

Elektrotechnische Rundschau

— Polytechnische Rundschau —
Zeitschrift für die Gesamt-Interessen der elektrischen Industrie.

Abonnements
werden von allen Buchhandlungen und
Postanstalten zum Preise von
Mk. 4.— halbjährl., Mk. 8.— ganzjährl.,
angenommen.

Verlag von:
DAUBE & Co., G. m. b. H., Frankfurt a. M.

Expedition: **Frankfurt a. M., Kaiserstrasse 10.**

Fernsprechstelle No. 586.

Redaktion: **Fr. Liebetanz, Düsseldorf, Herderstr. 10.**

— Erscheint am 1. und 15. jeden Monats. —

Inserate
nehmen ausser der Expedition in Frank-
furt a. M. sämtliche Annoncen-Expe-
ditionen und Buchhandlungen entgegen.

Insertions-Preis:
pro 4-gespaltene Petitzeile 30 \mathfrak{S} .
Berechnung für $\frac{1}{1}$, $\frac{1}{2}$, $\frac{1}{4}$ und $\frac{1}{8}$ Seite
nach Spezialtarif.

XXI. Jahrgang.

Frankfurt a. M., den 15. August 1904.

Heft 22

Alle für die Redaktion bestimmten Zuschriften werden erbeten unter der Adresse: **Redaktion der „Elektrotechnischen Rundschau“, Düsseldorf, Herderstr. 10.**
Beiträge für den elektrotechnischen und polytechnischen Teil sind willkommen und werden gut honoriert.

Die Deutsch-atlantischen Kabel.

(Schluß.)

Die ersten Kabellegungsversuche im atlantischen Ozean vor ungefähr 50 Jahren endeten mehrfach auch aus dem Grunde mit einem Mißerfolge, weil der Meeresgrund, auf dem das Kabel ruhen sollte, nach seiner wechselnden Bodenbeschaffenheit nicht genügend bekannt war und darum Beschädigungen und Zerreißen des Kabels eintraten. Soll heute ein Kabel gelegt werden, so ist die erste vorbereitende Aufgabe, daß durch das Kabelschiff die Bodenverhältnisse des Meeresgrundes auf der zukünftigen Kabellinie möglichst sorgfältig festgestellt werden. Darum wurde auch für das deutsch-atlantische Kabel bereits im Sommer 1899 eine genaue Untersuchung des Meeresbodens durch den Kabeldampfer „Britannia“ unter Leitung des Ingenieurs Peake vorgenommen. Es wurde die Tiefe, die Bodenwärme und die Bodenbeschaffenheit des Meeres festgestellt, um für die Richtung der Kabellinie, die gute Lagerung und notwendige Länge des Kabels den besten Anhalt zu gewinnen. Die Meerestiefe zwischen Europa und Amerika ist nämlich an den einzelnen Stellen sehr verschieden; oft ganz plötzlich zeigt sich ein tiefer Abgrund oder eine bergartige Erhöhung. Solche Stellen werden natürlich bei der Kabellegung möglichst umgangen, da die Ueberführung des Kabels über derartige Stellen zu große Anforderungen an seine Zugfestigkeit stellen würde.

Im Sommer 1899 trat das Schiff seine Forschungsreise an und dampfte zunächst nach den Azoren, um an den Küsten der beiden Inseln Flores und Fayal zu loten und dann von dort die Linie nach New-York festzulegen. Später kehrte das Schiff nach den Azoren zurück und lotete von dort bis zum Eingang in den englischen Kanal.

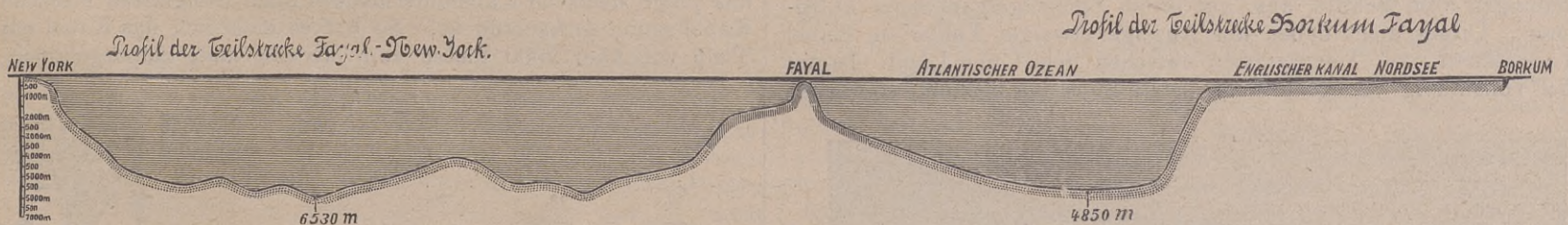


Fig. 11.

Die zur Erforschung des Deutsch-atlantischen Kabelweges vorgenommenen Tiefenlotungen wurden in einer ziemlich breiten Zickzacklinie ausgeführt, wodurch eine genaue Kenntnis der Bodenerhebungen und Senkungen erzielt wurde. Auf der ganzen Strecke wurden 500 Lotungen vorgenommen und an 150 Stellen die Wärme am Grunde gemessen. Die alten Kabelschiffe benutzten für die Tiefseelotungen noch Hanflein, die aber wegen ihres Reibungswiderstandes im Wasser nur langsam niedersanken und mehrere Stunden brauchten, ehe sie den Grund berührten. Die „Britannia“ verwandte einen dünnen, glatten Stahldraht, sogenannten Klaviersaitendraht, der natürlich viel schneller als Hanflein in die Tiefe geht. Der Draht wird vom Heck des Kabelschiffes aus mittels einer Winde ins Meer versenkt und wieder aufgewunden. An der Winde befindet sich ein Zählwerk, welches jederzeit selbsttätig die erreichte Tiefe angibt. An den Stahldraht wird für die Tiefenmessungen eine etwa 20 Kilogramm schwere Eisenkugel gehängt, die beim Aufstoßen auf den Meeresboden sich vom Drahte löst und am Boden liegen bleibt. Sobald nun das Gewicht den Boden berührt und die Spannung des Drahtes nachläßt, tritt die Bremsvorrichtung in Tätigkeit, bringt die Maschine zum Stillstand und verhindert ein weiteres Abrollen von Draht. Die erreichte Tiefe kann nun durch Ablesen vom Zifferblatt festgestellt werden.

Nach den Ergebnissen dieser Lotungen wurde die Linie, auf der das Kabel verlegt werden sollte, auf Meereskarten genau festgelegt und die Stärke des Kabels auf den einzelnen Strecken der Bodenbeschaffenheit entsprechend von der Kabelfabrik hergestellt. Anfangs Mai 1900 begann die Verlegung. Zunächst ist auf der

Strecke von Emden (Gretfiel) nach Borkum zum Anschluß an das Deutsch-atlantische Kabel ein zweiadriges Kabel verlegt worden. Eine der Adern nämlich dient als Erdleitung und das ist notwendig, damit Störungen durch Induktion aus den übrigen, auf derselben Strecke



Fig. 12. Anlandbringen des Kabels bei Borkum.

verlegten Kabeln, von dem Deutsch-atlantischen ferngehalten werden. Aus demselben Grunde ist auch von der Endstation in New-York aus ein zweiadriges, 10 Seemeilen langes Küstenkabel verlegt worden. Am 4. Mai 1900 wurde das Kabel unter dem Jubel der Bewohner

auf Borkum unter einem dreifachen Hoch auf den deutschen Kaiser gelandet. Das Kabelschiff „Britannia“ fuhr zunächst möglichst nahe an die Insel heran, dann wurde die Entfernung des Schiffes vom Kabelhause auf Borkum mit der Meßleine gemessen. Darauf wurde



Fig. 13.

In ähnlicher Weise ging die Landung des Küstenkabels in den Azoren auf der Insel Fayal vor sich. Damit das Kabel nicht auf dem Meeresboden schleife, war es an Fässern und Bojen befestigt, von denen es unbeschädigt ans Land getragen wurde.

Die Auslegung des Kabels muß sehr vorsichtig erfolgen, damit keine fehlerhafte Verlegung oder gar eine plötzliche Zerreißung eintritt. Daher wird die Schnelligkeit, mit der das Kabel über die Trommel der Auslegermaschinen vom Schiffe ins Meer hinabgleiten soll, unter Zuhilfenahme der verschiedenen Maschinen an Bord genau geregelt. Die Umdrehungen der Kabeltrommel werden auf ein Räderwerk übertragen, das wiederum ein Zählwerk in Bewegung setzt, von dem die Länge des abgelaufenen Kabels jederzeit abgelesen werden kann. Ein zwischen den Leitrollen eingeschalteter Dynamometer gibt die Schwere des Zuges an, den das Gewicht des bis zum Meeresboden herabhängenden Kabels im Verein mit der Geschwindigkeit des Schiffes verursacht. Das Kabelschiff fährt stets in mäßig schneller Bewegung, damit sich das auslaufende Kabel auch überall den Hebungen und Senkungen des Meeresbodens anpaßt und im Schlamm einbettet. Bei Unebenheiten des Meeresbodens läßt man nach dem Ergebnis der vorangegangenen Tiefseemessungen immer etwas mehr Kabel auslaufen, als die vom Schiffe durchmessene Strecke beträgt. Man nennt diese Kabelzugabe die „Lose.“ Die Lose ist notwendig, damit das Kabel überall fest aufliegt und sich nicht etwa über zwei unterseeischen Bergspitzen aufhängt; denn die infolge der Schwere des Kabels entstehende große Spannung würde nach einiger Zeit an dieser Stelle eine Zerreißung des Kabels verursachen.

