



Zeno Martini (admin)

# INTERRUZIONE DI UNA CORRENTE CONTINUA

21 July 2012

## Generalità sull'interruzione di una corrente

Interrompere una corrente continua è più difficile che interromperne una alternata. L'interruzione infatti richiede lo spegnimento dell'arco elettrico che inevitabilmente si forma tra i contatti non appena questi si allontanano. L'arco è una conseguenza della **ionizzazione** del gas isolante che li separa, generalmente l'aria, che produce cariche positive e negative per rottura di legami molecolari. Ciò avviene quando il campo elettrico generato dalla tensione tra i contatti, supera la **rigidità dielettrica** del gas.

L'insieme di ioni ed elettroni che ne deriva, forma il **plasma** che facilita il passaggio della corrente.

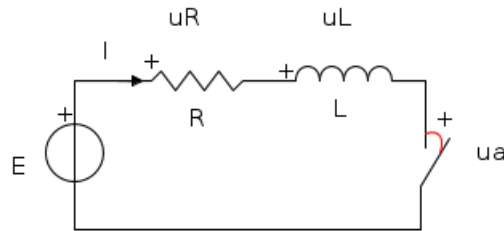
L'arco sviluppa calore che favorisce la ionizzazione. Per il suo spegnimento occorre sia ostacolare la ionizzazione asportando il calore sviluppato, sia rigenerare il gas, cioè deionizzarlo, per ristabilire le sue proprietà dielettriche. La deionizzazione è la ricombinazione delle cariche negative e positive del plasma ed è un fenomeno rapido, facilitato quando la corrente si annulla. In alternata la condizione favorevole alla **rigenerazione**, si presenta con una frequenza doppia di quella della corrente; in continua invece occorre realizzarla forzatamente. Per tale motivo, in alternata, l'interruzione è più agevole.

### *Nota*

Questo è anche uno dei vantaggi della corrente alternata per la realizzazione di interruttori adatti alle reti trasmissione e distribuzione di grandi potenze elettriche in alta tensione. La corrente continua avrebbe però molti altri vantaggi. Una discussione in proposito c'è in [questo articolo](#) di alcuni anni fa. Recentemente comunque ABB ha annunciato la realizzazione di un [interruttore adatto ai sistemi HVDC](#) il che dovrebbe cambiare notevolmente lo sviluppo futuro delle reti di potenza.

In questo articolo esamineremo l'interruzione di una corrente continua per individuarne i principali parametri che la caratterizzano.

## Apertura di un circuito in continua



Ad interruttore chiuso la corrente nel circuito vale

$$I_0 = \frac{E}{R}$$

in quanto l'induttanza, come è noto, è un cortocircuito in continua, quindi  $u_L = 0$  e l'interruttore, considerato ideale, pure. La KVL è allora  $E - RI = 0$ , da cui il valore di  $I_0$ .

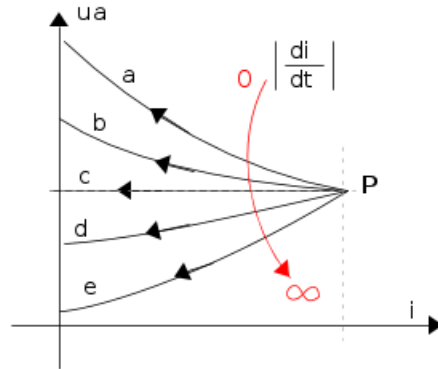
All'apertura si forma, tra i contatti dell'interruttore, l'arco elettrico, ai cui capi c'è una tensione  $u_a$ , mentre la corrente varia, per cui l'induttanza entra in gioco con la tensione

$$u_L = L \frac{di}{dt}$$

La KVL è dunque

$$E = Ri + L \frac{di}{dt} + u_a$$

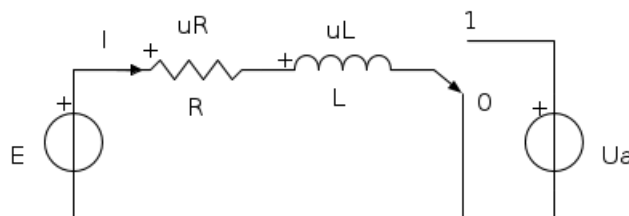
Il problema di questa equazione differenziale è l'espressione matematica da assumere per  $u_a$ . Essa è infatti funzione della distanza tra i contatti e delle condizioni di temperatura e ionizzazione del gas, tutte fortemente variabili. Anche quando si è nelle condizioni finali di apertura, la caratteristica dinamica dipende dalla velocità con cui varia la corrente che determina la variazione di temperatura e ionizzazione. La seguente figura illustra come, a partire da una certa situazione, le caratteristiche dinamiche  $u_a = f(I)$  che si hanno a seconda della derivata della corrente. Occorre fare alcune ipotesi semplificative per ricavare un modello matematico.



