferiore, il tempo di intervento viene dato in corrispondenza alla caratteristica limite inferiore. Tali dati sono forniti per la protezione a monte e per quella a valle;
- Tempo di intervento in corrispondenza della minima corrente di guasto alla fine dell'utenza a valle: minimo per la protezione a monte (determinato sulla caratteristica limite inferiore) e massimo per la protezione a valle (determinato sulla caratteristica limite superiore);
- Rapporto tra le correnti di intervento magnetico: delle protezioni;
- Corrente al limite di selettività: ossia il valore della corrente in corrispondenza all'intersezione tra la caratteristica limite superiore della protezione a valle e la caratteristica limite inferiore della protezione a monte (CEI 23.3 par 2.5.14).
- Selettività: viene indicato se la caratteristica della protezione a monte si colloca sopra alla caratteristica della protezione a valle (totale) o solo parzialmente (parziale a sovraccarico se l'intersezione tra le curve si ha nel tratto termico).
- Selettività cronometrica: con essa viene indicata la differenza tra i tempi di intervento delle protezioni in corrispondenza delle correnti di cortocircuito in cui è verificata.

Nelle valutazioni si deve tenere conto delle tolleranze sulle caratteristiche date dai costruttori.

Quando possibile, alla selettività grafica viene affiancata la selettività tabellare tramite i valori forniti dalle case costruttrici. I valori forniti corrispondono ai limiti di selettività in A relativi ad una coppia di protezioni poste una a monte dell'altra. La corrente di guasto minima a valle deve risultare inferiore a tale parametro per garantire la selettività.

Riferimenti normativi

Norme di riferimento per la Bassa tensione:

- CEI 0-21: Regola tecnica di riferimento per la connessione di Utenti attivi e passivi alle reti BT delle imprese distributrici di energia elettrica.
- CEI 11-20 IVa Ed. 2000-08: Impianti di produzione di energia elettrica e gruppi di continuità collegati a reti I e II categoria.
- CEI EN 60909-0 IIIa Ed. (IEC 60909-0:2016-12): Correnti di cortocircuito nei sistemi trifasi in corrente alternata. Parte 0: Calcolo delle correnti.
- IEC 60090-4 First ed. 2000-7: Correnti di cortocircuito nei sistemi trifasi in corrente alternata. Parte 4: Esempi per il calcolo delle correnti di cortocircuito.
- CEI 11-28 1993 Ia Ed. (IEC 781): Guida d'applicazione per il calcolo delle correnti di cortocircuito nelle reti radiali e bassa tensione.
- CEI EN 60947-2 (CEI 17-5) VIIIa Ed. 2007-07: Apparecchiature a bassa tensione. Parte 2: Interruttori automatici.
- CEI 20-91 2010: Cavi elettrici con isolamento e guaina elastomerici senza alogeni non propaganti la fiamma con tensione nominale non superiore a 1000 V in corrente alternata e 1500 V in corrente continua per applicazioni in impianti fotovoltaici.

- CEI EN 60898-1 (CEI 23-3/1 Ia Ed.) 2004: Interruttori automatici per la protezione dalle sovracorrenti per impianti domestici e similari.
- CEI EN 60898-2 (CEI 23-3/2) 2007: Interruttori automatici per la protezione dalle sovracorrenti per impianti domestici e similari Parte 2: Interruttori per funzionamento in corrente alternata e in corrente continua.
- CEI 64-8 VIIa Ed. 2012: Impianti elettrici utilizzatori a tensione nominale non superiore a 1000V in corrente alternata e a 1500V in corrente continua.
- IEC 364-5-523: Wiring system. Current-carrying capacities.
- IEC 60364-5-52 IIIa Ed. 2009: Electrical Installations of Buildings - Part 5-52: Selection and Erection of Electrical Equipment - Wiring Systems.
- CEI UNEL 35016 2016: Classe di Reazione al fuoco dei cavi in relazione al Regolamento EU "Prodotti da Costruzione" (305/2011).
- CEI UNEL 35023 2012: Cavi di energia per tensione nominale U uguale ad 1 kV - Cadute di tensione.
- CEI UNEL 35024/1 1997: Cavi elettrici isolati con materiale elastomerico o termoplastico per tensioni nominali non superiori a 1000 V in corrente alternata e a 1500 V in corrente continua. Portate di corrente in regime permanente per posa in aria.
- CEI UNEL 35024/2 1997: Cavi elettrici ad isolamento minerale per tensioni nominali non superiori a 1000 V in corrente alternata e a 1500 V in corrente continua. Portate di corrente in regime permanente per posa in aria.
- CEI UNEL 35026 2000: Cavi elettrici 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 EN 61439 2012: Apparecchiature assiemate di protezione e di manovra per bassa tensione (quadri BT).
- CEI 17-43 IIa Ed. 2000: Metodo per la determinazione delle sovratemperature, mediante estrapolazione, per apparecchiature assiemate di protezione e di manovra per bassa tensione (quadri BT) non di serie (ANS).
- CEI 23-51 2016: Prescrizioni per la realizzazione, le verifiche e le prove dei quadri di distribuzione per installazioni fisse per uso domestico e similare.
- NF C 15-100 Calcolo di impianti elettrici in bassa tensione e relative tabelle di portata e declassamento dei cavi secondo norme francesi.
- UNE 20460 Calcolo di impianti elettrici in bassa tensione e relative tabelle di portata e declassamento (UNE 20460-5-523) dei cavi secondo regolamento spagnolo.
- British Standard BS 7671:2008: Requirements for Electrical Installations;
- ABNT NBR 5410, Segunda edição 2004: Instalações elétricas de baixa tensão;

Norme di riferimento per la Media tensione

- CEI 0-16: Regola tecnica di riferimento per la connessione di Utenti attivi e passivi alle reti AT ed MT delle imprese distributrici di energia elettrica.
- CEI 99-2 (CEI EN 61936-1) 2011: Impianti con tensione superiore a 1 kV in c.a.
- CEI 11-17 IIIa Ed. 2006: Impianti di produzione, trasmissione e distribuzione di energia elettrica. Linee in cavo.
- CEI-UNEL 35027 IIa Ed. 2009: Cavi di energia per tensione nominale U da 1 kV a 30 kV.
- CEI 99-4 2014: Guida per l'esecuzione di cabine elettriche MT/BT del cliente/utente finale.
- CEI 17-1 VIIa Ed. (CEI EN 62271-100) 2013: Apparecchiatura ad alta tensione Parte 100: Interruttori a corrente alternata.
- CEI 17-130 (CEI EN 62271-103) 2012: Apparecchiatura ad alta tensione Parte 103: Interruttori di manovra e interruttori di manovra sezionatori per tensioni nominali superiori a 1 kV fino a 52 kV compreso.
- IEC 60502-2 2014: Power cables with extruded insulation and their accessories for rated

voltages from 1 kV up to 30 kV – Part 2.

- IEC 61892-4 Ia Ed. 2007-06: Mobile and fixed offshore units – Electrical installations. Part 4: Cables.

Stato utenze

Commessa	
Descrizione	
Cliente	
Luogo	
Responsabile	
Data	22/09/2018
Alimentazioni	
Tipo di quadro	
Grado di protezione	
Materiali usati	
Riferimenti	
Parametri	# <Default>
Operatore	

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+CABINA.QMT-QMT.0

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	8,949		60			1) Utenza +CABINA.QMT-QMT.0: $I_{ns} = 60$ [A] (sgancio protezione termica)

Verifica contatti indiretti

Verificato

Verifica ai contatti indiretti non abilitata in media tensione per la normativa scelta.

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$I_{km\ max} / I_{km\ max} [^\circ]$
20	17,495 84,289

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Prot. contatti indiretti
200		I_{magmax}
		50,9

Caduta di tensione [%]

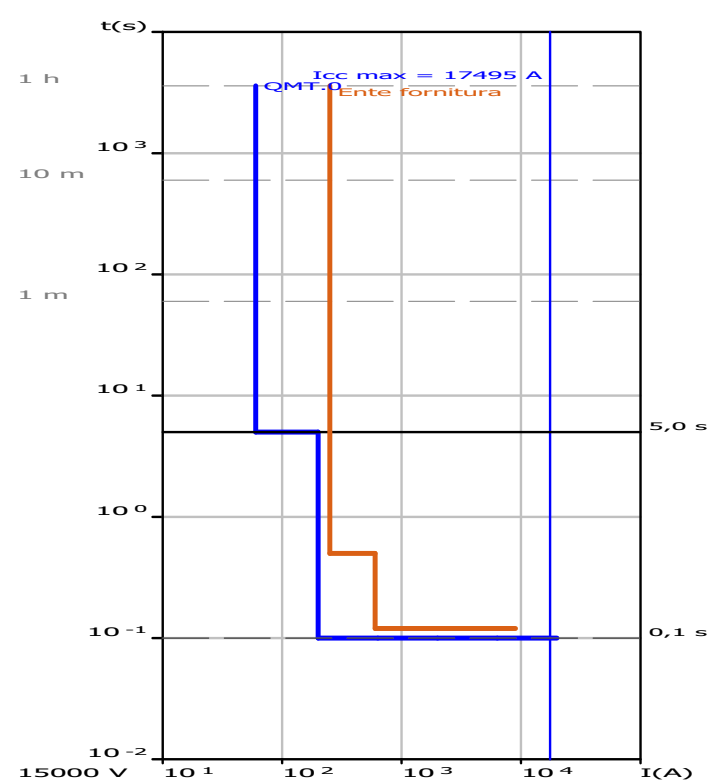
Tensione nominale [V]		15000
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0	0	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0	0	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Trifase	17,495	15,905	43,199
Bifase	15,151	13,774	37,411
Bifase-PE	15,151	13,774	37,411
Fase-PE	0,056	0,051	0,138
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$I_{kv\ max} [^\circ]$	
	17,495	n.c.	

Protezione

SCHNEIDER ELECTRIC : SF1-24-20kA-630 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+CABINA.QMT-QMT.1

TRASFORMATORE | 250kVA

Coord. Ib <= Ins <= Iz [A]

Ib <= Ins <= Iz 1) Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.0: Ins = 12,14 [A] (sgancio protezione termica) (Rapp. trasf. = 0,03)
Fase 8,949 12,14 Nota: Protezione da valle

Verifica contatti indiretti Guasto in media tensione

Verificato

Verifica ai contatti indiretti non abilitata in media tensione per la normativa scelta.

----- Guasto in media tensione -----

Tensione totale di terra Verificato

Tens. terra UE [V] 0

Tens. ammis. Utp [V] 75

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V] 15000

Cdt (Ib) CdtT (Ib) Cdt max

1,805 1,805 4

Cdt (In) CdtT (In)

2,646 2,651

Correnti di guasto [kA]

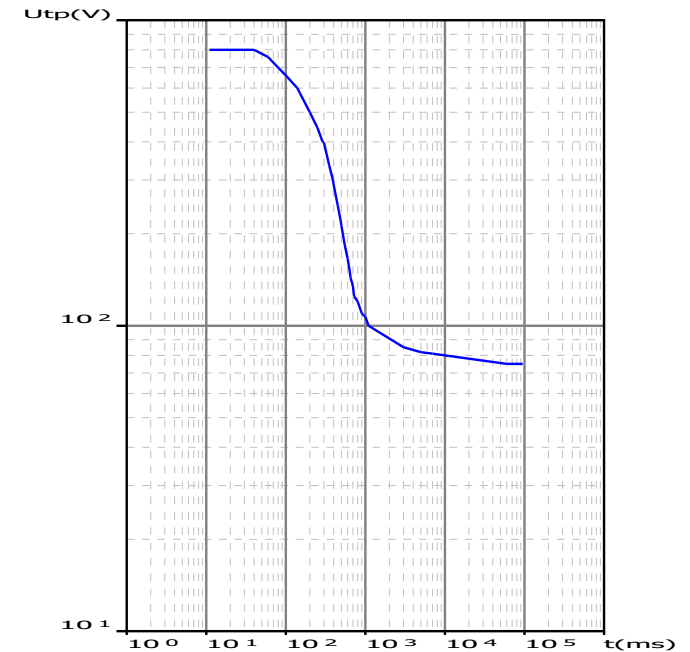
A regime fondo linea, Picco a inizio linea

	Max	Min	Picco
Trifase	5,955	5,657	43,199
Bifase	5,157	4,899	37,411
Bifase-N	6,038	5,736	
Bifase-PE	6,038	5,736	37,411
Fase-N	6,109	5,804	
Fase-PE	6,109	5,804	0,138

A transitorio fondo linea

IkV max	/ _IkV max [°]
6,109	n.c.

Tensioni di contatto ammissibili Utp



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza <div style="display: flex; justify-content: space-between;"> +CABINA.QMT-QMT.2 LINEA QMT-TR </div>																																																										
Coord. Ib < Ins < Iz [A] <table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th></th> <th>Ib</th> <th><=</th> <th>Ins</th> <th><=</th> <th>Iz</th> <th></th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>Fase</td> <td>306,807</td> <td></td> <td>378,89</td> <td></td> <td>533</td> <td rowspan="2">1) Utenza +CABINA.QMT-QMT.1: Ins = 378,89 [A] (sovraccarico del trasformatore) (Rapp. transf. = 37,5)</td> </tr> <tr> <td>Neutro</td> <td>21,873</td> <td></td> <td>378,89</td> <td></td> <td>342</td> </tr> </tbody> </table>						Ib	<=	Ins	<=	Iz		Fase	306,807		378,89		533	1) Utenza +CABINA.QMT-QMT.1: Ins = 378,89 [A] (sovraccarico del trasformatore) (Rapp. transf. = 37,5)	Neutro	21,873		378,89		342																																		
	Ib	<=	Ins	<=	Iz																																																					
Fase	306,807		378,89		533	1) Utenza +CABINA.QMT-QMT.1: Ins = 378,89 [A] (sovraccarico del trasformatore) (Rapp. transf. = 37,5)																																																				
Neutro	21,873		378,89		342																																																					
Verifica contatti indiretti <table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="width: 30%;">la c.i. [A]</td> <td style="width: 20%;">Verificato</td> <td style="width: 50%;">Sistema distribuzione: TN-S</td> </tr> <tr> <td>Tempo di interruzione [s]</td> <td>5</td> <td>(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)</td> </tr> <tr> <td>VT a la c.i. [V]</td> <td>50</td> <td>+CABINA.QMT-QMT.1: possiede trasformatore o UPS, termine procedura.</td> </tr> <tr> <td>VT a Iccft [V]</td> <td>14,83</td> <td>Verifica ai contatti indiretti rispetto la fornitura non applicabile.</td> </tr> </table>					la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S	Tempo di interruzione [s]	5	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)	VT a la c.i. [V]	50	+CABINA.QMT-QMT.1: possiede trasformatore o UPS, termine procedura.	VT a Iccft [V]	14,83	Verifica ai contatti indiretti rispetto la fornitura non applicabile.																																										
la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S																																																								
Tempo di interruzione [s]	5	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)																																																								
VT a la c.i. [V]	50	+CABINA.QMT-QMT.1: possiede trasformatore o UPS, termine procedura.																																																								
VT a Iccft [V]	14,83	Verifica ai contatti indiretti rispetto la fornitura non applicabile.																																																								
Cavo <table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="width: 30%;">Designazione</td> <td style="width: 70%;">FG16R16 0.6/1 kV Cca-s3,d1,a3</td> </tr> <tr> <td>Formazione</td> <td>3x(1x185)+1x95+1G95</td> </tr> <tr> <td>Temperatura cavo a Ib [°C]</td> <td>30 <= 50 <= 90</td> </tr> <tr> <td>Temperatura cavo a In [°C]</td> <td>30 <= 60 <= 90</td> </tr> </table>		Designazione	FG16R16 0.6/1 kV Cca-s3,d1,a3	Formazione	3x(1x185)+1x95+1G95	Temperatura cavo a Ib [°C]	30 <= 50 <= 90	Temperatura cavo a In [°C]	30 <= 60 <= 90	K²S²>I²t [A²s] <table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="width: 30%;"></td> <td style="width: 70%;">Verificato</td> </tr> <tr> <td>K²S² conduttore fase</td> <td>6,999E+08</td> </tr> <tr> <td>K²S² neutro</td> <td>1,846E+08</td> </tr> <tr> <td>K²S² PE</td> <td>2,796E+08</td> </tr> </table>				Verificato	K²S² conduttore fase	6,999E+08	K²S² neutro	1,846E+08	K²S² PE	2,796E+08																																						
Designazione	FG16R16 0.6/1 kV Cca-s3,d1,a3																																																									
Formazione	3x(1x185)+1x95+1G95																																																									
Temperatura cavo a Ib [°C]	30 <= 50 <= 90																																																									
Temperatura cavo a In [°C]	30 <= 60 <= 90																																																									
	Verificato																																																									
K²S² conduttore fase	6,999E+08																																																									
K²S² neutro	1,846E+08																																																									
K²S² PE	2,796E+08																																																									
Caduta di tensione [%] <table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="width: 30%;">Tensione nominale [V]</td> <td style="width: 70%;">400</td> </tr> <tr> <td>Cdt (Ib)</td> <td>CdtT (Ib)</td> </tr> <tr> <td>0,2</td> <td>2,005</td> </tr> <tr> <td>Cdt (In)</td> <td>CdtT (In)</td> </tr> <tr> <td>0,246</td> <td>2,898</td> </tr> </table>		Tensione nominale [V]	400	Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	0,2	2,005	Cdt (In)	CdtT (In)	0,246	2,898	Correnti di guasto [kA] <table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td colspan="4">A regime fondo linea, Picco a inizio linea</td> </tr> <tr> <td></td> <td>Max</td> <td>Min</td> <td>Picco</td> </tr> <tr> <td>Trifase</td> <td>5,797</td> <td>5,495</td> <td>12,37</td> </tr> <tr> <td>Bifase</td> <td>5,02</td> <td>4,759</td> <td>10,713</td> </tr> <tr> <td>Bifase-N</td> <td>6,009</td> <td>5,737</td> <td>12,544</td> </tr> <tr> <td>Bifase-PE</td> <td>6,009</td> <td>5,737</td> <td>12,544</td> </tr> <tr> <td>Fase-N</td> <td>5,778</td> <td>5,45</td> <td>12,691</td> </tr> <tr> <td>Fase-PE</td> <td>5,778</td> <td>5,45</td> <td>12,691</td> </tr> <tr> <td colspan="4">A transitorio fondo linea</td> </tr> <tr> <td></td> <td>l_{kv} max</td> <td>/ _l_{kv} max [°]</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>6,009</td> <td>n.c.</td> <td></td> </tr> </table>			A regime fondo linea, Picco a inizio linea					Max	Min	Picco	Trifase	5,797	5,495	12,37	Bifase	5,02	4,759	10,713	Bifase-N	6,009	5,737	12,544	Bifase-PE	6,009	5,737	12,544	Fase-N	5,778	5,45	12,691	Fase-PE	5,778	5,45	12,691	A transitorio fondo linea					l _{kv} max	/ _l _{kv} max [°]			6,009	n.c.	
Tensione nominale [V]	400																																																									
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)																																																									
0,2	2,005																																																									
Cdt (In)	CdtT (In)																																																									
0,246	2,898																																																									
A regime fondo linea, Picco a inizio linea																																																										
	Max	Min	Picco																																																							
Trifase	5,797	5,495	12,37																																																							
Bifase	5,02	4,759	10,713																																																							
Bifase-N	6,009	5,737	12,544																																																							
Bifase-PE	6,009	5,737	12,544																																																							
Fase-N	5,778	5,45	12,691																																																							
Fase-PE	5,778	5,45	12,691																																																							
A transitorio fondo linea																																																										
	l _{kv} max	/ _l _{kv} max [°]																																																								
	6,009	n.c.																																																								

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza				
+CABINA.QMT-QMT.3				
GRUPPO UNI POMPE ANTINCENDIO				
Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]				
	I_b	\leq	I_{ns}	\leq I_z
Fase	32		55,17	100
1) Utenza +CABINA.QMT-QMT.4: $I_{ns} = 55,17$ [A] (taglia nominale della protezione) - fusibile				
Nota: Protezione da valle				
Verifica contatti indiretti				
la c.i. [A]	Verificato		Sistema distribuzione: TN-S	
Tempo di interruzione [s]	10809,7		(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)	
VT a la c.i. [V]	5		+CABINA.QMT-QMT.1: possiede trasformatore o UPS, termine procedura.	
VT a Iccft [V]	50		Verifica ai contatti indiretti rispetto la fornitura non applicabile.	
	24,48			
Cavo				
Designazione	FTG100M1 0.6/1 kV			
Formazione	4G16			
Temperatura cavo a I_b [°C]	30	\leq	36	\leq 90
Temperatura cavo a I_n [°C]	30	\leq	48	\leq 90
$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]				
	Validato			
K^2S^2 conduttore fase	5,235E+06			
K^2S^2 PE	5,235E+06			
Correnti di guasto [kA]				
A regime fondo linea, Picco a inizio linea				
	Max	Min	Picco	
Trifase	5,765	5,43	12,37	
Bifase	4,993	4,702	10,713	
Bifase-PE	6,113	5,792	12,544	
Fase-PE	5,692	5,293	12,691	
A transitorio fondo linea				
	I_{kv} max	/ I_{kv} max [°]		
	6,113	n.c.		
Caduta di tensione [%]				
Tensione nominale [V]	400			
Cdt (I_b)	CdtT (I_b)	Cdt max		
0,059	1,864	4		
Cdt (I_n)	CdtT (I_n)			
0,102	2,753			
Correnti di guasto [kA]				
A regime fondo linea, Picco a inizio linea				
	Max	Min	Picco	
Trifase	5,765	5,43	12,37	
Bifase	4,993	4,702	10,713	
Bifase-PE	6,113	5,792	12,544	
Fase-PE	5,692	5,293	12,691	
A transitorio fondo linea				
	I_{kv} max	/ I_{kv} max [°]		
	6,113	n.c.		

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+CABINA.QMT-QMT.4

PROTEZIONE LINEA TR1

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	32		55,17		93

1) Utenza +CABINA.QMT-QMT.4: $I_{ns} = 55,17$ [A] (taglia nominale della protezione) - fusibile

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	5
VT a la c.i. [V]	97,42
VT a I_{ccft} [V]	97,42

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +CABINA.QMT-QMT.4

interviene tramite curva tempo-corrente (parte LR, $T = 5$ s); $I_{prot.} = 323,334 \leq I_{a.c.i.} = 1517,8$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
100	6,113 67,242

Cavo

Designazione	FTG100M1 0.6/1 kV
Formazione	4G25
Temperatura cavo a I_b [°C]	20 \leq 28 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [°C]	20 \leq 45 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	1,278E+07
K^2S^2 PE	1,278E+07

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		400
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,768	2,632	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
1,325	4,078	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

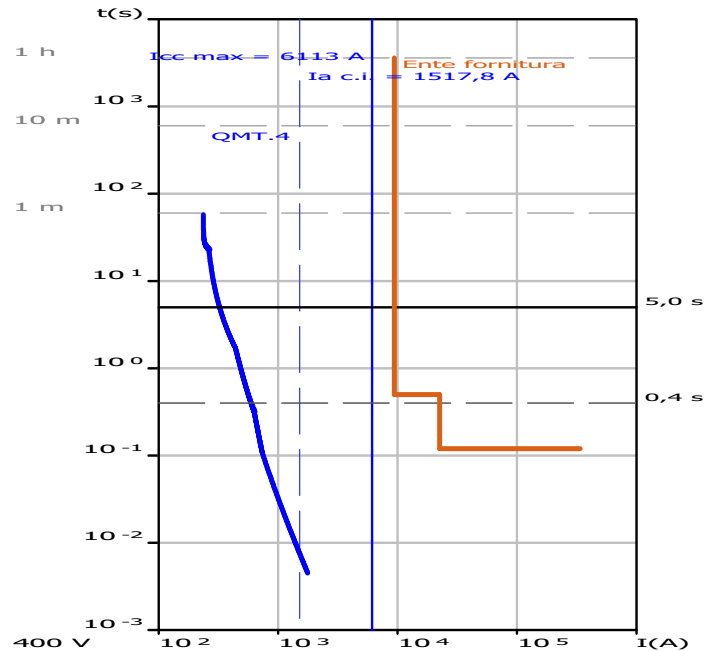
	Max	Min	Picco
Trifase	3,156	2,581	11,077
Bifase	2,733	2,235	9,593
Bifase-PE	3,031	2,442	11,745
Fase-PE	1,954	1,518	10,936

A transitorio fondo linea

$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$
3,156	n.c.

Protezione

SCHNEIDER ELECTRIC - INF125 NFC22x58 - 125 A
SIEMENS - 3NW8-1 aM 50A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+CABINA.QGBT-QGBT.0

ARRIVO TRASFORMATORE

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	306,807		378,89			1) Utenza +CABINA.QMT-QMT.1: $I_{ns} = 378,89$ [A] (sovraccarico del trasformatore) (Rapp. trasf. = 37,5)
Neutro	21,873		378,89			

Verifica contatti indiretti

	Verificato	Utenza in quadro (definita protetta ai contatti indiretti).
Ia c.i. [A]	18379,7	
Tempo di interruzione [s]	5	
VT a Ia c.i. [V]	50	
VT a I_{ccft} [V]	14,83	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
PdI \geq Ikm max	/ _Ikm max [°]
70	6,009 72,616

Sg. mag.<Imagmax [A]

	Verificato
Sg. mag. < Imagmax	
1800	4758,8

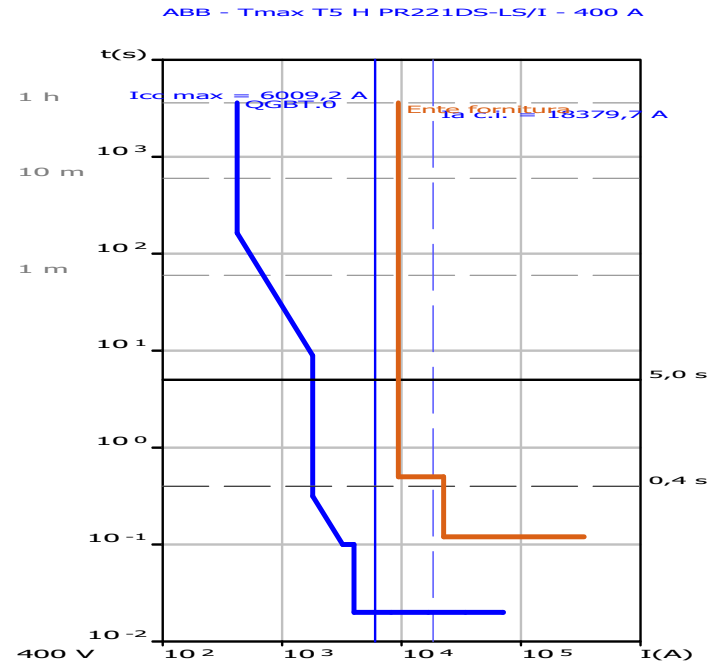
Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		400
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0	2,005	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0	2,898	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Trifase	5,797	5,495	11,795
Bifase	5,02	4,759	10,215
Bifase-N	6,009	5,737	12,228
Bifase-PE	6,009	5,737	12,228
Fase-N	5,778	5,45	11,757
Fase-PE	5,778	5,45	11,757
A transitorio fondo linea			
	Ikv max	/ _Ikv max [°]	
	6,009	n.c.	

Protezione



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+CABINA.QGBT-QGBT.2

RIFASAMENTO

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	180,422		250		279
Neutro	0		250		176

1) Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.2: $I_{ns} = 250$ [A] (sgancio protezione termica)

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	4416,6
VT a la c.i. [V]	59,22
VT a I_{ccft} [V]	59,22

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +CABINA.QGBT-QGBT.2

interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 4416,6$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/ I_{km\ max} [^\circ]$
27	6,009 72,616

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
750		I_{magmax}
		4416,6

Cavo

Designazione	FG16R16 0.6/1 kV Cca-s3,d1,a3
Formazione	3x(1x70)+1x35+1G35
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 55 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 78 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	1,002E+08
K^2S^2 PE	2,505E+07
	3,795E+07

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		400
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
-0,098	1,907	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,138	3,036	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

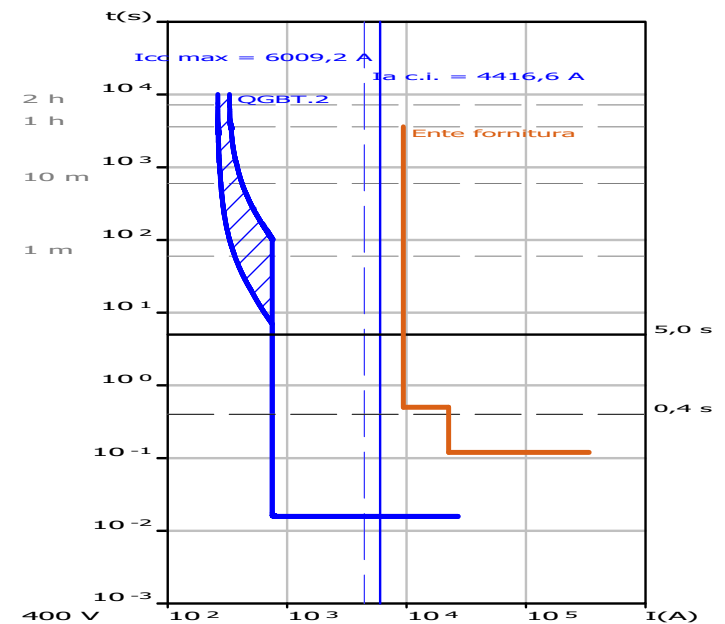
	Max	Min	Picco
Trifase	5,456	5,119	11,437
Bifase	4,725	4,433	10,02
Bifase-N	5,835	5,465	10,434
Bifase-PE	5,835	5,465	10,434
Fase-N	4,89	4,417	11,402
Fase-PE	4,89	4,417	11,402

A transitorio fondo linea

$I_{kv\ max}$	$/ I_{kv\ max} [^\circ]$
5,835	n.c.

Protezione

ABB - XT3N 250 TMG250 - 250 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+CABINA.QGBT-QGBT.3

ALIMENTAZIONE BLINDOSBARRA | PIANO TERRA

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	82,737		128		207
Neutro	32,549		128		135

1) Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.3: $I_{ns} = 128$ [A] (sgancio protezione termica)

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	3061,8
VT a la c.i. [V]	5
VT a I_{ccft} [V]	99,43
VT a I_{ccft} [V]	99,43

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +CABINA.QGBT-QGBT.3

interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 3061,8$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/ I_{km\ max} [^\circ]$
36	6,009
	72,616

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
1600		I_{magmax}
		3061,8

Cavo

Designazione	FG16R16 0.6/1 kV Cca-s3,d1,a3
Formazione	3x(1x50)+1x25+1G25
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 40 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 53 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A 2 s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	5,112E+07
K^2S^2 neutro	1,278E+07
K^2S^2 PE	1,936E+07

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		400
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,924	2,927	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
1,108	4,005	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

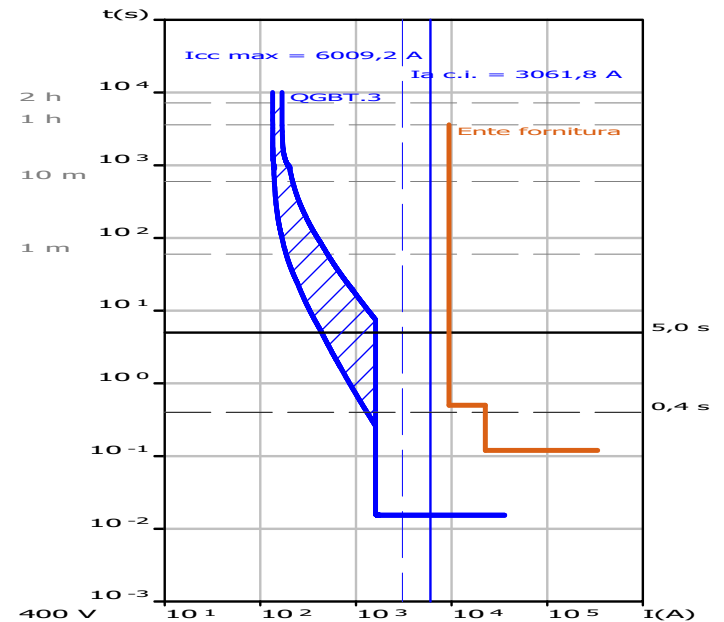
	Max	Min	Picco
Trifase	4,957	4,535	10,268
Bifase	4,293	3,927	9,207
Bifase-N	5,122	4,603	9,316
Bifase-PE	5,122	4,603	9,316
Fase-N	3,643	3,062	10,242
Fase-PE	3,643	3,062	10,242

A transitorio fondo linea

$I_{kv\ max}$	$/ I_{kv\ max} [^\circ]$
5,122	n.c.

Protezione

ABB - XT1N 160 TMD160 - 160 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+CABINA.QGBT-QGBT.5

QPS QUADRO PIANO | SEMINTERRATO

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	18,759		63		96	1) Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.5: $I_{ns} = 63$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	1,273		63		96	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	5	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	72,43	La protezione dell'utenza +CABINA.QGBT-QGBT.5
VT a I_{ccft} [V]	72,43	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,3 \leq I_{a.c.i.} = 3425$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
PdI \geq $I_{km\ max}$	$/ I_{km\ max} [^\circ]$
10	6,009 72,616

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
630		3425

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	5G16
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 32 \leq 90
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 56 \leq 90

$K^2S^2 > I^2t$ [A 2 s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	5,235E+06
K^2S^2 PE	5,235E+06

Caduta di tensione [%]

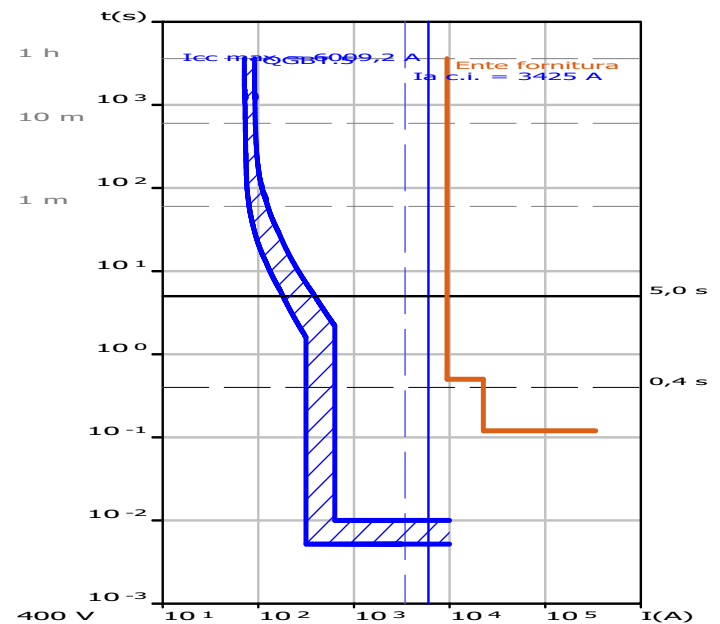
Tensione nominale [V]		400
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,148	2,152	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,496	3,394	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Trifase	4,947	4,462	6,384
Bifase	4,284	3,864	6,009
Bifase-N	5,152	4,577	5,724
Bifase-PE	5,152	4,577	5,724
Fase-N	4,033	3,425	6,375
Fase-PE	4,033	3,425	6,375
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/ I_{kv\ max} [^\circ]$	
	5,152	n.c.	

Protezione

ABB - S 204 M-C - 63 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+CABINA.QGBT-QGBT.6

Coord. Ib < Ins < Iz [A]

	Ib	<=	Ins	<=	Iz
Fase	15,876		25		71
Neutro	3,848		25		71

Verifica contatti indiretti

Ia c.i. [A]

Tempo di interruzione [s]

VT a Ia c.i. [V]

VT a Iccft [V]

Verificato

708,3

5

105,61

105,61

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +CABINA.QGBT-QGBT.6

interviene tramite curva tempo-corrente (parte LR, T = 5 s); I prot. = 154,856 <= Ia c.i. = 708,3

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea

PdI >= Ikm max

15

6,009

72,616

Sg. mag.<Imagmax [A]

Sg. mag.

250

Imagmax

708,3

Cavo

Designazione

Formazione

Temperatura cavo a Ib [°C]

Temperatura cavo a In [°C]

FG16OM16 0.6/1 kV

5G10

30 <= 33 <= 90

30 <= 37 <= 90

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]

Cdt (Ib)

Cdt (In)

400

1,144

1,802

CdtT (Ib)

CdtT (In)

4

3,094

4,7

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

	Max	Min	Picco
Trifase	1,744	1,343	5,729
Bifase	1,51	1,163	5,429
Bifase-N	1,604	1,225	5,127
Bifase-PE	1,604	1,225	5,127
Fase-N	0,94	0,708	5,721
Fase-PE	0,94	0,708	5,721

A transitorio fondo linea

Ikv max	/ _IkV max [°]
1,744	n.c.

Protezione

ABB - S 204 M-C - 25 A

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+CABINA.QGBT-QGBT.7

Coord. Ib < Ins < Iz [A]

	Ib	<=	Ins	<=	Iz
Fase	15,876		25		71
Neutro	3,848		25		71

Verifica contatti indiretti

Ia c.i. [A]	Verificato	708,3
Tempo di interruzione [s]	5	
VT a Ia c.i. [V]	105,61	
VT a Iccft [V]	105,61	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato	
PdI >= Ikm max	/_Ikm max [°]	
15	6,009	72,616

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	5G10
Temperatura cavo a Ib [°C]	30 <= 33 <= 90
Temperatura cavo a In [°C]	30 <= 37 <= 90

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]	400	
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
1,144	3,094	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
1,802	4,7	

QAS2 QUADRO ASCENSORE 2

1) Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.7: Ins = 25 [A] (sgancio protezione termica)

Sistema distribuzione: TN-S
(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
La protezione dell'utenza +CABINA.QGBT-QGBT.7
interviene tramite curva tempo-corrente (parte LR, T = 5 s); I prot. = 154,856 <= Ia c.i. = 708,3

Sg. mag.<Imagmax [A]

	Verificato	
Sg. mag. <	Imagmax	
250	708,3	

K²S²>I²t [A²s]

	Verificato	
K²S² conduttore fase	2,045E+06	
K²S² neutro	2,045E+06	
K²S² PE	2,045E+06	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Trifase	1,744	1,343	5,729
Bifase	1,51	1,163	5,429
Bifase-N	1,604	1,225	5,127
Bifase-PE	1,604	1,225	5,127
Fase-N	0,94	0,708	5,721
Fase-PE	0,94	0,708	5,721
A transitorio fondo linea			
	Ikv max	/_Ikv max [°]	
	1,744	n.c.	

Protezione

ABB - S 204 M-C - 25 A

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+CABINA.QGBT-QGBT.9

AUSILIARI GRUPPO UNI | POMPE ANTINCENDIO

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	6,415		20		40	1) Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.9: $I_{ns} = 20$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	0		20		40	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	284,1	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +CABINA.QGBT-QGBT.9
VT a I_{ccft} [V]	108,33	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,3 \leq I_{a.c.i.} = 284,1$
	108,33	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
PdI \geq $I_{km\ max}$	$/ I_{km\ max} [^\circ]$
10	6,009
	72,616

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
200		I_{magmax}
		284,1

Cavo

Designazione	FG16OR16 0.6/1 kV Cca-s3,d1,a3
Formazione	5G4
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 32 \leq 90
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 45 \leq 90

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	3,272E+05
K^2S^2 neutro	3,272E+05
K^2S^2 PE	3,272E+05

Caduta di tensione [%]

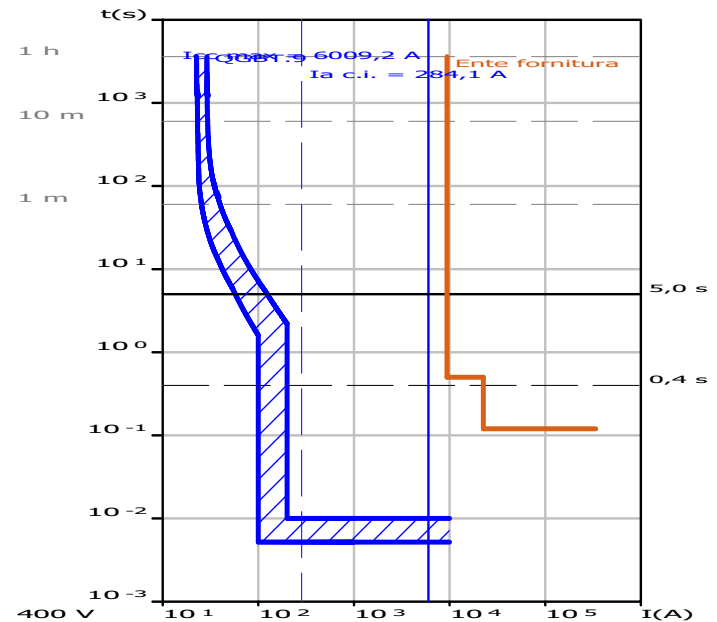
Tensione nominale [V]		400
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,954	2,958	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
2,98	5,878	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Trifase	0,746	0,559	5,729
Bifase	0,646	0,485	5,429
Bifase-N	0,669	0,5	5,127
Bifase-PE	0,669	0,5	5,127
Fase-N	0,381	0,284	5,721
Fase-PE	0,381	0,284	5,721
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/ I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,746	n.c.	

Protezione

ABB - S 204 M-C - 20 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+CABINA.QGBT-QGBT.10

LUCI GIARDINO

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	4,81		16			1) Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.10: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	4,81		16			

Verifica contatti indiretti

	Verificato	Utenza in quadro (definita protetta ai contatti indiretti).
Ia c.i. [A]	18379,1	
Tempo di interruzione [s]	5	
VT a Ia c.i. [V]	50	
VT a I_{ccft} [V]	14,82	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
PdI \geq I_{km} max	/ I_{km} max [°]
10	5,776 71,531

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

	Verificato
Sg. mag. $< I_{magmax}$	
160	5448

Caduta di tensione [%]

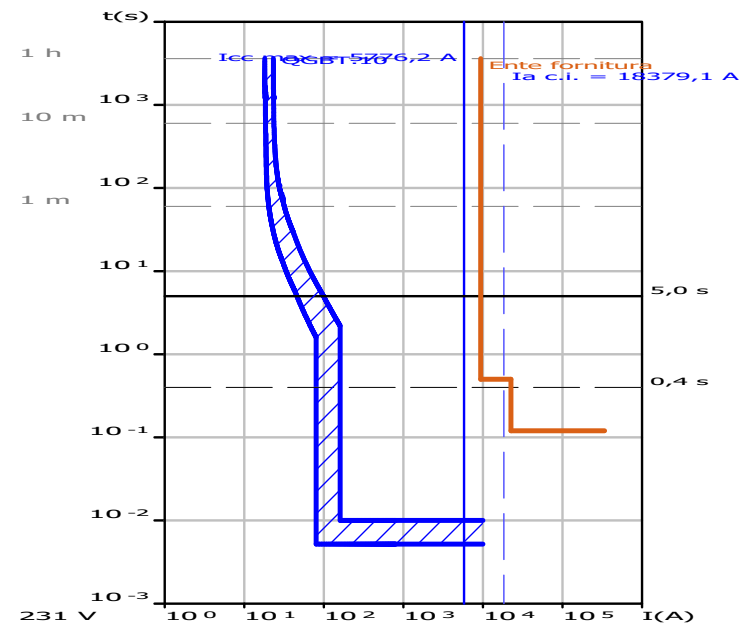
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0	2,03	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0	2,898	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	5,776	5,448	5,497
Fase-PE	5,776	5,448	5,497
A transitorio fondo linea			
I_{kv} max	/ I_{kv} max [°]		
5,776	n.c.		

Protezione

ABB - S 202 M-C - 16 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+CABINA.QGBT-QGBT.11

LUCI ESTERNE

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	4,811		16			1) Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.11: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	0,000		16			

Verifica contatti indiretti

	Verificato	Utenza in quadro (definita protetta ai contatti indiretti).
Ia c.i. [A]	18379,1	
Tempo di interruzione [s]	5	
VT a Ia c.i. [V]	50	
VT a I_{ccft} [V]	14,83	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
PdI \geq Ikm max	/ _Ikm max [°]
15	6,009 72,616

Sg. mag. < I_{magmax} [A]

	Verificato
Sg. mag. <	I_{magmax}
160	4758,8

Caduta di tensione [%]

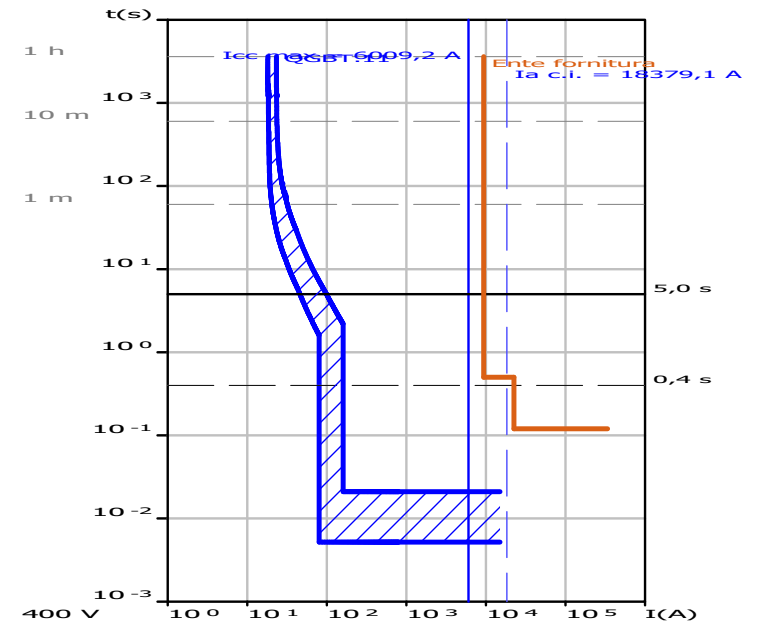
Tensione nominale [V]		400
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0	2,005	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0	2,898	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Trifase	5,797	5,495	5,437
Bifase	5,02	4,759	5,163
Bifase-N	6,009	5,737	4,863
Bifase-PE	6,009	5,737	4,863
Fase-N	5,778	5,45	5,43
Fase-PE	5,778	5,45	5,43
A transitorio fondo linea			
	Ikv max	/ _Ikv max [°]	
	6,009	n.c.	

Protezione

ABB - DS 204 M AC-C 0.3 - 16 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza		+CABINA.QGBT-QGBT.12		PRESE CABINA	
Coord. Ib < Ins < Iz [A]				1) Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.12: Ins = 16 [A] (sgancio protezione termica)	
	Ib	<=	Ins	<=	Iz
Fase	9,62		16		45
Neutro	9,62		16		45
Verifica contatti indiretti				Sistema distribuzione: TN-S	
la c.i. [A]		Verificato		(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)	
Tempo di interruzione [s]		1061,1		La protezione dell'utenza +CABINA.QGBT-QGBT.12	
VT a la c.i. [V]		0,4		interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,3 <= la c.i. = 1061,1	
VT a Iccft [V]		103,21			
Potere di interruzione [kA]		Verificato		Sg. mag.<Imagmax [A]	
A transitorio inizio linea	PdI >= Ikm max	Verificato		Sg. mag.	< Imagmax
10	5,776	160		1061,1	
Cavo		K²S²>I²t [A²s]		Verificato	
Designazione	FG16OR16 0.6/1 kV Cca-s3,d1,a3	K²S² conduttore fase		3,272E+05	
Formazione	3G4	K²S² neutro		3,272E+05	
Temperatura cavo a Ib [°C]	30 <= 33 <= 90	K²S² PE		3,272E+05	
Temperatura cavo a In [°C]	30 <= 38 <= 90	Correnti di guasto [kA]			
Caduta di tensione [%]		A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
Tensione nominale [V]	231	Max		Min	Picco
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max	0,715	2,745	4
Cdt (In)	CdtT (In)		1,189	4,086	
		A transitorio fondo linea			
		Ikv max		/_IkV max [°]	
		1,396		n.c.	
Protezione					
ABB - S 202 M-C - 16 A					

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.13		LUCE CABINA	
Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]			
	I_b	\leq	I_{ns}
\leq	I_z	1) Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.13: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)	
Fase	2,405	10	33
Neutro	2,405	10	33
Verifica contatti indiretti			
la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S	
Tempo di interruzione [s]	683,1	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)	
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +CABINA.QGBT-QGBT.13	
VT a Iccft [V]	105,99	interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,3 \leq la c.i. = 683,1	
Potere di interruzione [kA]		Sg. mag. < I_{magmax} [A]	
A transitorio inizio linea	Verificato	Sg. mag.	Verificato
PdI \geq Ikm max	/_Ikm max [°]	<	Imagmax
10	5,776	100	683,1
Cavo		$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]	
Designazione	FG16OR16 0.6/1 kV Cca-s3,d1,a3	Verificato	
Formazione	3G2.5	K²S² conduttore fase	
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 30 \leq 90	1,278E+05	
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 36 \leq 90	K²S² neutro	
		1,278E+05	
Caduta di tensione [%]		Correnti di guasto [kA]	
Tensione nominale [V]		A regime fondo linea, Picco a inizio linea	
Cdt (I_b)	231	Max	Min
CdtT (I_b)	4	Fase-N	0,909
Cdt max	2,316	Fase-PE	0,683
Cdt (I_n)	1,195	A transitorio fondo linea	
CdtT (I_n)	4,092	Ikv max	/_Ikv max [°]
		0,909	n.c.

Protezione ABB - S 202 M-C - 10 A

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+CABINA.QGBT-QGBT.14

ESTRATTORE CABINA

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	4,81		16		
Neutro	4,81		16		

1) Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.14: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)

Verifica contatti indiretti

Verificato

Utenza in quadro (definita protetta ai contatti indiretti).

Ia c.i. [A]	18379,1
Tempo di interruzione [s]	5
VT a Ia c.i. [V]	50
VT a I_{ccft} [V]	14,82

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
PdI \geq $I_{km\ max}$	/ $I_{km\ max}$ [%]
10	5,776
	71,531

Sg. mag. < I_{magmax} [A]

Verificato

Sg. mag.	<	I_{magmax}
160		5448

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]	231	
Cdt (I_b)	CdtT (I_b)	Cdt max
0	2,03	4
Cdt (I_n)	CdtT (I_n)	
0	2,898	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

	Max	Min	Picco
Fase-N	5,776	5,448	5,497
Fase-PE	5,776	5,448	5,497

A transitorio fondo linea

$I_{kv\ max}$	/ $I_{kv\ max}$ [%]
5,776	n.c.

Protezione

ABB - S 202 M-C - 16 A

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza		+CABINA.QGBT-QGBT.15		AUSILIARI QUADRO	
Coord. Ib < Ins < Iz [A]					
	Ib	<=	Ins	<=	Iz
Fase	9,62		16		
Neutro	9,62		16		
1) Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.15: Ins = 16 [A] (sgancio protezione termica)					
Verifica contatti indiretti					
Ia c.i. [A]	Verificato		Utenza in quadro (definita protetta ai contatti indiretti).		
Tempo di interruzione [s]	18379,1				
VT a Ia c.i. [V]	0,4				
VT a Iccft [V]	50				
VT a Iccft [V]	14,82				
Potere di interruzione [kA]			Sg. mag.<Imagmax [A]		
A transitorio inizio linea	Verificato		Verificato		
PdI >= Ikm max	/ _Ikm max [°]		Sg. mag. <	Imagmax	
10	5,776		160	5448	
Caduta di tensione [%]			Correnti di guasto [kA]		
Tensione nominale [V]	231		A regime fondo linea, Picco a inizio linea		
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max	Max	Min	Picco
0	2,03	4	Fase-N	5,776	5,448
Cdt (In)	CdtT (In)		Fase-PE	5,776	5,448
0	2,898		A transitorio fondo linea		
			Ikv max	/ _Ikv max [°]	
			5,776	n.c.	

Protezione

ABB - S 202 M-C - 16 A

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+CABINA.QGBT-QGBT.16

AUSILIARI QMT

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,405		16		33	1) Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.16: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,405		16		33	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	683,1	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +CABINA.QGBT-QGBT.16
VT a I_{ccft} [V]	105,99	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,3 \leq I_{a.c.i.} = 683,1$
	105,99	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
10	5,776 71,531

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
160		I_{magmax}
		683,1

Cavo

Designazione	FG16OR16 0.6/1 kV Cca-s3,d1,a3
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 30 \leq 90
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 44 \leq 90

$K^2S^2 > I^2t$ [A 2 s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	1,278E+05
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

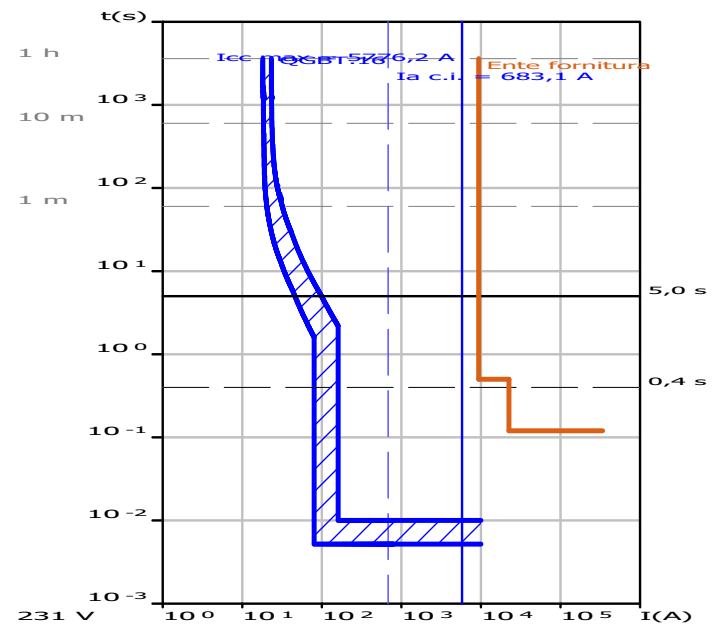
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,287	2,316	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
1,912	4,81	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,909	0,683	5,497
Fase-PE	0,908	0,683	5,497
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,909	n.c.	

Protezione

ABB - S 202 M-C - 16 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+CABINA.QGBT-QGBT.16

COMANDO ON/OFF

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	4,81		16		45	1) Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.10: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	4,81		16		45	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	284,1	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +CABINA.QGBT-QGBT.10
VT a I_{ccft} [V]	108,32	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,3 \leq I_{a.c.i.} = 284,1$
	108,32	

I_{cw} [kA]

I_{cw} : corrente ammissibile di breve durata

I_{cw}	T_{cw}	Verificato
3	1	

Cavo

Designazione	FG16OR16 0.6/1 kV Cca-s3,d1,a3
Formazione	3G4
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 31 \leq 90
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 38 \leq 90

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	3,272E+05
K^2S^2 neutro	3,272E+05
K^2S^2 PE	3,272E+05

Caduta di tensione [%]

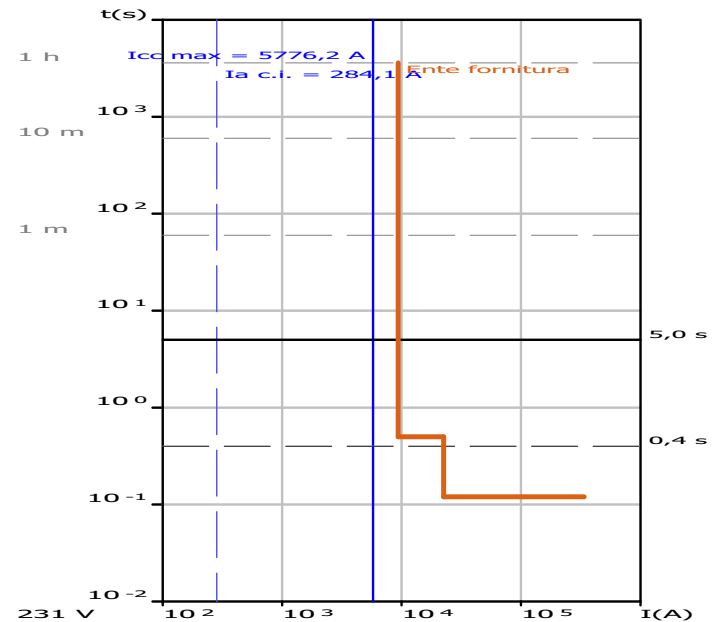
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
1,431	3,46	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
4,764	7,662	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,381	0,284	5,497
Fase-PE	0,381	0,284	5,497
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv} \text{ max}$	$I_{/kv} \text{ max [°]}$	
	0,381	n.c.	