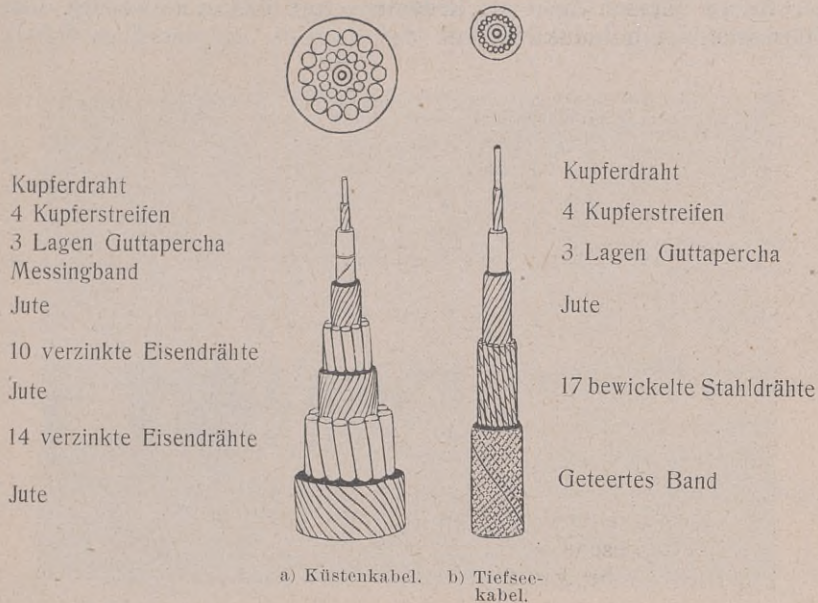


Fig. 14-15. 2 Diagramme des ersten deutsch-atlantischen Kabels.

Das auslaufende Kabel steht fortwährend in Verbindung mit den elektrischen Meapparaten im Prüfungszimmer der Elektriker an Bord und ebenso sitzen Beamte im Kabelhause am Lande, um fortgesetzt den Verlauf der Kabellegung zu beobachten und wichtige Mitteilungen vom Schiffe aus auf ihrem Spiegelgalvanometer aufzunehmen. Dieses dient neben der Anzeige etwaiger Fehler im Kabel zum Austausch von Telegrammen zwischen Schiff und Land. Ist das Kabel vollständig verlegt und die letzte Splissung beendet, so werden



Fig. 16. Landung des deutsch-atlantischen Kabels bei Horta.

die Apparate an den beiden Landstationen angeschlossen und die ersten Telegramme unterseeisch gewechselt, die der Freude über das gelungene Werk und dessen glücklicher Zukunft gewidmet sind. Sodann wird das Kabel dem Verkehr übergeben.

Die Ader des ersten deutsch-atlantischen Kabels besteht aus reinem Mittelkupferdraht, den vier Kupferstreifen spiralförmig umschließen. Die Kabel haben eine Sprechgeschwindigkeit von 150 Buchstaben in der Minute, welche im gewöhnlichen Betriebe selbst in Gegensprechen überschritten zu werden pflegt.

Das Küstenkabel wurde auf Borkum am 5. Mai 1900 gelandet und die ganze erste Strecke bis Fayal in den Azoren von über 1800 Seemeilen am 26. Mai vollendet.

Im Anschluß daran wurde vom 27. bis 28. Mai das Küstenkabel der Fayal-New-York-Strecke von Fayal aus verlegt. Am 21. Juli wurde das Kabel der zweiten Strecke fertig und am 26. Juli bereits verließ das englische Kabelschiff „Anglia“ den Hafen mit 2427 Seemeilen Kabel an Bord.

Am 11. August erreichte das Schiff New-York, landete das Küstenkabel und verlegte dann die ganze Strecke bis zu der Boje am Ende des Küstenkabels bei Fayal, wo am 28. August die Schlußsplissung stattfand.

Der Verkehr auf dem Kabel erreichte bald eine unerwartete Höhe. Denn die Deutsch-atlantische Telegraphengesellschaft hat es verstanden, sich von anfang an die besten Kräfte zu sichern, die bereits jahrelang in der Kabeltelegraphie tätig waren. Infolgedessen machte sich sehr bald die Notwendigkeit, der Bezug eines zweiten Kabels Emden-Azoren-New-York geltend, die auch zur Herstellung desselben durch die Norddeutschen Seekabelwerke in Nordenham und dessen Verlegung durch die beiden Dampfer „v. Podbielski“ und



Fig. 17. Eingraben des Landkabels auf Fayal (Azoren).

„Stephan“ führte. Auch dieses inzwischen vollendete Kabel ist Eigentum der Deutsch-atlantischen Telegraphengesellschaft in Köln. Das Kabel hat eine noch größere Sprechgeschwindigkeit wie das erstere.

Die Litze des zweiten Kabels besteht aus einem Kupferdraht, um welchen 12 feine Kupferdrähte gesponnen sind, sodaß die „Seele“ wie ein Kupferseil aussieht. Das Küstenkabel wurde am 11. Mai 1903 durch den Leichter „Tertia“ gelandet. Dann verlegte der Kabeldampfer „Stephan“ das Flachseekabel durch die Nordsee bis zum Ende des englischen Kanals und von da in einer zweiten Expedition das Tiefseekabel bis Horta. Trotz heftiger Stürme, die während der Kabellegung eintraten — hatte das Schiff doch innerhalb 21 Tagen nur drei den Arbeiten günstige zu verzeichnen —, hat die Besatzung die gestellte Aufgabe gut durchgeführt und den Beweis geliefert, daß das junge deutsche Kabelunternehmen allen Ereignissen während einer Kabellegung gewachsen ist. So hat es mehrfach das Kabel aus einer Tiefe von über 2000 Faden vom Meeresgrunde emporgehoben.

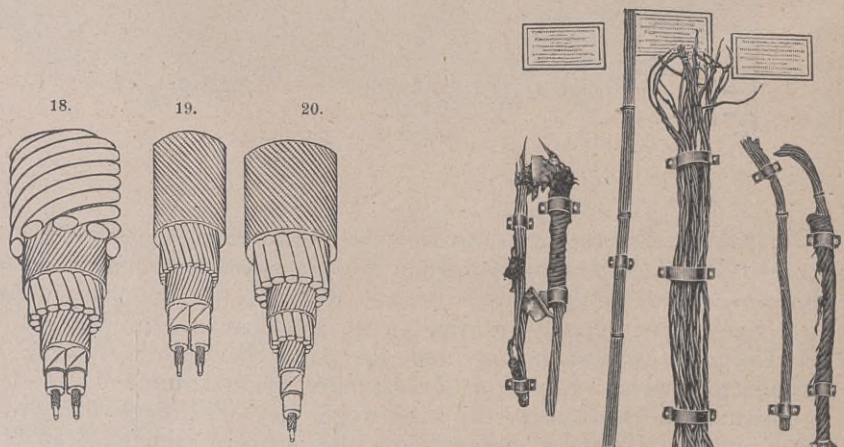


Fig. 18-20. Diagramme des zweiten deutsch-atlantischen Kabels.

Fig. 21. Zerrissene Kabel.

An Schnelligkeit und Korrektheit in der Uebermittlung der Kabeldepeschen nimmt die deutsch-atlantische Linie schon jetzt eine hohe Stellung unter den atlantischen Kabelgesellschaften ein. Diese Leistungsfähigkeit ist einerseits den vorzüglichen modernen Apparaten, mit denen gearbeitet wird, zuzuschreiben, andererseits aber auch dem tüchtig geschulten Personal der Beamten. Die Beamten der Deutsch-atlantischen sprechen ausnahmslos mehrere Sprachen, was für die fehlerfreie Depeschenübermittlung von großem Werte ist.

Bis hierher hätte sich die Sache immerhin ziemlich glatt erledigt, wenn nicht die Schreckensworte „das Kabel ist unterbrochen“, nicht jeden Augenblick ertönen könnten. Eines Tages aber sitzt der Beamte im Stationsgebäude vor seinem Empfangsapparate, da bemerkt er, daß die Zeichen undeutlich auf dem Rekorderstreifen erscheinen und schließlich die Verständigung durch das Kabel ganz aufhört. Die Ursache von Kabelstörungen ist eine verschiedene.

Gewöhnlich wird die Beschädigung in seichtem Wasser durch die Schleppnetze von Fischdampfern oder schleifende Anker herbeigeführt, welche die Bewehrungsdrähte und die Isolationsschichten verzerren und zerreißen, sodaß der elektrische Strom ins Wasser entweicht. Der Fischfang der Flachfische wird nämlich mit großen Grundschleppnetzen betrieben, welche auf dem Grunde des Meeres vom Dampfer langsam nachgezogen werden. Dabei kann es vorkommen, daß die schweren Scherbretter des Netzes am Grunde hinschleifend ein unterseeisches Telegraphenkabel fassen und dadurch sich und das Kabel beschädigen, Störungen im Kabelbetrieb verursachen. Darum legt man die Kabel, wie auch das Deutsch-atlantische Kabel von Emden über Borkum nach den Azoren, gern in große Tiefen und möglichst auf Schlammgrund, wo sich dasselbe gut einbettet und vor der Gefahr von Beschädigungen geschützt ist.

Im Kanal zwischen Frankreich und England ist solche Lagerung leider nicht durchweg möglich und darum sind gerade hier Verletzungen der Kabel durch Anker und Grundschleppnetze der Hochseefischer hin und wieder zu beklagen.

Eine Zerreißen des Kabels kann aber auch dadurch eingetreten sein, daß sich das Kabel bei der Verlegung in große Tiefen zwischen zwei Bergspitzen aufgehängt hat und dann infolge seiner eigenen Schwere nach einiger Zeit gebrochen ist. Ebenso können die Schutzdrähte auf felsigem Grunde durch Strömungen durchscheuert werden, oder die Bohrmuscheln (*teredo navalis*), haben die Guttaperchschichten durchfressen, oder der ungeheure Wasserdruck hat eine, wenn auch nur mikroskopische Luftblase in der Isolationsschicht zerplatzt und die Isolation zerstört.

