

**Zeitschrift:** Bulletin des Schweizerischen Elektrotechnischen Vereins  
**Herausgeber:** Schweizerischer Elektrotechnischer Verein ; Verband Schweizerischer Elektrizitätswerke  
**Band:** 56 (1965)  
**Heft:** 14

**Artikel:** Problematik der Gestaltung elektrischer Netze  
**Autor:** Sacer, J.  
**DOI:** <https://doi.org/10.5169/seals-916388>

### **Nutzungsbedingungen**

Die ETH-Bibliothek ist die Anbieterin der digitalisierten Zeitschriften auf E-Periodica. 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. Das Veröffentlichen von Bildern in Print- und Online-Publikationen sowie auf Social Media-Kanälen oder Webseiten ist nur mit vorheriger Genehmigung der Rechteinhaber erlaubt. [Mehr erfahren](#)

### **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. La reproduction d'images dans des publications imprimées ou en ligne ainsi que sur des canaux de médias sociaux ou des sites web n'est autorisée qu'avec l'accord préalable des détenteurs des droits. [En savoir plus](#)

### **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. Publishing images in print and online publications, as well as on social media channels or websites, is only permitted with the prior consent of the rights holders. [Find out more](#)

**Download PDF:** 03.04.2026

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

## Gasanalysen:

### A. Freikolbengaserzeuger

Brennstoff: Bestandteile	Methan	Dieselöl	Schweröl 3000 «Redwod»
CO <sub>2</sub>	150 V. a./M.	30 V. a./M.	75 V. a./M.
SO <sub>2</sub>	Spuren	Spuren	530 V. a./M.
NO <sub>2</sub> +NO	250 V. a./M.	350 V. a./M.	350 V. a./M.
HCHO (Aldehyde)	keine Spuren	2 V. a./M.	4 V. a./M.
Rauchzahl (Vergleichszahl)	2	4	6
CO <sub>2</sub>	2 ‰	2 ‰	2 ‰
Luftüberschuss- verhältnis λ	2	1,9	1,9
Alkohol	—	—	1 V. a./M.

V. a./M. = Volumenanteile pro Million

*Bemerkung:* Die Gaszusammensetzung ändert sich nur wenig mit der Belastung.

Besonders auffällig ist, dass der CO-Gehalt bei einem Luftüberschusskoeffizienten  $\lambda = 1,8$  vernachlässigbar wird und bei  $\lambda = 2 \dots 2,5$  sein Minimum erreicht.

Der Aldehydeanteil wächst stark an bei  $\lambda = 3 \dots 3,5$  und mehr. Schwach belastete Diesel arbeiten bei solchen Luftüberschussverhältnissen. Bei diesem Vergleich schneidet der Freikolbengasgenerator besser ab; hier beträgt das Luftüberschussverhältnis unter Vollast 2 und im Leerlauf 2,5. Weiter werden durch den starken Spülluftüberschuss die Konzentrationen auf etwa die Hälfte herabgesetzt.

In den vorstehenden Tabellen sind einige Resultate von Gasanalysen, die an einem mit Erdgas, mit Dieselöl und mit

### B. Dieselmotor

Bestandteile	Vollast	Leerlauf
CO	4000 V. a./M.	1000 V. a./M.
SO <sub>2</sub>	vom Öl abhängig	—
NO <sub>2</sub>	500...1000 V. a./M.	30 V. a./M.
Aldehyde (HCHO)	100/25/30	10
Rauchzahl (zum Vergleich)	30	10
λ	1,4	4

### C. Benzin- oder Propanmotor

Bestandteile	Benzin		Propan	
	Leerlauf	Vollast	Leerlauf	Vollast
CO	50 000 V. a./M.	3000 V. a./M.	30 000 V. a./M.	10 000 V. a./M.
SO <sub>2</sub>	Spuren	—	—	—
HCHO	14 V. a./M.	23 V. a./M.	15 V. a./M.	25 V. a./M.

Schweröl betriebenen Generator vorgenommen wurden, aufgezeigt. Die Gegenüberstellung dieser Resultate mit denjenigen von Abgasanalysen an klassischen Diesel-, Benzin- und Propanmotoren erhellt eindeutig die von diesem Standpunkt aus vorhandene Überlegenheit der Freikolbenanlagen. (Zu bemerken ist noch, dass das NO<sub>2</sub> sehr schädlich ist, da es in den Atemwegen Salpetersäure bildet.)

#### Adresse des Autors:

J. Wahl, Ingenieur, Société Générale pour l'Industrie, 1200 Genève.

## Problematik der Gestaltung elektrischer Netze

von J. Sacer, Neuenhof

### 1. Einleitung

Elektrische Hoch- und Niederspannungsnetze sind fast nirgends auf einmal gebaut worden, sondern allmählich aus Einzelleitungen, entsprechend dem Zuwachs des Energiebedarfs, entstanden und wohl deshalb nur selten als geschlossene Objekte betrachtet worden. Ein Netzgebilde aus Leitungen gleicher Spannungsreihe ist aber ein Objekt für sich, für dessen wirtschaftlichen Aufbau eine ganz bestimmte Gesetzmässigkeit gilt, die erst in neuerer Zeit aufgedeckt wurde [1].

