

**Zeitschrift:** Bulletin des Schweizerischen Elektrotechnischen Vereins, des Verbandes Schweizerischer Elektrizitätsunternehmen = Bulletin de l'Association suisse des électriciens, de l'Association des entreprises électriques suisses

**Herausgeber:** Schweizerischer Elektrotechnischer Verein ; Verband Schweizerischer Elektrizitätsunternehmen

**Band:** 65 (1974)

**Heft:** 9

**Artikel:** Schutzleiterprobleme in Niederspannungs-Elektroanlagen

**Autor:** Mazan, H.

**DOI:** <https://doi.org/10.5169/seals-915396>

### **Nutzungsbedingungen**

Die ETH-Bibliothek ist die Anbieterin der digitalisierten Zeitschriften. Sie besitzt keine Urheberrechte an den Zeitschriften und ist nicht verantwortlich für deren Inhalte. Die Rechte liegen in der Regel bei den Herausgebern beziehungsweise den externen Rechteinhabern. [Siehe Rechtliche Hinweise.](#)

### **Conditions d'utilisation**

L'ETH Library est le fournisseur des revues numérisées. Elle ne détient aucun droit d'auteur sur les revues et n'est pas responsable de leur contenu. En règle générale, les droits sont détenus par les éditeurs ou les détenteurs de droits externes. [Voir Informations légales.](#)

### **Terms of use**

The ETH Library is the provider of the digitised journals. It does not own any copyrights to the journals and is not responsible for their content. The rights usually lie with the publishers or the external rights holders. [See Legal notice.](#)

**Download PDF:** 01.04.2025

**ETH-Bibliothek Zürich, E-Periodica, <https://www.e-periodica.ch>**

# Schutzleiterprobleme in Niederspannungs-Elektroanlagen

Von H. Mazan

*Der Schutz des Menschen vor den Gefahren, die der tägliche Umgang mit elektrischen Apparaten und Anlagen mit sich bringt, ist eine wichtige, aber auch schwierige Aufgabe. Die bestehenden Vorschriften berücksichtigen wohl eine Vielzahl von Gefahrenquellen. In Ausnahmefällen vermögen sie jedoch nicht zu genügen. Mit Vorteil wird bei der Behandlung der Schutz-aufgabe Wert auf eine umfassende Betrachtungsweise gelegt, indem die verschiedenen Einflussgrößen des Schutzsystems analysiert werden. Die Wahl der Schaltelemente, die Dimensionierung des Schutzleiters sowie die Integrierung des Blitzschutzes beeinflussen nicht nur die Schutzwirkung, sondern auch die Kosten des Schutzsystems.*

## 1. Einleitung

In seinem Buch über Schutzmassnahmen in elektrischen Anlagen schreibt E. Homberger, dass Elektrounfälle vorwiegend auf Fehler an den Einrichtungen, verbunden mit dem Versagen der Schutzvorkehrungen, zurückzuführen sind. Die Nul-lung ist eine dieser Massnahmen und der Schutzleiter wiederum ein Element davon.

Für die Sicherheit der Elektroanlage wird von Gesetzes wegen viel verlangt. Obwohl der Aufbau eines Schutzleiter-systems bis zu 20 % der gesamten Installationskosten verursacht, ist offenbar die Schutzwirkung trotzdem nicht in jedem Fall gegeben.

## 2. Problemstellung

Die Sicherheit von Elektroanlagen hängt weitgehend von deren Isolationszustand ab. Ein Isolationsdefekt verursacht deshalb eine Funktionsbeeinträchtigung der Anlage und Gefährdung des Menschen. Aufgabe des für diesen Fall zu erstellenden Schutzsystems ist es, Mensch und Material vor Schäden zu bewahren und dies mit möglichst geringem Aufwand (Fig. 1).

