

---

Theoretische Physik II  
für das Lehramt L3

---

H. van Hees

2. Juli 2025



# Inhaltsverzeichnis

Inhaltsverzeichnis	3
<b>1 Elektrostatik</b>	<b>11</b>
1.1 Elektrostatische Kräfte	11
1.1.1 Vektoren	11
1.1.2 Die Coulomb-Kraft	14
1.2 Das elektrostatische Feld	16
1.2.1 Beispiel: Elektrischer Dipol	17
1.2.2 Ladungsdichten und Volumenintegrale	18
1.2.3 Zylinder- und Kugelkoordinaten	18
1.2.4 Beispiel: Homogen geladene Kugel	20
1.3 Stromdichten, Ladungserhaltung und Kontinuitätsgleichung	22
1.3.1 Flächenintegrale	23
1.3.2 Vektorprodukt (Kreuzprodukt)	24
1.3.3 Die Divergenz eines Vektorfeldes und der Gaußsche Integralsatz	27
1.4 Das Gaußsche Gesetz für das elektrische Feld	28
1.4.1 Das Spatprodukt	30
1.5 Das elektrostatische Potential	31
1.5.1 Das Coulomb-Potential	32
1.5.2 Wegintegrale	33
1.5.3 Die Rotation eines Vektorfeldes	34
1.5.4 Der Stokessche Integralsatz	35
1.5.5 Das Lemma von Poincaré	36
1.5.6 Lokale Gleichungen der mikroskopischen Elektrostatik	37
1.5.7 Visualisierung elektrostatischer Felder	39
1.5.8 Beispiel: Potential für einen elektrischen Dipol	40
1.5.9 Energie des elektrischen Feldes	41
1.5.10 Beispiel: System von Punktladungen	44
1.6 Die Dirac- $\delta$ -Distribution und Green-Funktionen	46
1.7 Multipolentwicklung des elektrostatischen Potentials	50
1.7.1 Elektrostatische Multipolfelder von Punktmultipolquellen	51
1.8 Elektrostatik in Gegenwart von Leitern	55
1.9 Geerdete leitende Ebene	57
1.10 Aufladungsproblem für die Ebene	58

1.11	Geerdete leitende Kugel . . . . .	59
1.12	Aufladungsproblem für die Kugel . . . . .	61
1.13	Kondensatoren und Kapazität . . . . .	61
1.14	Dielektrika . . . . .	65
1.14.1	Die Clausius-Mossotti-Formel . . . . .	68
1.14.2	Kugelkondensator mit Dielektrikum . . . . .	69
1.14.3	Dielektrische Kugel im homogenen $\vec{E}$ -Feld . . . . .	69
1.14.4	Feld einer homogen polarisierten Kugel . . . . .	72
1.14.5	Die Energiedichte des elektrischen Feldes . . . . .	73
1.14.6	Die Steighöhenmethode zur Messung von $\epsilon_{\text{rel}}$ . . . . .	74
<b>2</b>	<b>Die Maxwell-Gleichungen im Vakuum</b>	<b>77</b>
2.1	Das Magnetfeld . . . . .	77
2.2	Alte Definition der Einheit Ampere . . . . .	80
2.3	Das Ampère-Maxwell-Gesetz . . . . .	81
2.4	Das Faradaysche Induktionsgesetz . . . . .	82
2.5	Lokale und integrale Formulierung der Maxwell-Gleichungen . . . . .	83
2.5.1	Beispiel: rotierende Leiterschleife . . . . .	87
2.6	Elektromagnetische Wellen im Vakuum . . . . .	89
2.7	SI-Einheiten . . . . .	92
2.8	Die Energiedichte des elektromagnetischen Feldes . . . . .	93
2.8.1	Grundlagen der Kontinuumsmechanik . . . . .	95
2.8.2	Die Energiedichte des elektromagnetischen Feldes . . . . .	97
2.9	Die Impulsdichte des elektromagnetischen Feldes . . . . .	99
2.10	Die Drehimpulsdichte des elektromagnetischen Feldes . . . . .	101
2.11	Die elektromagnetischen Potentiale und Eichinvarianz . . . . .	103
2.11.1	Lorenz-Eichung . . . . .	104
2.11.2	Coulomb-Eichung . . . . .	106
2.12	Ebene elektromagnetische Wellen . . . . .	107
<b>3</b>	<b>Magnetostatik und Gleichstromkreise</b>	<b>113</b>
3.1	Magnetostatik im Vakuum . . . . .	113
3.1.1	Unendlich langer Draht . . . . .	116
3.1.2	Unendlich langer zylindrischer Leiter . . . . .	117
3.1.3	Unendlich lange zylindrische Spule . . . . .	119
3.2	Das magnetische Dipolmoment einer Stromverteilung . . . . .	120
3.3	Magnetostatik in Materie . . . . .	123
3.3.1	Para- und Diamagnetika . . . . .	123
3.3.2	Ferromagnetika und Permanentmagnete . . . . .	125
3.3.3	Beispiel: Kugelpermanentmagnet . . . . .	127
3.4	Gleichstromkreise . . . . .	131
3.5	Koaxialkabel für Gleichstrom und Energietransport . . . . .	135
3.5.1	Das elektrische Feld . . . . .	136

3.5.2	Das Magnetfeld . . . . .	137
3.5.3	Die Energiestromdichte (Poyntingvektor) . . . . .	139
<b>4</b>	<b>Quasistationäre Näherung und Wechselstromkreise</b>	<b>143</b>
4.1	Quasistationäre Näherung . . . . .	143
4.2	Selbst- und Wechselinduktivitäten . . . . .	147
4.3	Einfache Anfangswertprobleme für Stromkreise . . . . .	151
4.3.1	Abschalten einer gleichstromdurchflossenen Spule . . . . .	151
4.3.2	RLC-Schwingkreis . . . . .	153
4.4	Wechselstromkreise . . . . .	155
4.4.1	Komplexe Behandlung von Wechselspannungen und -strömen . . . . .	155
4.4.2	Einschalten eines RC-Wechselstromkreises . . . . .	157
4.5	Wechselstromkreise im eingeschwungenen Zustand . . . . .	158
4.5.1	RL-Wechselstromkreis . . . . .	160
4.5.2	RLC-Wechselstromkreis . . . . .	161
4.5.3	RC-Parallelschaltung . . . . .	162
4.6	Der Transformator . . . . .	162
<b>5</b>	<b>Elektromagnetische Wellen und Optik</b>	<b>167</b>
5.1	Fourier-Transformationen . . . . .	167
5.2	Anfangswertproblem für die Wellengleichung . . . . .	169
5.2.1	Die Lösung der inhomogenen Gleichung . . . . .	170
5.2.2	Lösung des Anfangswertproblems für die homogene Wellengleichung . . . . .	172
5.3	Anfangswertproblem für die Maxwell-Gleichungen . . . . .	175
5.4	Elektrische Dipolstrahlung . . . . .	180
5.4.1	Die Nahfelder . . . . .	182
5.4.2	Die Fernfelder . . . . .	183
5.4.3	Der Strahlungsfluss . . . . .	183
5.5	Allgemeine Strahlungsfelder . . . . .	184
5.6	Zeitabhängige Felder in Materie . . . . .	187
5.7	Ebene Wellen in einem homogenen, isotropen Nichtleiter . . . . .	189
5.8	Brechung und Reflexion (Dielektrika) . . . . .	191
5.8.1	Reflexions- und Brechungsgesetz . . . . .	192
5.8.2	Polarisation des Lichtes bei Reflexion und Brechung . . . . .	193
5.8.3	Totalreflexion . . . . .	196
5.8.4	Energiefluss . . . . .	198
5.9	Beugung . . . . .	199
5.9.1	Das Huygenssche Prinzip . . . . .	199
5.9.2	Mathematische Lösung des Beugungsproblems . . . . .	202
5.9.3	Rechteckige Beugungsöffnung . . . . .	206
5.9.4	Einzelspalt, Doppelspalt, $N$ -fach=Spalt . . . . .	206
5.9.5	Geometrische Interpretation der Fraunhoferbeugung . . . . .	209
5.10	Wellenleiter . . . . .	210