### Un primo modello matematico

Un modello matematico approssimato, utilizzato nel dossier tecnico del primo link riportato nei [riferimenti](#), considera l'arco come un generatore ideale di tensione, il che equivale ad assumere la curva c della precedente figura come caratteristica dinamica dell'arco.

All'apertura dei contatti si forma immediatamente l'arco, e la tensione  $u_a$  inizia a crescere. Si suppone però che la corrente non vari fino all'istante in cui  $u_a = E$ . E' questo l'istante zero dell'analisi che segue, ed è l'istante in cui si suppone che la tensione d'arco assuma il valore  $U_a$  che si manterrà costante. Ciò corrisponde ad applicare in quell'istante un gradino di tensione pari ad  $U_a$ , come mostrato nel seguente schema. Il gradino è un generatore ideale di tensione che cessa di essere tale non appena la corrente si annulla. Una ulteriore ipotesi è che il tempo che intercorre tra l'istante di apertura dei contatti e l'istante in cui la corrente comincia a variare, sia piccolo rispetto alla durata dell'arco, quindi rispetto alla costante di tempo del circuito che, come si vedrà, vi è strettamente legata.



All'istante apertura, che assumiamo come istante 0, per comodità e per le ipotesi fatte, la corrente vale

$$i(0_-) = \frac{E}{R} = I_0$$

Dopo l'apertura l'equazione da considerare è, come già visto,

$$E - U_a - Ri - L \frac{di}{dt} = 0$$

La soluzione è data da

$$i(t) = i_l(t) + i_p(t)$$

con

$$i_l(t) = kI_0 e^{-\frac{t}{\tau}}$$

che rappresenta l'evoluzione libera ed

con  $\tau = \frac{L}{R}$  costante di tempo

$$i_p(t) = \frac{E - U_a}{R}$$

che rappresenta il regime permanente.

Questa ultima equazione ci dice subito che se  $E > U_a$  ci sarà una corrente a regime permanente; quindi per avere l'interruzione, cioè per potere avere corrente nulla a regime, occorre che sia  $U_a > E$ .

Per la continuità della corrente nell'induttore deve essere

$$i(0_-) = \frac{E}{R} = i(0_+) = k \frac{E}{R} + \frac{E - U_a}{R}$$

quindi

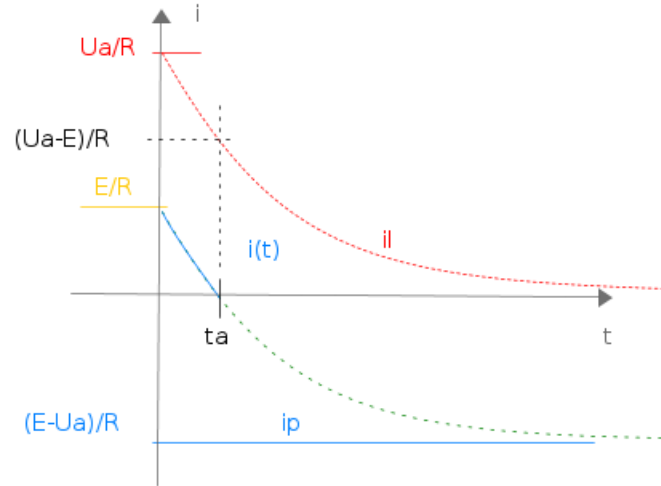
$$k = \frac{U_a}{E}$$

quindi

$$i_l(t) = \frac{U_a}{R} e^{-\frac{t}{\tau}}$$

per cui per  $t > 0$  si ha

$$i(t) = \frac{E}{R} - \frac{U_a}{R} \left(1 - e^{-\frac{t}{\tau}}\right)$$



L'istante  $t_a$  in cui la corrente si annulla, avendo considerato  $t=0$  l'istante iniziale, rappresenta il tempo di spegnimento e vale

