

Weiterbildung im Berufsbildungszentrum

# Meistervorbereitung

Meister im Elektrotechniker-Handwerk

Arbeitsunterlagen

Leitungsberechnung Teil 2

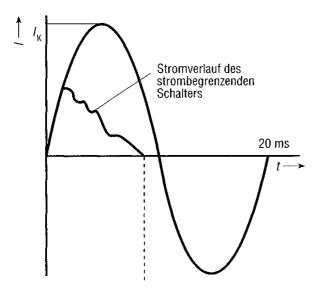


### Kurzschlussschutz

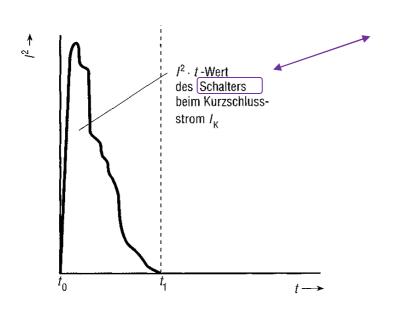
Nachdem der Überlastschutz der Leitung gewährleitet ist, muss im Nachgang der Schutz bei Kurzschluss überprüft werden.

Beim Abschalten des Schutzorgans ist bei einem Kurzschluss annähernd nachstehender Stromverlauf zu erwarten (prospektiver Verlauf).

Prospektiv = Voraussichtlich



Um den nicht linearen Verlauf des Kurzschlusses bewerten zu können, muss die Energie bestimmt werden, die das Schutzorgan nach ansprechen noch in die Leitungsanlage hineinlässt  $I^2 \bullet t$  (Joule-Integral).



Schalter oder Sicherung.

Die Energiemenge (Joule -Integral) des Schutzorgans wird vom jeweiligen Hersteller bezogen.



### Kurzschlussschutz

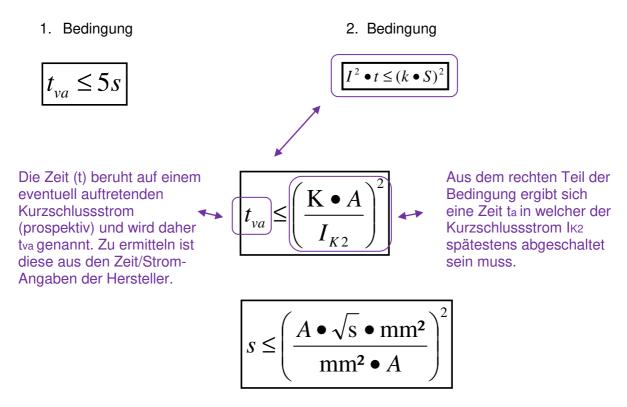
Ist die Durchlassenergie des Schutzorgans bekannt, muss die Energie ermittelt werden, die das Kabel/die Leitung noch verträgt, ohne beschädigt zu werden  $(k \bullet S)^2$ .

Die Energiemenge, die das Kabel/die Leitung verträgt, ist vom jeweiligen Hersteller zu

S = A = Leiterquerschnitt

beziehen.

Überprüfung des Kurzschlussschutzes nach DIN VDE 0100-430 mit bekanntem Bemessungsausschaltvermögen am Einbauort.



Um die Angaben für ein unverzögertes Abschalten bei Schutzschaltern vergleichen zu können, wird mit dem Kurzschlussstrom lk2 und dem Sicherungsnennstrom ein Faktor (fxin) gebildet.

$$f_{XIN} = \frac{I_{K2}}{I_{N}}$$



Ist diese Bedingung erfüllt, so löst der Schutzschalter unverzögert aus.



### Kurzschlussschutz

Durch die Vorgabe der zuvor genannten Bedingungen müssen die Werte für k und Ik2 ermittelt werden.

Die Betrachtung des Kurzschlussstroms findet immer am Ende des Leitungsabschnittes statt.

Durch den sich im Verlauf des Kabels/der Leitung erhöhenden Leiterwiderstand ist der am Leitungsende auftretende Kurzschlussstrom immer der Geringste und damit der Ungünstigste.