5.10.1	Allgemeine Wellenleiter . . . . .	210
5.10.2	Eigenmoden für rechteckige Wellenleiter . . . . .	214
5.10.3	TEM-Moden beim kreiszylindrischen Koaxialkabel . . . . .	216
5.11	Hohlraumresonatoren . . . . .	218
<b>A</b>	<b>Die Differentialoperatoren in krummlinigen Orthogonalkoordinaten</b>	<b>223</b>
A.1	Allgemeiner Fall . . . . .	223
A.1.1	Gradient eines Skalarfeldes . . . . .	224
A.1.2	Rotation eines Vektorfeldes . . . . .	225
A.1.3	Divergenz eines Vektorfeldes . . . . .	226
A.1.4	Laplace-Operator . . . . .	226
A.2	Zylinderkoordinaten . . . . .	227
A.3	Kugelkoordinaten . . . . .	228
<b>B</b>	<b>Umkehrung von grad und rot und der Helmholtzsche Fundamentalsatz</b>	<b>231</b>
B.1	Wirbelfreiheit und Potentialfelder . . . . .	231
B.2	Quellenfreiheit und Wirbelfelder . . . . .	233
B.3	Der Helmholtzsche Fundamentalsatz . . . . .	235
<b>C</b>	<b>Der Ricci-Kalkül für kartesische Koordinaten</b>	<b>237</b>
C.1	Kartesische Basen und orthogonale Basistransformationen . . . . .	237
C.2	Rechenregeln für das Vektorprodukt . . . . .	238
C.3	Einige Formeln für Differentialoperatoren . . . . .	239
C.4	Sprungdivergenz und Sprungrotation . . . . .	241
<b>D</b>	<b>Gauß-Integrale</b>	<b>243</b>
D.1	Grundlegende Formeln . . . . .	243
D.2	Fourier-Transformation der Gauß-Verteilung . . . . .	245
	<b>Literaturverzeichnis</b>	<b>249</b>

# Einleitung

## Allgemeine Hinweise zur Vorlesung

Dies ist das Manuskript zur Vorlesung „Theoretische Physik II für das Lehramt L3“. Ziel der Vorlesung ist die Vermittlung der grundlegenden Konzepte der **klassischen Elektrodynamik**. Inhaltlich hat die Vorlesung die **Maxwell-Theorie von Elektrizität und Magnetismus** zum Gegenstand.

Die Maxwell-Theorie basiert auf dem **Feldbegriff**, der von Faraday qualitativ aus seinen umfangreichen Experimenten zu Elektrizität und Magnetismus begründet wurde. Im Gegensatz zur **Newtonschen Gravitationstheorie**, bei der es sich um die Beschreibung der Gravitationswechselwirkungen zwischen massiven Körpern mittels einer **Fernwirkungstheorie** handelt, ist das entscheidende Konzept des Feldbegriffes die **Lokalität von Wechselwirkungen**. Das bedeutet, dass die elektromagnetischen Kraftwirkungen auf **elektrische geladene Materie** aufgrund der Anwesenheit eines sich dynamisch ausbreitenden **elektromagnetischen Feldes** stattfinden. Das **elektromagnetische Feld** wird seinerseits aufgrund von **Verteilungen elektrischer Ladungen und Ströme** erzeugt, und das Ziel dieser Vorlesung ist es, eine gründliche Vorstellung von dem dynamischen System aus den Ladungen, strömen und dem elektromagnetischen Feld zu vermitteln.

Die auf Faradays experimentellen Arbeiten beruhende und durch Maxwell theoretisch-mathematisch ausgearbeitete Theorie zeigen auch paradigmatisch die **Vereinheitlichung** von zuvor scheinbar unzusammenhängenden Phänomenen. Vor dieser Entwicklung erschienen die Phänomene der Elektrizität, die sich zunächst vornehmlich als **elektrostatische Phänomene** zeigten und des Magnetismus, der sich i.a. durch **magnetostatische Phänomene** von **Permanentmagneten** manifestierten. Nicht zuletzt auch mit der technologischen Entwicklungen, insbesondere der Möglichkeit zur Erzeugung von **elektrischem Strom**, wurde jedoch der Zusammenhang zwischen Elektrizität und Magnetismus, wie die Ablenkung von Kompassnadeln in der Nähe von elektrischen Strömen durch **Oersted**, erkannt und auch nach und nach theoretisch beschrieben. Maxwell hat schließlich mit seinen vier Gleichungen die bis heute gültige Beschreibung aller elektromagnetischen Phänomene gefunden und zugleich vorhergesagt, dass **elektromagnetische Wellen** existieren müssten, die sich (im Vakuum) mit **Lichtgeschwindigkeit** ausbreiten. Das führte zu der Hypothese, dass Licht elektromagnetische Wellen sind, und in der Tat wurde dies durch Experimente von **Hertz**, der als erster elektromagnetischen Wellen erzeugt und nachgewiesen hat, bestätigt. Damit ist auch die **Optik** zu einem Anwendungsfeld der klassischen Elektrodynamik geworden, d.h. die Maxwell-Gleichungen stellen die Vereinigung dreier großer zuvor scheinbar unzusammenhängender Gebiete der Physik dar, nämlich Elektrizität, Magnetismus und Optik.

Parallel dazu entwickeln wir die benötigten mathematischen Hilfsmittel der Feldtheorie, also vornehmlich **Vektoranalysis** und der Lösung der im Zusammenhang mit der Elektrodynamik auftretenden **partiellen Differentialgleichungen**, insbesondere der **Laplace- und Poisson-Gleichung** in der Elektro- und Magnetostatik und der **Wellengleichung** für elektromagnetische Wellen.

Ein besonderes didaktisches Problem stellt in der Elektrodynamik die Wahl des Einheitensystems dar. Im wesentlichen sind heute noch mindestens drei verschiedene Einheitensysteme in der theoretischen Physik gebräuchlich: Das **Internationale Einheitensystem** (Système Internationale oder SI), **Gauß-Einheiten** und **Heaviside-Lorentz-Einheiten**. Die letzteren sind neben weiteren heutzutage nicht mehr verwendeten elektro- und magnetostatischen Einheitensystemen die historisch zuerst eingeführten Einheiten, die auf den in der

klassischen Mechanik eingeführten Basiseinheiten für Längen, Zeiten und Massen (im SI also Meter, Sekunde und Kilogramm bzw. in Gauß- bzw. Heaviside-Lorentz-Einheiten Zentimeter, Sekunde und Gramm) beruhen und keine neue Basiseinheiten für elektromagnetische Größen einführen. Diese Einheiten sind bei vielen Theoretikern allein deshalb besonders beliebt, weil sie etwas einfachere Feldgleichungen ergeben und elektrisches und magnetisches Feld dieselbe Dimension besitzen. Letzteres ist deshalb in gewissem Sinne „natürlich“, weil in der modernen Formulierung im Zusammenhang mit der **Relativitätstheorie** sich das elektrische und magnetische Feld als Komponenten eines einzigen relativistischen **Feldstärketensors** erweisen. Darauf gehen wir aber erst in einer späteren Vorlesung genauer ein. Der Preis, den man für diese Vereinfachung in der theoretischen Betrachtungsweise ergibt, ist allerdings, dass die elektromagnetischen Größen komplizierte Dimensionen und Einheiten erhalten, die im praktischen Gebrauch etwas unbequem sind.

Daher verwenden wir in dieser Vorlesung ausschließlich **SI-Einheiten**, die neben den mechanischen Basiseinheiten Meter, Sekunde und Kilogramm noch die Einheit **Ampère** für die elektrische Stromstärke bzw. das **Coulomb** für die elektrische Ladung einführt. Dadurch erhält man für die elektromagnetischen Größen relativ einfache Dimensionen, erkauft sich dies aber durch die Einführung zweier willkürlicher „Konversionsfaktoren“ in den Maxwell-Gleichungen, die „**Permittivität des Vakuums**“  $\epsilon_0$  und die „**Permeabilität des Vakuums**“  $\mu_0$ . Wir gehen auf die elektromagnetischen Einheiten im folgenden genau ein. Die Wahl der SI-Einheiten für diese Vorlesung rechtfertigt sich nicht zuletzt auch daraus, dass sie zum einen die gesetzlich vorgeschriebenen Einheiten für das Messwesen darstellen und entsprechend in Technik und Handel international gebräuchlich sind und zum anderen durch die nationalen metrologischen Institute (in Deutschland ist das die Physikalisch-Technische Bundesanstalt in Braunschweig) weltweit mit höchstmöglicher Präzision bereitgestellt werden. Schließlich ist deren Verwendung auch in den Schulen in allen Bundesländern vorgeschrieben und etabliert.

## Überblick über den Inhalt der Vorlesung

In Kapitel 1 behandeln wir die als erstes die Elektrostatik, denn hier haben wir es im wesentlichen nur mit einem **Vektorfeld**, dem **elektrostatischen Feld** und einem **Skalarfeld**, der **Ladungsdichte** zu tun. Dies führt zum einen für ein relativ überschaubares Teilgebiet den Feldbegriff ein und ermöglicht es zum anderen anhand von physikalischen Beispielen auch die unbedingt notwendigen mathematischen Grundbegriffe der **Vektoranalysis** (also Weg-, Flächen- und Volumenintegrale und die Differentialoperatoren  $\text{div}$ ,  $\text{grad}$  und  $\text{rot}$  bzw. den Nabla-Operator  $\nabla$ ) möglichst anschaulich zu definieren und gleich auf physikalisch interessante Fragestellungen anzuwenden. Wir schließen das Kapitel mit einer einfachen Einführung in die Elektrostatik in Materie, also **Leiter und Dielektrika** ab.

