

# COMPOSITIO MATHEMATICA

W. STERNBERG

## **Anwendung der Integralgleichungen in der elektromagnetischen Lichttheorie**

*Compositio Mathematica*, tome 3 (1936), p. 254-275

[http://www.numdam.org/item?id=CM\\_1936\\_\\_3\\_\\_254\\_0](http://www.numdam.org/item?id=CM_1936__3__254_0)

© Foundation Compositio Mathematica, 1936, tous droits réservés.

L'accès aux archives de la revue « Compositio Mathematica » (<http://www.compositio.nl/>) implique l'accord avec les conditions générales d'utilisation (<http://www.numdam.org/conditions>). Toute utilisation commerciale ou impression systématique est constitutive d'une infraction pénale. Toute copie ou impression de ce fichier doit contenir la présente mention de copyright.

NUMDAM

Article numérisé dans le cadre du programme  
Numérisation de documents anciens mathématiques

<http://www.numdam.org/>

# Anwendung der Integralgleichungen in der elektromagnetischen Lichttheorie <sup>1)</sup>

von

W. Sternberg

Jerusalem

---

## *Einleitung.*

Diese Arbeit hat Beugungserscheinungen und Eigenschwingungen der elektromagnetischen Lichttheorie zum Gegenstande. Sie sollte ursprünglich schon im Jahr 1930 in den Math. Ann. erscheinen. Einige Ungenauigkeiten in der Beweisführung aber verzögerten die Publikation, so daß nach Beseitigung dieser Ungenauigkeiten die Arbeit erst jetzt veröffentlicht wird. Im Jahr 1930 erschien bereits in der Zs. f. Physik **64** eine Arbeit von mir <sup>2)</sup>, für welche die vorliegende die mathematische Grundlage bildet. In dieser für Physiker bestimmten Arbeit, welche numerische Lösungen bringt, wird die vorliegende Arbeit zitiert. Es muß also zur Vermeidung von Mißverständnissen hervorgehoben werden, daß die vorliegende mathematische Abhandlung erst zirka fünf Jahre nach der physikalischen erscheint.

## **Teil I. Beugungsprobleme.**

### § 1. *Stellung des Problems.*

Es handelt sich um die Lösung des folgenden Beugungsproblems: Gegeben ist irgendeine im Vakuum einfallende elektromagnetische Welle, deren elektrischer bzw. magnetischer Vektor mit  $\mathfrak{A}$  bzw.  $\mathfrak{B}$  bezeichnet werden. Ihr ist ein Körper von gegebener Form, dessen Materialkonstanten  $\varepsilon$  (Dielektrizitätskonstante) und  $\sigma$  (Leitfähigkeit) bekannt sind, in den Weg gestellt. Welches sind die Werte der elektrischen und der magnetischen Feldstärke  $\mathfrak{E}$  bzw.  $\mathfrak{H}$ ?

---

<sup>1)</sup> Ein Teil dieser Arbeit war der Inhalt eines von mir auf dem Prager Mathematiker- und Physikerkongreß (1929) gehaltenen Vortrages, von dem eine kurze Inhaltsangabe im Jahresbericht DMV **39** (1930), 62—64 erschienen ist.

<sup>2)</sup> „Anwendung der Integralgleichungen auf Beugung und Eigenschwingungen in der elektromagnetischen Lichttheorie.“

Derartige Probleme sind bisher nur in einigen besondern Fällen und zwar mit der „Methode der krummlinigen Koordinaten“ gelöst worden. Vgl. Enc. d. math. Wiss. V, 24, „Wellenoptik“ von M. von Laue und „Spezielle Beugungsprobleme“ von P. S. Epstein. Was den Anwendungsbereich dieser Methode betrifft, so heißt es in der Enc. (S. 489): „Die mathematischen Schwierigkeiten der . . . Beugungsaufgabe bringen es indessen mit sich, daß sie bis jetzt nur für eine sehr beschränkte Anzahl von speziellen Formen der beugenden Begrenzung durchgeführt werden konnte“ und an einer andern Stelle (S. 491): „Leider ist die Anwendbarkeit der Methode eine beschränkte und die Zahl der Fälle, deren Behandlung bisher gelungen ist, gering.“

Daher kam es mir darauf an, eine Methode von möglichst großer Allgemeinheit zu finden, was auch tatsächlich gelungen ist. Es ist die Methode der Integralgleichungen.

Da die Beugungserscheinung zum Typus der erzwungenen Schwingungen gehört, erhält man eine unhomogene Integralgleichung. Die in Teil II behandelten Eigenschwingungen führen zu homogenen Integralgleichungen.

Beim Beugungsproblem wird angenommen, daß die gegebene einfallende Welle ungedämpft und zeitlich periodisch mit der Periode  $\frac{2\pi}{n}$  ist, so daß man

$$\mathfrak{A} = \Re(Ae^{int}), \quad \mathfrak{B} = \Re(Be^{int})$$

und auch

$$\mathfrak{C} = \Re(Ee^{int}), \quad \mathfrak{D} = \Re(He^{int})$$

setzen kann, wo  $A, B, E, H$  nur noch von den Raumkoordinaten  $x, y, z$  abhängen und  $t$  die Zeit bedeutet. Mit  $\Re$  bezeichnen wir den reellen Teil einer Größe.

Die Frequenz  $n$  muß eine reelle Konstante sein, die man als positiv annehmen kann; denn ein komplexes  $n$  würde zu gedämpften Schwingungen führen, worauf wir hier nicht weiter eingehen.

Ferner wird vorausgesetzt, daß die auftretenden Vektoren sämtlich von der  $z$ -Koordinate unabhängig sind. Das ist der Fall, wenn der beugende Körper ein in Richtung der  $z$ -Achse unendlich ausgedehnter Zylinder und die einfallende Welle von  $z$  unabhängig ist. Dann ergibt sich ein zweidimensionales oder ebenes Problem<sup>3)</sup>.

<sup>3)</sup> Eine zusammenfassende Darstellung der bisherigen Resultate ersieht man aus dem Handbuch der Experimentalphysik von WIEN-HARMS, Artikel von LAUE. Bisher sind hauptsächlich die zweidimensionalen Probleme untersucht worden.

Die Beugung am Kreiszyylinder <sup>4)</sup>, am elliptischen <sup>5)</sup> und am parabolischen <sup>6)</sup> Zylinder ist bereits behandelt worden. Hier wird die Beugung an einem beliebigen Zylinder untersucht. In dieser Allgemeinheit ist das Problem der sog. „Methode der krummlinigen Koordinaten“ unzugänglich.

Die Lösung des Beugungsproblems für einen beliebigen Körper, d.h. die Lösung des dreidimensionalen Problems behalte ich einer weiteren Arbeit vor. Die Methode der Integralgleichungen führt auch hier zum Ziele.

Beim zweidimensionalen Problem, das hier behandelt wird, nehmen die Maxwell'schen Gleichungen für die Vektorkomponenten  $E_x, E_y, E_z, H_x, H_y, H_z$ , da alle Ableitungen nach  $z$  verschwinden, folgende einfache Form an

$$\begin{aligned} \frac{in\varepsilon + \sigma}{c} \cdot E_x &= \frac{\partial H_z}{\partial y} & -\frac{in}{c} H_x &= \frac{\partial E_z}{\partial y} \\ (1a) \frac{in\varepsilon + \sigma}{c} \cdot E_y &= -\frac{\partial H_z}{\partial x} & (1b) -\frac{in}{c} H_y &= -\frac{\partial E_z}{\partial x} \\ \frac{\partial^2 H_z}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 H_z}{\partial y^2} + k^2 H_z &= 0. & \frac{\partial^2 E_z}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 E_z}{\partial y^2} + k^2 E_z &= 0. \end{aligned}$$

Dabei ist  $c$  die Lichtgeschwindigkeit im Vakuum und

$$k^2 = \frac{n^2\varepsilon - in\sigma}{c^2}$$

die komplexe „Schwingungskonstante“. Sie wird nur im Falle eines reinen Dielektrikums ( $\sigma=0$ ) reell und zwar

$$k = \frac{n\sqrt{\varepsilon}}{c} = \frac{n}{a} = \frac{2\pi}{\lambda},$$

wobei  $a$  die Fortpflanzungsgeschwindigkeit,  $\lambda$  die Wellenlänge bedeutet. Im Vakuum hat man einfach  $k = \frac{n}{c}$ .