$$i(t_a) = 0$$

$$\frac{U_a - E}{R} = \frac{U_a}{R} e^{-\frac{t_a}{\tau}}$$

$$-\frac{t_a}{\tau} = \ln \frac{U_a - E}{U_a}$$

$$t_a = -\tau \ln \frac{U_a - E}{U_a} = \frac{L}{R} \ln \frac{U_a}{U_a - E}$$

L'energia sviluppata dall'arco è data da

$$W_a = \int_0^{t_a} U_a i \cdot dt$$

Sviluppiamo i calcoli ed elaboriamo pazientemente la formula

$$W_a = U_a \left( \int_0^{t_a} \frac{E}{R} dt - \int_0^{t_a} \frac{U_a}{R} dt + \int_0^{t_a} \frac{U_a}{R} e^{-\frac{t}{\tau}} dt \right) =$$

$$= U_a \left( \frac{E}{R} t_a - \frac{U_a}{R} t_a - \tau \frac{U_a}{R} e^{-\frac{t_a}{\tau}} + \tau \frac{U_a}{R} \right) =$$

$$= U_a \tau \left( \frac{E}{R} \ln \frac{U_a}{U_a - E} - \frac{U_a}{R} \ln \frac{U_a}{U_a - E} - \frac{U_a}{R} e^{-\frac{t_a}{\tau}} + \frac{U_a}{R} \right) =$$

$$= U_a \tau \left( \frac{E}{R} \ln \frac{U_a}{U_a - E} - \frac{U_a}{R} \ln \frac{U_a}{U_a - E} + \frac{E}{R} \right) =$$

$$= \frac{U_a \tau}{R} \left( E \ln \frac{U_a}{U_a - E} - U_a \ln \frac{U_a}{U_a - E} + E \right) =$$

$$= \frac{U_a \tau}{R} E \left( \ln \frac{U_a}{U_a - E} - \frac{U_a}{E} \ln \frac{U_a}{U_a - E} + 1 \right) =$$

$$= \frac{U_a \tau}{R} E \left[ \ln \frac{U_a}{U_a - E} \left( 1 - \frac{U_a}{E} \right) + 1 \right] =$$

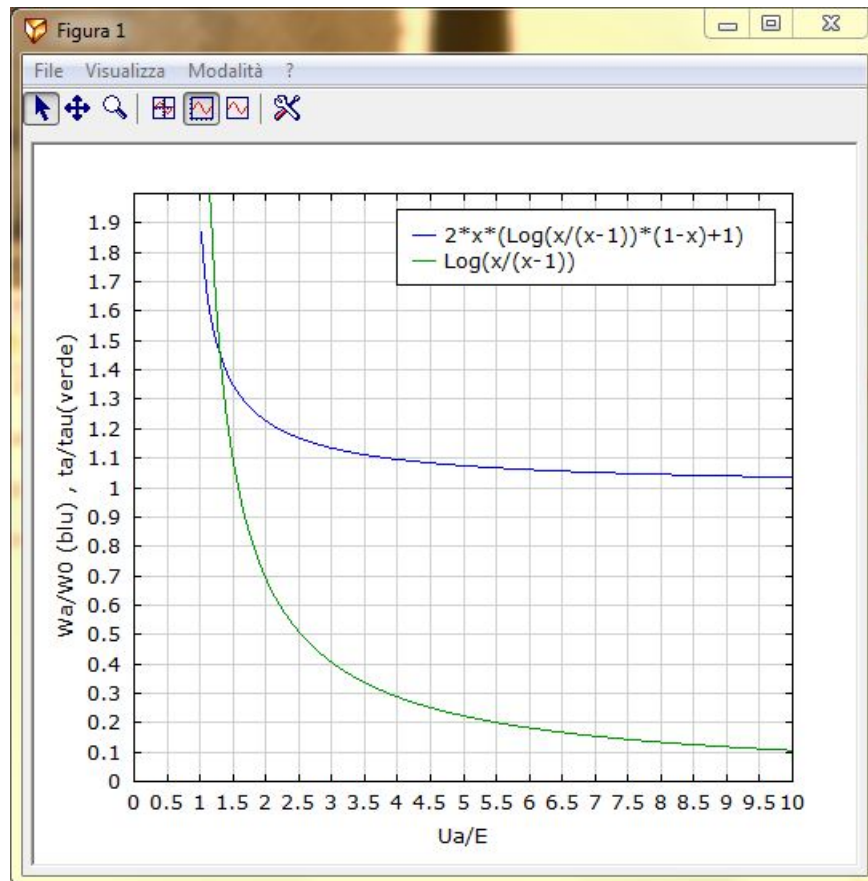
$$= \frac{U_a L E^2}{E R^2} \left[ \ln \frac{U_a}{U_a - E} \left( 1 - \frac{U_a}{E} \right) + 1 \right] =$$

$$= \frac{U_a}{E} LI_0^2 \left[ \ln \frac{U_a}{U_a - E} \left( 1 - \frac{U_a}{E} \right) + 1 \right]$$