In Kapitel 2 betrachten wir die **Magnetostatik**, d.h. die Erzeugung magnetischer Felder durch stationäre Ströme sowie aufgrund der Anwesenheit statischer Magnetisierung von Materie (Permanentmagneten). Wir gehen auch kurz auf die magnetischen Erscheinungen in Materie ein.

In Kapitel 3 behandeln wir dann als praktische Anwendung der **quasistationären Näherung** die Beschreibung von einfachen Gleich- und Wechselstromschaltungen aus Widerständen, Kondensatoren und Spulen.

Kapitel 4 schließt schließlich die Vorlesung mit der Besprechung der einfachsten Lösungen der vollen zeitabhängigen Maxwell-Gleichungen und **elektromagnetischen Wellen** im freien Raum („Hertzscher Dipol als Antenne“) und in einfachen rechteckigen Hohlleitern („Koaxialkabel“) ab.

## Konventionen und Notationen

In diesem Skript bemühe ich mich um eine möglichst einheitliche Notation, die eine klare Identifikation der Größen schon anhand der entsprechenden Konventionen erlaubt.

So sind geometrische und physikalische Vektorgrößen stets als Symbol mit einem Pfeil bezeichnet, z.B.  $\vec{v}$

für die Geschwindigkeit eines Teilchens. Solche Größen sind unabhängig von der Wahl einer Basis. In dieser Vorlesung verwenden wir ausschließlich kartesische Basen, die durch die Wahl dreier zueinander orthogonale Einheitsvektoren  $\vec{e}_1$ ,  $\vec{e}_2$  und  $\vec{e}_3$  festgelegt werden. Dabei sollen diese Einheitsvektoren in dieser Reihenfolge eine rechtshändig orientiertes Basis bzw. Koordinatensystem bilden, d.h. weist der Daumen der rechten Hand in Richtung von  $\vec{e}_1$ , der Zeigefinger in Richtung von  $\vec{e}_2$ , so muss der Mittelfinger in Richtung von  $\vec{e}_3$  zeigen. Andernfalls ist die Reihenfolge der Basisvektoren zu ändern oder einer der Basisvektoren umzudrehen. Jeder Vektor lässt sich dann umkehrbar eindeutig durch die Komponenten bzgl. dieser kartesischen Basis angeben. Der Geschwindigkeitsvektor also durch die drei reellen Größen  $v_j = \vec{e}_j \cdot \vec{v}$ , d.h.  $\vec{v} = v_1\vec{e}_1 + v_2\vec{e}_2 + v_3\vec{e}_3$ . Die drei reellen Größen ordnen wir auch in Spaltenvektoren (manchmal auch als Zeilenvektoren) des  $\mathbb{R}^3$  an.

Diese bezeichnen wir mit unterstrichenen Symbolen:  $\underline{v} = \begin{pmatrix} v_1 \\ v_2 \\ v_3 \end{pmatrix}$ .

Bei Integralen geben wir die Differentiale immer **unmittelbar nach dem Integralzeichen** und nicht, wie sonst oft üblich, ganz am Ende des Integranden an, also notieren wir z.B.  $\int dx x^2 = x^3/3 + \text{const}$ . Dies hat den Vorteil, dass man bei jedem Integralzeichen sofort erkennt, bzgl. welcher Variable integriert wird. Wir notieren Volumenelemente als  $d^3r$  (entsprechend der skalaren Natur dieser Größen also ohne Pfeilchen oder unterstrichenen Symbolen, obgleich  $\vec{r}$  hierbei den Ortsvektor in dem gerade verwendeten Bezugssystem bezeichnet). In Flächenintegralen schreiben wir den Flächenelementvektor entsprechend seiner vektoriellen Natur als  $d^2\vec{f}$ . Dabei handelt es sich um einen Vektor, der senkrecht auf der Fläche steht und dessen Länge der Flächeninhalt des entsprechenden infinitesimalen Flächenstückchens ist. Ebenso bezeichnet in Wegintegralen  $d\vec{r}$  das vektorielle Wegelement entlang der Kurve. Es ist also stets tangential an die Kurve gelegt zu denken.

## Lehrbücher, Skripte und Zeitschriften

Da die Elektrodynamik zu den traditionellen Inhalten des Physikstudiums im Theorievorlesungszyklus zählt, gibt es unzählige Lehrbücher zu diesem Thema. Ich zähle hier nur einige Beispiele auf, die ich auch zur Vorbereitung dieses Manuskripts verwendet habe.

Ein sehr schönes allgemeines Theorie-Lehrbuch ist [BFK<sup>+</sup>15]. Es deckt den gesamten Stoff des Bachelor-Studiengangs für Physikstudierende ab und enthält daher wesentlich mehr Stoff als wir im dreisemestrigen Lehramtlerzyklus behandeln können. Es ist aber sehr sorgfältig mit viel Liebe zum Detail aufbereitet und liefert auch die mathematischen Grundlagen in allerdings sehr knapper Form mit. Ein Nachteil speziell für die Elektrodynamikvorlesung ist allerdings, dass es das Gaußsche Maßsystem verwendet.

Ein Klassiker ist die berühmte sechsbändige Vorlesungsreihe von Sommerfeld. Es ist zwar schon etwas älter aber insbesondere durch die Ausführlichkeit der Rechnungen und die sorgfältige Behandlung der mathematischen Methoden auch heute noch eines der besten Lehrbücher der theoretischen Physik, soweit es die klassische Physik betrifft. Die Quantenmechanik wird in dem Lehrbuch nicht behandelt. Ich empfehle aus [Som92] das Studium des hervorragenden Kapitels über die Vektoranalysis. Dort werden die Begriffe der diversen Integraltypen und der Differentialoperatoren recht anschaulich eingeführt. In die theoretische Elektrodynamik wird in [Som01] mustergültig (und unter Verwendung der SI-Einheiten!) eingeführt und durch viele ausführliche Beispielrechnungen zu interessanten Phänomenen veranschaulicht.

Ein weiteres auch schon etwas älteres Lehrbuch ist [Wei63], das ebenfalls SI-Einheiten verwendet. Ein kompakter Klassiker in modernerer Überarbeitung ist auch [Joo89].

Ähnlich und mit einer besonders schönen Einführung in die Vektoranalysis versehen ist das ebenfalls klassische Lehrbuch, das in dieser Auflage ebenfalls das SI-Einheitensystem verwendet, [Sau73].

Legendär ist die Lehrbuchreihe von Feynman, die aus seiner Neugestaltung des Grundstudiumslehrgangs für Studierende am Caltech entwickelt hat. Es zeichnet sich vor allem durch einen ungewöhnlichen didaktischen

## Einleitung

Zugang zur Physik aus und stellt insbesondere die physikalischen Zusammenhänge in den Vordergrund. Trotz der sehr lebendigen unformalen Sprache ist es allerdings recht anspruchsvoll. Ich empfehle aber, sich das eine oder andere Kapitel einmal anzusehen, weil es wegen des Feynman-eigenen Stils und der auch heute noch modernen Herangehensweise an den Stoff alternative Perspektiven auf und ein vertieftes Verständnis für die Physik vermittelt. Die Elektrodynamik wird in [FLS07]. Das gesamte Werk (auf Englisch) ist kostenfrei online verfügbar:

<http://www.feynmanlectures.caltech.edu/>

Ein neueres sehr gutes Lehrbuch, ebenfalls in SI-Einheiten geschrieben, ist [Gri15].

Auch im Hinblick auf den Lehramtsstudiengang geschrieben ist das Buch [Her07]. Es steht zum kostenlosen Download im Netz der Goethe-Universität zur Verfügung. Der Link findet sich im Literaturverzeichnis.

Explizit für den Lehramtsstudiengang an der Uni Hamburg verfasst ist [Sch12]. Hier empfinde ich allerdings die Behandlung der Relativitätstheorie eher irreführend und veraltet, insbesondere die Verwendung des Begriffs der sog. „relativistischen Masse“, was in einem Lehrbuch im 21. Jh. nicht mehr vorkommen dürfte. Dies trifft allerdings leider auch auf einige andere der bereits genannten Lehrbücher zu. Leider findet sich diese veraltete Idee aus der Frühzeit der Relativitätstheorie auch in vielen Schulbüchern, aber dies ist erst der Gegenstand der Vorlesung Theorie III im nächsten Semester. Interessanterweise hat Einstein selbst schon sehr früh vor der Einführung des Begriffs der relativistischen Masse gewarnt [Oku89, Oku09].

Ein sehr gutes Buch über Experimentalphysik ist der Klassiker „Gerthsen Physik“ [Mes10]. Die hier zitierte 24. Auflage steht zum kostenlosen Download im Netz der Goethe-Universität zur Verfügung. Der Link findet sich im Literaturverzeichnis.