## 3. Einflussgrößen

Um die zu erwartende Schutzfunktion mit minimalen Kosten erfüllen zu können, müssen die Einflussgrößen bekannt sein. Diese lassen sich in folgende 3 Gruppen gliedern:

- Anlagebedingte Einflussgrößen
- Personenbezogene Einflussgrößen
- Umweltbedingte Einflussgrößen

### 3.1 Anlagebedingte Einflussgrößen

Das Verhalten elektrischer Anlagen lässt sich vorausbestimmen, sofern die Eigenschaften der Anlageelemente sowie deren Kombination bekannt sind. Im wesentlichen handelt es sich um folgende Größen:

- Quellenleistung, -spannung, -impedanz
- Leiterimpedanzen
- Abschaltcharakteristiken der Schaltelemente
- Isolation der stromführenden Elemente.

### 3.2 Personenbezogene Einflussgrößen

Die Wirkung elektrischer Ströme, die durch den menschlichen Körper fließen, hängt von der Grösse und Einwirkdauer ab. Die medizinische Studiengruppe der UNIPEDE hat in ihrem Bericht Nr. 90 eine graphische Darstellung im Sinne einer Empfehlung veröffentlicht, die die Schwellenwerte der für den

62-78 : 621.316.9 : 621.311.4.02.2

*La protection des personnes contre les dangers que présente l'utilisation d'appareils et installations électriques est une tâche importante, mais difficile. Les Prescriptions en vigueur tiennent compte d'un grand nombre de sources de danger. Toutefois, dans des cas exceptionnels, elles ne sont parfois pas suffisantes. Quand on s'occupe de la protection, il est donc préférable de considérer l'ensemble des circonstances et d'analyser les différents grands deurs d'influence du système de protection. Le choix des éléments de couplage, le dimensionnement du conducteur de protection, ainsi que l'intégration de la protection contre la foudre, ont une influence non seulement sur l'effet de la protection, mais aussi sur le coût du système de protection.*

Menschen gefährlichen Stromstärken in Funktion der Einwirkzeit wiedergibt [Bull. SEV 64(1973)20a, Seite 1355, Fig. 1]. In der Praxis wird das Kriterium der gefährlichen Spannung in Funktion der Einwirkzeit bevorzugt, obwohl dadurch viele unbekannte Variablen auftreten. Um bei einer gegebenen Einwirkspannung auf den menschlichen Körper fließenden Strom schliessen zu können, müssen der Körperwiderstand, die Kontaktfläche, der Kontaktdruck u. a. bekannt sein. Insbesondere variiert der Körperwiderstand in einem grossen Bereich, weil er nicht nur abhängig ist von der Spannung, sondern auch von der Hautbeschaffenheit und deren Feuchtigkeit sowie vom Stromweg. In der Literatur sind Extremwerte für den Körperwiderstand zwischen 750 und 6000  $\Omega$  zu finden. Im Gegensatz zu Abschn. 3.1 lässt sich folglich die Wirkung der Berührungsspannung auf den Menschen nicht exakt voraussagen. Vor-