Finalmente, posto  $W_0 = \frac{1}{2} LI_0^2$  che è l'energia magnetica immagazzinata nell'induttanza all'istante iniziale, otteniamo

$$W_a = 2W_0 \frac{U_a}{E} \left[ \ln \frac{U_a}{U_a - E} \left( 1 - \frac{U_a}{E} \right) + 1 \right]$$

Posto  $x = \frac{U_a}{E}$  sono di seguito tracciati i grafici di  $\frac{W_a}{W_0}$  e  $\frac{t_a}{\tau}$



## Secondo modello matematico

E' la trattazione seguita dal prof. Lorenzo Fellin nel testo riportato nel secondo link dei [riferimenti](#).

Ipotizza una caratteristica dinamica dell'arco di tipo a (grafico del secondo paragrafo), assumendo che la corrente inizi a variare quando i contatti hanno raggiunto la posizione finale. Ciò presuppone che il tempo necessario a raggiungerla sia molto inferiore alla costante di tempo del circuito.

Ragionando sui grafici si possono ricavare espressioni del tempo di estinzione

dell'arco e dell'energia da smaltire, che portano a valori sostanzialmente simili a quelli del precedente modello.

La forza elettromotrice di autoinduzione che si genera ai capi dell'induttanza per effetto della variazione di corrente è

$$\Delta e = L \frac{di}{dt} = E - Ri - u_a$$

Se tale tensione è costantemente negativa, il che significa che lo è la derivata della corrente, essendo l'induttanza  $L$  un numero positivo, la corrente diminuirà gradualmente dal valore iniziale  $I_0$  fino ad annullarsi.

In caso contrario assumerà un valore  $I_1$  inferiore ad  $I_0$ , ma non nullo, in quanto a destra di  $I_1$   $\Delta e$  è negativa, quindi la corrente diminuisce; a sinistra di  $I_1$  è invece positiva quindi la corrente aumenta. In definitiva la corrente si stabilizza sul valore  $I_1$  e non si estingue.

Il permanere di questa situazione in genere determina il danneggiamento dei poli dell'interruttore. Le due situazioni sono rappresentate rispettivamente nelle due figure seguenti.

figura 1

In questo caso la caratteristica d'arco è sempre superiore alla retta  $E - Ri$ . La tensione autoindotta nell'induttanza, è sempre in opposizione alla corrente per cui la corrente si estingue.

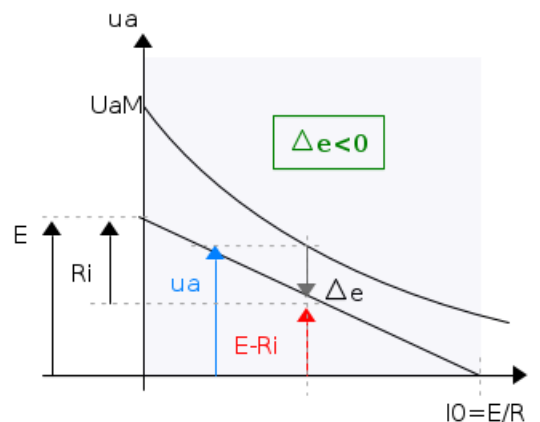
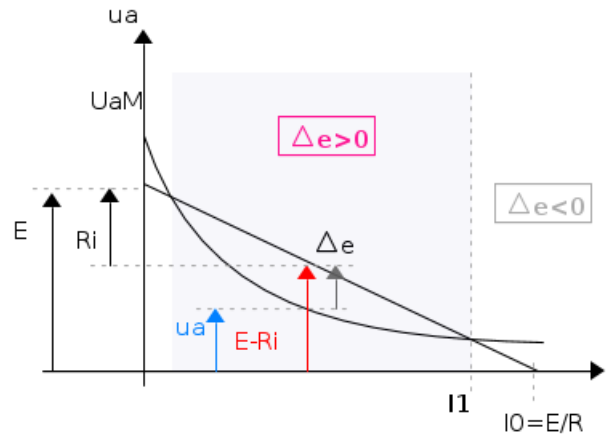


figura 2

Qui invece per correnti inferiori ad  $I_1$ , la caratteristica d'arco è superiore alla retta  $E - Ri$  e la corrente si stabilizza su  $I_1$