Der Querschnitt des beugenden Zylinders ist von einer beliebigen geschlossenen Kurve  $C$  begrenzt und wird mit  $T_i$ , das Außengebiet von  $C$  wird mit  $T_a$  bezeichnet. Von der Kurve  $C$

<sup>4)</sup> W. SEITZ [Ann. der Phys. 16 (1905), 19 (1905), 21 (1906)].

W. VON IGNATOWSKY [Ann. der Phys. 18 (1905), 23 (1907)].

CL. SCHAEFER [Sitzungsber. Akad. Berlin. 11 (1909), ferner insbesondere Ann. der Phys. 31 (1910) und Zs. f. Phys. 13 (1923)].

<sup>5)</sup> B. SIEGER [Ann. der Phys. 27 (1908)].

K. AICHI [Proc. Math. Phys. Soc. Japan (2) 4 (1908)].

<sup>6)</sup> WIEN-HARMS l. c.

wird lediglich vorausgesetzt, daß sie eine im allgemeinen stetige Krümmung besitzt, wobei aber eine endliche Anzahl von Ecken zulässig ist. Diese Voraussetzungen werden gemacht, damit der Greensche Satz auf  $T_i$  angewandt werden kann.

Nach den Maxwell'schen Grenzbedingungen sind beim Durchgang durch  $C$

$$(2) \quad E_z, \frac{\partial E_z}{\partial n} \text{ (Normalableitung), } H_z, \frac{1}{k^2} \frac{\partial H_z}{\partial n} \text{ stetig.}$$

(In der Encyklopädie l.c., 505, ist versehentlich  $\frac{1}{k} \frac{\partial H_z}{\partial n}$  statt  $\frac{1}{k^2} \frac{\partial H_z}{\partial n}$  geschrieben.)

Außerdem muß die durch die Beugung hervorgerufene Abweichung von der einfallenden Welle eine vom Zylinder nach außen divergierende Welle darstellen. Hierüber wird später das Nötige gesagt werden. — Schließlich gilt noch die Sommerfeld'sche Ausstrahlungsbedingung

$$(3) \quad \frac{\partial}{\partial r} (E_z - A_z) + ika(E_z - A_z) = O\left(\frac{1}{\sqrt{r}}\right)^7 \quad [r = \sqrt{x^2 + y^2}].$$

Offenbar genügt es,  $E_z$  und  $H_z$  zu berechnen, da sich die andern Komponenten dann aus (1a) und (1b) durch bloße Differentiation ergeben. Für  $H_z - B_z$  gilt die zu (3) analoge Bedingung.

Es sei noch bemerkt, daß bei unserem zweidimensionalen Problem die beiden Tripel (1a) und (1b) von einander unabhängig sind, da in (1a) nur  $E_x$ ,  $E_y$ ,  $H_z$  und in (1b) nur  $H_x$ ,  $H_y$ ,  $E_z$  auftreten. Physikalisch bedeutet dies, daß die Schwingungserscheinung durch Superposition zweier unabhängiger Schwingungen entsteht. Die eine derselben erhält man, indem man  $E_z \equiv 0$  setzt, so daß auch  $H_x$  und  $H_y$  verschwinden. Die andere ergibt sich mittels  $H_z \equiv 0$ . Die erstere ist parallel, die letztere senkrecht zur  $z$ -Achse polarisiert (Enc. l.c., 490).

Im folgenden bestimmen wir  $E_z$  und  $H_z$  durch eine Integralgleichung. Die Gleichung für  $E_z$  gehört zum Fredholm'schen Typus, die für  $H_z$  kann durch eine Erweiterung der Fredholm'schen Theorie erledigt werden.

<sup>7)</sup> SOMMERFELD, Die Greensche Funktion der Schwingungsgleichung [Jahresber. D. M. V. 21 (1912)], § 7. Vgl. auch E. ROTHE, Integralgleichung des Skineffekts [J. f. d. reine u. angew. Math. 170 (1934), 218—230].

Wir verwenden hier und im folgenden gelegentlich die durch E. LANDAU eingebürgerten Symbole  $O$  und  $o$ .

§ 2. *Ableitung der Integralgleichung für  $E_z$ .*

Die Vektorkomponente  $E_z(x, y)$  ist durch folgende Bedingungen charakterisiert: Sie genügt der Differentialgleichung

$$(4) \quad \begin{aligned} \Delta E_z + k_i^2 E_z &= 0 \text{ in } T_i \\ \Delta E_z + k_a^2 E_z &= 0 \text{ in } T_a \end{aligned} \quad \left[ \Delta E_z = \frac{\partial^2 E_z}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 E_z}{\partial y^2} \right].$$

Sie ist in  $T_i$  und in  $T_a$  nebst Ableitungen bis zur zweiten Ordnung, beim Durchgange durch  $C$  aber nur nebst Normalableitung stetig. Die Abweichung der Komponente  $E_z$  von  $A_z$ , d.h. die Differenz  $E_z - A_z$ , stellt eine vom Zylinder nach außen divergierende Welle dar. Endlich gilt noch die Limesgleichung (3).

Bezüglich (4) ist zu beachten, daß die Werte der Schwingungskonstanten  $k^2$  in  $T_i$  und  $T_a$  verschieden sind und daher als  $k_i^2$  bzw.  $k_a^2$  unterschieden werden. Man hat also

$$(5a) \quad k_i^2 = \frac{n^2 \varepsilon - i n \sigma}{c^2} \text{ in } T_i,$$

wo  $\varepsilon$  und  $\sigma$  vom Material des Zylinders abhängen, sowie

$$(5b) \quad k_a^2 = \frac{n}{c} \text{ in } T_a,$$

da der Außenraum als Vakuum vorausgesetzt wird.

Die Funktion  $E_z$  genügt also in  $T_i$  und  $T_a$  verschiedenen Differentialgleichungen. Dagegen befriedigt die gegebene Funktion  $A_z$  in der ganzen Ebene dieselbe Differentialgleichung

$$(6) \quad \Delta A_z + k_a^2 A_z = 0.$$

Die Funktion  $A_z$  wird nebst Ableitungen bis zur zweiten Ordnung als stetig in der ganzen Ebene vorausgesetzt.

Was die Forderung der Divergenz der Welle in  $T_a$  betrifft, so bemerken wir zunächst, daß der Ausdruck

$$(7) \quad e^{in\left(t - \frac{r}{c}\right)} = e^{i(nt - k_a r)} \quad [r = \sqrt{x^2 + y^2}]$$

bzw. der reelle Teil dieses Ausdrucks eine vom Koordinatenursprung aus divergierende, dagegen

$$e^{in\left(t + \frac{r}{c}\right)}$$

eine zum Ursprung hin konvergierende Welle darstellt. In dem ersten Ausdruck muß nämlich, wenn die Zeit  $t$  zunimmt, auch  $r$  wachsen, damit das Argument  $t - \frac{r}{c}$  denselben Wert beibehält.

In dem zweiten Ausdruck müßte im Gegenteil  $r$  abnehmen. Die durch (7) gegebene divergierende Welle ist, da die Punkte gleicher Phase auf den Kreisen  $r = \text{const.}$  oder, wenn man wieder in den dreidimensionalen Raum zurückkehrt, auf den Kreiszyindern  $r = \text{const.}$  liegen, eine Kreiszyylinder- oder kurz Zylinderwelle.