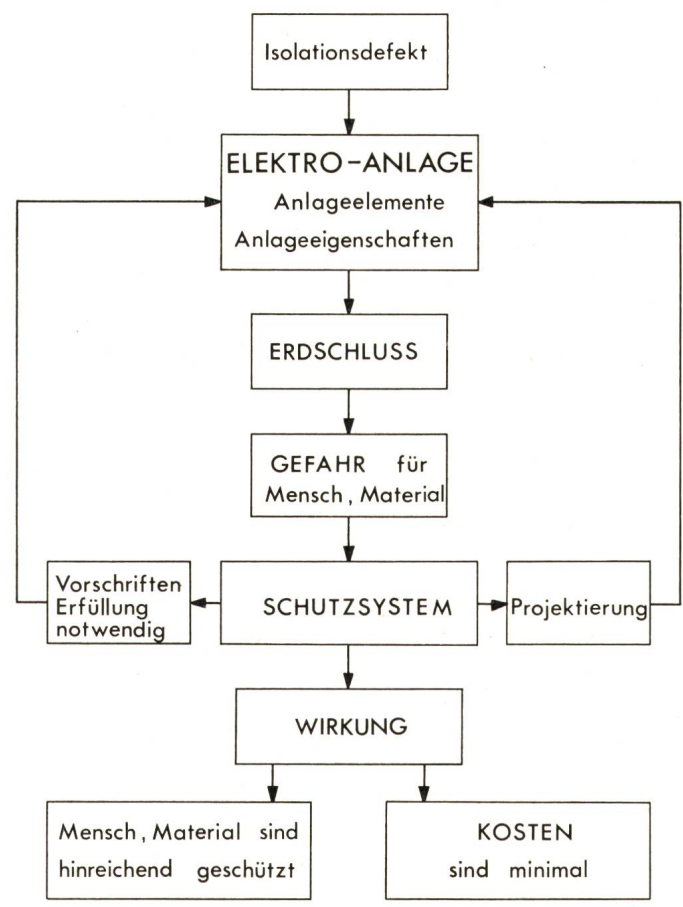


Fig. 1 Beziehungsschema

Isolationsdefekt, Gefährdung, Schutzsystem

schriften, die auf dieser Basis aufbauen, vermögen demzufolge jeweils nur für einen speziellen Fall zu befriedigen. Für alle andern sind sie entweder zu streng oder dann zu schwach abgefasst, woraus das Schutzsystem einerseits unnötig hohe Kosten verursacht und andererseits keinen genügenden Schutz bietet.

### 3.3 Umweltbedingte Einflussgrößen

Der Einsatz von Elektroanlagen und die Anwendung von elektrischen Verbrauchern ist vielfältig. Bestimmend für den Erdschluss sind folgende Kriterien: Feuchtigkeit, Umgebungstemperatur, Gefahr der Isolationsbeschädigung, atmosphärische Einwirkungen (Blitz), Bauart des Gebäudes, Baumaterialien u. a.

## 4. Diskussion über die einschlägigen Hausinstallationsvorschriften des SEV (HV)

### 4.1 Forderung nach dem Personenschutz

Der Personenschutz ist in den HV Art. 23 2 geregelt, insbesondere betreffend Fehlerspannung ist folgendes ausgesagt:

- Die Fehlerspannung darf nicht über 50 V ansteigen können.
- Übersteigt die Fehlerspannung 50 V, so darf sie nicht länger als 5 s bestehen bleiben können.

Im Entwurf über Schutzmassnahmen gegen gefährliche Einwirkspannung [s. Bull. SEV 62(1971)19] der Starkstromverordnung wird für Niederspannungsanlagen das Gleiche verlangt. Hingegen sollen die Einwirkspannungen herrührend von Hochspannungsanlagen die in Funktion der Zeit aufgetragenen Werte der Fig. 1 im Bull. SEV 62(1971)20, Seite 1000, nicht überschreiten. Es stellt sich hier die Frage nach dem Grund der ungleichen Beurteilung von zwei weitgehend identischen Sachlagen.

Ausserdem fällt auf, dass die Werte der zulässigen Einwirkspannung in Funktion der Einwirkzeit mit den empfohlenen Stromwerten der medizinischen Studiengruppe der UNIPÉDE Bericht Nr. 90 angenähert korrespondieren, falls ein konstanter Körperwiderstand von  $4000 \Omega$  angenommen wird. Ob der Widerstand von  $4000 \Omega$  richtig, zu hoch oder zu niedrig angesetzt ist, dürfte eine Ermessensfrage sein.

### 4.2 Schutzmassnahmen

Eine wichtige Schutzmassnahme ist die Nullung nach Schema I der HV. Die nachfolgenden Betrachtungen sollen speziell auf diese Nullungsart ausgerichtet sein. In den HV existieren zwingende Vorschriften für die Wahl, die Anordnung und Bemessung des Schutzleiters.