Das deutsch-atlantische Kabel liegt streckenweise 6000 m tief. In dieser Tiefe beträgt der Wasserdruck nahezu 600 Atmosphären, etwa gleich 4 Tonnen auf den Quadratzoll. Selbst mikroskopische Luftbläschen, falls vorhanden, müssen unter diesem gewaltigen Druck platzen und würden durch allmähliche Vergrößerung des Fehlers eine Störung der Isolation herbeiführen und damit die telegraphische Verbindung zwischen den Stationen unterbrechen.

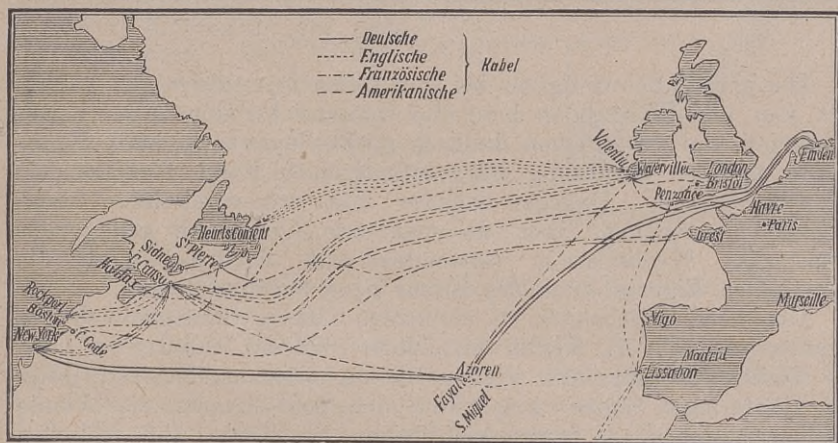


Fig. 22. Atlantische Kabelkarte.

An den Küsten der Tropenländer haben sogar Haifische an seichten Stellen Angriffe auf das Kabel unternommen, wahrscheinlich in der Meinung, große Seeale als willkommene Jagdbeute zu erwischen; sie haben dabei in der Schutzhülle Zähne lassen müssen. Im persischen Meerbusen fand man bei einer Kabelausbesserung einen Haifisch, der sich so fest im Kabel verwickelt hatte, daß er nicht wieder loskommen konnte und elendiglich zugrunde gegangen war. Bei Kabelreparaturen an der Küste von Neufundland, wo der Kabeljau in Millionen schwärmt und es von Fischerbooten wimmelt, hingen an dem aufgewundenen Kabelende Schiffsanker, verwickelte Angelschnüre und oft schockweise tote Kabeljau. Auch Erdbeben führen zuweilen Unterbrechungen herbei.

Eine Unterbrechung des Kabels oder Gefahr für dasselbe ist dagegen fast ganz ausgeschlossen in der Tiefsee, d. h. an solchen Stellen, wo das Kabel sich in den weichen Globigerinenschlamm des Meeres tief einbettet und wo die Ruhe des Grundes nicht durch Anker, Bagger oder die Schleppnetze der Hochseefischer gestört wird.

Die meisten Unterbrechungen, die immer eine sehr kostspielige Wiederherstellung erfordern, kommen daher, daß Fischerboote und andere Fahrzeuge ihre Anker schleppen.

In den tropischen Gewässern ist die Teredo-Bohrmuschel den Kabeln noch weit gefährlicher als in unsern heimischen Meeren. Sie hat dort die Ader der Kabel zuweilen geradezu durchlöchert, ehe man als Abwehrmittel gegen diese Kabelfeinde Messinghüllen bandartig um die Ader legte, die durch den Grünspan die Teredos töten.

Stellt sich nun eine Störung der Kabelverbindungen heraus, so gilt es, zuerst die Lage des Fehlers im Kabel zu finden. Das geschieht durch elektrische Messungen von beiden Endstationen des Kabels. Nach der Größe des Widerstandes, läßt sich die Lage der Fehlerstelle ziemlich genau berechnen. Stehen zwei Kabelstrecken zur Verfügung, so wird eine Schleifenmessung ausgeführt, d. h. beide Kabel werden miteinander zu einem Stromkreis verbunden, durch welchen dann der elektrische Strom gesandt wird. Diese Art der Messung liefert genauere Ergebnisse.

Nun begibt sich das Kabelschiff an die ihm bezeichnete Stelle und versucht das Kabel aus der Tiefe zu heben. Das Schiff dreht

bei und fährt im rechten Winkel zur Lage des Kabels, indem es auf dem Grunde einen Grapnel oder Suchanker an einem starken Drahtseil nachschleppt.

Sobald das Kabel an der Oberfläche erscheint, werden zwei Mann an Seilen über Bord gelassen, um Taue fest um das Kabel zu schlingen, an denen es nun völlig an Deck gezogen wird. Hat man das Kabelende schließlich fest, dann wird es mit den elektrischen Kontrollapparaten des Schiffes verbunden und die Landstation im Kabelhause angerufen. Dort haben während der ganzen Zeit Beamte den Spiegelgalvanometer beobachtet, der bei der geringsten Elektrisierung des Kabels vom Nullpunkt ausschlägt. Ist die Verbindung mit der Landstation möglich und der gute Zustand dieses Kabelendes erwiesen, so wird das Ende versiegelt und an einer Boje wieder ins Meer zurückgelassen. Nun wird das andere Ende auf dieselbe Weise gesucht und gleichfalls auf seinen elektrischen Zustand untersucht. Da sich ein Fehler auf dieser Seite zeigt, so fährt das Schiff vorwärts und holt über die Laufscheibe am Bug soviel Kabel ein, bis die Fehlerstelle erreicht ist.

Der Fehler wird ausgeschnitten und dann in der uns bereits bekannten Weise soviel Kabel aus dem Vorrat des Schiffes angespült, als notwendig ist, die Lücke bis zum anderen aufgelegten Ende auszufüllen. Das Schiff fährt auslegend an die Boje zurück, nimmt die Boje und das Kabel auf, beide Enden werden noch einmal sorgsam auf ihren elektrischen Zustand geprüft, sodann verspült und der Schlußspieß ins Meer versenkt.*)

*) Ein vortreffliches Buch über den Gegenstand hat Direktor O. Moll von der Deutsch-Atlantischen Telegraphen-Gesellschaft in Köln, dem wir auch einige der veröffentlichten Photographien verdanken, geschrieben, dasselbe ist für die Popularisierung des Kabelbetriebes vorzüglich geeignet.

Elektrische Masssysteme.

Auf dem demnächst stattfindenden Internationalen Elektrotechniker-Kongreß zu St. Louis soll auch über Aenderungen der bestehenden elektrotechnischen Maßsysteme beraten werden. In allen Ländern hat man sich daher bereits mit obiger Frage beschäftigt, u. a. auch der Elektrotechnische Verein Berlin, in welchem in der Sitzung vom 26. April von Herrn Fritz Emde ein Vortrag über elektrotechnische Maßsysteme gehalten wurde. Ob der Kongreß zu St. Louis das geeignete Forum für irgend welche Beschlüßfassung über elektrotechnische Maßsysteme ist, muß, wie auch ein Redner bemerkte, billig bezweifelt werden, denn es ist sehr fraglich, ob die Männer, welche wirklich berufen sind, über derartige wichtige Fragen zu urteilen, nach St. Louis kommen werden, andererseits kann auch die überwiegende Mehrheit, welche zweifelsohne die Amerikaner auf diesem Kongreß stellen werden, zu keinem für alle Staaten maßgebenden System führen. Mit der Frage, ob die elektrotechnischen Maßsysteme wirklich der Verbesserung bedürfen, hat natürlich obiges nichts zu tun. In dieser Hinsicht war aber der Emde'sche Vortrag sicher von Wert.

Wir geben in Nachstehendem noch eine Zuschrift, welche über dieses Thema im „Electrician“ veröffentlicht wird, und sich zum Teil mit den Emde'schen Ausführungen deckt: Augenblicklich besitzen wir nicht weniger als 3 Maßsysteme, das elektrostatische C. G. S., das elektromagnetische C. G. S. und das praktische System, in denen als Faktoren verschiedene Potenzen von 10, $3 \cdot 10^{10}$ und gelegentlich 4π vorkommen. Wünschenswert ist es natürlich, nur ein System zu haben, und da das elektrostatische System sehr wenig benutzt wird, haben im wesentlichen das elektromagnetische und das praktische System miteinander zu kämpfen. Das praktische System hat bisher für alle Zwecke Anwendung nicht finden können, weil es als Einheiten der Länge und Maße den Quadranten (10^9 cm 10^{-11} g d. h. ziemlich unpassende Größen besitzt. Es ist daher niemals ganz ausgebaut worden und fast ausschließlich für elektrotechnische Zwecke benutzt. Für ein System von elektrotechnischen Einheiten sind 4 fundamentale Einheiten unbedingt erforderlich, unter denen sich gewöhnlich die Dimensionen der Länge, der Masse und der Zeit befinden. In dem elektromagnetischen System ist die magnetische Permeabilität als 4. Einheit gewählt, indem die Permeabilität der Luft gleich der Einheit gesetzt wurde. Fessenden und Fleming haben bereits gezeigt, daß der Faktor 4π , welcher in vielen elektrischen Gleichungen vorkommt, ausgeschaltet werden kann, wenn man die Permeabilität von Luft nicht gleich 1 sondern $= 4 \pi$ setzt. Das praktische System enthält zur Zeit das Joule, Watt, Ampère, Coulomb, Volt, Ohm, Farad und Henry. Die beiden ersten hiervon zusammen genommen und ebenso das Ampère und Coulomb ergeben die Sekunde als Einheit der Zeit. Da das praktische System niemals für magnetische Größen Anwendung gefunden hat, besitzt es auch nicht eine Einheit der Permeabilität, obgleich allgemein stillschweigend angenommen wird, daß auch hier ebenso wie beim elektromagnetischen System diejenige der Luft als Einheit gilt. Die Permeabilität jedoch ist nicht die beste Einheit, welche als 4. fundamentale Größe in Frage kommt, da ihre genaue Feststellung eine etwas schwierige Sache ist.