### Tempo di spegnimento

Dalla relazione

$$\Delta e = L \frac{\Delta i}{\Delta t}$$

si ricava

$$\Delta t = \frac{L}{\Delta e} \Delta i$$

cioè il tempo occorrente per la variazione di corrente  $\Delta i$

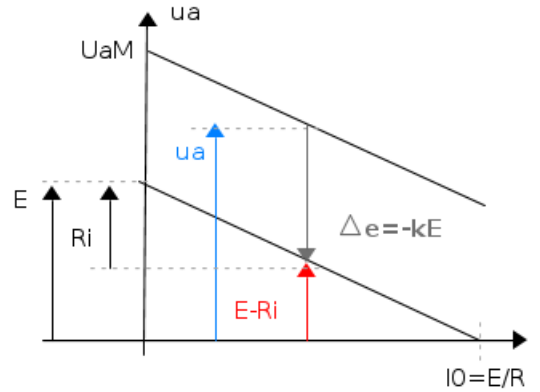
Sommando tutti gli intervalli di tempo corrispondenti a tutte le variazioni che la corrente subisce per annullarsi, quindi per passare dal valore iniziale  $I_0$  a zero, si ricava il tempo di spegnimento (o durata dell'arco  $t_a$ , che può essere calcolato con l'integrale

$$t_a = \int_0^{t_a} dt = \int_{I_0}^0 \frac{L}{\Delta e} di$$

Per ottenere lo spegnimento che, come detto, si ha solo se si realizzano le condizioni illustrate nella figura 1, possiamo, in via semplificata, supporre che  $\Delta e$  sia costante e negativa, quindi porre  $\Delta e = -kE$  con  $k > 0$

La caratteristica d'arco è perciò rettilinea come rappresentato in figura





Si ha

$$t_a = \int_{I_0}^0 \frac{L}{-kE} di = \frac{LI_0}{kE} = \frac{L}{kR} = \frac{\tau}{k}$$

Il tempo di spegnimento è in tal modo messo in relazione con la costante di tempo  $\tau = \frac{L}{R}$  del circuito.