Ihre Periode ist  $\frac{2\pi}{n}$  und ihre Fortpflanzungsgeschwindigkeit  $c$ .

Ferner weisen wir darauf hin, daß eine „Grundlösung“, d.h. eine mit der bekannten logarithmischen Unstetigkeit behaftete Lösung der Schwingungsgleichung (6) existiert, welche in genügender Entfernung vom Anfangspunkt in eine divergente Zylinderwelle übergeht. Das ist die Hankelsche Funktion nullter Ordnung zweiter Art  $H_0^{(2)}(k_a r)$ . Sie ist, abgesehen von einem konstanten Faktor, die einzige Grundlösung mit dieser Eigenschaft (vgl. Enc. l.c., 506, 507). Die Funktion  $H_0^{(2)}(u)$  kann in folgender Weise definiert werden <sup>8)</sup>:

$$(8) \quad H_0^{(2)}(u) = J_0(u) - \frac{i}{\pi} Y_0(u).$$

Dabei ist

$$(9) \quad J_0(u) = \sum_{m=0}^{\infty} \frac{(-1)^m \left(\frac{u}{2}\right)^{2m}}{(m!)^2}$$

die gewöhnliche Besselsche Funktion und

$$(10) \quad Y_0(u) = 2 \left[ J_0(u) \log \left( \frac{u}{2} \right) - \sum_{m=0}^{\infty} \frac{(-1)^m \left(\frac{u}{2}\right)^{2m} \psi(m+1)}{(m!)^2} \right],$$

wobei

$$\psi(1) = -\gamma, \quad \psi(m+1) = 1 + \frac{1}{2} + \frac{1}{3} + \dots + \frac{1}{m} - \gamma$$

[für  $m = 1, 2, \dots$ ],

$\gamma = \text{Eulersche Konstante}$

zu nehmen ist.  $\spadesuit$

Nun ist für solche Werte von  $u$ , deren Betrag groß ist, und deren arcus den Bedingungen  $-2\pi < \text{arc } u < +\pi$  genügt <sup>9)</sup>, insbesondere also für großes reelles positives  $u$

<sup>8)</sup> Vgl. z.B. WATSON „Theory of Bessel Funktionen“ [Cambridge (1922)], 73, 60 und 64.

<sup>9)</sup> WATSON, l. c., 198, Gleich. (2).

$$(11) \quad H_0^{(2)}(u) = \sqrt{\frac{2}{\pi u}} e^{-i(u - \frac{\pi}{4})} \left[ 1 + O\left(\frac{1}{u}\right) \right].$$

Daher stellt z.B.

$$e^{int} H_0^{(2)}(k_a r) \sim \sqrt{\frac{2}{\pi k_a r}} e^{\frac{\pi i}{4}} e^{i(nt - k_a r)}$$

bei großem  $r$  eine divergente Zylinderwelle dar, deren Amplitude übrigens wegen des Faktors  $\frac{1}{\sqrt{r}}$  mit wachsendem  $r$  gegen 0 abnimmt. Die Hankelsche Funktion  $H_0^{(2)}(k_a r)$  wird im folgenden eine große Rolle spielen.

Die Differenz  $E_z - A_z$  soll nun für großes  $r$ , wobei der Anfangspunkt irgendwo in  $T_i$  anzunehmen ist, durch eine divergierende Zylinderwelle oder durch Superposition vieler solcher Wellen darstellbar sein.

Wir werden jetzt beweisen, daß eine etwa existierende Lösung unseres Problems einer bestimmten Integralgleichung genügen muß. Zwecks Ableitung dieser Integralgleichung denken wir uns um den in  $T_i$  gelegenen Anfangspunkt  $O$  einen Kreis  $S$  von beliebigem Radius geschlagen, der  $T_i$  in seinem Innern enthält. Denjenigen Teil von  $T_a$ , welcher innerhalb  $S$  liegt, bezeichnen wir mit  $T'_a$ , so daß  $S$  aus  $T_i$  und  $T'_a$  besteht. Ferner bezeichnen wir den Aufpunkt mit  $P(x, y)$ , während der Punkt  $Q(\xi, \eta)$  die Integrationsvariablen repräsentiert. Die Entfernung  $\overline{PQ}$  habe die Länge  $r_{PQ}$ .

Nun wenden wir die Greensche Formel der Potentialtheorie auf die Funktionen  $E_z(Q)$  und

$$(12) \quad G(P, Q) = \frac{H_0^{(2)}(k_a r_{PQ})}{2\pi}$$

an. Als Integrationsgebiete wählen wir ein Mal  $T_i$ , das andere Mal  $T'_a$ . Außerdem müssen noch jedesmal die Fälle unterschieden werden, daß  $P$  in  $T_i$  oder  $T'_a$  liegt. Im ganzen ergeben sich also vier Formeln. In diesen sind die Randintegrale so zu durchlaufen, daß das begrenzte Gebiet zur Linken liegt, und die Normalableitung wird in Richtung der innern Normalen genommen. Beachtet man, daß  $E_z$  in  $T_i$  und  $T_a$  verschiedenen Differentialgleichungen genügt, während die Funktion  $G(P, Q)$ , die übrigens in  $P$  und  $Q$  symmetrisch ist, immer dieselbe Gleichung (6) erfüllt, so erhält man:

I.  $P$  in  $T_i$ . Integrationsgebiet  $T_i$ .

$$E_z(P) = (k_i^2 - k_a^2) \iint_{T_i} G(P, Q) E_z(Q) d\sigma + \int_C \left( E_z \frac{\partial G}{\partial n} - G \frac{\partial E_z}{\partial n} \right) ds$$



II)  $P$  in  $T_i$ . Integrationsgebiet  $T_a'$ .

$$0 = \int_S \left( E_z \frac{\partial G}{\partial n} - G \frac{\partial E_z}{\partial n} \right) ds + \int_C \left( E_z \frac{\partial G}{\partial n} - G \frac{\partial E_z}{\partial n} \right) ds.$$

III)  $P$  in  $T_a'$ . Integrationsgebiet  $T_i$ .

$$0 = (k_i^2 - k_a^2) \iint_{T_i} G(P, Q) E_z(Q) d\sigma + \int_C (\dots) ds.$$

IV)  $P$  in  $T_a'$ . Integrationsgebiet  $T_a'$ .

$$E_z(P) = \int_C (\dots) ds + \int_S (\dots) ds.$$

Addiert man I) und II) bzw. III) und IV), so heben sich in beiden Fällen die über  $C$  erstreckten Randintegrale, die ja in entgegengesetztem Sinne zu nehmen sind, auf, wobei man noch berücksichtigen muß, daß beim Durchgange durch  $C$  nach (2) sowohl  $E_z$  wie  $\frac{\partial E_z}{\partial n}$  stetig sind. Man erhält daher, mag  $P$  in  $T_i$  oder in  $T_a'$  liegen, dieselbe Gleichung

$$(13) \quad E_z(P) = (k_i^2 - k_a^2) \iint_{T_i} G(P, Q) E_z(Q) d\sigma + \int_S \left( E_z \frac{\partial G}{\partial n} - G \frac{\partial E_z}{\partial n} \right) ds.$$

Jetzt ist das über  $S$  erstreckte Integral auf der rechten Seite von (13) umzuformen. Hierzu brauchen wir einerseits die Gleichung

$$(14) \quad A_z(P) = \int_S \left( A_z \frac{\partial G}{\partial n} - G \frac{\partial A_z}{\partial n} \right) ds,$$

die sich sofort ergibt, wenn man die Greensche Formel auf die Funktionen  $A_z$  und  $G$  anwendet, wobei der Kreis  $S$  das Integrationsgebiet ist, und andererseits die Limesgleichung

$$(15) \quad \lim_{r \rightarrow \infty} \int_S \left\{ (E_z(s) - A_z(s)) \frac{\partial G(P, s)}{\partial n} - G(P, s) \frac{\partial}{\partial n} (E_z(s) - A_z(s)) \right\} ds = 0.$$

Wir verstehen hier unter  $r$  den Radius von  $S$  und unter  $s$  den auf der Peripherie von  $S$  gelegenen Integrationspunkt. Bei den Normalableitungen ist natürlich  $s$  (nicht  $P$ ) der variable Punkt.