In der Praxis können die Werte Zs1/lk1 durch die Messung der Impedanz ermittelt werden oder beim Energieversorger erfragt werden.

$$\boxed{I_{K1} = \frac{U_0}{Z_{S1}}}$$
 Bestimmung des Kurzschlussstroms am Anfang der Leitung.

$$R = Z bei cos \varphi = 1$$

Festlegung zur arithmetischen Addition! Hierdurch wird auf eine geometrische Addition verzichtet.

$$Z_{S2} = Z_{S1} + R_{Ltg.}$$

$$R_{Ltg.} = \frac{2 \bullet l}{\kappa \bullet A} \bullet (1 + \alpha \bullet \Delta_{\vartheta})$$

$$\Delta_{\vartheta} = \vartheta_1 - \vartheta_2$$

$$I_{K2} = \frac{U_0}{Z_{S2}}$$

Bestimmung des Kurzschlussstroms am Ende der Leitung.

$$\Omega = \frac{m}{\frac{m}{\Omega \bullet mm^2} \bullet mm^2} \bullet (1 + \frac{1}{K} \bullet K)$$



### Kurzschlussschutz

 $t_{va}$  = virtuelle Abschaltzeit [s]

 $t_a = \text{maximale Abschaltzeit [s]}$ 

K = Materialbeiwert für Kupfer und PVC 115  $\left[\frac{A \bullet \sqrt{s}}{mm^2}\right]$ 

 $\alpha$  = Temperaturbeiwert des elekt. Widerstandes (Alpha)  $\left[\frac{\Omega}{\Omega \bullet K}\right] 3.9 \bullet 10^{-3}$  bei Kupfer

K = elektrische Leitfähigkeit (Kappa)  $\left[\frac{m}{\Omega \bullet mm^2}\right]$  bei Kupfer auf 56 festgelegt.

 $v_1$  = Zulässige Leitertemperatur +10K Sicherheitsreserve.

 $artheta_2$  = Temperatur des Wertes der Materialkonstanten lpha .

 $f_{IN}$  = Faktor der das unverzögerte Abschalten des Schutzorgans bedingt (Herstellerangabe).

#### Temperaturen und Materialbeiwerte für isolierte Kabel und Leitungen

Werkstoff der Leitung								
	PVC	VPE, (PE-X), EPR	IIK	NR, SR (G)				
Anfangstemperatur	70 °C	90 °C	85 °C	60 °C				
Endtemperatur 160 °C		250 °C	220 °C	200 °C				
Materialbeiwert k [ A √s/mm²]								
Leiterwerkstoff								
Kupfer	115	143	134	141				
Aluminium	76	94	89	-				

PVC = Polyvinylchlorid NYM-J/O, NYY-J/O

VPE (PE-X) = vernetztes Polyethylen NI2XY-J/O EPR = Ethylen-Propylen

IIK = Butylkautschuk MGSGO (Schiffskabel)

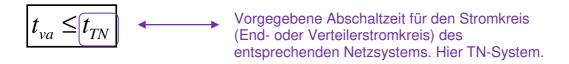
NR, SR = NR = Naturkautschuk, SR = synthetischer Kautschuk H07RN-F.G/X



#### Schutzmaßnahme

Um den Schutz vor gefährlicher Körperdurchströmung sicherzustellen, muss die Schutzmaßnahme nach DIN VDE 0100-410 des betreffenden Stromkreises eingehalten werden.

Bei der Schutzmaßnahme "Schutz durch automatisches Abschalten der Stromversorgung" muss sich zwingend an die vorgegebenen Abschaltzeiten gehalten werden.



### **Backupschutz**

Überschreitet der unbeeinflusste Kurzschlussstrom an der Einbaustelle eines Installationsgerätes den Wert, den dieses Installationsgerät selber abschalten oder ohne Schaden überstehen kann, muss dieses Gerät durch eine zugeordnete Kurzschlussschutzeinrichtung geschützt werden.

Der Hersteller eines Installationsgeräts muss die Merkmale der Kurzschlussschutzeinrichtungen, welche dem Gerät zugeordnet werden muss, festlegen (z.B. für Fehlerstromschutzschalter = RCCBs).