Durch die Wahl und Dimensionierung des Schutzleiters ist der Erdschlußstromkreis bestimmt, und die Strom- und Spannungsverhältnisse lassen sich bei gegebenen Quellen- und Phasenleiterdaten berechnen. Weil aber auch die Einwirkdauer von Interesse ist, kommt den Charakteristiken der Schaltelemente grosse Bedeutung zu. An Schaltelementen kommen grundsätzlich in Frage:

- normale Sicherungen
- Niederspannungshochleistungssicherungen (NHS)
- Leitungsschutzschalter
- Geräteschutzschalter, Motorschutzschalter
- Leistungsschalter
- Fehlerstromschutzschalter
- Kombination Sicherung/Schalter.

Bei der Auswahl müssen notwendigerweise die Grenzen berücksichtigt werden. Der Einsatz von Sicherungen ist pro-

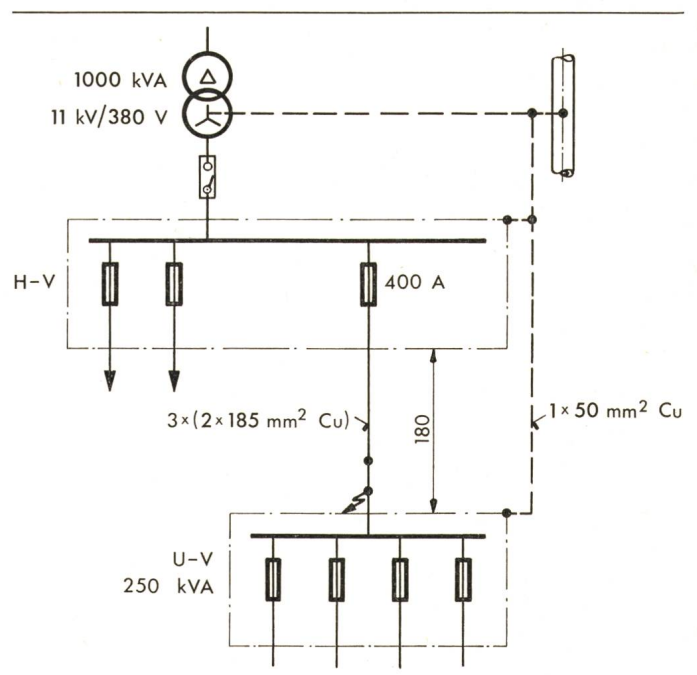


Fig. 2 Übersichtsschema

H - V Haupt-Verteilung  
U - V Unter-Verteilung  
180 180 m

blematisch, weil bei Verwendung von trägen Sicherungen die Auslösung in vielen Fällen zu spät erfolgen wird, also der Personenschutz nicht erfüllt ist. Flinke Sicherungen verhalten sich diesbezüglich gut, weisen aber den Nachteil auf, gelegentlich schon bei grossen Einschaltströmen abzuschalten.

Geräteschutzschalter und kleine Leistungsschalter lösen sehr rasch aus, sind jedoch in vielen Fällen nicht in der Lage, den vollen Kurzschlußstrom abzuschalten.

Die Verwendung von Fehlerstromschutzschaltern als Ersatz für den Schutzleiter kann aus prinzipiellen Gründen vorerst noch nicht in Frage kommen. Im besten Fall wird er als zusätzliche Sicherheit in der Anlage eingebaut.

Schliesslich bleibt als weitere Massnahme auf der Seite der Schaltelemente die Möglichkeit der Kombination von trägen Sicherungen mit dem Leistungsschalter. Die Sicherung übernimmt dabei die Abschaltung des vollen Kurzschlußstromes und der Leistungsschalter alle übrigen Erdschlußströme. Diese Lösung ist teuer und somit nur ausnahmsweise anwendbar.