Protezione

ABB - E 252-32/230 - 32 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+CABINA.QGBT-QGBT.17

COMANDO ON/OFF

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	4,811		16		35	1) Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.11: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	0,000		16		35	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	284,1	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +CABINA.QGBT-QGBT.11
VT a I_{ccft} [V]	108,33	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,3 \leq I_{a.c.i.} = 284,1$
	108,33	

Potere di interruzione - I_{cw} [kA]

A transitorio inizio linea Non applicabile

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	5G4
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 31 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 43 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	3,272E+05
K^2S^2 neutro	3,272E+05
K^2S^2 PE	3,272E+05

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		400
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,715	2,72	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
2,383	5,28	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

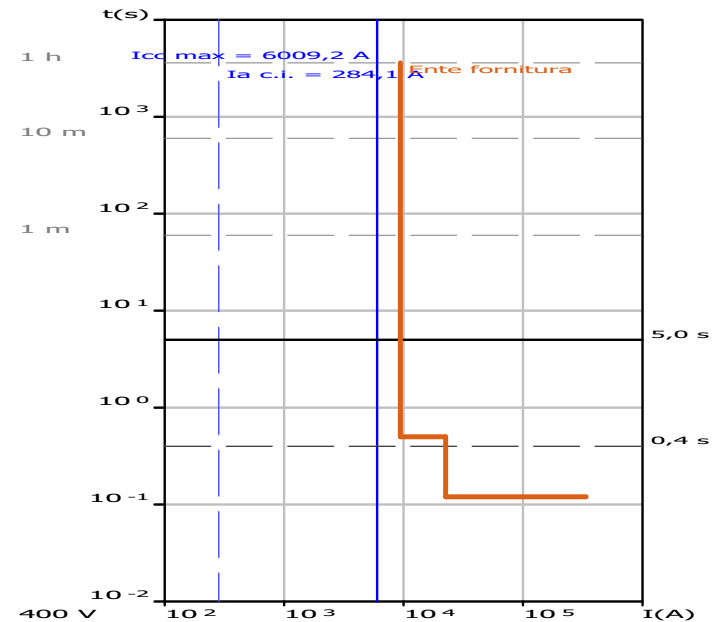
	Max	Min	Picco
Trifase	0,746	0,559	5,437
Bifase	0,646	0,485	5,163
Bifase-N	0,669	0,5	4,863
Bifase-PE	0,669	0,5	4,863
Fase-N	0,381	0,284	5,43
Fase-PE	0,381	0,284	5,43

A transitorio fondo linea

$I_{kv} \max$	/ $I_{kv} \max$ [°]
0,746	n.c.

Protezione

ABB - EN 40-40/230 - 40 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+CABINA.QGBT-QGBT.18

COMANDO ON/OFF

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	4,81		16		33	1) Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.14: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	4,81		16		33	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	683,1	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +CABINA.QGBT-QGBT.14
VT a I_{cft} [V]	105,99	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,3 \leq I_{a.c.i.} = 683,1$
	105,99	

I_{cw} [kA]

I_{cw} : corrente ammissibile di breve durata

I_{cw}	T_{cw}	Verificato
3	1	

Cavo

Designazione	FG16OR16 0.6/1 kV Cca-s3,d1,a3
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 31 \leq 90
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 44 \leq 90

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	1,278E+05
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

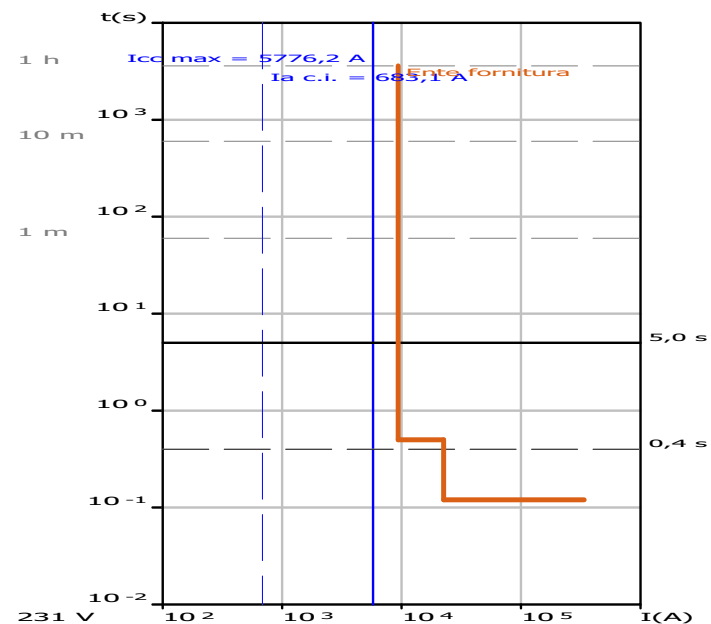
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,575	2,605	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
1,912	4,81	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,909	0,683	5,497
Fase-PE	0,908	0,683	5,497
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv} \text{ max}$	$/ I_{kv} \text{ max [°]}$	
	0,909	n.c.	

Protezione

ABB - E 252-32/230 - 32 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.BLINDO_P0-BLINDO_P0.0

BLINDO 4x160A

- Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	lb	<=	Ins	<=	lz
Fase	82,737		128		168

1) Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.3: $I_{ns} = 128 \text{ [A]}$ (sgancio protezione termica)

- **Verifica contatti indiretti**

	Verificato
Ia c.i. [A]	1435,2
Tempo di interruzione [s]	5
VT a Ia c.i. [V]	50,09
VT a Iccft [V]	50,09

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +CABINA.QGBT-QGBT.3

interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,03 <= la c.i. = 1435,2

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]	400	
Cdt (lb)	CdtT (lb)	Cdt max
0,597	3,524	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,959	7,66	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

	Max	Min	Picco
Trifase	2,647	2,383	7,671
Bifase	2,292	2,063	7,285
Bifase-N	2,525	2,259	7,861
Bifase-PE	2,505	2,246	7,861
Fase-N	1,564	1,352	6,234
Fase-PE	1,655	1,435	6,234

A transitorio fondo linea

l _{kv} max	/_l _{kv} max [°]
2.647	n.c.

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.BLINDO_P0-BLINDO_P0.1

SPINA SU BLINDO | ALIM.QP1

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	11,544		35,31		44
Neutro	0,962		35,31		44

1) Utenza +EDIFICIO.BLINDO_P0-BLINDO_P0.1: $I_{ns} = 35,31$ [A] (taglia nominale della protezione) - fusibile

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	1787,3
VT a la c.i. [V]	5
VT a I_{ccft} [V]	107,31
	107,31

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.BLINDO_P0-BLINDO_P0.1

interviene tramite curva tempo-corrente (parte LR, $T = 5$ s); $I_{prot.} = 99,668 \leq I_{a.c.i.} = 1787,3$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/ I_{km\ max} [^\circ]$
120	4,769
	42,229

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	5G6
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 34 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 69 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A 2 s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	7,362E+05
K^2S^2 neutro	7,362E+05
K^2S^2 PE	7,362E+05

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		400
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,123	3,192	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,38	4,66	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

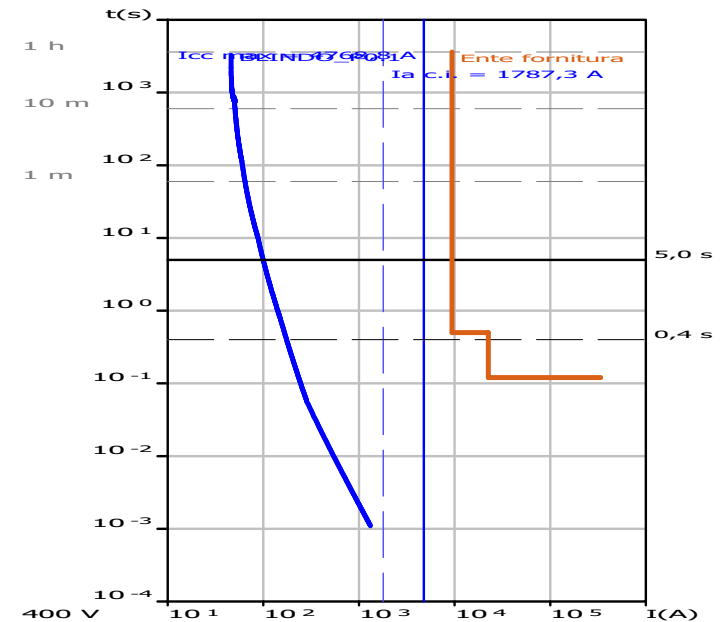
	Max	Min	Picco
Trifase	3,712	3,169	7,2
Bifase	3,214	2,744	6,777
Bifase-N	3,609	3,031	7,3
Bifase-PE	3,609	3,031	7,298
Fase-N	2,235	1,776	5,558
Fase-PE	2,25	1,787	5,599

A transitorio fondo linea

$I_{kv\ max}$	$/ I_{kv\ max} [^\circ]$
3,712	n.c.

Protezione

SIEMENS - NH 0-gL 32A - 32 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.BLINDO_P0-BLINDO_P0.2

SPINA SU BLINDO | QUADRI TIPO U2

Coord. Ib <= Ins <= Iz [A]

	Ib	<=	Ins	<=	Iz
Fase	7,696		35,31		51
Neutro	7,696		35,31		51

1) Utenza +EDIFICIO.BLINDO_P0-BLINDO_P0.2: Ins = 35,31 [A] (taglia nominale della protezione) - fusibile

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	1787,1
VT a la c.i. [V]	5
VT a Iccft [V]	107,3
	107,3

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.BLINDO_P0-BLINDO_P0.2

interviene tramite curva tempo-corrente (parte LR, T = 5 s); I prot. = 99,668 <= la c.i. = 1787,1

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
PdI >= Ikm max	/ _Ikm max [°]
120	3,343 40,714

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G6
Temperatura cavo a Ib [°C]	30 <= 31 <= 85
Temperatura cavo a In [°C]	30 <= 59 <= 85

K²S²>I²t [A²s]

	Verificato
K²S² conduttore fase	7,362E+05
K²S² neutro	7,362E+05
K²S² PE	7,362E+05

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,153	2,148	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,702	4,982	

Correnti di guasto [kA]

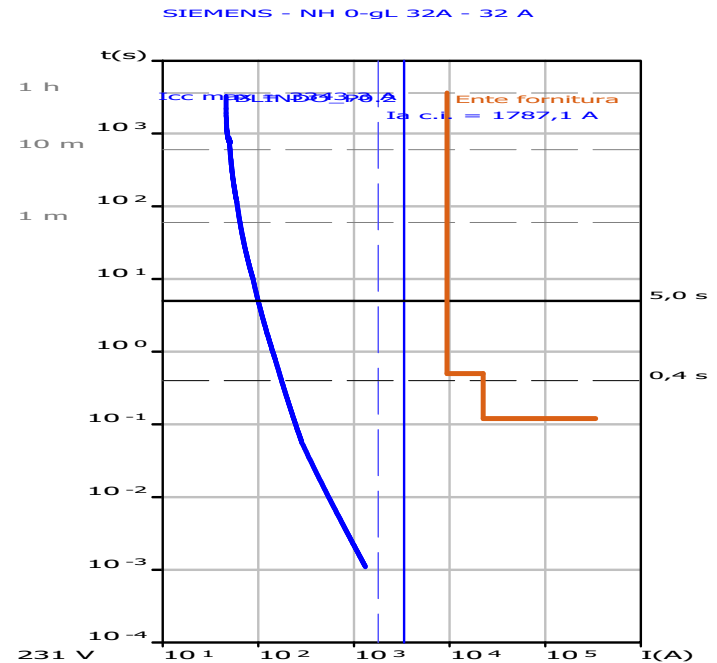
A regime fondo linea, Picco a inizio linea

	Max	Min	Picco
Fase-N	2,235	1,776	5,557
Fase-PE	2,25	1,787	5,598

A transitorio fondo linea

Ikv max	/ _Ikv max [°]
2,25	n.c.

Protezione



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.BLINDO P0-BLINDO P0.3

SPINA SU BLINDO | QUADRI TIPO B

- Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	lb	<=	Ins	<=	Iz
Fase	12,025		35,31		51
Neutro	12,025		35,31		51

1) Utenza +EDIFICIO.BLINDO P0-BLINDO P0.3: Ins = 35,31 [A] (taglia nominale della protezione) - fusibile

- **Verifica contatti indiretti**

	Verificato
la c.i. [A]	1743,9
Tempo di interruzione [s]	5
VT a la c.i. [V]	106,78
VT a Iccft [V]	106,78

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.BLINDO P0-BLINDO P0.3

interviene tramite curva tempo-corrente (parte LR, $T = 5$ s): $I_{prot.} = 99,668 \leq I_{a.c.i.} = 1743,9$

- **Potere di interruzione [kA]**

A transitorio inizio linea	Verificato
PdI >= lkm max	/_lkm max [°]
120	40.285

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1		
Formazione	3G6		
Temperatura cavo a lb [°C]	30	<=	33 <= 85
Temperatura cavo a ln [°C]	30	<=	59 <= 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K ² S ² conduttore fase	7,362E+05
K ² S ² neutro	7,362E+05
K ² S ² PE	7,362E+05

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]	231	
Cdt (lb)	CdtT (lb)	Cdt max
0,239	2,71	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,702	5,119	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

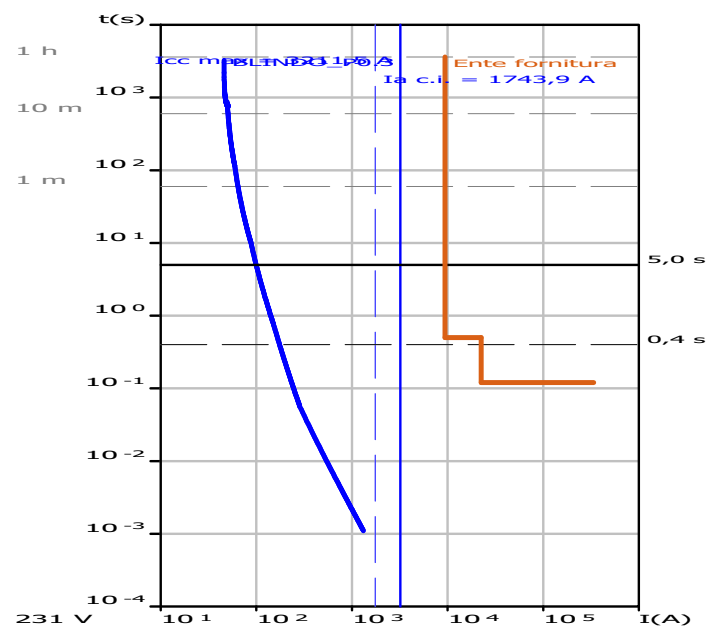
	Max	Min	Picco
Fase-N	2,167	1,727	5,27
Fase-PE	2,188	1,744	5,327

A transitorio fondo linea

l _{kv} max	/_l _{kv} max [°]
2.188	n.c.

— Protezione

SIEMENS - NH 0-gL 32A - 32 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.BLINDO_P0-BLINDO_P0.4

SPINA SU BLINDO | QUADRI TIPO U3

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	6,094		35,31		44
Neutro	0		35,31		44

1) Utenza +EDIFICIO.BLINDO_P0-BLINDO_P0.4: $I_{ns} = 35,31$ [A] (taglia nominale della protezione) - fusibile

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	1702,9
VT a la c.i. [V]	5
VT a I_{ccft} [V]	106,32
	106,32

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.BLINDO_P0-BLINDO_P0.4

interviene tramite curva tempo-corrente (parte LR, $T = 5$ s); $I_{prot.} = 99,668 \leq I_{a.c.i.} = 1702,9$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/ I_{km\ max} [^\circ]$
120	4,458
	40,092

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	5G6
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 31 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 69 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	7,362E+05
K^2S^2 neutro	7,362E+05
K^2S^2 PE	7,362E+05

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		400
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,061	3,336	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,351	4,905	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

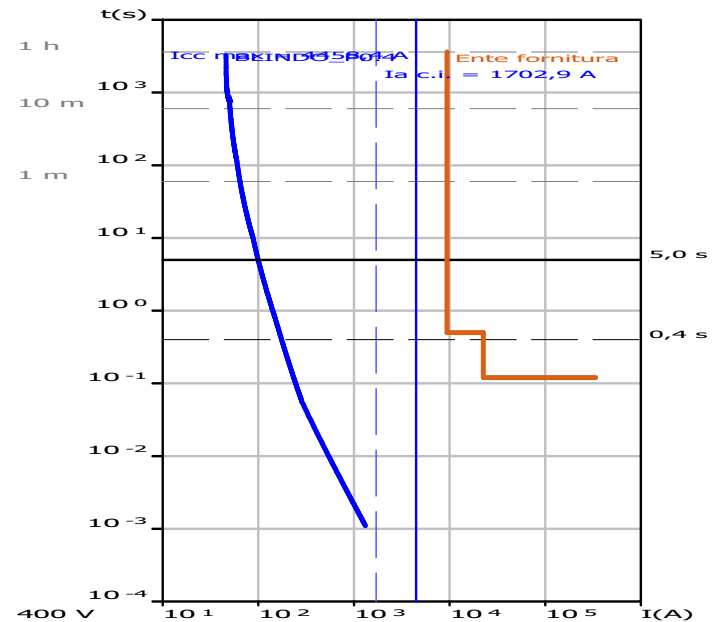
	Max	Min	Picco
Trifase	3,529	3,017	7,136
Bifase	3,056	2,613	6,29
Bifase-N	3,416	2,877	7,182
Bifase-PE	3,415	2,877	7,176
Fase-N	2,104	1,682	5,012
Fase-PE	2,131	1,703	5,082

A transitorio fondo linea

$I_{kv\ max}$	$/ I_{kv\ max} [^\circ]$
3,529	n.c.

Protezione

SIEMENS - NH 0-gL 32A - 32 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.BLINDO_P0-BLINDO_P0.5

SPINA SU BLINDO | QUADRI TIPO U1

Coord. Ib <= Ins <= Iz [A]

	Ib	<=	Ins	<=	Iz
Fase	7,696		18,281		51
Neutro	7,696		128		51

1) Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.3: Ins = 18,281 [A] (sgancio protezione termica) (Rapp. trasf. = 1)

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	0,4
VT a la c.i. [V]	105,1
VT a Iccft [V]	105,1

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.BLINDO_P0-BLINDO_P0.5

interviene tramite curva tempo-corrente (parte LR, T = 0,4 s); I prot. = 174,945 <= la c.i. = 1590

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
PdI >= Ikm max	/_Ikm max [°]
120	2,773 38,861

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G6
Temperatura cavo a Ib [°C]	30 <= 31 <= 85
Temperatura cavo a In [°C]	30 <= 38 <= 85

K²S²>I²t [A²s]

	Verificato
K²S² conduttore fase	7,362E+05
K²S² neutro	7,362E+05
K²S² PE	7,362E+05

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,153	3,702	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,363	5,328	

Correnti di guasto [kA]

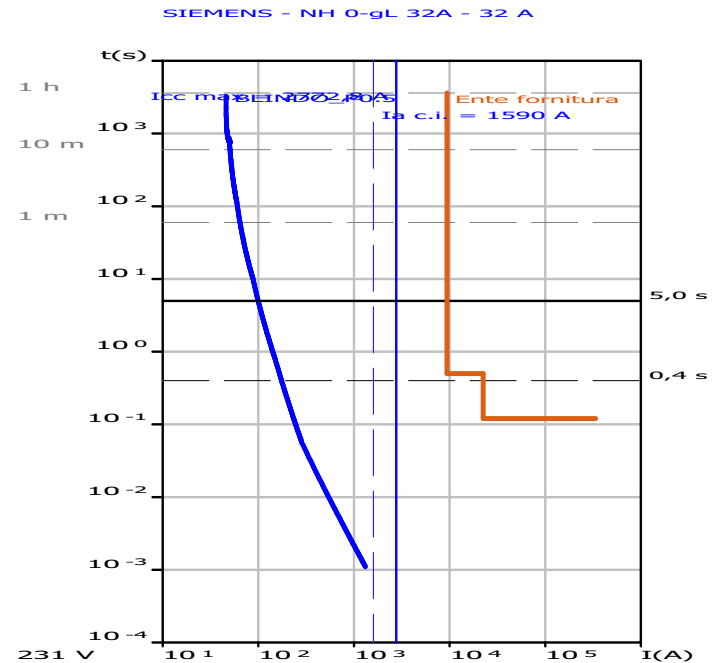
A regime fondo linea, Picco a inizio linea

	Max	Min	Picco
Fase-N	1,933	1,558	4,364
Fase-PE	1,973	1,59	4,463

A transitorio fondo linea

Ikv max	/_Ikv max [°]
1,973	n.c.

Protezione



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza				
+EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.0			BLINDO 4x160A	
Coord. Ib < Ins < Iz [A]				
	Ib	<=	Ins	<= Iz
Fase	93,478		128	168
1) Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.4: Ins = 128 [A] (sgancio protezione termica)				
Verifica contatti indiretti				
		Verificato	Sistema distribuzione: TN-S	
Ia c.i. [A]	1375	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)		
Tempo di interruzione [s]	5	La protezione dell'utenza +CABINA.QGBT-QGBT.4		
VT a Ia c.i. [V]	53,13	interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,03 <= Ia c.i. = 1375		
VT a Iccft [V]	53,13			
Caduta di tensione [%]		Correnti di guasto [kA]		
Tensione nominale [V]		A regime fondo linea, Picco a inizio linea		
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max	Max	Min
0,411	3,023	4		Picco
Cdt (In)	CdtT (In)			
0,633	7,13			
		A transitorio fondo linea		
		Ikv max	/_Ikv max [°]	
		2,598	n.c.	

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.1

SPINA SU BLINDO | QUADRO TIPO U1

Coord. Ib <= Ins <= Iz [A]

	Ib	<=	Ins	<=	Iz
Fase	7,696		35,31		51
Neutro	7,696		35,31		51

1) Utenza +EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.1: Ins = 35,31 [A] (taglia nominale della protezione) - fusibile

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	1729,2
VT a la c.i. [V]	5
VT a Iccft [V]	110,37
	110,37

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.1

interviene tramite curva tempo-corrente (parte LR, T = 5 s); I prot. = 99,668 <= la c.i. = 1729,2

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
PdI >= Ikm max	/_Ikm max [°]
120	3,246 38,543

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G6
Temperatura cavo a Ib [°C]	30 <= 31 <= 85
Temperatura cavo a In [°C]	30 <= 59 <= 85

K²S²>I²t [A²s]

	Verificato
K²S² conduttore fase	7,362E+05
K²S² neutro	7,362E+05
K²S² PE	7,362E+05

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,153	2,516	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,702	4,823	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

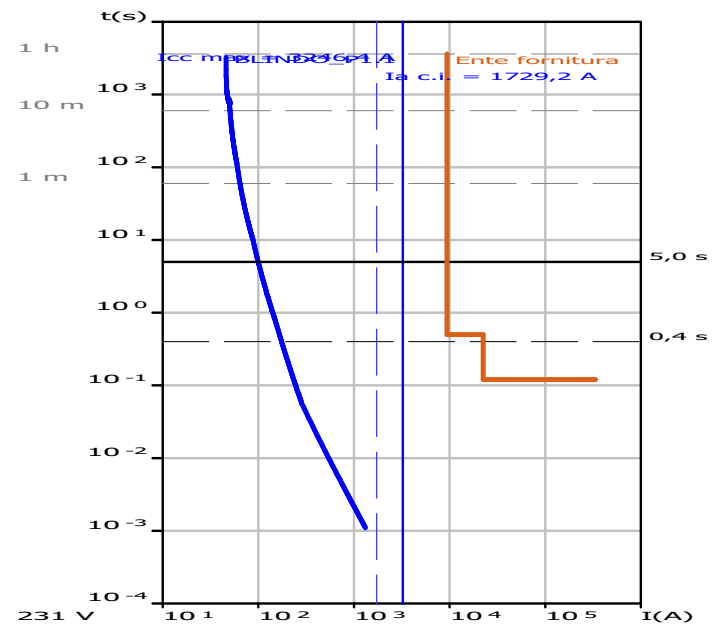
	Max	Min	Picco
Fase-N	2,186	1,724	5,381
Fase-PE	2,193	1,729	5,402

A transitorio fondo linea

Ikv max	/_Ikv max [°]
2,193	n.c.

Protezione

SIEMENS - NH 0-gL 32A - 32 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.2

SPINA SU BLINDO | QUADRI TIPO B

Coord. Ib <= Ins <= Iz [A]

	Ib	<=	Ins	<=	Iz
Fase	12,025		35,31		51
Neutro	12,025		35,31		51

1) Utenza +EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.2: Ins = 35,31 [A] (taglia nominale della protezione) - fusibile

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	1729,2
VT a la c.i. [V]	5
VT a Iccft [V]	110,37
	110,37

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.2

interviene tramite curva tempo-corrente (parte LR, T = 5 s); I prot. = 99,668 <= la c.i. = 1729,2

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
PdI >= Ikm max	/_Ikm max [°]
120	3,246 38,543

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G6
Temperatura cavo a Ib [°C]	30 <= 33 <= 85
Temperatura cavo a In [°C]	30 <= 59 <= 85

K²S²>I²t [A²s]

	Verificato
K²S² conduttore fase	7,362E+05
K²S² neutro	7,362E+05
K²S² PE	7,362E+05

Caduta di tensione [%]

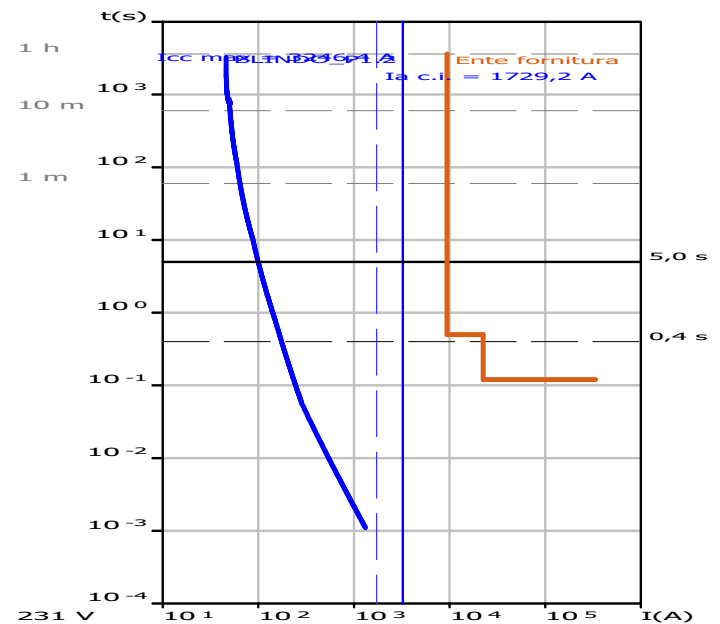
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,239	2,602	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,702	4,823	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	2,186	1,724	5,381
Fase-PE	2,193	1,729	5,402
A transitorio fondo linea			
	Ikv max	/_Ikv max [°]	
	2,193	n.c.	

Protezione

SIEMENS - NH 0-gL 32A - 32 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.3

SPINA SU BLINDO | QUADRI TIPO U3

Coord. Ib <= Ins <= Iz [A]

	Ib	<=	Ins	<=	Iz
Fase	6,094		35,31		44
Neutro	0		35,31		44

1) Utenza +EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.3: Ins = 35,31 [A] (taglia nominale della protezione) - fusibile

Verifica contatti indiretti

Ia c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	5
VT a Ia c.i. [V]	110,38
VT a Iccft [V]	110,38

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.3

interviene tramite curva tempo-corrente (parte LR, T = 5 s); I prot. = 99,668 <= Ia c.i. = 1729,4

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
PdI >= Ikm max	/_Ikm max [°]
120	4,76 40,88

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	5G6
Temperatura cavo a Ib [°C]	30 <= 31 <= 85
Temperatura cavo a In [°C]	30 <= 69 <= 85

K²S²>I²t [A²s]

	Verificato
K²S² conduttore fase	7,362E+05
K²S² neutro	7,362E+05
K²S² PE	7,362E+05

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		400
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,061	2,758	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,351	4,472	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

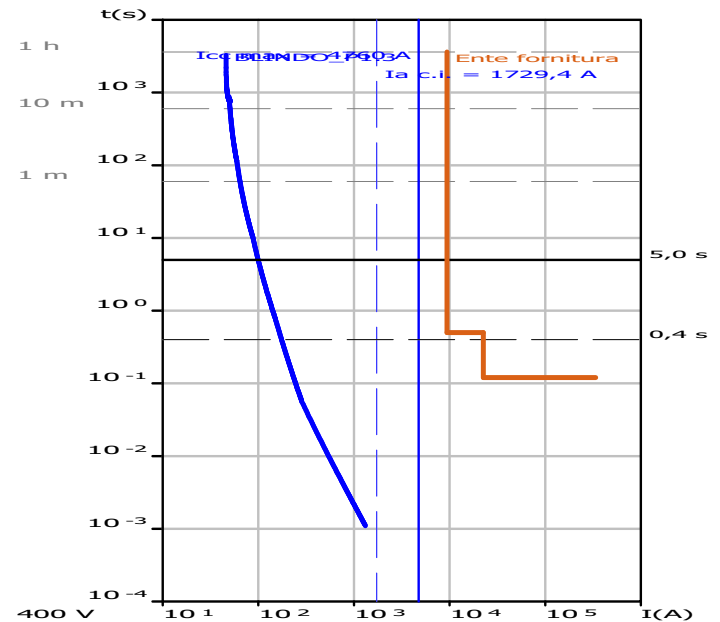
	Max	Min	Picco
Trifase	3,707	3,148	7,162
Bifase	3,21	2,726	6,746
Bifase-N	3,596	3,002	7,245
Bifase-PE	3,596	3,002	7,245
Fase-N	2,187	1,724	5,383
Fase-PE	2,194	1,729	5,403

A transitorio fondo linea

Ikv max	/_Ikv max [°]
3,707	n.c.

Protezione

SIEMENS - NH 0-gL 32A - 32 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.4

SPINA SU BLINDO | QUADRO TIPO U2

Coord. Ib <= Ins <= Iz [A]

	Ib	<=	Ins	<=	Iz
Fase	10,582		35,31		51
Neutro	10,582		35,31		51

1) Utenza +EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.4: Ins = 35,31 [A] (taglia nominale della protezione) - fusibile

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	5
VT a la c.i. [V]	109,79
VT a Iccft [V]	109,79

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.4

interviene tramite curva tempo-corrente (parte LR, T = 5 s); I prot. = 99,668 <= la c.i. = 1688,8

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
PdI >= Ikm max	/_Ikm max [°]
120	3,121 38,209

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G6
Temperatura cavo a Ib [°C]	30 <= 33 <= 85
Temperatura cavo a In [°C]	30 <= 59 <= 85

K²S²>I²t [A²s]

	Verificato
K²S² conduttore fase	7,362E+05
K²S² neutro	7,362E+05
K²S² PE	7,362E+05

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,21	2,571	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,702	4,94	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

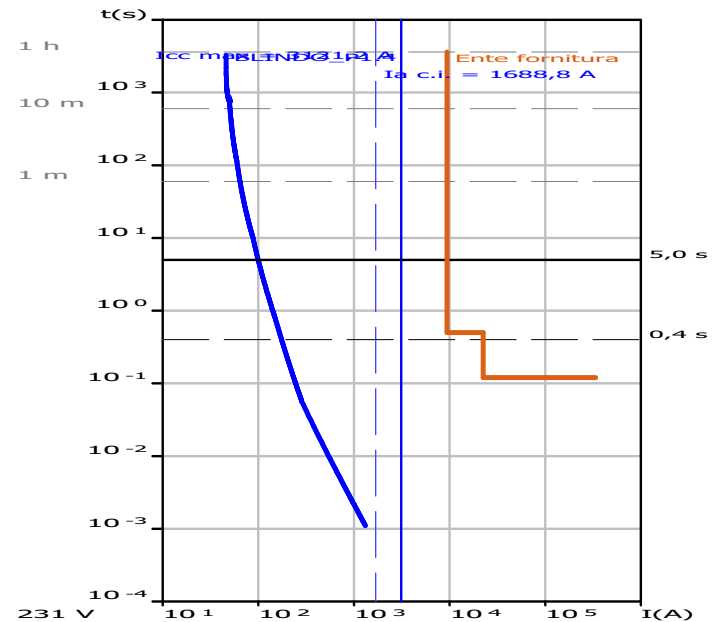
	Max	Min	Picco
Fase-N	2,122	1,678	5,109
Fase-PE	2,135	1,689	5,147

A transitorio fondo linea

Ikv max	/_Ikv max [°]
2,135	n.c.

Protezione

SIEMENS - NH 0-gL 32A - 32 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.5

SPINA SU BLINDO | QUADRO TIPO U3

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	6,734		35,31		44
Neutro	0,833		35,31		44

1) Utenza +EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.5: $I_{ns} = 35,31$ [A] (taglia nominale della protezione) - fusibile

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	5
VT a la c.i. [V]	109,8
VT a I_{ccft} [V]	109,8

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.5

interviene tramite curva tempo-corrente (parte LR, $T = 5$ s); $I_{prot.} = 99,668 \leq I_{a.c.i.} = 1689$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/ I_{km\ max} [^\circ]$
120	4,6
	39,838

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	5G6
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 31 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 69 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	7,362E+05
K^2S^2 neutro	7,362E+05
K^2S^2 PE	7,362E+05

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		400
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,072	2,851	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,394	4,632	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

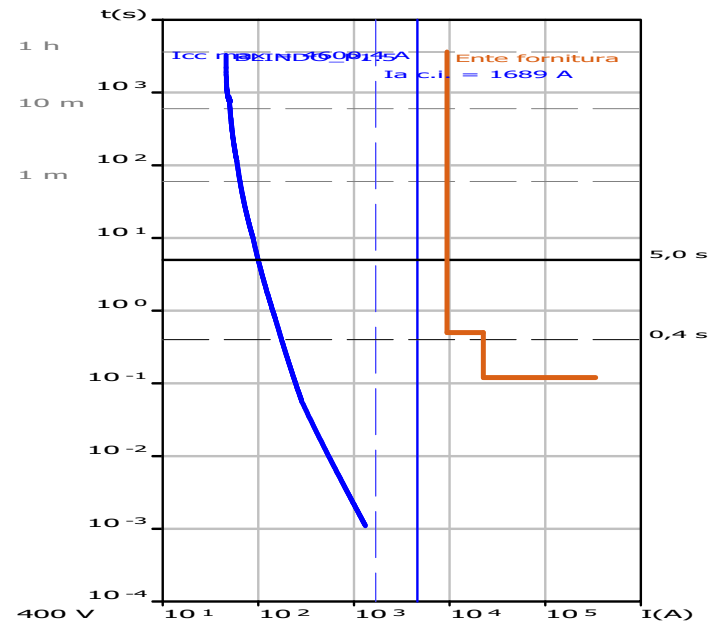
	Max	Min	Picco
Trifase	3,614	3,071	6,959
Bifase	3,129	2,66	6,495
Bifase-N	3,497	2,925	7,013
Bifase-PE	3,497	2,925	7,012
Fase-N	2,122	1,679	5,11
Fase-PE	2,136	1,689	5,148

A transitorio fondo linea

$I_{kv\ max}$	$/ I_{kv\ max} [^\circ]$
3,614	n.c.

Protezione

SIEMENS - NH 0-gL 32A - 32 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.6

SPINA SU BLINDO | QUADRO TIPO B

Coord. Ib <= Ins <= Iz [A]

	Ib	<=	Ins	<=	Iz
Fase	12,025		35,31		51
Neutro	12,025		35,31		51

1) Utenza +EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.6: Ins = 35,31 [A] (taglia nominale della protezione) - fusibile

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	5
VT a la c.i. [V]	109,79
VT a Iccft [V]	109,79

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.6

interviene tramite curva tempo-corrente (parte LR, T = 5 s); I prot. = 99,668 <= la c.i. = 1688,8

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
PdI >= Ikm max	/_Ikm max [°]
120	3,121 38,209

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G6
Temperatura cavo a Ib [°C]	30 <= 33 <= 85
Temperatura cavo a In [°C]	30 <= 59 <= 85

K²S²>I²t [A²s]

	Verificato
K²S² conduttore fase	7,362E+05
K²S² neutro	7,362E+05
K²S² PE	7,362E+05

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,239	2,671	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,702	4,94	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

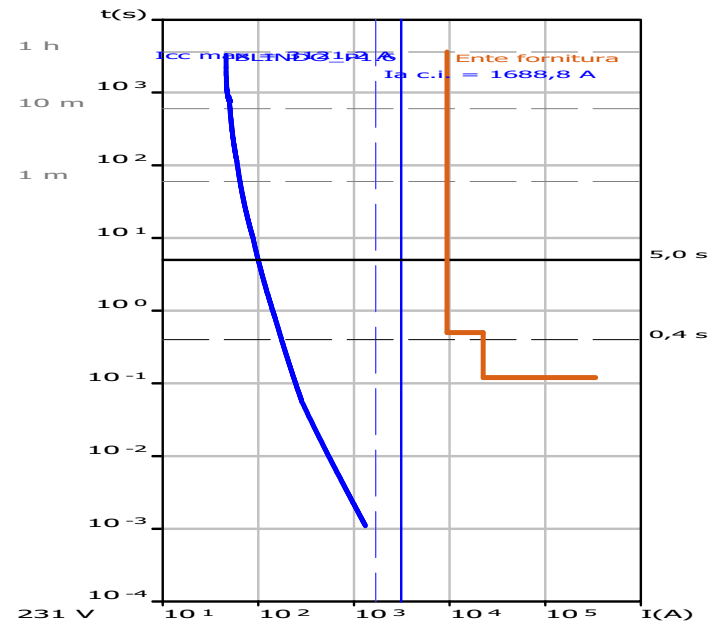
	Max	Min	Picco
Fase-N	2,122	1,678	5,109
Fase-PE	2,135	1,689	5,147

A transitorio fondo linea

Ikv max	/_Ikv max [°]
2,135	n.c.

Protezione

SIEMENS - NH 0-gL 32A - 32 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.7

SPINA SU BLINDO | QUADRO QP1

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	10,582		35,31		44
Neutro	0,481		35,31		44

1) Utenza +EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.7: $I_{ns} = 35,31$ [A] (taglia nominale della protezione) - fusibile

Verifica contatti indiretti

	Verificato
la c.i. [A]	1689
Tempo di interruzione [s]	5
VT a la c.i. [V]	109,8
VT a I_{ccft} [V]	109,8

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.7

interviene tramite curva tempo-corrente (parte LR, $T = 5$ s); $I_{prot.} = 99,668 \leq I_{a.c.i.} = 1689$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/ I_{km\ max} [^\circ]$
120	4,6 39,838

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	5G6
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 33 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 69 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	7,362E+05
K^2S^2 neutro	7,362E+05
K^2S^2 PE	7,362E+05

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		400
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,11	2,885	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,367	4,605	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

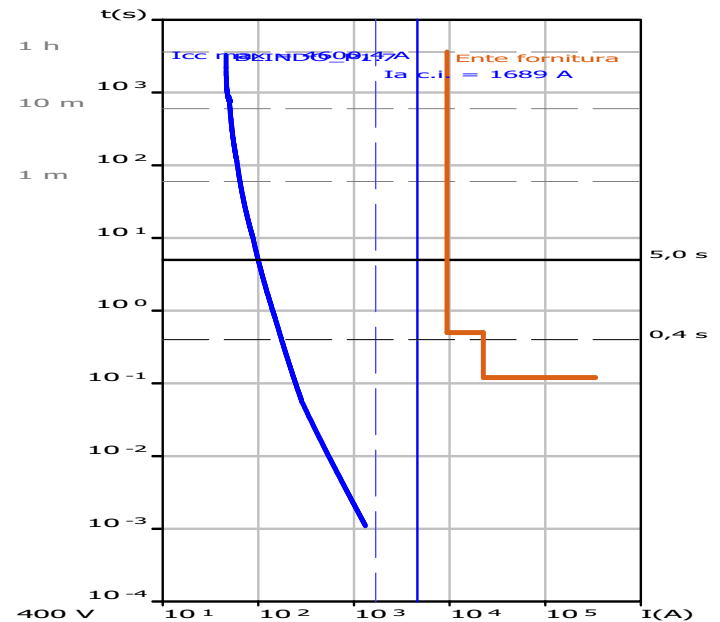
	Max	Min	Picco
Trifase	3,614	3,071	6,959
Bifase	3,129	2,66	6,495
Bifase-N	3,497	2,925	7,013
Bifase-PE	3,497	2,925	7,012
Fase-N	2,122	1,679	5,11
Fase-PE	2,136	1,689	5,148

A transitorio fondo linea

$I_{kv\ max}$	$/ I_{kv\ max} [^\circ]$
3,614	n.c.

Protezione

SIEMENS - NH 0-gL 32A - 32 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.8

SPINA SU BLINDO | QUADRI TIPO U2

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	7,696		31,993		51
Neutro	7,696		128		51

1) Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.4: $I_{ns} = 31,993$ [A] (sgancio protezione termica) (Rapp. transf. = 1)

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	0,4
VT a la c.i. [V]	108,74
VT a I_{ccft} [V]	108,74

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.8

interviene tramite curva tempo-corrente (parte LR, $T = 0,4$ s); $I_{prot.} = 174,945 \leq I_{a.c.i.} = 1613,4$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/ I_{km\ max} [^\circ]$
120	2,898 37,613

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G6
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 31 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 54 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	7,362E+05
K^2S^2 neutro	7,362E+05
K^2S^2 PE	7,362E+05

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,153	2,633	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,636	5,108	

Correnti di guasto [kA]

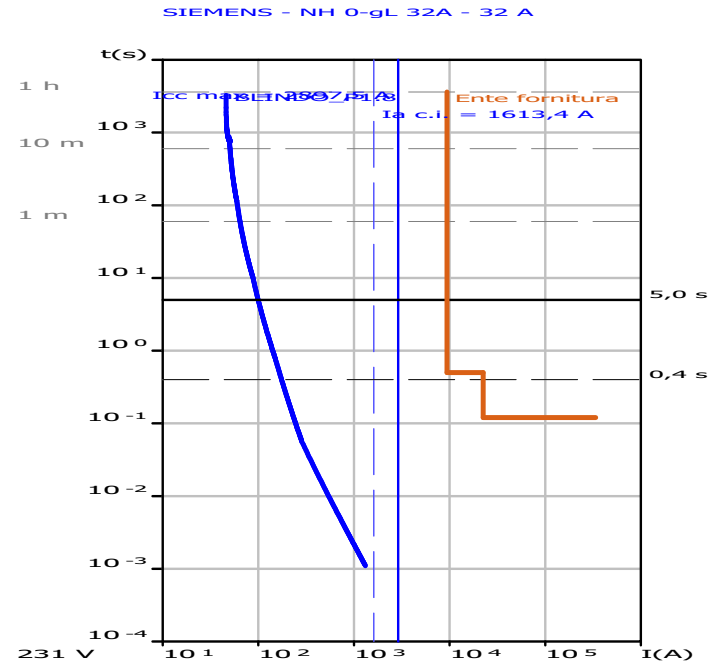
A regime fondo linea, Picco a inizio linea

	Max	Min	Picco
Fase-N	2,003	1,594	4,639
Fase-PE	2,027	1,613	4,703

A transitorio fondo linea

$I_{kv\ max}$	$/ I_{kv\ max} [^\circ]$
2,027	n.c.

Protezione



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.9

SPINA SU BLINDO | QUADRI TIPO U1

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	7,696		15,996		51
Neutro	7,696		128		51

1) Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.4: $I_{ns} = 15,996$ [A] (sgancio protezione termica) (Rapp. trasf. = 1)

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	1589,7
VT a la c.i. [V]	0,4
VT a I_{ccft} [V]	108,43
	108,43

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.9

interviene tramite curva tempo-corrente (parte LR, $T = 0,4$ s); $I_{prot.} = 174,945 \leq I_{a.c.i.} = 1589,7$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/ I_{km\ max} [^\circ]$
120	2,83 37,433

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G6
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 31 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 36 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	7,362E+05
K^2S^2 neutro	7,362E+05
K^2S^2 PE	7,362E+05

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,153	3,197	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,318	4,869	

Correnti di guasto [kA]

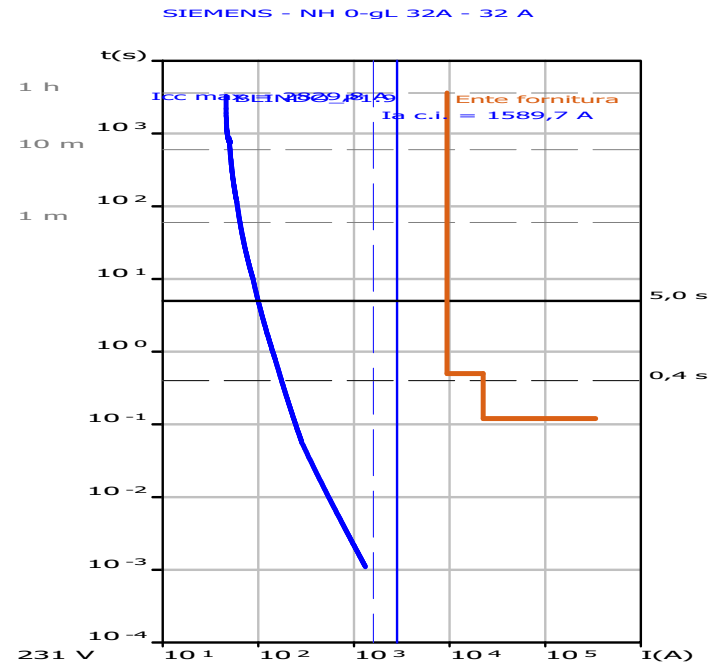
A regime fondo linea, Picco a inizio linea

	Max	Min	Picco
Fase-N	1,966	1,568	4,501
Fase-PE	1,994	1,59	4,572

A transitorio fondo linea

$I_{kv\ max}$	$/ I_{kv\ max} [^\circ]$
1,994	n.c.

Protezione



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.10

SPINA SU BLINDO | QUADRO TIPO S

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	6,253		35,31		44
Neutro	3,154		35,31		44

1) Utenza +EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.10: $I_{ns} = 35,31$ [A] (taglia nominale della protezione) - fusibile

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	1501,7
VT a la c.i. [V]	5
VT a I_{ccft} [V]	107,32
	107,32

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.10

interviene tramite curva tempo-corrente (parte LR, $T = 5$ s); $I_{prot.} = 99,668 \leq I_{a.c.i.} = 1501,7$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/ I_{km\ max} [^\circ]$
120	3,936
	53,277

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	5G6
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 31 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 69 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	7,362E+05
K^2S^2 neutro	7,362E+05
K^2S^2 PE	7,362E+05

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		400
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,091	3,058	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,528	5,165	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

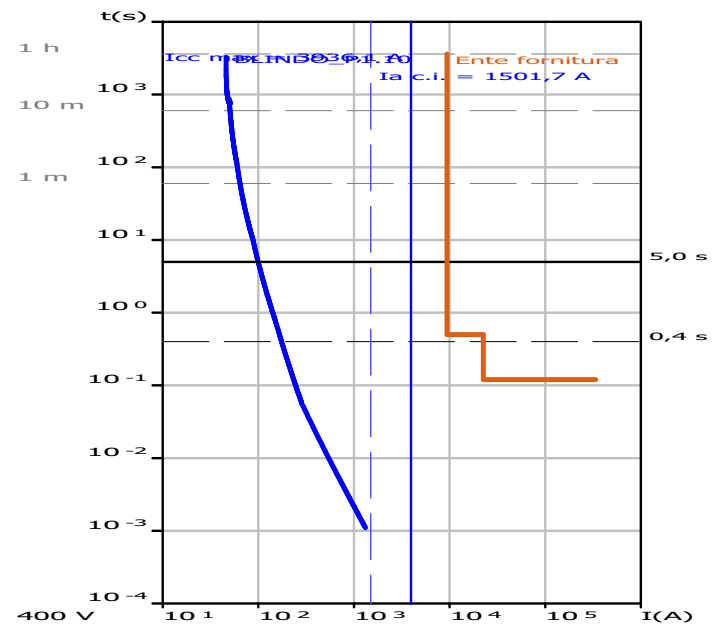
	Max	Min	Picco
Trifase	3,183	2,717	6,26
Bifase	2,757	2,353	5,421
Bifase-N	3,051	2,57	6,194
Bifase-PE	3,049	2,57	6,184
Fase-N	1,832	1,472	4,022
Fase-PE	1,87	1,502	4,116

A transitorio fondo linea

$I_{kv\ max}$	$/ I_{kv\ max} [^\circ]$
3,183	n.c.

Protezione

SIEMENS - NH 0-gL 32A - 32 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QPS-QPS.0

GENERALE

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	18,759		62,02		
Neutro	1,273		62,02		

1) Utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.1: $I_{ns} = 62,02$ [A] (sgancio protezione termica) (Rapp. transf. = 1)
Nota: Protezione da valle

Verifica contatti indiretti

Verificato

Utenza in quadro (definita protetta ai contatti indiretti).

Ia c.i. [A]	3424,9
Tempo di interruzione [s]	5
VT a Ia c.i. [V]	72,43
VT a I_{ccft} [V]	72,43

Icw [kA]

Icw: corrente ammissibile di breve durata

Icw	Tcw	Verificato
1,5	1	

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		400
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0	2,152	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0	3,394	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

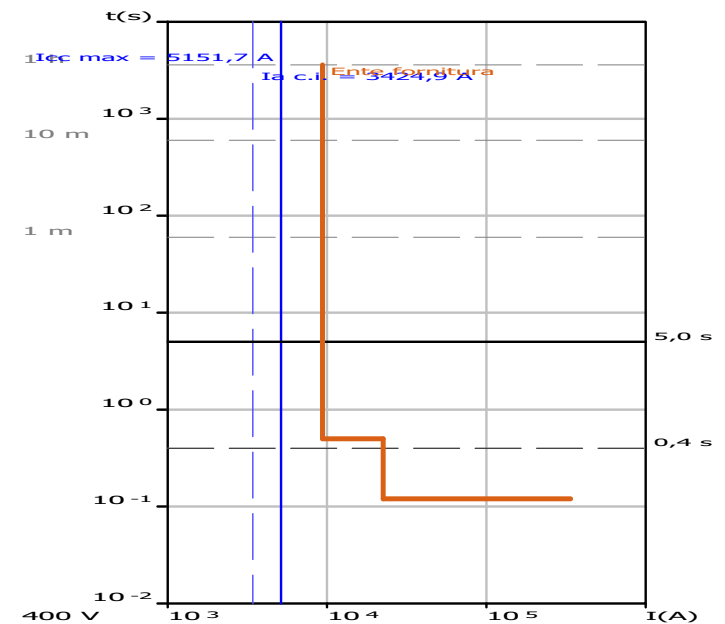
	Max	Min	Picco
Trifase	4,947	4,462	4,823
Bifase	4,284	3,864	4,653
Bifase-N	5,152	4,577	4,903
Bifase-PE	5,152	4,577	4,903
Fase-N	4,033	3,425	4,456
Fase-PE	4,033	3,425	4,456

A transitorio fondo linea

I_{kv} max	/ I_{kv} max [°]
5,152	n.c.