Die Kombination von (14) und (15) ergibt

$$(16) \quad \lim_{r \rightarrow \infty} \int_S \left( E_z \frac{\partial G}{\partial n} - G \frac{\partial E_z}{\partial n} \right) ds = A_z(P),$$

und schließlich erhält man aus (13) mittels des Grenzüberganges  $\lim r = \infty$  unter Hinzunahme von (16):

$$(17) \quad E_z(P) = (k_i^2 - k_a^2) \iint_{T_i} G(P, Q) E_z(Q) d\sigma + A_z(P),$$

wobei der Aufpunkt  $P$  nun in der ganzen Ebene variieren darf. Die identisch in  $P$  geltende Limesgleichung (15) läßt sich aus der Sommerfeldschen Bedingung (3) unter Berücksichtigung der asymptotischen Eigenschaften von  $G$  (s. Gleich. (11)) ableiten. Was die letzteren betrifft, so gilt für  $H_0^{(2)}(u)$  neben (11) noch

$$(11^*) \quad \frac{dH_0^{(2)}(u)}{du} = -i \sqrt{\frac{2}{\pi u}} e^{-i(u - \frac{\pi}{4})} + O\left(\frac{1}{u^{3/2}}\right),$$

so daß sich

$$(11^{**}) \quad \frac{dH_0^{(2)}(u)}{du} = -i H_0^{(2)}(u) + O\left(\frac{1}{u^{3/2}}\right)$$

ergibt.

Wegen (12) folgt hieraus

$$(18) \quad \frac{dG(P, s)}{dr_{Ps}} = -ik_a G(P, s) + O\left(\frac{1}{r_{Ps}^{3/2}}\right),$$

wenn die Entfernung der Punkte  $P$  und  $s$  mit  $r_{Ps}$  bezeichnet wird. Hierbei ist  $P$  ein beliebiger, aber fester Punkt der Ebene, und der Grenzübergang ist so zu verstehen, daß  $\lim r = \infty$  und daher auch  $\lim r_{Ps} = \infty$  wird. Offenbar ist

$$(19) \quad O\left(\frac{1}{r_{Ps}}\right) = O\left(\frac{1}{r}\right); \quad O\left(\frac{1}{r_{Ps}^{3/2}}\right) = O\left(\frac{1}{r^{3/2}}\right) \text{ u.s.w.}$$

Nun hat man

$$\frac{\partial G(P, s)}{\partial n} = \frac{dG(P, s)}{dr_{Ps}} \frac{\partial r_{Ps}}{\partial n}$$

und

$$-\frac{\partial r_{Ps}}{\partial n} = \frac{\partial r_{Ps}}{\partial r} = \cos \gamma, \text{ wo } \gamma = \sphericalangle(r, r_{Ps}) \text{ ist.}$$

Da

$$(20) \quad \cos \gamma = 1 + O\left(\frac{1}{r}\right)$$

leicht zu beweisen ist, so ergibt sich

$$(21) \quad \begin{aligned} \frac{\partial G(P, s)}{\partial n} &= -\frac{dG(P, s)}{dr_{Ps}} + \frac{dG(P, s)}{dr_{Ps}} \cdot O\left(\frac{1}{r}\right) \\ &= +ik_a G(P, s) + O\left(\frac{1}{r^{3/2}}\right). \end{aligned}$$

Bezeichnet man das in (15) auftretende Integral zur Abkürzung mit  $J$ , dann ist

$$(15^*) \quad \lim_{r=\infty} J = 0$$

zu beweisen, und es folgt mit Rücksicht auf (21) und (3)

$$\begin{aligned} J &= \int_S \left\{ (E_z - A_z) \left( ik_a G + O\left(\frac{1}{r^{3/2}}\right) \right) - \right. \\ &\quad \left. - \left( ik_a (E_z - A_z) + O\left(\frac{1}{r^{3/2}}\right) \right) G \right\} ds \\ &= \int_S \left\{ (E_z - A_z) O\left(\frac{1}{r^{3/2}}\right) + o\left(\frac{1}{r^{1/2}}\right) G \right\} ds \\ &= \int_S \left\{ O\left(\frac{1}{r^{3/2}}\right) + o\left(\frac{1}{r}\right) \right\} ds, \end{aligned}$$

da ja  $G(P, s) = O\left(\frac{1}{r_{Ps}^{1/2}}\right) = O\left(\frac{1}{r^{1/2}}\right)$  ist.

Hieraus ergibt sich unmittelbar (15\*).

Damit ist auch (17) bewiesen.

Wir machen hier noch folgende Bemerkung. Wir hatten als Voraussetzung des Beugungsproblems neben den allgemeinen Maxwell'schen Bedingungen (1) und (2) die Sommerfeld'sche Bedingung (3) genommen, welche die Beziehung zwischen der gegebenen einfallenden und der durch Beugung entstehenden Welle zum Ausdruck bringt. Eine solche Beziehung muß ja vorausgesetzt werden, damit das Problem zu einem eindeutig bestimmten wird. Wir können nun aber auch statt (3) die Gleichung (15) als Voraussetzung wählen. Tun wir dies, so ergibt sich aus (13) und (14) die gesuchte Gleichung (17) unmittelbar.

### § 3. Diskussion der Integralgleichung. Lösung des Problems.

In der Gleichung

$$(17) \quad E_z(P) = (k_i^2 - k_a^2) \iint_{T_i} G(P, Q) E_z(Q) d\sigma + A_z(P)$$

kann der Aufpunkt  $P$  in  $T_i$  und  $T_a$  variieren, während  $Q$  auf  $T_i$  beschränkt ist. Wir beschränken auch  $P$  zunächst auf  $T_i$  und haben dann eine unhomogene Integralgleichung vom Fredholm'schen Typus vor uns.

Es ist zu zeigen, daß diese Integralgleichung eine eindeutig

bestimmte Lösung  $E_z$  besitzt, daß diese Lösung ins Gebiet  $T_a$  fortgesetzt werden kann, und daß die nun in der ganzen Ebene definierte Funktion  $E_z$  die Lösung des Beugungsproblems darstellt.

Was Existenz und Eindeutigkeit der Lösung von (17) betrifft, so genügt es, darauf hinzuweisen, daß die zugehörige homogene Gleichung

$$(22) \quad \varphi(P) = (k_i^2 - k_a^2) \iint_{T_i} G(P, Q) \varphi(Q) d\sigma$$

unter der über  $n$  gemachten Voraussetzung, daß  $n$  reell ist, keine Lösung besitzt. Es stellt nämlich (22) die Integralgleichung der Eigenschwingungen dar, wie in Teil II dieser Arbeit auseinandergesetzt werden wird. Die Eigenschwingungen sind aber gedämpfte Schwingungen, so daß (22) nur für gewisse komplexe Werte von  $n$  Lösungen besitzt. Hieraus sieht man übrigens, daß es genügen würde, die Frequenz der gegebenen einfallenden Wellen als verschieden von den Eigenfrequenzen vorauszusetzen.