Elektrische Widerstände können verhältnismäßig leicht genau miteinander verglichen werden, auch besitzen wir sehr gute Widerstandsmaterialien die als Konstanten gelten können. Wenn man

als die 4 fundamentalen oder willkürlichen Einheiten das Meter, das Kilogramm, die Sekunde und das Ohm (abgeleitet aus einer Quecksilber- oder Drahteinheit) nimmt, so erhält man ein vollständiges System, welches alle gebräuchlichen, praktischen, elektrischen Einheiten in sich schließt und dabei Einheiten ergibt, welche für die meisten Zwecke eine passende Größe besitzen. Anstatt des Widerstandes kann die Elektrizitätsmenge, d. h. das Coulomb (abgeleitet aus dem Silber-Voltmeter) als fundamentale Größe benutzt werden. Man würde hierbei den Vorteil haben, daß die Dimensionen in den Bezeichnungen der fundamentalen Größen keinen Bruch als Indices besitzen. Um 4π zu eliminieren, müßten u und K folgendermaßen definiert werden: $B = \frac{u \cdot \chi}{L}$ und $C = \frac{K \cdot S}{L}$ wo χ die Erregung oder die

Stromwindungen bedeutet, welche auf einer Länge L angebracht werden müssen, um die Kraftliniendichte B zu erzeugen. S ist die eine aktive Oberfläche eines Plattenkondensators von der Kapazität C , dessen Belege um die Entfernung L von einander abstehen. Wenn diese Definitionen anstelle der gewöhnlichen benutzt werden, so beträgt die Permeabilität der Luft $4\pi \cdot 10^{-7}$ Henry pro Meter. Ferner erscheint der Faktor 4π in den Gleichungen als die abstoßende oder anziehende Kraft zwischen 2 Polen oder 2 Ladungen wieder, aber durch Modifizierung der Definition der Polstärken und durch Ersetzung des Quadrates einer Entfernung durch die Oberfläche einer Kugel kann er auch hier entfernt werden.

Die elektrischen und magnetischen Einheiten können hierbei durch Bezeichnungen wiedergegeben werden, welche niemals mehr als 3 bereits bekannte Einheiten einschließen, z. B. ist die Einheit des Kraftlinienschlusses durch die Volt-Sekunde und diejenige der Kraftliniendichte durch die Voltsekunde pro Quadratmeter wiederzugeben. Als das praktische System eingeführt wurde, wurden den in ihm gebräuchlichen Einheiten die Namen von Männern zu gelegt, die sich um die Wissenschaft verdient gemacht haben. Auf dem Kongreß zu St. Louis sollen weitere Bezeichnungen in dieser Weise erfolgen. Das Resultat kann aber nur eine immer größer werdende Verwirrung sein. Auf keinen Fall sollten Namen-Bezeichnungen für andere Einheiten getroffen werden, außer für die, welche sozusagen täglich gebraucht worden. Es ist leichter zu schreiben und zu begreifen Volt Meter, als erst ein Buch in die Hand zu nehmen und nachzusehen, wessen Name die betreffende Einheit des elektrischen Kraftlinienfeldes erhalten hat. Der Gebrauch eines Systemes, welches das Meter, Kilogramm, Ohm und die Sekunde als Einheiten zu Grunde legt, würde folgende Vorzüge haben: 1. Die fundamentalen Größen sind leicht herzustellen, 2. sie sind bereits in fast allen Ländern gesetzlich festgelegt, 3. keine Aenderung ist in den Einheiten erforderlich, welche jetzt im Handelsverkehr gebräuchlich sind, 4. das System umfaßt die Einheiten in Ausdrücken, für welche fast alle Instrumente geeicht sind. O. A.

Die Herstellung von Elektrostahl in Gysinge, Schweden.

Von F. A. Kjellin, Gysinge.

Das Problem, Stahl mittels Elektrizität zu schmelzen, hat seit Jahren die Aufmerksamkeit der Erfinder erregt. Bereits im Jahre 1879 konstruierte C. W. Siemens seinen ersten Ofen zum Schmelzen von Metallen, insbesondere von Stahl. In diesem Ofen bildete sich ein Lichtbogen zwischen einer Kohlen-Elektrode und dem metallischen Inhalt eines Schmelztiegels; die Länge des Bogens wurde durch einen Elektromagnet geregelt. Dieses Ofensystem hat den Nachteil, daß

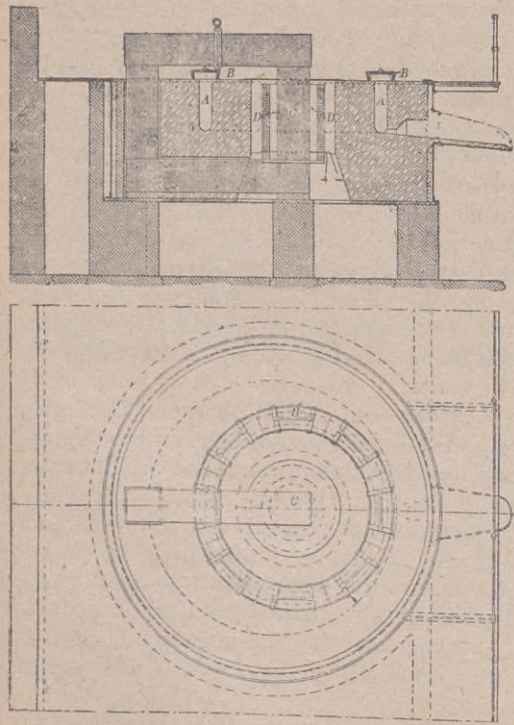


Fig. 1.

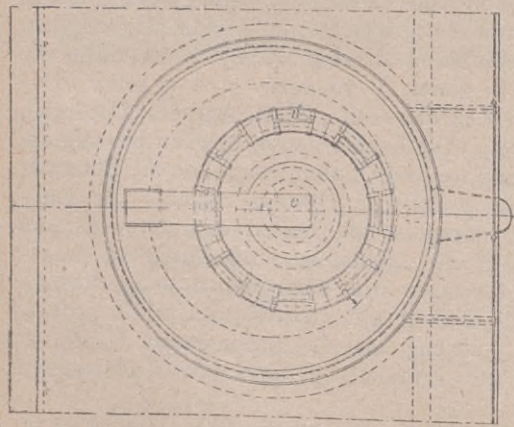


Fig. 2.

entsteht, ist insofern schädlich, als es den Stahl verhindert, das in ihm gelöste Kohlenoxyd abzugeben.

der Lichtbogen eine Temperatur von 3700° C. hat, also weit mehr als zum Stahlschmelzen nötig ist. Die Folge dieser starken Hitze ist, daß der Stahl in der Nachbarschaft des Lichtbogens schon überhitzt ist, während er in den anderen Parteien noch nicht die zum Abstechen geeignete Temperatur erreicht hat. Ein zweiter Nachteil ist der, daß der Stahl sehr leicht Unreinlichkeiten von den verbrannten Elektroden aufnimmt. Ebenso sind die Kosten der Elektroden ein Punkt, welcher die Produktionskosten merklich beeinflusst und das Kohlenoxyd, welches durch Verbrennung der Elektroden entsteht, ist insofern schädlich, als es den Stahl verhindert, das

Eine gleichmäßigere Erwärmung des Stahles kann erreicht werden, indem man starke Ströme hindurchschickt und die durch den Widerstand des Stahles entwickelte Wärme zum Schmelzen verwendet. Da aber der Widerstand des Metalls selbst im geschmolzenen Zustande verhältnismäßig klein ist, muß man derartig starke Ströme anwenden, daß der Querschnitt der Kupferkabel mindestens ebenso groß wird, wie der Querschnitt des Stahles im Ofen. Der bekannte schwedische Erfinder de Laval hat diesen Uebelstand dadurch zu vermeiden gesucht, daß er geschmolzene Schlacke anstatt Stahl als Widerstand verwendete, aber die erzielten Resultate können nicht befriedigend gewesen sein, da man das Patent hat ablaufen lassen.

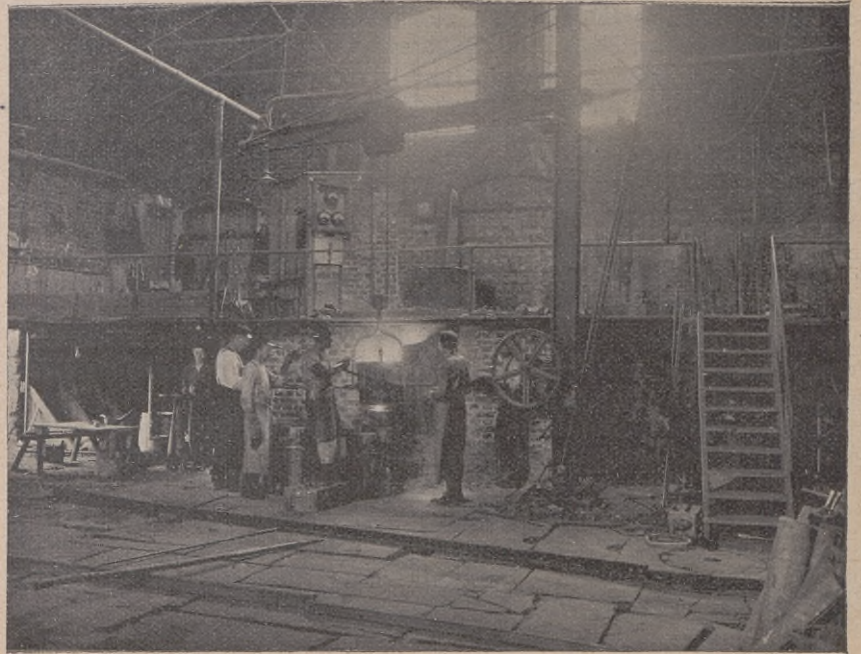


Fig. 3. Arbeiten am elektrischen Ofen.