Eine Optimierung von Produktion und Lastverteilung ist von jeher angestrebt worden. Hierzu wird heute die automatische Datenverarbeitung eingesetzt [2]. Was aber noch fehlt, ist eine Optimierung der elektrischen Netze, bzw. ihres Aufbaus, unter Berücksichtigung der geographischen Verhältnisse und sonstiger Schwierigkeiten.

### 2. Geschichte, Entwicklung

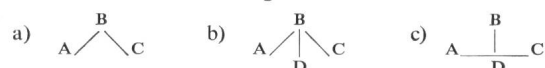
Die elektrische Energie ist in unserem Zeitalter ein Konsumgut ersten Ranges geworden. Ihr Preis ist volkswirtschaftlich von grösster Bedeutung. Jede Massnahme, die zur Senkung dieses Preises beitragen kann, verdient eine eingehende Prüfung.

Produktionsseitig gibt es u. a. folgende Möglichkeiten, den Gestehungspreis der elektrischen Energie zu verringern:

Senkung der Kosten von Bau und Ausrüstung der Kraftwerke, Erhöhung des Wirkungsgrades der Turbinen und Generatoren, billigere Brennstoffe bei thermischen Kraftwerken. Im heutigen Stadium der Produktion sind jedoch die Aussichten auf wirkliche Verbilligungen durch diese Möglichkeiten gering. Nur grosse Entdeckungen und grundlegende Erfindungen ermöglichen hier und da grössere Sprünge. So einen Sprung verspricht die Atomenergie für die nächsten Jahre.

Anders verhält es sich mit den Aussichten auf Verbesserungen bei Übertragungs- und Verteilanlagen. Diese Erkenntnis zwingt sich bei Betrachtung des funktionellen Zusammenwirkens aller Teile eines Netzes auf. Mit gleichem Materialaufwand können für die Versorgung eines bestimmten Gebietes verschiedenartige Netze gebaut werden, die keineswegs die gleiche Übertragungsfähigkeit aufweisen. Dies mag schon aus einem einfachen Beispiel mit einigen Bedarfsstellen, deren Zahl sich im Laufe der Zeit vergrössert, hervorgehen.

Fig. 1



Es seien beispielsweise zwei Leitungen AB und BC, die die Bedarfsstellen A, B und C verbinden, gegeben (Fig. 1a).



cité de France, 1961), die eine Lösung anstreben, welche der Verfasser schon mehrere Jahre vorher einigen Werken vorlegte.

Die Tatsache, dass die meisten elektrischen Netze in den Industrieländern schon weitgehend ausgebaut sind, ändert am Bedürfnis nach einer Planungsmethode wenig; vielmehr wird diese bei ausgedehnten und komplizierten Netzen ein vortreffliches Werkzeug, um Erweiterungen und Änderungen wirtschaftlich zu gestalten.

#### 4. Anforderungen und Netzplanung

Die Anforderungen an elektrische Netze, die nicht wirtschaftlicher Natur sind, wie z. B. die Sicherheitsmassnahmen etc., werden durch Einhalten der Vorschriften, Regeln und Leitsätze erfüllt. Sie bedürfen also keiner weiterer Erläuterungen.

Eine andere Art der Anforderungen bilden die wirtschaftlichen Belange, so vor allem die Optimierung des Leiterquerschnittes, des Spannungsfeldes und des Leiterdurchhanges, mit anderen Worten die Bestimmung der Gr ssen in den zwei vertikalen Ebenen einer Leitung. Diese Anforderungen werden aufgrund der bisher in der Praxis gut eingeführten Kriterien in bekannter Weise berücksichtigt.

Die Neuheit in der Netzplanung beginnt erst bei der dritten Gruppe von Anforderungen, welche sich vor allem auf die Qualität der Lieferung elektrischer Energie sowie auf das dynamische Verhalten der Belastung beziehen, d. i. bei der Festlegung der dritten Ebene, des Grundrisses, und bei der Wahl der Ausstattung des Netzes. Hier spielen die Änderungen des Netzes in der Zeit die grösste Rolle. Damit tritt automatisch die Zeit als vierte, das elektrische Netz zusätzlich bestimmende Dimension auf. Das ist wohl eine wesentliche Neuerung und gleichzeitig auch eine wichtige Bedingung für die Zuverlässigkeit der Planung.

Nun sind aber die Konfiguration des Netzes und die Ausstattung der Leitungen nicht voneinander unabhängig, sondern eng miteinander verknüpft, was die Lösung trotz methodischem Vorgehen etwas erschwert. Unter Umständen kann nur eine Reihe von sukzessiven Lösungen zum gewünschten, genaueren Ziele führen.