Eine theoretische Betrachtung über Durchlassintegrale und Durchlassströme führen im Allgemeinen nicht zum Ziel. Es ist auf die Angaben der Hersteller zu geeigneten Kombinationen zurückzugreifen.

### Kurzschlussfestigkeit von Fehlerstromschutzschaltern in Verbindung mit Vorsicherungen

Um zu verhindern, dass der FI-Schalter durch verbrauchsseitige Kurzschlüsse beschädigt wird, wird er speisungsseitig durch Kurzschlussschutzeinrichtungen geschützt (Back-Up-Schutz).

Die Tabelle gibt die Kurzschlussfestigkeit des FI-Schalters in Verbindung mit einer Vorsicherung an. Die Eigenkurzschlussfestigkeit des FI-Schalters beträgt 1500 A.

FI-Schalter		Vorsicherung 63 A / gL	Vorsicherung 80 A / gL	Vorsicherung 100 A / gL	Vorsicherung 125 A / gL	
2-polig	25 A	6000 A	5000 A	4500 A		
	40 A	6000 A	5000 A	4500 A		
	63 A	6000 A	5000 A	4500 A		
4-polig	25 A	6000 A	5000 A	4500 A 4500 A		
	40 A	6000 A	5000 A	4500 A		
	63 A	6000 A	5000 A	4500 A		
	80 A	6000 A	5000 A	4500 A		
	100 A	6000 A	5000 A	4500 A		
	125 A				10000 A	



Werte in der Tabelle in kA

### Leitungsberechnung

#### Selektivität

Ist eine Anlage selektiv aufgebaut, so löst nur die der Fehlerstelle direkt vorgeschaltete Sicherung aus.

Selektivität ist aus der VDE in medizinischen Bereichen (DIN VDE 0100-710) und bei öffentlichen Einrichtungen (DIN VDE 0100-718) gefordert.

Bei anderen Anlagen sind Forderung aus der TAB bzw. aus einer Ausschreibungsvorgabe zu beachten.

In der Praxis sollten immer die von den Herstellern zur Verfügung gestellten Tabellen einbezogen werden.

#### Sicherung zu Sicherungen mit gleicher Charakteristik z.B. gG

In Reihe geschaltete Sicherungseinsätze der Charakteristik "gG" mit Bemessungsströmen ab 16 A sind bei einer Nennstromabstufung von 1,6:1 (Energieflussrichtung) selektiv. In Grenzfällen müssen die Zeit-Strom Diagramme beachtet werden.

### Sicherungen zu Schaltgeräten

Bei der Kombination einer Sicherung mit einem LS-Schalter besteht Selektivität, wenn die Auslösecharakteristik des LS-Schalters vollständig unterhalb der Schmelzcharakteristik der Sicherung liegt.

Volle Selektivität bis zum Bemessungsausschaltvermögen des Schutzorgans.

		Sicherung NH000/00 gG														
	In (A)	10 A	16 A	20 A	25 A	32 A	35 A	40 A	50 A	63 A (	80 A	100 A	125 A	160 A		
	6	0,1	0,2	0,3	0,5	1	1,2	1,5	2,3	2,6	4,9	Т	Т	Т		
	10	-	0,1	0,2	0,4	0,9	1	1,3	1,9	2,2	3,9	Т	Т	Т		
	13	-	0,1	0,2	0,4	0,8	0,9	1,1	1,6	1,8	3,2	5,5	Т	T		
C	16	-	-	0,2	0,4	0,8	0,9	1,1	1,6	1,8	3,2	5,5	Т	Т		
	20	-	-	-	-	0,6	0,7	0,9	1,4	1,6	2,7	4,7	Т	Т		
	25	-	-	-	-	0,6	0,7	0,9	1,4	1,6	2,7	4,7	Т	Т		
	32	-	-	-	-	-	-	0,9	1,2	1,4	2,5	4,3	Т	Т		
	40	-	-	-	-	-	-	-	1,2	1,4	2,5	4,3	Т	Т		