$$\frac{t_a}{\tau} = \frac{1}{k}$$

### Energia d'arco

Essendo  $u_a = E - Ri - \Delta e$

quindi, assumendo l'ipotesi già fatta in precedenza

$$u_a = E - Ri + kE$$

l'energia d'arco vale

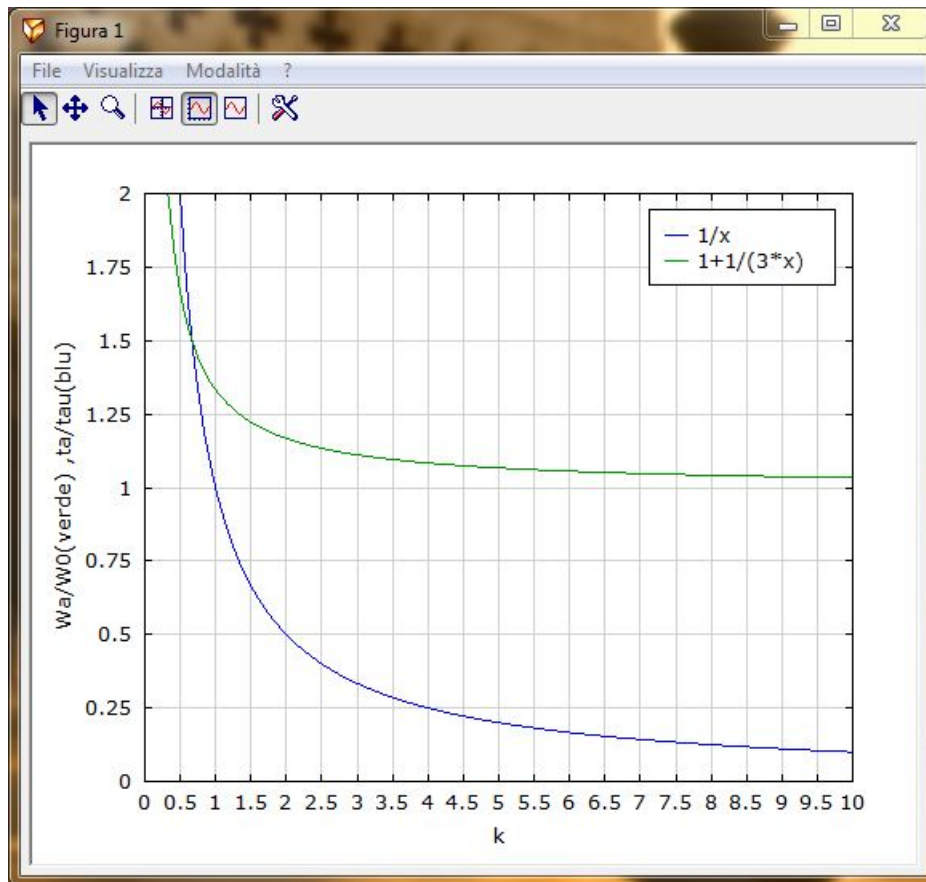
$$\begin{aligned} W_a &= \int_0^{t_a} u_a i \cdot dt = \int_{I_0}^0 (E - Ri + kE) i \cdot \frac{L}{-kE} di = \\ &= L \int_{I_0}^0 \left( \frac{E - Ri + kE}{-kE} \right) i \cdot di = L \left( \int_{I_0}^0 \frac{1+k}{-k} i \cdot di + \int_{I_0}^0 \frac{Ri^2}{kE} \cdot di \right) = \\ &= \frac{LI_0^2}{2} \left( \frac{1+k}{-k} \right) + L \frac{RI_0^2}{3kE} I_0 = \frac{LI_0^2}{2} \left( \frac{1+k}{k} \right) + L \frac{I_0^2}{3k} = \\ &= \frac{LI_0^2}{2} \left( \frac{1}{k} + 1 + \frac{2}{3k} \right) = \frac{LI_0^2}{2} \left( 1 + \frac{1}{3k} \right) \end{aligned}$$

$$W_a = \frac{LI_0^2}{2} \left( 1 + \frac{1}{3k} \right)$$

Posto sempre  $W_0 = \frac{1}{2} LI_0^2$  l'energia magnetica iniziale, si ha

$$\frac{W_a}{W_0} = 1 + \frac{1}{3k}$$

Nei grafici che seguono è riportato l'andamento del rapporto tra l'energia d'arco e l'energia immagazzinata nell'induttanza e del tempo di estinzione dell'arco con la costante di tempo del circuito in funzione del fattore  $k$ .



## Parametri di un interruttore per corrente continua

### Tensione massima e potere di interruzione: $E_M$ , $I_M$

Le precedenti analisi matematiche mostrano che per ottenere lo spegnimento di una corrente continua, occorre che la caratteristica d'arco stabilita dall'interruttore, quando i suoi contatti hanno raggiunto la posizione finale, deve presentare una tensione sempre superiore alla tensione di alimentazione del generatore, diminuita della caduta dovuta alla corrente sulla resistenza in serie; in altre parole, la caratteristica d'arco non deve intersecare mai la retta  $E - Ri$ .

Ciò definisce una tensione massima di alimentazione  $E_M$ , nonché una corrente massima  $I_M = \frac{E_M}{R}$ , quest'ultima detta **potere di interruzione dell'interruttore**.

### Costante di tempo massima ed induttanza limite: $\tau_M$ , $L_M$

Nelle considerazioni precedenti si è ipotizzato un tempo di apertura dei contatti molto inferiore alla costante di tempo del circuito. A quest'ultima sono legati il tempo di estinzione dell'arco e l'energia da esso sviluppata che l'interruttore deve smaltire. La minima energia d'arco è quella magnetica immagazzinata nell'induttanza, ma tale valore minimo si può ottenere solo con una durata dell'arco molto inferiore alla costante di tempo del circuito con conseguente aumento della potenza dell'arco.

Con tempi di spegnimento dell'ordine della costante di tempo  $t_a \approx \tau$  l'energia da smaltire è, come si può vedere dai grafici dell'ordine del 30% maggiore dell'energia minima  $W_0$ .