Für die benötigte **Mathematik**, also die Vektoranalysis, gibt es gleichfalls unzählige Lehrbücher. Eine sehr schöne Gesamtdarstellung für den gesamten Stoff des Bachelor-Studiengangs für Physiker und andere Naturwissenschaftler ist [AHK<sup>+</sup>15].

Das Buch [Gro12] ist speziell als Mathematikbuch für die ersten Semester des Physikstudiums konzipiert. Es steht zum kostenlosen Download im Netz der Goethe-Universität zur Verfügung. Der Link findet sich im Literaturverzeichnis.

Besonders leicht verständlich und mit Betonung der Anschauung wird die Vektoranalysis auch in [BK88] eingeführt.

Die Vektoranalysis kann auch in meinem Manuskript zur Vorlesung „Mathematische Ergänzungen zu Theoretische Physik 1“ [Hee14] nachgelesen werden.

Last but not least sei die wissenschaftliche Zeitschrift American Journal of Physics (Am. Jour. Phys.) erwähnt, in der Artikel zu Standard-Physik-Themen und ihrer Didaktik erscheinen. Sie wird von der American Association of Physics Teachers herausgegeben und ist im Netz der GU verfügbar.

<https://aapt.scitation.org/toc/ajp/current>

Das europäische Pendant ist das European Journal of Physics (Eur. Jour. Phys.), das aber leider im Netz der GU nicht zur Verfügung steht:

<http://iopscience.iop.org/journal/0143-0807>

All diese Bücher (und wahrscheinlich auch dieses Manuskript) enthalten mehr Stoff als wir in dieser Vorlesung ausführlich behandeln können. Ich hoffe aber, daß sowohl die Bücher als auch hoffentlich dieses Manuskript Ihnen helfen, nicht nur den Stoff der Vorlesung erfolgreich nachzubereiten sondern auch die Begeisterung für die theoretische Physik und insbesondere die Elektrodynamik zu wecken!

Für Hinweise auf **Tippfehler**, die in diesem Manuskript leider mit ziemlicher Sicherheit vorkommen dürften, bin ich sehr dankbar! Bitte melden Sie diese direkt an mich oder via e-mail:

[hees@itp.uni-frankfurt.de](mailto:hees@itp.uni-frankfurt.de)

Frankfurt, im Frühjahr 2020.

## Kapitel 1

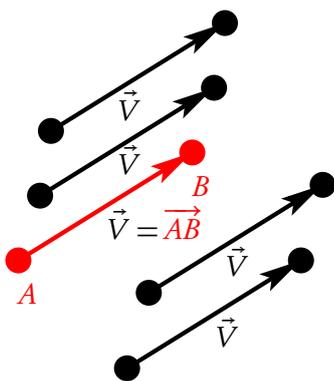
# Elektrostatik

Ziel dieses Kapitels ist es, zum Einen in den Themenkreis der elektromagnetischen Phänomene anhand des einfachsten Falls der **Elektrostatik** einzuführen und zum Anderen auch möglichst anschaulich das im folgenden benötigte mathematische Rüstzeug der **Vektoranalysis** einzuführen (vgl. dazu auch das Manuskript zur „Mathematische Methoden für Lehramt L3“ [Hee18a]).

### 1.1 Elektrostatische Kräfte

Qualitativ waren **elektrische und magnetische Kraftwirkungen** bereits in der Antike bekannt. Der Begriff Elektrizität geht auf die alten Griechen zurück, die das Phänomen der Reibungselektrizität an Bernstein (griech. *ηλεκτρον*, Elektron) und die entsprechenden Kraftwirkungen kannten. Auch mit magnetischen Erscheinungen waren sie aufgrund natürlich vorkommender Magnetsteine (griech. *μαγνητιζ λιθος*, Magnetis Lithos) vertraut.

#### 1.1.1 Vektoren



Rekapitulieren wir anhand der nebenstehenden Abbildung den Begriff des **Vektors**. Ein Vektor ist in der Physik eine Größe, die eine Richtung und einen Betrag besitzt. Beispiele sind Geschwindigkeit und Beschleunigung eines Punktteilchens, Kräfte, die auf ein Punktteilchen einwirken usw. Außerdem können wir im **Euklidischen Raum**, also dem Raum, der durch die bekannte „Schulgeometrie“ beschrieben wird, Vektoren als **Verschiebungen** um eine bestimmte Länge in eine bestimmte Richtung auffassen. Sind zwei Punkte  $A$  und  $B$  gegeben, können wir den Vektor als einen diese Punkte verbindenden Pfeil (mathematisch eine gerichtete Strecke) veranschaulichen, der die Verschiebung des Punktes  $A$  in den Punkt  $B$  symbolisiert. Wir bezeichnen einen so durch zwei Punkte definierten Vektor als  $\vec{AB}$ . Wir sehen jedoch i.a. von der absoluten Lage der Punkte  $A$  und  $B$  im Raum (oder in der Ebene) ab und

identifizieren alle aus  $\vec{AB}$  durch Parallelverschiebung hervorgehenden Pfeile mit demselben Vektor  $\vec{V}$ <sup>1</sup>.

Wir können nun Vektoren addieren. Diesen Begriff macht man sich am einfachsten anhand der oben eingeführten Veranschaulichung von Vektoren als Verschiebungen klar. So beschreibt der Pfeil  $\vec{AB}$  zwischen zwei Punkten  $A$  und  $B$  die Verschiebung des Punktes  $A$  in den Punkt  $B$ . Dabei soll es aber nicht auf die absolute Lage der Punkte  $A$  und  $B$  ankommen, so dass ein Pfeil  $\vec{CD}$  für zwei Punkte, die so liegen, dass die Strecken  $AB$

<sup>1</sup>Wie bereits in der Einleitung erörtert bezeichnen wir basisunabhängige Vektoren und Vektorfelder mit fettgedruckten kursiven Buchstaben.

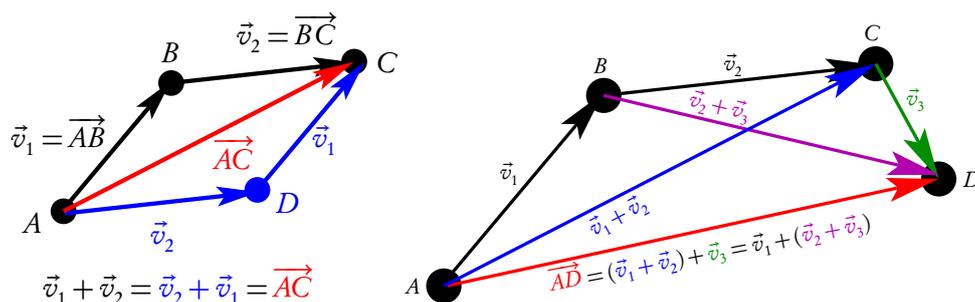


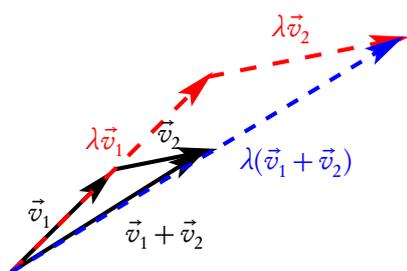
Abbildung 1.1: Links: Zur Definition der Addition von Vektoren und geometrischer Beweis des Kommutativgesetzes. Rechts: Geometrischer Beweis des Assoziativgesetzes für die Vektoraddition

und  $CD$  parallel sind und die gleiche Richtung festlegen, als gleiche Vektoren identifiziert werden. Anders ausgedrückt sind zwei Vektoren  $\vec{AB}$  und  $\vec{CD}$  gleich,  $\vec{AB}$  durch **Parallelverschiebung** mit  $\vec{CD}$  zur Deckung bringen kann.

Seien nun zwei Vektoren  $\vec{v}_1$  und  $\vec{v}_2$  gegeben, so können wir die entsprechenden Pfeile aneinanderhängen (vgl. Abb. 1.1 links), d.h. sei  $\vec{v}_1 = \vec{AB}$  mit zwei beliebigen Punkten  $A$  und  $B$  und ist der dritte Punkt  $C$  so bestimmt, dass  $\vec{v}_2 = \vec{BC}$  ist, dann definieren wir die **Summe der Vektoren** als  $\vec{v}_1 + \vec{v}_2 = \vec{AC}$ . Man kann nun leicht nachweisen [Hee14], dass stets das **Kommutativgesetz**, also  $\vec{v}_1 + \vec{v}_2 = \vec{v}_2 + \vec{v}_1$ , und für drei Vektoren das **Assoziativgesetz** also  $(\vec{v}_1 + \vec{v}_2) + \vec{v}_3 = \vec{v}_1 + (\vec{v}_2 + \vec{v}_3)$  gilt (vgl. Abb. 1.1 rechts).