Die größte Schwierigkeit bei den Oefen der bisherigen Bauart rührt von den Elektroden her; die Kohlenelektroden haben hohen Widerstand und verursachen dadurch große Spannungs- und Kraftverluste und in Berührung mit geschmolzenem Stahl, verzehren sie sich sehr schnell. Dagegen könnte man wassergekühlte Eisen-elektroden verwenden, aber da man zur Erzeugung genügender Stromstärken Wechselstrom verwenden muß, entstehen durch die magnetischen Eigenschaften des Eisens neue Schwierigkeiten.

Um diese Uebelstände zu vermeiden, ist in Gysinge nach den Angaben von F. A. Kjellin im Jahre 1899 ein elektrischer Ofen ohne Elektroden ausgeführt worden. Die Abbildung zeigt das Prinzip. Eine ringförmige Grube AA bildet den Schmelzraum, die Wände derselben bestehen aus feuerfesten Steinen, die Deckel BB schließen sie oben ab. Im Mittelpunkt dieses Schmelzraumes befindet sich ein

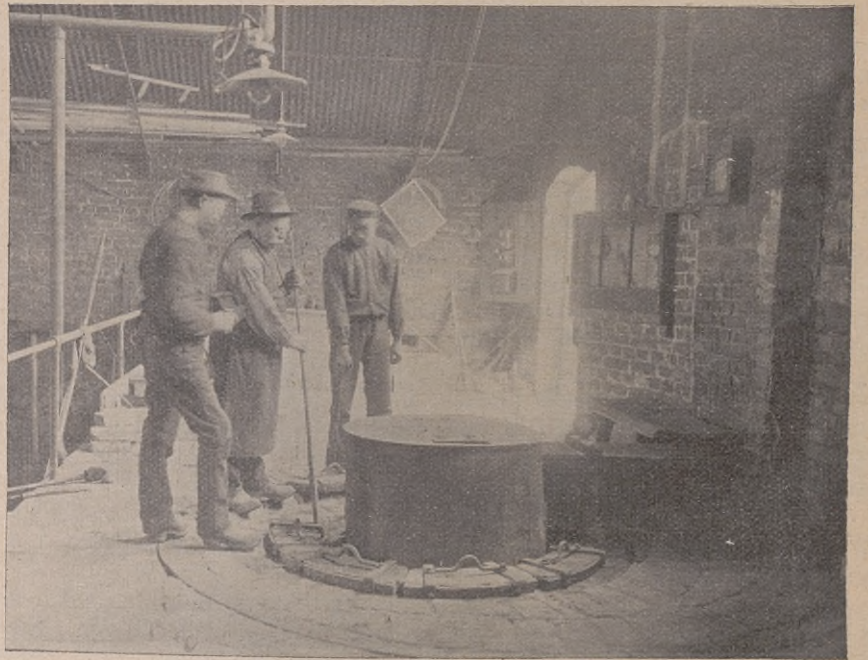


Fig. 4. Oberer Teil des elektrischen Ofens.

Eisenkern C, welcher sich außerhalb des Ofens zu einem Rechteck fortsetzt und in den Schmelzraum hineingreift wie ein Kettenglied in das andere. Die den Eisenkern umgebende Spule DD aus isoliertem dünnen Kupferdraht ist mit den Klemmen eines Wechselstromgenerators verbunden. Der dieselbe durchfließende Strom erzeugt eine wechselnde magnetische Strömung in dem Kern und in dem zu schmelzenden Stahl entsteht also ein Strom, dessen Stärke gleich dem Primärstrom multipliziert mit der Windungszahl der Primärspule ist, während die Spannung natürlich in demselben Verhältnisse kleiner ist. Auf diese Weise kann ein Hochspannungsgenerator verwendet, trotzdem aber ein niedrig gespannter Strom von großer Intensität in dem Ofen erzeugt wird, ohne daß man

Transformatoren mit starken Kupferkabeln und kostspielige Elektroden braucht.

Im Februar 1900 war der erste Ofen in Gysinge fertig und der Stahl war von anfang an von ausgezeichneter Qualität. Technisch war das Problem also gelöst, wirtschaftlich allerdings noch nicht, denn mit einem Generator von 78 KW wurden in 24 Stunden nur 270 kg Stahl erzeugt. Der nächste im November 1900 fertige Ofen lieferte schon mit 58 KW 6—700 kg in 24 Stunden. Im August 1901 brannte die Papiermühle von Gysinge nieder und man beschloß, dieselbe nicht wieder aufzubauen, sondern ihre Wasserkraft zum Stahlschmelzen zu verwenden. Die neue Anlage hat seit Mai 1902 zur Zufriedenheit gearbeitet. Sie besteht aus einem Ofen von 1800 kg Inhalt, wovon 10—1100 kg bei jedem Abstich entnommen werden, während der Rest zur Aufrechterhaltung des Stromes darin bleibt. Der Ofen liefert mit 165 KW 4100 kg Stahl in 24 Stunden, wobei er mit kaltem Material beschickt wird. Der Generator gibt Einphasen-Wechselstrom von 3000 Volt, während der Sekundärstrom im Ofen ca. 30.000 Ampère hat.

Der in Gysinge durchgeführte Schmelzprozeß ist der folgende: Nach dem Abstechen bleiben ca. 800 kg im Ofen zurück, um den Strom nicht zu unterbrechen und hierzu wird die geeignete Menge Roheisen, Stahlabfälle usw. hinzugefügt, wie es dem gewünschten Kohlenstoffgehalt des Stahles entspricht. Beim Abstechen ist immer etwas weniger Kohlenstoff im Stahl als in dem aufgegebenen Material, da der Rest des Roheisens und eine geringe Quantität Kieselsäure aus dem Futter reduziert wird. Der Abstich erfolgt wie beim offenen Herdofen. Der obere Teil des Ofens ist auf Arbeitsflurhöhe, sodaß die Beschickung einfach durch Wegnahme der Deckel und Hineinwerfen des Materials erfolgen kann. Da die Hitze im Stahl selbst erzeugt wird, ist die Schlacke nicht so heiß wie in anderen Stahlöfen und infolgedessen leiden die Arbeiter weniger darunter.

Der erzeugte Stahl ist von ausgezeichneter Qualität, ungewöhnlich dicht, homogen und zäh, er kann nach dem Ausglühen leicht kalt bearbeitet werden und neigt beim Härten weniger dazu, zu springen oder sich zu verziehen als andere Stahlsorten. Diese guten Eigenschaften sind wohl darauf zurückzuführen, daß der Stahl im elektrischen Ofen absolut keine Gelegenheit hat Gase, z. B. Wasserstoff aufzunehmen. Spezialstahlsorten mit Nickel, Wolfram, Chrom usw. herzustellen, bietet keine Schwierigkeiten und die Legierungen sind vollkommen homogen. Die Kosten des Verfahrens hängen hauptsächlich von dem Wirkungsgrad des Ofens und dem Preise der Kraft ab. In dem Ofen in Gysinge ist durch Versuche festgestellt worden, daß 87,5 KW verloren gehen, vom Stahl selbst also $165 - 87,5 = 77,5$ Kilowatt verbraucht werden; ein KW erzeugt also rund 53 kg Stahl. Da jedes weitere KW im Ofen 53 kg mehr erzeugen würde, rechnet man darauf, nach Einbau eines größeren Wasserrades mit 200 KW 6000 kg zu erzeugen. Die Kosten für Ersatz des abgenutzten Futters betragen in Gysinge 1200 Mk. Nach den obigen Erfahrungen wird ein Ofen von 1000 elektrischen PS. = 736 KW in 24 Stunden 30.000 kg Stahl liefern, wenn er mit kaltem Material beschickt wird. Bei heißem Material ist der Ertrag größer; z. B. beträgt er 36.000 kg, wenn für jede Tonne fertigen Stahl 250 kg geschmolzenes Roheisen zugesetzt werden.

Erhöhung des thermischen Nutzeffektes der Dampfmaschinen.

Eine Erhöhung des thermischen Wirkungsgrades der Dampfmaschine ist nur bei Wiedergewinnung der Wärme des Abdampfes durch Kompression desselben bis zum trockengesättigten bzw. schwachgesättigten Zustande, also nicht isodynamisch und bis zur Anfangsspannung möglich. Komprimiert man Maschinenabdampf so, wie in der deutschen Patentschrift 99352 angegeben bis auf die Anfangsspannung, so wird wegen der Arbeitsverluste durch die Reibung usw. ohne besonderen Kondensator keine Nutzleistung erzielt. Wird das Volumen des bis auf die Anfangsspannung komprimierten Abdampfes nach der Kompression durch Ueberhitzung vergrößert, und während der Kompression durch Einspritzung in den Zylinder so stark abgekühlt, daß derselbe am Ende derselben trocken oder sehr schwach gesättigt ist, so würde die gewonnene Arbeit gleich sein der Arbeit, welche bei den heutigen Dampfmaschinen durch die Volumenvergrößerung des Dampfes bei Ueberhitzung gewonnen wird, wenn durch die Einspritzung des während der Kompression im Zylinder eingeschlossene Dampfgewicht nicht vermehrt würde.

Da jedoch die eingespritzte Flüssigkeit bei Kompression des Dampfes vor dem Kolben bis zum trockengesättigten Zustande verdampft, und der dadurch gebildete Dampf ebenfalls bis auf die Anfangsspannung komprimiert wird, so wird dadurch der nützliche mittlere Diagrammdruck bzw. die Nutzleistung so klein, daß sie zum größten Teile durch die Reibungswiderstände in der Maschine verzehrt und der thermische Wirkungsgrad infolgedessen nicht größer als der der heutigen Dampfmaschine wird.