#### 5. Neues Planungsverfahren

Das hier beschriebene Planungsverfahren [4] ermöglicht es, ein neues Netz direkt als ein optimal ausgebildetes Objekt für einen gegebenen Zeitpunkt einzuplanen, oder für ein bestehendes Netz die günstigsten Verbesserungen vorzuschlagen. Die Berücksichtigung der Planungs-Zeitspannen, sowie der Topographie und der Topologie bietet dann keine Schwierigkeit mehr und lässt es zu, das wirtschaftliche Optimum des Netzes, bestehe es aus Freileitungen oder Kabelleitungen, in der Planzeit zu sichern, wodurch eine beachtliche Materialersparnis bei demselben Effekt erzielt werden kann.

Nachstehend sei das neue Verfahren anhand einiger Beispiele er-

l uert. Mit  $E$  ist in Fig. 2 eine Einspeisestelle, z. B. ein einspeisendes Unterwerk bezeichnet. Um  $E$  herum liegen die bei Normalbetrieb von  $E$  aus zu versorgenden Bedarfsstellen  $C_1, C_2, C_i$ , das sind Transformatorstationen und Hochspannungsbez ger, welche mittlere Leistungen  $P_1, P_2, P_i$  beziehen. Die Zahl der von  $E$  ausgehenden Hauptleitungen  $H$  ist durch die Zahl der Sektoren  $\alpha_i$  bestimmt, weil in jedem Sektor nur eine Hauptleitung von  $E$  aus verläuft und die eventuellen leeren Sektoren  $\alpha_{oi}$  ausgelassen werden.

Die Grenzen  $G$  der Sektoren werden folgendermassen festgelegt:

Der ganze Versorgungskreis einer Einspeisestelle ist vorerst in kleine, willkürliche und gleiche Winkel  $\beta$  zu teilen; in jedem Winkel  $\beta$  werden die nominalen Leistungen der zugehörigen Bedarfsstellen, also die den Winkeln  $\beta_i$  zugehörigen Leistungen  $P_i$  maßstäblich senkrecht auf den Umkreis  $U$  aufgetragen. Die Verteilung der Winkelbelastungen wird durch eine Verbindungslinie  $L$  deutlicher gemacht.

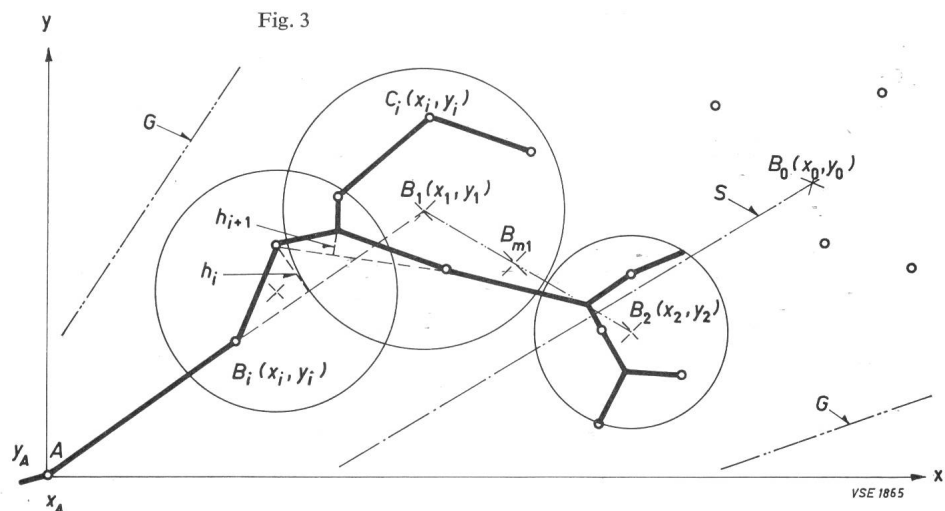
Der erste Sektor  $\alpha_1$  beginnt dort, wo die tiefsten Senkungen der Linie  $L$  gegenüber dem Umkreis  $U$  und die wenigsten Bedarfsstellen auftreten, bzw. wo auf der einen Seite der grösste leere Sektor ( $\alpha_{oi}$ ) liegt. Gibt es zwei annähernd gleiche Möglichkeiten, so müssen beide überprüft werden.

Hierauf werden die Grenzen  $G$  der Sektoren der Reihe nach so festgelegt, dass kein Sektor einen Bereich von mehr als  $60^\circ$  über die Schwerpunktslinie der Belastung  $S$  des Sektors (Fig. 3) und mindestens einen so grossen Bereich einschliesst, dass für einen zulässigen Querschnitt eine der bekannten wirtschaftlichen Stromdichte entsprechende Belastung vorliegt. Dabei kommen die Grenzen  $G$  in die Richtungen der relativ kleinen Belastung des Sektors derart zu liegen, dass jeweils das Grenzdrittel weniger Belastung als das mittlere Drittel einschliesst. Eine Ausnahme hierzu entsteht dann, wenn es sich um einen relativ schmalen Sektor mit einer konzentrierten Belastung handelt. Aus verschiedenen technischen Gründen geht man nämlich nicht über eine bestimmte Querschnittsgr sse hinaus, sondern man wird möglichst wenig verschiedene Leiterquerschnitte anstreben.