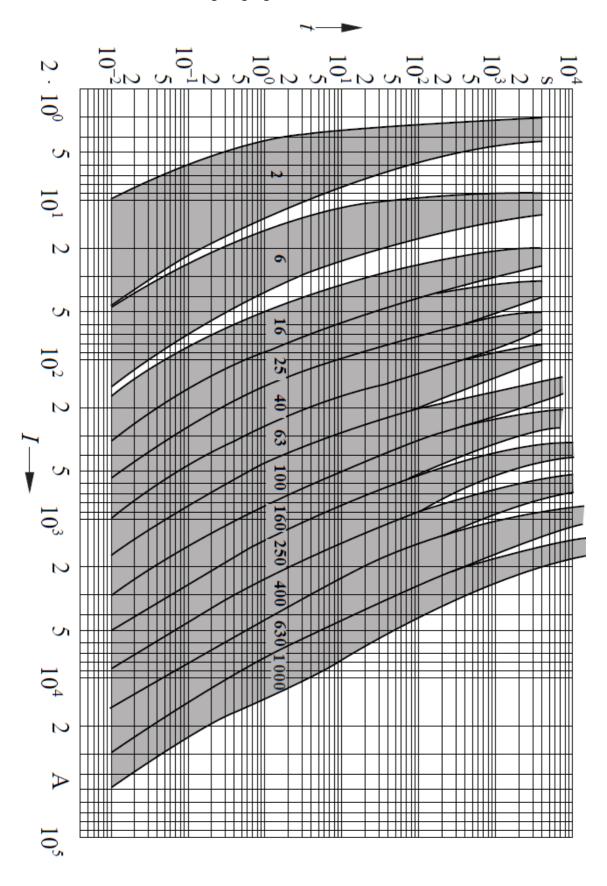
### Schaltgeräte zu Schaltgeräte

= Keine Selektivität

Zwischen Schaltgeräten wird Selektivität nur erreicht, wenn das vorgeschaltete Schutzorgan mit dem Symbol gekennzeichnet ist und die Nennströme nach Herstellerangaben koordiniert sind.

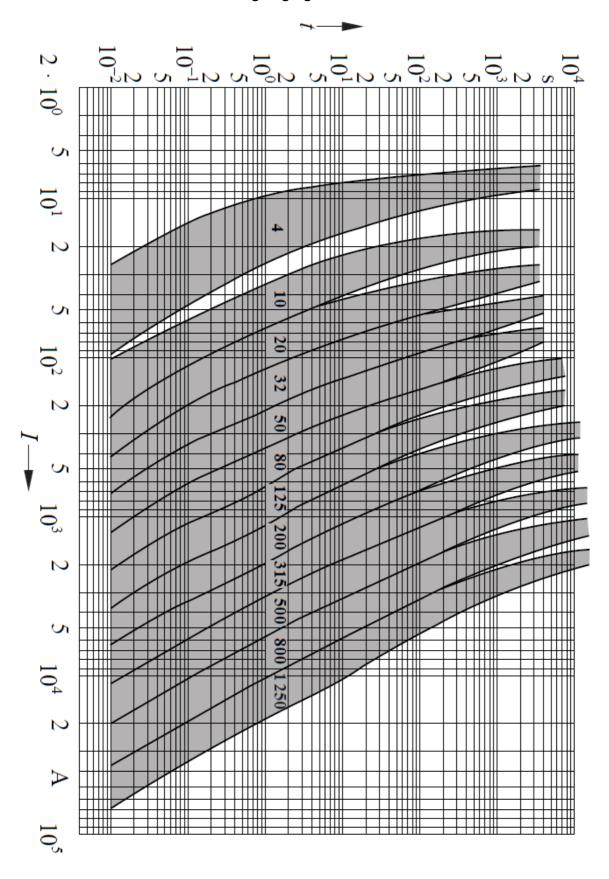


Zeit/Strom-Bereiche der Sicherungen gL/gG nach VDE 0636





Zeit/Strom-Bereiche der Sicherungen gL/gG nach VDE 0636





### Beispielrechnung

Durchlauferhitzer 27KW, Verlegeart C, Umgebungstemperatur 30°C, Leitungslänge 13m, Zs1 =  $0.35\Omega$ 