Protezione

ABB - E 204/100g - 100 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QPS-QPS.1

LUCE1 ARCHIVIO S.10

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		10		30	1) Utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.1: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		10		30	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	159,7	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.1
VT a I_{ccft} [V]	108,97	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 159,7$
	108,97	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
6	4,032 43,496

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
100		I_{magmax}
		159,7

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 31 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 37 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A 2 s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	1,278E+05
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

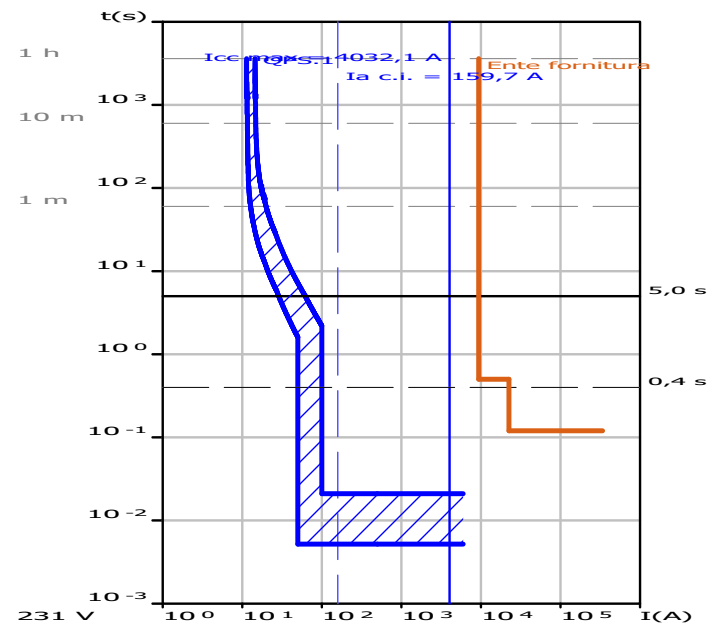
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
1,496	3,672	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
5,189	8,583	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,215	0,16	2,858
Fase-PE	0,215	0,16	2,858
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,215	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QPS-QPS.2

LUCE2 ARCHIVIO S.10

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		10		30	1) Utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.2: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		10		30	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	159,7	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.2
VT a I_{ccft} [V]	108,97	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 159,7$
	108,97	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
6	4,032 43,496

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
100		I_{magmax}
		159,7

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 31 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 37 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A 2 s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	1,278E+05
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

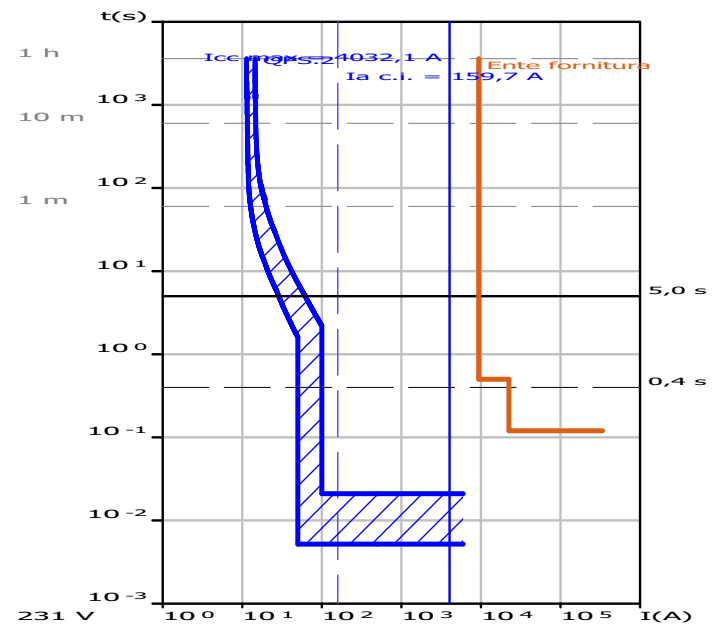
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
1,496	3,672	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
5,189	8,583	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,215	0,16	2,858
Fase-PE	0,215	0,16	2,858
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,215	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QPS-QPS.3

LUCE2 ARCHIVIO S.11

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		10		30	1) Utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.3: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		10		30	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	159,7	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.3
VT a I_{ccft} [V]	108,97	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 159,7$
	108,97	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
6	4,032 43,496

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
100		I_{magmax}
		159,7

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 31 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 37 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

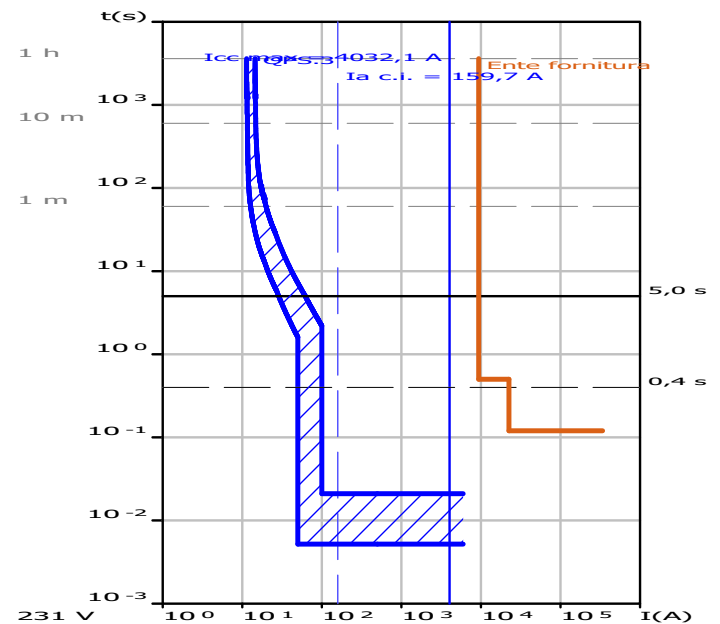
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
1,496	3,658	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
5,189	8,583	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,215	0,16	2,858
Fase-PE	0,215	0,16	2,858
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,215	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QPS-QPS.4

LUCE2 ARCHIVIO S.12

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		10		30	1) Utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.4: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		10		30	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	159,7	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.4
VT a I_{ccft} [V]	108,97	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 159,7$
	108,97	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
6	4,032 43,496

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
100		I_{magmax}
		159,7

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 31 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 37 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

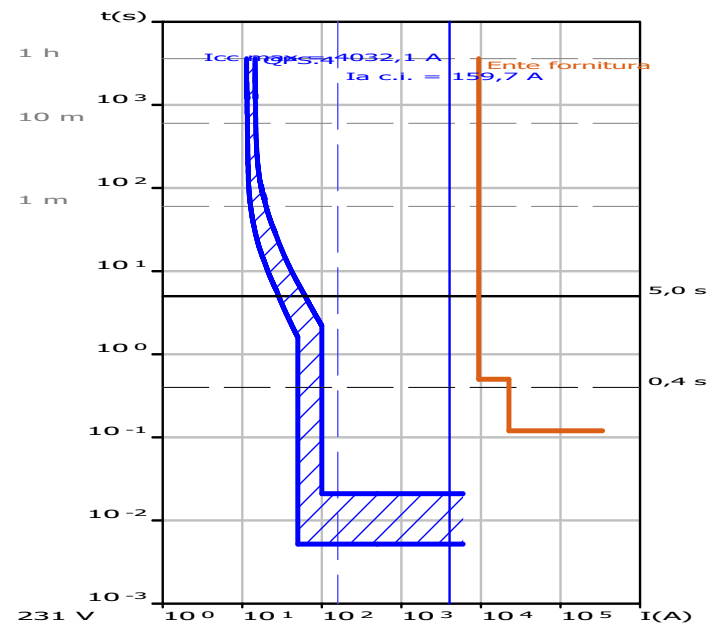
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
1,496	3,591	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
5,189	8,583	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,215	0,16	2,858
Fase-PE	0,215	0,16	2,858
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,215	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QPS-QPS.5

LUCE2 CORRIDOIO S.13 - S.18

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		10		30	1) Utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.5: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		10		30	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	159,7	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.5
VT a I_{ccft} [V]	108,97	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 159,7$
	108,97	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
6	4,032 43,496

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
100		159,7

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 31 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 37 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	1,278E+05
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

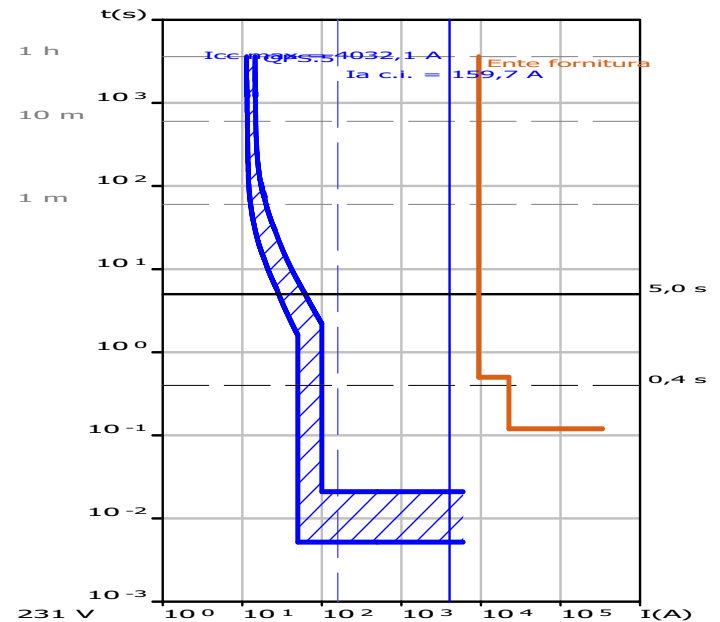
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
1,496	3,658	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
5,189	8,583	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,215	0,16	2,858
Fase-PE	0,215	0,16	2,858
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,215	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QPS-QPS.6

LUCE2 ARCHIVI S.14 - S.15

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		10		30	1) Utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.6: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		10		30	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	159,7	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.6
VT a I_{ccft} [V]	108,97	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 159,7$
	108,97	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
6	4,032 43,496

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
100		I_{magmax}
		159,7

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 31 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 37 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A 2 s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	1,278E+05
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

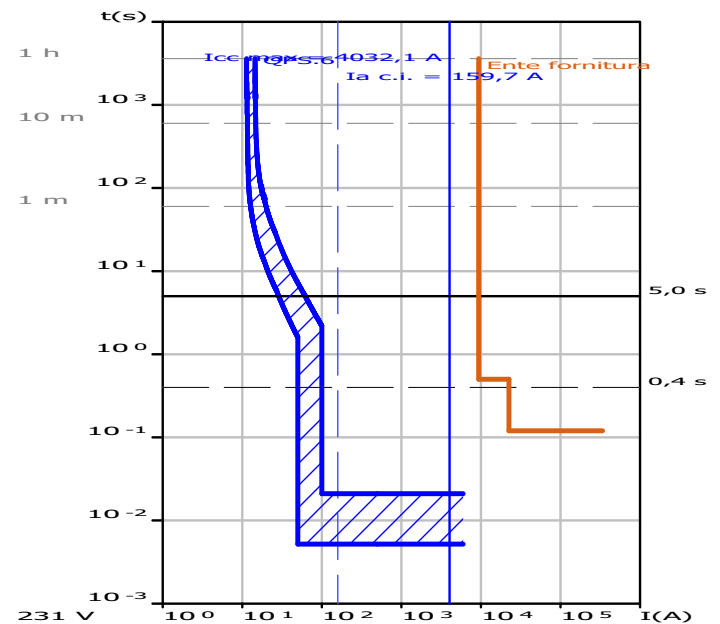
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
1,496	3,672	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
5,189	8,583	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,215	0,16	2,858
Fase-PE	0,215	0,16	2,858
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,215	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QPS-QPS.7

LUCE2 ARCHIVI S.16 - S.17

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		10		30	1) Utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.7: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		10		30	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	159,7	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.7
VT a I_{ccft} [V]	108,97	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 159,7$
	108,97	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
6	4,032 43,496

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
100		I_{magmax}
		159,7

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 31 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 37 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A 2 s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	1,278E+05
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

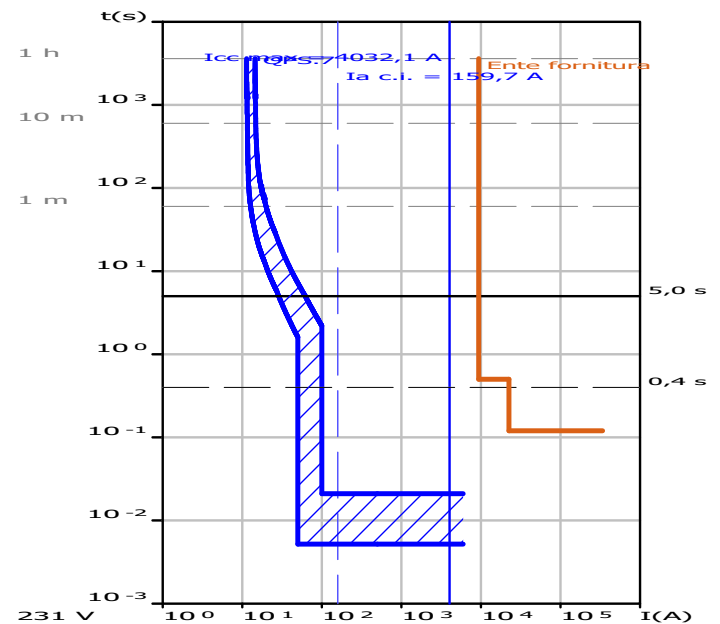
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
1,496	3,658	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
5,189	8,583	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,215	0,16	2,858
Fase-PE	0,215	0,16	2,858
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,215	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QPS-QPS.8

ALIM. QUADRO ARCHIVI STORICI

- Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	lb	<=	Ins	<=	Iz
Fase	4,81		25		52
Neutro	0		25		52

1) Utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.8: Ins = 25 [A] (sgancio protezione termica)

- **Verifica contatti indiretti**

	Verificato
Ia c.i. [A]	393,4
Tempo di interruzione [s]	5
VT a Ia c.i. [V]	107,69
VT a Iccft [V]	107,69

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.8

interviene tramite curva tempo-corrente (parte LR, $T = 5$ s): $I_{\text{prot.}} = 154,856 \leq I_{a \text{ c.i.}} = 393,4$

- **Potere di interruzione [kA]**

A transitorio inizio linea	Verificato
PdI >= lkm max	/_lkm max [°]
10 5.152	44.348

Sq. mag.<Imagmax [A]

Sg. mag.	<	Verificato Imagmax
250		393.4

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1		
Formazione	5G6		
Temperatura cavo a lb [°C]	30	<=	31 <= 90
Temperatura cavo a ln [°C]	30	<=	44 <= 90

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K ² S ² conduttore fase	7,362E+05
K ² S ² neutro	7,362E+05
K ² S ² PE	7,362E+05

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		400
Cdt (lb)	CdtT (lb)	Cdt max
0,478	2,63	4
Cdt (ln)	CdtT (ln)	
2,491	5,885	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

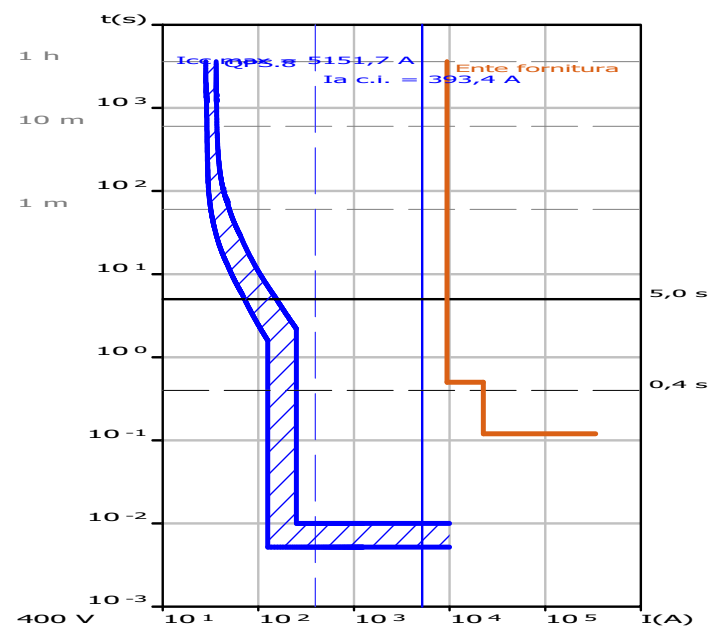
	Max	Min	Picco
Trifase	1,017	0,768	4,36
Bifase	0,881	0,665	4,228
Bifase-N	0,919	0,69	4,424
Bifase-PE	0,919	0,69	4,424
Fase-N	0,526	0,393	4,056
Fase-PE	0,526	0,393	4,056

A transitorio fondo linea

lkv max	/_lkv max [°]
1,017	n.c.

Protezione

ABB - S 204 M-C - 25 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QPS-QPS.9

PRESE 1

Coord. Ib <= Ins <= Iz [A]

	Ib	<=	Ins	<=	Iz
Fase	4,81		16		24
Neutro	4,81		16		24

1) Utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.9: Ins = 16 [A] (sgancio protezione termica)

Verifica contatti indiretti

Ia c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	0,4
VT a Ia c.i. [V]	108,4
VT a Iccft [V]	108,4

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.9

interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,03 <= Ia c.i. = 268,9

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
PdI >= Ikm max	/ _Ikm max [°]
6	4,032 43,496

Sg. mag.<Imagmax [A]

Sg. mag.	<	Imagmax
160		268,9

Cavo

Designazione	H07Z1-K Cca-s1b,d1,a1
Formazione	2x(1x2.5)+1G2.5
Temperatura cavo a Ib [°C]	30 <= 32 <= 70
Temperatura cavo a In [°C]	30 <= 48 <= 70

K²S²>I²t [A²s]

K²S² conduttore fase	Verificato
K²S² neutro	8,266E+04
K²S² PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

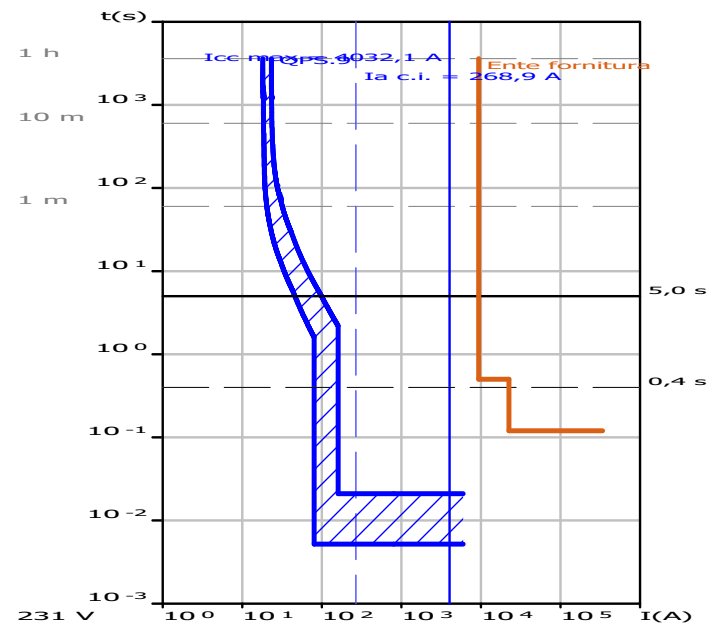
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
1,444	3,539	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
4,807	8,201	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,34	0,269	3,082
Fase-PE	0,34	0,269	3,082
A transitorio fondo linea			
	Ikv max	/ _Ikv max [°]	
	0,34	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 AC-C 0.03 - 16 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza				PRESE 2	
+EDIFICIO.QPS-QPS.10					
Coord. Ib < Ins < Iz [A]					
	Ib	<=	Ins	<=	Iz
Fase	4,81		16		24
Neutro	4,81		16		24
1) Utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.10: Ins = 16 [A] (sgancio protezione termica)					
Verifica contatti indiretti					
Ia c.i. [A]	Verificato		Sistema distribuzione: TN-S		
Tempo di interruzione [s]	268,9		(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)		
VT a Ia c.i. [V]	108,4		La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.10		
VT a Iccft [V]	108,4		interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,03 <= Ia c.i. = 268,9		
Potere di interruzione [kA]					
A transitorio inizio linea	Verificato				
PdI >= Ikm max	/ _Ikm max [°]				
6	4,032		43,496		
Cavo					
Designazione	H07Z1-K Cca-s1b,d1,a1				
Formazione	2x(1x2.5)+1G2.5				
Temperatura cavo a Ib [°C]	30	<=	32	<=	70
Temperatura cavo a In [°C]	30	<=	48	<=	70
Caduta di tensione [%]					
Tensione nominale [V]	231				
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max			
1,444	3,606	4			
Cdt (In)	CdtT (In)				
4,807	8,201				
Sg. mag.<Imagmax [A]					
Sg. mag.	<		Imagmax		
160			268,9		
K²S²>I²t [A²s]					
K²S² conduttore fase	Verificato				
K²S² neutro	8,266E+04				
K²S² PE	1,278E+05				
Correnti di guasto [kA]					
A regime fondo linea, Picco a inizio linea					
	Max	Min	Picco		
Fase-N	0,34	0,269	3,082		
Fase-PE	0,34	0,269	3,082		
A transitorio fondo linea					
Ikv max	/ _Ikv max [°]				
0,34	n.c.				
Protezione					
ABB - DS201 AC-C 0.03 - 16 A					

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza		+EDIFICIO.QPS-QPS.11		SCORTA			
Coord. Ib < Ins < Iz [A]				1) Utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.11: Ins = 16 [A] (sgancio protezione termica)			
	Ib	<=	Ins	<=	Iz		
Fase	4,81		16		24		
Neutro	4,81		16		24		
Verifica contatti indiretti				Sistema distribuzione: TN-S			
Ia c.i. [A]		Verificato		(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)			
Tempo di interruzione [s]		0,4		La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.11			
VT a Ia c.i. [V]		84,04		interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,03 <= Ia c.i. = 2738,8			
VT a Iccft [V]		84,04					
Potere di interruzione [kA]		Verificato		Sg. mag.<Imagmax [A]			
A transitorio inizio linea		Verificato		Verificato			
PdI	>=	Ikm max	/_Ikm max [°]	Sg. mag.	<	Imagmax	
6		4,032	43,496	160		2738,8	
Cavo		K²S²>I²t [A²s]		Verificato			
Designazione		H07Z1-K Cca-s1b,d1,a1		K²S² conduttore fase		8,266E+04	
Formazione		2x(1x2.5)+1G2.5		K²S² neutro		8,266E+04	
Temperatura cavo a Ib [°C]		30 <= 32 <= 70		K²S² PE		1,278E+05	
Temperatura cavo a In [°C]		30 <= 48 <= 70					
Caduta di tensione [%]		Correnti di guasto [kA]					
Tensione nominale [V]		231		A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max		Max	Min	Picco	
0,036	2,132	4		Fase-N	3,308	2,739	3,082
Cdt (In)	CdtT (In)			Fase-PE	3,308	2,739	3,082
0,12	3,514			A transitorio fondo linea			
				Ikv max	/_Ikv max [°]		
				3,308	n.c.		
Protezione							
ABB - DS201 AC-C 0.03 - 16 A							

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza				FAN-COIL	
+EDIFICIO.QPS-QPS.12					
Coord. Ib < Ins < Iz [A]					
	Ib	<=	Ins	<=	Iz
Fase	4,81		16		24
Neutro	4,81		16		24
1) Utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.12: Ins = 16 [A] (sgancio protezione termica)					
Verifica contatti indiretti					
Ia c.i. [A]	Verificato		Sistema distribuzione: TN-S		
Tempo di interruzione [s]	268,9		(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)		
VT a Ia c.i. [V]	0,4		La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.12		
VT a Iccft [V]	108,4		interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,03 <= Ia c.i. = 268,9		
Potere di interruzione [kA]					
A transitorio inizio linea	Verificato				
PdI >= Ikm max	/ _Ikm max [°]		Sg. mag. < Imagmax		
6	4,032		160 268,9		
Cavo					
Designazione	H07Z1-K Cca-s1b,d1,a1				
Formazione	2x(1x2.5)+1G2.5				
Temperatura cavo a Ib [°C]	30	<=	32	<=	70
Temperatura cavo a In [°C]	30	<=	48	<=	70
K²S²>I²t [A²s]					
K²S² conduttore fase	Verificato 8,266E+04				
K²S² neutro	8,266E+04				
K²S² PE	1,278E+05				
Correnti di guasto [kA]					
A regime fondo linea, Picco a inizio linea					
	Max	Min	Picco		
Fase-N	0,34	0,269	3,082		
Fase-PE	0,34	0,269	3,082		
A transitorio fondo linea					
Ikv max	/ _Ikv max [°]				
0,34	n.c.				
Protezione					
ABB - DS201 AC-C 0.03 - 16 A					

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza		+EDIFICIO.QPS-QPS.13		LUCE EMERGENZA	
Coord. Ib < Ins < Iz [A]					
	Ib	<=	Ins	<=	Iz
Fase	0,481		10		22
Neutro	0,481		10		22
1) Utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.13: Ins = 10 [A] (sgancio protezione termica)					
Verifica contatti indiretti					
la c.i. [A]	Verificato		Sistema distribuzione: TN-S		
Tempo di interruzione [s]	97,3		(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)		
VT a la c.i. [V]	5		La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.13		
VT a Iccft [V]	109,27		interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,03 <= la c.i. = 97,3		
VT a Iccft [V]	109,27				
Potere di interruzione [kA]			Sg. mag.<Imagmax [A]		
A transitorio inizio linea	Verificato		Prot. contatti indiretti		
PdI >= Ikm max	/_Ikm max [°]		Imagmax		
6	4,032		97,3		
Cavo			K²S²>I²t [A²s]		
Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1		Verificato		
Formazione	3G1.5		K²S² conduttore fase		
Temperatura cavo a Ib [°C]	30 <= 30 <= 85		4,601E+04		
Temperatura cavo a In [°C]	30 <= 42 <= 85		K²S² neutro		
			4,601E+04		
K²S² PE			4,601E+04		
Caduta di tensione [%]			Correnti di guasto [kA]		
Tensione nominale [V]	231		A regime fondo linea, Picco a inizio linea		
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max	Max	Min	Picco
0,415	2,591	4	Fase-N	0,131	0,097
Cdt (In)	CdtT (In)		Fase-PE	0,131	0,097
8,657	12,051		2,858		
			A transitorio fondo linea		
			Ikv max	/_IkV max [°]	
			0,131	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QPS-QPS.14

COMANDO AUTOMATICO ACCENSIONE | PER SCATTATO RELE'

Coord. Ib <= Ins <= Iz [A]

	Ib	<=	Ins	<=	Iz	
Fase	0,481		10		22	1) Utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.13: Ins = 10 [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	0,481		10		22	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	0,4	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	109,47	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QPS-QPS.13
VT a Iccft [V]	109,47	interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,03 <= la c.i. = 51,1

Icw [kA]

Icw: corrente ammissibile di breve durata	
Icw	Tcw
0,1	1

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G1.5
Temperatura cavo a Ib [°C]	30 <= 30 <= 90
Temperatura cavo a In [°C]	30 <= 42 <= 90

K²S²>I²t [A²s]

	Verificato
K²S² conduttore fase	4,601E+04
K²S² neutro	4,601E+04
K²S² PE	4,601E+04

Caduta di tensione [%]

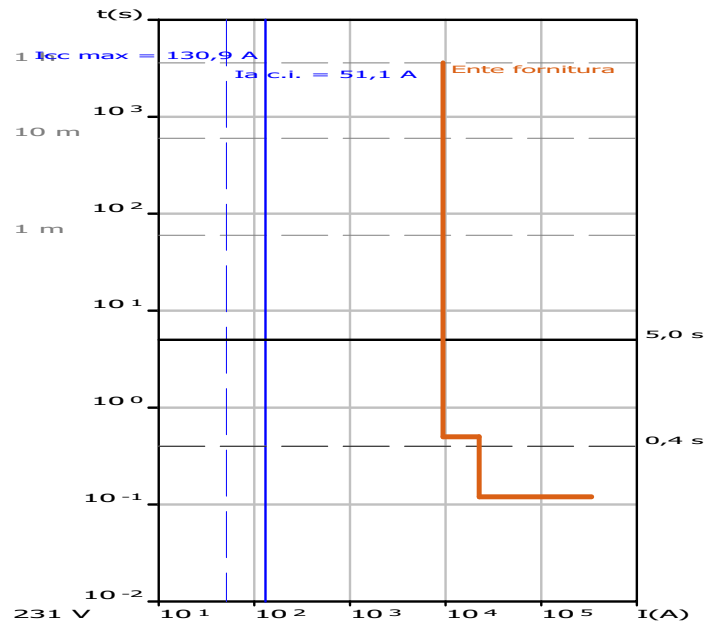
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,383	2,974	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
7,988	20,039	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,069	0,051	0,189
Fase-PE	0,069	0,051	0,189
A transitorio fondo linea			
	Ikv max	/_Ikv max [°]	
	0,069	n.c.	

Protezione

ABB - ESB 20-20/230 - 20 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QASC1-QASC1.0

GENERALE FM

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	12,99		25			1) Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.6: $I_{ns} = 25$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	0,962		25			

Verifica contatti indiretti

Verificato

Utenza in quadro (definita protetta ai contatti indiretti).

Ia c.i. [A]	708,3
Tempo di interruzione [s]	5
VT a Ia c.i. [V]	105,61
VT a I_{ccft} [V]	105,61

Icw [kA]

Icw: corrente ammissibile di breve durata

Icw	Tcw	Verificato
1,5	1	

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		400
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0	3,094	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0	4,7	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

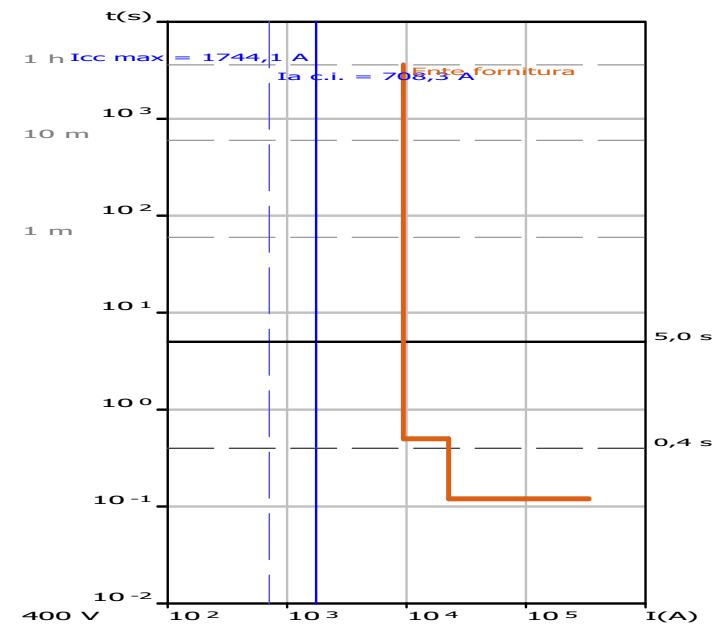
	Max	Min	Picco
Trifase	1,744	1,343	2,346
Bifase	1,51	1,163	2,179
Bifase-N	1,604	1,225	2,255
Bifase-PE	1,604	1,225	2,255
Fase-N	0,94	0,708	1,356
Fase-PE	0,94	0,708	1,356

A transitorio fondo linea

I_{kv} max	/ I_{kv} max [°]
1,744	n.c.

Protezione

ABB - E 204/63g - 63 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QASC1-QASC1.1

GENERALE LECE E SERVIZI

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		25			1) Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.6: $I_{ns} = 25$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		25			

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	708,3
VT a la c.i. [V]	5
VT a I_{ccft} [V]	105,61
	105,61

Utenza in quadro (definita protetta ai contatti indiretti).

Icw [kA]

Icw: corrente ammissibile di breve durata	
Icw	Tcw
1,5	1
	Verificato

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		400
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0	3,094	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0	4,7	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

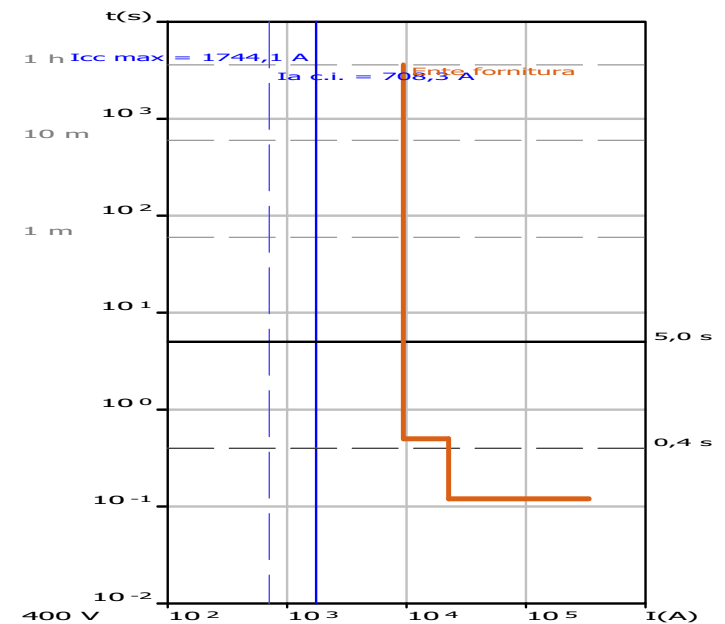
	Max	Min	Picco
Trifase	1,744	1,343	2,346
Bifase	1,51	1,163	2,179
Bifase-N	1,604	1,225	2,255
Bifase-PE	1,604	1,225	2,255
Fase-N	0,94	0,708	1,356
Fase-PE	0,94	0,708	1,356

A transitorio fondo linea

I_{kv} max	/ I_{kv} max [°]
1,744	n.c.

Protezione

ABB - E 204/63g - 63 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QASC1-QASC1.2

QUADRO ASCENSORE

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	12,028		25		44
Neutro	0		25		44

1) Utenza +EDIFICIO.QASC1-QASC1.2: $I_{ns} = 25$ [A] (sgancio protezione termica)

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	0,4
VT a la c.i. [V]	106,79
VT a I_{ccft} [V]	106,79

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QASC1-QASC1.2

interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,3 \leq I_{a.c.i.} = 534,9$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/ I_{km\ max} [^\circ]$
6	1,744 18,955

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
250		534,9

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	5G6
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 34 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 49 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A 2 s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	7,362E+05
K^2S^2 neutro	7,362E+05
K^2S^2 PE	7,362E+05

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		400
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,239	3,333	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,497	5,197	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

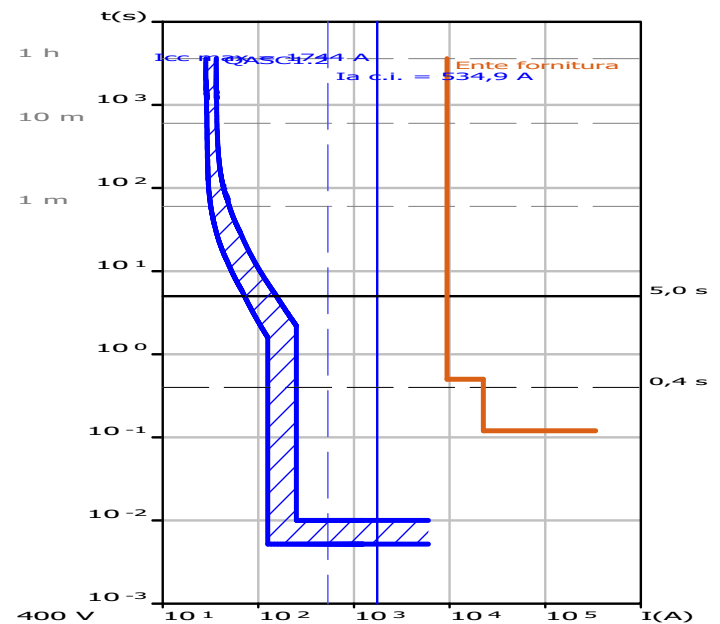
	Max	Min	Picco
Trifase	1,355	1,032	2,346
Bifase	1,173	0,893	2,179
Bifase-N	1,234	0,933	2,255
Bifase-PE	1,234	0,933	2,255
Fase-N	0,713	0,535	1,356
Fase-PE	0,713	0,535	1,356

A transitorio fondo linea

$I_{kv\ max}$	$/ I_{kv\ max} [^\circ]$
1,355	n.c.

Protezione

ABB - S 204-C - 25 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QASC1-QASC1.3

LUCE CABINA ASCENSORE

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	0,962		10		17,5
Neutro	0,962		10		17,5

1) Utenza +EDIFICIO.QASC1-QASC1.3: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	0,4
VT a la c.i. [V]	108,33
VT a I_{ccft} [V]	108,33

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QASC1-QASC1.3

interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 279,4$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
6	0,94 10,724

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
100		I_{magmax}
		279,4

Cavo

Designazione	H07Z1-K Cca-s1b,d1,a1
Formazione	2x(1x1.5)+1G1.5
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 30 \leq 70
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 43 \leq 70

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	2,976E+04
K^2S^2 neutro	2,976E+04
K^2S^2 PE	4,601E+04

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,18	3,299	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
1,87	6,569	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

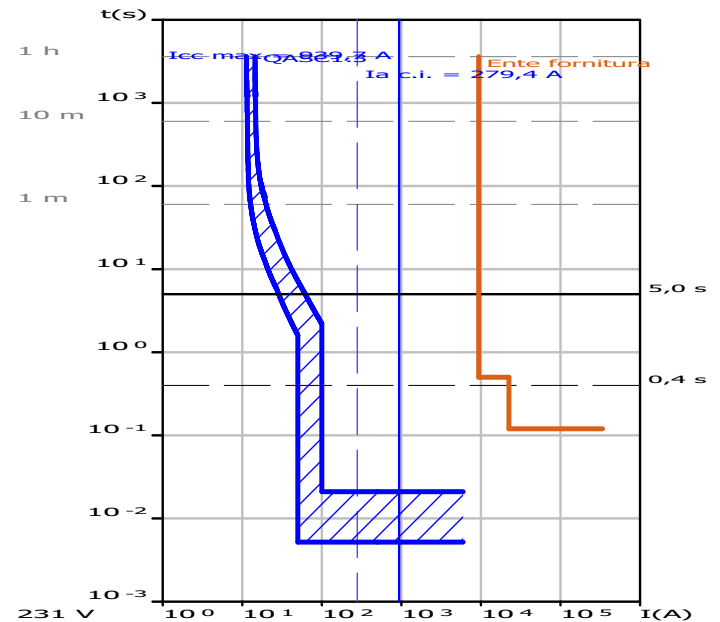
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,36	0,279	1,028
Fase-PE	0,36	0,279	1,029

A transitorio fondo linea

$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$
0,36	n.c.

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QASC1-QASC1.4

LUCE LOCALE MACCHINE

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	0,962		10		17,5
Neutro	0,962		10		17,5

1) Utenza +EDIFICIO.QASC1-QASC1.4: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	0,4
VT a la c.i. [V]	108,33
VT a I_{ccft} [V]	108,33

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QASC1-QASC1.4

interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 279,4$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/ I_{km\ max} [^\circ]$
6	0,94 10,724

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
100		I_{magmax}
		279,4

Cavo

Designazione	H07Z1-K Cca-s1b,d1,a1
Formazione	2x(1x1.5)+1G1.5
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 30 \leq 70
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 43 \leq 70

$K^2S^2 > I^2t$ [A 2 s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	2,976E+04
K^2S^2 neutro	2,976E+04
K^2S^2 PE	4,601E+04

Caduta di tensione [%]

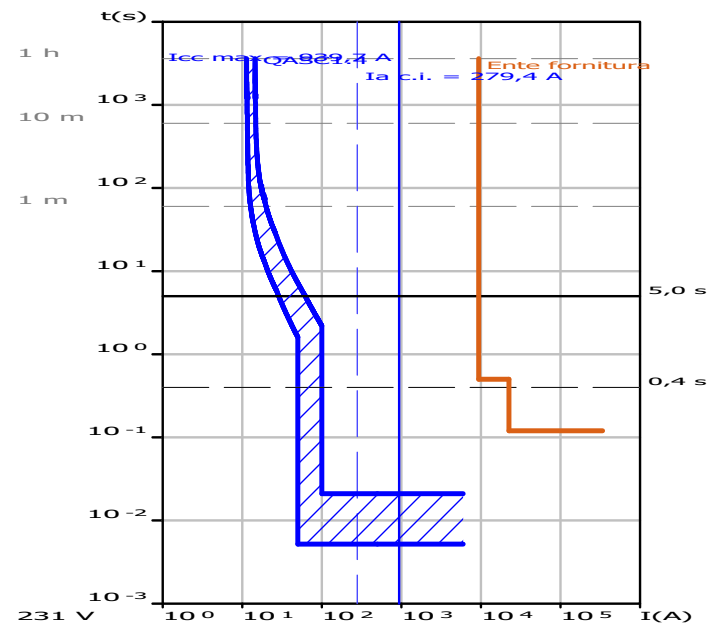
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,18	3,299	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
1,87	6,569	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,36	0,279	1,028
Fase-PE	0,36	0,279	1,029
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/ I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,36	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QASC1-QASC1.5

LUCE VANO ASCENSORE

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	0,962		10		17,5
Neutro	0,962		10		17,5

1) Utenza +EDIFICIO.QASC1-QASC1.5: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	0,4
VT a la c.i. [V]	108,58
VT a I_{ccft} [V]	108,58

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QASC1-QASC1.5

interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 232,4$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/ I_{km\ max} [^\circ]$
6	0,94 10,724

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
100		I_{magmax}
		232,4

Cavo

Designazione	H07Z1-K Cca-s1b,d1,a1
Formazione	2x(1x1.5)+1G1.5
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 30 \leq 70
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 43 \leq 70

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	2,976E+04
K^2S^2 neutro	2,976E+04
K^2S^2 PE	4,601E+04

Caduta di tensione [%]

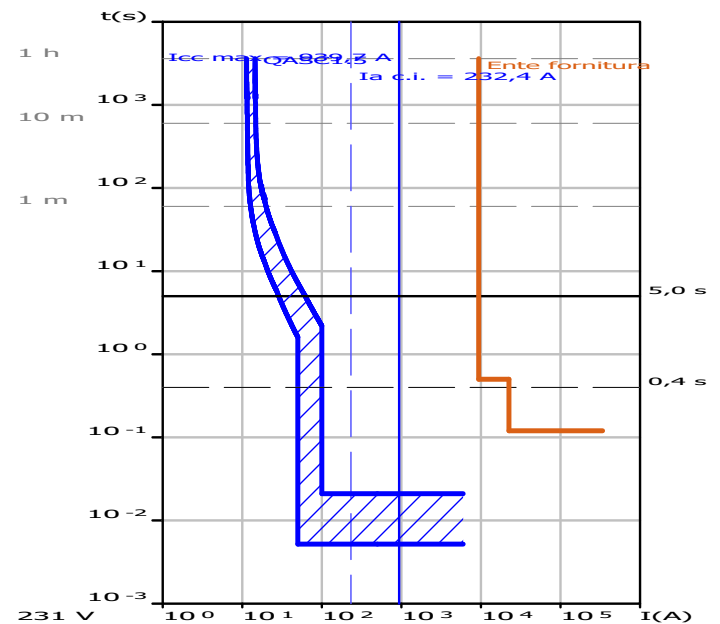
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,24	3,359	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
2,494	7,193	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,299	0,232	1,028
Fase-PE	0,299	0,232	1,029
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/ I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,299	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QASC1-QASC1.6

PRESE LOCALE MACCHINE

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	0,962		16		17,5
Neutro	0,962		16		17,5

1) Utenza +EDIFICIO.QASC1-QASC1.6: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	0,4
VT a la c.i. [V]	108,33
VT a I_{ccft} [V]	108,33

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QASC1-QASC1.6

interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 279,4$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/ I_{km\ max} [^\circ]$
6	0,94 10,724

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
160		I_{magmax}
		279,4

Cavo

Designazione	H07Z1-K Cca-s1b,d1,a1
Formazione	2x(1x1.5)+1G1.5
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 30 \leq 70
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 63 \leq 70

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	2,976E+04
K^2S^2 neutro	2,976E+04
K^2S^2 PE	4,601E+04

Caduta di tensione [%]

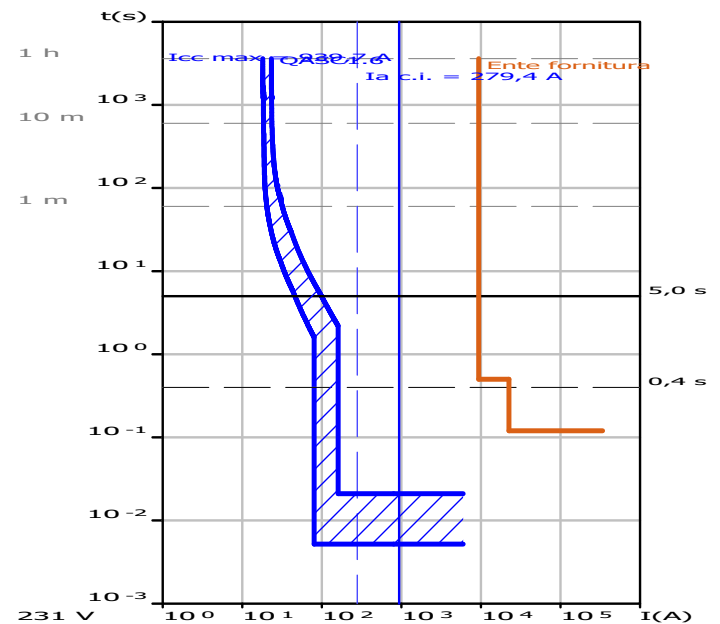
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,18	3,299	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
2,994	7,693	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,36	0,279	1,088
Fase-PE	0,36	0,279	1,088
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/ I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,36	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 AC-C 0.03 - 16 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QASC2-QASC2.0

GENERALE FM

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	12,99		25			1) Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.7: $I_{ns} = 25$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	0,962		25			

Verifica contatti indiretti

Verificato

Utenza in quadro (definita protetta ai contatti indiretti).

Ia c.i. [A]	708,3
Tempo di interruzione [s]	5
VT a Ia c.i. [V]	105,61
VT a I_{ccft} [V]	105,61

Icw [kA]

Icw: corrente ammissibile di breve durata

Icw	Tcw	Verificato
1,5	1	

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]	400	
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0	3,094	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0	4,7	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

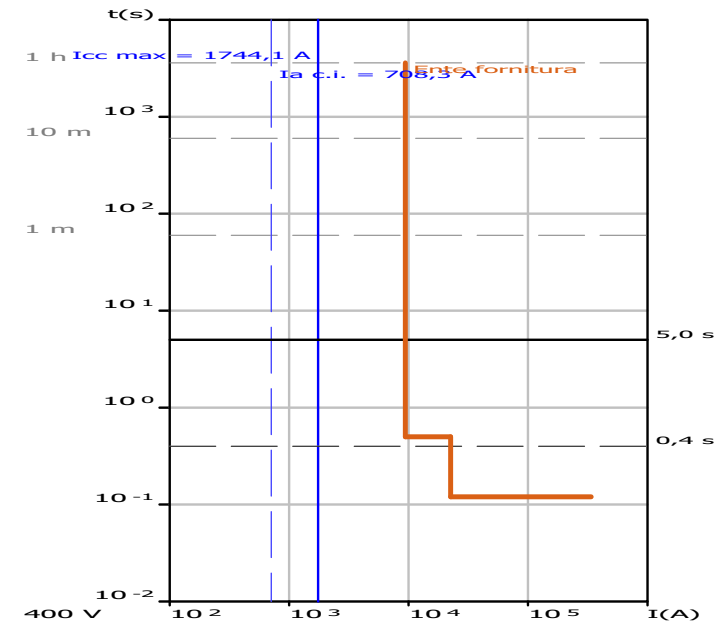
	Max	Min	Picco
Trifase	1,744	1,343	2,346
Bifase	1,51	1,163	2,179
Bifase-N	1,604	1,225	2,255
Bifase-PE	1,604	1,225	2,255
Fase-N	0,94	0,708	1,356
Fase-PE	0,94	0,708	1,356

A transitorio fondo linea

I_{kv} max	/ I_{kv} max [°]
1,744	n.c.

Protezione

ABB - E 204/63g - 63 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QASC2-QASC2.1

GENERALE LECE E SERVIZI

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		25			1) Utenza +CABINA.QGBT-QGBT.7: $I_{ns} = 25$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		25			

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	708,3
VT a la c.i. [V]	5
VT a I_{ccft} [V]	105,61
	105,61

Utenza in quadro (definita protetta ai contatti indiretti).

Icw [kA]

Icw: corrente ammissibile di breve durata	
Icw	Tcw
1,5	1
	Verificato

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]	400	
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0	3,094	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0	4,7	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

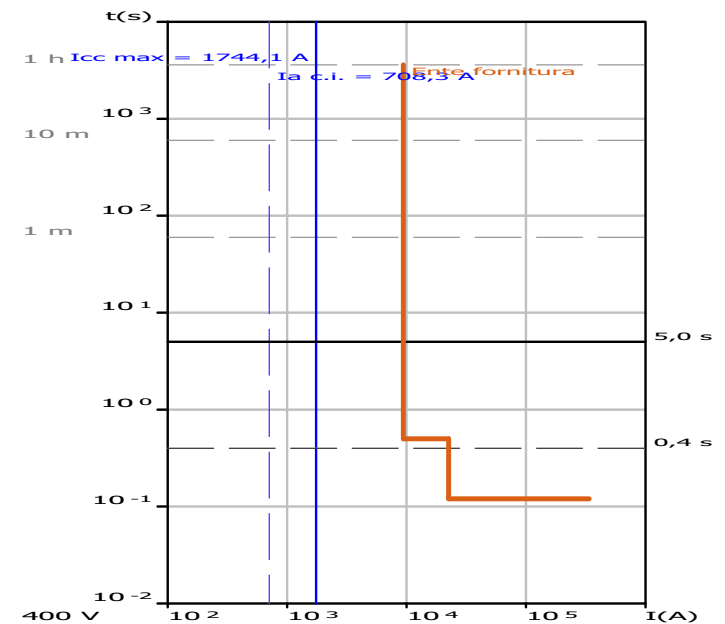
	Max	Min	Picco
Trifase	1,744	1,343	2,346
Bifase	1,51	1,163	2,179
Bifase-N	1,604	1,225	2,255
Bifase-PE	1,604	1,225	2,255
Fase-N	0,94	0,708	1,356
Fase-PE	0,94	0,708	1,356

A transitorio fondo linea

I_{kv} max	/ I_{kv} max [°]
1,744	n.c.

Protezione

ABB - E 204/63g - 63 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QASC2-QASC2.2

QUADRO ASCENSORE

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	12,028		25		44
Neutro	0		25		44

1) Utenza +EDIFICIO.QASC2-QASC2.2: $I_{ns} = 25$ [A] (sgancio protezione termica)

Verifica contatti indiretti

I_a c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	0,4
VT a I_a c.i. [V]	106,79
VT a I_{ccft} [V]	106,79

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QASC2-QASC2.2

interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,3 \leq I_a$ c.i. = 534,9

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km \max}$	/ $I_{km \max} [^\circ]$
6	1,744 18,955

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
250		534,9

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	5G6
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 34 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 49 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A 2 s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	7,362E+05
K^2S^2 PE	7,362E+05

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		400
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,239	3,333	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,497	5,197	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

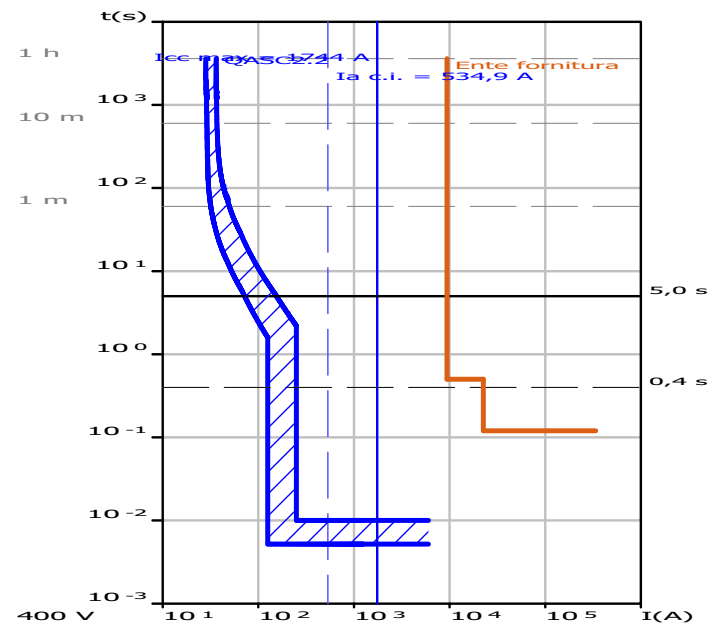
	Max	Min	Picco
Trifase	1,355	1,032	2,346
Bifase	1,173	0,893	2,179
Bifase-N	1,234	0,933	2,255
Bifase-PE	1,234	0,933	2,255
Fase-N	0,713	0,535	1,356
Fase-PE	0,713	0,535	1,356

A transitorio fondo linea

$I_{kv \max}$	/ $I_{kv \max} [^\circ]$
1,355	n.c.

Protezione

ABB - S 204-C - 25 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QASC2-QASC2.3

LUCE CABINA ASCENSORE

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	0,962		10		17,5	1) Utenza +EDIFICIO.QASC2-QASC2.3: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	0,962		10		17,5	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	0,4	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	108,33	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QASC2-QASC2.3
VT a I_{ccft} [V]	108,33	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 279,4$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
6	0,94 10,724

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
100		I_{magmax}
		279,4

Cavo

Designazione	H07Z1-K Cca-s1b,d1,a1
Formazione	2x(1x1.5)+1G1.5
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 30 \leq 70
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 43 \leq 70

$K^2S^2 > I^2t$ [A 2 s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	2,976E+04
K^2S^2 neutro	2,976E+04
K^2S^2 PE	4,601E+04

Caduta di tensione [%]

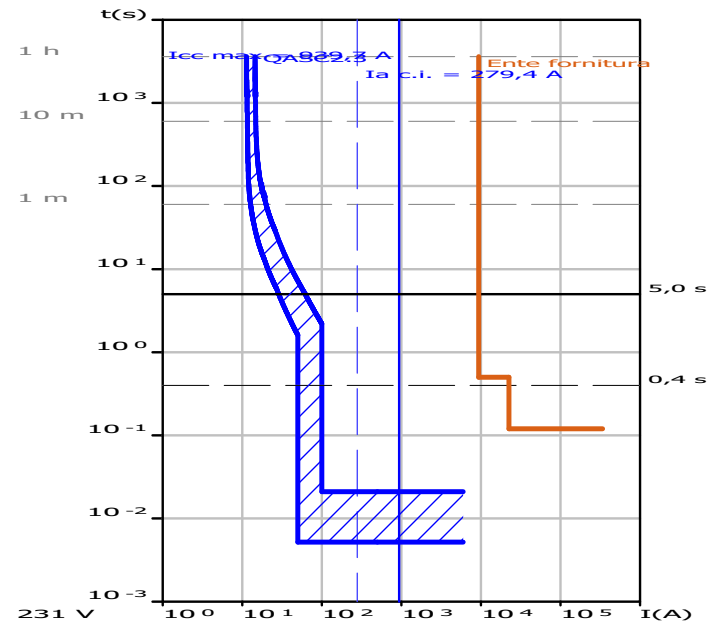
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,18	3,299	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
1,87	6,569	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,36	0,279	1,028
Fase-PE	0,36	0,279	1,029
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,36	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QASC2-QASC2.4

LUCE LOCALE MACCHINE

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	0,962		10		17,5
Neutro	0,962		10		17,5

1) Utenza +EDIFICIO.QASC2-QASC2.4: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	0,4
VT a la c.i. [V]	108,33
VT a I_{ccft} [V]	108,33

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QASC2-QASC2.4

interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 279,4$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/ I_{km\ max} [^\circ]$
6	0,94 10,724

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
100		I_{magmax}
		279,4

Cavo

Designazione	H07Z1-K Cca-s1b,d1,a1
Formazione	2x(1x1.5)+1G1.5
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 30 \leq 70
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 43 \leq 70

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	2,976E+04
K^2S^2 neutro	2,976E+04
K^2S^2 PE	4,601E+04

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,18	3,299	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
1,87	6,569	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

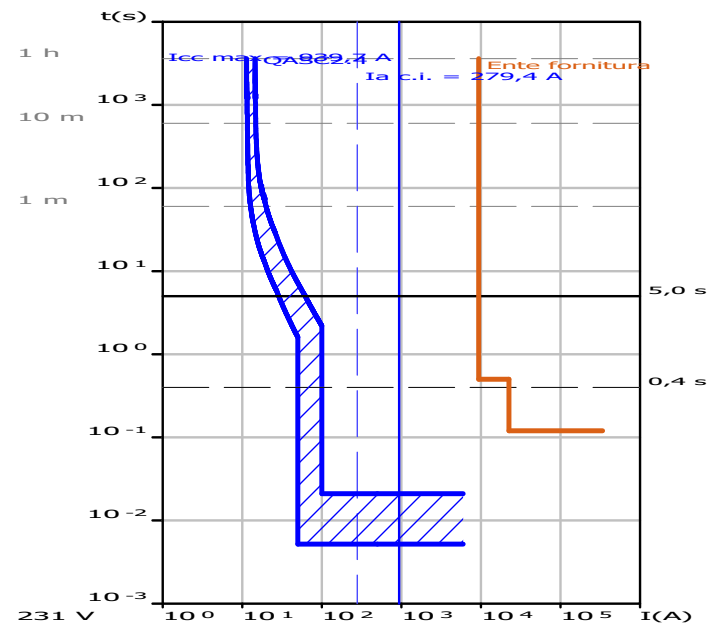
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,36	0,279	1,028
Fase-PE	0,36	0,279	1,029

A transitorio fondo linea

$I_{kv\ max}$	$/ I_{kv\ max} [^\circ]$
0,36	n.c.

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QASC2-QASC2.5

LUCE VANO ASCENSORE

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	0,962		10		17,5
Neutro	0,962		10		17,5

1) Utenza +EDIFICIO.QASC2-QASC2.5: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	0,4
VT a la c.i. [V]	108,58
VT a I_{ccft} [V]	108,58

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QASC2-QASC2.5

interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 232,4$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/ I_{km\ max} [^\circ]$
6	0,94 10,724

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
100		I_{magmax}
		232,4

Cavo

Designazione	H07Z1-K Cca-s1b,d1,a1
Formazione	2x(1x1.5)+1G1.5
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 30 \leq 70
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 43 \leq 70

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	2,976E+04
K^2S^2 neutro	2,976E+04
K^2S^2 PE	4,601E+04

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,24	3,359	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
2,494	7,193	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

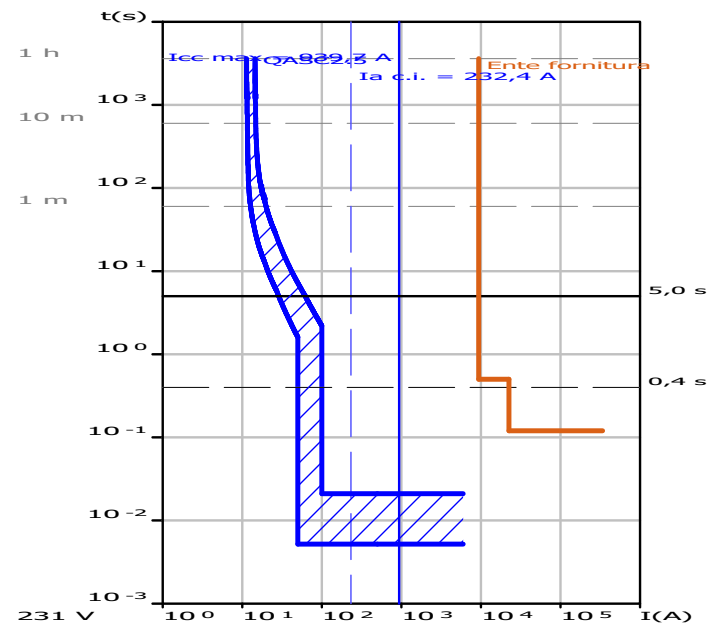
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,299	0,232	1,028
Fase-PE	0,299	0,232	1,029

A transitorio fondo linea

$I_{kv\ max}$	$/ I_{kv\ max} [^\circ]$
0,299	n.c.