Versieht man die neue J. Missong in Höchst a. M. unter No. 145802

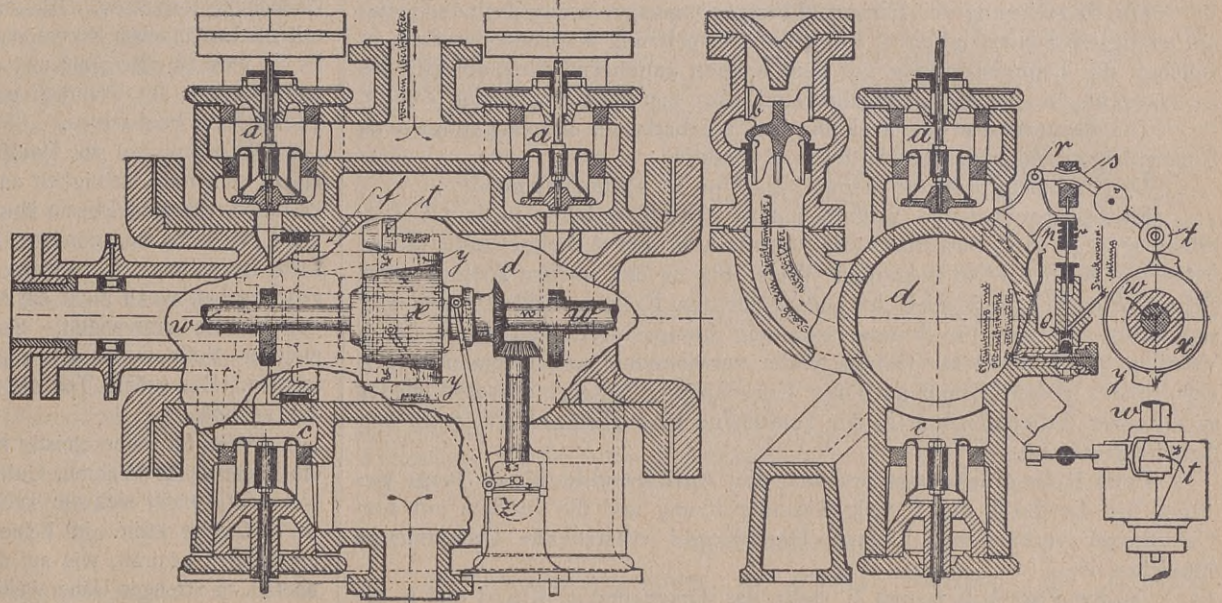


Fig. 1.

Fig. 2.

Fig. 3.

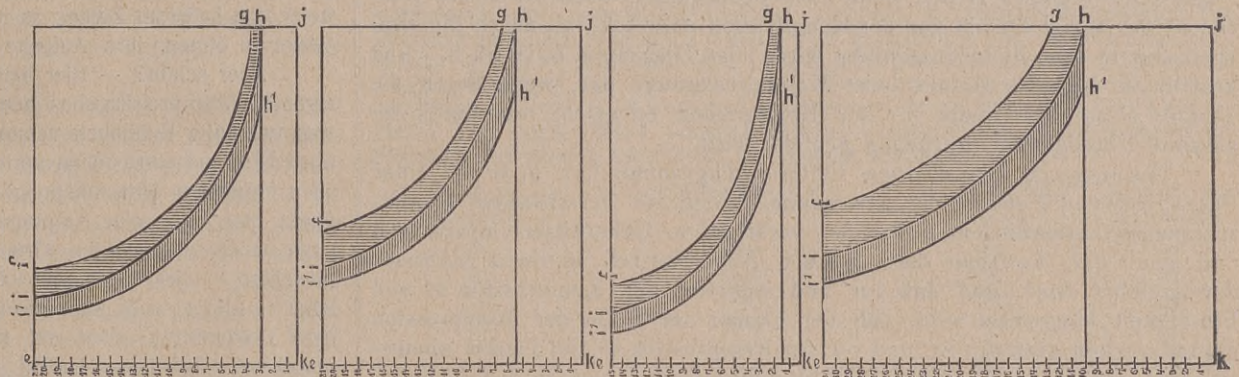


Fig. 4.

Fig. 5.

Fig. 6.

Fig. 7.

patentirte Maschine, ebenso wie die heutigen Dampfmaschinen, mit Auslaßorganen und öffnet dieselben beim Kolbenrückgange, jedoch nur so lange, bis durch dieselben so viel Dampf entwichen ist, als durch die Einspritzung entsteht, so wird die Kompressionsarbeit bzw. der mittlere Diagrammdruck derselben kleiner und die nützliche Arbeit bzw. der nützliche mittlere Diagrammdruck größer und damit auch der thermische Wirkungsgrad größer. Die Maschine ist alsdann keine vollständig geschlossene Dampfmaschine mehr. Spritzt man auch die Flüssigkeit in den Ueberhitzer und zwischen Zylinder und Ueberhitzer eingeschaltete Dampfsammler ein, so hält man die Auslaßventile so lange offen, bis so viel Dampf entwichen ist, als durch die gesamte Einspritzflüssigkeitsmenge gebildet wird, und erzielt dadurch eine weitere Verminderung der Kompressionsarbeit und Vergrößerung der Nutzleistung. Läßt man die Maschine mit sehr hoher Anfangsspannung arbeiten, so ist die Spannung des entweichenden Abdampfes so hoch, daß derselbe, wenn dieselbe mit Wasserdampf arbeitet, für Heiz- und Kochzwecke, den Betrieb normaler Dampfmaschinen usw. verwendet werden kann.

Unter normalen Verhältnissen wird man weniger Flüssigkeit einspritzen bzw. Dampf entweichen lassen, als eine moderne Dampfmaschine Abdampf liefert und die Ablassorgane nur 5 bis 50 Prozent des Kolbenhubes offen halten.

Die Flüssigkeitseinspritzung in die Dampfsammler und den Ueberhitzer hat außer der Vergrößerung des nützlichen mittleren Diagrammdruckes den Zweck, die Lebensdauer des direkt geheizten Ueberhitzers zu vergrößern, und eine bessere Ausnutzung des Heizwertes des Brennmaterials durch höhere Temperatur im Verbrennungsraum zu erzielen, denn der Ueberhitzer kann alsdann statt mit Feuergasen von 700 bis 900° mit solchen von 1200° und darüber geheizt werden.

Wenn man den Ueberhitzer mit Hochofengichtgasen oder anderen Abgasen mit nicht zu hoher Temperatur heizt oder so viel Flüssigkeit in den Zylinder einspritzt, daß der Dampf sehr stark gesättigt ist, so ist die Lebensdauer des Ueberhitzers auch ohne Flüssigkeitseinspritzung in denselben sehr groß. Wenn man statt Wasserdampf Schwefeligsäuredampf, Aetherdampf usw. verwendet, so wird der vor der Kompression aus den Zylindern entweichende Dampf durch Oberflächenkondensatoren in den flüssigen Zustand zurückgeführt und wieder zur Einspritzung verwendet.

Die Fig. 1, 2 und 3 zeigen beispielsweise eine Ausführungsform der neuen Maschine mit einem Zylinder in liegender Anordnung. a sind die Dampfeinlaßventile, welche in derselben Weise gesteuert werden, wie bei den heutigen Ventilmaschinen. Die Ventile a¹ sind selbsttätige Ventile, durch welche der komprimierte Abdampf mittels des Kolbens a³ durch einen Dampfsammler mit kräftig wirkendem Dephlegmator (Oelabscheider) in den Ueberhitzer gedrückt wird. Die Ventile a² sind gesteuerte Ventile, durch welche so viel Abdampf vor der Kompression desselben

auszeichnet, so daß es der Gefahr des Verziehens nicht ausgesetzt ist und durch Wärmeausdehnungen nicht schädlich beeinflusst werden kann. Als entlasteter Teil ohne schleifende Flächen verursacht es auch keinen nennenswerten Reibungswiderstand und ist der Abnutzung wenig unterworfen. Das Ventil eignet sich ferner besonders zur Trennung der Ein- und Auslaßwege des Dampfes, wodurch Unabhängigkeit in der Dampfleitung zu erzielen ist. Gegenüber den gewaltigen Gewichten großer Schieber ist das Gewicht der entsprechenden Ventile verschwindend klein; daher kommen die Massen- und Gewichtswirkungen eines Ventiles gegenüber denen des Schiebers gar nicht in Frage, während sie bei diesem sich in den Abmessungen des Steuergestänges nachteilig geltend machen. Aus alledem ergibt sich nach Ansicht der Vortragenden ein höherer wirtschaftlicher Wirkungsgrad der Maschinen mit Ventilsteuerung. Da man infolge des geringeren Dampfverbrauches bei Ventilmaschinen auch mit kleineren Kesseln auskommt, so wird an Gewicht gespart, wodurch z. B. bei Kriegsschiffen der Aktionsradius wächst.

Aus der Industrie.

Kleinmotoren für Drehstrom und Einphasenstrom der Siemens-Schuckert-Werke, Berlin. Die Drehstrom-Motoren Modell MD werden normal für eine Frequenz = 50 (50 Perioden, 100 Polwechsel pro Sekunde) gebaut. Sie können in dieser normalen Ausführung auch für Frequenzen von 40-60 verwendet werden, falls die Betriebsspannung von der Normalspannung im gleichen Verhältnis abweicht wie die Betriebsfrequenz von der Normalfrequenz; Tourenzahl und Leistung ändern sich dabei proportional der Frequenz.