Bei grossen Anlagen mit Phasenleiterquerschnitten, z. B.  $> 150 \text{ mm}^2$ , die mit trägen NHS ausgerüstet sind, genügt der

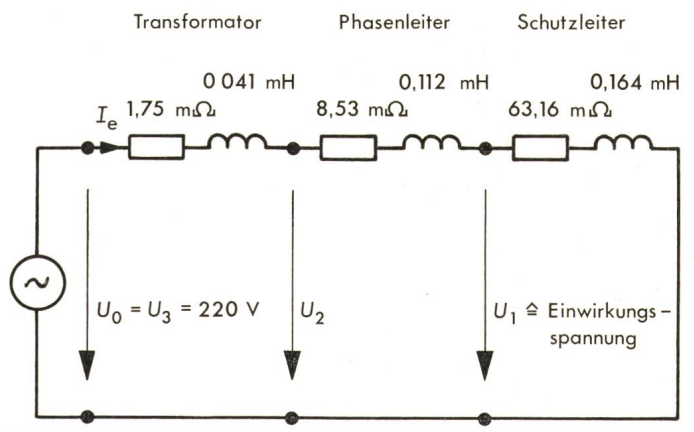


Fig. 3 Ersatzschaltbild für Erdschlusskreis

ERDSCHLUSS 2	ZEIT (S)	0.215443
*****	STROM (A)	1773.054882
	SPANNUNG 1 (V)	145.204992
U0 (V)?	SPANNUNG 2 (V)	200.103559
220.000000*	SPANNUNG 3 (V)	220.000000
F (HZ)?	TEMP 1...G (0)	26.439323
50.000000*		25.026214
MTK-CU (1/0)?		25.031980
0.004000*	0.010000	0.464159
SW-CU (WS/KG.0)?	1975.606157	1769.726994
400.000000*	158.254598	145.468978
	205.794093	200.170878
ANZ.GLIEDER?	220.000000	220.000000
3.000000*	25.156951	27.984591
R (V/A)	25.002865	25.054205
L (VS/A)	25.003496	25.066130
G (KG) ?		
0.063158*	0.021544	1.000000
0.000165	1789.434192	1762.540243
80.400000*	146.091618	146.037299
	200.787631	200.315940
0.008535*	220.000000	220.000000
0.000112	25.236005	31.323756
595.000000*	25.004308	25.114164
	25.005255	25.139284
0.001750*		
0.000041*	0.046416	2.154435
100.000000*	1775.356765	1746.986853
	145.029062	147.258890
T0 (0)?	200.061421	200.628380
25.000000*	220.000000	220.000000
N?	25.390861	38.562325
	25.007132	25.241735
5.000000*	25.008701	25.294941
ZM?		
2.15443469*	0.100000	4.641589
M?	1774.597756	1713.242045
10.000000*	145.082427	149.869418
	200.072318	201.299027
	220.000000	220.000000
	25.723090	54.346386
	25.013187	25.509179
	25.016087	25.621316
		10.000000
		1640.279951
		155.324208
		202.713773
		220.000000
		89.058847
		26.051772
		26.283688

**Fig. 4**

**Berechnung eines Erdschlusses**

<i>MTK-CU</i>	mittlerer Temperaturkoeffizient
<i>SW-CU</i>	spez. Wärme des Kupfers
<i>T0</i>	Leiteranfangstemperatur
<i>N</i>	Berechnungszahl pro Zeitintervall
<i>ZM</i>	Zeitmultiplikator
<i>M</i>	Anzahl Zeiten

Schutzleiter mit einem Querschnitt von 50 mm<sup>2</sup> gemäss HV 41 213.5 nicht mehr in allen Fällen. Es bleiben nur die Möglichkeiten, entweder die Schutzleiterimpedanz zu verringern (Vergrößerung des Querschnitts oder Verkürzung der Schutzleiterlänge) oder Einsatz eines Leistungsschalters.