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QASC2-QASC2.6

PRESE LOCALE MACCHINE

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	0,962		16		17,5
Neutro	0,962		16		17,5

1) Utenza +EDIFICIO.QASC2-QASC2.6: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	0,4
VT a la c.i. [V]	108,33
VT a I_{ccft} [V]	108,33

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QASC2-QASC2.6

interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 279,4$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/ I_{km\ max} [^\circ]$
6	0,94 10,724

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
160		I_{magmax}
		279,4

Cavo

Designazione	H07Z1-K Cca-s1b,d1,a1
Formazione	2x(1x1.5)+1G1.5
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 30 \leq 70
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 63 \leq 70

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	2,976E+04
K^2S^2 neutro	2,976E+04
K^2S^2 PE	4,601E+04

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,18	3,299	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
2,994	7,693	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

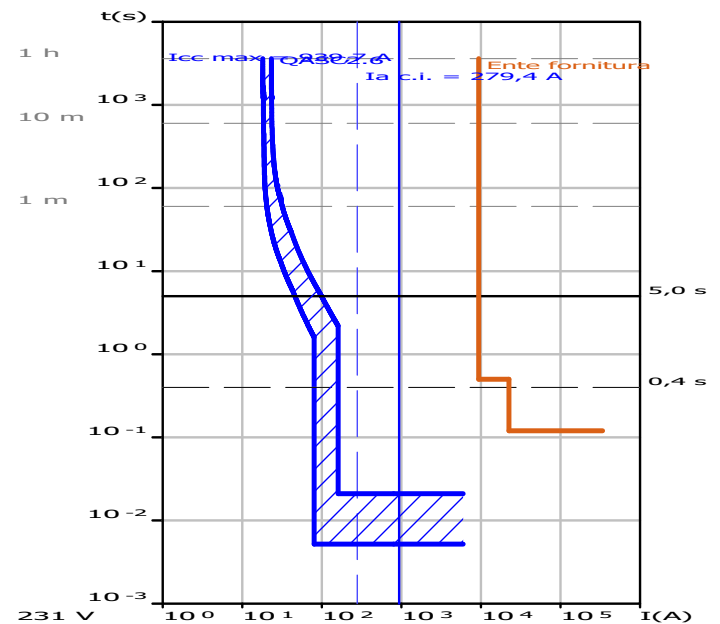
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,36	0,279	1,088
Fase-PE	0,36	0,279	1,088

A transitorio fondo linea

$I_{kv\ max}$	$/ I_{kv\ max} [^\circ]$
0,36	n.c.

Protezione

ABB - DS201 AC-C 0.03 - 16 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QP0-QP0.0

GENERALE

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	11,544		35,31		
Neutro	0,962		35,31		

1) Utenza +EDIFICIO.BLINDO_P0-BLINDO_P0.1: $I_{ns} = 35,31$ [A] (taglia nominale della protezione) - fusibile

Verifica contatti indiretti

Verificato

Utenza in quadro (definita protetta ai contatti indiretti).

Ia c.i. [A]	1787,3
Tempo di interruzione [s]	5
VT a Ia c.i. [V]	107,31
VT a I_{ccft} [V]	107,31

Icw [kA]

Icw: corrente ammissibile di breve durata

Icw	Tcw	Verificato
1,5	1	

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]	400	
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0	3,192	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0	4,66	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

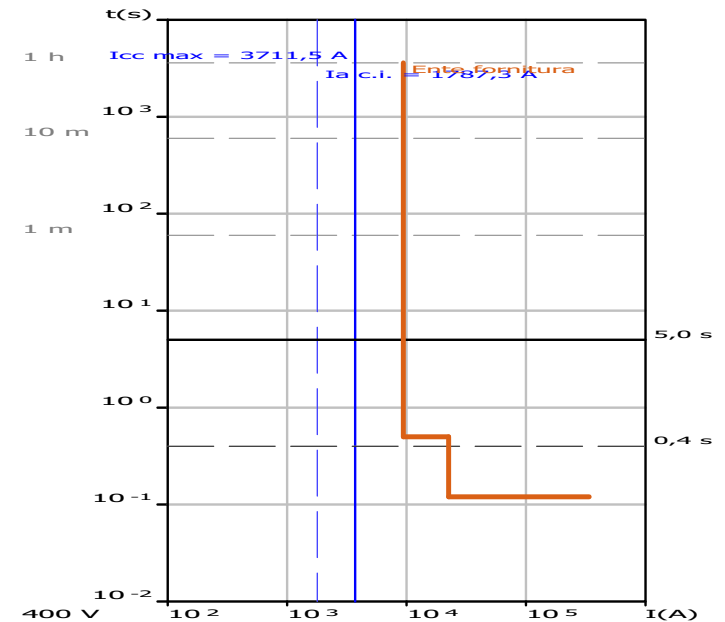
	Max	Min	Picco
Trifase	3,712	3,169	5,575
Bifase	3,214	2,744	4,828
Bifase-N	3,609	3,031	5,421
Bifase-PE	3,609	3,031	5,421
Fase-N	2,235	1,776	3,357
Fase-PE	2,25	1,787	3,38

A transitorio fondo linea

I_{kv} max	/ I_{kv} max [°]
3,712	n.c.

Protezione

ABB - E 204/63g - 63 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QP0-QP0.1

LUCE CORRIDOIO EST

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		10		40	1) Utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.1: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		10		40	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	234,4	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.1
VT a I_{ccft} [V]	110,2	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a c.i.} = 234,4$
	110,2	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km \max}$	$/ I_{km \max} [^\circ]$
6	2,25 26,55

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	Verificato
$100 < I_{magmax}$	234,3

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G4
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 30 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 34 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	3,272E+05
K^2S^2 PE	3,272E+05

Caduta di tensione [%]

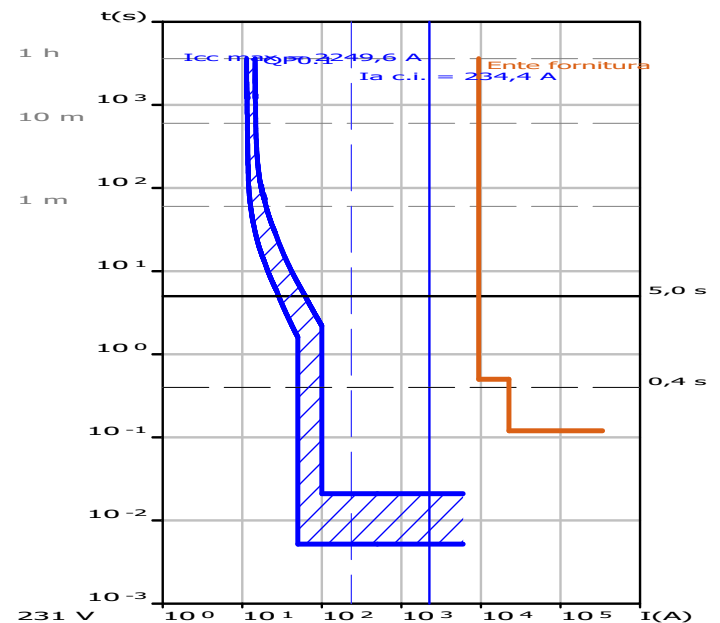
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,929	3,477	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
3,223	7,883	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,314	0,234	2,014
Fase-PE	0,314	0,234	2,021
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv \max}$	$/ I_{kv \max} [^\circ]$	
	0,314	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QP0-QP0.2

LUCE CORRIDOIO OVEST

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		10		30	1) Utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.2: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		10		30	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	0,4	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	110,06	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.2
VT a I_{ccft} [V]	110,06	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 152,7$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
6	2,25 26,55

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
100		I_{magmax}
		152,6

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 31 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 37 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

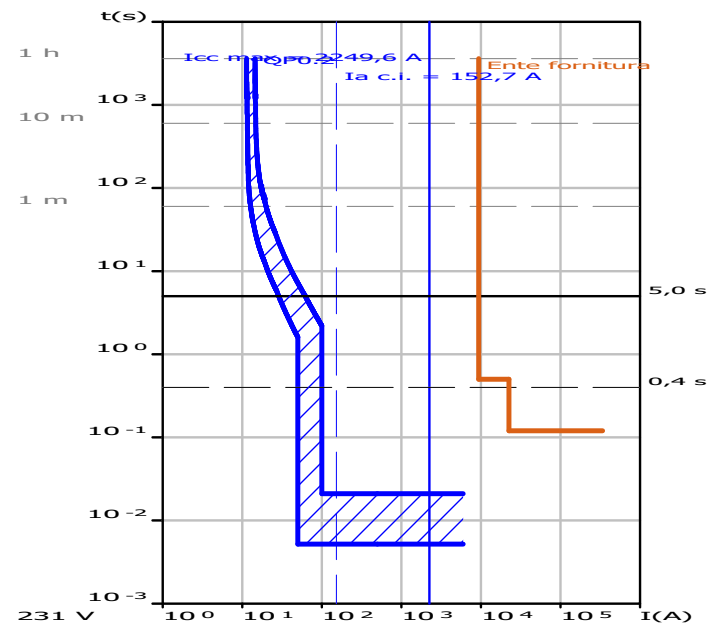
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
1,496	3,605	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
5,189	9,849	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,205	0,153	2,014
Fase-PE	0,205	0,153	2,021
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,205	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QP0-QP0.3

LUCE CORRIDOIO SUD

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		10		40	1) Utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.3: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		10		40	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	234,4	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.3
VT a I_{ccft} [V]	110,2	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a c.i.} = 234,4$
	110,2	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km \max}$	$/ I_{km \max} [^\circ]$
6	2,25 26,55

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	Verificato
$100 < I_{magmax}$	234,3

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G4
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 30 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 34 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	3,272E+05
K^2S^2 PE	3,272E+05

Caduta di tensione [%]

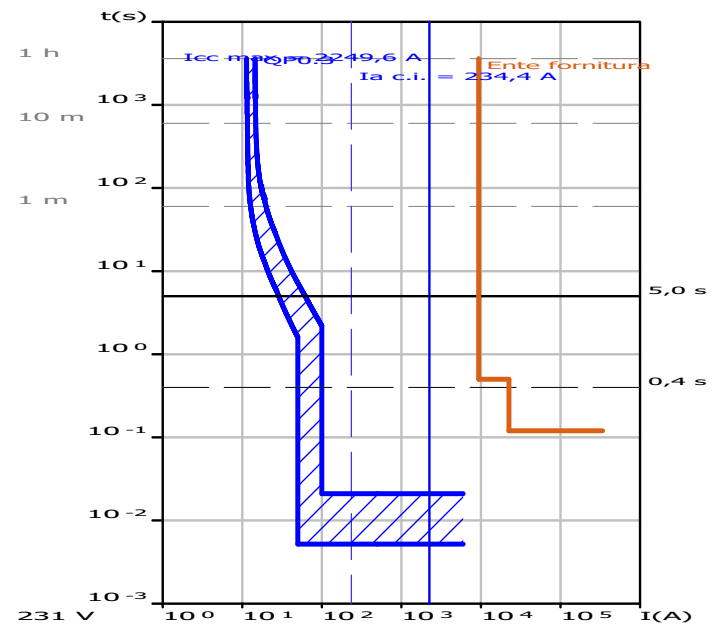
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,929	3,477	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
3,223	7,883	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,314	0,234	2,014
Fase-PE	0,314	0,234	2,021
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv \max}$	$/ I_{kv \max} [^\circ]$	
	0,314	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza					
+EDIFICIO.QP0-QP0.4					LUCE SCALE EST
Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]					1) Utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.4: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	2,886		10		30
Neutro	2,886		10		30
Verifica contatti indiretti					
					Sistema distribuzione: TN-S
la c.i. [A]	Verificato				(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
Tempo di interruzione [s]	152,7				La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.4
VT a la c.i. [V]	0,4				interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 152,7$
VT a I_{ccft} [V]	110,06				
	110,06				
Potere di interruzione [kA]					
A transitorio inizio linea	Verificato				
PdI \geq	$I_{km\ max}$		$/_I_{km\ max}$ [°]		
6	2,25		26,55		
Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]					
					Verificato
Sg. mag.	$<$		I_{magmax}		
100			152,6		
Cavo					
Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1				
Formazione	3G2.5				
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 31 \leq 85				
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 37 \leq 85				
$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]					
					Verificato
K^2S^2 conduttore fase	1,278E+05				
K^2S^2 neutro	1,278E+05				
K^2S^2 PE	1,278E+05				
Caduta di tensione [%]					
Tensione nominale [V]	231				
Cdt (I_b)	CdtT (I_b)		Cdt max		
1,496	3,605		4		
Cdt (I_n)	CdtT (I_n)				
5,189	9,849				
Correnti di guasto [kA]					
A regime fondo linea, Picco a inizio linea					
	Max	Min	Picco		
Fase-N	0,205	0,153	2,014		
Fase-PE	0,205	0,153	2,021		
A transitorio fondo linea					
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max}$ [°]			
	0,205	n.c.			
Protezione					
ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A					

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.5		LUCE SCALE OVEST	
Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]			
	I_b	\leq	I_{ns}
\leq	I_z	1) Utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.5: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)	
Fase	2,886	10	40
Neutro	2,886	10	40
Verifica contatti indiretti			
la c.i. [A]	Verificato 234,4	Sistema distribuzione: TN-S	
Tempo di interruzione [s]	0,4	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)	
VT a la c.i. [V]	110,2	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.5	
VT a I_{ccft} [V]	110,2	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a c.i.} = 234,4$	
Potere di interruzione [kA]		Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]	
A transitorio inizio linea	Verificato	Sg. mag.	Verificato
PdI \geq $I_{km max}$	/ $I_{km max}$ [°]	<	I_{magmax}
6	2,25	100	234,3
Cavo		$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]	
Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1	K^2S^2 conduttore fase	Verificato
Formazione	3G4	K^2S^2 neutro	3,272E+05
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 30 \leq 85	K^2S^2 PE	3,272E+05
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 34 \leq 85		
Caduta di tensione [%]		Correnti di guasto [kA]	
Tensione nominale [V]	231	A regime fondo linea, Picco a inizio linea	
Cdt (I_b)	CdtT (I_b)	Cdt max	
0,929	3,477	4	
Cdt (I_n)	CdtT (I_n)		
3,223	7,883		
		A transitorio fondo linea	
		Ikv max	/ $I_{kv max}$ [°]
		0,314	n.c.

Protezione ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza					LUCE CORRIDOIO SUD				
+EDIFICIO.QP0-QP0.6									
Coord. Ib < Ins < Iz [A]					1) Utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.6: Ins = 10 [A] (sgancio protezione termica)				
	Ib	<=	Ins	<=	Iz				
Fase	2,886		10		51				
Neutro	2,886		10		51				
Verifica contatti indiretti									
Verificato					Sistema distribuzione: TN-S				
Ia c.i. [A] 330,7					(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)				
Tempo di interruzione [s] 0,4					La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.6				
VT a Ia c.i. [V] 110,32					interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,03 <= Ia c.i. = 330,7				
VT a Iccft [V] 110,32									
Potere di interruzione [kA]					Sg. mag.<Imagmax [A]				
Verificato					Verificato				
A transitorio inizio linea					Sg. mag. < Imagmax				
PdI >= IkM max /_IkM max [°]					100 330,3				
6 2,25 26,55									
Cavo					K²S²>I²t [A²s]				
Verificato					Verificato				
Designazione FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1					K²S² conduttore fase 7,362E+05				
Formazione 3G6					K²S² neutro 7,362E+05				
Temperatura cavo a Ib [°C] 30 <= 30 <= 85					K²S² PE 7,362E+05				
Temperatura cavo a In [°C] 30 <= 32 <= 85									
Caduta di tensione [%]					Correnti di guasto [kA]				
Tensione nominale [V] 231					A regime fondo linea, Picco a inizio linea				
Cdt (Ib) CdtT (Ib) Cdt max					Max Min Picco				
0,622 3,838 4					Fase-N 0,442 0,33 2,014				
Cdt (In) CdtT (In)					Fase-PE 0,442 0,331 2,021				
2,155 6,815					A transitorio fondo linea				
					IkV max /_IkV max [°]				
					0,442 n.c.				
Protezione									
ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A									
t(s)									
1 h									
10 3									
10 m									
10 2									
1 m									
10 1									
5,0 s									
10 0									
0,4 s									
10 -1									
10 -2									
10 -3									
231 V									
10 0 10 1 10 2 10 3 10 4 10 5 I(A)									

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QP0-QP0.7

PRESE DI SERVIZIO + FAN-COIL

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		16		30	1) Utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.7: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		16		30	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	520,2	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.7
VT a I_{ccft} [V]	110,51	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 520,2$
	110,51	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/ I_{km\ max} [^\circ]$
6	2,25 26,55

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	Verificato
$160 < I_{magmax}$	519,1

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 31 \leq 90
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 47 \leq 90

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

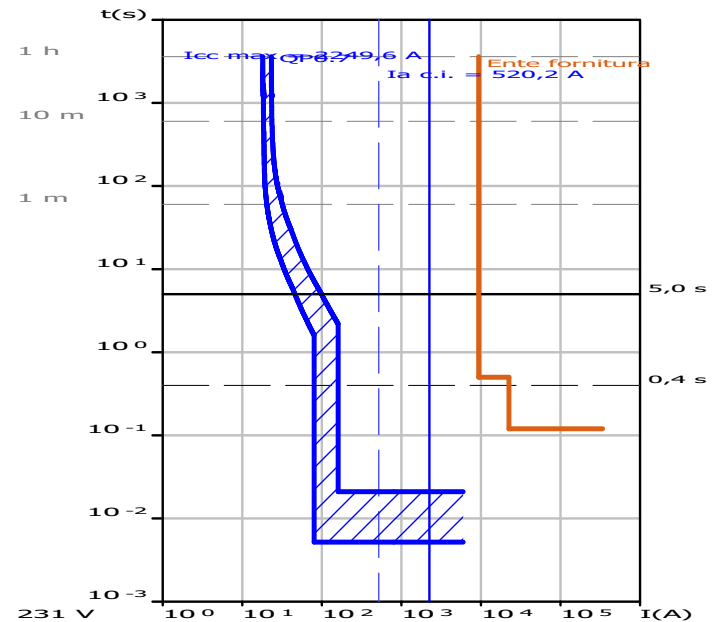
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,345	3,561	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
1,912	6,572	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,69	0,519	2,178
Fase-PE	0,692	0,52	2,185
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/ I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,692	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 16 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QP0-QP0.8

FAN-COIL ZONE COMUNI

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		16		30	1) Utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.8: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		16		30	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	520,2	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.8
VT a I_{ccft} [V]	110,51	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 520,2$
	110,51	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/ I_{km\ max} [^\circ]$
6	2,25 26,55

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	Verificato
$160 < I_{magmax}$	519,1

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 31 \leq 90
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 47 \leq 90

$K^2S^2 > I^2t$ [A 2 s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

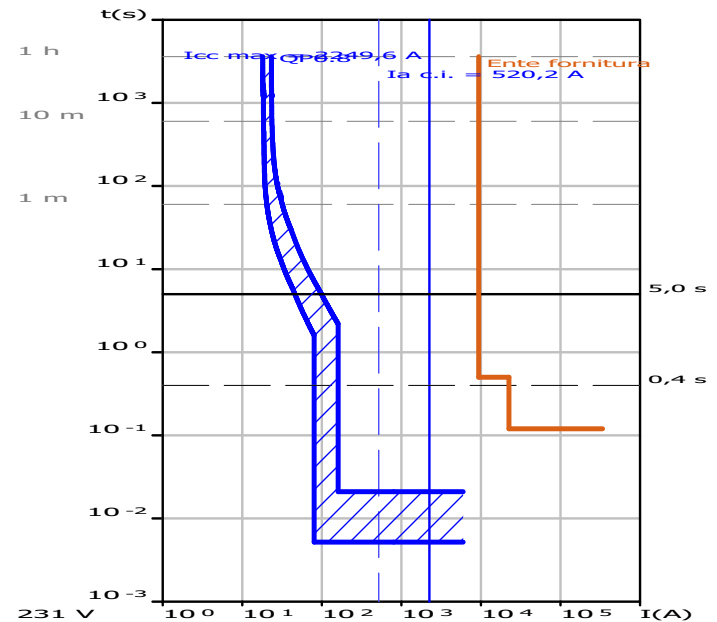
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,345	2,89	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
1,912	6,572	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,69	0,519	2,178
Fase-PE	0,692	0,52	2,185
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/ I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,692	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 16 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QP0-QP0.9

ARMADIO DATI DI PIANO

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	1,443		16		30	1) Utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.9: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	1,443		16		30	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	0,4	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	110,51	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.9
VT a I_{ccft} [V]	110,51	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 520,2$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/ I_{km\ max} [^\circ]$
6	2,25 26,55

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
160		I_{magmax}
		519,1

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 30 \leq 90
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 47 \leq 90

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

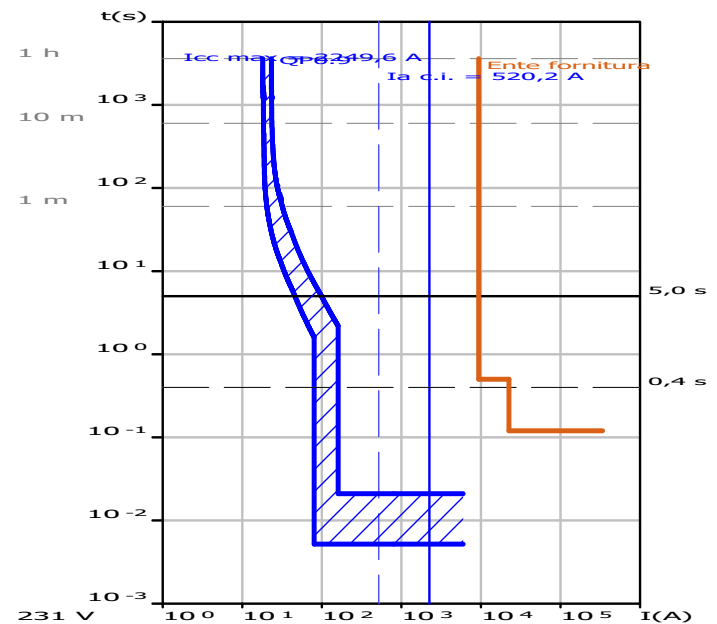
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,172	2,283	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
1,912	6,572	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,69	0,519	2,178
Fase-PE	0,692	0,52	2,185
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/ I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,692	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 16 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QP0-QP0.10

CENTRALE RIVELAZIONE FUMI

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	1,443		16		30	1) Utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.10: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	1,443		16		30	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	1546,2	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.10
VT a I_{ccft} [V]	108,51	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq$ la c.i. = 1546,2
	108,51	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km \max}$	$/ I_{km \max} [^\circ]$
6	2,25 26,55

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	Verificato
$160 < I_{magmax}$	1537,1

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 30 \leq 90
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 47 \leq 90

$K^2S^2 > I^2t$ [A 2 s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

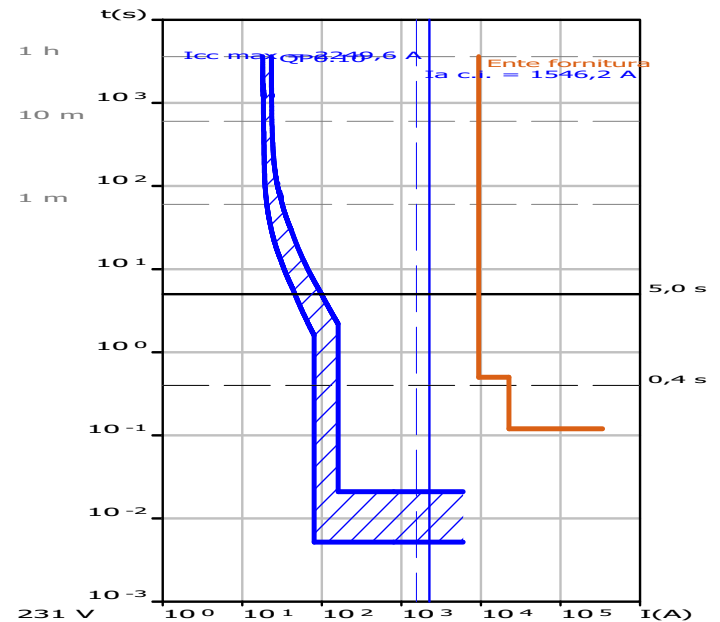
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,011	2,122	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,127	4,787	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	1,959	1,537	2,178
Fase-PE	1,971	1,546	2,185
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv \max}$	$/ I_{kv \max} [^\circ]$	
	1,971	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 16 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza			
+EDIFICIO.QP0-QP0.11		SCORTA	
Coord. Ib < Ins < Iz [A]			
	Ib	<=	Ins
Fase	1,443		16
Neutro	1,443		16
1) Utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.11: Ins = 16 [A] (sgancio protezione termica)			
Verifica contatti indiretti			
la c.i. [A]	Verificato		
Tempo di interruzione [s]	1546,2		
VT a la c.i. [V]	0,4		
VT a Iccft [V]	108,51		
Sistema distribuzione: TN-S			
(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)			
La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.11			
interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,03 <= la c.i. = 1546,2			
Potere di interruzione [kA]			
A transitorio inizio linea	Verificato		
PdI >= Ikm max	/_Ikm max [°]		
6	2,25		
Sg. mag.<Imagmax [A]			
Sg. mag.	<		
160	Imagmax		
Verificato			
1537,1			
Cavo			
Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1		
Formazione	3G2.5		
Temperatura cavo a Ib [°C]	30	<=	30
Temperatura cavo a In [°C]	30	<=	47
K²S²>I²t [A²s]			
Verificato			
K²S² conduttore fase			
1,278E+05			
K²S² neutro			
1,278E+05			
K²S² PE			
1,278E+05			
Caduta di tensione [%]			
Tensione nominale [V]	231		
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max	
0,011	3,228	4	
Cdt (In)	CdtT (In)		
0,127	4,787		
Correnti di guasto [kA]			
A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	1,959	1,537	2,178
Fase-PE	1,971	1,546	2,185
A transitorio fondo linea			
	Ikv max	/_Ikv max [°]	
	1,971	n.c.	
Protezione			
ABB - DS201 A-C 0.03 - 16 A			
t(s)			
1 h			
10 3			
10 m			
10 2			
1 m			
10 1			
10 0			
10 -1			
10 -2			
10 -3			
231 V			
10 0			
10 1			
10 2			
10 3			
10 4			
10 5			
I(A)			
Icc max qp 8249,6 A			
Ente fornitura			
la c.i. = 1546,2 A			
5,0 s			
0,4 s			

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QP0-QP0.12

SCORTA

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	2,886		10		22
Neutro	2,886		10		22

1) Utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.12: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)

Verifica contatti indiretti

Verificato

la c.i. [A]
1417,2

Tempo di interruzione [s]
0,4

VT a la c.i. [V]
109,05

VT a I_{ccft} [V]
109,05

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.12

interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq la\ c.i. = 1417,2$

Potere di interruzione [kA]

Verificato

A transitorio inizio linea
PdI \geq $I_{km\ max}$
62,2526,55

Sg. mag. < I_{magmax} [A]

Verificato

Sg. mag. < I_{magmax}
1001409,5

Cavo

Designazione
FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1

Formazione
3G1.5

Temperatura cavo a I_b [°C]
30 \leq 31 \leq 85

Temperatura cavo a I_n [°C]
30 \leq 42 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

Verificato

K^2S^2 conduttore fase
4,601E+04

K^2S^2 neutro
4,601E+04

K^2S^2 PE
4,601E+04

Caduta di tensione [%]

231

Tensione nominale [V]
Cdt (I_b)
0,038

CdtT (I_b)
3,255

Cdt max
4

Cdt (I_n)
0,133

CdtT (I_n)
4,792

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

	Max	Min	Picco
Fase-N	1,808	1,41	2,014
Fase-PE	1,819	1,417	2,021

A transitorio fondo linea

	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max}$ [°]
	1,819	n.c.

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A

$I_{cc\ max} = 3249,6\ A$

Ente fornitura
 $I_{te\ c.i.} = 1417,2\ A$

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.13		SCORTA	
Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]			
	I_b	\leq	I_{ns}
Fase	2,886	10	22
Neutro	2,886	10	22
1) Utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.13: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)			
Verifica contatti indiretti			
la c.i. [A]	Verificato 1417,2		
Tempo di interruzione [s]	0,4		
VT a la c.i. [V]	109,05		
VT a I_{ccft} [V]	109,05		
Sistema distribuzione: TN-S (Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata) La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.13 interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 1417,2$			
Potere di interruzione [kA]		Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]	
A transitorio inizio linea	Verificato		
PdI \geq $I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$		
6	2,25	26,55	1409,5
Cavo		$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]	
Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1		
Formazione	3G1.5		
Temperatura cavo a I_b [°C]	30	\leq	31
Temperatura cavo a I_n [°C]	30	\leq	42
			85
Caduta di tensione [%]		Correnti di guasto [kA]	
Tensione nominale [V]	231		
Cdt (I_b)	CdtT (I_b)	Cdt max	
0,038	2,149	4	
Cdt (I_n)	CdtT (I_n)		
0,133	4,792		
		A regime fondo linea, Picco a inizio linea	
	Max	Min	Picco
Fase-N	1,808	1,41	2,014
Fase-PE	1,819	1,417	2,021
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$	
	1,819	n.c.	

Protezione
 ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QP0-QP0.14

LUCE EMERGENZA

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	0,481		10		30	1) Utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.14: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	0,481		10		30	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	5	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	110,06	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.14
VT a I_{ccft} [V]	110,06	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 152,7$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
6	2,25 26,55

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
100		152,6

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 30 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 37 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

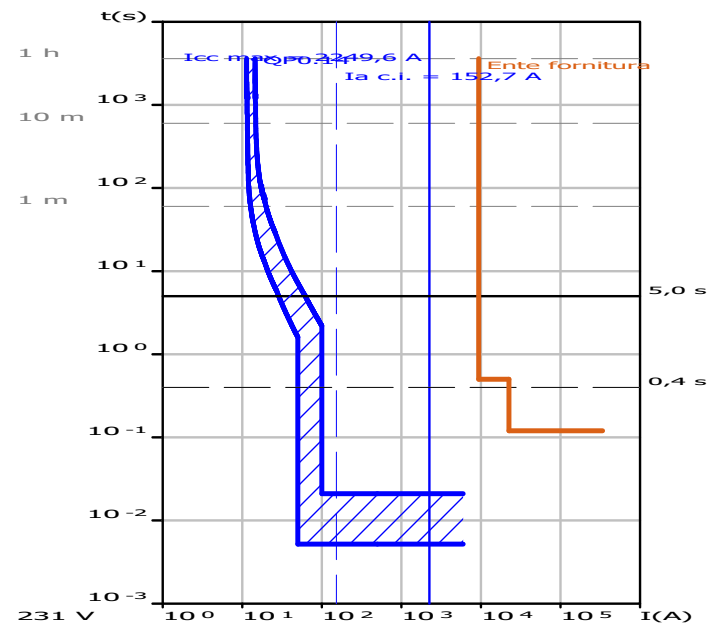
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,249	3,466	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
5,189	9,849	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,205	0,153	2,014
Fase-PE	0,205	0,153	2,021
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,205	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QP0-QP0.15

COMANDO AUTOMATICO ACCENSIONE | PER SCATTATO RELE'

Coord. Ib <= Ins <= Iz [A]

	Ib	<=	Ins	<=	Iz	
Fase	0,481		10		30	1) Utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.14: Ins = 10 [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	0,481		10		30	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	0,4	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	109,91	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP0-QP0.14
VT a Iccft [V]	109,91	interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,03 <= la c.i. = 82,6

Icw [kA]

Icw: corrente ammissibile di breve durata	
Icw	Tcw
0,1	1

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a Ib [°C]	30 <= 30 <= 90
Temperatura cavo a In [°C]	30 <= 37 <= 90

K²S²>I²t [A²s]

	Verificato
K²S² conduttore fase	1,278E+05
K²S² neutro	1,278E+05
K²S² PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

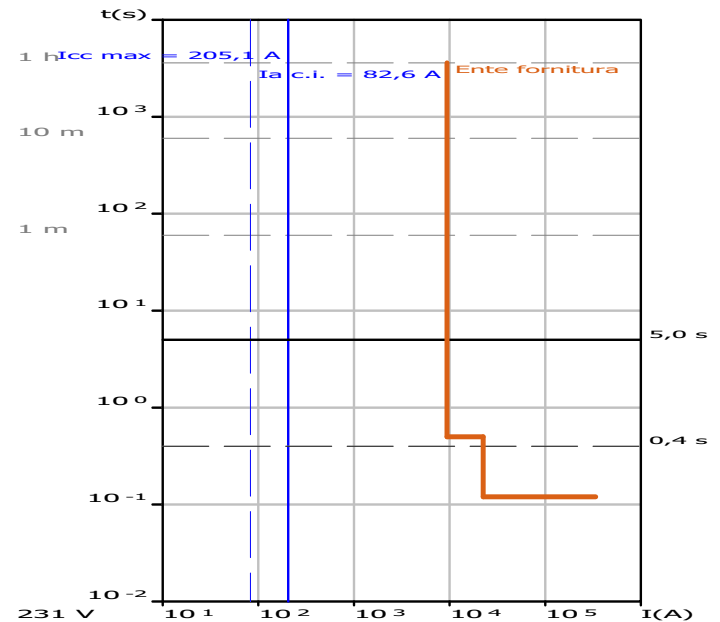
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,23	3,696	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
4,789	14,638	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,111	0,083	0,296
Fase-PE	0,111	0,083	0,296
A transitorio fondo linea			
	Ikv max	/ _Ikv max [°]	
	0,111	n.c.	

Protezione

ABB - ESB 20-20/230 - 20 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QU1-QU1.0

GENERALE

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	7,696		35,31			1) Utenza +EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.1: $I_{ns} = 35,31$ [A] (taglia nominale della protezione) - fusibile
Neutro	7,696		35,31			

Verifica contatti indiretti

	Verificato	Utenza in quadro (definita protetta ai contatti indiretti).
Ia c.i. [A]	1729,2	
Tempo di interruzione [s]	5	
VT a Ia c.i. [V]	110,37	
VT a I_{ccft} [V]	110,37	

Icw [kA]

Icw: corrente ammissibile di breve durata	
Icw	Tcw
1,5	1
	Verificato

Caduta di tensione [%]

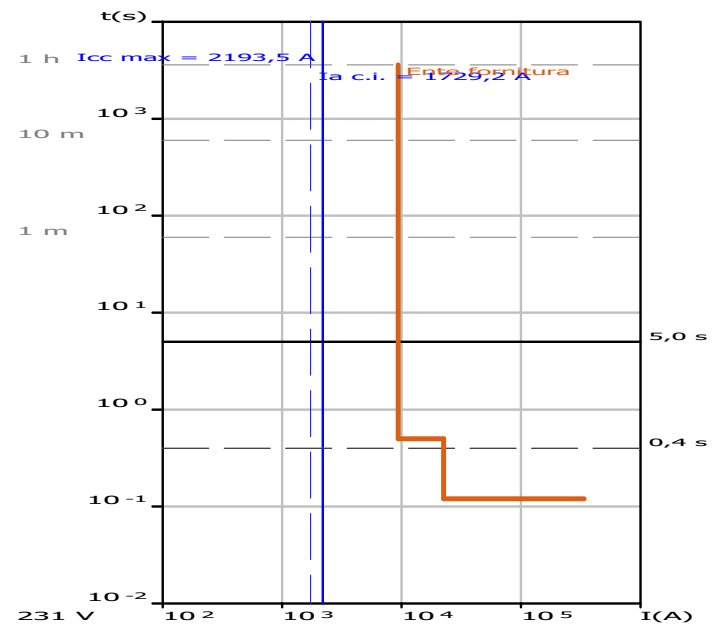
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0	2,516	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0	4,823	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	2,186	1,724	3,277
Fase-PE	2,193	1,729	3,288
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv} \text{ max}$	$/_I_{kv} \text{ max } [^\circ]$	
	2,193	n.c.	

Protezione

ABB - E 202/63g - 63 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza				LUCE	
+EDIFICIO.QU1-QU1.1					
Coord. Ib < Ins < Iz [A]					
	Ib	<=	Ins	<=	Iz
Fase	1,924		10		22
Neutro	1,924		10		22
1) Utenza +EDIFICIO.QU1-QU1.1: Ins = 10 [A] (sgancio protezione termica)					
Verifica contatti indiretti					
		Verificato		Sistema distribuzione: TN-S	
la c.i. [A]			1379,1	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)	
Tempo di interruzione [s]			0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QU1-QU1.1	
VT a la c.i. [V]			111,36	interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,03 <= la c.i. = 1379,1	
VT a Iccft [V]			111,36		
Potere di interruzione [kA]					
A transitorio inizio linea		Verificato			
PdI	>=	Ikm max	/_Ikm max [°]		
6		2,193	25,397		
Cavo					
Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1				
Formazione	3G1.5				
Temperatura cavo a Ib [°C]	30	<=	30	<=	85
Temperatura cavo a In [°C]	30	<=	42	<=	85
Caduta di tensione [%]					
Tensione nominale [V]		231			
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max			
0,025	2,542	4			
Cdt (In)	CdtT (In)				
0,133	4,955				
K²S²>I²t [A²s]					
		Verificato			
K²S² conduttore fase		4,601E+04			
K²S² neutro		4,601E+04			
K²S² PE		4,601E+04			
Correnti di guasto [kA]					
A regime fondo linea, Picco a inizio linea					
	Max	Min	Picco		
Fase-N	1,775	1,376	1,988		
Fase-PE	1,78	1,379	1,991		
A transitorio fondo linea					
	Ikv max	/_IkV max [°]			
	1,78	n.c.			
Protezione					
ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A					

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QU1-QU1.2

PRESE 1

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		16		30	1) Utenza +EDIFICIO.QU1-QU1.2: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		16		30	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	0,4	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	111,29	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QU1-QU1.2
VT a I_{ccft} [V]	111,29	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 514,6$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
6	2,193 25,397

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
160		I_{magmax}
		514,2

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 31 \leq 90
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 47 \leq 90

$K^2S^2 > I^2t$ [A 2 s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

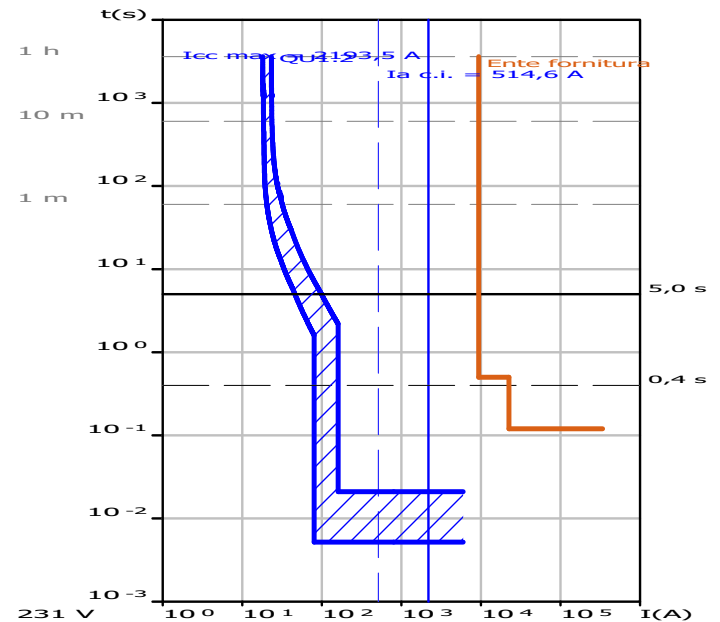
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,345	2,861	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
1,912	6,735	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,685	0,514	2,15
Fase-PE	0,686	0,515	2,154
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,686	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 16 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QU1-QU1.3

PRESE DI SERVIZIO + FAN-COIL

Coord. Ib <= Ins <= Iz [A]

	Ib	<=	Ins	<=	Iz	
Fase	2,886		16		30	1) Utenza +EDIFICIO.QU1-QU1.3: Ins = 16 [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		16		30	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	0,4	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	111,29	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QU1-QU1.3
VT a Iccft [V]	111,29	interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,03 <= la c.i. = 514,6

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
PdI >= Ikm max	/ _Ikm max [°]
6	2,193 25,397

Sg. mag. <= Imagmax [A]

Sg. mag.	<	Imagmax
160		514,2

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a Ib [°C]	30 <= 31 <= 90
Temperatura cavo a In [°C]	30 <= 47 <= 90

K²S²>I²t [A²s]

K²S² conduttore fase	Verificato
K²S² neutro	1,278E+05
K²S² PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

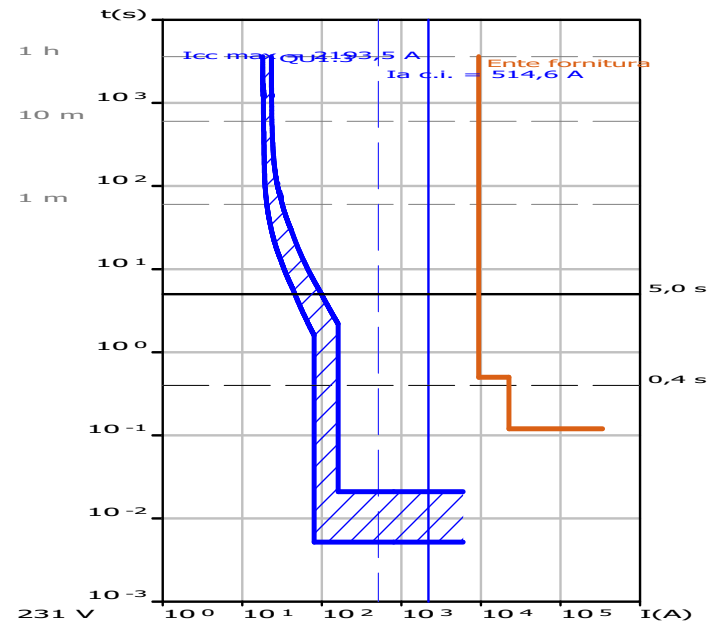
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,345	2,861	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
1,912	6,735	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,685	0,514	2,15
Fase-PE	0,686	0,515	2,154
A transitorio fondo linea			
	Ikv max	/ _Ikv max [°]	
	0,686	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 16 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QU2-QU2.0

GENERALE

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	10,582		35,31			1) Utenza +EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.4: $I_{ns} = 35,31$ [A] (taglia nominale della protezione) - fusibile
Neutro	10,582		35,31			

Verifica contatti indiretti

	Verificato	Utenza in quadro (definita protetta ai contatti indiretti).
$I_{a.c.i.}$ [A]	1688,8	
Tempo di interruzione [s]	5	
VT a $I_{a.c.i.}$ [V]	109,79	
VT a I_{ccft} [V]	109,79	

I_{cw} [kA]

I_{cw} : corrente ammissibile di breve durata

I_{cw}	T_{cw}	Verificato
1,5	1	

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0	2,571	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0	4,94	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

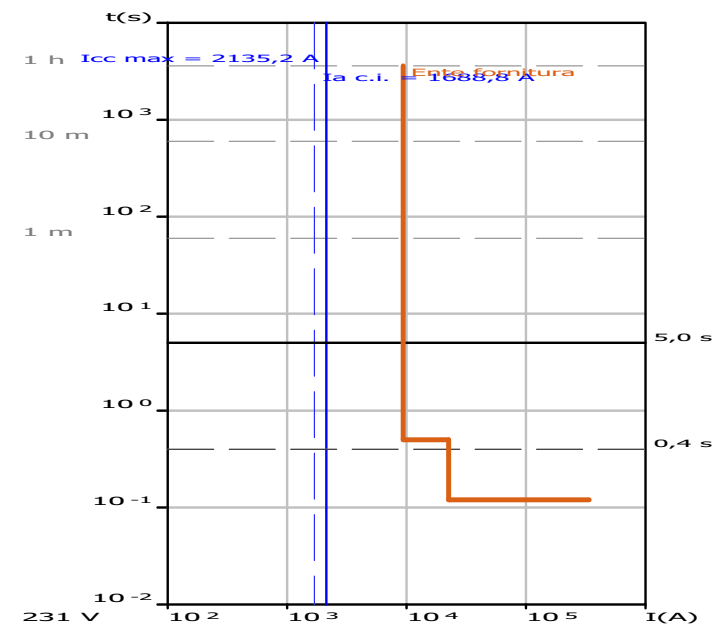
	Max	Min	Picco
Fase-N	2,122	1,678	3,175
Fase-PE	2,135	1,689	3,195

A transitorio fondo linea

$I_{kv} \text{ max}$	$/_I_{kv} \text{ max } [^\circ]$
2,135	n.c.

Protezione

ABB - E 202/63g - 63 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza				LUCE	
+EDIFICIO.QU2-QU2.1					
Coord. Ib < Ins < Iz [A]					
	Ib	<=	Ins	<=	Iz
Fase	1,924		10		22
Neutro	1,924		10		22
1) Utenza +EDIFICIO.QU2-QU2.1: Ins = 10 [A] (sgancio protezione termica)					
Verifica contatti indiretti					
la c.i. [A]	Verificato		Sistema distribuzione: TN-S		
Tempo di interruzione [s]	1353,6		(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)		
VT a la c.i. [V]	0,4		La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QU2-QU2.1		
VT a Iccft [V]	110,88		interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,03 <= la c.i. = 1353,6		
VT a Iccft [V]	110,88				
Potere di interruzione [kA]			Sg. mag.<Imagmax [A]		
A transitorio inizio linea	Verificato		Verificato		
PdI >= Ikm max	/_Ikm max [°]		Sg. mag. < Imagmax		
6	2,135		100		
Cavo			K²S²>I²t [A²s]		
Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1		Verificato		
Formazione	3G1.5		K²S² conduttore fase		
Temperatura cavo a Ib [°C]	30 <= 30 <= 85		4,601E+04		
Temperatura cavo a In [°C]	30 <= 42 <= 85		K²S² neutro		
			4,601E+04		
Caduta di tensione [%]			Correnti di guasto [kA]		
Tensione nominale [V]	231		A regime fondo linea, Picco a inizio linea		
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max	Max Min Picco		
0,025	2,597	4	Fase-N 1,732 1,347 1,956		
Cdt (In)	CdtT (In)		Fase-PE 1,741 1,354 1,962		
0,133	5,072		A transitorio fondo linea		
			Ikv max /_IkV max [°]		
			1,741 n.c.		
Protezione					
ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A					

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QU2-QU2.2

PRESE 1

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		16		30	1) Utenza +EDIFICIO.QU2-QU2.2: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		16		30	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	0,4	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	111,14	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QU2-QU2.2
VT a I_{ccft} [V]	111,14	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 511,2$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
6	2,135 25,519

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
160		I_{magmax}
		510,2

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 31 \leq 90
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 47 \leq 90

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

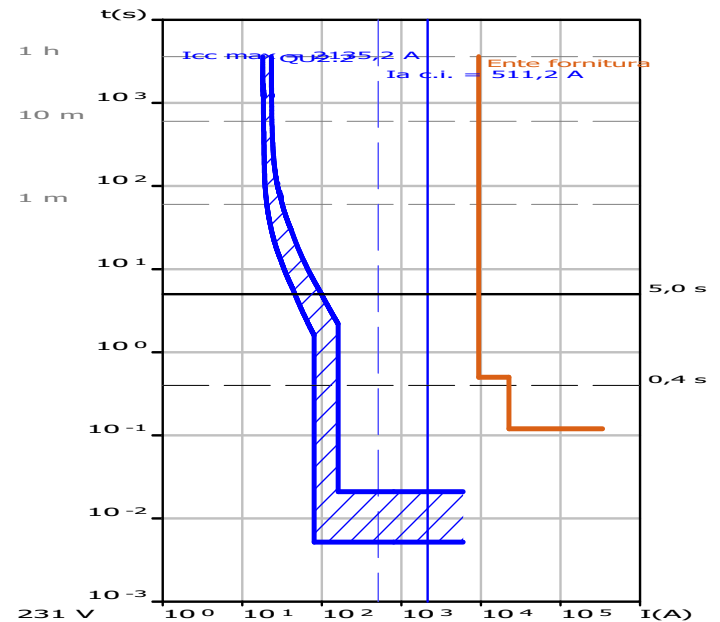
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,345	2,917	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
1,912	6,852	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,679	0,51	2,116
Fase-PE	0,68	0,511	2,123
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,68	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 16 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza		+EDIFICIO.QU2-QU2.3		PRESE 2	
Coord. Ib < Ins < Iz [A]					
	Ib	<=	Ins	<=	Iz
Fase	2,886		16		30
Neutro	2,886		16		30
1) Utenza +EDIFICIO.QU2-QU2.3: Ins = 16 [A] (sgancio protezione termica)					
Verifica contatti indiretti					
Ia c.i. [A]		Verificato		Sistema distribuzione: TN-S	
511,2				(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)	
Tempo di interruzione [s]		0,4		La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QU2-QU2.3	
VT a Ia c.i. [V]		111,14		interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,03 <= Ia c.i. = 511,2	
VT a Iccft [V]		111,14			
Potere di interruzione [kA]					
A transitorio inizio linea		Verificato			
PdI >=	Ikm max	/_Ikm max [°]			
6	2,135	25,519			
Sg. mag.<Imagmax [A]					
Sg. mag.		<		Verificato	
160				510,2	
K²S²>I²t [A²s]					
K²S² conduttore fase		Verificato			
1,278E+05					
K²S² neutro		1,278E+05			
K²S² PE		1,278E+05			
Cavo					
Designazione		FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1			
Formazione		3G2.5			
Temperatura cavo a Ib [°C]		30 <= 31 <= 90			
Temperatura cavo a In [°C]		30 <= 47 <= 90			
Caduta di tensione [%]					
Tensione nominale [V]		231			
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max			
0,345	2,917	4			
Cdt (In)	CdtT (In)				
1,912	6,852				
Correnti di guasto [kA]					
A regime fondo linea, Picco a inizio linea					
	Max	Min	Picco		
Fase-N	0,679	0,51	2,116		
Fase-PE	0,68	0,511	2,123		
A transitorio fondo linea					
	Ikv max	/_IkV max [°]			
	0,68	n.c.			
Protezione					
ABB - DS201 A-C 0.03 - 16 A					
t(s)					
1 h					
10 3					
10 m					
10 2					
1 m					
10 1					
10 0					
10 -1					
10 -2					
10 -3					
231 V					
10 0					
10 1					
10 2					
10 3					
10 4					
10 5					
I(A)					
Icc max Qu2 135,2 A					
Ia c.i. = 511,2 A					
Ente fornitura					
5,0 s					
0,4 s					

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QU2-QU2.4

PRESE DI SERVIZIO + FAN-COIL

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		16		30	1) Utenza +EDIFICIO.QU2-QU2.4: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		16		30	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	511,2	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QU2-QU2.4
VT a I_{ccft} [V]	111,14	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 511,2$
	111,14	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
6	2,135 25,519

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	Verificato
$160 < I_{magmax}$	510,2

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 31 \leq 90
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 47 \leq 90

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

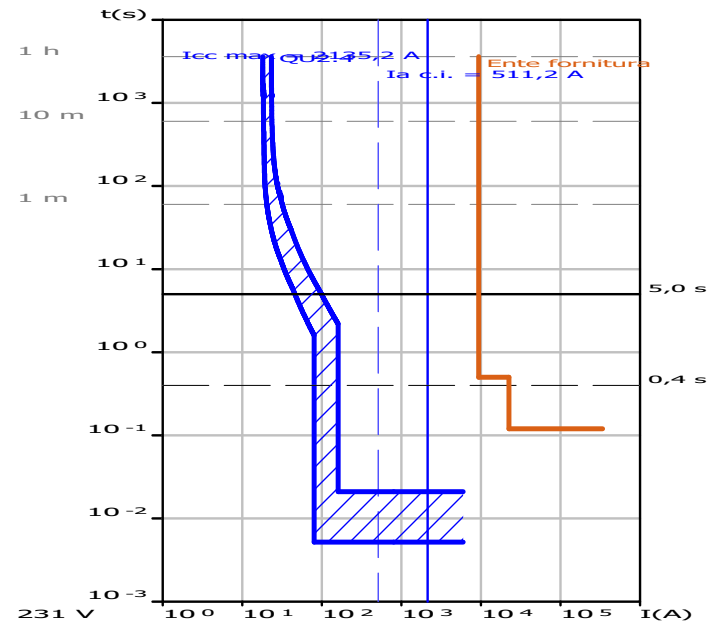
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,345	2,917	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
1,912	6,852	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,679	0,51	2,116
Fase-PE	0,68	0,511	2,123
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,68	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 16 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QU3-QU3.0

GENERALE

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	6,734		35,31		
Neutro	0,833		35,31		

1) Utenza +EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.5: $I_{ns} = 35,31$ [A] (taglia nominale della protezione) - fusibile

Verifica contatti indiretti

Verificato

Utenza in quadro (definita protetta ai contatti indiretti).

Ia c.i. [A]	1689
Tempo di interruzione [s]	5
VT a Ia c.i. [V]	109,8
VT a I_{ccft} [V]	109,8

Icw [kA]

Icw: corrente ammissibile di breve durata

Icw	Tcw	Verificato
1,5	1	

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]	400	
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0	2,851	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0	4,632	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

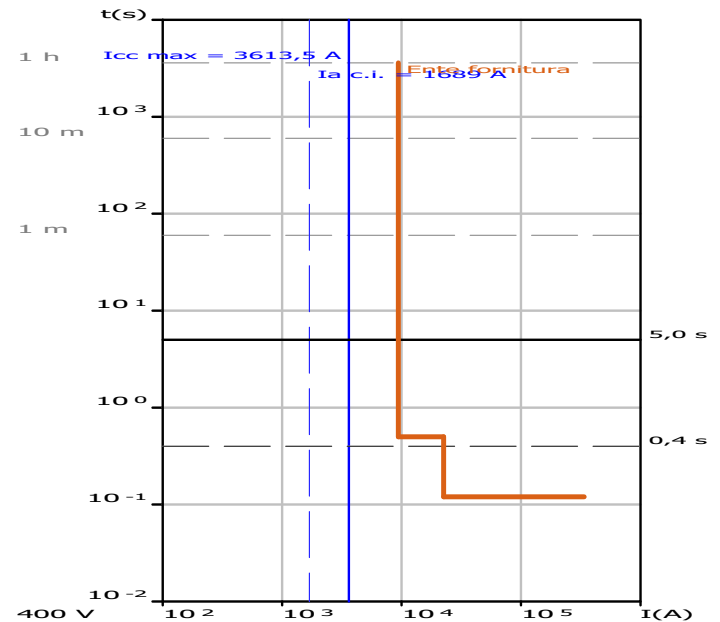
	Max	Min	Picco
Trifase	3,614	3,071	5,407
Bifase	3,129	2,66	4,683
Bifase-N	3,497	2,925	5,233
Bifase-PE	3,497	2,925	5,233
Fase-N	2,122	1,679	3,175
Fase-PE	2,136	1,689	3,196

A transitorio fondo linea

$I_{kv} \text{ max}$	/ $I_{kv} \text{ max } [^\circ]$
3,614	n.c.