Con riferimento al primo modello un buon compromesso è fare in modo che sia

$$1,5 < \frac{U_a}{E} < 2,5 \text{ il che comporta un'energia d'arco compresa nell'intervallo } 1,17W_0 < W_a < 1,3W_0 \text{ ed un tempo di spegnimento compreso nell'intervallo } 0,5\tau < t_a < \tau$$

Con riferimento al secondo si trovano valori simili. Ad un tempo di apertura compreso nell'intervallo precedente, che corrisponde ad un valore della costante  $k$  nell'intervallo  $1 < k < 2$ , l'energia da smaltire è compresa tra limiti simili ai precedenti.

Per ogni interruttore dunque esiste dunque una costante di tempo del circuito massima  $\tau_M$ , quindi anche un'induttanza massima del circuito  $L_M = R\tau_M = \frac{E_M\tau_M}{I_M}$

Le correnti che l'interruttore deve interrompere, oltre a quelle di normale funzionamento, quindi del valore della nominale od inferiore, sono le correnti di sovraccarico e di cortocircuito. Queste ultime sono le più gravose e lo sono tanto più quanto più vicino ai terminali dell'interruttore è il guasto che le determina.

In tale situazione, oltre alla elevata corrente il cui valore massimo deve essere inferiore al potere di interruzione, si ha un aumento della costante di tempo del circuito, e la retta  $E - Ri$  potrebbe intersecare la caratteristica d'arco impedendo lo spegnimento. Le norme specificano la costante di tempo a cui deve essere riferito il potere di interruzione degli interruttori in continua. Deve essere  $\tau_M \leq \tau_{cn}$

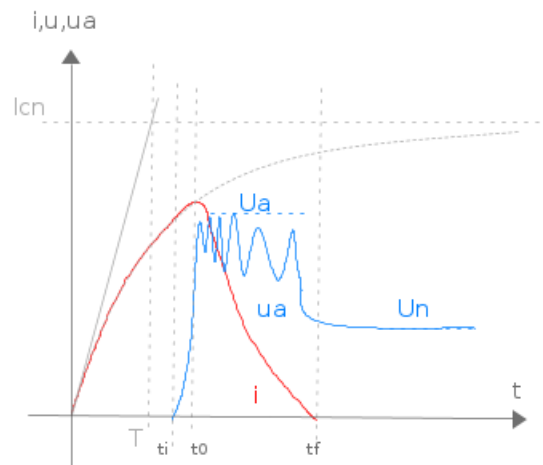
$I_{cn}$ ( kA)	$\tau_{cn}$ (ms)
$I_{cn} \leq 3$	5
$3 < I_{cn} \leq 4,5$	5
$4,5 < I_{cn} \leq 6$	5
$6 < I_{cn} \leq 10$	5

$10 < I_{cn} \leq 20$	10
$20 < I_{cn} \leq 50$	15
$50 < I_{cn}$	15

E' in generale consigliabile prevedere in serie all'interruttore fusibili atti ad intervenire in caso di tale cortocircuito.

Per entrare nei dettagli dei vari parametri che caratterizzano un interruttore, occorre riferirsi alla **Norma CEI 17.5**

La figura seguente rappresenta qualitativamente l'andamento di tensione d'arco e corrente durante l'interruzione di un cortocircuito.



La corrente  $i$  assumerebbe il valore  $I_{cn}$  secondo la costante di tempo del circuito, (indicata con  $T$ ). All'istante  $t_i$  i contatti cominciano ad allontanarsi. Si forma l'arco e la sua tensione  $u_a$  cresce. Pochissimo dopo, all'istante  $t_0$ , la corrente cessa di crescere ed inizia a calare, per effetto della tensione d'arco che raggiunge nelle rapide oscillazioni un valore massimo  $U_a$  con i contatti in posizione finale. All'istante  $t_f$  la corrente si annulla e l'arco si spegne. Tra i contatti dell'interruttore si ha la tensione nominale di alimentazione. La durata dell'arco è  $t_a = t_f - t_0$

## Riferimenti

1. [Tecniche di interruzione degli interruttori in bassa tensione](#)
2. [Complementi di impianti elettrici](#)
3. [L'arco elettrico](#)
4. [Interruttori ABB per applicazioni in corrente continua](#)

5. [Parliamo d'arco](#)
6. [Interruttore ABB per HVDC](#)

Estratto da "<http://www.electroyou.it/mediawiki/index.php?title=UsersPages:Admin:interruzione-di-una-corrente>"