Diese Behauptung soll am folgenden Beispiel begründet werden: Von einer grösseren Hauptverteilung aus wird ein Unterverteiler (U-V) gespeist, der seinerseits eine Anzahl Verbraucher versorgt. Es wird angenommen, dass im U-V ein Erdschluss auftritt (Fig. 2).

Daraus ergibt sich das zugehörige Ersatzschaltbild für den Erdschlußstromkreis (Fig. 3).

Im weiteren werden folgende Voraussetzungen gemacht:

- Vernachlässigung aller zusätzlichen Erdverbindungen
- Vernachlässigung der 11-kV-Netzimpedanz
- Erdschluss tritt irgendwo im U-V auf, jedoch vor einer der Querschnittsabgangssicherungen.

Berechnet werden:

- Erdschlußstrom  $I_e = f(t)$
- Spannungen  $U_1$  und  $U_2 = f(t)$
- Leitertemperaturen  $= f(t)$

wobei für die Bestimmung des Erdschlußstromes  $I_e$  folgendes gilt:

$$I_e = \frac{U_0}{Z} \left[ 1 + \sqrt{2} \left( \frac{X}{Z} \right) e^{-\frac{R}{L} t} \right]$$

Für die Ermittlung der Leitertemperaturen wird folgende Beziehung verwendet:

$$R I_e^2(t) = (\alpha_K A_K + \alpha_S A_S) \vartheta + G c \frac{d\vartheta}{dt}$$

Darin bedeuten:

- $Z$  Gesamtimpedanz des Erdschlusskreises ( $\Omega$ )
- $R$  Gesamtwiderstand des Erdschlusskreises ( $\Omega$ )
- $X$  Gesamtreaktanz des Erdschlusskreises ( $\Omega$ )
- $L$  Gesamte Induktivität des Erdschlusskreises (VS/A)
- $\alpha_K$  Wärmeübergangszahl für Konvektion ( $W/m^2 \text{ } ^\circ C$ )
- $A_K$  Konvektionsfläche des Leiters ( $m^2$ )
- $\alpha_S$  Wärmeübergangszahl der Strahlung ( $W/m^2 \text{ } ^\circ C$ )
- $A_S$  Strahlungsfläche des Leiters ( $m^2$ )
- $\vartheta$  Temperatur des Leiters ( $^\circ C$ )
- $G$  Leitergewicht (kg)
- $c$  mittlere spez. Wärme ( $\frac{Ws}{kg \text{ } ^\circ C}$ )

Mit Hilfe eines Tischcomputers wurde die Berechnung nach Fig. 4 durchgeführt.

*Ergebnis:*

Es fällt auf, dass die Einwirkspannung gefährlich hohe Werte erreicht. Am höchsten ist sie kurz nach dem Eintritt des Erdschlusses, nämlich bei 10 ms 158,25 V; aber auch nach beispielsweise 4,64 s ist die Spannung am Gehäuse immer noch 149,8 V. Interessant ist auch festzustellen, wie sich die Leitererwärmung auf die Einwirkspannung auswirkt. Trotz abnehmendem Erdschlußstrom erhöht sich die Spannung. Dieser Effekt ist dann von Bedeutung, wenn der Erdschluss längere Zeit bestehen bleibt und sich der Schutzleiter in bezug auf den Phasenleiter stark erwärmen kann.

Die Erwärmung des Schutzleiters tritt besonders bei kleinen Leiterquerschnitten auf, wobei in kürzester Zeit Temperaturen von einigen hundert Grad Celsius entstehen können.

Sofern die Phasenleiter mit Sicherungen von 400 A NHS, träge, ausgerüstet werden, ist eine Unterbrechung des Strom-

kreises innerhalb der vorgeschriebenen Zeit fragwürdig. Noch extremer werden die Verhältnisse beim Einsatz von flinken Querschnittssicherungen 600 A NHS. Selbst wenn man davon ausgeht, dass unter günstigsten Bedingungen innerhalb von 3 s abgeschaltet wird, bleibt das Problem der hohen Einwirkspannung.