Protezione

ABB - E 204/63g - 63 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QU3-QU3.1

LUCE 1

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	1,924		10		22	1) Utenza +EDIFICIO.QU3-QU3.1: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	1,924		10		22	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	0,4	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	110,88	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QU3-QU3.1
VT a I_{ccft} [V]	110,88	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq la\ c.i. = 1353,5$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
6	2,135 25,517

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
100		I_{magmax}
		1346,4

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G1.5
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 30 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 42 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A 2 s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	4,601E+04
K^2S^2 neutro	4,601E+04
K^2S^2 PE	4,601E+04

Caduta di tensione [%]

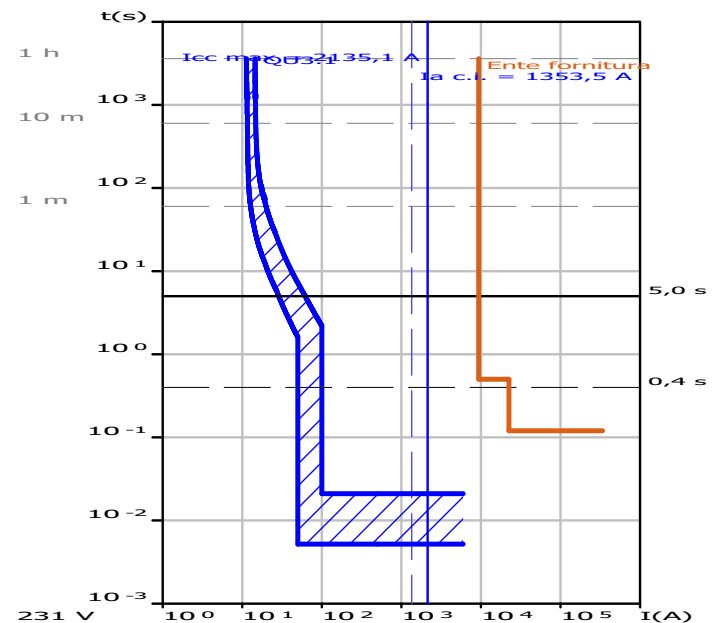
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,025	2,459	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,133	4,765	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	1,731	1,346	1,956
Fase-PE	1,741	1,354	1,962
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$	
	1,741	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza				LUCE 2	
+EDIFICIO.QU3-QU3.2					
Coord. Ib < Ins < Iz [A]					
	Ib	<=	Ins	<=	Iz
Fase	1,924		10		22
Neutro	1,924		10		22
1) Utenza +EDIFICIO.QU3-QU3.2: Ins = 10 [A] (sgancio protezione termica)					
Verifica contatti indiretti					
		Verificato		Sistema distribuzione: TN-S	
la c.i. [A]			1353,5	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)	
Tempo di interruzione [s]			0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QU3-QU3.2	
VT a la c.i. [V]			110,88	interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,03 <= la c.i. = 1353,5	
VT a Iccft [V]			110,88		
Potere di interruzione [kA]					
A transitorio inizio linea		Verificato			
PdI >=	Ikm max	/_Ikm max [°]			
6	2,135	25,517			
Sg. mag.<Imagmax [A]					
Sg. mag.		<		Verificato	
100				1346,4	
Cavo					
Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1				
Formazione	3G1.5				
Temperatura cavo a Ib [°C]	30	<=	30	<=	85
Temperatura cavo a In [°C]	30	<=	42	<=	85
K²S²>I²t [A²s]					
K²S² conduttore fase		Verificato		4,601E+04	
K²S² neutro				4,601E+04	
K²S² PE				4,601E+04	
Caduta di tensione [%]					
Tensione nominale [V]		231			
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max			
0,025	2,459	4			
Cdt (In)	CdtT (In)				
0,133	4,765				
Correnti di guasto [kA]					
A regime fondo linea, Picco a inizio linea					
	Max	Min	Picco		
Fase-N	1,731	1,346	1,956		
Fase-PE	1,741	1,354	1,962		
A transitorio fondo linea					
	Ikv max	/_IkV max [°]			
	1,741	n.c.			
Protezione					
ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A					

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QU3-QU3.3

PRESE 1

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		16		30	1) Utenza +EDIFICIO.QU3-QU3.3: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		16		30	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	511,2	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QU3-QU3.3
VT a I_{ccft} [V]	111,13	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 511,2$
	111,13	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
6	2,135 25,517

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	<	Verificato
160		I_{magmax}
		510,2

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 31 \leq 90
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 47 \leq 90

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	1,278E+05
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

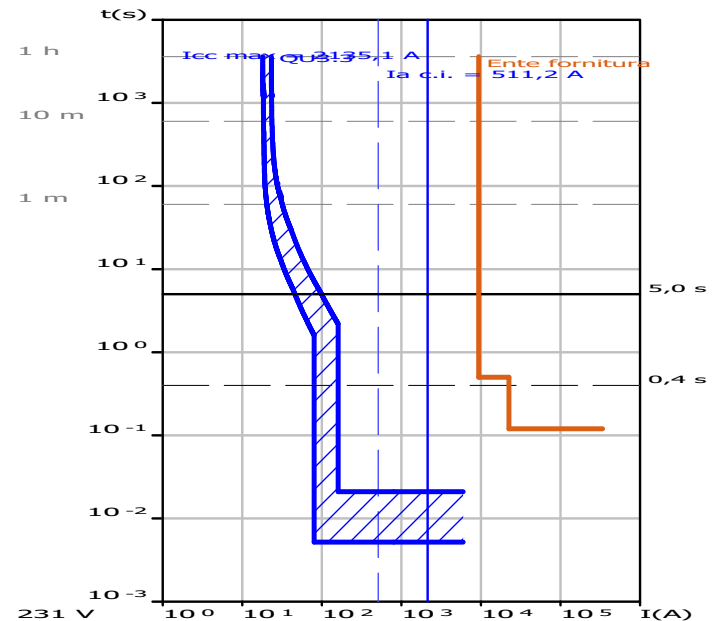
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,345	3,221	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
1,912	6,545	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,679	0,51	2,116
Fase-PE	0,68	0,511	2,123
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,68	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 16 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza		PRESE 2				
+EDIFICIO.QU3-QU3.4						
Coord. Ib < Ins < Iz [A]						
	Ib	<=	Ins	<=	Iz	1) Utenza +EDIFICIO.QU3-QU3.4: Ins = 16 [A] (sgancio protezione termica)
Fase	2,886		16		30	
Neutro	2,886		16		30	
Verifica contatti indiretti						
Verificato		Sistema distribuzione: TN-S				
la c.i. [A]	511,2	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)				
Tempo di interruzione [s]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QU3-QU3.4				
VT a la c.i. [V]	111,13	interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,03 <= la c.i. = 511,2				
VT a Iccft [V]	111,13					
Potere di interruzione [kA]						
Verificato						
A transitorio inizio linea						
PdI >=	Ikm max	/_Ikm max [°]				
6	2,135	25,517				
Sg. mag.<Imagmax [A]						
Verificato						
Sg. mag.	<	Imagmax				
160		510,2				
K²S²>I²t [A²s]						
Verificato						
K²S² conduttore fase	1,278E+05					
K²S² neutro	1,278E+05					
K²S² PE	1,278E+05					
Cavo						
Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1					
Formazione	3G2.5					
Temperatura cavo a Ib [°C]	30	<=	31	<=	90	
Temperatura cavo a In [°C]	30	<=	47	<=	90	
Caduta di tensione [%]						
231						
Tensione nominale [V]						
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max				
0,345	2,778	4				
Cdt (In)	CdtT (In)					
1,912	6,545					
Correnti di guasto [kA]						
A regime fondo linea, Picco a inizio linea						
	Max	Min	Picco			
Fase-N	0,679	0,51	2,116			
Fase-PE	0,68	0,511	2,123			
A transitorio fondo linea						
	Ikv max	/_IkV max [°]				
	0,68	n.c.				
Protezione						
ABB - DS201 A-C 0.03 - 16 A						
t(s)						
1 h						
10 3						
10 m						
10 2						
1 m						
10 1						
10 0						
10 -1						
10 -2						
10 -3						
231 V						
10 0						
10 1						
10 2						
10 3						
10 4						
10 5						
I(A)						
Icc max QU3.4 = 125,1 A						
Ia c.i. = 511,2 A						
Ente fornitura						
5,0 s						
0,4 s						

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QU3-QU3.5

PRESE 3

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		16		30	1) Utenza +EDIFICIO.QU3-QU3.5: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		16		30	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	511,2	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QU3-QU3.5
VT a I_{ccft} [V]	111,13	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 511,2$
	111,13	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
6	2,135 25,517

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	<	Verificato
160		I_{magmax}
		510,2

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 31 \leq 90
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 47 \leq 90

$K^2S^2 > I^2t$ [A 2 s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

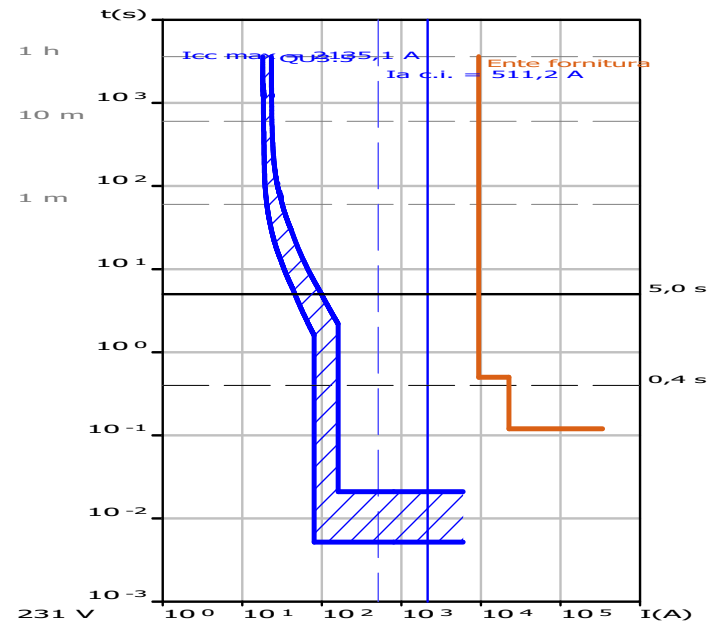
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,345	2,825	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
1,912	6,545	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,679	0,51	2,116
Fase-PE	0,68	0,511	2,123
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,68	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 16 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza		+EDIFICIO.QU3-QU3.6		PRESE 4	
Coord. Ib < Ins < Iz [A]					
	Ib	<=	Ins	<=	Iz
Fase	2,886		16		30
Neutro	2,886		16		30
1) Utenza +EDIFICIO.QU3-QU3.6: Ins = 16 [A] (sgancio protezione termica)					
Verifica contatti indiretti					
la c.i. [A]	Verificato		Sistema distribuzione: TN-S		
Tempo di interruzione [s]	511,2		(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)		
VT a la c.i. [V]	0,4		La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QU3-QU3.6		
VT a Iccft [V]	111,13		interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,03 <= la c.i. = 511,2		
VT a Iccft [V]	111,13				
Potere di interruzione [kA]			Sg. mag.<Imagmax [A]		
A transitorio inizio linea	Verificato		Verificato		
PdI >= Ikm max	/_Ikm max [°]		Sg. mag.	<	Imagmax
6	2,135		160	510,2	
Cavo			K²S²>I²t [A²s]		
Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1		Verificato		
Formazione	3G2.5		K²S² conduttore fase		
Temperatura cavo a Ib [°C]	30	<= 31	<= 90	1,278E+05	
Temperatura cavo a In [°C]	30	<= 47	<= 90	1,278E+05	
Temperatura cavo a In [°C]	30	<= 47	<= 90	1,278E+05	
Caduta di tensione [%]			Correnti di guasto [kA]		
Tensione nominale [V]	231		A regime fondo linea, Picco a inizio linea		
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max	Max	Min	Picco
0,345	3,221	4	Fase-N	0,679	0,51
Cdt (In)	CdtT (In)		Fase-PE	0,68	0,511
1,912	6,545		2,123		
			A transitorio fondo linea		
			Ikv max	/_IkV max [°]	
			0,68	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 16 A

t(s)

1 h

10 3

10 m

10 2

1 m

10 1

10 0

10 -1

10 -2

10 -3

231 V

10 0

10 1

10 2

10 3

10 4

10 5

I(A)

Icc max Qu3.6 = 165,1 A

Ia c.i. = 511,2 A

Ente fornitura

5,0 s

0,4 s

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QU3-QU3.7

SCORTA

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	0,481		16		30
Neutro	0,481		16		30

1) Utenza +EDIFICIO.QU3-QU3.7: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)

Verifica contatti indiretti

Verificato

la c.i. [A]
1471,1

Tempo di interruzione [s]
0,4

VT a la c.i. [V]
110,55

VT a I_{ccft} [V]
110,55

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QU3-QU3.7

interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 1471,1$

Potere di interruzione [kA]

Verificato

A transitorio inizio linea

$PdI \geq$	$I_{km\ max}$	$/ I_{km\ max} [^\circ]$
6	2,135	25,517

Sg. mag. < I_{magmax} [A]

Verificato

Sg. mag.	<	I_{magmax}
160		1462,8

Cavo

Designazione

FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1

Formazione

3G2.5

Temperatura cavo a I_b [°C]

30 <= 30 <= 90

Temperatura cavo a I_n [°C]

30 <= 47 <= 90

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

Verificato

K^2S^2 conduttore fase	1,278E+05
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

231

Tensione nominale [V]

Cdt (I_b)

CdtT (I_b)

Cdt max

0,004

2,88

4

Cdt (I_n)

CdtT (I_n)

0,127

4,76

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

	Max	Min	Picco
Fase-N	1,87	1,463	2,116
Fase-PE	1,881	1,471	2,123

A transitorio fondo linea

$I_{kv\ max}$	$/ I_{kv\ max} [^\circ]$
1,881	n.c.

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 16 A

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QB-QB.0

GENERALE

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	12,025		35,31			1) Utenza +EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.6: $I_{ns} = 35,31$ [A] (taglia nominale della protezione) - fusibile
Neutro	12,025		35,31			

Verifica contatti indiretti

	Verificato	Utenza in quadro (definita protetta ai contatti indiretti).
I_a c.i. [A]	1688,8	
Tempo di interruzione [s]	5	
VT a I_a c.i. [V]	109,79	
VT a I_{ccft} [V]	109,79	

I_{cw} [kA]

I_{cw} : corrente ammissibile di breve durata	
I_{cw}	T_{cw}
1,5	1
	Verificato

Caduta di tensione [%]

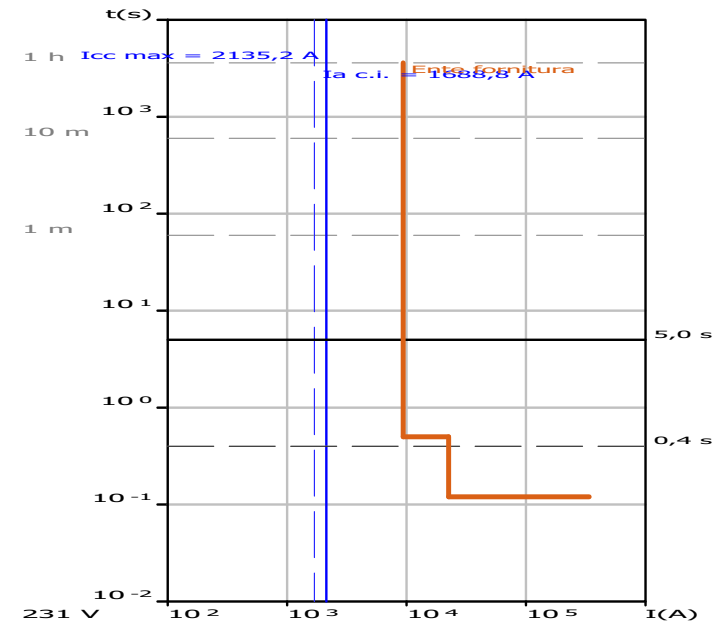
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0	2,671	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0	4,94	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	2,122	1,678	3,175
Fase-PE	2,135	1,689	3,195
A transitorio fondo linea			
	I_{kv} max	$I_{_kv}$ max [°]	
	2,135	n.c.	

Protezione

ABB - E 202/63g - 63 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza						
+EDIFICIO.QB-QB.1	LUCE					
Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]						
	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	1) Utenza +EDIFICIO.QB-QB.1: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
Fase	1,924		10		22	
Neutro	1,924		10		22	
Verifica contatti indiretti						
la c.i. [A]	1353,6	Sistema distribuzione: TN-S				
Tempo di interruzione [s]	0,4	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)				
VT a la c.i. [V]	110,88	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QB-QB.1				
VT a I_{ccft} [V]	110,88	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 1353,6$				
Potere di interruzione [kA]		Sg. mag. < I_{magmax} [A]				
A transitorio inizio linea	Verificato	Verificato				
PdI \geq $I_{km\ max}$	/ $I_{km\ max}$ [°]	Sg. mag. < I_{magmax}				
6	2,135	100				
Cavo		$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]				
Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1	Verificato				
Formazione	3G1.5	K^2S^2 conduttore fase				
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 30 \leq 85	4,601E+04				
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 42 \leq 85	K^2S^2 neutro				
		4,601E+04				
		K^2S^2 PE				
		4,601E+04				
Caduta di tensione [%]		Correnti di guasto [kA]				
Tensione nominale [V]	231	A regime fondo linea, Picco a inizio linea				
Cdt (I_b)	CdtT (I_b)	Cdt max				
0,026	2,696	4	Max	Min	Picco	
Cdt (I_n)	CdtT (I_n)		Fase-N	1,732	1,347	1,956
0,133	5,072		Fase-PE	1,741	1,354	1,962
			A transitorio fondo linea			
			$I_{kv\ max}$	/ $I_{kv\ max}$ [°]		
			1,741	n.c.		

Protezione ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza				POMPA DI CALORE	
+EDIFICIO.QB-QB.3					
Coord. Ib < Ins < Iz [A]					
	Ib	<=	Ins	<=	Iz
Fase	7,215		16		30
Neutro	7,215		16		30
1) Utenza +EDIFICIO.QB-QB.3: Ins = 16 [A] (sgancio protezione termica)					
Verifica contatti indiretti					
Ia c.i. [A]	Verificato		Sistema distribuzione: TN-S		
Tempo di interruzione [s]	668,4		(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)		
VT a Ia c.i. [V]	111,34		La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QB-QB.3		
VT a Iccft [V]	111,34		interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,03 <= Ia c.i. = 668,4		
Potere di interruzione [kA]					
A transitorio inizio linea	Verificato				
PdI >= Ikm max	/_Ikm max [°]				
6	2,135		25,519		
Sg. mag.<Imagmax [A]					
Sg. mag.	<		Imagmax		
160			666,7		
Cavo					
Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1				
Formazione	3G2.5				
Temperatura cavo a Ib [°C]	30	<=	33	<=	90
Temperatura cavo a In [°C]	30	<=	47	<=	90
K²S²>I²t [A²s]					
K²S² conduttore fase	Verificato				
K²S² neutro	1,278E+05				
K²S² PE	1,278E+05				
Caduta di tensione [%]					
Tensione nominale [V]	231				
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max			
0,575	3,245	4			
Cdt (In)	CdtT (In)				
1,275	6,214				
Correnti di guasto [kA]					
A regime fondo linea, Picco a inizio linea					
	Max	Min	Picco		
Fase-N	0,882	0,667	2,116		
Fase-PE	0,885	0,668	2,123		
A transitorio fondo linea					
	Ikv max	/_Ikv max [°]			
	0,885	n.c.			
Protezione					
ABB - DS201 A-C 0.03 - 16 A					

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QP1-QP1.0

GENERALE

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	10,582		35,31		
Neutro	0,481		35,31		

1) Utenza +EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.7: $I_{ns} = 35,31$ [A] (taglia nominale della protezione) - fusibile

Verifica contatti indiretti

Verificato

Utenza in quadro (definita protetta ai contatti indiretti).

Ia c.i. [A]	1689
Tempo di interruzione [s]	5
VT a Ia c.i. [V]	109,8
VT a I_{ccft} [V]	109,8

Icw [kA]

Icw: corrente ammissibile di breve durata

Icw	Tcw	Verificato
1,5	1	

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]	400	
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0	2,885	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0	4,605	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

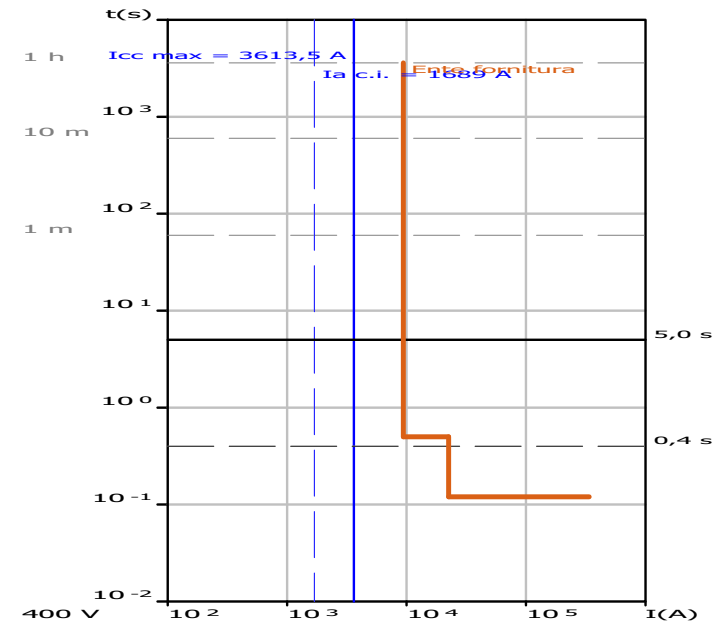
	Max	Min	Picco
Trifase	3,614	3,071	5,407
Bifase	3,129	2,66	4,683
Bifase-N	3,497	2,925	5,233
Bifase-PE	3,497	2,925	5,233
Fase-N	2,122	1,679	3,175
Fase-PE	2,136	1,689	3,196

A transitorio fondo linea

I_{kv} max	/ I_{kv} max [°]
3,614	n.c.

Protezione

ABB - E 204/63g - 63 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QP1-QP1.1

LUCE CORRIDOIO EST

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		10		40	1) Utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.1: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		10		40	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	232,6	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.1
VT a I_{ccft} [V]	110,49	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 232,6$
	110,49	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
6	2,135 25,517

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
100		I_{magmax}
		232,4

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G4
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 30 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 34 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	3,272E+05
K^2S^2 PE	3,272E+05

Caduta di tensione [%]

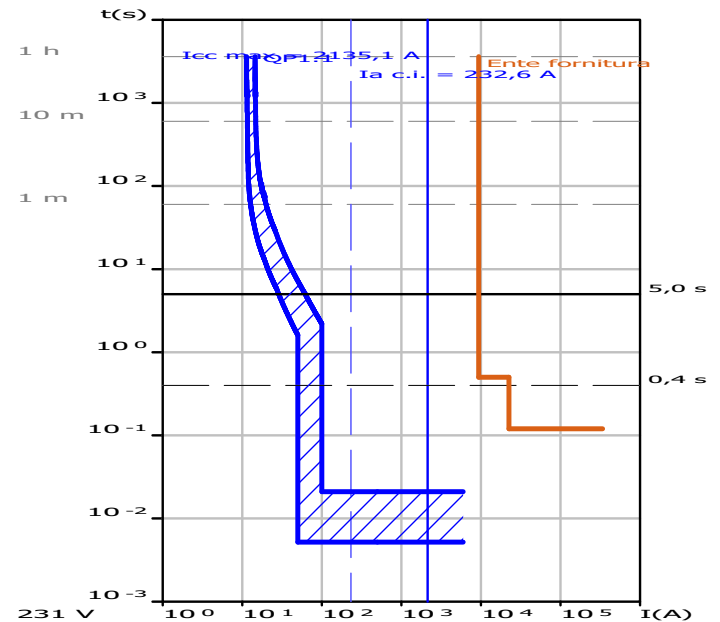
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,929	3,84	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
3,223	7,828	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,312	0,232	1,956
Fase-PE	0,312	0,233	1,962
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,312	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QP1-QP1.2

LUCE CORRIDOIO OVEST

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		10		40	1) Utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.2: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		10		40	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	232,6	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.2
VT a I_{ccft} [V]	110,49	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a c.i.} = 232,6$
	110,49	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km max}$	$/ I_{km max} [^\circ]$
6	2,135 25,517

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	Verificato
$100 < I_{magmax}$	232,4

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G4
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 30 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 34 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	3,272E+05
K^2S^2 PE	3,272E+05

Caduta di tensione [%]

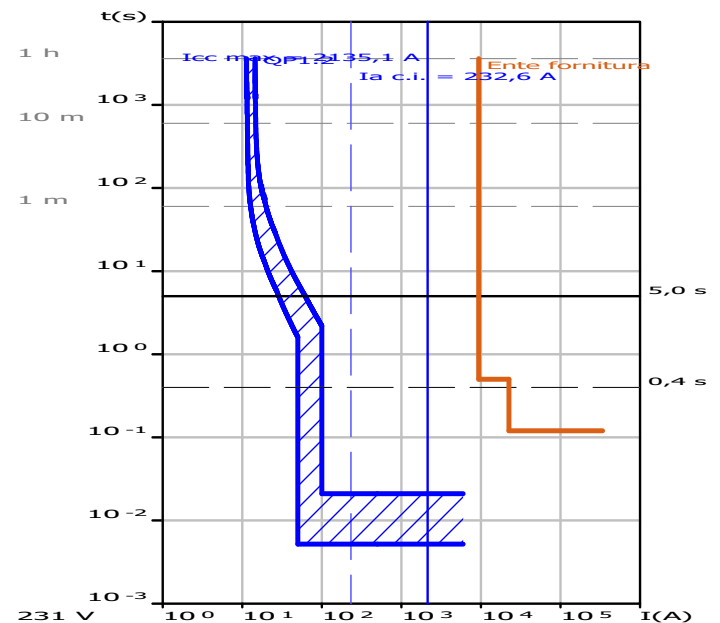
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,929	3,457	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
3,223	7,828	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,312	0,232	1,956
Fase-PE	0,312	0,233	1,962
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv max}$	$/ I_{kv max} [^\circ]$	
	0,312	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QP1-QP1.3

LUCE CORRIDOIO SUD

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		10		40	1) Utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.3: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		10		40	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	232,6	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.3
VT a I_{ccft} [V]	110,49	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 232,6$
	110,49	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
6	2,135 25,517

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
100		I_{magmax}
		232,4

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G4
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 30 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 34 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	3,272E+05
K^2S^2 PE	3,272E+05

Caduta di tensione [%]

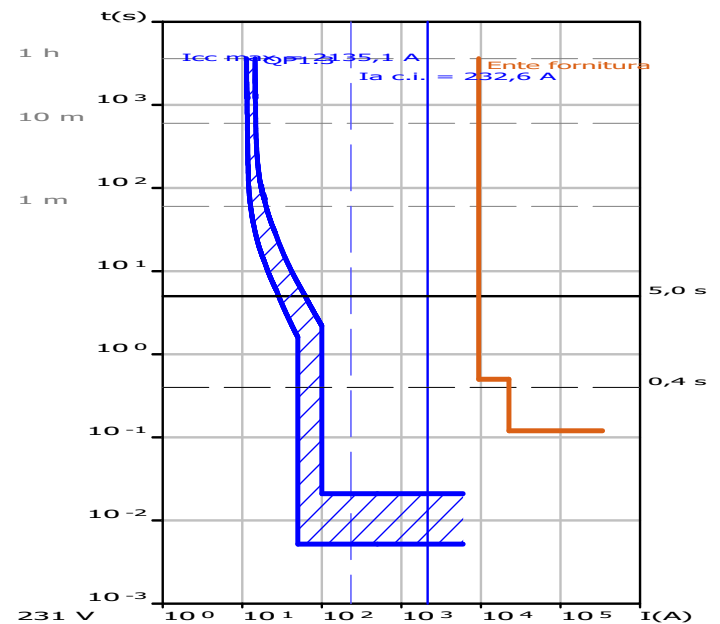
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,929	3,457	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
3,223	7,828	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,312	0,232	1,956
Fase-PE	0,312	0,233	1,962
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,312	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QP1-QP1.4

SCORTA

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		10		40	1) Utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.4: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		10		40	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	232,6	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.4
VT a I_{ccft} [V]	110,49	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a c.i.} = 232,6$
	110,49	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km max}$	$/ I_{km max} [^\circ]$
6	2,135 25,517

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	Verificato
$100 < I_{magmax}$	232,4

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G4
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 30 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 34 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	3,272E+05
K^2S^2 PE	3,272E+05

Caduta di tensione [%]

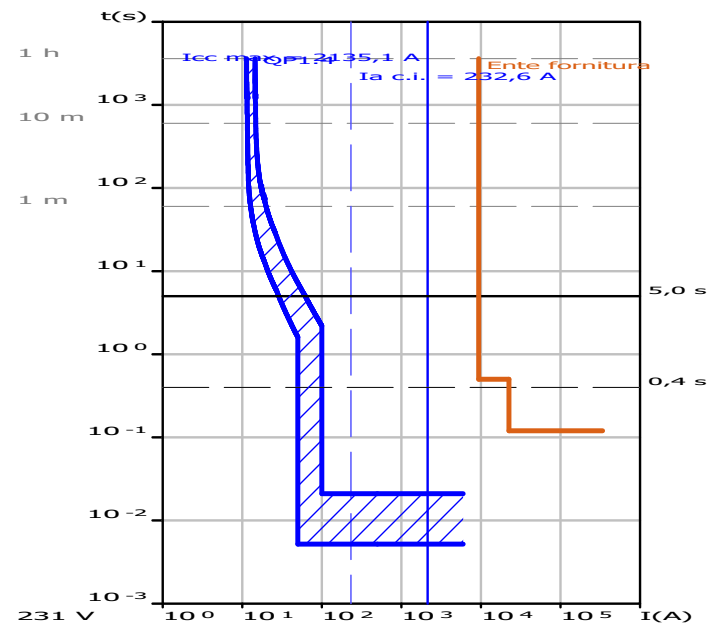
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,929	3,84	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
3,223	7,828	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,312	0,232	1,956
Fase-PE	0,312	0,233	1,962
A transitorio fondo linea			
	lkv max	/_lkv max [°]	
	0,312	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QP1-QP1.5

LUCE CORRIDOIO SUD

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		10		40	1) Utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.5: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		10		40	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	232,6	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.5
VT a I_{ccft} [V]	110,49	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a c.i.} = 232,6$
	110,49	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km max}$	$/ I_{km max} [^\circ]$
6	2,135 25,517

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
100		I_{magmax}
		232,4

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G4
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 30 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 34 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	3,272E+05
K^2S^2 neutro	3,272E+05
K^2S^2 PE	3,272E+05

Caduta di tensione [%]

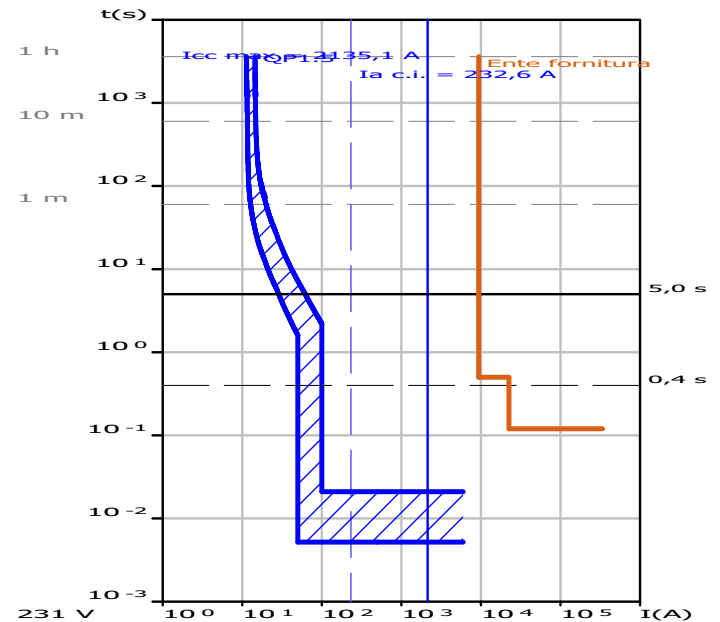
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,929	3,84	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
3,223	7,828	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,312	0,232	1,956
Fase-PE	0,312	0,233	1,962
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv max}$	$/ I_{kv max} [^\circ]$	
	0,312	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QP1-QP1.6

PRESE DI SERVIZIO + FAN-COIL

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		16		30	1) Utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.6: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		16		30	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	511,2	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.6
VT a I_{ccft} [V]	111,13	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 511,2$
	111,13	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
6	2,135 25,517

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	Verificato
$160 < I_{magmax}$	510,2

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 31 \leq 90
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 47 \leq 90

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

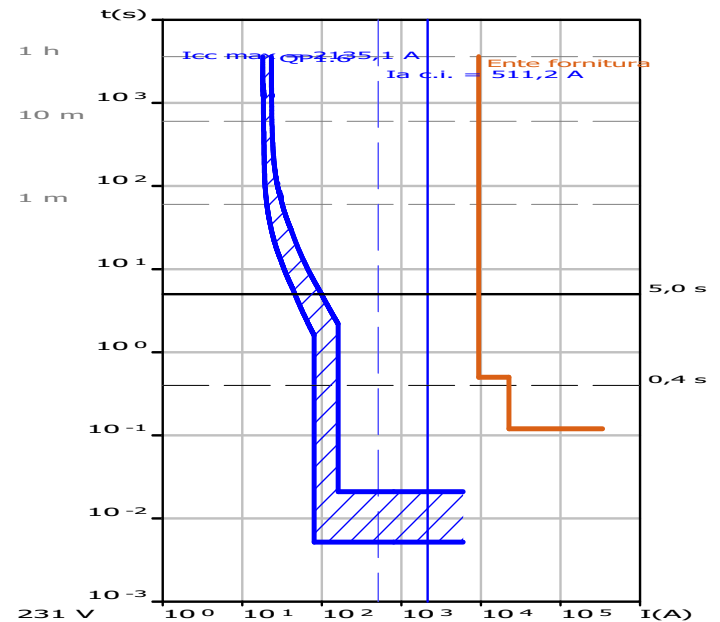
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,345	2,873	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
1,912	6,517	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,679	0,51	2,116
Fase-PE	0,68	0,511	2,123
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,68	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 16 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QP1-QP1.7

FAN-COILZONE COMUNI

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		16		30	1) Utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.7: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		16		30	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	511,2	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.7
VT a I_{ccft} [V]	111,13	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 511,2$
	111,13	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
6	2,135 25,517

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	Verificato
$160 < I_{magmax}$	510,2

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 31 \leq 90
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 47 \leq 90

$K^2S^2 > I^2t$ [A 2 s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

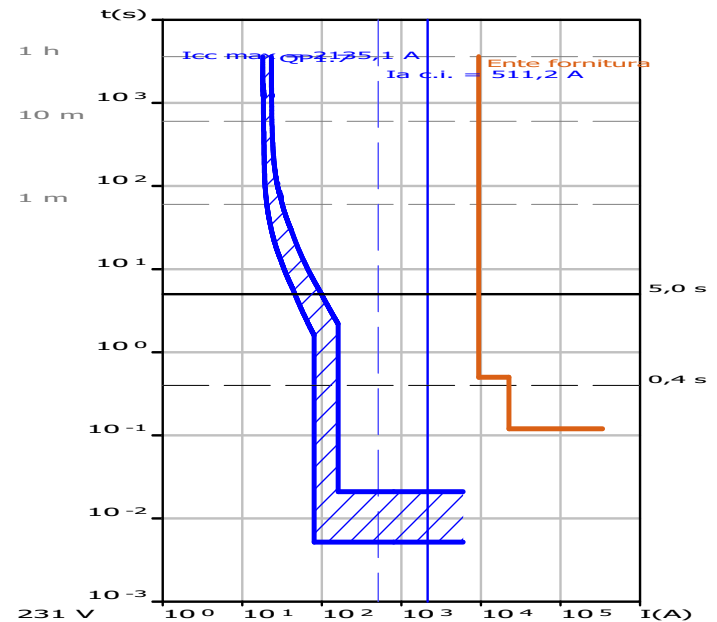
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,345	2,816	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
1,912	6,517	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,679	0,51	2,116
Fase-PE	0,68	0,511	2,123
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,68	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 16 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QP1-QP1.8

ARMADIO DATI DI PIANO

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	1,443		16		30	1) Utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.8: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	1,443		16		30	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	0,4	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	111,13	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.8
VT a I_{ccft} [V]	111,13	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 511,2$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
6	2,135 25,517

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
160		I_{magmax}
		510,2

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 30 \leq 90
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 47 \leq 90

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

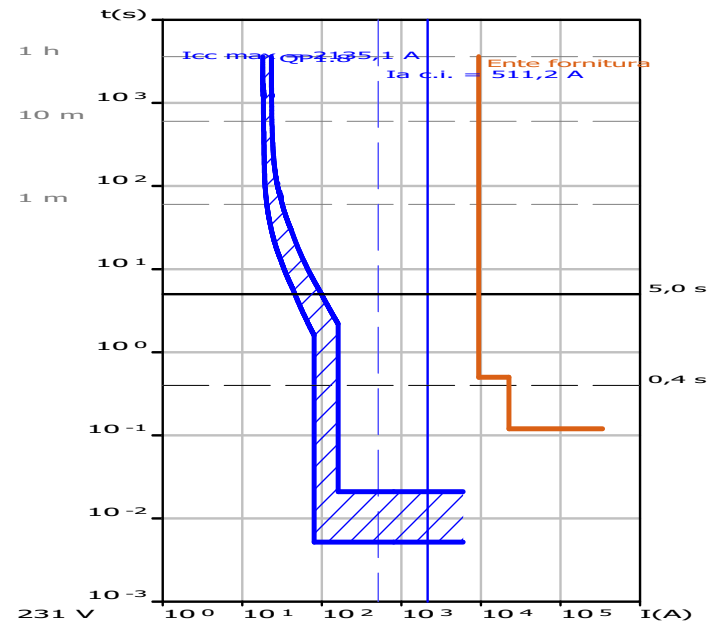
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,172	3,083	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
1,912	6,517	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,679	0,51	2,116
Fase-PE	0,68	0,511	2,123
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,68	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 16 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QP1-QP1.9

SCORTA

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	1,443		16		30	1) Utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.9: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	1,443		16		30	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	0,4	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	110,55	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.9
VT a I_{ccft} [V]	110,55	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 1471,1$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km \max}$	$/ I_{km \max} [^\circ]$
6	2,135 25,517

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
160		I_{magmax}
		1462,8

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 30 \leq 90
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 47 \leq 90

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

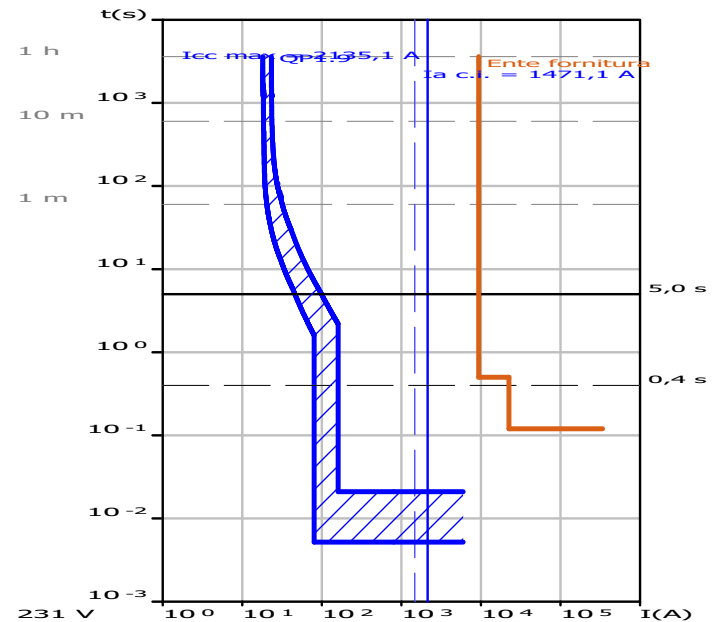
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,011	2,482	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,127	4,732	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	1,87	1,463	2,116
Fase-PE	1,881	1,471	2,123
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv \max}$	$/ I_{kv \max} [^\circ]$	
	1,881	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 16 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza				SCORTA	
+EDIFICIO.QP1-QP1.10					
Coord. Ib < Ins < Iz [A]					
	Ib	<=	Ins	<=	Iz
Fase	1,443		16		30
Neutro	1,443		16		30
1) Utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.10: Ins = 16 [A] (sgancio protezione termica)					
Verifica contatti indiretti					
Verificato			Sistema distribuzione: TN-S		
la c.i. [A]	1471,1		(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)		
Tempo di interruzione [s]	0,4		La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.10		
VT a la c.i. [V]	110,55		interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,03 <= la c.i. = 1471,1		
VT a Iccft [V]	110,55				
Potere di interruzione [kA]					
Verificato					
A transitorio inizio linea	PdI >= Ikm max		/_Ikm max [°]		
6	2,135		25,517		
Sg. mag.<Imagmax [A]					
Verificato					
Sg. mag.	<		Imagmax		
160			1462,8		
K²S²>I²t [A²s]					
Verificato					
K²S² conduttore fase			1,278E+05		
K²S² neutro			1,278E+05		
K²S² PE			1,278E+05		
Cavo					
Designazione FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1					
Formazione 3G2.5					
Temperatura cavo a Ib [°C]	30	<=	30	<=	90
Temperatura cavo a In [°C]	30	<=	47	<=	90
Caduta di tensione [%]					
Tensione nominale [V] 231					
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max			
0,011	2,54	4			
Cdt (In)	CdtT (In)				
0,127	4,732				
Correnti di guasto [kA]					
A regime fondo linea, Picco a inizio linea					
	Max	Min	Picco		
Fase-N	1,87	1,463	2,116		
Fase-PE	1,881	1,471	2,123		
A transitorio fondo linea					
	Ikv max	/_Ikv max [°]			
	1,881	n.c.			
Protezione					
ABB - DS201 A-C 0.03 - 16 A					

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QP1-QP1.11

SCORTA

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		10		22	1) Utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.11: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		10		22	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	0,4	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	110,88	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.11
VT a I_{ccft} [V]	110,88	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 1353,5$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/ I_{km\ max} [^\circ]$
6	2,135 25,517

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
100		I_{magmax}
		1346,4

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G1.5
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 31 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 42 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	4,601E+04
K^2S^2 neutro	4,601E+04
K^2S^2 PE	4,601E+04

Caduta di tensione [%]

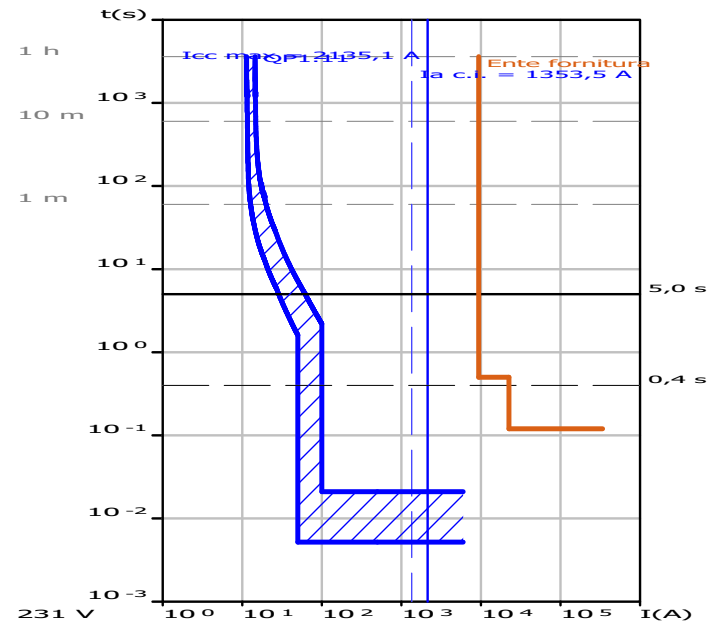
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,038	2,509	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,133	4,737	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	1,731	1,346	1,956
Fase-PE	1,741	1,354	1,962
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/ I_{kv\ max} [^\circ]$	
	1,741	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QP1-QP1.12

SCORTA

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		10		22	1) Utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.12: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		10		22	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	0,4	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	110,88	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.12
VT a I_{ccft} [V]	110,88	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq la\ c.i. = 1353,5$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
6	2,135 25,517

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
100		I_{magmax}
		1346,4

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G1.5
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 31 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 42 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	4,601E+04
K^2S^2 neutro	4,601E+04
K^2S^2 PE	4,601E+04

Caduta di tensione [%]

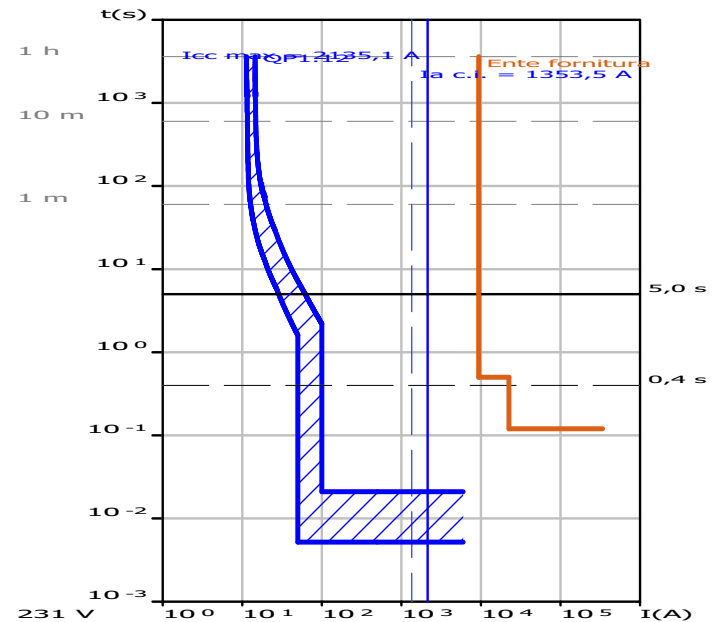
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,038	2,509	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,133	4,737	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	1,731	1,346	1,956
Fase-PE	1,741	1,354	1,962
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$	
	1,741	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza		+EDIFICIO.QP1-QP1.13				LUCE EMERGENZA	
Coord. Ib < Ins < Iz [A]						1) Utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.13: Ins = 10 [A] (sgancio protezione termica)	
Fase	Ib	<=	Ins	<=	Iz		
	0,481		10		22		
Neutro	0,481		10		22		
Verifica contatti indiretti							
la c.i. [A]		Verificato		Sistema distribuzione: TN-S			
Tempo di interruzione [s]		5		(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)			
VT a la c.i. [V]		110,05		La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.13			
VT a Iccft [V]		110,05		interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,03 <= la c.i. = 94,3			
Potere di interruzione [kA]				Sg. mag.<Imagmax [A]			
A transitorio inizio linea		Verificato		Prot. contatti indiretti			
PdI	>=	Ikm max	/_Ikm max [°]	Sg. mag.	<	Imagmax	
6		2,135	25,517	100		94,3	
Cavo				K²S²>I²t [A²s]			
Designazione		FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1		Verificato			
Formazione		3G1.5		K²S² conduttore fase		4,601E+04	
Temperatura cavo a Ib [°C]		30	<=	30	<=	85	
Temperatura cavo a In [°C]		30	<=	42	<=	85	
Caduta di tensione [%]				Correnti di guasto [kA]			
Tensione nominale [V]		231		A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max		Max	Min	Picco	
0,415	2,886	4		Fase-N	0,127	0,094	1,956
Cdt (In)	CdtT (In)			Fase-PE	0,127	0,094	1,962
8,657	13,262			A transitorio fondo linea			
				Ikv max	/_IkV max [°]		
				0,127	n.c.		

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QP1-QP1.14

COMANDO AUTOMATICO ACCENSIONE | PER SCATTATO RELE'

Coord. Ib <= Ins <= Iz [A]

	Ib	<=	Ins	<=	Iz
Fase	0,481		10		22
Neutro	0,481		10		22

1) Utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.13: Ins = 10 [A] (sgancio protezione termica)

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato
Tempo di interruzione [s]	0,4
VT a la c.i. [V]	109,89
VT a Iccft [V]	109,89

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QP1-QP1.13

interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,03 <= la c.i. = 50,3

Icw [kA]

Icw: corrente ammissibile di breve durata

Icw	Tcw	Verificato
0,1	1	

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G1.5
Temperatura cavo a Ib [°C]	30 <= 30 <= 90
Temperatura cavo a In [°C]	30 <= 42 <= 90

K²S²>I²t [A²s]

	Verificato
K²S² conduttore fase	4,601E+04
K²S² neutro	4,601E+04
K²S² PE	4,601E+04

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,383	3,269	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
7,988	21,25	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

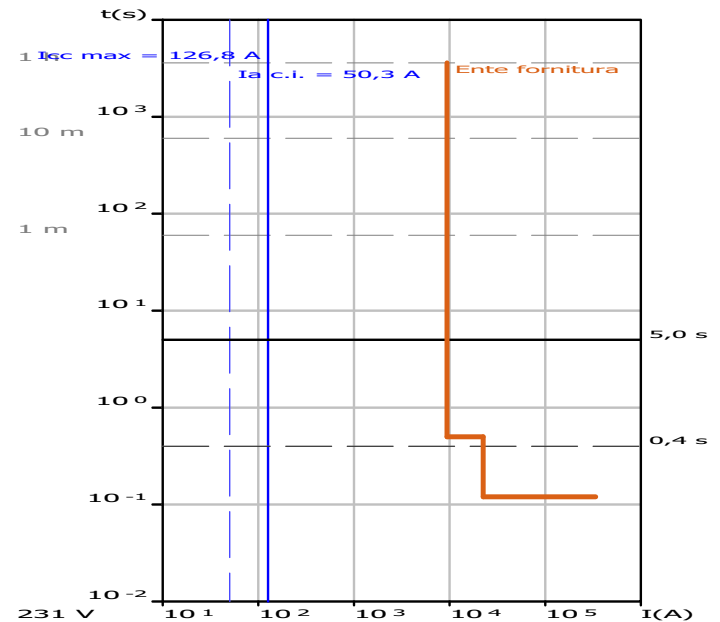
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,068	0,05	0,183
Fase-PE	0,068	0,05	0,183

A transitorio fondo linea

Ikv max	/ Ikv max [°]
0,068	n.c.

Protezione

ABB - ESB 20-20/230 - 20 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QS-QS.0

GENERALE

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	6,253		35,31		
Neutro	3,154		35,31		

1) Utenza +EDIFICIO.BLINDO_P1-BLINDO_P1.10: $I_{ns} = 35,31$ [A] (taglia nominale della protezione) - fusibile

Verifica contatti indiretti

Verificato

Utenza in quadro (definita protetta ai contatti indiretti).

Ia c.i. [A]	1501,7
Tempo di interruzione [s]	5
VT a Ia c.i. [V]	107,32
VT a I_{ccft} [V]	107,32

Icw [kA]

Icw: corrente ammissibile di breve durata

Icw	Tcw	Verificato
1,5	1	

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		400
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0	3,058	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0	5,165	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

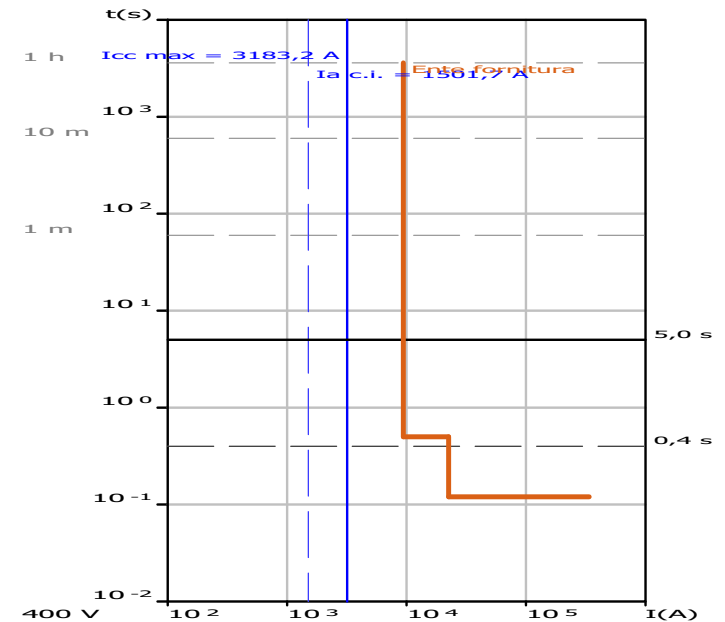
	Max	Min	Picco
Trifase	3,183	2,717	4,73
Bifase	2,757	2,353	4,097
Bifase-N	3,051	2,57	4,533
Bifase-PE	3,049	2,57	4,531
Fase-N	1,832	1,472	2,723
Fase-PE	1,87	1,502	2,779

A transitorio fondo linea

Ikv max	/ _ Ikv max [°]
3,183	n.c.