In diesem Zusammenhang wird auch klar, was der Fall eines „Pfeils der Länge Null“, also der Nullvektor  $\vec{0} = \vec{AA}$  bedeutet: Er ist das **neutrale Element der Vektoraddition**, d.h. es gilt für jeden Vektor  $\vec{a}$ , dass  $\vec{a} + \vec{0} = \vec{a}$  gilt.

Weiter können wir nun auch die Addition umkehren, also eine **Vektorsubtraktion** definieren, indem wir zu einem Vektor  $\vec{a} = \vec{AB}$  den Vektor  $-\vec{a} = \vec{BA}$  definieren. In der Tat entspricht ja eine Verschiebung von  $A$  nach  $B$  und dann wieder von  $B$  nach  $A$  insgesamt der Situation, dass gar keine Verschiebung stattgefunden hat, entsprechend  $\vec{a} + (-\vec{a}) = \vec{AB} + \vec{BA} = \vec{AA} = \vec{0}$ . Die Subtraktion zweier Vektoren ist dann einfach durch  $\vec{a} - \vec{b} = \vec{a} + (-\vec{b})$  definiert.



Schließlich können wir die **Multiplikation eines Vektors mit einem Skalar** (also einer reellen Zahl) dadurch definieren, dass wir für einen gegebenen Vektor  $\vec{a}$  den Vektor  $\lambda\vec{a}$  definieren, der für  $\lambda > 0$  in die gleiche Richtung zeigt, aber um den Faktor  $\lambda$  länger (falls  $\lambda > 1$ ) bzw. kürzer (falls  $\lambda < 1$ ) ist und entsprechend für  $\lambda < 0$  in die entgegengesetzte Richtung zeigt. Offenbar gelten dann die Regeln  $(-1)\vec{a} = -\vec{a}$ ,  $(\lambda_1 + \lambda_2)\vec{a} = \lambda_1\vec{a} + \lambda_2\vec{a}$ ,  $\lambda(\vec{a} + \vec{b}) = \lambda\vec{a} + \lambda\vec{b}$  und  $0\vec{a} = \vec{0}$  (s. nebenstehende Skizze). Die bisher beschriebenen Rechenregeln definieren, was

Vektoren sind. Die Menge aller Vektoren nennt man einen **Vektorraum über den reellen Zahlen**:

### Addition von Vektoren

- Für drei Vektoren  $\vec{v}_1, \vec{v}_2, \vec{v}_3$  gilt das **Assoziativgesetz**

$$(\vec{v}_1 + \vec{v}_2) + \vec{v}_3 = \vec{v}_1 + (\vec{v}_2 + \vec{v}_3). \quad (1.1.1)$$

- Für zwei Vektoren  $\vec{v}_1$  und  $\vec{v}_2$  gilt das **Kommutativgesetz**

$$\vec{v}_1 + \vec{v}_2 = \vec{v}_2 + \vec{v}_1. \quad (1.1.2)$$

- Es existiert das **neutrale Element der Vektoraddition**  $\vec{0}$ . Für jeden Vektor  $\vec{v}$  gilt

$$\vec{v} + \vec{0} = \vec{v}. \quad (1.1.3)$$

- Zu jedem Vektor  $\vec{v}$  existiert das bzgl. der Vektoraddition inverse Element  $(-\vec{v})$ , so dass

$$\vec{v} + (-\vec{v}) = \vec{0}. \quad (1.1.4)$$

### Multiplikation mit Skalaren

- für Zahlen  $\lambda_1, \lambda_2$  und einen Vektor  $\vec{v}$  gilt das **Assoziativgesetz**

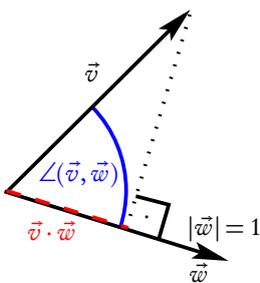
$$\lambda_1(\lambda_2\vec{v}) = (\lambda_1\lambda_2)\vec{v} \quad (1.1.5)$$

und das **Distributivgesetz**

$$(\lambda_1 + \lambda_2)\vec{v} = \lambda_1\vec{v} + \lambda_2\vec{v}. \quad (1.1.6)$$

- für alle Vektoren  $\vec{v}$  ist

$$0\vec{v} = \vec{0} \quad \text{und} \quad (-1)\vec{v} = -\vec{v}. \quad (1.1.7)$$



Dann gibt es in der Euklidischen Geometrie noch den Begriff des Winkels. Um diesen formal zu erfassen, definieren wir das **Skalarprodukt** zweier Vektoren  $\vec{a} \cdot \vec{b}$ . In unserem Modell von Vektoren mit Pfeilen betrachten wir  $\vec{a} = \overrightarrow{AB}$  und  $\vec{b} = \overrightarrow{AC}$ . Dann ist  $\vec{a} \cdot \vec{b} = |\vec{a}||\vec{b}|\cos[\angle(\vec{a}, \vec{b})]$ , wobei  $\angle(\vec{a}, \vec{b}) \in [0, \pi]$  der Winkel ist, den die die Vektoren repräsentierenden Pfeile einschließen und  $|\vec{a}|$  die Länge des entsprechenden Pfeils. Ein wichtiger Spezialfall ist die Projektion eines Vektors in eine Richtung. Sei dazu  $\vec{v}$  ein beliebiger Vektor und  $\vec{w}$  ein Vektor mit  $|\vec{w}| = 1$ , also ein **Einheits- oder Richtungsvektor**. Dann ist  $\vec{v} \cdot \vec{w}$  offenbar betragsmäßig die Länge der Projektion von  $\vec{v}$  in die Richtung von  $\vec{w}$ . Für  $\angle(\vec{v}, \vec{w}) \in [0, \pi/2)$  ist offenbar der Wert positiv

für  $\angle(\vec{v}, \vec{w}) = \pi/2$  Null und für  $\angle(\vec{v}, \vec{w}) \in (\pi/2, \pi]$  negativ.

Das Skalarprodukt erfüllt die Rechenregeln

- **Kommutativität:** für zwei Vektoren  $\vec{a}$  und  $\vec{b}$  gilt stets

$$\vec{a} \cdot \vec{b} = \vec{b} \cdot \vec{a} \quad (1.1.8)$$

- **Linearität:** für drei Vektoren  $\vec{a}$ ,  $\vec{b}$  und  $\vec{c}$  und zwei Zahlen  $\lambda_1, \lambda_2 \in \mathbb{R}$  gilt stets

$$\vec{a} \cdot (\lambda_1 \vec{b} + \lambda_2 \vec{c}) = \lambda_1 \vec{a} \cdot \vec{b} + \lambda_2 \vec{a} \cdot \vec{c}. \quad (1.1.9)$$

- **Positive Definitheit:** Für alle Vektoren  $\vec{a}$  ist stets

$$\vec{a} \cdot \vec{a} = \vec{a}^2 = |\vec{a}|^2 \geq 0 \quad (1.1.10)$$

und aus  $\vec{a} \cdot \vec{a} = 0$  folgt notwendig  $\vec{a} = \vec{0}$ .

Schließlich benötigen wir noch den wichtigen Begriff der **kartesischen Basis**.

Dazu denken wir uns im Anschauungsraum drei aufeinander senkrecht stehende Einheitsvektoren  $\vec{e}_1$ ,  $\vec{e}_2$  und  $\vec{e}_3$  definiert. Gewöhnlich ordnet man sie so an, dass der ausgestreckte Daumen, Zeigefinger und Mittelfinger der **rechten Hand** entsprechend in die Richtung dieser drei Vektoren zeigen. Es ist anschaulich klar, dass man jeden Vektor  $\vec{v}$  durch drei reelle Zahlen  $v_1, v_2, v_3$  durch **Linearkombination** aus diesen drei Vektoren eindeutig ausdrücken kann:  $\vec{v} = v_1 \vec{e}_1 + v_2 \vec{e}_2 + v_3 \vec{e}_3$ . Nun gilt aufgrund der Definition der Vektoren  $\vec{e}_j$  mit  $j \in \{1, 2, 3\}$

$$\vec{e}_j \cdot \vec{e}_k = \delta_{jk} = \begin{cases} 1 & \text{für } j = k, \\ 0 & \text{für } j \neq k. \end{cases} \quad (1.1.11)$$

Man nennt  $\delta_{jk}$  das **Kronecker-Symbol**.