Die Fig. 4a zeigt drei Bedarfsstellen und deren geometrische Gegebenheiten. Die Anschlussmöglichkeiten der Bedarfsstelle  $C$  sind aus den Fig. 4b...4d ersichtlich. Die Entfernung  $h$  ist durch die Gleichung

$$\frac{h}{(a^2 + h^2)^{1/2}} + \frac{h(P_A - P_C)}{P_A(1 - 2a + h^2)^{1/2}} = \frac{P_C}{P_A}$$

für den praktischen Gebrauch hinreichend genau gegeben, wobei  $a$  die in Fig. 4a eingezeichnete Projektionsstrecke und



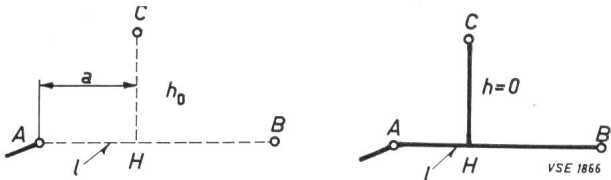


Fig. 4

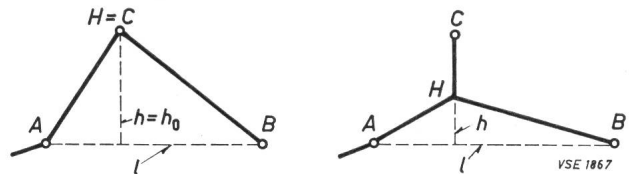


Fig. 4a

$P_A, P_C$  die von den Punkten  $A$  und  $C$  bezogenen mittleren Leistungen darstellt.

Vom Punkt  $H$  im Abstand  $h = kh_0$  von der Verbindung  $AB$  verläuft zur Bedarfsstelle  $C$  eine Stickleitung bzw. Nebenleitung (Fig. 4d). Eine Ausnahme entsteht, wenn der Betriebssicherheit wegen in  $C$  eine Schaltstelle gebaut werden muss; dann hat die Leitung nach Fig. 4c zu verlaufen.

Für  $S_L = 0,1 S_M$  und für  $S_L = 1,2 S_M$  als Beispiele, geben die Kurven I bis V (Fig. 5b) bei verschiedenem Verhältnis  $P_C/P_A$  (0,1...0,5) und bei gegebenem Preis der Energieverluste pro Einheit an, wie weit die Leitung sich nach Fig. 4d der Bedarfsstelle  $C$  nähern soll, damit die Gesamtkosten ein Minimum ergeben, wenn  $A$  und  $B$  feste Punkte der Leitung sind.

Die mit 1...5 bezeichneten Kurven in Fig. 5a geben entsprechend die relative Entfernung  $k = h/h_0$  an, bei welcher der Leitungsverlauf nach Fig. 4c und derjenige nach Fig. 4b bei verschiedenen Verhältnissen  $P_C/P_A$  (0,1...0,5) ohne Rücksicht auf die Betriebssicherheit kostengleich sind. Dabei bedeuten:  $P_A$  den jährlichen Mittelwert der Übertragungsleistung in  $A$ ;  $P_C$  den jährlichen Mittelwert der Bedarfsleistung in  $C$ ;  $S_L$  die jährlichen Abschreibungskosten samt Zins für die Leiter;  $S_M$  die jährlichen Abschreibungskosten samt Zins für die Masten, Isolatoren und Montage.

Bei der praktischen Gestaltung des Verlaufs einer Leitung mit mehr als drei Bedarfsstellen, wird der Verlauf der Leitung auf die drei Punkte zurückgeführt, indem die Belastungsschwerpunkte mehrerer Bedarfsstellen als fiktive Bestimmungspunkte behandelt werden.

In Fig. 3 ist ein Punkt  $A$  eingezeichnet, von dem aus der Verlauf der Leitung im Sektor festgelegt werden soll. In  $B_0$  liegt der Gesamtschwerpunkt der Belastung des Sektors. Die Koordinaten  $x_0$  und  $y_0$  sind durch die zwei Bedingungen

$$\sum P_i \cdot x_i = P_o \cdot x_0 \text{ und } \sum P_i \cdot y_i = P_o \cdot y_0$$

gegeben, worin  $P_i$  die nominale Bedarfsleistung der Bedarfsstelle,  $C_i$  und  $P_o$  die Summe dieser Leistungen ist.

Weiter sind zwei Gruppenschwerpunkte  $B_1$  und  $B_2$  eingezeichnet, auf deren Verbindungslinie der gemeinsame

Schwerpunkt  $B_{m1}$  liegt. Die Gruppenschwerpunkte sind jeweils die Schwerpunkte der Belastung der eingekreisten Bedarfsstellen und dienen als fiktive Bestimmungspunkte der Leitung. Die Gruppen können sich überschneiden.