Protezione

ABB - E 204/63g - 63 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QS-QS.1

LUCE 1

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	1,924		10		22	1) Utenza +EDIFICIO.QS-QS.1: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	1,924		10		22	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	1231,7	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QS-QS.1
VT a I_{ccft} [V]	108,73	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 1231,7$
	108,73	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km \max}$	$/ I_{km \max} [^\circ]$
6	1,87 26,069

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	Verificato
$100 < I_{magmax}$	1210,5

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G1.5
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 30 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 42 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	4,601E+04
K^2S^2 PE	4,601E+04

Caduta di tensione [%]

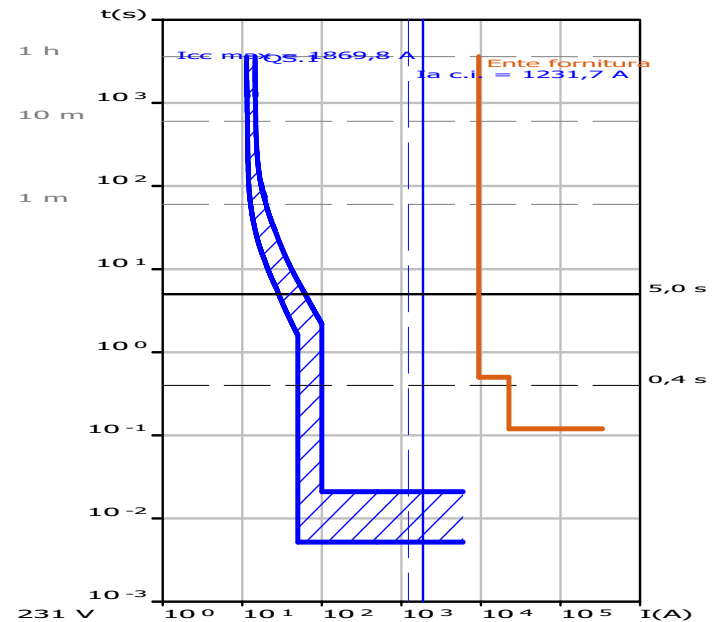
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,025	2,43	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,133	5,297	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	1,534	1,21	1,747
Fase-PE	1,562	1,232	1,777
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv \max}$	$/ I_{kv \max} [^\circ]$	
	1,562	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QS-QS.2

LUCE 2

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	1,924		10		22	1) Utenza +EDIFICIO.QS-QS.2: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	1,924		10		22	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	1231,7	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QS-QS.2
VT a I_{ccft} [V]	108,73	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 1231,7$
	108,73	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km \max}$	$/ I_{km \max} [^\circ]$
6	1,87 26,069

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	Verificato
$100 < I_{magmax}$	1210,5

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G1.5
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 30 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 42 \leq 85

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato
K^2S^2 neutro	4,601E+04
K^2S^2 PE	4,601E+04

Caduta di tensione [%]

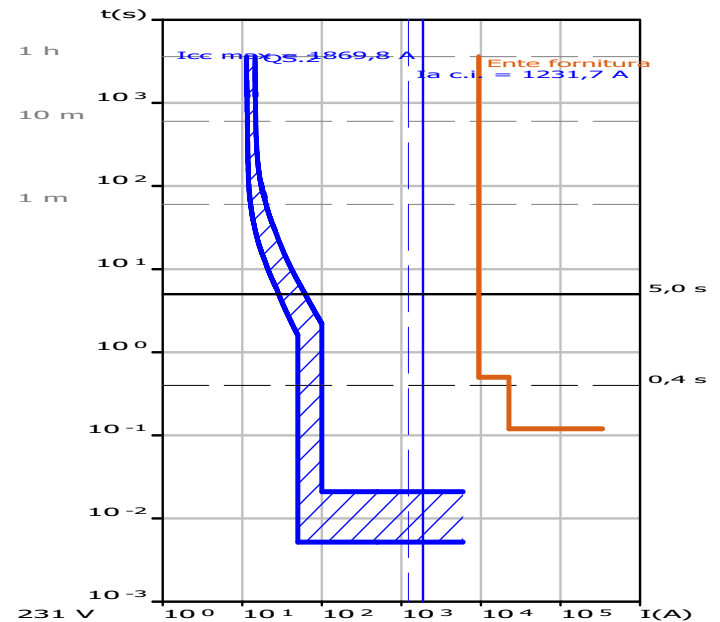
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,025	2,43	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0,133	5,297	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	1,534	1,21	1,747
Fase-PE	1,562	1,232	1,777
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv \max}$	$/ I_{kv \max} [^\circ]$	
	1,562	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza																													
+EDIFICIO.QS-QS.3	LUCE CORRIDOIO																												
Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]																													
<table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="width: 10%;"></td> <td style="width: 10%; text-align: center;">I_b</td> <td style="width: 10%; text-align: center;">\leq</td> <td style="width: 10%; text-align: center;">I_{ns}</td> <td style="width: 10%; text-align: center;">\leq</td> <td style="width: 10%; text-align: center;">I_z</td> <td style="width: 40%;"></td> </tr> <tr> <td>Fase</td> <td style="text-align: center;">1,924</td> <td></td> <td style="text-align: center;">10</td> <td></td> <td style="text-align: center;">22</td> <td rowspan="2">1) Utenza +EDIFICIO.QS-QS.3: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)</td> </tr> <tr> <td>Neutro</td> <td style="text-align: center;">1,924</td> <td></td> <td style="text-align: center;">10</td> <td></td> <td style="text-align: center;">22</td> </tr> </table>		I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z		Fase	1,924		10		22	1) Utenza +EDIFICIO.QS-QS.3: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)	Neutro	1,924		10		22									
	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z																								
Fase	1,924		10		22	1) Utenza +EDIFICIO.QS-QS.3: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)																							
Neutro	1,924		10		22																								
Verifica contatti indiretti																													
<table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="width: 10%;"></td> <td style="width: 10%; text-align: center;">$I_{a.c.i.}$ [A]</td> <td style="width: 10%; text-align: center;">Verificato</td> <td rowspan="5" style="width: 70%; vertical-align: top; padding-left: 10px;"> Sistema distribuzione: TN-S (Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata) La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QS-QS.3 interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 1231,7$ </td> </tr> <tr> <td>Tempo di interruzione [s]</td> <td style="text-align: center;">0,4</td> <td></td> </tr> <tr> <td>VT a $I_{a.c.i.}$ [V]</td> <td style="text-align: center;">108,73</td> <td></td> </tr> <tr> <td>VT a I_{ccft} [V]</td> <td style="text-align: center;">108,73</td> <td></td> </tr> </table>		$I_{a.c.i.}$ [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S (Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata) La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QS-QS.3 interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 1231,7$	Tempo di interruzione [s]	0,4		VT a $I_{a.c.i.}$ [V]	108,73		VT a I_{ccft} [V]	108,73																	
	$I_{a.c.i.}$ [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S (Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata) La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QS-QS.3 interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 1231,7$																										
Tempo di interruzione [s]	0,4																												
VT a $I_{a.c.i.}$ [V]	108,73																												
VT a I_{ccft} [V]	108,73																												
Potere di interruzione [kA]																													
<table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="width: 10%;"></td> <td style="width: 10%; text-align: center;">Verificato</td> </tr> <tr> <td>A transitorio inizio linea</td> <td></td> </tr> <tr> <td>$PdI \geq I_{km\ max}$</td> <td style="text-align: center;">/_ $I_{km\ max}$ [°]</td> </tr> <tr> <td>6</td> <td style="text-align: center;">1,87 26,069</td> </tr> </table>		Verificato	A transitorio inizio linea		$PdI \geq I_{km\ max}$	/_ $I_{km\ max}$ [°]	6	1,87 26,069	Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]																				
	Verificato																												
A transitorio inizio linea																													
$PdI \geq I_{km\ max}$	/_ $I_{km\ max}$ [°]																												
6	1,87 26,069																												
	<table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="width: 10%;"></td> <td style="width: 10%; text-align: center;">Verificato</td> </tr> <tr> <td>Sg. mag.</td> <td style="text-align: center;">I_{magmax}</td> </tr> <tr> <td>100</td> <td style="text-align: center;">1210,5</td> </tr> </table>		Verificato	Sg. mag.	I_{magmax}	100	1210,5																						
	Verificato																												
Sg. mag.	I_{magmax}																												
100	1210,5																												
Cavo																													
<table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="width: 10%;">Designazione</td> <td style="width: 40%;">FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1</td> <td style="width: 50%;"></td> </tr> <tr> <td>Formazione</td> <td>3G1.5</td> <td></td> </tr> <tr> <td>Temperatura cavo a I_b [°C]</td> <td style="text-align: center;">30 \leq 30 \leq 85</td> <td></td> </tr> <tr> <td>Temperatura cavo a I_n [°C]</td> <td style="text-align: center;">30 \leq 42 \leq 85</td> <td></td> </tr> </table>		Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1		Formazione	3G1.5		Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 30 \leq 85		Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 42 \leq 85																	
Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1																												
Formazione	3G1.5																												
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 30 \leq 85																												
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 42 \leq 85																												
K²S² > I²t [A²s]																													
<table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="width: 10%;"></td> <td style="width: 10%; text-align: center;">Verificato</td> </tr> <tr> <td>K²S² conduttore fase</td> <td style="text-align: center;">4,601E+04</td> </tr> <tr> <td>K²S² neutro</td> <td style="text-align: center;">4,601E+04</td> </tr> <tr> <td>K²S² PE</td> <td style="text-align: center;">4,601E+04</td> </tr> </table>			Verificato	K²S² conduttore fase	4,601E+04	K²S² neutro	4,601E+04	K²S² PE	4,601E+04																				
	Verificato																												
K²S² conduttore fase	4,601E+04																												
K²S² neutro	4,601E+04																												
K²S² PE	4,601E+04																												
Caduta di tensione [%]																													
<table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="width: 10%;">Tensione nominale [V]</td> <td style="width: 90%; text-align: center;">231</td> </tr> <tr> <td>Cdt (I_b)</td> <td style="text-align: center;">CdtT (I_b) Cdt max</td> </tr> <tr> <td>0,025</td> <td style="text-align: center;">2,43 4</td> </tr> <tr> <td>Cdt (I_n)</td> <td style="text-align: center;">CdtT (I_n)</td> </tr> <tr> <td>0,133</td> <td style="text-align: center;">5,297</td> </tr> </table>		Tensione nominale [V]	231	Cdt (I_b)	CdtT (I_b) Cdt max	0,025	2,43 4	Cdt (I_n)	CdtT (I_n)	0,133	5,297																		
Tensione nominale [V]	231																												
Cdt (I_b)	CdtT (I_b) Cdt max																												
0,025	2,43 4																												
Cdt (I_n)	CdtT (I_n)																												
0,133	5,297																												
Correnti di guasto [kA]																													
<table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td colspan="4" style="text-align: center;">A regime fondo linea, Picco a inizio linea</td> </tr> <tr> <td style="width: 10%;"></td> <td style="width: 10%; text-align: center;">Max</td> <td style="width: 10%; text-align: center;">Min</td> <td style="width: 10%; text-align: center;">Picco</td> </tr> <tr> <td>Fase-N</td> <td style="text-align: center;">1,534</td> <td style="text-align: center;">1,21</td> <td style="text-align: center;">1,747</td> </tr> <tr> <td>Fase-PE</td> <td style="text-align: center;">1,562</td> <td style="text-align: center;">1,232</td> <td style="text-align: center;">1,777</td> </tr> <tr> <td colspan="4" style="text-align: center;">A transitorio fondo linea</td> </tr> <tr> <td></td> <td style="text-align: center;">$I_{kv\ max}$</td> <td style="text-align: center;">/_ $I_{kv\ max}$ [°]</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td style="text-align: center;">1,562</td> <td style="text-align: center;">n.c.</td> <td></td> </tr> </table>		A regime fondo linea, Picco a inizio linea					Max	Min	Picco	Fase-N	1,534	1,21	1,747	Fase-PE	1,562	1,232	1,777	A transitorio fondo linea					$I_{kv\ max}$	/_ $I_{kv\ max}$ [°]			1,562	n.c.	
A regime fondo linea, Picco a inizio linea																													
	Max	Min	Picco																										
Fase-N	1,534	1,21	1,747																										
Fase-PE	1,562	1,232	1,777																										
A transitorio fondo linea																													
	$I_{kv\ max}$	/_ $I_{kv\ max}$ [°]																											
	1,562	n.c.																											

Protezione ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QS-QS.4

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	0,481		10		22
Neutro	0,481		10		22

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato 93,7
Tempo di interruzione [s]	5
VT a la c.i. [V]	109,93
VT a I_{ccft} [V]	109,93

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
PdI \geq $I_{km\ max}$	I_{magmax}
6	93,6

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G1.5
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 30 \leq 85
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 42 \leq 85

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]	231	
Cdt (I_b)	CdtT (I_b)	Cdt max
0,415	2,82	4
Cdt (I_n)	CdtT (I_n)	
8,657	13,822	

Sg. mag. $\leq I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	\leq	I_{magmax}
100		93,6

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

K^2S^2 conduttore fase	Verificato 4,601E+04
K^2S^2 neutro	4,601E+04
K^2S^2 PE	4,601E+04

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,126	0,094	1,747
Fase-PE	0,126	0,094	1,777
A transitorio fondo linea			
$I_{kv\ max}$	$I_{kv\ max}$ [°]		
0,126	n.c.		

LUCE EMERGENZA

1) Utenza +EDIFICIO.QS-QS.4: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)

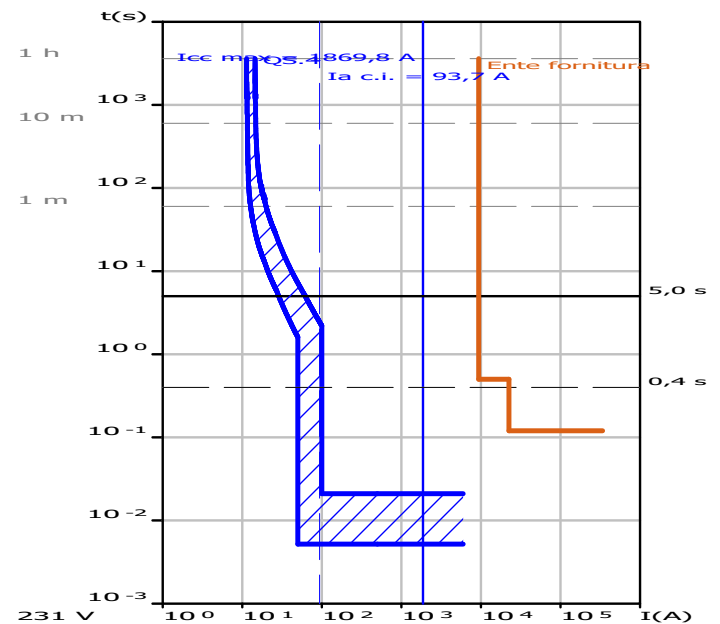
Sistema distribuzione: TN-S
(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QS-QS.4
interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a\ c.i.} = 93,7$

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QS-QS.5

Coord. Ib < Ins < Iz [A]

	Ib	<=	Ins	<=	Iz
Fase	2,886		16		30
Neutro	2,886		16		30

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]

Tempo di interruzione [s]

VT a la c.i. [V]

VT a Iccft [V]

Verificato

1327,8

0,4

108,27

108,27

Sistema distribuzione: TN-S

(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)

La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QS-QS.5

interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,03 <= la c.i. = 1327,8

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea

PdI >= Ikm max

6

Verificato

1,87

26,069

Sg. mag.<Imagmax [A]

Sg. mag.

160

Verificato

Imagmax

1303,5

Cavo

Designazione

Formazione

Temperatura cavo a Ib [°C]

Temperatura cavo a In [°C]

FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1

3G2.5

30 <= 31 <= 90

30 <= 47 <= 90

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]

Cdt (Ib)

0,023

CdtT (Ib)

3,106

Cdt max

4

Cdt (In)

0,127

CdtT (In)

5,292

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

Max

Min

Picco

Fase-N

1,641

1,304

1,894

Fase-PE

1,673

1,328

1,927

A transitorio fondo linea

Ikv max

1,673

/_Ikv max [°]

n.c.

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 16 A

t(s)

1 h

10 3

10 2

10 1

10 0

10 -1

10 -2

10 -3

231 V

10 0

10 1

10 2

10 3

10 4

10 5

I(A)

Icc max Qs 1869,8 A

Ente fornitura

Ia c.i. = 1327,8 A

5,0 s

0,4 s

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza					SCORTA	
+EDIFICIO.QS-QS.6						
Coord. Ib < Ins < Iz [A]						
	Ib	<=	Ins	<=	Iz	1) Utenza +EDIFICIO.QS-QS.6: Ins = 16 [A] (sgancio protezione termica)
Fase	0,481		16		30	
Neutro	0,481		16		30	
Verifica contatti indiretti						
Verificato			Sistema distribuzione: TN-S			
la c.i. [A]	1327,8		(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)			
Tempo di interruzione [s]	0,4		La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QS-QS.6			
VT a la c.i. [V]	108,27		interviene tramite sgancio differenziale; I prot. = 0,03 <= la c.i. = 1327,8			
VT a Iccft [V]	108,27					
Potere di interruzione [kA]						
Verificato						
A transitorio inizio linea	PdI >= Ikm max		/_Ikm max [°]			
6	1,87		26,069			
Cavo						
Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1					
Formazione	3G2.5					
Temperatura cavo a Ib [°C]	30	<=	30	<=	90	
Temperatura cavo a In [°C]	30	<=	47	<=	90	
Caduta di tensione [%]						
Tensione nominale [V]		231				
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max				
0,004	3,087	4				
Cdt (In)	CdtT (In)					
0,127	5,292					
Correnti di guasto [kA]						
A regime fondo linea, Picco a inizio linea						
	Max	Min	Picco			
Fase-N	1,641	1,304	1,894			
Fase-PE	1,673	1,328	1,927			
A transitorio fondo linea						
	Ikv max	/_IkV max [°]				
	1,673	n.c.				
Sg. mag.<Imagmax [A]						
Verificato						
Sg. mag.	<		Imagmax			
160			1303,5			
K²S²>I²t [A²s]						
Verificato						
K²S² conduttore fase	1,278E+05					
K²S² neutro	1,278E+05					
K²S² PE	1,278E+05					
Protezione						
ABB - DS201 A-C 0.03 - 16 A						

Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QS-QS.7

PRESE DI SERVIZIO + FAN-COIL

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	2,886		16		30	1) Utenza +EDIFICIO.QS-QS.7: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	2,886		16		30	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	493,7	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	0,4	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QS-QS.7
VT a I_{ccft} [V]	110,34	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 493,7$
	110,34	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/ I_{km\ max} [^\circ]$
6	1,87 26,069

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
160		I_{magmax}
		490

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G2.5
Temperatura cavo a I_b [$^\circ$ C]	30 \leq 31 \leq 90
Temperatura cavo a I_n [$^\circ$ C]	30 \leq 47 \leq 90

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	1,278E+05
K^2S^2 neutro	1,278E+05
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

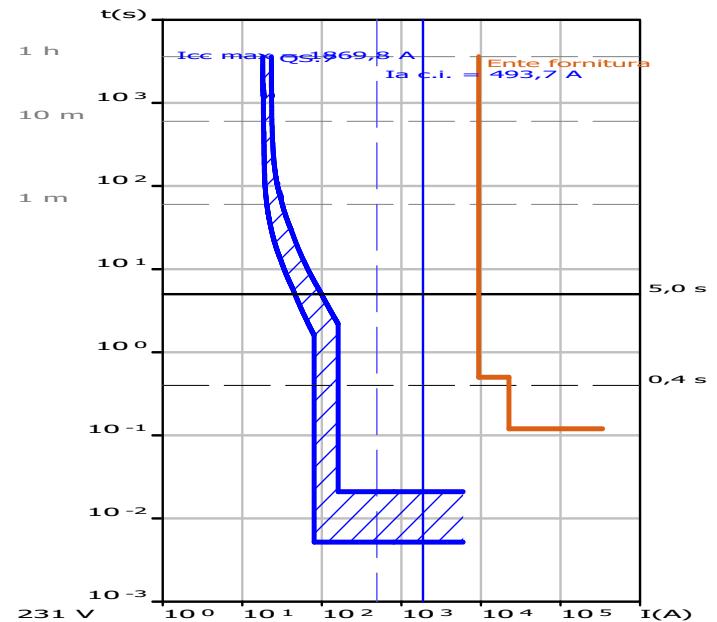
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,345	2,81	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
1,912	7,077	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,647	0,49	1,894
Fase-PE	0,653	0,494	1,927
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/ I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,653	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 16 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QS-QS.8

COMANDO AUTOMATICO ACCENSIONE | PER SCATTATO RELE'

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	0,481		10		22	1) Utenza +EDIFICIO.QS-QS.4: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	0,481		10		22	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	0,4	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	109,83	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QS-QS.4
VT a I_{ccft} [V]	109,83	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 50,1$

Icw [kA]

Icw: corrente ammissibile di breve durata	
Icw	Tcw
0,1	1

Cavo

Designazione	FG16OM16 0.6/1 kV Cca-s1b,d1,a1
Formazione	3G1.5
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 30 \leq 90
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 42 \leq 90

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	4,601E+04
K^2S^2 neutro	4,601E+04
K^2S^2 PE	4,601E+04

Caduta di tensione [%]

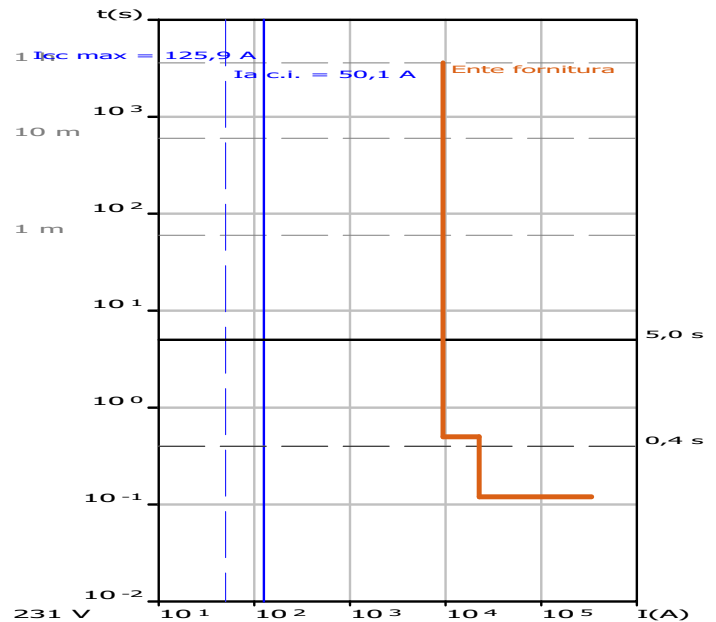
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0,383	3,203	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
7,988	21,81	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,067	0,05	0,181
Fase-PE	0,067	0,05	0,182
A transitorio fondo linea			
	IkV max	/_IkV max [°]	
	0,067	n.c.	

Protezione

ABB - ESB 20-20/230 - 20 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QA-QA.0

GENERALE

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z
Fase	4,81		20,01		
Neutro	0		20,01		

1) Utenza +EDIFICIO.QA-QA.1: $I_{ns} = 20,01$ [A] (sgancio protezione termica) (Rapp. trasf. = 1)
Nota: Protezione da valle

Verifica contatti indiretti

Verificato

Utenza in quadro (definita protetta ai contatti indiretti).

Ia c.i. [A]	393,4
Tempo di interruzione [s]	5
VT a Ia c.i. [V]	107,69
VT a I_{ccft} [V]	107,69

Icw [kA]

Icw: corrente ammissibile di breve durata

Icw	Tcw	Verificato
1,5	1	

Caduta di tensione [%]

Tensione nominale [V]		400
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0	2,63	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0	5,885	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea

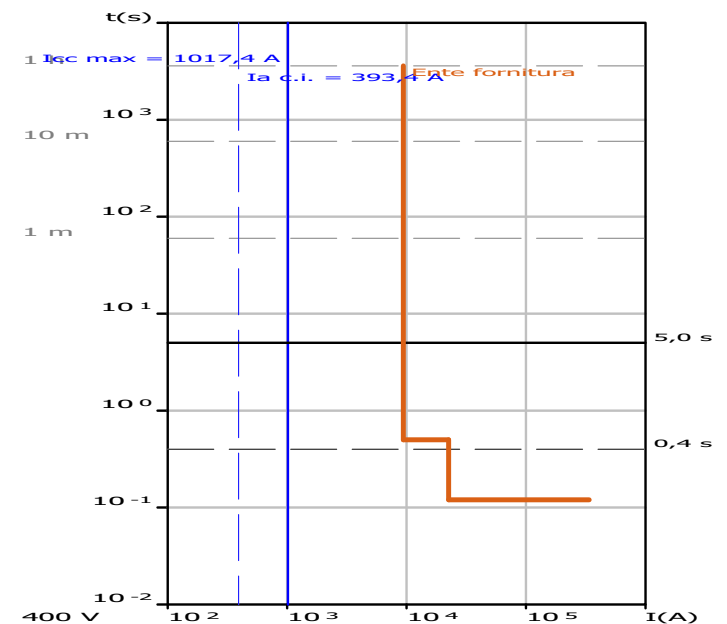
	Max	Min	Picco
Trifase	1,017	0,768	1,468
Bifase	0,881	0,665	1,271
Bifase-N	0,919	0,69	1,325
Bifase-PE	0,919	0,69	1,325
Fase-N	0,526	0,393	0,759
Fase-PE	0,526	0,393	0,759

A transitorio fondo linea

I_{kv} max	/ I_{kv} max [°]
1,017	n.c.

Protezione

ABB - E 204/63g - 63 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QA-QA.2

SCORTA

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	0,962		10			1) Utenza +EDIFICIO.QA-QA.2: $I_{ns} = 10$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	0,962		10			

Verifica contatti indiretti

	Verificato	Utenza in quadro (definita protetta ai contatti indiretti).
Ia c.i. [A]	393,3	
Tempo di interruzione [s]	0,4	
VT a Ia c.i. [V]	107,67	
VT a I_{ccft} [V]	107,67	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
PdI \geq I_{km} max	$/_I_{km}$ max [°]
6	0,526 6,243

Sg. mag. < I_{magmax} [A]

	Verificato
Sg. mag. < I_{magmax}	
100	393,3

Caduta di tensione [%]

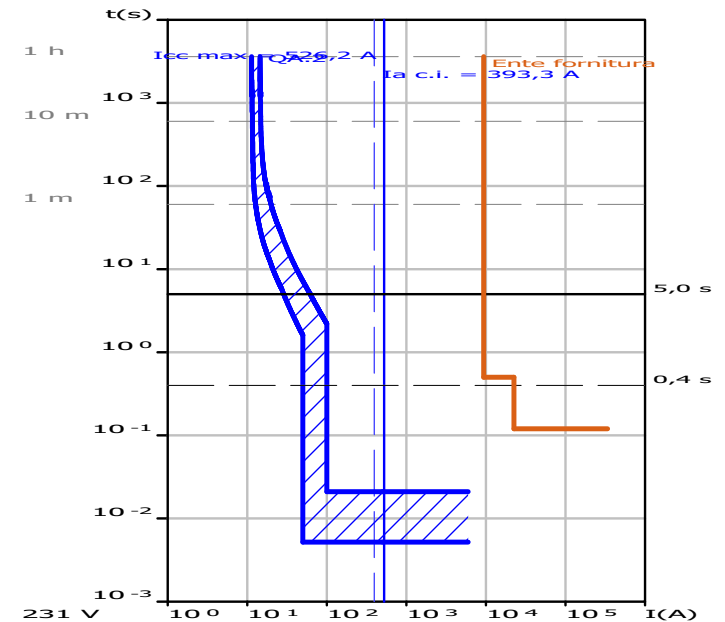
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0	2,574	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0	5,885	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,526	0,393	0,719
Fase-PE	0,526	0,393	0,719
A transitorio fondo linea			
I_{kv} max	$/_I_{kv}$ max [°]		
0,526	n.c.		

Protezione

ABB - DS201 A-C 0.03 - 10 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QA-QA.3

PRESE 1

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	4,81		16		24	1) Utenza +EDIFICIO.QA-QA.3: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	4,81		16		24	

Verifica contatti indiretti

la c.i. [A]	Verificato	Sistema distribuzione: TN-S
Tempo di interruzione [s]	0,4	(Nota: l'analisi termina alla prima protezione utile trovata)
VT a la c.i. [V]	108,85	La protezione dell'utenza +EDIFICIO.QA-QA.3
VT a I_{ccft} [V]	108,85	interviene tramite sgancio differenziale; $I_{prot.} = 0,03 \leq I_{a.c.i.} = 179$

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
$PdI \geq I_{km\ max}$	$/_I_{km\ max} [^\circ]$
6	0,526 6,243

Sg. mag. $< I_{magmax}$ [A]

Sg. mag.	$<$	Verificato
160		179

Cavo

Designazione	H07Z1-K Cca-s1b,d1,a1
Formazione	2x(1x2.5)+1G2.5
Temperatura cavo a I_b [°C]	30 \leq 32 \leq 70
Temperatura cavo a I_n [°C]	30 \leq 48 \leq 70

$K^2S^2 > I^2t$ [A²s]

	Verificato
K^2S^2 conduttore fase	8,266E+04
K^2S^2 neutro	8,266E+04
K^2S^2 PE	1,278E+05

Caduta di tensione [%]

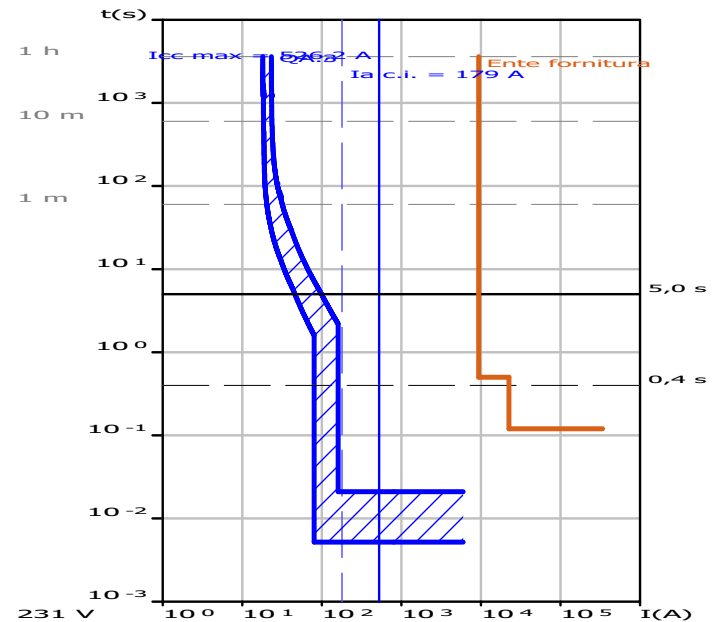
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
1,263	3,919	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
4,205	10,09	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,232	0,179	0,74
Fase-PE	0,232	0,179	0,74
A transitorio fondo linea			
	$I_{kv\ max}$	$/_I_{kv\ max} [^\circ]$	
	0,232	n.c.	

Protezione

ABB - DS201 AC-C 0.03 - 16 A



Stato utenze

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza

+EDIFICIO.QA-QA.4

SCORTA

Coord. $I_b < I_{ns} < I_z$ [A]

	I_b	\leq	I_{ns}	\leq	I_z	
Fase	4,81		16			1) Utenza +EDIFICIO.QA-QA.4: $I_{ns} = 16$ [A] (sgancio protezione termica)
Neutro	4,81		16			

Verifica contatti indiretti

	Verificato	Utenza in quadro (definita protetta ai contatti indiretti).
Ia c.i. [A]	393,3	
Tempo di interruzione [s]	0,4	
VT a Ia c.i. [V]	107,67	
VT a I_{ccft} [V]	107,67	

Potere di interruzione [kA]

A transitorio inizio linea	Verificato
PdI \geq I_{km} max	$/_I_{km}$ max [°]
6	0,526
	6,243

Sg. mag. < I_{magmax} [A]

	Verificato
Sg. mag. < I_{magmax}	
160	393,3

Caduta di tensione [%]

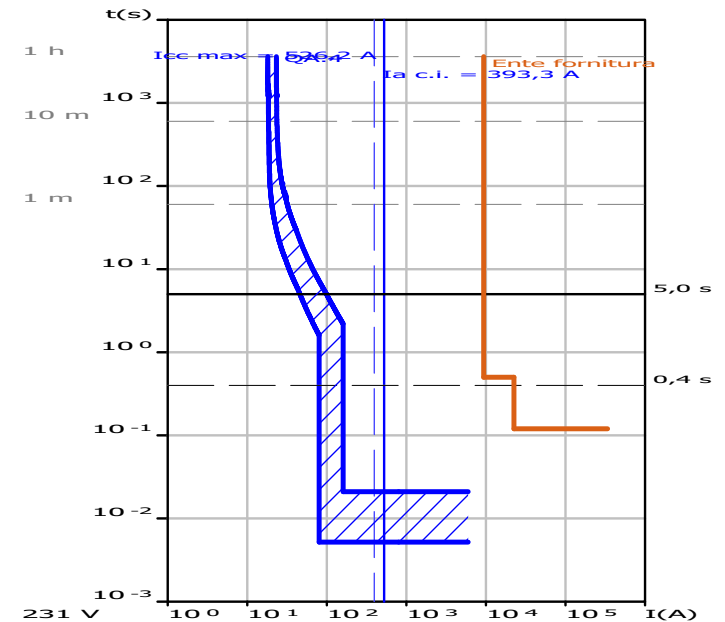
Tensione nominale [V]		231
Cdt (Ib)	CdtT (Ib)	Cdt max
0	2,641	4
Cdt (In)	CdtT (In)	
0	5,885	

Correnti di guasto [kA]

A regime fondo linea, Picco a inizio linea			
	Max	Min	Picco
Fase-N	0,526	0,393	0,74
Fase-PE	0,526	0,393	0,74
A transitorio fondo linea			
I_{kv} max	$/_I_{kv}$ max [°]		
0,526	n.c.		

Protezione

ABB - DS201 AC-C 0.03 - 16 A



Verifiche

Commessa

Descrizione

Cliente

Luogo

Responsabile

Data 22/09/2018

Alimentazioni

Tipo di quadro

Grado di protezione

Materiali usati

Riferimenti

Parametri # <Default>

Operatore

Verifiche

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza	$I_b \leq I_n \leq I_z$	Verif. PdI	Ver. I ² t	$I_{mag} < I_{magmax}$	Contatti indiretti	CdtT (I _b)
CABINA QMT						
QMT.0	8,95 ≤ 60 A ($I_b \leq I_n$)	20 ≥ 17,5 kA		Prot. contatti indiretti	Verificato	0 ≤ 4 %
QMT.1	8,95 ≤ 12,1 A ($I_b \leq I_n$)				Verificato	1,81 ≤ 4 %
QMT.2	306,8 ≤ 378,9 ≤ 533 A		Verificato		Verificato	2,01 ≤ 4 %
QMT.3	32 ≤ 55,2 ≤ 100 A		Validato		Verificato	1,86 ≤ 4 %
QMT.4	32 ≤ 55,2 ≤ 93 A	100 ≥ 6,11 kA	Verificato		Verificato	2,63 ≤ 4 %
CABINA QGBT						
QGBT.0	306,8 ≤ 378,9 A ($I_b \leq I_n$)	70 ≥ 6,01 kA		1800 < 4759 A	Verificato	2,01 ≤ 4 %
QGBT.1	160,4 ≤ 250 ≤ 279 A	27 ≥ 6,01 kA	Verificato	750 < 4417 A	Verificato	2,37 ≤ 4 %
QGBT.2	180,4 ≤ 250 ≤ 279 A	27 ≥ 6,01 kA	Verificato	750 < 4417 A	Verificato	1,91 ≤ 4 %
QGBT.3	82,7 ≤ 128 ≤ 207 A	36 ≥ 6,01 kA	Verificato	1600 < 3062 A	Verificato	2,93 ≤ 4 %
QGBT.4	65,4 ≤ 128 ≤ 207 A	36 ≥ 6,01 kA	Verificato	1600 < 2808 A	Verificato	2,61 ≤ 4 %
QGBT.5	18,8 ≤ 63 ≤ 96 A	10 ≥ 6,01 kA	Verificato	630 < 3425 A	Verificato	2,15 ≤ 4 %
QGBT.6	15,9 ≤ 25 ≤ 71 A	15 ≥ 6,01 kA	Verificato	250 < 708,3 A	Verificato	3,09 ≤ 4 %
QGBT.7	15,9 ≤ 25 ≤ 71 A	15 ≥ 6,01 kA	Verificato	250 < 708,3 A	Verificato	3,09 ≤ 4 %
QGBT.8	65,8 ≤ 80 ≤ 119 A	25 ≥ 6,01 kA	Verificato	800 < 3735 A	Verificato	2,4 ≤ 4 %
QGBT.9	6,42 ≤ 20 ≤ 40 A	10 ≥ 6,01 kA	Verificato	200 < 284,1 A	Verificato	2,96 ≤ 4 %
QGBT.10	4,81 ≤ 16 A ($I_b \leq I_n$)	10 ≥ 5,78 kA		160 < 5448 A	Verificato	2,03 ≤ 4 %
QGBT.11	4,81 ≤ 16 A ($I_b \leq I_n$)	15 ≥ 6,01 kA		160 < 4759 A	Verificato	2,01 ≤ 4 %
QGBT.12	9,62 ≤ 16 ≤ 45 A	10 ≥ 5,78 kA	Verificato	160 < 1061 A	Verificato	2,75 ≤ 4 %
QGBT.13	2,4 ≤ 10 ≤ 33 A	10 ≥ 5,78 kA	Verificato	100 < 683,1 A	Verificato	2,32 ≤ 4 %
QGBT.14	4,81 ≤ 16 A ($I_b \leq I_n$)	10 ≥ 5,78 kA		160 < 5448 A	Verificato	2,03 ≤ 4 %
QGBT.15	9,62 ≤ 16 A ($I_b \leq I_n$)	10 ≥ 5,78 kA		160 < 5448 A	Verificato	2,03 ≤ 4 %
QGBT.16	2,4 ≤ 16 ≤ 33 A	10 ≥ 5,78 kA	Verificato	160 < 683,1 A	Verificato	2,32 ≤ 4 %
QGBT.16	4,81 ≤ 16 ≤ 45 A		Verificato		Verificato	3,46 ≤ 4 %
QGBT.17	4,81 ≤ 16 ≤ 35 A		Verificato		Verificato	2,72 ≤ 4 %

Verifiche

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza	Ib<=In<=Iz	Verif. PdI	Ver. I ² t	Imag<Imagmax	Contatti indiretti	CdtT (Ib)
QGBT.18	4,81<=16<=33 A		Verificato		Verificato	2,61<=4 %

EDIFICIO BLINDO_P0

BLINDO_P0.0	82,7<=128<=168 A				Verificato	3,52<=4 %
BLINDO_P0.1	11,5<=35,3<=44 A	120 >= 4,77 kA	Verificato		Verificato	3,19<=4 %
BLINDO_P0.2	7,7<=35,3<=51 A	120 >= 3,34 kA	Verificato		Verificato	2,15<=4 %
BLINDO_P0.3	12<=35,3<=51 A	120 >= 3,21 kA	Verificato		Verificato	2,71<=4 %
BLINDO_P0.4	6,09<=35,3<=44 A	120 >= 4,46 kA	Verificato		Verificato	3,34<=4 %
BLINDO_P0.5	7,7<=18,3<=51 A	120 >= 2,77 kA	Verificato		Verificato	3,7<=4 %

EDIFICIO BLINDO_P1

BLINDO_P1.0	93,5<=128<=168 A				Verificato	3,02<=4 %
BLINDO_P1.1	7,7<=35,3<=51 A	120 >= 3,25 kA	Verificato		Verificato	2,52<=4 %
BLINDO_P1.2	12<=35,3<=51 A	120 >= 3,25 kA	Verificato		Verificato	2,6<=4 %
BLINDO_P1.3	6,09<=35,3<=44 A	120 >= 4,76 kA	Verificato		Verificato	2,76<=4 %
BLINDO_P1.4	10,6<=35,3<=51 A	120 >= 3,12 kA	Verificato		Verificato	2,57<=4 %
BLINDO_P1.5	6,73<=35,3<=44 A	120 >= 4,6 kA	Verificato		Verificato	2,85<=4 %
BLINDO_P1.6	12<=35,3<=51 A	120 >= 3,12 kA	Verificato		Verificato	2,67<=4 %
BLINDO_P1.7	10,6<=35,3<=44 A	120 >= 4,6 kA	Verificato		Verificato	2,89<=4 %
BLINDO_P1.8	7,7<=32<=51 A	120 >= 2,9 kA	Verificato		Verificato	2,63<=4 %
BLINDO_P1.9	7,7<=16<=51 A	120 >= 2,83 kA	Verificato		Verificato	3,2<=4 %
BLINDO_P1.10	6,25<=35,3<=44 A	120 >= 3,94 kA	Verificato		Verificato	3,06<=4 %

EDIFICIO QPS

QPS.0	18,8<=62 A (Ib<=In)				Verificato	2,15<=4 %
QPS.1	2,89<=10<=30 A	6 >= 4,03 kA	Verificato	100 < 159,7 A	Verificato	3,67<=4 %
QPS.2	2,89<=10<=30 A	6 >= 4,03 kA	Verificato	100 < 159,7 A	Verificato	3,67<=4 %
QPS.3	2,89<=10<=30 A	6 >= 4,03 kA	Verificato	100 < 159,7 A	Verificato	3,66<=4 %
QPS.4	2,89<=10<=30 A	6 >= 4,03 kA	Verificato	100 < 159,7 A	Verificato	3,59<=4 %

Verifiche

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza	$I_b \leq I_n \leq I_z$	Verif. PdI	Ver. I ² t	$I_{mag} < I_{magmax}$	Contatti indiretti	CdtT (I _b)
QPS.5	2,89 <= 10 <= 30 A	6 >= 4,03 kA	Verificato	100 < 159,7 A	Verificato	3,66 <= 4 %
QPS.6	2,89 <= 10 <= 30 A	6 >= 4,03 kA	Verificato	100 < 159,7 A	Verificato	3,67 <= 4 %
QPS.7	2,89 <= 10 <= 30 A	6 >= 4,03 kA	Verificato	100 < 159,7 A	Verificato	3,66 <= 4 %
QPS.8	4,81 <= 25 <= 52 A	10 >= 5,15 kA	Verificato	250 < 393,4 A	Verificato	2,63 <= 4 %
QPS.9	4,81 <= 16 <= 24 A	6 >= 4,03 kA	Verificato	160 < 268,9 A	Verificato	3,54 <= 4 %
QPS.10	4,81 <= 16 <= 24 A	6 >= 4,03 kA	Verificato	160 < 268,9 A	Verificato	3,61 <= 4 %
QPS.11	4,81 <= 16 <= 24 A	6 >= 4,03 kA	Verificato	160 < 2739 A	Verificato	2,13 <= 4 %
QPS.12	4,81 <= 16 <= 24 A	6 >= 4,03 kA	Verificato	160 < 268,9 A	Verificato	3,62 <= 4 %
QPS.13	0,481 <= 10 <= 22 A	6 >= 4,03 kA	Verificato	Prot. contatti indiretti	Verificato	2,59 <= 4 %
QPS.14	0,481 <= 10 <= 22 A		Verificato		Verificato	2,97 <= 4 %

EDIFICIO QASC1

QASC1.0	13 <= 25 A (I _b <= I _n)				Verificato	3,09 <= 4 %
QASC1.1	2,89 <= 25 A (I _b <= I _n)				Verificato	3,09 <= 4 %
QASC1.2	12 <= 25 <= 44 A	6 >= 1,74 kA	Verificato	250 < 534,9 A	Verificato	3,33 <= 4 %
QASC1.3	0,962 <= 10 <= 17,5 A	6 >= 0,94 kA	Verificato	100 < 279,4 A	Verificato	3,3 <= 4 %
QASC1.4	0,962 <= 10 <= 17,5 A	6 >= 0,94 kA	Verificato	100 < 279,4 A	Verificato	3,3 <= 4 %
QASC1.5	0,962 <= 10 <= 17,5 A	6 >= 0,94 kA	Verificato	100 < 232,4 A	Verificato	3,36 <= 4 %
QASC1.6	0,962 <= 16 <= 17,5 A	6 >= 0,94 kA	Verificato	160 < 279,4 A	Verificato	3,3 <= 4 %

EDIFICIO QASC2

QASC2.0	13 <= 25 A (I _b <= I _n)				Verificato	3,09 <= 4 %
QASC2.1	2,89 <= 25 A (I _b <= I _n)				Verificato	3,09 <= 4 %
QASC2.2	12 <= 25 <= 44 A	6 >= 1,74 kA	Verificato	250 < 534,9 A	Verificato	3,33 <= 4 %
QASC2.3	0,962 <= 10 <= 17,5 A	6 >= 0,94 kA	Verificato	100 < 279,4 A	Verificato	3,3 <= 4 %
QASC2.4	0,962 <= 10 <= 17,5 A	6 >= 0,94 kA	Verificato	100 < 279,4 A	Verificato	3,3 <= 4 %
QASC2.5	0,962 <= 10 <= 17,5 A	6 >= 0,94 kA	Verificato	100 < 232,4 A	Verificato	3,36 <= 4 %
QASC2.6	0,962 <= 16 <= 17,5 A	6 >= 0,94 kA	Verificato	160 < 279,4 A	Verificato	3,3 <= 4 %

Verifiche

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza	$I_b \leq I_n \leq I_z$	Verif. PdI	Ver. I ² t	$I_{mag} < I_{magmax}$	Contatti indiretti	CdtT (I _b)
EDIFICIO QP0						
QP0.0	11,5<=35,3 A ($I_b \leq I_n$)				Verificato	3,19<=4 %
QP0.1	2,89<=10<=40 A	6 >= 2,25 kA	Verificato	100 < 234,3 A	Verificato	3,48<=4 %
QP0.2	2,89<=10<=30 A	6 >= 2,25 kA	Verificato	100 < 152,6 A	Verificato	3,61<=4 %
QP0.3	2,89<=10<=40 A	6 >= 2,25 kA	Verificato	100 < 234,3 A	Verificato	3,48<=4 %
QP0.4	2,89<=10<=30 A	6 >= 2,25 kA	Verificato	100 < 152,6 A	Verificato	3,61<=4 %
QP0.5	2,89<=10<=40 A	6 >= 2,25 kA	Verificato	100 < 234,3 A	Verificato	3,48<=4 %
QP0.6	2,89<=10<=51 A	6 >= 2,25 kA	Verificato	100 < 330,3 A	Verificato	3,84<=4 %
QP0.7	2,89<=16<=30 A	6 >= 2,25 kA	Verificato	160 < 519,1 A	Verificato	3,56<=4 %
QP0.8	2,89<=16<=30 A	6 >= 2,25 kA	Verificato	160 < 519,1 A	Verificato	2,89<=4 %
QP0.9	1,44<=16<=30 A	6 >= 2,25 kA	Verificato	160 < 519,1 A	Verificato	2,28<=4 %
QP0.10	1,44<=16<=30 A	6 >= 2,25 kA	Verificato	160 < 1537 A	Verificato	2,12<=4 %
QP0.11	1,44<=16<=30 A	6 >= 2,25 kA	Verificato	160 < 1537 A	Verificato	3,23<=4 %
QP0.12	2,89<=10<=22 A	6 >= 2,25 kA	Verificato	100 < 1410 A	Verificato	3,26<=4 %
QP0.13	2,89<=10<=22 A	6 >= 2,25 kA	Verificato	100 < 1410 A	Verificato	2,15<=4 %
QP0.14	0,481<=10<=30 A	6 >= 2,25 kA	Verificato	100 < 152,6 A	Verificato	3,47<=4 %
QP0.15	0,481<=10<=30 A		Verificato		Verificato	3,7<=4 %
EDIFICIO QU1						
QU1.0	7,7<=35,3 A ($I_b \leq I_n$)				Verificato	2,52<=4 %
QU1.1	1,92<=10<=22 A	6 >= 2,19 kA	Verificato	100 < 1376 A	Verificato	2,54<=4 %
QU1.2	2,89<=16<=30 A	6 >= 2,19 kA	Verificato	160 < 514,2 A	Verificato	2,86<=4 %
QU1.3	2,89<=16<=30 A	6 >= 2,19 kA	Verificato	160 < 514,2 A	Verificato	2,86<=4 %
EDIFICIO QU2						
QU2.0	10,6<=35,3 A ($I_b \leq I_n$)				Verificato	2,57<=4 %
QU2.1	1,92<=10<=22 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	100 < 1347 A	Verificato	2,6<=4 %
QU2.2	2,89<=16<=30 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	160 < 510,2 A	Verificato	2,92<=4 %

Verifiche

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza	Ib<=In<=Iz	Verif. PdI	Ver. I ² t	Imag<Imagmax	Contatti indiretti	CdtT (Ib)
QU2.3	2,89<=16<=30 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	160 < 510,2 A	Verificato	2,92<=4 %
QU2.4	2,89<=16<=30 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	160 < 510,2 A	Verificato	2,92<=4 %

EDIFICIO QU3

QU3.0	6,73<=35,3 A (Ib<=In)				Verificato	2,85<=4 %
QU3.1	1,92<=10<=22 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	100 < 1346 A	Verificato	2,46<=4 %
QU3.2	1,92<=10<=22 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	100 < 1346 A	Verificato	2,46<=4 %
QU3.3	2,89<=16<=30 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	160 < 510,2 A	Verificato	3,22<=4 %
QU3.4	2,89<=16<=30 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	160 < 510,2 A	Verificato	2,78<=4 %
QU3.5	2,89<=16<=30 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	160 < 510,2 A	Verificato	2,83<=4 %
QU3.6	2,89<=16<=30 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	160 < 510,2 A	Verificato	3,22<=4 %
QU3.7	0,481<=16<=30 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	160 < 1463 A	Verificato	2,88<=4 %
QU3.8	2,89<=16<=30 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	160 < 510,2 A	Verificato	2,83<=4 %

EDIFICIO QB

QB.0	12<=35,3 A (Ib<=In)				Verificato	2,67<=4 %
QB.1	1,92<=10<=22 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	100 < 1347 A	Verificato	2,7<=4 %
QB.2	2,89<=16<=30 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	160 < 510,2 A	Verificato	3,02<=4 %
QB.3	7,22<=16<=30 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	160 < 666,7 A	Verificato	3,25<=4 %

EDIFICIO QP1

QP1.0	10,6<=35,3 A (Ib<=In)				Verificato	2,89<=4 %
QP1.1	2,89<=10<=40 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	100 < 232,4 A	Verificato	3,84<=4 %
QP1.2	2,89<=10<=40 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	100 < 232,4 A	Verificato	3,46<=4 %
QP1.3	2,89<=10<=40 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	100 < 232,4 A	Verificato	3,46<=4 %
QP1.4	2,89<=10<=40 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	100 < 232,4 A	Verificato	3,84<=4 %
QP1.5	2,89<=10<=40 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	100 < 232,4 A	Verificato	3,84<=4 %
QP1.6	2,89<=16<=30 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	160 < 510,2 A	Verificato	2,87<=4 %
QP1.7	2,89<=16<=30 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	160 < 510,2 A	Verificato	2,82<=4 %

Verifiche

Data: 22/09/2018

Responsabile:

Utenza	$I_b \leq I_n \leq I_z$	Verif. PdI	Ver. I ² t	$I_{mag} < I_{magmax}$	Contatti indiretti	CdtT (I _b)
QP1.8	1,44 <= 16 <= 30 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	160 < 510,2 A	Verificato	3,08 <= 4 %
QP1.9	1,44 <= 16 <= 30 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	160 < 1463 A	Verificato	2,48 <= 4 %
QP1.10	1,44 <= 16 <= 30 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	160 < 1463 A	Verificato	2,54 <= 4 %
QP1.11	2,89 <= 10 <= 22 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	100 < 1346 A	Verificato	2,51 <= 4 %
QP1.12	2,89 <= 10 <= 22 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	100 < 1346 A	Verificato	2,51 <= 4 %
QP1.13	0,481 <= 10 <= 22 A	6 >= 2,14 kA	Verificato	Prot. contatti indiretti	Verificato	2,89 <= 4 %
QP1.14	0,481 <= 10 <= 22 A		Verificato		Verificato	3,27 <= 4 %

EDIFICIO QS

QS.0	6,25 <= 35,3 A ($I_b \leq I_n$)				Verificato	3,06 <= 4 %
QS.1	1,92 <= 10 <= 22 A	6 >= 1,87 kA	Verificato	100 < 1211 A	Verificato	2,43 <= 4 %
QS.2	1,92 <= 10 <= 22 A	6 >= 1,87 kA	Verificato	100 < 1211 A	Verificato	2,43 <= 4 %
QS.3	1,92 <= 10 <= 22 A	6 >= 1,87 kA	Verificato	100 < 1211 A	Verificato	2,43 <= 4 %
QS.4	0,481 <= 10 <= 22 A	6 >= 1,87 kA	Verificato	Prot. contatti indiretti	Verificato	2,82 <= 4 %
QS.5	2,89 <= 16 <= 30 A	6 >= 1,87 kA	Verificato	160 < 1304 A	Verificato	3,11 <= 4 %
QS.6	0,481 <= 16 <= 30 A	6 >= 1,87 kA	Verificato	160 < 1304 A	Verificato	3,09 <= 4 %
QS.7	2,89 <= 16 <= 30 A	6 >= 1,87 kA	Verificato	160 < 490 A	Verificato	2,81 <= 4 %
QS.8	0,481 <= 10 <= 22 A		Verificato		Verificato	3,2 <= 4 %

EDIFICIO QA

QA.0	4,81 <= 20 A ($I_b \leq I_n$)				Verificato	2,63 <= 4 %
QA.1	3,85 <= 10 <= 24 A	6 >= 0,526 kA	Verificato	100 < 179 A	Verificato	3,59 <= 4 %
QA.2	0,962 <= 10 A ($I_b \leq I_n$)	6 >= 0,526 kA		100 < 393,3 A	Verificato	2,57 <= 4 %
QA.3	4,81 <= 16 <= 24 A	6 >= 0,526 kA	Verificato	160 < 179 A	Verificato	3,92 <= 4 %
QA.4	4,81 <= 16 A ($I_b \leq I_n$)	6 >= 0,526 kA		160 < 393,3 A	Verificato	2,64 <= 4 %

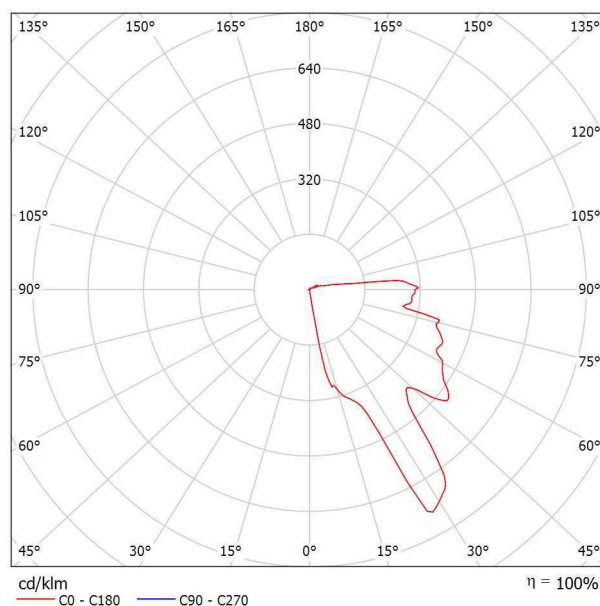


Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

LINERGY s.r.l. CW24N10EGRT-H CRISTAL WALL 700LM 1H SE IP65 ENERGY TEST / Scheda tecnica apparecchio

Emissione luminosa 1:

Per un'immagine della lampada consultare il nostro catalogo lampade.



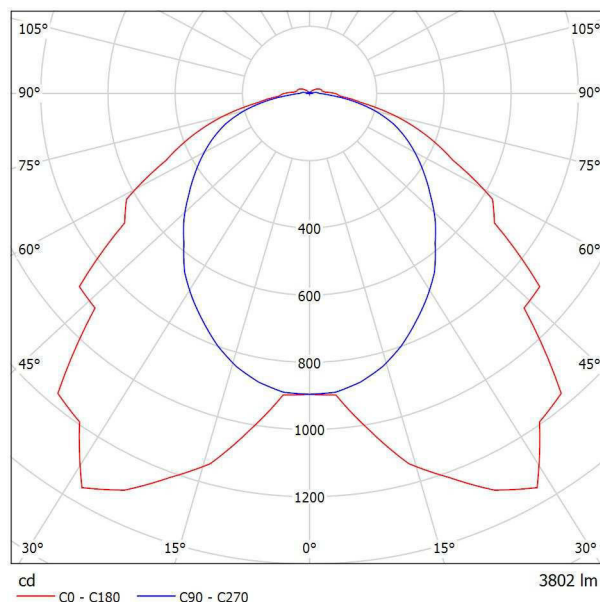
Classificazione lampade secondo CIE: 90
CIE Flux Code: 26 57 82 90 100

A causa dell'assenza di simmetria, per questa lampada non è possibile rappresentare la tabella UGR.

Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

3FFILIPPI 58583 3F Linda LED 1x24W L1270 / Scheda tecnica apparecchio

Emissione luminosa 1:



Classificazione lampade secondo CIE: 97
CIE Flux Code: 44 77 94 97 100

ILLUMINOTECNICHE

Rendimento luminoso 100%.

Flusso luminoso dell'apparecchio 3802 lm.

Distribuzione simmetrica controllata.

UGR <22 (EN 12464-1).

Efficienza apparecchio 136 lm/W.

Durata utile (L90/B10): 30000 h. (tg+25°C)

Durata utile (L85/B10): 50000 h. (tg+25°C)

Durata utile (L75/B10): 80000 h. (tg+25°C)

Durata utile (L70/B10): 50000 h. (tg+35°C)

Decadimento repentino del flusso luminoso dopo 50000 h: 0% (C0).

Sicurezza fotobiologica conforme al gruppo di rischio esente RG0 illimitato, norma IEC 62471, IEC/TR 62778.

Conformità alle norme IEC/EN 62722-2-1 - IEC/EN 62717.

Conformità alla direttiva UE 1194/2012.

MECCANICHE

Corpo in polycarbonato autoestinguente V2, stampato ad iniezione, colore grigio RAL 7035.

Guarnizione di tenuta, ecologica, antinvecchiamento, iniettata.

Schermo in policarbonato fotoinciso internamente, autoestinguente V2, stabilizzato agli UV, stampato ad iniezione, con superficie esterna liscia, apertura antivandalica.

Riflettore portacablaggio in acciaio zincato a caldo, verniciato a base poliesteri bianco, fissato al corpo mediante dispositivi rapidi in acciaio, apertura a cerniera.

Scrocchi di sicurezza a scomparsa filo corpo, in acciaio inox, per fissaggio schermo, apertura tramite cacciavite.

Possibilità di accesso all'interno dell'apparecchio per addetti ai lavori.

Apparecchio a temperatura superficiale limitata. - D -

Certificato CSI per ambienti alimentari.

Dimensioni: 1270x100 mm

Grado di protezione IP65.

Resistenza meccanica agli urti IK10 (20
Resistenza al filo incandescente 850°C.

ELETTRICHE

Cablaggio elettronico 230V-50/60Hz, fattore di potenza >0,90, corrente costante in uscita, SELV, classe I, 1 driver.

Potenza dell'apparecchio 28 W (nominale LED 25 W).

ENEC - CE - Assil Quality.

Flicker: <10%.

Alimentatore 230 Vac/Vdc conforme EN 60598-2-22. In DC la potenza e il flusso di default sono pari al 100%, in AC restano al 100%.

Temperatura ambiente da -20°C fino a +35°C.

Umidità relativa UR: <85%.

Ornithina relativa ORN: 466 %.