Nun ist offenbar

$$\vec{e}_j \cdot \vec{v} = \vec{e}_j \cdot \sum_{k=1}^3 v_k \vec{e}_k = \sum_{k=1}^3 v_k \vec{e}_j \cdot \vec{e}_k = \sum_{k=1}^3 v_k \delta_{jk} = v_j. \quad (1.1.12)$$

Das Skalarprodukt zwischen zwei beliebigen Vektoren lässt sich auch sehr einfach über deren kartesische Komponenten bestimmen:

$$\vec{v} \cdot \vec{w} = \sum_{j,k=1}^3 v_j w_k \vec{e}_j \cdot \vec{e}_k = \sum_{j,k=1}^3 v_j w_k \delta_{jk} = \sum_{j=1}^3 v_j w_j. \quad (1.1.13)$$

Für die Länge eines Vektors folgt daraus sofort

$$v = |\vec{v}| = \sqrt{\vec{v} \cdot \vec{v}} = \sqrt{v_1^2 + v_2^2 + v_3^2}, \quad (1.1.14)$$

was auch sofort aus dem Satz des Pythagoras' folgt (*wie?*)

### 1.1.2 Die Coulomb-Kraft

Nach diesen mathematischen Vorbereitungen können wir nun mit unserer quantitativen Beschreibung der elektrischen und magnetischen Erscheinungen beginnen: Quantitativ im modernen physikalischen Sinne

### 1.1. Elektrostatische Kräfte

wurden die elektromagnetischen Erscheinungen erst ab etwa dem 17. Jh. erfasst. So hat insbesondere 1784 **Charles Augustin de Coulomb** (1736-1806) mit seinem **Drehwaagenexperiment** nachgewiesen, dass sich zwei kugelförmige elektrisch geladene *ruhende* Körper nach dem Kraftgesetz

$$\vec{F} \propto \frac{1}{r^2} \vec{e}_r \quad (1.1.15)$$

abstoßen bzw. anziehen, sofern sie **elektrische Ladungen** tragen. Dabei ist  $\vec{e}_r$  der Einheitsvektor in Richtung der Verbindungslinie zwischen den beiden Ladungen. Dabei tritt der Begriff der elektrischen Ladung neben der **Masse** als zusätzliche fundamentale Materieeigenschaft im Zusammenhang mit den elektromagnetischen Erscheinungen auf. Schon früher erkannten **Benjamin Franklin** (1706-1790) und **Georg Christoph Lichtenberg** (1742-1799), dass im Gegensatz zur Masse die elektrischen Ladungen mit beiderlei Vorzeichen existieren. Dabei war es einige Zeit strittig, ob es Materie mit beiderlei Ladungen gibt oder nur eine. Heute wissen wir, dass es in der Tat Teilchen mit positiver Ladung (für die uns umgebende Materie die Protonen bzw. Atomkerne) und negativer Ladung (Elektronen) gibt. Schon vor Coulombs ausführlichen quantitativen Messungen hatte man in Analogie zum Newtonschen Gravitationsgesetz postuliert, dass das Kraftgesetz

$$\vec{F} = k \frac{q_1 q_2}{r^2} \vec{e}_r \quad (1.1.16)$$

lautet, wobei  $k$  ein Proportionalitätsfaktor ist, der die **Einheit der elektrischen Ladung** festlegt. Dabei ist das Vorzeichen des Richtungsvektors  $\vec{e}_r$  so zu wählen, dass diese **elektrostatische Coulomb-Kraft** für gleichnamige Ladungen (also  $q_1 q_2 > 0$ ) abstoßend und für ungleichnamige Ladungen (also  $q_1 q_2 < 0$ ) anziehend wirkt.

Die Ladungseinheit Coulomb (Einheitenzeichen C) ist im **Internationalen Einheitensystem (SI)** seit 2019 einfach dadurch festgelegt, dass man der **Elementarladung**, also der Ladung eines Protons, den Wert  $q_p = e = 1,602\,176\,634 \cdot 10^{-19}$  C zuordnet. Das Elektron besitzt die exakt entgegengesetzte negative Ladung  $q_e = -e$ .

Dadurch ist der Proportionalitätsfaktor  $k$  aufgrund des experimentell bestätigten Coulomb-Gesetzes (1.1.16) eine messbare Größe. Für SI-Einheiten führt man die Konstante in der Form

$$k = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \quad (1.1.17)$$

ein und nennt  $\epsilon_0$  die **elektrische Feldkonstante** oder zuweilen auch Permittivität des Vakuums. Man sollte dabei aber im Auge behalten, dass dies lediglich Namen für eine Definition der Ladungseinheit ist, die im SI-System Coulomb heißt und mit dem Einheitensymbol C bezeichnet wird.

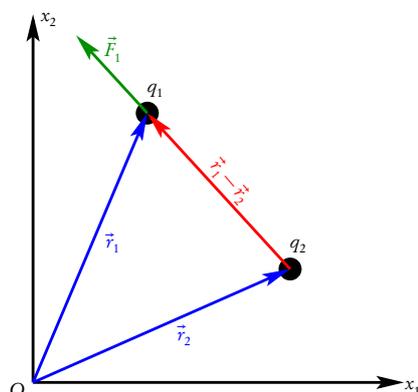
Für die **elektrische Feldkonstante** ergibt sich durch genaue Messungen der Wert

$$\epsilon_0 = 8,8541878128(13) \cdot 10^{-12} \frac{\text{C}^2}{\text{Nm}^2}. \quad (1.1.18)$$

Dabei ist  $1\text{N} = 1\text{kgm/s}^2$  (1 Newton) die Einheit der Kraft, und die Ziffern in Klammern geben die Unsicherheit der letzten beiden Dezimalstellen an.

Kehren wir zum Coulomb-Gesetz (1.1.16) zurück und schreiben es noch etwas ausführlicher auf. Wir legen dazu die **absolute Lage** der Ladungen fest, indem wir ein **kartesisches Koordinatensystem** einführen, d.h. einen beliebigen Punkt  $O$  im Raum (den Ursprung des Koordinatensystems) und drei zueinander senkrechte (orthogonale) Einheitsvektoren  $\vec{e}_j$  ( $j \in \{1, 2, 3\}$ ) definieren. Dann kann man jeden Punkt

$P$  im Raum eindeutig durch den **Ortsvektor**  $\vec{r} = \overrightarrow{OP}$  lokalisieren und diesen Vektor wiederum umkehrbar eindeutig durch die drei kartesischen Ortskoordinaten  $x_j = \vec{e}_j \cdot \vec{r}$ , wie oben in (1.1.12) beschrieben.



Dazu seien die beiden Ladungen  $q_1$  und  $q_2$  bei den durch die Ortsvektoren  $\vec{r}_1$  und  $\vec{r}_2$  gegebenen Punkten lokalisiert. Dann ist offenbar die auf  $q_1$  aufgrund der Anwesenheit der Ladung  $q_2$  wirkende Coulomb-Kraft nach Größe und Richtung durch

$$\begin{aligned}\vec{F}_1 &= \frac{q_1 q_2}{4\pi\epsilon_0 |\vec{r}_1 - \vec{r}_2|^2} \frac{\vec{r}_1 - \vec{r}_2}{|\vec{r}_1 - \vec{r}_2|} \\ &= \frac{q_1 q_2}{4\pi\epsilon_0} \frac{\vec{r}_1 - \vec{r}_2}{|\vec{r}_1 - \vec{r}_2|^3}\end{aligned}\quad (1.1.19)$$

gegeben.

Mit den kartesischen Komponenten  $(x_{11}, x_{12}, x_{13})$  und  $(x_{21}, x_{22}, x_{23})$  können wir zunächst die Länge durch

$$\begin{aligned}|\vec{r}_1 - \vec{r}_2| &= \sqrt{(\vec{r}_1 - \vec{r}_2)^2} \\ &= \sqrt{(x_{11} - x_{21})^2 + (x_{12} - x_{22})^2 + (x_{13} - x_{23})^2}\end{aligned}\quad (1.1.20)$$

bestimmen (*nachrechnen!*).

Schreibt man dann noch die Komponenten von Vektoren als Spaltenvektoren des  $\mathbb{R}^3$  (also der geordneten Tripel reeller Zahlen), können wir die Coulomb-Kraft (1.1.19) eindeutig durch den  $\mathbb{R}^3$ -Vektor<sup>2</sup>

$$\underline{F}_1 = \frac{q_1 q_2}{4\pi\epsilon_0 [(x_{11} - x_{21})^2 + (x_{12} - x_{22})^2 + (x_{13} - x_{23})^2]^{3/2}} \begin{pmatrix} x_{11} - x_{21} \\ x_{12} - x_{22} \\ x_{13} - x_{23} \end{pmatrix}\quad (1.1.21)$$

identifizieren.

Diese umkehrbar eindeutige Abbildung zwischen den geometrischen Vektoren („Pfeilen“) und  $\mathbb{R}^3$ -Vektoren ermöglicht die Anwendung der Algebra und Analysis mit reellen Zahlen, was diese von **René Descartes** (1596-1650) in die Mathematik eingeführte Idee der **analytischen Geometrie** so wichtig für die Physik macht.