Für den Verlauf der Hauptleitung zu den Bedarfsstellen  $C_i$  gilt, dass die Abweichungen der Hauptleitung in der Richtung der Strecken  $h$  — von den jeweiligen Verbindungslinien zwischen den Ausgangspunkten  $A_i$  und den Schwerpunkten der Belastung  $B_i$ , sowie den Hauptschwerpunkten  $B_{m_i}$  und dem Gesamtschwerpunkt der restlichen Belastung des Sektors als den fiktiven Bestimmungspunkten — die Gesetzmässigkeit, die für drei Stationen Gültigkeit hat, nicht überschreiten dürfen. Im Bereiche innerhalb  $h$  werden Bedarfsstellen  $C_i$  direkt durch die Hauptleitung, ausserhalb aber durch Stickleitungen, bzw. Nebenleitungen von dieser versorgt.

Dort, wo die Summe der Längen von Stickleitungen zu den Bedarfsstellen quer zur Richtung der Hauptleitung sich der für eine neue Leitung erforderlichen Länge nähert, wird von der Hauptleitung eine Nebenleitung abgezweigt. Als Nebenleitung wird jene Leitung bezeichnet, die zu mehr als einer Bedarfsstelle führt, jedoch kürzer als die Hauptleitung ist.

Wo die örtlichen Verhältnisse den beschriebenen optimalen Verlauf der Leitung nicht zulassen, wird die günstigste Annäherung gewählt.

Nachdem der Verlauf der Leitungen in den Sektoren festgelegt ist, werden die nebeneinanderliegenden Sektoren zusammengefügt. Jede an der Grenze eines Sektors liegende Bedarfsstelle wird daraufhin geprüft, ob die Verbindung zu einer Stelle im andern Sektor nicht kürzer wäre. Ist dies der Fall, so dringt man weiter in den andern Sektor hinein, bis die Kosten der zusätzlichen Energieverluste (Mehrbelastung des Energiepfades im Nachbarsektor) die Ersparnisse an Materialkosten wegen der kürzeren Verbindung aufwiegen. Dies trifft zu, wenn durch einen solchen Anschluss die erzielte Verkürzung der Leitungslänge grösser ist als etwa ein Viertel der Verlängerung des Gesamtübertragungsweges zur betreffenden Bedarfsstelle von der Einspeisestelle aus.

Fig. 5a

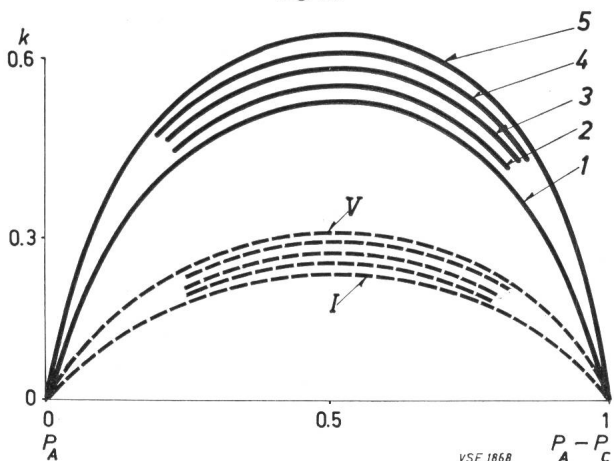
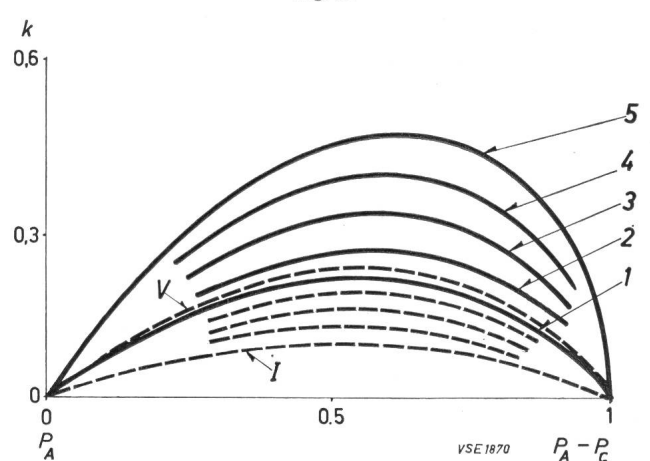


Fig. 5b



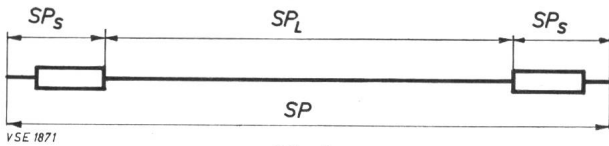


Fig. 6a

Als Beispiel hiezu seien die Bedarfsstellen  $C_m$  und  $C_n$  von Fig. 2 angeführt.