Die zunächst in  $T_i$  eindeutig bestimmte Lösung  $E_z(P)$  von (17) kann auf die Fredholmsche Art als Quotient zweier ständig konvergenter Potenzreihen von  $k_i^2 - k_a^2$  dargestellt werden. Sie ist sicher eine stetige Funktion des Punktes  $P$  in  $T_i$ . Sie besitzt aber auch in  $T_i$  stetige Ableitungen bis zur zweiten Ordnung. Dies ist nämlich von  $A_z(P)$  vorausgesetzt. Und ferner hat das in (17) auftretende Integral

$$\iint_{T_i} G(P, Q) E_z(Q) d\sigma$$

den Charakter eines logarithmischen Flächenpotentials, besitzt also ebenfalls in  $T_i$  stetige Ableitungen bis zur zweiten Ordnung.

Denkt man sich die in  $T_i$  definierte Funktion  $E_z$  in dem obigen Integral eingesetzt, so ergibt sich ohne weiteres die Fortsetzung ins Gebiet  $T_a$ , da ja  $G(P, Q)$  und  $A_z(P)$  in der ganzen Ebene definiert sind. Die jetzt ebenfalls in der ganzen Ebene definierte Funktion  $E_z(P)$  erfüllt nun tatsächlich alle Bedingungen des Beugungsproblems.

Zunächst hat sie auch in  $T_a$  stetige Ableitungen bis zur zweiten Ordnung und ist beim Durchgange durch  $C$  nebst Ableitungen erster Ordnung, also auch nebst Normalableitung stetig.

Ferner liefert das Analogon zur Laplaceschen bzw. zur Poissonschen Gleichung der Potentialtheorie die Relationen

$$\begin{aligned} \Delta E_z + k_a^2 E_z &= 0 & [P \text{ in } T_a], \\ \Delta E_z + k_a^2 E_z &= - (k_i^2 - k_a^2) E_z & [P \text{ in } T_i], \end{aligned}$$

welche mit (4) übereinstimmen.

Weiter ist leicht einzusehen, daß die mit  $e^{int}$  multiplizierte Abweichung

$$E_z - A_z = \frac{k_i^2 - k_a^2}{2\pi} \iint_{T_i} H_0^{(2)}(k_a r_{PQ}) E_z(Q) d\sigma$$

eine divergente Welle darstellt. Liegt in der Tat der Aufpunkt  $P$  weit vom Zylinder entfernt, so ist  $r_{PQ}$  groß, wo auch  $Q$  in  $T_i$  liegen mag. Man kann (vgl. § 2, Gl. (11))

$$H_0^{(2)}(k_a r_{PQ}) \sim i \sqrt{\frac{\pi}{2k_a r_{PQ}}} e^{-i(r_{PQ} - \frac{\pi}{4})}$$

setzen, und es stellt

$$e^{int} H_0^{(2)}(k_a r_{PQ}) E_z(Q) d\sigma$$

als Funktion von  $P$  und  $t$  eine divergente Elementarwelle dar. Daher ist  $e^{int} (E_z - A_z)$  die Superposition unendlich vieler divergenter Elementarwellen.

Schließlich genügt die Lösung  $E_z$  von (17) der Bedingung (3). Zum Beweise gehen wir aus von

$$E_z(s) - A_z(s) = (k_i^2 - k_a^2) \iint_{T_i} G(s, Q) E_z(Q) d\sigma.$$

Dabei bedeutet  $s$  wie früher einen Peripheriepunkt des Kreises  $S$  mit dem Radius  $r$ . Einmalige Differentiation unter dem Integralzeichen ist wie beim logarithmischen Flächenpotential gestattet. Daher gilt

$$\frac{\partial(E_z - A_z)}{\partial n} = (k_i^2 - k_a^2) \iint_{T_i} \frac{\partial G(s, Q)}{\partial n} E_z(Q) d\sigma$$

Wir berücksichtigen noch, daß  $\frac{\partial}{\partial n} = -\frac{\partial}{\partial r}$  ist, und folgern weiter

$$\begin{aligned} \frac{1}{k_i^2 - k_a^2} \left[ \frac{\partial(E_z - A_z)}{\partial n} - i k_a (E_z - A_z) \right] &= \\ &= \iint_{T_i} \left( \frac{\partial G(s, Q)}{\partial n} - i k_a G(s, Q) \right) E_z(Q) d\sigma \\ &= \iint_{T_i} O\left(\frac{1}{r^{3/2}}\right) E_z(Q) d\sigma \\ &= O\left(\frac{1}{r^{3/2}}\right), \text{ also jedenfalls} \\ &= O\left(\frac{1}{r^{1/2}}\right), \text{ w.z.b.w.} \end{aligned}$$

Dabei ist die Gleichung (21) benutzt, die mit entsprechend geänderten Bezeichnungen natürlich auch für  $G(s, Q)$  gilt.

Hat man statt (3) als Voraussetzung die Gleichung (15) gewählt (vgl. Schluß von § 2), so muß jetzt bewiesen werden, daß diese letztere Gleichung von  $E_z$  befriedigt wird. In der Tat ist, wenn die Bezeichnungen des vorigen § beibehalten werden,

$$\frac{J}{k_i^2 - k_p^2} = \int_S ds \int \int_{T_i} \left\{ G(s, Q) \frac{\partial G(P, s)}{\partial n} - \frac{\partial G(s, Q)}{\partial n} G(P, s) \right\} E_z(Q) d\sigma.$$

$$\text{Aber } \{ \dots \} = G(s, Q) O\left(\frac{1}{r^{3/2}}\right) + G(P, s) O\left(\frac{1}{r^{3/2}}\right) = O\left(\frac{1}{r^2}\right),$$

wobei wieder (21) benutzt ist. Mithin

$$\frac{J}{k_i^2 - k_a^2} = \int_S ds \int \int_{T_i} O\left(\frac{1}{r^2}\right) E_z(Q) d\sigma,$$

woraus unmittelbar  $J = O\left(\frac{1}{r}\right)$ , also  $\lim_{r \rightarrow \infty} J = 0$  folgt.

Wir können die Ergebnisse der §§ 2 und 3 in folgendem Satze zusammenfassen: *Das Beugungsproblem besitzt eine eindeutig bestimmte Lösung  $E_z$ , die mit der Lösung der Integralgleichung (17) identisch ist.*

#### § 4. Bestimmung von $H_z$ .

Für die  $Z$ -Komponente  $H_z$  des Vektors  $H$  der magnetischen Feldstärke gelten dieselben Bedingungen wie für  $E_z$  (vgl. Anfang des § 2), bloß daß nicht  $\frac{\partial H_z}{\partial n}$  selbst, sondern  $\frac{1}{k^2} \frac{\partial H_z}{\partial n}$  beim Durchgange durch  $C$  stetig ist. Insbesondere gilt auch

$$(3^*) \quad \frac{\partial}{\partial r} (H_z - B_z) + ik_a (H_z - B_z) = O\left(\frac{1}{\sqrt{r}}\right)^*$$

oder auch die zu (15) analoge Bedingung.

Zuerst zeigen wir nun, daß, wenn eine den obigen Bedingungen genügende Funktion  $H_z$  existiert, sie Lösung einer gewissen Integralgleichung sein muß.

Die Formeln I) bis IV) des § 2 bleiben auch für  $H_z$  richtig, wenn man in ihnen  $E_z$  durch  $H_z$  und  $A_z$  durch  $B_z$  ersetzt. Statt der einfachen Summation muß man aber jetzt

$$\frac{\text{I)} + \text{II)}}{k_i^2 + k_a^2} \text{ bzw. } \frac{\text{III)} + \text{IV)}}{k_i^2 + k_a^2}$$

bilden. Dann erhält man

$$(23a) \quad \frac{H_z(P)}{k_i^2} = \frac{k_i^2 - k_a^2}{k_i^2} \iint_{T_i} G H_z d\sigma + \\ + \left( \frac{1}{k_i^2} - \frac{1}{k_a^2} \right) \int_C H_z \frac{\partial G}{\partial n} ds + \frac{1}{k_a^2} \int_C \left( H_z \frac{\partial G}{\partial n} - G \frac{\partial H_z}{\partial n} \right) ds,$$

wenn  $P$  in  $T_i$  liegt,

$$(23b) \quad \frac{H_z(P)}{k_a^2} = \dots,$$

wenn  $P$  in  $T_a$  liegt.