Emissione luminosa 1:

Valutazione di abbagliamento secondo UGR													
		70	70	50	50	30	30	70	70	50	50	30	
ρ Soffitto		50	30	50	30	30	30	50	30	50	30	30	
ρ Pareti		20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	
ρ Pavimento		20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	
Dimensioni del locale X Y		Linea di mira perpendicolare all'asse delle lampade					Linea di mira parallela all'asse delle lampade						
2H	2H	19.0	20.3	19.3	20.6	20.9	18.8	20.2	19.2	20.5	20.8		
	3H	20.0	21.2	20.4	21.6	21.9	20.3	21.5	20.7	21.8	22.2		
	4H	20.5	21.6	20.9	21.9	22.3	20.9	22.0	21.3	22.4	22.7		
	6H	20.7	21.7	21.1	22.1	22.5	21.4	22.4	21.8	22.8	23.2		
	8H	20.8	21.8	21.2	22.1	22.5	21.5	22.5	21.9	22.9	23.3		
	12H	20.8	21.8	21.2	22.1	22.6	21.6	22.6	22.0	22.9	23.4		
4H	2H	19.5	20.7	19.9	21.0	21.4	19.4	20.6	19.8	20.9	21.3		
	3H	20.8	21.8	21.2	22.1	22.6	21.1	22.0	21.5	22.4	22.8		
	4H	21.3	22.2	21.8	22.6	23.0	21.8	22.7	22.3	23.1	23.5		
	6H	21.6	22.4	22.1	22.8	23.3	22.4	23.1	22.9	23.6	24.1		
	8H	21.7	22.4	22.2	22.9	23.4	22.6	23.3	23.1	23.8	24.2		
	12H	21.8	22.4	22.3	22.9	23.4	22.8	23.4	23.3	23.9	24.4		
8H	2H	21.5	22.2	22.0	22.7	23.2	22.0	22.7	22.5	23.1	23.6		
	6H	22.0	22.5	22.5	23.0	23.6	22.7	23.3	23.2	23.8	24.3		
	8H	22.1	22.6	22.7	23.1	23.7	23.0	23.5	23.5	24.0	24.6		
	12H	22.3	22.7	22.8	23.2	23.8	23.2	23.7	23.8	24.2	24.8		
	12H	4H	21.5	22.2	22.0	22.6	23.2	22.0	22.6	22.5	23.1	23.6	
		6H	22.0	22.5	22.6	23.0	23.6	22.7	23.2	23.3	23.7	24.3	
8H		22.2	22.7	22.8	23.2	23.7	23.1	23.5	23.6	24.0	24.6		
Variazione della posizione dell'osservatore per le distanze delle lampade 5													
S = 1.0H		+0.2 / -0.3					+0.2 / -0.2						
S = 1.5H		+0.4 / -0.6					+0.6 / -0.7						
S = 2.0H		+0.8 / -1.1					+0.7 / -1.1						
Tabella standard Addendo di correzione		BK04 4.6					BK06 6.0						
Indici di abbagliamento corretti riferiti a 3802lm Flusso luminoso sferico													

Modulo LED lineare da 24W/840.
Codice fotometrico 840/339.
Indice di resa cromatica CRI >80.
Temperatura di colore nominale CCT 4000 K.
Tolleranza iniziale del colore (MacAdam): SDCM 3.

INSTALLAZIONE

Soffitto / Parete / Sospensione.

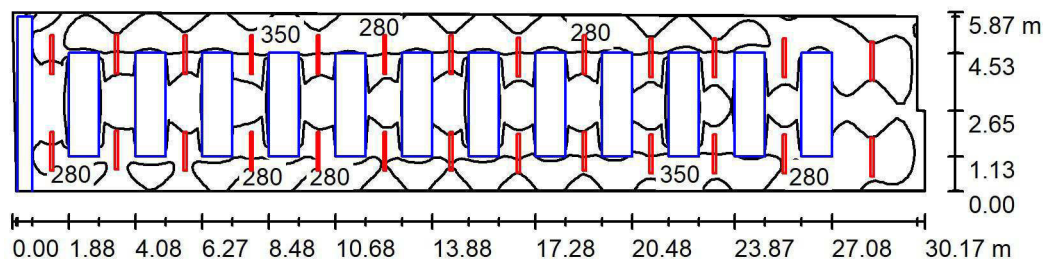
DOTAZIONE

Staffe di fissaggio in acciaio inox.

APPLICAZIONI

Ambienti interni asciutti, polverosi, con occasionali getti d'acqua.
Virtualmente in qualsiasi ambiente compatibilmente con le
esalazioni/atmosfere che compromettono l'utilizzo delle materie plastiche.
Non idonea su superfici soggette a forti vibrazioni, esposte agli agenti
atmosferici e su funi o paline.

ARCHIVIO / Riepilogo



Valori in Lux, Scala 1:250

Superficie	ρ [%]	E_m [lx]	E_{min} [lx]	E_{max} [lx]	E_{min} / E_m
Superficie utile	/	249	17	366	0.068
Pavimento	20	137	11	253	0.081
Soffitto	70	55	6.37	157	0.116
Pareti (6)	50	146	3.36	330	/

Altezza: 0.850 m
Reticolo: 128 x 64 Punti
Zona margine: 0.000 m

No.	Pezzo	Denominazione (Fattore di correzione)	Φ (Lampada) [lm]	Φ (Lampadine) [lm]	P [W]
1	26	3FFILIPPI 58583 3F Linda LED 1x24W L1270 (1.000)	3802	3802	28.0
			Totale: 98852	Totale: 98852	728.0

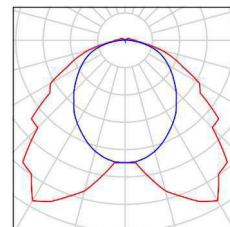
Potenza allacciata specifica: $4.19 \text{ W/m}^2 = 1.68 \text{ W/m}^2/100 \text{ lx}$ (Base: 173.63 m^2)



Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

ARCHIVIO / Lista pezzi lampade

26 Pezzo 3FFILIPPI 58583 3F Linda LED 1x24W L1270
Articolo No.: 58583
Flusso luminoso (Lampada): 3802 lm
Flusso luminoso (Lampadine): 3802 lm
Potenza lampade: 28.0 W
Classificazione lampade secondo CIE: 97
CIE Flux Code: 44 77 94 97 100
Dotazione: 1 x 24W 1xLED (Fattore di correzione
1.000).





Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

ARCHIVIO / Risultati illuminotecnici

Flusso luminoso sferico: 98852 lm
Potenza totale: 728.0 W
Fattore di manutenzione: 0.80
Zona margine: 0.000 m

Superficie	Illuminamenti medi [lx]			Coefficiente di riflessione [%]	Luminanza medio [cd/m²]
	diretto	indiretto	totale		
Superficie utile	192	57	249	/	/
Pavimento	100	38	137	20	8.75
Soffitto	11	44	55	70	12
Parete 1	118	45	163	50	26
Parete 2	71	47	118	50	19
Parete 3	31	52	83	50	13
Parete 4	82	48	130	50	21
Parete 5	114	46	160	50	26
Parete 6	0.09	6.74	6.83	50	1.09

Regolarità sulla superficie utile

E_{\min} / E_{\max} : 0.068 (1:15)

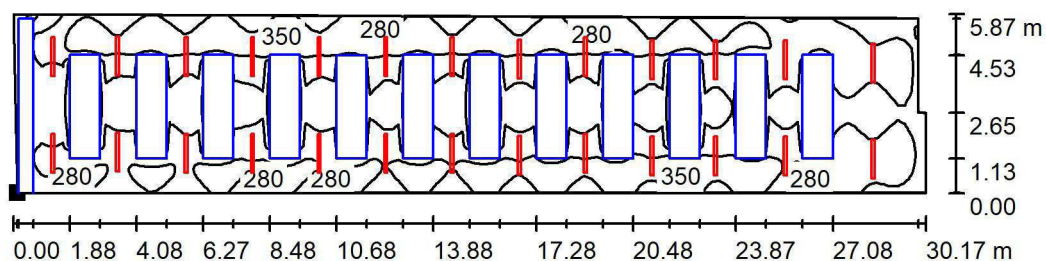
E_{\min} / E_{\max} : 0.046 (1:22)

Potenza allacciata specifica: $4.19 \text{ W/m}^2 = 1.68 \text{ W/m}^2/100 \text{ lx}$ (Base: 173.63 m^2)



Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

ARCHIVIO / Superficie utile / Isolinee (E)



Valori in Lux, Scala 1 : 250

Posizione della superficie nel
locale:
Punto contrassegnato:
(-10.062 m, 6.803 m, 0.850 m)



Reticolo: 128 x 64 Punti

E_m [lx]
249

E_{min} [lx]
17

E_{max} [lx]
366

E_{min} / E_m
0.068

E_{min} / E_{max}
0.046

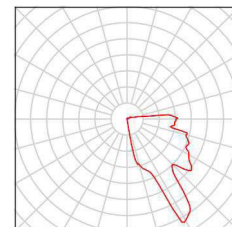


Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_ARCHIVIO / Lista pezzi lampade

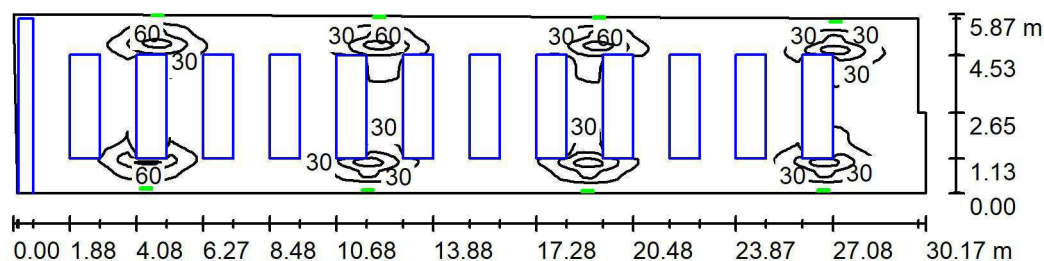
8 Pezzo LINERGY s.r.l. CW24N10EGRT-H CRISTAL
WALL 700LM 1H SE IP65 ENERGY TEST
Articolo No.: CW24N10EGRT-H
Flusso luminoso (Lampada): 0 lm
Flusso luminoso (Lampadine): 0 lm
Potenza lampade: 0.0 W
Illuminazione di emergenza: 687 lm, 0.0 W
Classificazione lampade secondo CIE: 90
CIE Flux Code: 26 57 82 90 100
Dotazione: 1 x 40 LED (Fattore di correzione
1.000).

Per un'immagine della
lampada consultare il
nostro catalogo
lampade.



Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_ARCHIVIO / EMERGENZA / Riepilogo



Altezza locale: 3.000 m, Altezza di montaggio: 2.500 m, Fattore di manutenzione: 0.80

Valori in Lux, Scala 1:250

Superficie	ρ [%]	E_m [lx]	E_{min} [lx]	E_{max} [lx]	E_{min} / E_m
Superficie utile	/	19	0.85	113	0.044
Pavimento	0	17	1.18	52	0.070
Soffitto	70	1.25	0.16	6.00	0.128
Pareti (6)	0	5.92	1.21	36	/

Superficie utile:

Altezza: 0.850 m
Reticolo: 128 x 64 Punti
Zona margine: 0.000 m

Scena illuminazione di emergenza (EN 1838):

Viene calcolata solo la luce diretta. Apporto luce riflessa non considerato.

Distinta lampade

No.	Pezzo	Denominazione (Fattore di correzione)	Φ (Lampada) [lm]	Φ (Lampadine) [lm]	P [W]
1	8	LINERGY s.r.l. CW24N10EGRT-H CRISTAL WALL 700LM 1H SE IP65 ENERGY TEST (1.000)	687	687	0.0
Totale:			5496	5496	0.0

Potenza allacciata specifica: $0.00 \text{ W/m}^2 = 0.00 \text{ W/m}^2 / \text{lx}$ (Base: 173.63 m^2)



Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_ARCHIVIO / EMERGENZA / Risultati illuminotecnici

Flusso luminoso sferico: 5496 lm
Potenza totale: 0.0 W
Fattore di manutenzione: 0.80
Zona margine: 0.000 m

Superficie	Illuminamenti medi [lx]			Coefficiente di riflessione [%]	Luminanza medio [cd/m²]
	diretto	indiretto	totale		
Superficie utile	19	0.00	19	/	/
Pavimento	17	0.00	17	0	0.00
Soffitto	1.25	0.00	1.25	70	0.28
Parete 1	5.83	0.00	5.83	0	0.00
Parete 2	6.71	0.00	6.71	0	0.00
Parete 3	4.26	0.00	4.26	0	0.00
Parete 4	9.40	0.00	9.40	0	0.00
Parete 5	5.89	0.00	5.89	0	0.00
Parete 6	4.40	0.00	4.40	0	0.00

Regolarità sulla superficie utile
 E_{\min} / E_{\max} : 0.044 (1:23)
 E_{\min} / E_{\max} : 0.008 (1:133)

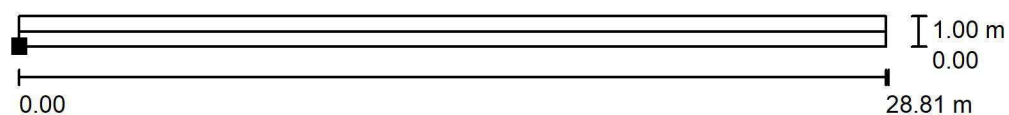
Scena illuminazione di emergenza (EN 1838):
Viene calcolata solo la luce diretta. Apporto luce riflessa non considerato.

Potenza allacciata specifica: 0.00 W/m² = 0.00 W/m²/ lx (Base: 173.63 m²)



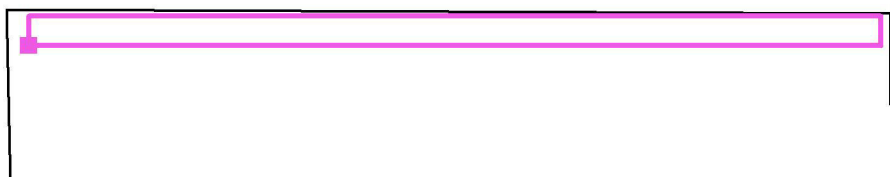
Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_ARCHIVIO / EMERGENZA / Via di fuga 1 / Isolinee (E)



Valori in Lux, Scala 1 : 250

Posizione della superficie nel
locale:
Punto contrassegnato:
(-9.433 m, 11.453 m, 0.000 m)



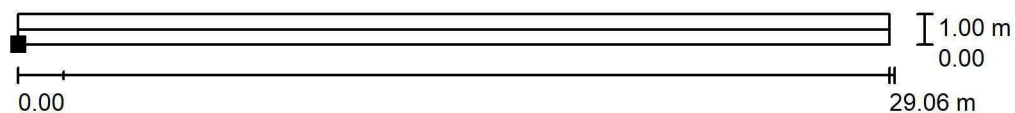
Reticolo: 128 x 16 Punti

E_m [lx]	E_{min} [lx]	E_{max} [lx]	E_{min} / E_m	E_{min} / E_{max}
12	2.11	35	0.175	0.061

Linea mediana: E_{min} : 3.40 lx, E_{min} / E_{max} : 0.11 (1 : 8.80).



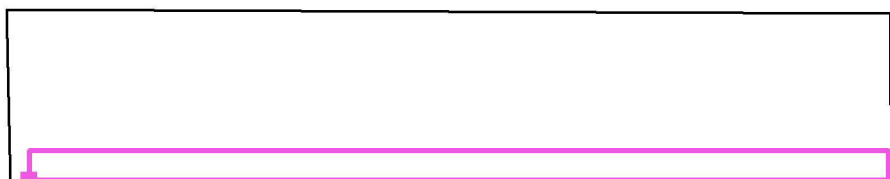
Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_ARCHIVIO / EMERGENZA / Via di fuga 1 / Isolinee (E)

Valori in Lux, Scala 1 : 250

Posizione della superficie nel
locale:

Punto contrassegnato:
(-9.424 m, 6.898 m, 0.000 m)



Reticolo: 128 x 16 Punti

E_m [lx]
10

E_{min} [lx]
1.49

E_{max} [lx]
31

E_{min} / E_m
0.145

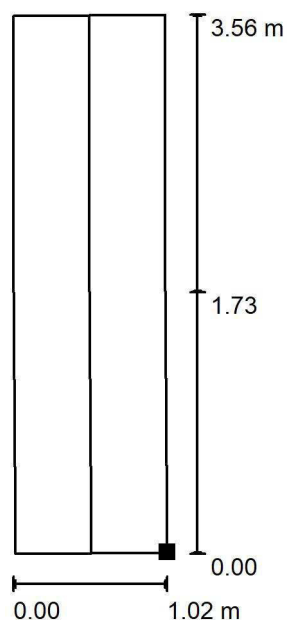
E_{min} / E_{max}
0.048

Linea mediana: E_{min} : 2.25 lx, E_{min} / E_{max} : 0.08 (1 : 13).



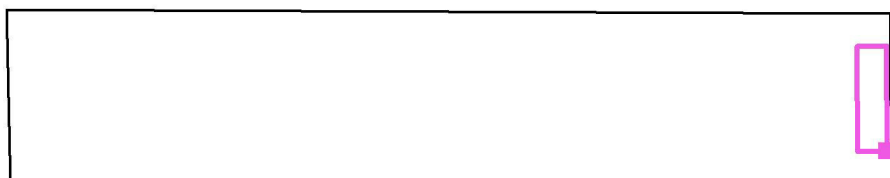
Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_ARCHIVIO / EMERGENZA / Via di fuga 3 / Isolinee (E)



Valori in Lux, Scala 1 : 50

Posizione della superficie nel
locale:
Punto contrassegnato:
(19.588 m, 7.907 m, 0.000 m)



Reticolo: 32 x 16 Punti

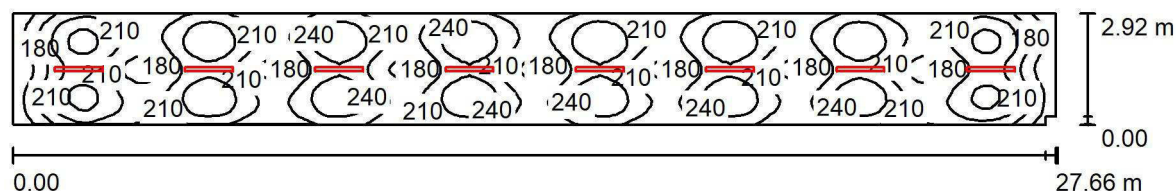
E_m [lx]	E_{min} [lx]	E_{max} [lx]	E_{min} / E_m	E_{min} / E_{max}
15	7.75	27	0.521	0.286

Linea mediana: E_{min} : 11 lx, E_{min} / E_{max} : 0.62 (1 : 1.62).



Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

CORRIDOIO / Riepilogo



Altezza locale: 3.000 m, Altezza di montaggio: 3.000 m, Fattore di manutenzione: 0.80

Valori in Lux, Scala 1:200

Superficie	ρ [%]	E_m [lx]	E_{min} [lx]	E_{max} [lx]	E_{min} / E_m
Superficie utile	/	214	121	268	0.566
Pavimento	20	169	112	198	0.661
Soffitto	70	61	41	144	0.669
Pareti (6)	50	130	54	204	/

Superficie utile:

Altezza: 0.850 m
Reticolo: 128 x 32 Punti
Zona margine: 0.000 m

Distinta lampade

No.	Pezzo	Denominazione (Fattore di correzione)	Φ (Lampada) [lm]	Φ (Lampadine) [lm]	P [W]
1	8	3FFILIPPI 58583 3F Linda LED 1x24W L1270 (1.000)	3802	3802	28.0
Totale:			30416	30416	224.0

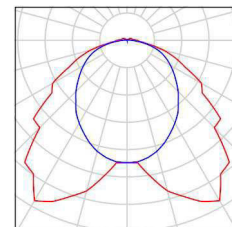
Potenza allacciata specifica: $2.78 \text{ W/m}^2 = 1.30 \text{ W/m}^2/100 \text{ lx}$ (Base: 80.57 m^2)



Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

CORRIDOIO / Lista pezzi lampade

8 Pezzo 3FFILIPPI 58583 3F Linda LED 1x24W L1270
Articolo No.: 58583
Flusso luminoso (Lampada): 3802 lm
Flusso luminoso (Lampadine): 3802 lm
Potenza lampade: 28.0 W
Classificazione lampade secondo CIE: 97
CIE Flux Code: 44 77 94 97 100
Dotazione: 1 x 24W 1xLED (Fattore di correzione
1.000).





Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

CORRIDOIO / Risultati illuminotecnici

Flusso luminoso sferico: 30416 lm
Potenza totale: 224.0 W
Fattore di manutenzione: 0.80
Zona margine: 0.000 m

Superficie	Illuminamenti medi [lx]			Coefficiente di riflessione [%]	Luminanza medio [cd/m²]
	diretto	indiretto	totale		
Superficie utile	158	56	214	/	/
Pavimento	112	57	169	20	11
Soffitto	8.56	52	61	70	14
Parete 1	82	52	134	50	21
Parete 2	51	47	99	50	16
Parete 3	39	47	86	50	14
Parete 4	59	46	106	50	17
Parete 5	82	50	132	50	21
Parete 6	59	48	106	50	17

Regolarità sulla superficie utile

E_{\min} / E_{\max} : 0.566 (1:2)

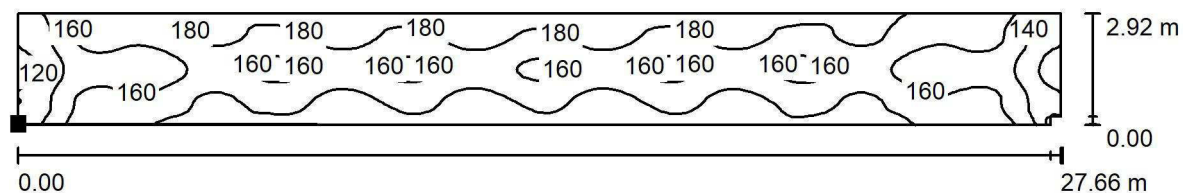
E_{\min} / E_{\max} : 0.451 (1:2)

Potenza allacciata specifica: $2.78 \text{ W/m}^2 = 1.30 \text{ W/m}^2/100 \text{ lx}$ (Base: 80.57 m^2)



Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

CORRIDOIO / Pavimento / Isolinee (E)



Valori in Lux, Scala 1 : 200

Posizione della superficie nel
locale:
Punto contrassegnato:
(-7.706 m, 12.992 m, 0.000 m)



Reticolo: 128 x 32 Punti

E_m [lx]	E_{min} [lx]	E_{max} [lx]	E_{min} / E_m	E_{min} / E_{max}
169	112	198	0.661	0.565

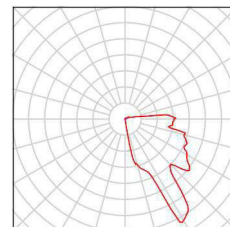


Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_CORRIDOIO / Lista pezzi lampade

4 Pezzo LINERGY s.r.l. CW24N10EGRT-H CRISTAL
WALL 700LM 1H SE IP65 ENERGY TEST
Articolo No.: CW24N10EGRT-H
Flusso luminoso (Lampada): 0 lm
Flusso luminoso (Lampadine): 0 lm
Potenza lampade: 0.0 W
Illuminazione di emergenza: 687 lm, 0.0 W
Classificazione lampade secondo CIE: 90
CIE Flux Code: 26 57 82 90 100
Dotazione: 1 x 40 LED (Fattore di correzione
1.000).

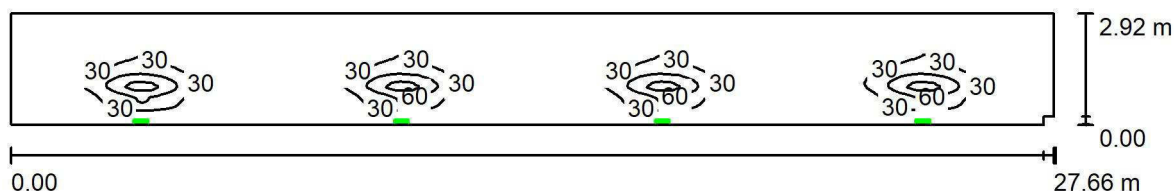
Per un'immagine della
lampada consultare il
nostro catalogo
lampade.





Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_CORRIDOIO / EMERGENZA / Riepilogo



Altezza locale: 3.000 m, Altezza di montaggio: 2.500 m, Fattore di manutenzione: 0.80

Valori in Lux, Scala 1:200

Superficie	ρ [%]	E_m [lx]	E_{min} [lx]	E_{max} [lx]	E_{min} / E_m
Superficie utile	/	17	0.01	108	0.000
Pavimento	0	13	0.01	47	0.001
Soffitto	0	0.75	0.01	5.12	0.007
Pareti (6)	0	6.23	0.00	25	/

Superficie utile:

Altezza: 0.850 m
Reticolo: 128 x 32 Punti
Zona margine: 0.000 m

Scena illuminazione di emergenza (EN 1838):

Viene calcolata solo la luce diretta. Apporto luce riflessa non considerato.

Distinta lampade

No.	Pezzo	Denominazione (Fattore di correzione)	Φ (Lampada) [lm]	Φ (Lampadine) [lm]	P [W]
1	4	LINERGY s.r.l. CW24N10EGRT-H CRISTAL WALL 700LM 1H SE IP65 ENERGY TEST (1.000)	687	687	0.0
Totale:			2748	2748	0.0

Potenza allacciata specifica: $0.00 \text{ W/m}^2 = 0.00 \text{ W/m}^2 / \text{lx}$ (Base: 80.57 m^2)



Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_CORRIDOIO / EMERGENZA / Risultati illuminotecnici

Flusso luminoso sferico: 2748 lm
Potenza totale: 0.0 W
Fattore di manutenzione: 0.80
Zona margine: 0.000 m

Superficie	Illuminamenti medi [lx]			Coefficiente di riflessione [%]	Luminanza medio [cd/m²]
	diretto	indiretto	totale		
Superficie utile	17	0.00	17	/	/
Pavimento	13	0.00	13	0	0.00
Soffitto	0.75	0.00	0.75	0	0.00
Parete 1	0.07	0.00	0.07	0	0.00
Parete 2	0.14	0.00	0.14	0	0.00
Parete 3	0.00	0.00	0.00	0	0.00
Parete 4	3.81	0.00	3.81	0	0.00
Parete 5	13	0.00	13	0	0.00
Parete 6	3.40	0.00	3.40	0	0.00

Regolarità sulla superficie utile
 E_{\min} / E_{\max} : 0.000 (1:2288)
 E_{\min} / E_{\max} : 0.000 (1:14748)

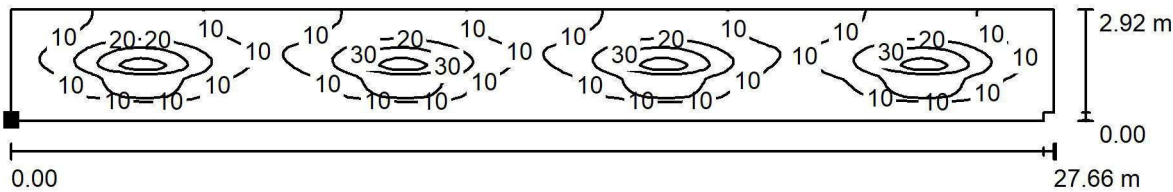
Scena illuminazione di emergenza (EN 1838):
Viene calcolata solo la luce diretta. Apporto luce riflessa non considerato.

Potenza allacciata specifica: 0.00 W/m² = 0.00 W/m²/ lx (Base: 80.57 m²)



Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_CORRIDOIO / EMERGENZA / Pavimento / Isolinee (E)



Posizione della superficie nel
locale:
Punto contrassegnato:
(-7.706 m, 12.992 m, 0.000 m)

Valori in Lux, Scala 1 : 200

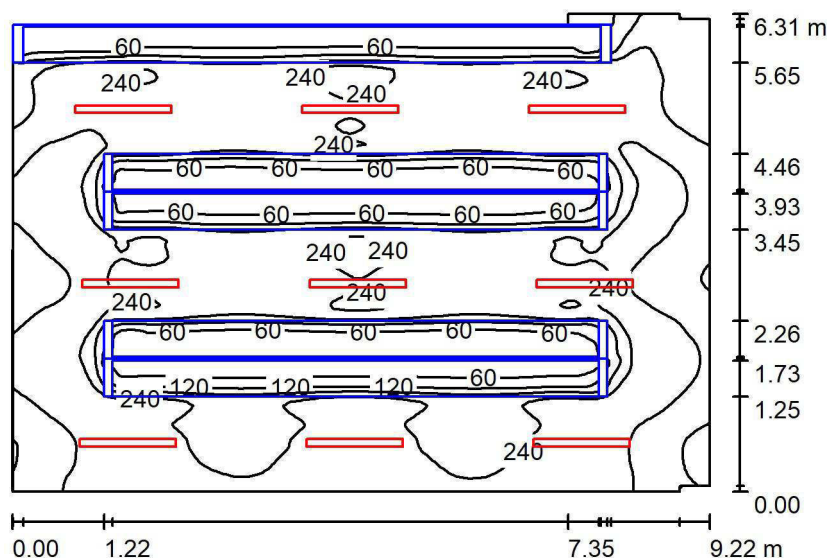


Reticolo: 128 x 32 Punti

E_m [lx]	E_{min} [lx]	E_{max} [lx]	E_{min} / E_m	E_{min} / E_{max}
13	0.01	47	0.001	0.000

Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

ARCHIVIO2 / Riepilogo



Altezza locale: 3.000 m, Altezza di montaggio: 3.000 m, Fattore di manutenzione: 0.80

Valori in Lux, Scala 1:100

Superficie	ρ [%]	E_m [lx]	E_{min} [lx]	E_{max} [lx]	E_{min} / E_m
Superficie utile	/	180	15	300	0.084
Pavimento	20	116	8.19	213	0.071
Soffitto	70	80	19	215	0.232
Pareti (10)	50	121	2.33	649	/

Superficie utile:

Altezza: 0.850 m
Reticolo: 128 x 128 Punti
Zona margine: 0.000 m

Distinta lampade

No.	Pezzo	Denominazione (Fattore di correzione)	Φ (Lampada) [lm]	Φ (Lampadine) [lm]	P [W]
1	9	3FFILIPPI 58583 3F Linda LED 1x24W L1270 (1.000)	3802	3802	28.0
Totale:			34218	34218	252.0

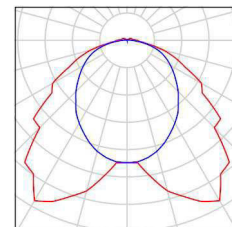
Potenza allacciata specifica: $4.43 \text{ W/m}^2 = 2.46 \text{ W/m}^2/100 \text{ lx}$ (Base: 56.94 m^2)



Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

ARCHIVIO2 / Lista pezzi lampade

9 Pezzo 3FFILIPPI 58583 3F Linda LED 1x24W L1270
Articolo No.: 58583
Flusso luminoso (Lampada): 3802 lm
Flusso luminoso (Lampadine): 3802 lm
Potenza lampade: 28.0 W
Classificazione lampade secondo CIE: 97
CIE Flux Code: 44 77 94 97 100
Dotazione: 1 x 24W 1xLED (Fattore di correzione
1.000).





Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

ARCHIVIO2 / Risultati illuminotecnici

Flusso luminoso sferico: 34218 lm
Potenza totale: 252.0 W
Fattore di
manutenzione: 0.80
Zona margine: 0.000 m

Superficie	Illuminamenti medi [lx]			Coefficiente di riflessione [%]	Luminanza medio [cd/m²]
	diretto	indiretto	totale		
Superficie utile	130	49	180	/	/
Pavimento	80	36	116	20	7.39
Soffitto	14	66	80	70	18
Parete 1	136	66	202	50	32
Parete 2	99	68	167	50	27
Parete 3	48	55	102	50	16
Parete 4	86	49	136	50	22
Parete 5	49	45	94	50	15
Parete 6	45	30	74	50	12
Parete 7	30	28	58	50	9.23
Parete 8	0.24	12	13	50	1.99
Parete 9	1.28	5.96	7.24	50	1.15
Parete 10	91	56	147	50	23

Regolarità sulla superficie utile

E_{\min} / E_{\max} : 0.084 (1:12)

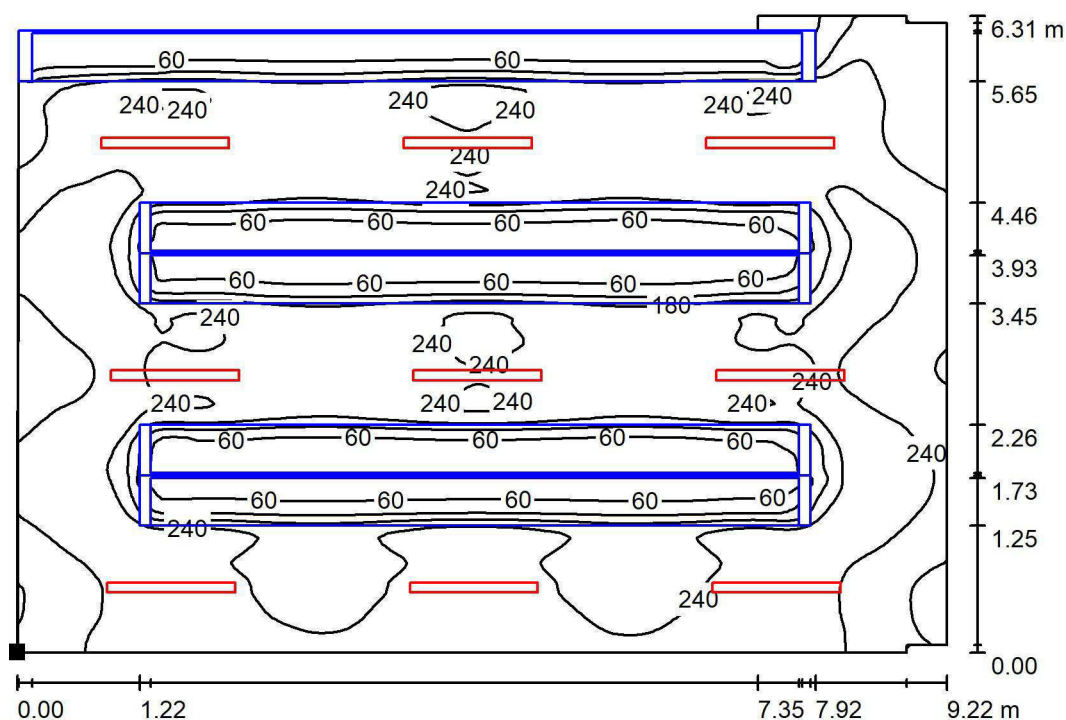
E_{\min} / E_{\max} : 0.051 (1:20)

Potenza allacciata specifica: $4.43 \text{ W/m}^2 = 2.46 \text{ W/m}^2/100 \text{ lx}$ (Base: 56.94 m^2)



Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

ARCHIVIO2 / Superficie utile / Isolinee (E)



Valori in Lux, Scala 1 : 75

Posizione della superficie nel locale:
Punto contrassegnato:
(10.732 m, 0.157 m, 0.850 m)



Reticolo: 128 x 128 Punti

E_m [lx]
180

E_{min} [lx]
15

E_{max} [lx]
300

E_{min} / E_m
0.084

E_{min} / E_{max}
0.051

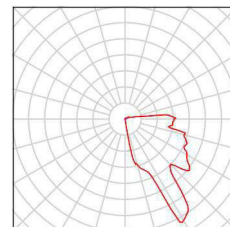


Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_ARCHIVIO2 / Lista pezzi lampade

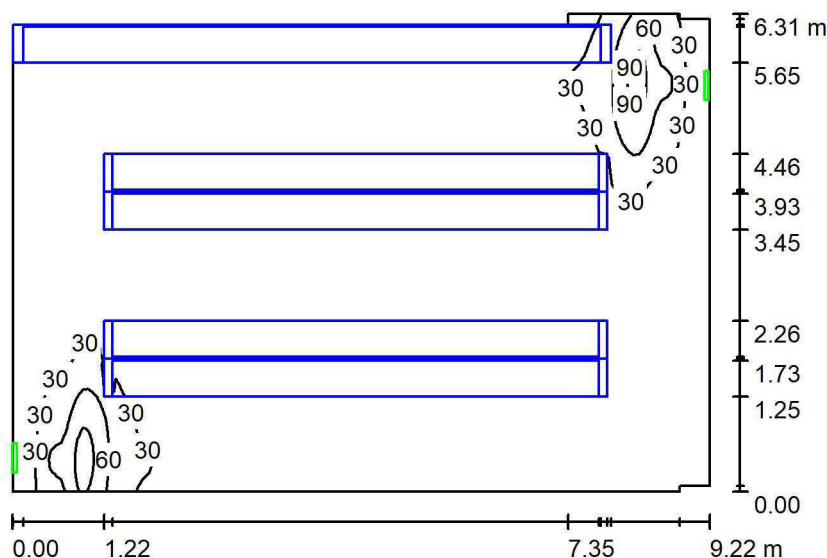
2 Pezzo LINERGY s.r.l. CW24N10EGRT-H CRISTAL
WALL 700LM 1H SE IP65 ENERGY TEST
Articolo No.: CW24N10EGRT-H
Flusso luminoso (Lampada): 0 lm
Flusso luminoso (Lampadine): 0 lm
Potenza lampade: 0.0 W
Illuminazione di emergenza: 687 lm, 0.0 W
Classificazione lampade secondo CIE: 90
CIE Flux Code: 26 57 82 90 100
Dotazione: 1 x 40 LED (Fattore di correzione
1.000).

Per un'immagine della
lampada consultare il
nostro catalogo
lampade.



Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_ARCHIVIO2 / Scena luce EMERGENZA / Riepilogo



Altezza locale: 3.000 m, Altezza di montaggio: 2.500 m, Fattore di manutenzione: 0.80

Valori in Lux, Scala 1:100

Superficie	ρ [%]	E_m [lx]	E_{min} [lx]	E_{max} [lx]	E_{min} / E_m
Superficie utile	/	10	0.29	111	0.028
Pavimento	0	8.64	0.41	47	0.047
Soffitto	0	0.75	0.12	5.29	0.162
Pareti (10)	0	6.05	0.08	467	/

Superficie utile:

Altezza: 0.850 m
Reticolo: 128 x 128 Punti
Zona margine: 0.000 m

Scena illuminazione di emergenza (EN 1838):

Viene calcolata solo la luce diretta. Apporto luce riflessa non considerato.

Distinta lampade

No.	Pezzo	Denominazione (Fattore di correzione)	Φ (Lampada) [lm]	Φ (Lampadine) [lm]	P [W]
1	2	LINERGY s.r.l. CW24N10EGRT-H CRISTAL WALL 700LM 1H SE IP65 ENERGY TEST (1.000)	687	687	0.0
Totale:			1374	1374	0.0

Potenza allacciata specifica: $0.00 \text{ W/m}^2 = 0.00 \text{ W/m}^2 / \text{lx}$ (Base: 56.94 m^2)



Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_ARCHIVIO2 / Scena luce EMERGENZA / Risultati illuminotecnici

Flusso luminoso sferico: 1374 lm
Potenza totale: 0.0 W
Fattore di manutenzione: 0.80
Zona margine: 0.000 m

Superficie	Illuminamenti medi [lx]			Coefficiente di riflessione [%]	Luminanza medio [cd/m²]
	diretto	indiretto	totale		
Superficie utile	10	0.00	10	/	/
Pavimento	8.64	0.00	8.64	0	0.00
Soffitto	0.75	0.00	0.75	0	0.00
Parete 1	10	0.00	10	0	0.00
Parete 2	2.14	0.00	2.14	0	0.00
Parete 3	0.17	0.00	0.17	0	0.00
Parete 4	1.69	0.00	1.69	0	0.00
Parete 5	15	0.00	15	0	0.00
Parete 6	1.07	0.00	1.07	0	0.00
Parete 7	29	0.00	29	0	0.00
Parete 8	28	0.00	28	0	0.00
Parete 9	3.22	0.00	3.22	0	0.00
Parete 10	1.76	0.00	1.76	0	0.00

Regolarità sulla superficie utile

E_{\min} / E_{\max} : 0.028 (1:35)

E_{\min} / E_{\max} : 0.003 (1:379)

Scena illuminazione di emergenza (EN 1838):

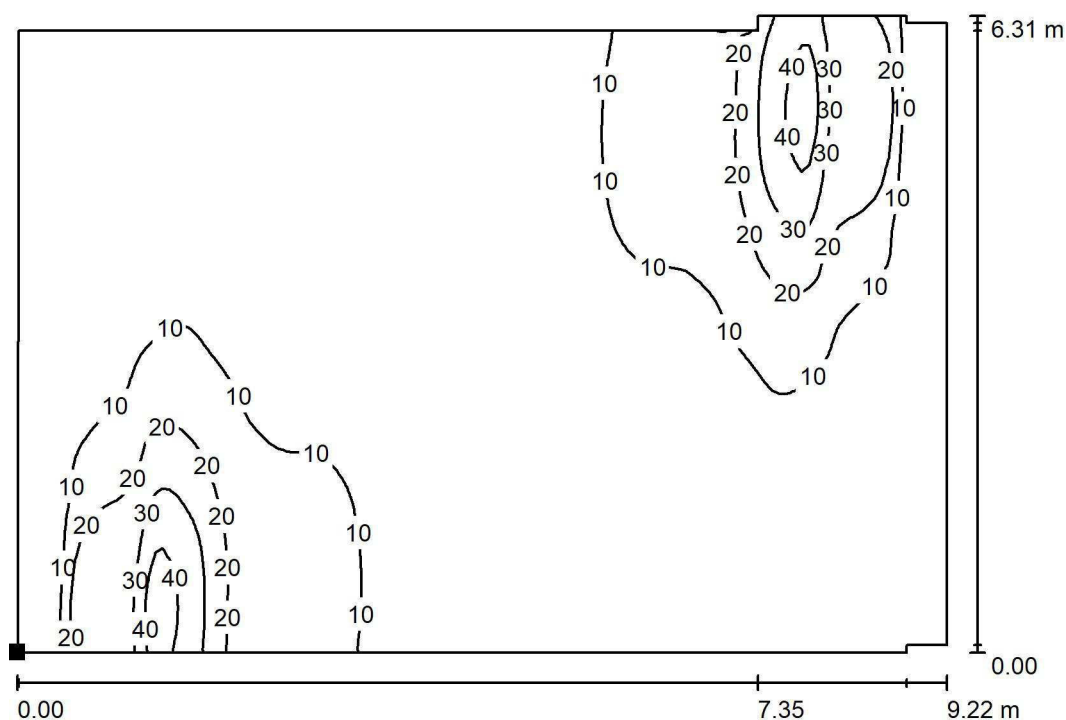
Viene calcolata solo la luce diretta. Apporto luce riflessa non considerato.

Potenza allacciata specifica: 0.00 W/m² = 0.00 W/m²/ lx (Base: 56.94 m²)



Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_ARCHIVIO2 / Scena luce EMERGENZA / Pavimento / Isolinee (E)



Valori in Lux, Scala 1 : 75

Posizione della superficie nel locale:
Punto contrassegnato:
(10.732 m, 0.157 m, 0.000 m)



Reticolo: 128 x 128 Punti

E_m [lx]
8.64

E_{min} [lx]
0.41

E_{max} [lx]
47

E_{min} / E_m
0.047

E_{min} / E_{max}
0.009

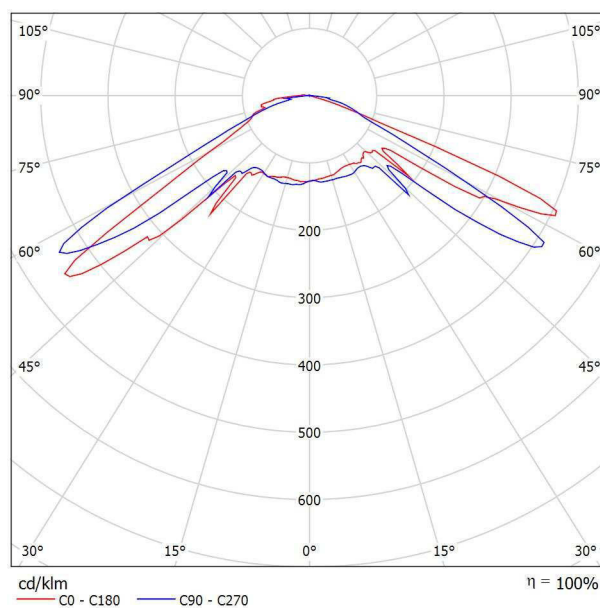


Redattore PENTA ENGINEERING
Telefono
Fax
e-Mail

LINERGY s.r.l. VW03N20EBRT_S_10 VIALED WALL BIANCO 300LM 2H SE ENERGY TEST / Scheda tecnica apparecchio

Emissione luminosa 1:

Per un'immagine della lampada consultare il nostro catalogo lampade.



Classificazione lampade secondo CIE: 99
CIE Flux Code: 22 62 95 99 100

A causa dell'assenza di simmetria, per questa lampada non è possibile rappresentare la tabella UGR.

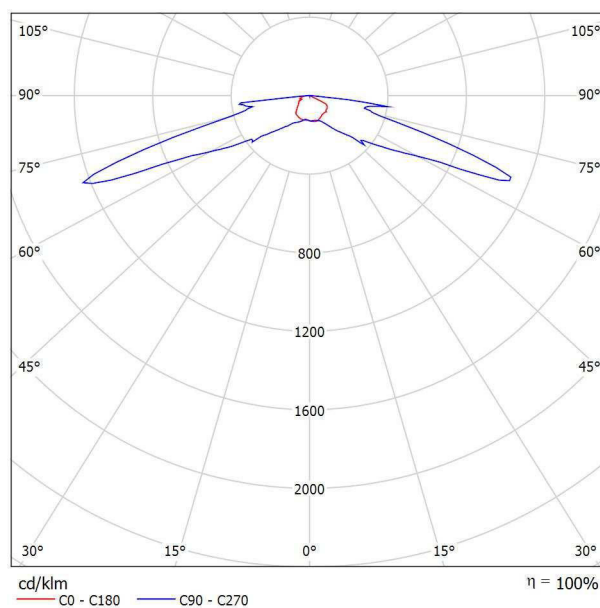


Redattore PENTA ENGINEERING
Telefono
Fax
e-Mail

LINERGY s.r.l. VW03N20EBRT_A_20 VIALED WALL BIANCO 300LM 2H SE ENERGY TEST / Scheda tecnica apparecchio

Emissione luminosa 1:

Per un'immagine della lampada consultare il nostro catalogo lampade.



Classificazione lampade secondo CIE: 100
CIE Flux Code: 22 50 88 100 100

A causa dell'assenza di simmetria, per questa lampada non è possibile rappresentare la tabella UGR.

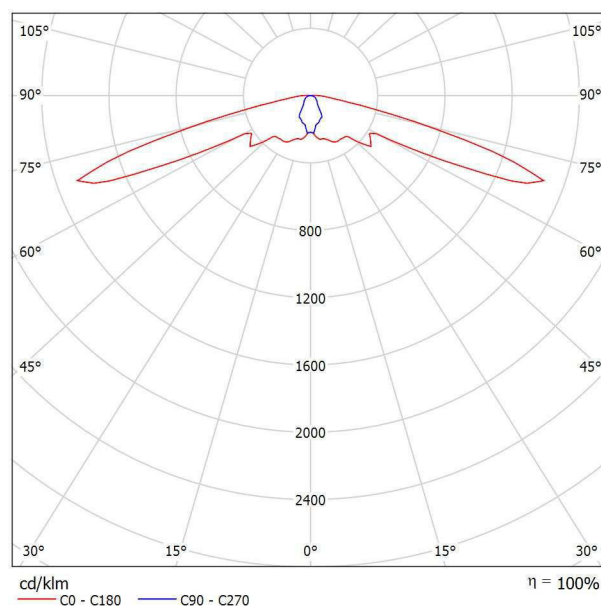


Redattore PENTA ENGINEERING
Telefono
Fax
e-Mail

LINERGY s.r.l. VE03N10EBRT_A VIALED EVO BIANCO 300LM 1H SE ENERGY TEST / Scheda tecnica apparecchio

Per un'immagine della lampada consultare il nostro catalogo lampade.

Emissione luminosa 1:



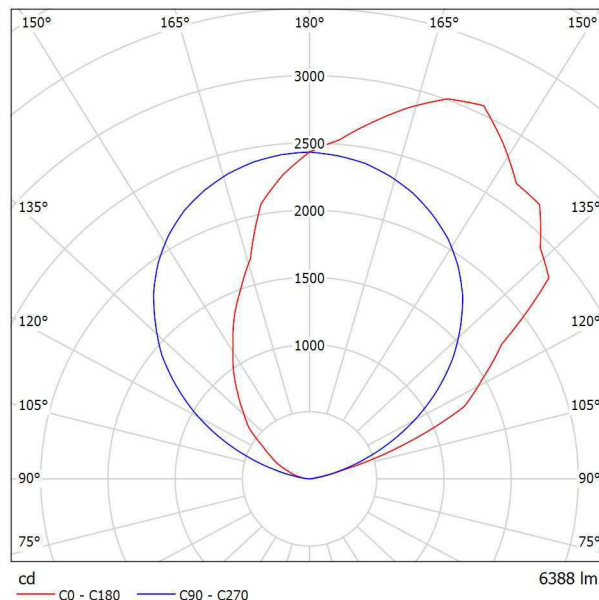
Classificazione lampade secondo CIE: 98
CIE Flux Code: 31 54 89 98 100

A causa dell'assenza di simmetria, per questa lampada non è possibile rappresentare la tabella UGR.

Redattore PENTA ENGINEERING
 Telefono
 Fax
 e-Mail

3FFILIPPI 1959 MIRA PAR LED 4x12W IND L675 / Scheda tecnica apparecchio

Emissione luminosa 1:



Classificazione lampade secondo CIE: 0
 CIE Flux Code: 00 00 00 00 100

ILLUMINOTECNICHE

Rendimento luminoso 100%.
 Flusso luminoso dell'apparecchio 6388 lm.
 Distribuzione indiretta asimmetrica.
 Efficienza apparecchio 114 lm/W.
 Durata utile (L90/B10): 30000 h. (tq+25°C)
 Durata utile (L85/B10): 50000 h. (tq+25°C)
 Durata utile (L75/B10): 80000 h. (tq+25°C)
 Decadimento repentino del flusso luminoso dopo 50000 h: 0% (C0).
 Sicurezza fotobiologica conforme al gruppo di rischio esente RG0 illimitato, norma IEC 62471, IEC/TR 62778.
 Conformità alle norme IEC/EN 62722-2-1 - IEC/EN 62717.
 Conformità alla direttiva UE 1194/2012.

MECCANICHE

Corpo in acciaio verniciato di colore bianco.
 Recuperatore di flusso asimmetrico ad alto rendimento in alluminio a specchio con trattamento superficiale al titanio e magnesio.
 Schermo superiore in policarbonato trasparente, autoestinguente V2, stabilizzato agli UV.
 Dimensioni: 675x230 mm, altezza 80 mm. Peso 3,45 kg.
 Grado di protezione IP40.
 Resistenza al filo incandescente 850°C.

ELETTRICHE

Cablaggio elettronico 230V-50/60Hz, fattore di potenza >0,95, corrente costante in uscita, SELV, classe I, 1 driver.
 Potenza dell'apparecchio 56 W (nominale LED 49 W).
 CE - IEC 60598-1 - EN 60598-1 - Assil Quality.
 Flicker: <4%.
 Alimentatore 230 Vac/Vdc conforme EN 60598-2-22. In DC la potenza e il flusso di default sono pari al 100%, in AC restano al 100%.
 Temperatura ambiente +25°C.
 Umidità relativa UR: <85%.

SORGENTE

4 moduli LED lineari da 12W/840.
 Codice fotometrico 840/339.
 Indice di resa cromatica CRI >80.
 Temperatura di colore nominale CCT 4000 K.
 Tolleranza iniziale del colore (MacAdam): SDCM 3.

INSTALLAZIONE

Parete / Superficie.

APPLICAZIONI

Ambienti dove è richiesta una luce confortevole. Apparecchio illuminante per fissaggio a parete, di design essenziale e moderno. Idoneo per uffici, sale

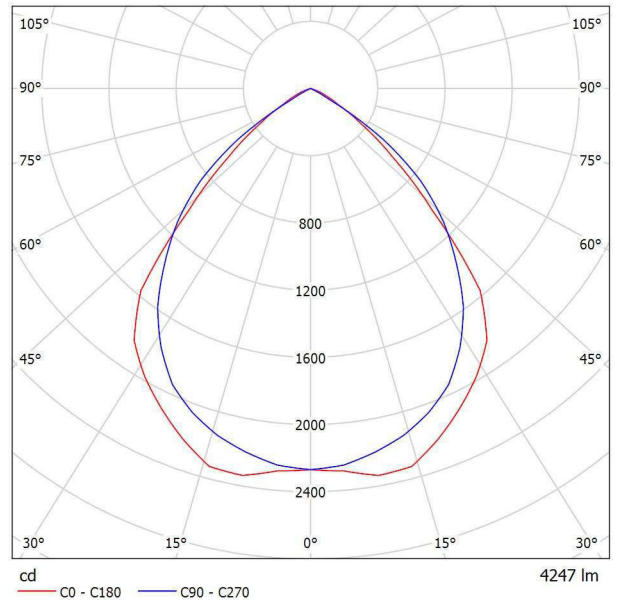
A causa dell'assenza di simmetria, per questa lampada non è possibile rappresentare la tabella UGR.

riunioni, uffici direzionali.

Redattore PENTA ENGINEERING
Telefono
Fax
e-Mail

3FFILIPPI 28856 L 323x10W LED DALI 2MG 596x596 / Scheda tecnica apparecchio

Emissione luminosa 1:



Classificazione lampade secondo CIE: 100
CIE Flux Code: 71 98 100 100 100

ILLUMINOTECNICHE

Rendimento luminoso 100%.
Flusso luminoso dell'apparecchio 4247 lm.
Distribuzione diretta simmetrica.
Luminanza media <1000 cd/m² per angoli >65° radiali.
UGR <16 (EN 12464-1).
Efficienza apparecchio 125 lm/W.
Durata utile (L90/B10): 30000 h. (tq+25°C)
Durata utile (L85/B10): 50000 h. (tq+25°C)
Durata utile (L75/B10): 80000 h. (tq+25°C)
Decadimento repentino del flusso luminoso dopo 50000 h: 0% (C0).
Sicurezza fotobiologica conforme al gruppo di rischio esente RG0 illimitato,
norma IEC 62471, IEC/TR 62778.
Conformità alle norme IEC/EN 62722-2-1 - IEC/EN 62717.
Conformità alla direttiva UE 1194/2012.

MECCANICHE

Corpo in acciaio zincato a caldo, verniciato in poliestere di colore bianco. Ottica parabolica 2MG ad alto rendimento, in alluminio a specchio con trattamento superficiale al titanio e magnesio, assenza di iridescenza, con alette trasversali chiuse superiormente. Schermi piani prismatizzati in metacrilato trasparente, plurilenticolare, anabagliante, prismatizzazione esterna, posizionati sopra le alette dell'ottica. Pellicola protettiva alla polvere e alle impronte, adesiva, applicata all'ottica. Dimensioni: 596x596 mm, altezza 80 mm. Peso 4,39 kg. Grado di protezione IP20. Resistenza meccanica agli urti IK02 (0,2 joule). Resistenza al filo incandescente 650°C.

ELETTRICHE

Cablaggio elettronico DALI 230V-50/60Hz, fattore di potenza >0,95, corrente costante in uscita, SELV, classe I, 1 driver.
Potenza dell'apparecchio 34 W (nominale LED 30 W).
CE - IEC 60598-1 - EN 60598-1 - Assil Quality.
Flicker: <4%.
Alimentatore 230 Vac/Vdc conforme EN 60598-2-22. In DC la potenza e il flusso di default sono pari al 15%, in AC restano al 100%.
Temperatura ambiente +25°C.
Umidità relativa UR: <85%.

SORGENTE

3 moduli LED lineari da 10W/840.
Codice fotometrico 840/229.
Indice di resa cromatica CRI >80.
Temperatura di colore nominale CCT 4000 K.
Tolleranza iniziale del colore (MacAdam): SDCM 2.