Ist die Berechnung so weit, so müssen Massnahmen zur Steigerung der Betriebssicherheit von Leitungen und Bedarfsstellen mittels der nachstehend beschriebenen Methode getroffen werden. Solche Massnahmen sind z. B.: die Einschleifung der Leitungen zuzüglich der Wahl der Länge der Leitungsabschnitte, der Bau von Doppelleitungen, das Erden des Sternpunktes über eine Petersen-Spule, die Ausstattung der Leitungsabschnitte mit Blitzschutzseilen, die Wahl der Schalter mit Schnellwiedereinschaltung, die Wahl des selektiven Überstromschutzes, die Verstärkung der Isolationen, der Einbau von Überspannungsableitern, die Reservehaltung.

Diese Massnahmen sind seit langem in der Praxis in Gebrauch und sie wurden bis anhin dem Gefühle nach, ohne Kontrolle der wirtschaftlichen Anforderungen, getroffen.

Die Methode der Kontrolle der Betriebssicherheit geht vom Standpunkt aus, dass für das elektrische Netz neben den drei Längendimensionen auch die vierte — die Zeit — bestimmend ist, d. h. dass im Laufe der Zeit ein elektrisches Netz ständigen Zustandsänderungen unterworfen ist. Betriebsstörungen bedingen Ausfälle von Leitungen, mit entsprechender Änderung der Leistungsfähigkeit, was Schäden verursachen kann. Der Plan, bzw. das Netz soll so ausgeführt werden, dass diese Schäden wirtschaftlich optimal abgegrenzt werden.

Es sei zunächst der Begriff der Betriebssicherheit einer Bedarfsstelle oder Anlage definiert. Es ist jene Zahl, die besagt, wievielmals grösser die Sollbetriebszeit ist, als die Zeit des Stillstandes infolge von Störungen während der Sollbetriebszeit. Nachstehend wird diese Zahl kurz mit  $BG$  bezeichnet.

Die Forderung lautet: die Verminderung des jährlichen Schadens aus Betriebsausfällen, die erreicht wird durch Vergrösserung von  $BG_I$  auf  $BG_{II}$ , muss zumindest gleich sein den jährlichen Aufwendungen für Zinsen und Abschreibungen für die nötigen zusätzlichen Massnahmen.

Die  $BG$ -Zahl für einen Leitungsabschnitt nach Fig. 6a wird aus den Störpunktezahlen  $SP_S$  für Schaltanlagen und  $SP_L$  für Leitungslänge aus den Kurven von Fig. 7 festgelegt. Die  $SP$ -Zahlen sind an eine bestimmte Gegend gebunden. Diejenigen von Fig. 7 sind z. B. der Störungstatistik eines mitteleuropäischen Landes entnommen. Die eingezeichneten Kurven haben folgende Bedeutung:

- $a_1$  gewöhnliche Freileitungen
- $a$  Freileitungen mit Blitzschutzseil

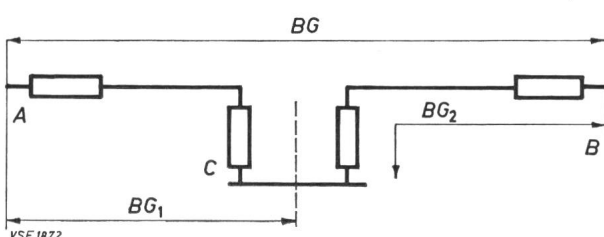


Fig. 6b

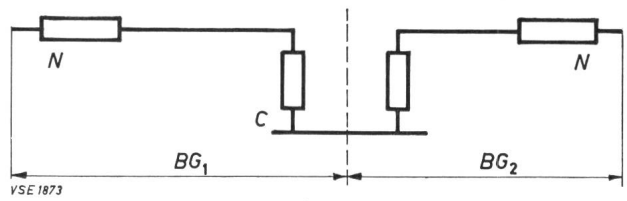


Fig. 6c

- $b$  Freileitungen mit Blitzschutzseil und Erdung des Sternpunktes über Petersen-Spule
- $c$  wie  $b$ , jedoch zusätzlich mit Schaltern mit Schnellwiedereinschaltung
- $d$  Kabelleitungen
- $e$  Schaltstationen
- $f, g, h$  Korrekturen ( $\%$ )

Bei den Leitungen verstehen sich die  $SP$ -Zahlen je 100 km Leitungslänge und bei den Schaltanlagen je zehn Anlagen;  $SP = 100$  bedeutet z. B. zehn Abschaltungen einer Anlage pro Jahr.

Für zwei in Serie geschaltete Leitungsabschnitte (Fig. 6b) gilt:

$$\frac{1}{BG} = \frac{1}{BG_1} + \frac{1}{BG_2}$$

Um die  $BG$  unterscheiden sich die Werte der Betriebssicherheiten von beiden betrachteten Punkten  $A$  und  $B$ , wenn nur eine Verbindung zum Netz vorhanden ist, d. h. beim Anschluss entweder in  $A$  oder in  $B$ .

Für eine Bedarfsstelle  $C$  in bezug auf Netz  $N$ , (Fig. 6c), oder für  $B$  in bezug auf Station  $A$  (Fig. 6d), gilt:

$$BG = BG_1 \cdot BG_2$$

Diese Relationen haben prinzipielle Gültigkeit. Zusätzlich sind noch Korrekturen anzubringen.