Die rechte Seite von (23b) stimmt mit der von (23a) überein. In dem über  $C$  erstreckten Integrale ist die Normale ins Innere von  $T_i$  gerichtet. Die Anwendung der Greenschen Formel auf die Funktionen  $B_z$  und  $G$  liefert, wenn man den Kreis mit der Peripherie  $S$  als Integrationsgebiet nimmt,

$$(24) \quad B_z(P) = \int_S \left( B_z \frac{\partial G}{\partial n} - G \frac{\partial B_z}{\partial n} \right) ds.$$

Unter Benutzung von (3\*) oder der zu (15) analogen Gleichung ergibt sich jetzt, völlig entsprechend § 2, daß man in (23a) und (23b) nach Ausführung des Grenzüberganges  $\lim r = \infty$  ( $r =$  Radius von  $S$ ) das über  $S$  erstreckte Integral durch  $B_z(P)$  ersetzen kann. Es wird also

$$(25a) \quad \frac{H_z(P)}{k_i^2} = \frac{k_i^2 - k_a^2}{k_i^2} \iint_{T_i} G H_z d\sigma + \left( \frac{1}{k_i^2} - \frac{1}{k_a^2} \right) \int_C H_z \frac{\partial G}{\partial n} ds + \frac{B_z(P)}{k_a^2}$$

bzw.

$$(25b) \quad \frac{H_z(P)}{k_a^2} = \dots$$

Wir untersuchen noch, welcher Gleichung  $H_z(P)$  genügt, wenn  $P$  auf  $C$  fällt. Läßt man  $P$  von  $T_i$  bzw. von  $T_a$  her auf  $C$  rücken, so bleibt in (25a) bzw. (25b) das über  $T_i$  erstreckte Flächenintegral, sowie auch  $B_z$  stetig. Dagegen zeigt das über  $C$  erstreckte Kurvenintegral dasselbe Unstetigkeitsverhalten wie das logarithmische Potential einer Doppelschicht. Daraus folgt

$$(25c) \quad \frac{1}{2} \left( \frac{1}{k_i^2} + \frac{1}{k_a^2} \right) H_z(P) = \dots,$$

wenn  $P$  auf  $C$  liegt.

Die rechten Seiten der drei Gleichungen (25) stimmen überein. Wir können diese drei Gleichungen in eine einzige zusammenfassen, wenn wir eine Größe  $k$  (ohne Index) folgendermaßen definieren. Es ist

$$(26) \quad \frac{1}{k^2} = \begin{cases} \frac{1}{k_i^2} & , \text{ wenn } P \text{ in } T_i \text{ liegt} \\ \frac{1}{k_a^2} & , \text{ „ } P \text{ in } T_a \text{ „} \\ \frac{1}{2} \left( \frac{1}{k_i^2} + \frac{1}{k_a^2} \right) & , \text{ „ } P \text{ auf } C \text{ „} \end{cases}$$

Dann ergibt sich

$$(27) \quad \frac{H_z(P)}{k^2} = \frac{k_i^2 - k_a^2}{k_i^2} \int \int_{T_i} G H_z d\sigma + \left( \frac{1}{k_i^2} - \frac{1}{k_a^2} \right) \int_C \frac{\partial G}{\partial n} H_z ds + \frac{B_z(P)}{k_a^2}.$$

Das ist die gesuchte Integralgleichung für  $H_z$ .

Sie gehört nicht zum Fredholmschen Typus. Sie ist das zwei-dimensionale Analogon zu demjenigen Typus, den ich im ein-dimensionalen Fall als „erweiterte“ Integralgleichung bezeichnet habe<sup>10)</sup>. Die Theorie dieser Gleichungen kann nun aber in ähnlicher Weise wie die Fredholmsche Theorie entwickelt werden. Insbesondere gilt auch hier der Satz, daß die unhomogene Gleichung eine und nur eine Lösung hat, wenn die zugehörige homogene Gleichung keine Lösungen besitzt. Die homogene Gleichung

$$(28) \quad \frac{\varphi(P)}{k^2} = \frac{k_i^2 - k_a^2}{k_i^2} \int \int_{T_i} G(P, Q) \varphi(Q) d\sigma + \left( \frac{1}{k_i^2} - \frac{1}{k_a^2} \right) \int_C \frac{\partial G(P, s)}{\partial n} \varphi(s) ds$$

(bei der Differentiation  $\frac{\partial G(P, s)}{\partial n}$  ist natürlich  $s$  der variable Punkt) ist nun, wie sich aus Teil II ergeben wird, die Integralgleichung für die  $Z$ -Komponente des magnetischen Vektors einer

<sup>10)</sup> Eine hierauf bezügliche Note wird demnächst in den C. R. erscheinen.



Eigenschwingung. Daher hat (28) für reelles  $n$  keine Lösungen (vgl. § 3). Mithin hat (27) eine eindeutig bestimmte Lösung.

Diese Lösung ist zunächst in  $T_i + C$ , d.h. in den Punkten des Innengebietes  $T_i$  und der Begrenzung  $C$  definiert. Sie kann aber ohne weiteres ins Gebiet  $T_a$  fortgesetzt werden.

Die nun in der ganzen Ebene definierte Lösung  $H_z$  von (27) erfüllt alle Bedingungen unseres Problems. Dies wird genau so wie in § 3 für  $E_z$  gezeigt. Bloß in dem Beweis der Stetigkeit von  $H_z$  und  $\frac{1}{k^2} \frac{\partial H_z}{\partial n}$  beim Durchgange durch  $C$  muß auf die Eigenschaften des über  $C$  erstreckten Randintegrals und auf die Definition von  $\frac{1}{k^2}$  durch (26) Rücksicht genommen werden.

Das Resultat des § 4 kann in folgender Aussage zusammen gefasst werden: *Das Beugungsproblem besitzt eine eindeutig bestimmte Lösung  $H_z$ , welche mit der Lösung der Integralgleichung (27) identisch ist.*

## Teil II. Eigenschwingungen.

### § 1. Die Integralgleichungen für die Eigenschwingungen.

#### *Transzendente Gleichung für $n$ .*

Wir untersuchen jetzt die Eigenschwingungen, die in der Umgebung eines unendlich langen Zylinders mit der Achse parallel zur  $z$ -Achse möglich sind. Sie sind von der  $z$ -Koordinate unabhängig, d.h. in jeder auf der  $z$ -Achse senkrechten Ebene spielt sich derselbe Schwingungsvorgang ab. Es handelt sich also wieder um ein ebenes Problem.

Wir behalten die Bezeichnungen von Teil I bei und setzen wieder

$$(1) \quad \mathfrak{E} = \Re(e^{int} \cdot E), \quad \mathfrak{H} = \Re(e^{int} \cdot H),$$

wo  $E$  und  $H$  nur noch von  $x$  und  $y$  abhängen. Jetzt sind nun die Konstante  $n$ , sowie die zu einem bestimmten  $n$  gehörigen Vektoren  $E$  und  $H$ , insbesondere die Komponenten  $E_z$  und  $H_z$  zu bestimmen.

Setzt man

$$(2) \quad n = \mu + \nu i,$$

so gibt  $\mu$  die Frequenz und  $\nu$  die Dämpfung der Eigenschwingung. Es wird

$$(3) \quad e^{int} = e^{i\mu t} \cdot e^{-\nu t},$$

so daß  $\nu > 0$  sein muß.