## 1.2 Das elektrostatische Feld

Die im vorigen Abschnitt ausgeführte mathematische Analyse der Coulomb-Kraft zwischen zwei ruhenden Punktladungen entspricht nun noch nicht der Idee, dass die Kraftwirkung auf Ladung  $q_1$  lokal über den Wert eines am Ort  $\vec{r}_1$  vorhandenen elektromagnetischen Feldes aufgrund der bei  $\vec{r}_2$  lokalisierten Ladung  $q_2$  beruht.

<sup>2</sup>Wie in der Einleitung bemerkt, schreiben wir die Spaltenvektoren gebildet aus den Komponenten eines Vektors  $\vec{v}$  als  $\underline{v}$ . Freilich hängen die Komponenten von der spezifischen Basis ab. Unterstrichene Symbole bezeichnen also **basisabhängige Größen** im  $\mathbb{R}^3$ .

Dem kann man nun leicht dadurch abhelfen, dass man das **elektrische Coulomb-Feld** der bei  $\vec{r}_2$  lokalisierten Ladung  $q_2$  durch

$$\vec{E}(\vec{r}) = \frac{q_2}{4\pi\epsilon_0} \frac{\vec{r} - \vec{r}_2}{|\vec{r} - \vec{r}_2|^3} \quad (1.2.1)$$

definiert. Dann ist in der Tat die Coulomb-Kraft auf die bei  $\vec{r}_1$  lokalisierte Ladung  $q_1$  durch

$$\vec{F}_{12} = q_1 \vec{E}(\vec{r}_1) \quad (1.2.2)$$

gegeben, wie ein Vergleich mit (1.1.19) sofort zeigt.

Da Kräfte Vektoren sind, können wir die Kraftwirkungen von beliebig im Raum an Orten  $\vec{r}_k$  ( $k \in \{2, 3, \dots, n\}$ ) verteilten Punktladungen  $q_k$  auf die bei  $\vec{r}_1$  lokalisierte Ladung vermöge (1.2.2) mit dem Feld

$$\vec{E}(\vec{r}) = \sum_{k=2}^n \frac{q_k}{4\pi\epsilon_0} \frac{\vec{r} - \vec{r}_k}{|\vec{r} - \vec{r}_k|^3} \quad (1.2.3)$$

beschreiben, d.h. das Gesamtfeld ist die vektorielle Summe oder **Superposition** aus den Feldern aller Einzelladungen.

### 1.2.1 Beispiel: Elektrischer Dipol

Einen elektrischen Dipol können wir uns durch zwei entgegengesetzt gleich geladene Punktladungen entstanden denken. Wir nehmen an, diese Ladungen  $Q$  und  $-Q$  ( $Q > 0$ ) seien auf der  $x_3$ -Achse eines kartesischen Koordinatensystems bei  $z = d/2$  bzw.  $z = -d/2$  lokalisiert. Dann ist das elektrische Feld offenbar durch

$$\vec{E}(\vec{r}) = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \left( \frac{\vec{r} - d\vec{e}_3/2}{|\vec{r} - d\vec{e}_3/2|^3} - \frac{\vec{r} + d\vec{e}_3/2}{|\vec{r} + d\vec{e}_3/2|^3} \right) \quad (1.2.4)$$

gegeben. Wir betrachten nun das elektrische Feld an einer Stelle  $\vec{r}$  mit  $|\vec{r}| \gg d$ . Dann können wir die Ausdrücke in der Klammer nach  $d$  entwickeln. Setzen wir  $\vec{F}(x) = \vec{x}/|\vec{x}|^3$ , folgt für den ersten Term

$$\vec{F}(\vec{r} \pm d\vec{e}_3/2) = F(\vec{r}) \pm \frac{d}{2} \partial_\epsilon \vec{F}(\vec{r} + \epsilon\vec{e}_3)|_{\epsilon=0}. \quad (1.2.5)$$

Nun ist aber (*Nachrechnen!*)

$$\partial_\epsilon \vec{F}(\vec{r} + \epsilon\vec{e}_3)|_{\epsilon=0} = \frac{\vec{e}_3}{r^3} - \frac{3x_3\vec{x}}{r^5} \quad (1.2.6)$$

und damit

$$\vec{F}(\vec{r} - d\vec{e}_3/2) - \vec{F}(\vec{r} + d\vec{e}_3/2) = \frac{3dx_3\vec{x}}{r^5} - \frac{d\vec{e}_3}{r^3} = \frac{3d\vec{e}_3 \cdot \vec{r}\vec{r}}{r^5} - \frac{d\vec{e}_3}{r^3}. \quad (1.2.7)$$

Definieren wir das **elektrische Dipolmoment** unserer Anordnung aus zwei Ladungen durch

$$\vec{p} = Qd\vec{e}_3, \quad (1.2.8)$$

ist das elektrische Dipolfeld durch

$$\vec{E} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \left( \frac{3(\vec{p} \cdot \vec{r})\vec{r}}{r^5} - \frac{\vec{p}}{r^3} \right). \quad (1.2.9)$$

Dabei können wir uns  $d \rightarrow 0$  denken, wobei wir gleichzeitig  $\vec{p}$  konstant halten.

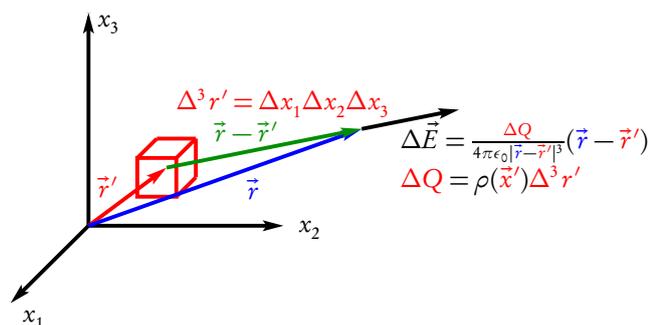
Es ist weiter klar, dass das Feld für einen bei  $\vec{r}_0$  lokalisierten elektrischen Dipol entsprechend durch

$$\vec{E}(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \left\{ \frac{3[\vec{p} \cdot (\vec{r} - \vec{r}_0)](\vec{r} - \vec{r}_0)}{|\vec{r} - \vec{r}_0|^5} - \frac{\vec{p}}{|\vec{r} - \vec{r}_0|^3} \right\} \quad (1.2.10)$$

gegeben ist.

### 1.2.2 Ladungsdichten und Volumenintegrale

Es ist es klar, dass diese Beschreibung für makroskopische Körper sehr kompliziert ist, denn für typische Körper ist die Anzahl der Ladungen von der Größenordnung der **Avogadro-Zahl**, die (näherungsweise) definiert ist als die Anzahl Teilchen, die der Anzahl von Atomen in 12 g Kohlenstoff  $^{12}\text{C}$  entspricht. Demnach ist  $n \simeq 10^{24}$ . Daher bietet sich eine **Kontinuumsbeschreibung** an. Man denkt sich dazu den Raum in kleine Teilvolumina  $\Delta V$  aufgeteilt vor, und beschreibt die Ladungsverteilung durch die entsprechende **Ladungsdichte**. Für ein kleines Volumenelement  $\Delta V$  am Ort  $\vec{r}'$  gibt also  $\Delta Q = \Delta V \rho(\vec{r}')$  die in diesem Volumenelement enthaltene Ladung an.



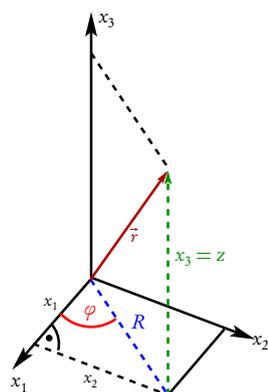
Man kann sich die Volumenelemente z.B. dadurch definiert denken, dass man den Raum in kleine Quader parallel zu den kartesischen Basisvektoren einteilt. Das Volumen eines jeden solchen kleinen Quaders ist  $\Delta^3 r = \Delta x_1 \Delta x_2 \Delta x_3$ . Man kann die Quader auch „infinitesimal klein“ machen. Dann schreibt man als **Volumenelement**  $d^3 r = dx_1 dx_2 dx_3$ , und statt der Summe (1.2.3) entsteht im Limes das **Volumenintegral**

$$\vec{E}(\vec{r}) = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \frac{\rho(\vec{r}')}{4\pi\epsilon_0} \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3}. \quad (1.2.11)$$

Um mit solchen Volumenintegralen einfacher rechnen zu können, bieten sich oft beliebige andere Parametrisierungen des Raumes an, also **generalisierte Koordinaten**  $q_j$  ( $j \in \{1, 2, 3\}$ ), wie sie auch schon in Band 1 über klassische Mechanik eingeführt wurden, an. Man kann dann Volumenelemente durch Quader in den  $q_j$  einführen. Wir müssen dann allerdings ausrechnen, wie das entsprechende Volumenelement  $d^3 r$  durch das Volumenelement  $d^3 q = dq_1 dq_2 dq_3$  der generalisierten Koordinaten ausgedrückt werden kann.