Mit den  $BG$ -Zahlen als Hilfsmittel wird der Plan des Netzes von Fig. 2 fertiggestellt.

Bei den an den Grenzen der Sektoren liegenden Bedarfsstellen wird überprüft, wo zwecks Vermaschung eine Verbindungsleitung, wie z. B.  $L_1$  in Fig. 1, zu einer Bedarfsstelle des benachbarten Sektors oder des benachbarten Netzes ( $L_2$ ) wirtschaftlich erstellt werden kann. Die Wirtschaftlichkeit einer solchen Verbindungsleitung ist durch die Erfüllung folgender Bedingungen gegeben:

$$K \leq \sum P_i \cdot c_{is} \cdot 8760 \cdot \left[ 1 - \frac{BG_{II}}{BG_{III}} \right]$$

$K$  sind hier die jährlichen Abschreibungskosten samt Zins für die Verbindungsleitung;  $c_{is}$  sind den eingeschleiften Bedarfsstellen  $C_i$  zugeordnete Werte des Schadens pro ausgefallene kWh. Oft kann der Wert  $c_{is}$  mehr als hundertmal grösser sein als der Verkaufspreis einer kWh. Selbstverständlich wird durch eine solche Verbindungsleitung ein Ausgleich der Belastung im Falle zeitlicher Verschiebungen zwischen den Lastdiagrammen der verbundenen Leitungen erreicht; dadurch werden die Kosten für joulesche Energie-

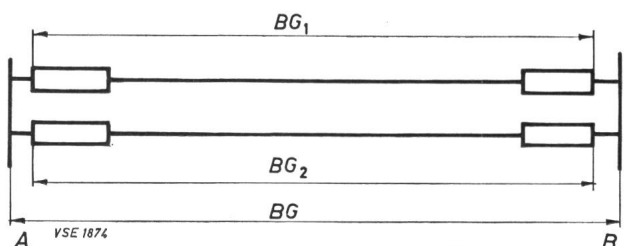


Fig. 6d

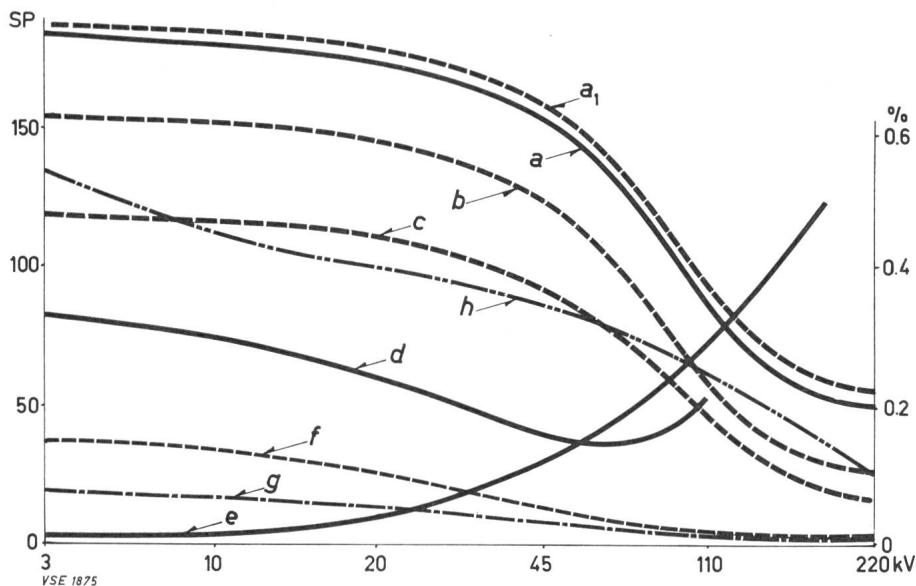


Fig. 7

verluste verkleinert, was auf der rechten Seite der oben erwähnten Gleichung zu berücksichtigen ist. Da dies jedoch auf bekannte Weise geschehen kann, wird es hier nicht weiter erörtert.

Für weitere Verbindungsleitungen gilt dasselbe wie für  $L_1$ . Wenn eine solche Leitung aber die Kurzschlußströme über die zulässige Grenze erhöht, erhält sie eine Trennstelle. Eine solche Trennstelle, z. B.  $T$  in  $L_2$ , Fig. 2, wird nur im Bedarfsfalle überbrückt.

Wenn analog den nebeneinanderliegenden Sektoren zwei oder mehr nebeneinanderliegende Netze zusammengefügt werden, entsteht ein Verbundnetz, wie dies meist in der Praxis der Fall ist.