Wir werden zeigen, daß die Zahlen  $n$  die Wurzeln einer transzendenten Gleichung sind, die man mit Hilfe der Integralgleichungstheorie wirklich aufstellen kann. Die Eigenschwingungen sind dadurch charakterisiert, daß  $\mathfrak{A} \equiv 0$  und  $\mathfrak{B} \equiv 0$  ist. Die Bedingungen für  $E_z$  und  $H_z$  sind also dieselben wie die in Teil I mit denselben Buchstaben bezeichneten Funktionen, nur daß man  $A_z \equiv 0$  bzw.  $B_z \equiv 0$  setzen muß.

Dennach ergibt sich für  $E_z$  die homogene Integralgleichung

$$(4) \quad E_z(P) = (k_i^2 - k_a^2) \iint_{T_i} G(P, Q) E_z(Q) d\sigma.$$

Umgekehrt beweist man leicht, ganz wie in Teil I, daß eine Lösung von (4) alle Bedingungen des Problems erfüllt. Die gesuchten Schwingungszahlen  $n$  sind also diejenigen Zahlen, für welche die homogene Gleichung (4) Lösungen besitzt. Bei der Aufstellung der transzendenten Gleichung für die  $n$  ist zu beachten, daß

$$G(P, Q) = \frac{H_0^{(2)}(k_a \cdot r_{PQ})}{2\pi}$$

wegen  $k_a = \frac{n}{c}$  selbst von  $n$  abhängig ist. Wir schreiben (4) daher in der Form

$$(4^*) \quad E_z(P) = \iint_{T_i} K(P, Q) E_z(Q) d\sigma,$$

indem wir

$$(5) \quad K(P, Q) = (k_i^2 - k_a^2) G(P, Q)$$

setzen, und müssen  $n$  so bestimmen, daß der (von  $n$  abhängige) Kern  $K$  von (4\*) den Eigenwert 1 hat.

Die Fredholmsche Determinante von  $K(P, Q)$  ist

$$(6) \quad D(\lambda) = \sum_{m=0}^{\infty} (-\lambda)^m C_m,$$

wenn

$$C_0 = 1 \text{ und}$$

$$(7) \quad C_m = \frac{1}{m!} \int \dots \int \begin{vmatrix} 0, & K(Q_1, Q_2), & \dots & K(Q_1, Q_m) \\ K(Q_2, Q_1), & 0, & \dots & K(Q_2, Q_m) \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ K(Q_m, Q_1), & K(Q_m, Q_2), & \dots & 0 \end{vmatrix} d\sigma_1 d\sigma_2 \dots d\sigma_m$$

für  $m = 1, 2, \dots$  gesetzt wird<sup>11)</sup>. Dabei sind  $d\sigma_1, \dots, d\sigma_m$  die Flächenelemente, die zu den Integrationspunkten  $Q_1, \dots, Q_m$  gehören.

Die Zahlen  $n$  genügen also der Gleichung

$$(8) \quad D(1) = \sum_{m=0}^{\infty} (-1)^m C_m = 0.$$

Man kann auch schreiben

$$(9) \quad D(1) = \sum_{m=0}^{\infty} (-1)^m (k_i^2 - k_a^2)^m A_m.$$

Dabei ist

$$(10) \quad A_m = \frac{1}{m!} \int \dots \int \begin{vmatrix} 0, & G(Q_1, Q_2), & \dots & G(Q_1, Q_m) \\ G(Q_2, Q_1), & 0, & \dots & G(Q_2, Q_m) \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ G(Q_m, Q_1), & G(Q_m, Q_2), & \dots & 0 \end{vmatrix} d\sigma_1 d\sigma_2 \dots d\sigma_m.$$

Die Gleichung für  $n$  lautet nun

$$(11) \quad D(1) = F(n) = \sum_{m=0}^{\infty} A_m(n) (k_i^2 - k_a^2)^m = 0.$$

Um die Abhängigkeit von  $n$  zum Ausdruck zu bringen, haben wir noch das Funktionszeichen  $F(n)$  eingeführt und  $A_m(n)$  geschrieben.

Die Funktion  $F(n)$  ist keine ganze Funktion von  $n$ ; denn die Koeffizienten  $A_m(n)$  der Potenzen  $(k_i^2 - k_a^2)^m$  enthalten ebenso wie die Funktionen  $G(Q_1, Q_2), G(Q_1, Q_3), \dots$  den Ausdruck  $\log n$ . Die in (11) auftretende Reihe, durch welche  $F(n)$  definiert wird, ist jedoch für jedes endliche und von 0 verschiedene  $n$  konvergent.

Die Wurzeln  $n = \mu + \nu i$  von (11) sind sämtlich komplex mit positivem  $\nu$ ; denn die Eigenschwingungen sind gedämpft und zwar aus zwei Gründen. Erstens verwandelt sich ein Teil der Schwingungsenergie in Joulesche Wärme, weil der Zylinder eine gewisse Leitfähigkeit besitzt, und zweitens breitet sich die Schwingung vom Zylinder her in den Raum aus.

Die Komponente  $H_z$  genügt der homogenen Integralgleichung

<sup>11)</sup> Vgl. D. HILBERT, Grundzüge einer allgemeinen Theorie der linearen Integralgleichungen [Teubner, 1912], 31.

$$(12) \quad \frac{H_z(P)}{k^2} = \frac{k_i^2 - k_a^2}{k_i^2} \iint_{T_i} G(P, Q) H_z(Q) d\sigma + \\ + \left( \frac{1}{k_i^2} - \frac{1}{k_a^2} \right) \int_C \frac{\partial G(P, s)}{\partial n} H_z(s) ds$$

(vgl. Teil I, § 4, Gleich. (27)). Diejenigen Zahlen  $n$ , für welche die Gleichung (12) Lösungen besitzt, sind Eigenschwingungszahlen. Sie sind ebenfalls alle komplex mit positivem rein imaginärem Bestandteil. Die zu einem solchen  $n$  gehörige Lösung  $H_z$  von (12) erfüllt alle Bedingungen des Problems.

### § 2. Spezieller Fall. Der Kreiszyylinder.

Der Querschnitt des Zylinders sei ein Kreis vom Radius  $R$ <sup>12</sup>). Dieser einfachste Spezialfall kann direkt ohne Benutzung der allgemeinen Untersuchungen von § 1 behandelt werden, da sich die Funktionen  $E_z$  und  $H_z$  mittels Besselscher und Hankelscher Funktionen direkt darstellen lassen.

Wir machen den Kreismittelpunkt zum Ursprung und führen für den Aufpunkt  $P$  Polarkoordinaten  $r, \varphi$  ein.

Dann kann man für  $E_z$  den Ansatz

$$(13) \quad E_z(P) = \begin{cases} H_m^{(2)}(k_a r) \{a_m \cos m\varphi + b_m \sin m\varphi\} & \text{in } T_a \\ J_m(k_i r) \{c_m \cos m\varphi + d_m \sin m\varphi\} & \text{in } T_i \end{cases}$$

[ $m = 0, 1, 2, \dots$ ] machen. Dabei sind  $a_m, \dots, d_m$  Konstante.  $J_m$  ist die gewöhnliche Besselsche Funktion  $m$ -ter Ordnung,  $H_m^{(2)}$  die Hankelsche Funktion  $m$ -ter Ordnung zweiter Art<sup>13</sup>). Die durch (13) definierte Funktion  $E_z$  genügt in der Tat der Schwingungsgleichung mit dem Wert  $k_a^2$  in  $T_a$  und  $k_i^2$  in  $T_i$ . Ferner kommt bei dem Ansatz für  $E_z$  in  $T_i$  von allen Zylinderfunktionen nur  $J_m$  in Betracht, weil nur diese für  $r = 0$  stetig bleibt, in  $T_a$  aber nur  $H_m^{(2)}$ , weil sie als einzige divergente Wellen liefert. Aus der Stetigkeit von  $E_z$  und  $\frac{\partial E_z}{\partial r}$  für  $r = R$  ergibt sich, wenn man die Ableitungen durch Striche bezeichnet,

$$(14) \quad \begin{aligned} H_m^{(2)}(k_a R) \{a_m \cos m\varphi + b_m \sin m\varphi\} &= \\ &= J_m(k_i R) \{c_m \cos m\varphi + d_m \sin m\varphi\} \\ k_a H_m^{(2)'}(k_a R) \{ \dots \} &= \\ &= k_i J_m'(k_i R) \{ \dots \}. \end{aligned}$$

<sup>12</sup>) Die Eigenschwingungen beim Kreiszyylinder sind wohl zuerst von J. J. THOMSON untersucht worden. Rec. researches [London, 1893], 428.