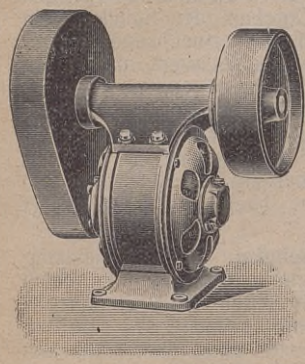


Fig. 1.

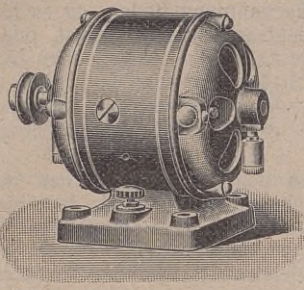


Fig. 2.

Für die Einphasenstrom-Motoren Modell MW gelten bezüglich der Frequenz die für Drehstrom-Motoren gemachten Angaben. Die Motoren werden sämtlich mit Kurzschlußanker, die größeren Modelle auch mit Schleifringanker ausgeführt. Schleifringanker ist zu wählen, wenn der Anlauf mit etwa der Hälfte des normalen Drehmoments und geringerem Stromstoß erfolgen soll. Das Anlassen erfolgt bei Motoren mit Kurzschlußanker durch einen Anlaßschalter mit Widerstand, bei Motoren mit Schleifringanker durch Induktionsspule und Anlasser. Eine Tourenregulierung ist bei den Motoren Modell MW im allgemeinen nicht möglich. Die Einphasenstrom-Motoren Modell WM (vergl. Fig. 2) sind Hauptstrom-Motoren mit Kommutator. Sie lassen sich dabei proportional der Frequenz.

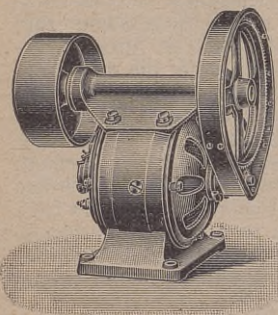
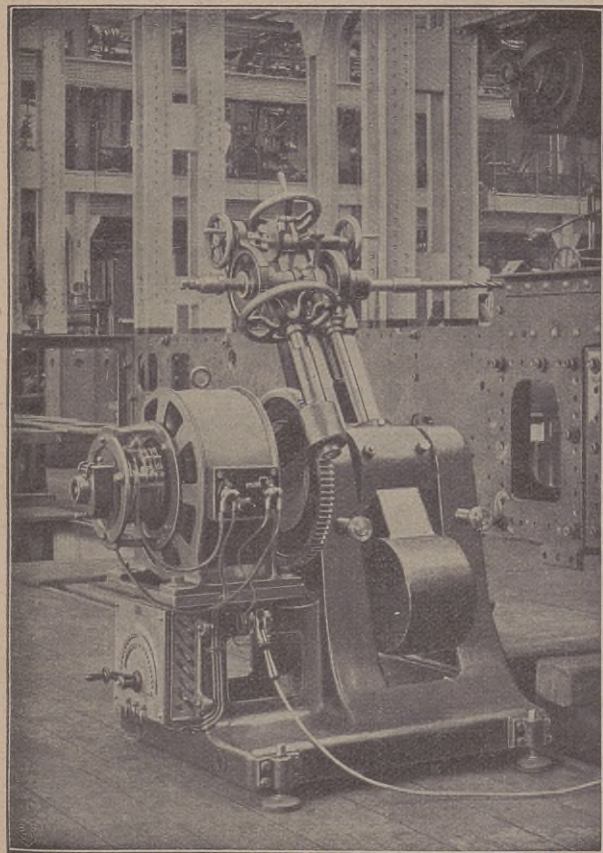


Fig. 3.

ine Regulierung der Tourenzahl zu und laufen unter voller Last an.

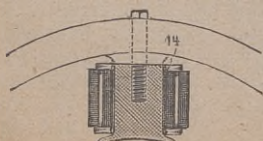
Verstellbare Radialbohrmaschine mit elektrischem Antrieb. Die von der Elsässischen Maschinenbau-Gesellschaft Grafenstaden gebaute Maschine findet hauptsächlich ihre Anwendung in größeren Lokomotiv- und Blechkonstruktions-Werkstätten, wo bis jetzt das Bohren der Löcher nur von Hand erfolgen konnte. Sie ruht auf vier Stollen, welche mit Schrauben zum Regulieren bzw. zum Einstellen der Maschine in die horizontale Lage, versehen sind. Das Gestell trägt einen 2,5 HP starken Motor mit wechselbaren Geschwindigkeiten. Der Antrieb erfolgt direkt durch zwei Paar Kegelhäder, welche der Bohrspindel Geschwindigkeiten von 80 bis 200 Umdrehungen pro Minute übertragen. In der Verlängerung der Motorachse bewegt sich der Ausleger mit dem Bohrschlitten, beide durch Gegengewicht ausbalanciert. Der Bohrschlitten ist, behufs Einstellen des Bohrers auf dem Ausleger, von Hand verschiebbar. Der Ausleger wird in radialer Richtung von Hand



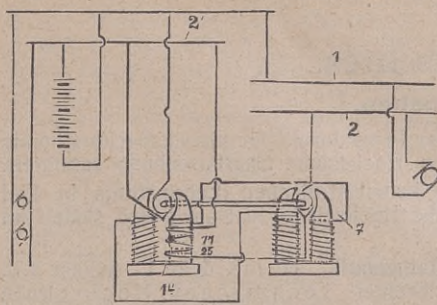
mittels Schneckenantrieb verstell. Der Vorschub der Bohrspindel geschieht von Hand oder selbsttätig.

Auszüge aus amerikanischen Patentschriften.

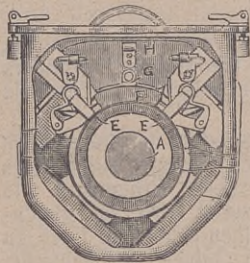
Magnetwicklungsspule. (Henry Geisenhöfer, Schenectady, N.Y. Erteilt 13. September 1902, No. 123307). Der zylindrische Kern besteht aus Gußeisen, während die Endbefestigungsvorrichtung 14 aus geschmiedeten Metallstäben oder Streifen besteht. Die Endbefestigungsvorrichtung besitzt aus schmiedbarem Material hergestellte, den Mittelkörper sichernde und stützende Bestandteile, sowie im Innern schleifenförmige die Wicklung unterstützende Greifer.



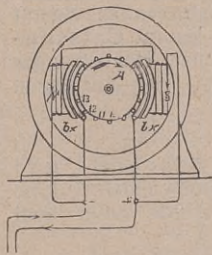
„Booster“-vorrichtung (Lamar Lyndon, New-York NY. Erteilt 21. August 1902, No. 120440.) In den Stromkreis eines Generators und seines Verteilungsnetzes 1, 2 wird ein Hilfsgenerator 7 in Serie mit der Leitung geschaltet, dessen Ankerwicklung mit einem Elektromotor 17 in Verbindung steht; dieser Motor besitzt zwei in entgegengesetztem Sinn verlaufende Feldwicklungen 14, 25, die mit der Hauptleitung derart verbunden sind, daß Variationen der Stromstärke in der Hauptleitung analoge Veränderungen in der Stromstärke in einem der beiden erwähnten Feldstromkreise hervorrufen. (Bei einer anderen Ausführungsform ist eine der beiden Feldwicklungen in Serie mit der Hauptleitung geschlossen, sodaß Variationen der Stromstärke in der Hauptleitung diesen invers proportionierte in der einen der beiden Feldwicklungen erzeugen. Ferner ist die Kombination möglich: Eine Feldwicklung in Serie mit der Hauptleitung, die andere in Nebenschluß mit den Bürsten des Hilfsgenerators.)



Vorrichtung zur Verhütung der Funkenbildung zwischen den Kommutatorbürsten. (Elihu Thompson, Swampscott, Mass. Erteilt 29. Mai 1903, No. 159229.) In Betracht kommt zunächst ein Stab oder mehrere Stäbe aus nichtleitendem Material zwischen den Bürsten E, wofür auch eine schildförmige Platte G aus Isoliermasse verwendet werden kann. Auch kann die wirksame Oberfläche des Kommutators zylindrisch gestaltet und ein bogenförmig gebildetes Schild aus nichtleitendem Material zwischen die aus verschiedenem Material bestehenden Bürsten gebracht werden. Das Schild oder das stabförmige Stück aus Isoliermasse muß jede der beiden Bürsten mit Rücksicht auf die Umdrehungsvorrichtung des Kommutators übergreifen.

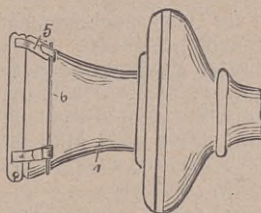


Dynamomaschine. (Hans Lippelt, New-York, N.Y. Erteilt 13. Januar 1903, No. 138802). Es handelt sich bei diesem Patente um eine Vielpolmaschine in Verbindung mit einer Vorrichtung zur Erzielung einer relativen Bewegung zwischen Anker und Polen; die Kollektoren werden mit Rücksicht auf die Leiterenden versetzt und sind derart konstruiert, daß sie eine Veränderung in der Lage und der Berührungsfläche mit einem oder mehreren der Leiterstücke erlauben. Die Kollektoren stehen des ferneren konzentrisch mit der Welle und sammeln und leiten Ströme ein von den tatsächlich erwähnten Leitern. Gleichzeitig bringen sie — durch das Einschalten aller Leiter steigenden und das Ausschalten aller Leiter mit sinkender Spannung — eine gleichmäßige Spannung in den tätigen Seitenstücken hervor. Die Leiter sind konzentrisch mit der Welle über den Anker gelegt, und diese, sowie die Kollektoren in Schleifkontakt gebracht, wodurch es möglich wird, eine entsprechende Anzahl von Leitern bei ihrem Uebergang von einem Pol zum nächstfolgenden, entgegengesetzten, aus dem Stromkreis einzuschalten, zu dem Zwecke: ein große Gleichförmigkeit des Stromes zu erzielen, und alle Leiter parallel resp. eine entsprechende Anzahl von Leiterstücken in Serie zu schalten.



bei ihrem Uebergang von einem Pol zum nächstfolgenden, entgegengesetzten, aus dem Stromkreis einzuschalten, zu dem Zwecke: ein große Gleichförmigkeit des Stromes zu erzielen, und alle Leiter parallel resp. eine entsprechende Anzahl von Leiterstücken in Serie zu schalten.