Dieses Beispiel stellt wohl einen Ausnahmefall dar. Es zeigt aber deutlich, dass vor allem bei grossen Anlagen ein sorgfältiges Abwägen aller Einflussgrössen unumgänglich ist und dass mit der strikten Einhaltung der einschlägigen Dimensionierungsvorschriften noch nicht alles Notwendige getan ist.

## 5. Blitzschutz

Bei der Planung von Elektroanlagen für Neubauten ist es vorteilhaft, die Blitzschutzanlage mit dem Schutzleitersystem zu kombinieren. Besonders bei Stahlskelettbauten drängt sich diese Massnahme auf. Sofern die Metallkonstruktion eine genügend feine Maschenweite aufweist und vollständig galvanisch verbunden ist, wirkt das Ganze als ein Faraday-Käfig. Da die Metallkonstruktion wiederum mit dem Schutzleitersystem vielfach verbunden werden muss, ergibt dies nicht nur einen weitgehend perfekten, sondern zugleich preiswerten Blitzschutz.

## 6. Ausführungsprobleme

Die Schutzleiterimpedanz ist von erheblicher Bedeutung, weil diese wiederum weitgehend die Grösse des Erdschlußstromes und die Einwirkspannung bestimmt. Diese Impedanz ist einerseits abhängig von Leiterlänge und -querschnitt und andererseits von der Verlegungsart und den Übergangswiderständen an den Verbindungsstellen. Aufgrund von Messwerten lässt sich darlegen, dass die Übergangswiderstände bei sorgfältiger Ausführung der Installation vernachlässigbar klein sind. Sofern aber diese Voraussetzung nicht erfüllt ist, können die Übergangswiderstände hohe Werte annehmen. Dies trifft insbesondere für Aluminium-Schutzleiter zu, bei denen die Oxydschicht nicht fachgerecht und dauerhaft entfernt wurde. In bezug auf die Verlegungsart sollte auch die Vergrößerung der Induktivität bei getrennt von den Phasenleitern verlegtem Schutzleiter berücksichtigt werden. Rechnerisch lassen sich aber die exakten Reaktanzen bei ausgedehnten Schutzleitersystemen nur schwierig erfassen, weil der Abstand des Schutzleiters zum Phasenleiter vielfach nicht ausreichend definiert ist. Hingegen lassen sich gute Resultate erzielen, indem man einen fiktiven Rückleiter zwischen die wichtigsten, wahrscheinlichen Strompfade legt, den Abstand zum Phasenleiter ermittelt und daraus die Reaktanz bestimmt.

Falls Wasserleitungen oder andere Eisenteile, die am Schutzleitersystem angeschlossen sind, bei der Bestimmung der Schutzleiterimpedanz berücksichtigt werden sollen, ist zu beachten, dass diese Schleifen infolge des Skin-Effektes relativ hohe Reaktanzen aufweisen.

## Literatur

- [1] *W. Schrank*: Schutz gegen Berührungsspannungen. Schutzmassnahmen gegen elektrische Unfälle durch Berührungsspannungen in Niederspannungsanlagen. 3. Auflage. Berlin/Göttingen/Heidelberg, Springer-Verlag, 1958.
- [2] *E. Homberger*: Schutzmassnahmen in elektrischen Anlagen. Aarau, Verlag «Der Elektromonteur», 1973.
- [3] *G. Jansen*: Die Schutzmassnahme Nullung bei Erdschluss von Verbrauchern. ETZ-B 24(1972)5, S. 118...119.

## Adresse des Autors:

H. Mazan-Bähler, Dipl. El.-Ing. ETH, Ing.-Büro Sauber+Gisin, 8034 Zürich.