<sup>13</sup>) WATSON, l. c., 73, Gleich. (1).

Diese Gleichungen gelten identisch in  $\varphi$ . Hieraus folgt

$$(15) \quad \begin{aligned} a_m H_m^{(2)}(k_a R) &= c_m J_m(k_i R) \\ b_m H_m^{(2)}(k_a R) &= d_m J_m(k_i R) \\ a_m k_a H_m^{(2)}(k_a R) &= c_m k_i J_m'(k_i R) \\ b_m k_a H_m^{(2)}(k_a R) &= d_m k_i J_m'(k_i R). \end{aligned}$$

Demnach muß für  $m = 0, 1, 2, \dots$

$$(16) \quad D_m = \begin{vmatrix} H_m^{(2)}(k_a R) & J_m(k_i R) \\ k_a H_m^{(2)}(k_a R) & k_i J_m'(k_i R) \end{vmatrix} = 0$$

sein. Die Gleichungen (16) dienen zur Bestimmung der Zahlen  $n$ . Die Gleichung (11) des § 1 zerfällt also hier in unendlich viele Gleichungen (ähnlich wie bei den elastischen Schwingungen einer kreisförmigen Membran).

Nimmt man für  $n$  irgendeine Lösung einer der Gleichungen (16), so sieht man unmittelbar, daß genau zwei linear unabhängige zugehörige Eigenfunktionen existieren, die natürlich nur bis auf einen konstanten Faktor bestimmt sind. Man kann setzen

$$(17_1) \quad \begin{aligned} a_m &= J_m(k_i R), & c_m &= H_m^{(2)}(k_a R) \\ b_m &= 0, & d_m &= 0 \end{aligned}$$

und

$$(17_2) \quad \begin{aligned} a_m &= 0, & c_m &= 0 \\ b_m &= J_m(k_i R), & d_m &= H_m^{(2)}(k_a R). \end{aligned}$$

In beiden Fällen ist (15) befriedigt. Daraus folgt

$$(18) \quad \begin{aligned} E_z(P) &= J_m(k_i R) H_m^{(2)}(k_a r) \begin{cases} \cos m\varphi & \text{in } T_a \\ \sin m\varphi & \text{in } T_a \end{cases} \\ E_z(P) &= H_m^{(2)}(k_a R) J_m(k_i r) \begin{cases} \cos m\varphi & \text{in } T_i \\ \sin m\varphi & \text{in } T_i \end{cases} \end{aligned}$$

In den Gleichungen (18) ist beide Male entweder  $\cos m\varphi$  oder  $\sin m\varphi$  zu nehmen. Man kann leicht verifizieren, daß die durch (18) definierten Funktionen  $E_z$  alle Bedingungen des Problems erfüllen, also die gesuchten Eigenschwingungsfunktionen sind. Sie sind natürlich auch Lösungen oder Eigenfunktionen der homogenen Integralgleichung (4) oder (4\*). Jede zu einem bestimmten  $n$  gehörige Eigenfunktion ist ein lineares homogenes Aggregat der beiden obigen.

In allen bisherigen Untersuchungen war stets vorausgesetzt, daß die Leitfähigkeit  $\sigma$  des Zylinders endlich ist. Ist der Zylinder insbesondere ein vollkommener Isolator, so ist  $\sigma = 0$ ,  $k_i = \frac{n\sqrt{\varepsilon}}{c}$ . Alle unsere Resultate bleiben richtig.

Nehmen wir jetzt im Gegenteil an, daß der Zylinder ein vollkommener Leiter, also  $\sigma = \infty$  ist. Dann ist die in Teil I) und II) entwickelte Methode nicht anwendbar. Die Methode der Integralgleichungen führt aber in veränderter Form auch jetzt zum Ziele. Der Grenzfall  $\sigma = \infty$  ist sogar leichter zu behandeln als der eines endlichen  $\sigma$ . Wir wollen aber von der Anwendung der Integralgleichungen auf diesen Fall hier absehen und nur speziell ganz kurz die Eigenschwingungen beim Kreiszyylinder für  $\sigma = \infty$  besprechen. Jetzt finden in  $T_i$  überhaupt keine Schwingungen statt. Es kommt also nur das Gebiet  $T_a$  in Betracht. Die Maxwellsche Grenzbedingung lautet jetzt einfach <sup>14)</sup>

$$(19) \quad E_z = 0 \text{ auf } C.$$

Beim Kreiszyylinder wird daher identisch in  $\varphi$

$$(20) \quad E_z|_{r=R} = 0.$$

Wir machen also den Ansatz

$$(21) \quad E_z(P) = H_m^{(2)}(k_a r) \begin{cases} \cos m\varphi & \text{in } T_a \\ \sin m\varphi & \text{in } T_i \end{cases} \quad [m = 0, 1, 2, \dots].$$

Aus (20) und (21) folgt

$$(22) \quad H_m^{(2)}(k_a R) = 0 \quad [m = 0, 1, 2, \dots].$$

Die Gleichung (22) tritt an Stelle von (16).

In ähnlicher Weise wie  $E_z$  kann auch  $H_z$  bestimmt werden, sowohl bei endlichem wie bei unendlichem  $\sigma$ . Für endliches  $\sigma$  findet man

$$(23) \quad \begin{aligned} H_z(P) &= J_m(k_i R) H_m^{(2)}(k_a r) \begin{cases} \cos m\varphi & \text{in } T_a \\ \sin m\varphi & \text{in } T_i \end{cases} \\ H_z(P) &= H_m^{(2)}(k_a R) J_m(k_i r) \begin{cases} \cos m\varphi & \text{in } T_a \\ \sin m\varphi & \text{in } T_i \end{cases} \end{aligned}$$

Die Gleichungen (23) stimmen formal mit (18) überein. Die Zahlen  $n$  sind aber jetzt die Wurzeln der Gleichungen

$$(24) \quad \begin{vmatrix} H_m^{(2)}(k_a R) & J_m(k_i R) \\ k_i H_m^{(2)}(k_a R) & k_a J_m'(k_i R) \end{vmatrix} = 0 \quad [m = 0, 1, 2, \dots].$$

Sie ergeben sich aus den Maxwellschen Grenzbedingungen für  $H_z$ .

<sup>14)</sup> Enc., I. c., 505.

Im Falle  $\sigma = \infty$ , zu dem wir jetzt wieder übergehen, lautet die Grenzbedingung <sup>15)</sup>

$$(25) \quad \frac{\partial H_z}{\partial n} = 0 \text{ auf } C,$$

für einen Kreiszyylinder daher

$$(26) \quad \left. \frac{\partial H_z}{\partial r} \right|_{r=R} = 0.$$

Es ergibt sich leicht für  $m = 0, 1, 2, \dots$

$$(27) \quad H_z(P) = H_m^{(2)}(k_a r) \begin{cases} \cos m\varphi \\ \sin m\varphi \end{cases} \text{ in } T_a.$$

Die Gleichungen für die Zahlen  $n$  sind

$$(28) \quad H_m^{(2)}(k_a R) = 0.$$

(Eingegangen den 4. Februar 1935.)

---

<sup>15)</sup> Enc., l. c. 505.