Emissione luminosa 1:

Valutazione di abbagliamento secondo UGR											
ρ Soffitto		70	70	50	50	30	70	70	50	50	30
ρ Pareti		50	30	50	30	30	50	30	50	30	30
ρ Pavimento		20	20	20	20	20	20	20	20	20	20
Dimensioni del locale X Y		Linea di mira perpendicolare all'asse delle lampade					Linea di mira parallela all'asse delle lampade				
2H	2H	15.3	16.3	15.5	16.5	16.7	15.8	16.8	16.1	17.0	17.2
	3H	15.2	16.2	15.5	16.3	16.6	15.6	16.5	15.9	16.8	17.0
	4H	15.1	16.0	15.5	16.2	16.5	15.6	16.4	15.9	16.6	16.9
	6H	15.1	15.8	15.4	16.1	16.4	15.5	16.2	15.8	16.5	16.8
	8H	15.0	15.7	15.4	16.0	16.4	15.5	16.2	15.8	16.5	16.8
	12H	15.0	15.7	15.4	16.0	16.3	15.4	16.1	15.8	16.4	16.7
4H	2H	15.3	16.1	15.6	16.4	16.7	15.8	16.6	16.1	16.8	17.1
	3H	15.3	15.9	15.6	16.3	16.6	15.6	16.3	16.0	16.6	16.9
	4H	15.2	15.8	15.6	16.1	16.5	15.6	16.1	15.9	16.5	16.8
	6H	15.1	15.6	15.5	16.0	16.4	15.5	16.0	15.9	16.4	16.7
	8H	15.1	15.6	15.5	15.9	16.3	15.4	15.9	15.9	16.3	16.7
	12H	15.1	15.5	15.5	15.9	16.3	15.4	15.8	15.8	16.2	16.6
8H	4H	15.1	15.6	15.5	15.9	16.3	15.4	15.9	15.9	16.3	16.7
	6H	15.0	15.4	15.5	15.8	16.3	15.4	15.7	15.8	16.2	16.6
	8H	15.0	15.3	15.4	15.7	16.2	15.3	15.6	15.8	16.1	16.6
	12H	14.9	15.2	15.4	15.7	16.2	15.3	15.5	15.8	16.0	16.5
	4H	15.1	15.5	15.5	15.9	16.3	15.4	15.8	15.8	16.2	16.6
	8H	15.0	15.3	15.4	15.7	16.2	15.3	15.6	15.8	16.1	16.6
12H	4H	15.1	15.5	15.5	15.9	16.3	15.4	15.8	15.8	16.2	16.6
	8H	14.9	15.2	15.4	15.7	16.2	15.3	15.5	15.8	16.0	16.5
Variazione della posizione dell'osservatore per le distanze delle lampade S											
S = 1.0H		+1.3 / -2.6					+0.8 / -1.3				
S = 1.5H		+2.9 / -6.6					+3.0 / -11.2				
S = 2.0H		+4.7 / -9.9					+2.8 / -37.1				
Tabella standard Addendo di correzione		BK00 -3.2					BK00 -2.7				
Indici di abbagliamento corretti riferiti a 4247lm Flusso luminoso sferico											

INSTALLAZIONE

Soffitto / Incasso in appoggio.

Intaglio controsoffitto: 580x580 mm.

A richiesta: incasso in battuta con staffe.

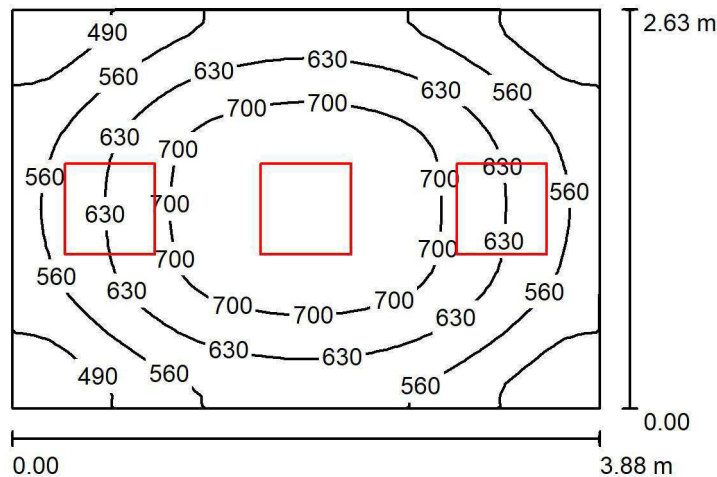
APPLICAZIONI

Ambienti con videoterminali, uffici direzionali e di rappresentanza, uffici pubblici e scuole.



Redattore PENTA ENGINEERING
 Telefono
 Fax
 e-Mail

Ufficio singolo / Riepilogo



Altezza locale: 3.350 m, Altezza di montaggio: 3.430 m, Fattore di manutenzione: 0.80

Valori in Lux, Scala 1:50

Superficie	ρ [%]	E_m [lx]	E_{min} [lx]	E_{max} [lx]	E_{min} / E_m
Superficie utile	/	612	412	758	0.673
Pavimento	20	462	341	534	0.739
Soffitto	70	122	90	149	0.735
Pareti (4)	50	281	88	838	/

Superficie utile:

Altezza: 0.850 m
 Reticolo: 32 x 32 Punti
 Zona margine: 0.000 m

Distinta lampade

No.	Pezzo	Denominazione (Fattore di correzione)	Φ (Lampada) [lm]	Φ (Lampadine) [lm]	P [W]
1	3	3FFILIPPI 28856 L 323x10W LED DALI 2MG 596x596 (1.000)	4247	4247	34.0
Totale:			12741	12741	102.0

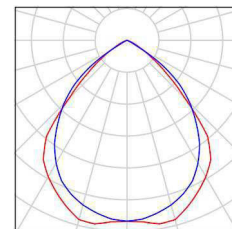
Potenza allacciata specifica: $10.00 \text{ W/m}^2 = 1.63 \text{ W/m}^2/100 \text{ lx}$ (Base: 10.20 m^2)



Redattore PENTA ENGINEERING
Telefono
Fax
e-Mail

Ufficio singolo / Lista pezzi lampade

3 Pezzo 3FFILIPPI 28856 L 323x10W LED DALI 2MG
596x596
Articolo No.: 28856
Flusso luminoso (Lampada): 4247 lm
Flusso luminoso (Lampadine): 4247 lm
Potenza lampade: 34.0 W
Classificazione lampade secondo CIE: 100
CIE Flux Code: 71 98 100 100 100
Dotazione: 1 x 10W 3xLED EEI A1 (Fattore di
correzione 1.000).





Redattore PENTA ENGINEERING
Telefono
Fax
e-Mail

Ufficio singolo / Risultati illuminotecnici

Flusso luminoso sferico: 12741 lm
Potenza totale: 102.0 W
Fattore di manutenzione: 0.80
Zona margine: 0.000 m

Superficie	Illuminamenti medi [lx]			Coefficiente di riflessione [%]	Luminanza medio [cd/m²]
	diretto	indiretto	totale		
Superficie utile	473	139	612	/	/
Pavimento	329	133	462	20	29
Soffitto	0.00	122	122	70	27
Parete 1	147	125	272	50	43
Parete 2	171	122	294	50	47
Parete 3	147	125	272	50	43
Parete 4	172	124	295	50	47

Regolarità sulla superficie utile

E_{\min} / E_m : 0.673 (1:1)

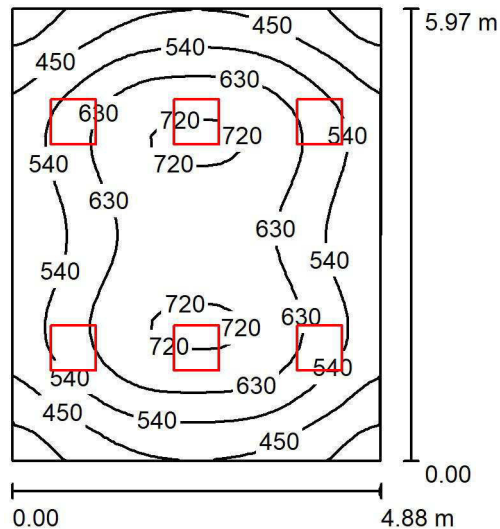
E_{\min} / E_{\max} : 0.543 (1:2)

Potenza allacciata specifica: $10.00 \text{ W/m}^2 = 1.63 \text{ W/m}^2/100 \text{ lx}$ (Base: 10.20 m^2)



Redattore PENTA ENGINEERING
 Telefono
 Fax
 e-Mail

Ufficio grande / Riepilogo



Altezza locale: 3.350 m, Altezza di montaggio: 3.430 m, Fattore di manutenzione: 0.80

Valori in Lux, Scala 1:100

Superficie	ρ [%]	E_m [lx]	E_{min} [lx]	E_{max} [lx]	E_{min} / E_m
Superficie utile	/	568	313	734	0.551
Pavimento	20	487	309	608	0.635
Soffitto	70	103	74	118	0.715
Pareti (4)	50	227	73	570	/

Superficie utile:

Altezza: 0.850 m
 Reticolo: 32 x 32 Punti
 Zona margine: 0.000 m

Distinta lampade

No.	Pezzo	Denominazione (Fattore di correzione)	Φ (Lampada) [lm]	Φ (Lampadine) [lm]	P [W]
1	6	3FFILIPPI 28856 L 323x10W LED DALI 2MG 596x596 (1.000)	4247	4247	34.0
Totale:			25482	25482	204.0

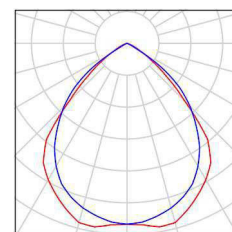
Potenza allacciata specifica: $7.02 \text{ W/m}^2 = 1.24 \text{ W/m}^2/100 \text{ lx}$ (Base: 29.06 m^2)



Redattore PENTA ENGINEERING
Telefono
Fax
e-Mail

Ufficio grande / Lista pezzi lampade

6 Pezzo 3FFILIPPI 28856 L 323x10W LED DALI 2MG
596x596
Articolo No.: 28856
Flusso luminoso (Lampada): 4247 lm
Flusso luminoso (Lampadine): 4247 lm
Potenza lampade: 34.0 W
Classificazione lampade secondo CIE: 100
CIE Flux Code: 71 98 100 100 100
Dotazione: 1 x 10W 3xLED EEI A1 (Fattore di
correzione 1.000).





Redattore PENTA ENGINEERING
Telefono
Fax
e-Mail

Ufficio grande / Risultati illuminotecnici

Flusso luminoso sferico: 25482 lm
Potenza totale: 204.0 W
Fattore di manutenzione: 0.80
Zona margine: 0.000 m

Superficie	Illuminamenti medi [lx]			Coefficiente di riflessione [%]	Luminanza medio [cd/m²]
	diretto	indiretto	totale		
Superficie utile	469	99	568	/	/
Pavimento	383	103	487	20	31
Soffitto	0.00	103	103	70	23
Parete 1	113	99	212	50	34
Parete 2	140	98	239	50	38
Parete 3	113	100	213	50	34
Parete 4	139	101	240	50	38

Regolarità sulla superficie utile

E_{\min} / E_m : 0.551 (1:2)

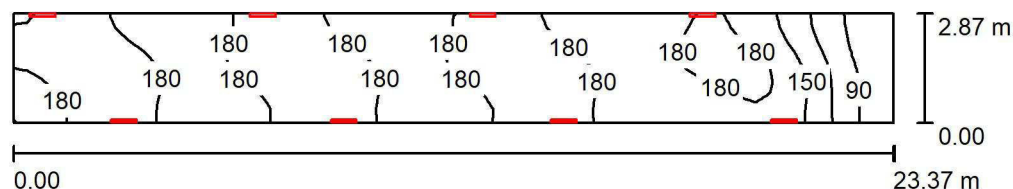
E_{\min} / E_{\max} : 0.426 (1:2)

Potenza allacciata specifica: $7.02 \text{ W/m}^2 = 1.24 \text{ W/m}^2/100 \text{ lx}$ (Base: 29.06 m^2)



Redattore PENTA ENGINEERING
 Telefono
 Fax
 e-Mail

Corridoio / Riepilogo



Altezza locale: 3.350 m, Altezza di montaggio: 2.300 m, Fattore di manutenzione: 0.80

Valori in Lux, Scala 1:200

Superficie	ρ [%]	E_m [lx]	E_{min} [lx]	E_{max} [lx]	E_{min} / E_m
Superficie utile	/	172	68	210	0.396
Pavimento	20	142	71	164	0.500
Soffitto	52	514	50	1986	0.097
Pareti (4)	50	200	45	8016	/

Superficie utile:

Altezza: 0.850 m
 Reticolo: 64 x 8 Punti
 Zona margine: 0.000 m

Distinta lampade

No.	Pezzo	Denominazione (Fattore di correzione)	Φ (Lampada) [lm]	Φ (Lampadine) [lm]	P [W]
1	8	3FFILIPPI 1959 MIRA PAR LED 4x12W IND L675 (1.000)	6388	6388	56.0
Totale:			51104	51104	448.0

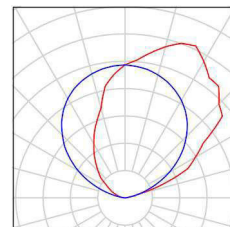
Potenza allacciata specifica: $6.68 \text{ W/m}^2 = 3.89 \text{ W/m}^2/100 \text{ lx}$ (Base: 67.02 m^2)



Redattore PENTA ENGINEERING
Telefono
Fax
e-Mail

Corridoio / Lista pezzi lampade

8 Pezzo 3FFILIPPI 1959 MIRA PAR LED 4x12W IND
L675
Articolo No.: 1959
Flusso luminoso (Lampada): 6388 lm
Flusso luminoso (Lampadine): 6388 lm
Potenza lampade: 56.0 W
Classificazione lampade secondo CIE: 0
CIE Flux Code: 00 00 00 00 100
Dotazione: 1 x 12W 4xLED (Fattore di correzione
1.000).





Redattore PENTA ENGINEERING
Telefono
Fax
e-Mail

Corridoio / Risultati illuminotecnici

Flusso luminoso sferico: 51104 lm
Potenza totale: 448.0 W
Fattore di
manutenzione: 0.80
Zona margine: 0.000 m

Superficie	Illuminamenti medi [lx]			Coefficiente di riflessione [%]	Luminanza medio [cd/m²]
	diretto	indiretto	totale		
Superficie utile	0.00	172	172	/	/
Pavimento	0.00	142	142	20	9.03
Soffitto	422	92	514	52	85
Parete 1	75	135	209	50	33
Parete 2	4.48	70	75	50	12
Parete 3	76	127	203	50	32
Parete 4	75	153	228	50	36

Regolarità sulla superficie utile

E_{\min} / E_m : 0.396 (1:3)

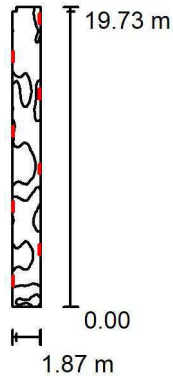
E_{\min} / E_{\max} : 0.325 (1:3)

Potenza allacciata specifica: $6.68 \text{ W/m}^2 = 3.89 \text{ W/m}^2/100 \text{ lx}$ (Base: 67.02 m^2)



Redattore PENTA ENGINEERING
 Telefono
 Fax
 e-Mail

Corridoio 2 / Riepilogo



Altezza locale: 3.350 m, Altezza di montaggio: 2.300 m, Fattore di manutenzione: 0.80

Valori in Lux, Scala 1:500

Superficie	ρ [%]	E_m [lx]	E_{min} [lx]	E_{max} [lx]	E_{min} / E_m
Superficie utile	/	217	133	270	0.612
Pavimento	20	169	113	207	0.671
Soffitto	52	707	190	2007	0.269
Pareti (6)	50	328	69	127004	/

Superficie utile:

Altezza: 0.850 m
 Reticolo: 16 x 128 Punti
 Zona margine: 0.000 m

Distinta lampade

No.	Pezzo	Denominazione (Fattore di correzione)	Φ (Lampada) [lm]	Φ (Lampadine) [lm]	P [W]
1	8	3FFILIPPI 1959 MIRA PAR LED 4x12W IND L675 (1.000)	6388	6388	56.0
Totale:			51104	51104	448.0

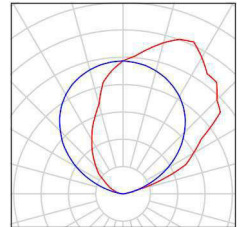
Potenza allacciata specifica: $12.19 \text{ W/m}^2 = 5.62 \text{ W/m}^2/100 \text{ lx}$ (Base: 36.75 m^2)



Redattore PENTA ENGINEERING
Telefono
Fax
e-Mail

Corridoio 2 / Lista pezzi lampade

8 Pezzo 3FFILIPPI 1959 MIRA PAR LED 4x12W IND
L675
Articolo No.: 1959
Flusso luminoso (Lampada): 6388 lm
Flusso luminoso (Lampadine): 6388 lm
Potenza lampade: 56.0 W
Classificazione lampade secondo CIE: 0
CIE Flux Code: 00 00 00 00 100
Dotazione: 1 x 12W 4xLED (Fattore di correzione
1.000).





Redattore PENTA ENGINEERING
 Telefono
 Fax
 e-Mail

Corridoio 2 / Risultati illuminotecnici

Flusso luminoso sferico: 51104 lm
 Potenza totale: 448.0 W
 Fattore di manutenzione: 0.80
 Zona margine: 0.000 m

Superficie	Illuminamenti medi [lx]			Coefficiente di riflessione [%]	Luminanza medio [cd/m²]
	diretto	indiretto	totale		
Superficie utile	0.00	217	217	/	/
Pavimento	0.00	169	169	20	11
Soffitto	535	172	707	52	117
Parete 1	27	133	160	50	26
Parete 2	225	167	393	50	63
Parete 3	55	232	287	50	46
Parete 4	9.77	226	235	50	37
Parete 5	6.43	158	164	50	26
Parete 6	89	197	286	50	46

Regolarità sulla superficie utile

E_{\min} / E_{\max} : 0.612 (1:2)

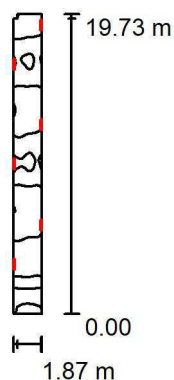
E_{\min} / E_{\max} : 0.491 (1:2)

Potenza allacciata specifica: $12.19 \text{ W/m}^2 = 5.62 \text{ W/m}^2/100 \text{ lx}$ (Base: 36.75 m^2)



Redattore PENTA ENGINEERING
 Telefono
 Fax
 e-Mail

Copia diCorridoio 2 / Riepilogo



Altezza locale: 3.350 m, Altezza di montaggio: 2.300 m, Fattore di manutenzione: 0.80

Valori in Lux, Scala 1:500

Superficie	ρ [%]	E_m [lx]	E_{min} [lx]	E_{max} [lx]	E_{min} / E_m
Superficie utile	/	117	56	158	0.484
Pavimento	20	92	52	114	0.566
Soffitto	52	472	45	1944	0.096
Pareti (6)	50	130	30	7159	/

Superficie utile:

Altezza: 0.850 m
 Reticolo: 16 x 128 Punti
 Zona margine: 0.000 m

Distinta lampade

No.	Pezzo	Denominazione (Fattore di correzione)	Φ (Lampada) [lm]	Φ (Lampadine) [lm]	P [W]
1	6	3FFILIPPI 1959 MIRA PAR LED 4x12W IND L675 (1.000)	6388	6388	56.0
Totale:			38328	38328	336.0

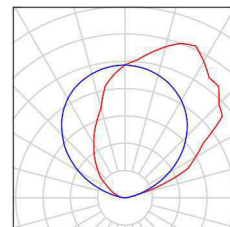
Potenza allacciata specifica: $9.14 \text{ W/m}^2 = 7.85 \text{ W/m}^2/100 \text{ lx}$ (Base: 36.75 m^2)



Redattore PENTA ENGINEERING
Telefono
Fax
e-Mail

Copia diCorridoio 2 / Lista pezzi lampade

6 Pezzo 3FFILIPPI 1959 MIRA PAR LED 4x12W IND
L675
Articolo No.: 1959
Flusso luminoso (Lampada): 6388 lm
Flusso luminoso (Lampadine): 6388 lm
Potenza lampade: 56.0 W
Classificazione lampade secondo CIE: 0
CIE Flux Code: 00 00 00 00 100
Dotazione: 1 x 12W 4xLED (Fattore di correzione
1.000).





Redattore PENTA ENGINEERING
 Telefono
 Fax
 e-Mail

Copia di Corridoio 2 / Risultati illuminotecnici

Flusso luminoso sferico: 38328 lm
 Potenza totale: 336.0 W
 Fattore di manutenzione: 0.80
 Zona margine: 0.000 m

Superficie	Illuminamenti medi [lx]			Coefficiente di riflessione [%]	Luminanza medio [cd/m²]
	diretto	indiretto	totale		
Superficie utile	0.00	117	117	/	/
Pavimento	0.00	92	92	20	5.83
Soffitto	400	72	472	52	78
Parete 1	3.43	51	54	50	8.61
Parete 2	14	99	113	50	18
Parete 3	58	88	145	50	23
Parete 4	10	64	74	50	12
Parete 5	5.69	67	72	50	12
Parete 6	70	87	156	50	25

Regolarità sulla superficie utile

E_{\min} / E_{\max} : 0.484 (1:2)

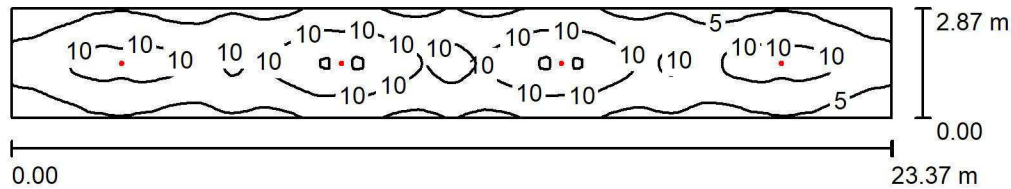
E_{\min} / E_{\max} : 0.358 (1:3)

Potenza allacciata specifica: $9.14 \text{ W/m}^2 = 7.85 \text{ W/m}^2/100 \text{ lx}$ (Base: 36.75 m^2)



Redattore PENTA ENGINEERING
 Telefono
 Fax
 e-Mail

EMERGENZA_Corridoio INCASSO / Riepilogo



Altezza locale: 3.350 m, Altezza di montaggio: 3.350 m, Fattore di manutenzione: 0.80

Valori in Lux, Scala 1:200

Superficie	ρ [%]	E_m [lx]	E_{min} [lx]	E_{max} [lx]	E_{min} / E_m
Superficie utile	/	8.09	2.40	15	0.296
Pavimento	0	6.38	2.62	9.75	0.410
Soffitto	0	0.26	0.00	81	0.006
Pareti (4)	0	2.91	0.44	35	/

Superficie utile:

Altezza: 0.850 m
 Reticolo: 128 x 64 Punti
 Zona margine: 0.000 m

Distinta lampade

No.	Pezzo	Denominazione (Fattore di correzione)	Φ (Lampada) [lm]	Φ (Lampadine) [lm]	P [W]
1	4	LINERGY s.r.l. VE03N10EBRT_A VIALED EVO BIANCO 300LM 1H SE ENERGY TEST (1.000)	300	300	0.0
Totale:			1200	1200	0.0

Potenza allacciata specifica: 0.00 W/m² = 0.00 W/m²/ lx (Base: 67.02 m²)

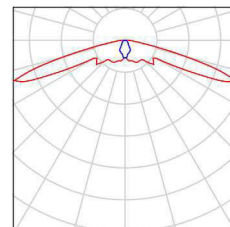


Redattore PENTA ENGINEERING
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_Corridoio INCASSO / Lista pezzi lampade

4 Pezzo LINERGY s.r.l. VE03N10EBRT_A VIALED EVO
BIANCO 300LM 1H SE ENERGY TEST
Articolo No.: VE03N10EBRT_A
Flusso luminoso (Lampada): 300 lm
Flusso luminoso (Lampadine): 300 lm
Potenza lampade: 0.0 W
Classificazione lampade secondo CIE: 98
CIE Flux Code: 31 54 89 98 100
Dotazione: 1 x 1 LED (Fattore di correzione
1.000).

Per un'immagine della
lampada consultare il
nostro catalogo
lampade.





Redattore PENTA ENGINEERING
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_Corridoio INCASSO / Risultati illuminotecnici

Flusso luminoso sferico: 1200 lm
Potenza totale: 0.0 W
Fattore di manutenzione: 0.80
Zona margine: 0.000 m

Superficie	Illuminamenti medi [lx]			Coefficiente di riflessione [%]	Luminanza medio [cd/m²]
	diretto	indiretto	totale		
Superficie utile	8.09	0.00	8.09	/	/
Pavimento	6.38	0.00	6.38	0	0.00
Soffitto	0.26	0.00	0.26	0	0.00
Parete 1	2.37	0.00	2.37	0	0.00
Parete 2	7.33	0.00	7.33	0	0.00
Parete 3	2.37	0.00	2.37	0	0.00
Parete 4	7.34	0.00	7.34	0	0.00

Regolarità sulla superficie utile

E_{\min} / E_m : 0.296 (1:3)

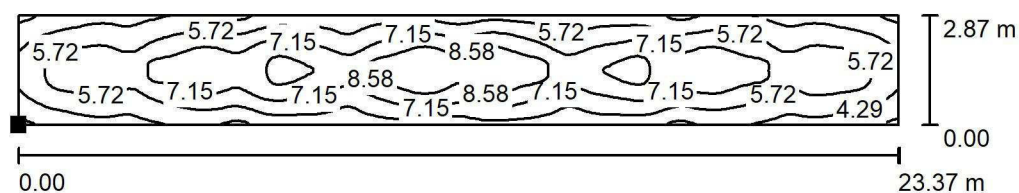
E_{\min} / E_{\max} : 0.156 (1:6)

Potenza allacciata specifica: $0.00 \text{ W/m}^2 = 0.00 \text{ W/m}^2 / \text{lx}$ (Base: 67.02 m^2)



Redattore PENTA ENGINEERING
 Telefono
 Fax
 e-Mail

EMERGENZA_Corridoio INCASSO / Pavimento / Isolinee (E)



Valori in Lux, Scala 1 : 200

Posizione della superficie nel
 locale:
 Punto contrassegnato:
 (23.635 m, 7.864 m, 0.000 m)



Reticolo: 128 x 64 Punti

E_m [lx]
6.38

E_{min} [lx]
2.62

E_{max} [lx]
9.75

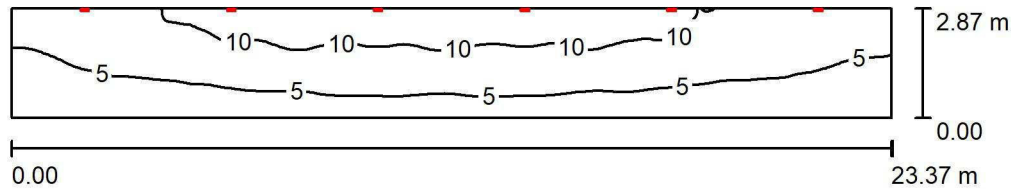
E_{min} / E_m
0.410

E_{min} / E_{max}
0.268



Redattore PENTA ENGINEERING
 Telefono
 Fax
 e-Mail

EMERGENZA_Corridoio PARETE / Riepilogo



Altezza locale: 3.350 m, Altezza di montaggio: 3.350 m, Fattore di manutenzione: 0.80

Valori in Lux, Scala 1:200

Superficie	ρ [%]	E_m [lx]	E_{min} [lx]	E_{max} [lx]	E_{min} / E_m
Superficie utile	/	6.90	1.85	12	0.267
Pavimento	0	5.50	2.10	8.84	0.381
Soffitto	0	0.03	0.00	4.91	0.011
Pareti (4)	0	5.12	0.00	6925	/

Superficie utile:

Altezza: 0.850 m
 Reticolo: 128 x 64 Punti
 Zona margine: 0.000 m

Distinta lampade

No.	Pezzo	Denominazione (Fattore di correzione)	Φ (Lampada) [lm]	Φ (Lampadine) [lm]	P [W]
1	6	LINERGY s.r.l. VW03N20EBRT_A_20 VIALED WALL BIANCO 300LM 2H SE ENERGY TEST (1.000)	254	254	0.0
Totale:			1524	1524	0.0

Potenza allacciata specifica: 0.00 W/m² = 0.00 W/m²/ lx (Base: 67.02 m²)

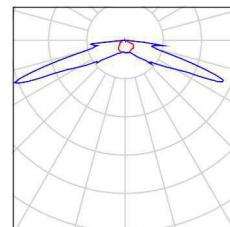


Redattore PENTA ENGINEERING
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_Corridoio PARETE / Lista pezzi lampade

6 Pezzo LINERGY s.r.l. VW03N20EBRT_A_20 VIALED
WALL BIANCO 300LM 2H SE ENERGY TEST
Articolo No.: VW03N20EBRT_A_20
Flusso luminoso (Lampada): 254 lm
Flusso luminoso (Lampadine): 254 lm
Potenza lampade: 0.0 W
Classificazione lampade secondo CIE: 100
CIE Flux Code: 22 50 88 100 100
Dotazione: 1 x 1 LED (Fattore di correzione
1.000).

Per un'immagine della
lampada consultare il
nostro catalogo
lampade.





Redattore PENTA ENGINEERING
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_Corridoio PARETE / Risultati illuminotecnici

Flusso luminoso sferico: 1524 lm
Potenza totale: 0.0 W
Fattore di manutenzione: 0.80
Zona margine: 0.000 m

Superficie	Illuminamenti medi [lx]			Coefficiente di riflessione [%]	Luminanza medio [cd/m²]
	diretto	indiretto	totale		
Superficie utile	6.90	0.00	6.90	/	/
Pavimento	5.50	0.00	5.50	0	0.00
Soffitto	0.03	0.00	0.03	0	0.00
Parete 1	2.10	0.00	2.10	0	0.00
Parete 2	7.60	0.00	7.60	0	0.00
Parete 3	7.55	0.00	7.55	0	0.00
Parete 4	7.50	0.00	7.50	0	0.00

Regolarità sulla superficie utile

E_{\min} / E_m : 0.267 (1:4)

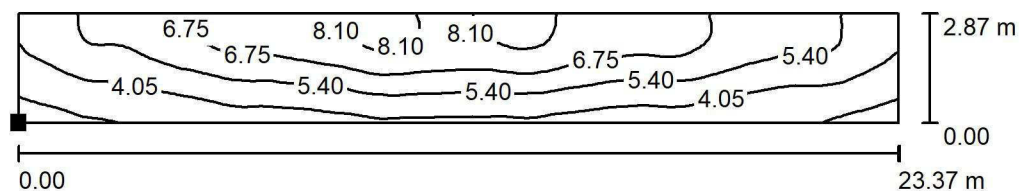
E_{\min} / E_{\max} : 0.152 (1:7)

Potenza allacciata specifica: $0.00 \text{ W/m}^2 = 0.00 \text{ W/m}^2 / \text{lx}$ (Base: 67.02 m^2)



Redattore PENTA ENGINEERING
 Telefono
 Fax
 e-Mail

EMERGENZA_Corridoio PARETE / Pavimento / Isolinee (E)



Valori in Lux, Scala 1 : 200

Posizione della superficie nel
 locale:
 Punto contrassegnato:
 (23.635 m, 7.864 m, 0.000 m)



Reticolo: 128 x 64 Punti

E_m [lx]
5.50

E_{min} [lx]
2.10

E_{max} [lx]
8.84

E_{min} / E_m
0.381

E_{min} / E_{max}
0.237

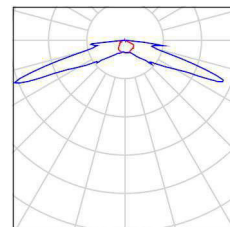


Redattore PENTA ENGINEERING
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_corridoio_ingresso / Lista pezzi lampade

4 Pezzo LINERGY s.r.l. VW03N20EBRT_A_20 VIALED
WALL BIANCO 300LM 2H SE ENERGY TEST
Articolo No.: VW03N20EBRT_A_20
Flusso luminoso (Lampada): 0 lm
Flusso luminoso (Lampadine): 0 lm
Potenza lampade: 0.0 W
Illuminazione di emergenza: 254 lm, 0.0 W
Classificazione lampade secondo CIE: 100
CIE Flux Code: 22 50 88 100 100
Dotazione: 1 x 1 LED (Fattore di correzione
1.000).

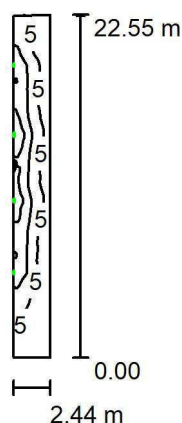
Per un'immagine della
lampada consultare il
nostro catalogo
lampade.





Redattore PENTA ENGINEERING
 Telefono
 Fax
 e-Mail

EMERGENZA_corridoio_ingresso / Scena luce EMERGENZA / Riepilogo



Altezza locale: 3.700 m, Altezza di montaggio: 2.500 m, Fattore di manutenzione: 0.80

Valori in Lux, Scala 1:500

Superficie	ρ [%]	E_m [lx]	E_{min} [lx]	E_{max} [lx]	E_{min} / E_m
Superficie utile	/	7.24	0.80	17	0.110
Pavimento	0	5.55	1.08	10	0.195
Soffitto	0	0.02	0.00	0.05	0.083
Pareti (4)	0	2.80	0.00	3490	/

Superficie utile:

Altezza: 0.850 m
 Reticolo: 128 x 64 Punti
 Zona margine: 0.000 m

Scena illuminazione di emergenza (EN 1838):

Viene calcolata solo la luce diretta. Apporto luce riflessa non considerato.

Distinta lampade

No.	Pezzo	Denominazione (Fattore di correzione)	Φ (Lampada) [lm]	Φ (Lampadine) [lm]	P [W]
1	4	LINERGY s.r.l. VW03N20EBRT_A_20 VIALED WALL BIANCO 300LM 2H SE ENERGY TEST (1.000)	254	254	0.0
Totale:			1016	1016	0.0

Potenza allacciata specifica: 0.00 W/m² = 0.00 W/m²/ lx (Base: 54.94 m²)



Redattore PENTA ENGINEERING
 Telefono
 Fax
 e-Mail

EMERGENZA_corridoio_ingresso / Scena luce EMERGENZA / Risultati illuminotecnici

Flusso luminoso sferico: 1016 lm
 Potenza totale: 0.0 W
 Fattore di manutenzione: 0.80
 Zona margine: 0.000 m

Superficie	Illuminamenti medi [lx]			Coefficiente di riflessione [%]	Luminanza medio [cd/m²]
	diretto	indiretto	totale		
Superficie utile	7.24	0.00	7.24	/	/
Pavimento	5.55	0.00	5.55	0	0.00
Soffitto	0.02	0.00	0.02	0	0.00
Parete 1	1.21	0.00	1.21	0	0.00
Parete 2	3.91	0.00	3.91	0	0.00
Parete 3	4.36	0.00	4.36	0	0.00
Parete 4	1.95	0.00	1.95	0	0.00

Regolarità sulla superficie utile
 E_{\min} / E_m : 0.110 (1:9)
 E_{\min} / E_{\max} : 0.047 (1:22)

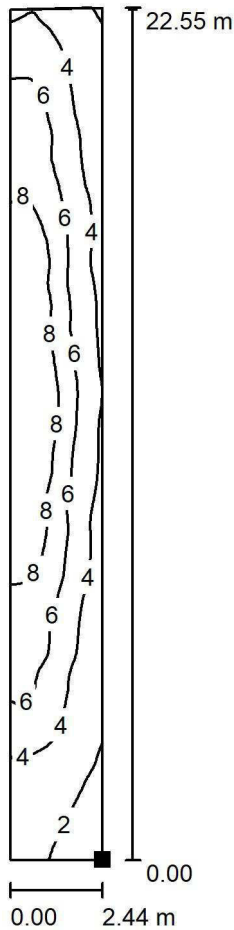
Scena illuminazione di emergenza (EN 1838):
 Viene calcolata solo la luce diretta. Apporto luce riflessa non considerato.

Potenza allacciata specifica: 0.00 W/m² = 0.00 W/m²/ lx (Base: 54.94 m²)



Redattore PENTA ENGINEERING
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_corridoio_ingresso / Scena luce EMERGENZA / Pavimento / Isolinee (E)



Posizione della superficie nel locale:
Punto contrassegnato:
(12.242 m, 1.617 m, 0.000 m)



Valori in Lux, Scala 1 : 200

Reticolo: 128 x 64 Punti

E_m [lx]	E_{min} [lx]	E_{max} [lx]	E_{min} / E_m	E_{min} / E_{max}
5.55	1.08	10	0.195	0.107

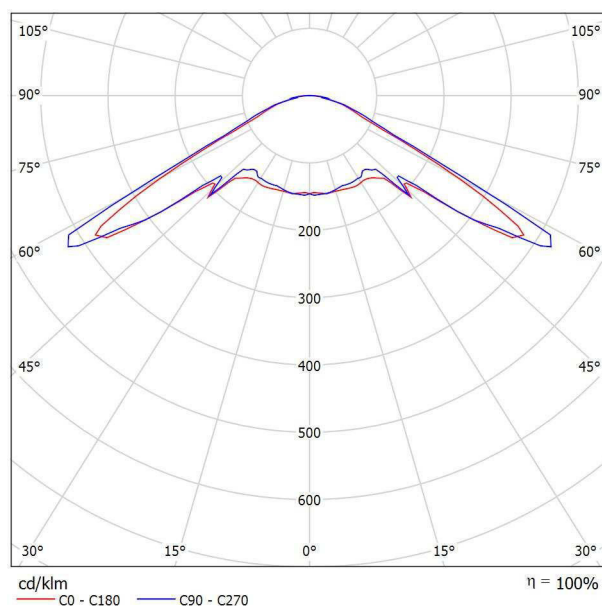


Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

LINERGY s.r.l. VE03N10EBRT_S VIALED EVO BIANCO 300LM 1H SE ENERGY TEST / Scheda tecnica apparecchio

Emissione luminosa 1:

Per un'immagine della lampada consultare il nostro catalogo lampade.



Classificazione lampade secondo CIE: 100
CIE Flux Code: 24 65 95 100 100

Emissione luminosa 1:

Valutazione di abbagliamento secondo UGR											
p Soffitto		70	70	50	50	30	70	70	50	50	30
p Pareti		50	30	50	30	30	50	30	50	30	30
p Pavimento		20	20	20	20	20	20	20	20	20	20
Dimensioni del locale X Y		Linea di mira perpendicolare all'asse delle lampade					Linea di mira parallela all'asse delle lampade				
2H	2H	33.4	35.1	33.8	35.4	35.6	34.0	35.7	34.3	35.9	36.2
	3H	33.8	35.3	34.1	35.6	35.9	34.4	35.9	34.8	36.2	36.5
	4H	33.9	35.3	34.2	35.6	35.9	34.5	35.9	34.8	36.2	36.5
	6H	33.9	35.2	34.2	35.5	35.8	34.5	35.8	34.9	36.1	36.4
	8H	33.8	35.1	34.2	35.4	35.8	34.5	35.7	34.9	36.1	36.4
4H	12H	33.8	35.0	34.2	35.4	35.7	34.4	35.7	34.8	36.0	36.4
	2H	35.5	36.9	35.9	37.2	37.5	35.9	37.3	36.2	37.6	37.9
	3H	35.8	37.0	36.2	37.3	37.7	36.2	37.4	36.6	37.7	38.1
	4H	35.9	36.9	36.3	37.3	37.7	36.3	37.3	36.7	37.7	38.1
	6H	35.9	36.8	36.3	37.2	37.6	36.3	37.2	36.7	37.6	38.0
8H	8H	35.9	36.7	36.3	37.1	37.6	36.3	37.2	36.8	37.6	38.0
	12H	35.9	36.7	36.4	37.1	37.5	36.3	37.1	36.8	37.5	38.0
	4H	36.0	36.8	36.4	37.2	37.7	36.3	37.2	36.8	37.6	38.0
	6H	36.0	36.7	36.5	37.1	37.6	36.4	37.1	36.9	37.5	38.0
	8H	36.0	36.6	36.5	37.1	37.6	36.4	37.0	36.9	37.5	38.0
12H	12H	36.1	36.6	36.6	37.1	37.6	36.5	37.0	37.0	37.5	38.0
	4H	35.9	36.7	36.4	37.1	37.6	36.3	37.1	36.8	37.5	38.0
	6H	36.0	36.6	36.5	37.1	37.6	36.4	37.0	36.9	37.5	38.0
	8H	36.1	36.6	36.6	37.0	37.6	36.4	37.0	36.9	37.4	37.9
	Variazione della posizione dell'osservatore per le distanze delle lampade S										
S = 1.0H		+1.5 / -1.7					+1.8 / -1.9				
S = 1.5H		+2.8 / -2.8					+3.1 / -3.0				
S = 2.0H		+3.6 / -4.2					+4.2 / -4.3				
Tabella standard		BK02					BK02				
Addendo di correzione		17.8					18.3				
Indici di abbagliamento corretti riferiti a 300lm Flusso luminoso sferico											

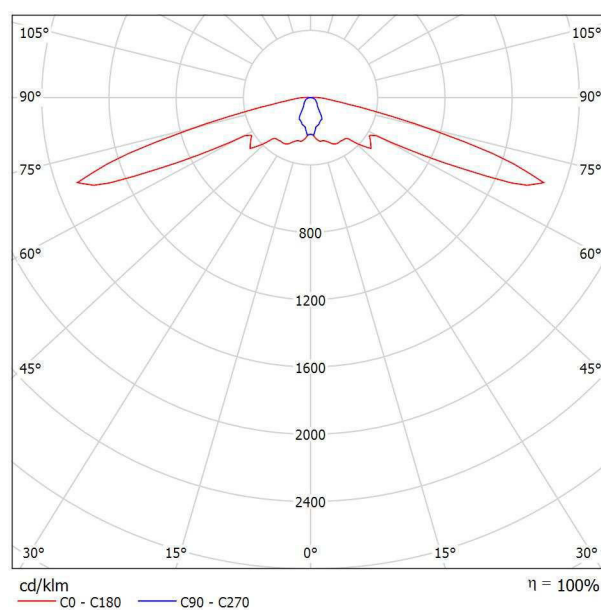


Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

LINERGY s.r.l. VE03N10EBRT_A VIALED EVO BIANCO 300LM 1H SE ENERGY TEST / Scheda tecnica apparecchio

Per un'immagine della lampada consultare il nostro catalogo lampade.

Emissione luminosa 1:



Classificazione lampade secondo CIE: 98
CIE Flux Code: 31 54 89 98 100

A causa dell'assenza di simmetria, per questa lampada non è possibile rappresentare la tabella UGR.

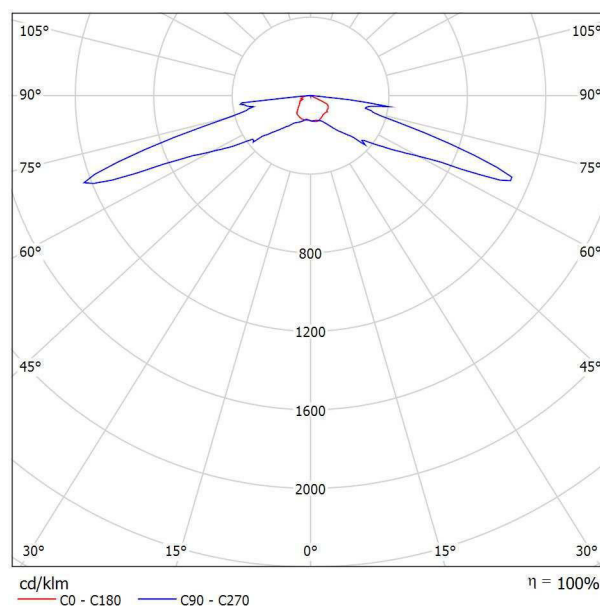


Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

LINERGY s.r.l. VW03N20EBRT_A_20 VIALED WALL BIANCO 300LM 2H SE ENERGY TEST / Scheda tecnica apparecchio

Emissione luminosa 1:

Per un'immagine della lampada consultare il nostro catalogo lampade.



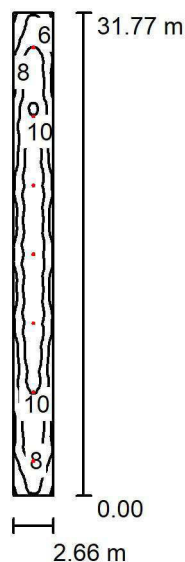
Classificazione lampade secondo CIE: 100
CIE Flux Code: 22 50 88 100 100

A causa dell'assenza di simmetria, per questa lampada non è possibile rappresentare la tabella UGR.



Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_corridoio / Riepilogo



Altezza locale: 4.300 m, Altezza di montaggio: 4.300 m, Fattore di manutenzione: 0.80

Valori in Lux, Scala 1:500

Superficie	ρ [%]	E_m [lx]	E_{min} [lx]	E_{max} [lx]	E_{min} / E_m
Superficie utile	/	8.60	3.61	12	0.420
Pavimento	0	6.98	3.51	9.25	0.503
Soffitto	0	0.50	0.00	447	0.004
Pareti (4)	0	3.55	0.67	57	/

Superficie utile:

Altezza: 0.850 m
Reticolo: 128 x 32 Punti
Zona margine: 0.000 m

Distinta lampade

No.	Pezzo	Denominazione (Fattore di correzione)	Φ (Lampada) [lm]	Φ (Lampadine) [lm]	P [W]
1	7	LINERGY s.r.l. VE03N10EBRT_A VIALED EVO BIANCO 300LM 1H SE ENERGY TEST (1.000)	300	300	0.0
Totale:			2100	2100	0.0

Potenza allacciata specifica: $0.00 \text{ W/m}^2 = 0.00 \text{ W/m}^2 / \text{lx}$ (Base: 84.52 m^2)

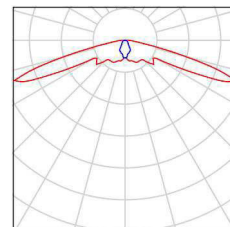


Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_corridoio / Lista pezzi lampade

7 Pezzo LINERGY s.r.l. VE03N10EBRT_A VIALED EVO
BIANCO 300LM 1H SE ENERGY TEST
Articolo No.: VE03N10EBRT_A
Flusso luminoso (Lampada): 300 lm
Flusso luminoso (Lampadine): 300 lm
Potenza lampade: 0.0 W
Classificazione lampade secondo CIE: 98
CIE Flux Code: 31 54 89 98 100
Dotazione: 1 x 1 LED (Fattore di correzione
1.000).

Per un'immagine della
lampada consultare il
nostro catalogo
lampade.





Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_corridoio / Risultati illuminotecnici

Flusso luminoso sferico: 2100 lm
Potenza totale: 0.0 W
Fattore di
manutenzione: 0.80
Zona margine: 0.000 m

Superficie	Illuminamenti medi [lx]			Coefficiente di riflessione [%]	Luminanza medio [cd/m²]
	diretto	indiretto	totale		
Superficie utile	8.60	0.00	8.60	/	/
Pavimento	6.98	0.00	6.98	0	0.00
Soffitto	0.50	0.00	0.50	0	0.00
Parete 1	9.64	0.00	9.64	0	0.00
Parete 2	3.04	0.00	3.04	0	0.00
Parete 3	9.64	0.00	9.64	0	0.00
Parete 4	3.05	0.00	3.05	0	0.00

Regolarità sulla superficie utile

E_{\min} / E_m : 0.420 (1:2)

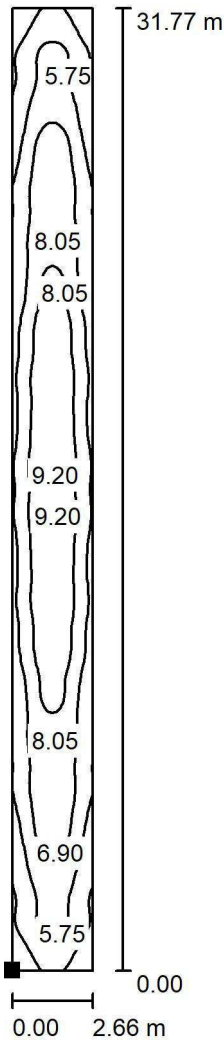
E_{\min} / E_{\max} : 0.301 (1:3)

Potenza allacciata specifica: $0.00 \text{ W/m}^2 = 0.00 \text{ W/m}^2 / \text{lx}$ (Base: 84.52 m^2)



Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_corridoio / Pavimento / Isolinee (E)



Posizione della superficie nel locale:
Punto contrassegnato:
(-30.170 m, -16.307 m, 0.000 m)

Valori in Lux, Scala 1 : 250

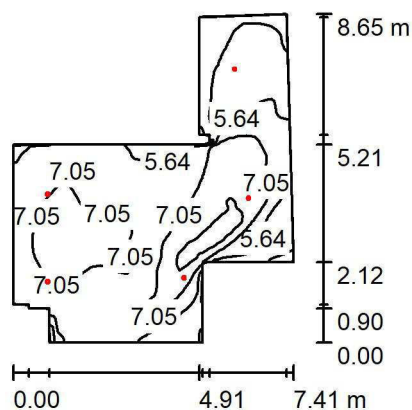
Reticolo: 128 x 32 Punti

E_m [lx]	E_{min} [lx]	E_{max} [lx]	E_{min} / E_m	E_{min} / E_{max}
6.98	3.51	9.25	0.503	0.380



Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_atrio_scale / Riepilogo



Altezza locale: 4.300 m, Altezza di montaggio: 4.300 m, Fattore di manutenzione: 0.80

Valori in Lux, Scala 1:200

Superficie	ρ [%]	E_m [lx]	E_{min} [lx]	E_{max} [lx]	E_{min} / E_m
Superficie utile	/	6.40	2.00	9.04	0.313
Pavimento	0	4.63	1.48	6.15	0.320
Soffitto	0	0.08	0.00	8.43	0.023
Pareti (15)	0	7.25	0.18	228	/

Superficie utile:

Altezza: 0.850 m
Reticolo: 128 x 32 Punti
Zona margine: 0.000 m

Distinta lampade

No.	Pezzo	Denominazione (Fattore di correzione)	Φ (Lampada) [lm]	Φ (Lampadine) [lm]	P [W]
1	5	LINERGY s.r.l. VE03N10EBRT_S VIALED EVO BIANCO 300LM 1H SE ENERGY TEST (1.000)	300	300	0.0
Totale:			1500	1500	0.0

Potenza allacciata specifica: 0.00 W/m² = 0.00 W/m²/ lx (Base: 40.48 m²)

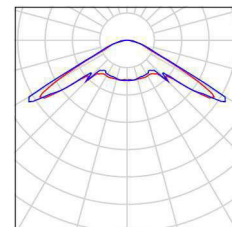


Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_atrio_scale / Lista pezzi lampade

5 Pezzo LINERGY s.r.l. VE03N10EBRT_S VIALED EVO
BIANCO 300LM 1H SE ENERGY TEST
Articolo No.: VE03N10EBRT_S
Flusso luminoso (Lampada): 300 lm
Flusso luminoso (Lampadine): 300 lm
Potenza lampade: 0.0 W
Classificazione lampade secondo CIE: 100
CIE Flux Code: 24 65 95 100 100
Dotazione: 1 x 1 LED (Fattore di correzione
1.000).

Per un'immagine della
lampada consultare il
nostro catalogo
lampade.





Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_atrio_scale / Risultati illuminotecnici

Flusso luminoso sferico: 1500 lm
Potenza totale: 0.0 W
Fattore di manutenzione: 0.80
Zona margine: 0.000 m

Superficie	Illuminamenti medi [lx]			Coefficiente di riflessione [%]	Luminanza medio [cd/m²]
	diretto	indiretto	totale		
Superficie utile	6.40	0.00	6.40	/	/
Pavimento	4.63	0.00	4.63	0	0.00
Soffitto	0.08	0.00	0.08	0	0.00
Parete 1	10	0.00	10	0	0.00
Parete 2	9.53	0.00	9.53	0	0.00
Parete 3	13	0.00	13	0	0.00
Parete 4	2.14	0.00	2.14	0	0.00
Parete 5	7.01	0.00	7.01	0	0.00
Parete 6	11	0.00	11	0	0.00
Parete 7	5.21	0.00	5.21	0	0.00
Parete 8	6.67	0.00	6.67	0	0.00
Parete 9	6.08	0.00	6.08	0	0.00
Parete 10	6.44	0.00	6.44	0	0.00
Parete 11	3.67	0.00	3.67	0	0.00
Parete 12	3.85	0.00	3.85	0	0.00
Parete 13	6.89	0.00	6.89	0	0.00
Parete 14	7.37	0.00	7.37	0	0.00
Parete 15	9.93	0.00	9.93	0	0.00

Regolarità sulla superficie utile

E_{\min} / E_{\max} : 0.313 (1:3)

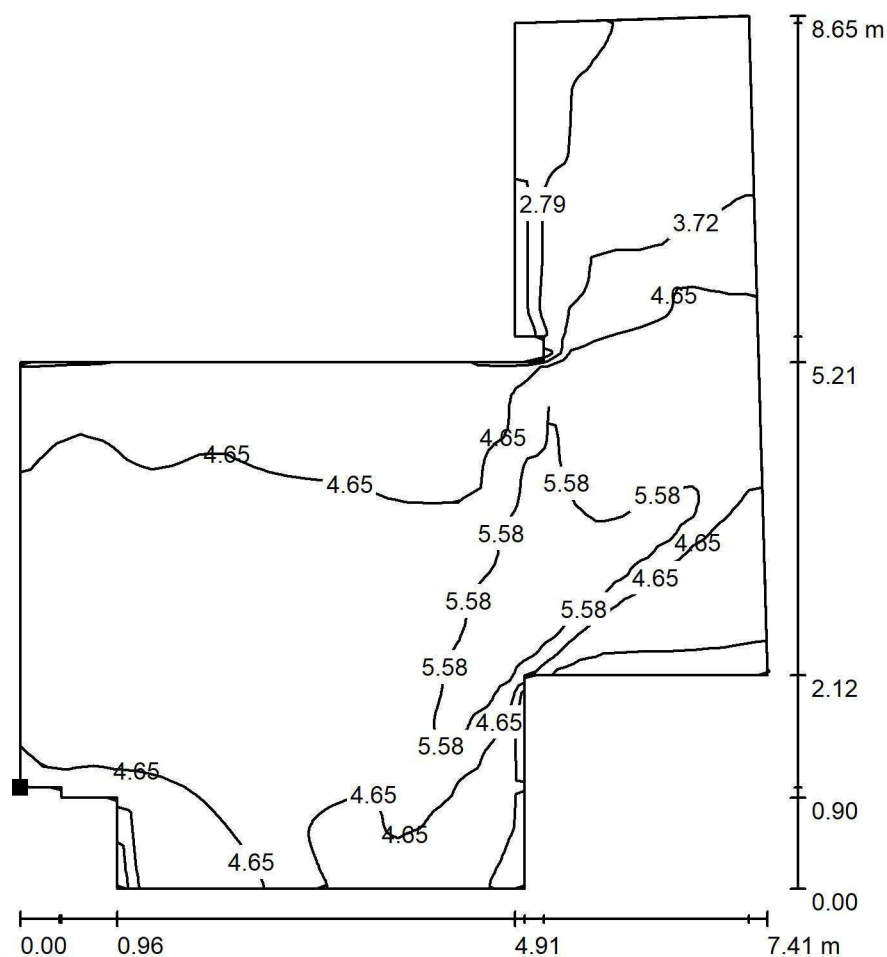
E_{\min} / E_{\max} : 0.222 (1:5)

Potenza allacciata specifica: $0.00 \text{ W/m}^2 = 0.00 \text{ W/m}^2 / \text{lx}$ (Base: 40.48 m^2)



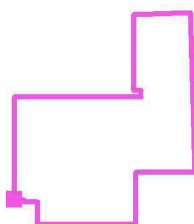
Redattore
Telefono
Fax
e-Mail

EMERGENZA_atrio_scale / Pavimento / Isolinee (E)



Valori in Lux, Scala 1 : 75

Posizione della superficie nel locale:
Punto contrassegnato:
(-27.510 m, 7.896 m, 0.000 m)



Reticolo: 128 x 32 Punti

E_m [lx]
4.63

E_{min} [lx]
1.48

E_{max} [lx]
6.15

E_{min} / E_m
0.320

E_{min} / E_{max}
0.241