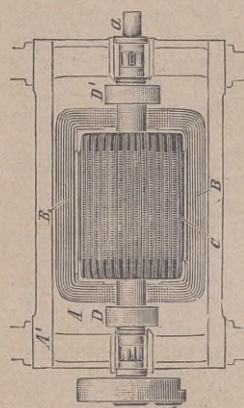
Antiseptische Schutzvorrichtung für die Sprechmuscheln der Telephone (William M. English und Arthur H. Ten Broeck, San Francisco, Cal. Erteilt 27. April 1903, No. 154427). Der Patentanspruch gründet sich auf eine zweite innere in die vorhandene Sprechmuschel einzuschubende, und leicht auszuwechselnde Sprechmuschel aus einem plastischen unveränderten Material, dessen äußerster, dem Sprechenden zugekehrter, kreisförmiger Rand zu einer halbkreisförmigen Hohlkehle aufgekrempt ist. Hierdurch erscheint eine trogartige Verbreiterung gegeben, in welche ein mit der betreffenden antiseptischen Flüssigkeit durchtränkte absorbierende Substanz eingebracht werden kann. Zur Befestigung und Sicherung der zweiten Sprechmuschel dient ein an der Telefonsprechmuschel angebrachter Ring (6), den an dem Trogrand angebrachte Blättchen (5) hakenartig umgreifen.



ist. Hierdurch erscheint eine trogartige Verbreiterung gegeben, in welche ein mit der betreffenden antiseptischen Flüssigkeit durchtränkte absorbierende Substanz eingebracht werden kann. Zur Befestigung und Sicherung der zweiten Sprechmuschel dient ein an der Telefonsprechmuschel angebrachter Ring (6), den an dem Trogrand angebrachte Blättchen (5) hakenartig umgreifen.

Galvanische Batterie (Charles B. Schoenmehl, Waterbury, Conn. Erteilt 22. Nov. 1899, No. 737884). Die Verbesserung bezieht sich auf einen ringförmig gestalteten Depolarisierungs-Flüssigkeitsbehälter, dessen Seitenwände (9) etwas schräg zur Vertikalen geneigt sind, während die Außenwand des Elementes selbst vertikal und fest bleibt. In dem Zwischenraum zwischen der herausnehmbaren mit Löchern versehenen schwach geneigten Fläche des Diaphragma und der Außenwand des Elementes befindet sich das Zink der Batterie.

Vorrichtung zur veränderlichen Verwendung und Kontrollierung der Elektromotoren. (Rudolph Eickemayer, Jonkers, N.Y. Erteilt 2. Juni 1893, No. 476351.) Das Patent umfaßt 16 Ansprüche, von denen hier nur die für das Verständnis des Ganzen erforderlichen wichtigsten hervorgehoben werden sollen. Es handelt sich zunächst im Wesentlichen um die Vereinigung eines, durch Anker mit gesonderten Windungen und Kommutator im entsprechenden Magnetfeld versehenen Elektromotors und einer Schaltungsvorrichtung, welche diese Windungen für die Serien- und Parallelschaltung regelt, sowie insbesondere bei Parallelschaltung das Motorfeld schwächt, um die Geschwindigkeit des Motors zu erhöhen. Wesentlich ist ferner die Vereinigung einer Serien-Feldwicklung, einer Shunt-Feldwicklung, von zwei Ankerwicklungen und einer Vorrichtung, um die Ankerwicklungen in Serie und parallel zu schalten und um den Effekt der Serien-Feldwicklung zu variieren. Eine zweite Kombination vereinigt einen mit gesonderter Wicklung und gesondertem Kommutator ausgestatteten Anker mit einer in gesonderte Abteilungen zerfallenden Feldwicklung; ferner einen außenseitigen Widerstand mit einer Schaltungsvorrichtung, welche diese Ankerwindungen regelt, um sie zunächst in Serie, und in Serie mit dem Widerstand, und dann bei ausgeschaltetem Widerstand parallel zu schalten, welche aber auch die Feldwicklungsabteilungen abgesondert kontrolliert, um sie in Serie und parallel zu schalten. Schließlich nimmt der Patentanspruch Bezug auf die Kombination einer mit zwei abgesonderten Armaturwicklungen und einer, verschiedene Magnetfeldintensitäten gestattenden Feldwicklung mit einer Kontrollerschaltanlage, durch welche die



abgesonderten Armaturwicklungen und einer, verschiedene Magnetfeldintensitäten gestattenden Feldwicklung mit einer Kontrollerschaltanlage, durch welche die

Gebrüder Himmelsbach, Freiburg i. Baden.

Leitungsmasten für elektrische Anlagen.

Telegraphen- und Telephonstangen

aus vorzüglichen Gebirgshölzern mit Quecksilbersublimat nach System Kyan imprägniert (kyanisiert).

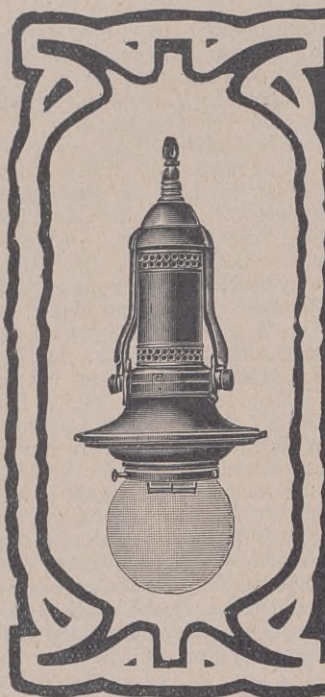
(Gemäss Vorschrift der Reichs-Telegraphenverwaltung).

(4159)

Bahnschwellen

für elektrische Bahnen aller Spurweiten, nach Staatsbahnvorschriften imprägniert.

8 eigene Imprägnier- und Kyanisieranstalten in günstiger Lage für Versandt nach allen Richtungen.



Intensiv-Nernst-Lampe

mit horizontalem Leuchtkörper

Leuchtkraft bei 1 Ampère 220 Volt

250 Normalkerzen

Ruhiges, schönes, sparsames Licht

Allgemeine Elektrizitäts-Gesellschaft

Berlin.

I. 212.

(4181, 212)

Tigges & Co., Haspe.

Spezialfabrik für Magnete

für alle vorkommenden Zwecke: Tisch- und Wand-Telephon-Inductoren, — Wecker, — Hörer, Elektrizitätszähler, Messapparate aller Art, Separatoren, Lampenöffner etc.

in jeder Form und Bearbeitung nach eigenem Verfahren hergestellt.

(4272)

✱ **von unerreichter Permanenz** ✱

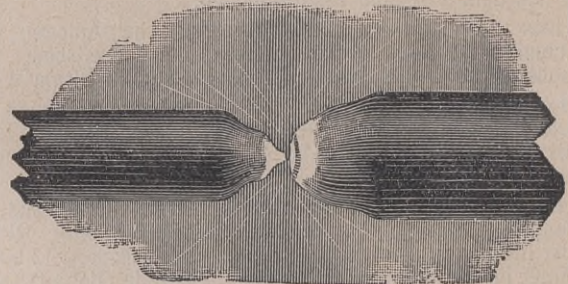
(ca. 70% remanenter Magnetismus gemäss Feststellung der Phys.-Techn. Reichs-Anstalt Charlottenburg.)

Elektromagnete in den verschiedensten Formen u. Grössen.

Gepresste u. gestanzte Metalltheile für elektrotechnische und sonstige Zwecke, Massenfabrication.

C. Conradty, Nürnberg,

Fabrik elektrischer und galvanischer Kohlen.



Beleuchtungskohlen-Spezialitäten:

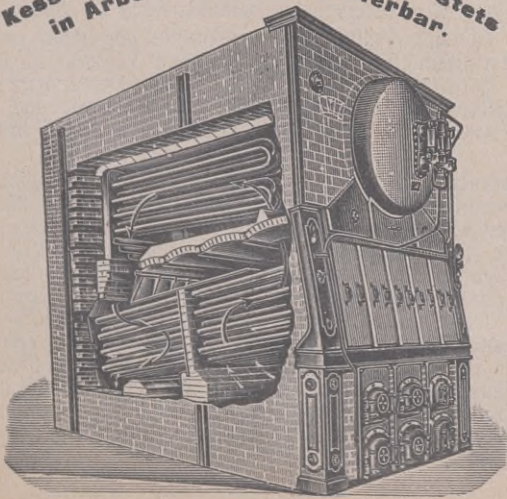
Marke „C“ — Marke „Krone“

Marke „Noris“ — Marke „Noris Vacuum“.

Marke „Noris“ für Flammenbogenlampen.

(4277)

Kessel aller gangbaren Grössen stets in Arbeit und rasch lieferbar.



Simonis & Lanz, Frankfurt a. M.

Explosionssichere

Circulations-Dampfkessel.

Ausführung in Schmiedeeisen. Geringer Raumbedarf.

Sectional-Sicherheits-Dampfkessel

gesetzlich in und unter bewohnten Räumen aufstellbar.

(4193)

Wasserröhrenkessel für das Königreich Sachsen nach der Verordnung vom 18. Dezember 1897.

Dampf-Ueberhitzer

aus Schmiedeeisen, keine Dichtungen im Feuer liegend.

Uebernahme completer Rohrleitungen.

Patent-Circulations-Economiser.

Pariser Weltausstellung 1900 „Goldene Medaille.“