Die Länge der Leitungsabschnitte, wie z. B. in Fig. 2 von der Schaltstelle  $SS_1$ , zur Schaltstelle  $SS_2$ , allfällige Doppelleitungen und die übrigen erwähnten Massnahmen zur Steigerung der Betriebssicherheit, werden in gleicher Weise unter Zuhilfenahme von  $BG$ -Zahlen und im Netzplan nach dem dargelegten Kriterium berücksichtigt, wobei auch dem Vorrang der Wirtschaftlichkeit dieser Massnahmen nachgegangen wird.

Nicht nur Hochspannungsnetze, sondern auch Niederspannungsnetze können nach dem beschriebenen Verfahren für die Ausgestaltung eines elektrischen Netzes geplant werden, mit dem Unterschied jedoch, dass in der Regel keine einzeln abschaltbare Leitungsabschnitte ( $SS_i-SS_{i+1}$ ) und auch keine Verbindungsleitungen ( $L_i$ ) vorgesehen werden, und dass die Wahl des Querschnittes vor allem vom zulässigen Spannungsabfall abhängig ist. Nur in Ausnahmefällen wird eine Querverbindungsleitung zwischen zwei benachbarten Sektoren zwecks Verminderung der Spannungs-

abfälle nötig sein, wenn nötig mit eingebauten Sicherungen.

Im Vergleich zu den nach der bisherigen Praxis erstellten Netzen, ermöglicht das vorliegende Planungsverfahren im Durchschnitt mehr als 10 % der Materialkosten einzusparen.

Elektrische Netze sind noch immer im Wachsen oder Entstehen begriffen. Entsprechend angewendet, eignet sich das vorliegende Planungsverfahren zur Neuplanung eines Netzes, wie auch zur Überprüfung und Verbesserung bereits bestehender Netze.

#### Arbeiten und Literatur

(inwieweit nicht schon im Text erwähnt)

- [1] a) J. Sacer, Ref. 402 / JNK CIGRE, 1956.
  - b) J. Sacer, Pat. Anm. 11. 3. 1957/Deutschland.
  - c) J. Sacer, Pat. Anm. 14. 10. 1961.
- Sachgebiet angrenzend:
- d) M. Vidmar, Transformation und Energieübertragung, 1945.
  - e) M. Vidmar, Oblikovanje el. nadzemnih prog, 1953.
- [2] Siehe z. B. Bulletin SEV 1965, Nr. 1, S. 23.
  - [3] In USA; vielmehr bekannt durch drahtlose Übertragung, (Tesla-Transformator, Marconi war sein Angestellter).
  - [4] Das Planungsverfahren wurde in freier Arbeit entwickelt, in den Industrieländern ist der Schutz beansprucht; Interessenten können Details und Erweiterungen beim Autor nachsuchen.

#### Adresse des Autors:

J. Sacer, dipl. Elektro-Ingenieur, Ackerstrasse 1, 5432 Neuenhof AG.

## Verbandsmitteilungen

### Anmeldung zur Meisterprüfung VSEI/VSE

Die nächsten Meisterprüfungen für Elektroinstallateure finden im Oktober und Dezember 1965, sowie im Februar 1966 in Luzern statt. Es wollen sich nur Kandidaten melden, die auch wirklich an diesen Prüfungen teilnehmen. Anmeldungen für spätere Prüfungen werden nicht entgegengenommen.

Anmeldeformulare sowie Reglemente können beim Sekretariat des Verbandes Schweizerischer Elektro-Installationsfirmen, Splügenstrasse 6, Postfach, 8027 Zürich, bezogen werden, Telefon (051) 27 44 14.

Die Anmeldung hat bis zum 16. Juli 1965 an oben erwähnte Adresse zu erfolgen, unter Beilage folgender Unterlagen:

- 1 Anmeldeformular,
- 1 Lebenslauf,
- 1 Leumundszeugnis,
- 1 Lehrabschlusszeugnis eventuell Diplom und sämtliche Arbeitsausweise (Originale).

Im übrigen gilt das Reglement über die Durchführung der Meisterprüfungen im Elektro-Installationsgewerbe vom 15. Dezember 1950. Mangelhafte oder verspätet eingehende Anmeldungen werden zurückgewiesen.

Meisterprüfungskommission VSEI/VSE.

### Union Internationale des Producteurs et Distributeurs d'énergie électrique

Am 30. Juni 1965 ist Herr Lucien Chalmey, Generalsekretär, in den Ruhestand getreten. Als seinen Nachfolger hat das «Comité de Direction» Herrn dipl. Ing. ETH Roger Saudan gewählt. Unserem ehemaligen Mitarbeiter gratulieren wir zu dieser ehrenvollen Wahl recht herzlich.

Sekretariat  
VSE

**Redaktion der «Seiten des VSE»:** Sekretariat des Verbandes Schweizerischer Elektrizitätswerke, Bahnhofplatz 3, Zürich 1; Postadresse: Postfach 8023 Zürich; Telefon (051) 27 51 91; Postcheckkonto 80-4355; Telegrammadresse: Electrunion Zürich.

**Redaktor:** Ch. Morel, Ingenieur.

Sonderabdrucke dieser Seiten können beim Sekretariat des VSE einzeln und im Abonnement bezogen werden.