### 1.2.3 Zylinder- und Kugelkoordinaten

Wir wollen dies nun für die **Zylinder-** und **Kugelkoordinaten** ausführlich herleiten.



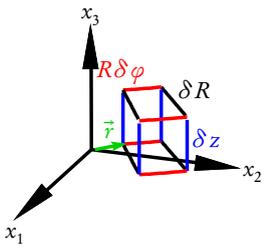
**Zylinderkoordinaten** definieren wir für jeden Ortsvektor  $\vec{r}$  durch die in der nebenstehenden Skizze angegebenen Größen  $R$ ,  $\varphi$  und  $z$ . Der Zusammenhang zwischen diesen Koordinaten und den kartesischen Koordinaten lässt sich aus der Skizze ablesen. Offensichtlich ist  $x_3 = z$ . Aus den Definitionen der Winkelfunktionen folgt sofort

$$\underline{r} = \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} R \cos \varphi \\ R \sin \varphi \\ z \end{pmatrix}. \quad (1.2.12)$$

Nun denken wir uns durch infinitesimale Änderungen von  $R$ ,  $\varphi$  und  $z$  kleine quaderförmige Volumenelemente definiert. Offenbar werden diese infinitesimalen Quader von den drei Vektoren

$$\begin{aligned} d\underline{r}_R &= dR \frac{\partial \underline{r}}{\partial R} = dR \begin{pmatrix} \cos \varphi \\ \sin \varphi \\ 0 \end{pmatrix}, & d\underline{r}_\varphi &= d\varphi \frac{\partial \underline{r}}{\partial \varphi} = d\varphi \begin{pmatrix} -R \sin \varphi \\ R \cos \varphi \\ 0 \end{pmatrix}, \\ d\underline{r}_z &= dz \frac{\partial \underline{r}}{\partial z} = dz \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} \end{aligned} \quad (1.2.13)$$

## 1.2. Das elektrostatische Feld



aufgespannt. Dabei bedeutet  $d\vec{r}_R$  die Änderung der Komponenten des Ortsvektors, wenn man nur  $R$  um ein infinitesimales Inkrement  $dR$  ändert und dabei  $\varphi$  und  $z$  konstant hält. Das Symbol  $\partial\vec{r}/\partial R$  ist die entsprechende **partielle Ableitung**, d.h. man leitet einfach die Komponenten des Vektors nach  $R$  ab und denkt sich dabei  $\varphi$  und  $z$  als Konstanten. Entsprechend verhält es sich mit  $d\vec{r}_\varphi$  und  $d\vec{r}_z$ . Wir können leicht nachrechnen, dass die drei infinitesimalen Vektoren (1.2.13) paarweise zueinander orthogonal sind. Z.B. ist

$$d\vec{r}_R \cdot d\vec{r}_\varphi = dR d\varphi [\cos\varphi(-R \sin\varphi) + \sin\varphi R \cos\varphi] = 0. \quad (1.2.14)$$

Analog rechnet man dies auch für die anderen drei möglichen Kombinationen nach (*Aufgabe!*). Bei dem durch die Koordinatenlinien aufgespannten quaderartigen infinitesimalen Volumenelement handelt es sich also tatsächlich um einen echten Quader mit zueinander senkrechten Kanten. Das Volumen ist also einfach als das Produkt der drei Längen gegeben. Diese Längen lassen sich aber auch wieder leicht mittels des Skalarproduktes berechnen. Z.B. ist

$$|d\vec{r}_R| = \sqrt{d\vec{r}_R \cdot d\vec{r}_R} = dR \sqrt{\cos^2\varphi + \sin^2\varphi} = dR. \quad (1.2.15)$$

Analog erhält man (*Nachrechnen!*)

$$|d\vec{r}_\varphi| = d\varphi R, \quad |d\vec{r}_z| = dz. \quad (1.2.16)$$

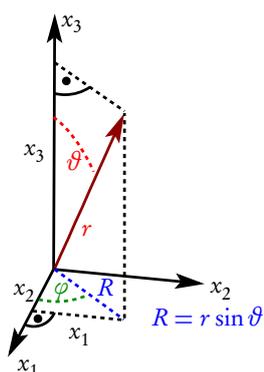
Das Volumenelement in Zylinderkoordinaten ist also

$$d^3 r = |d\vec{r}_R| |d\vec{r}_\varphi| |d\vec{r}_z| = dR d\varphi dz R. \quad (1.2.17)$$

Als einfaches **Anwendungsbeispiel** rechnen wir das **Volumen eines Zylinders** aus. Sein Radius sei  $a$  und die Höhe  $b$ . Wir müssen nun noch die Grenzen für die generalisierten Koordinaten überlegen: Offenbar ist hier  $R \in [0, a]$ ,  $\varphi \in [0, 2\pi]$  und  $z \in [0, b]$ : Damit erhalten wir das bekannte Resultat (*Nachrechnen!*)

$$\begin{aligned} V_{\text{Zyl}} &= \int_0^a dR \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^b dz R = \int_0^a dR \int_0^{2\pi} d\varphi h R \\ &= \int_0^a dR 2\pi h R = \pi a^2 h. \end{aligned} \quad (1.2.18)$$

Wir notieren noch, dass die Zylinderkoordinaten den ganzen Raum abdecken, wenn man den Definitionsbereich zu  $R \in (0, \infty)$ ,  $\varphi \in [0, 2\pi]$  und  $z \in \mathbb{R}$  definiert. Entlang der  $z$ -Achse sind die Zylinderkoordinaten nicht eindeutig bestimmt, da dann  $R = 0$  ist und  $\varphi$  keinen wohldefinierten Wert besitzt. Man nennt solche Fälle **Koordinatensingularitäten**. Diese zeigt sich auch daran, dass das Volumenelement (1.2.17) für  $R = 0$  verschwindet.



Für die Kugelkoordinaten verläuft die Rechnung genau analog. Wir geben nur die wichtigsten Ergebnisse an. Es ist eine gute *Übung*, dies sorgfältig nachzurechnen. Aus der Skizze lesen wir ab, dass

$$\underline{r} = \begin{pmatrix} r \cos \varphi \sin \vartheta \\ r \sin \varphi \sin \vartheta \\ r \cos \vartheta \end{pmatrix} \quad (1.2.19)$$

ist.

Die drei infinitesimalen Tangentenvektoren an die Koordinatenlinien

$$\begin{aligned} d\underline{r}_r &= dr \begin{pmatrix} \cos \varphi \sin \vartheta \\ \sin \varphi \sin \vartheta \\ \cos \vartheta \end{pmatrix}, & d\underline{r}_\vartheta &= d\vartheta \begin{pmatrix} r \cos \varphi \cos \vartheta \\ r \sin \varphi \cos \vartheta \\ -r \sin \vartheta \end{pmatrix}, \\ d\underline{r}_\varphi &= d\varphi \begin{pmatrix} -r \sin \varphi \sin \vartheta \\ r \cos \varphi \sin \vartheta \\ 0 \end{pmatrix}, \end{aligned} \quad (1.2.20)$$

erweisen sich wieder als orthogonal zueinander. Die Längen ergeben sich zu

$$|d\underline{r}_r| = dr, \quad |d\underline{r}_\vartheta| = d\vartheta r, \quad |d\underline{r}_\varphi| = d\varphi r \sin \vartheta \quad (1.2.21)$$

und schließlich das Volumenelement, das wegen der Orthogonalität der Koordinatenlinien wieder einfach das Produkt der Längen (1.2.22) ist,

$$d^3 r = dr d\vartheta d\varphi r^2 \sin \vartheta. \quad (1.2.22)$$

Als Beispiel berechnen wir das Volumen einer Kugel vom Radius  $a$ . Offenbar sind die Integrationsbereiche  $r \in [0, a]$ ,  $\vartheta \in [0, \pi]$  und  $\varphi \in [0, 2\pi]$ . Damit folgt

$$V_{\text{Kugel}} = \int_0^a dr \int_0^\pi d\vartheta \int_0^{2\pi} d\varphi r^2 \sin \vartheta = \frac{4\pi}{3} a^3, \quad (1.2.23)$$

wie man ebenfalls aus der Geometrie weiß. Der gesamte Raum durch die Bereiche  $r \in [0, \infty)$ ,  $\vartheta \in [0, \pi]$  und  $\varphi \in [0, 2\pi]$  abgedeckt wird. Entlang der z-Achse, d.h.  $\vartheta = 0$  und  $\vartheta = \pi$ , sind die Kugelkoordinaten singulär, denn wie bei den Zylinderkoordinaten ist  $\varphi$  wieder unbestimmt. Auch verschwindet dort das Volumenelement (1.2.22).

### 1.2.4 Beispiel: Homogen geladene Kugel

Wir betrachten als Beispiel für das elektrostatische Feld einer kontinuierlichen Ladungsverteilung eine homogen geladene Kugel  $K_a$  vom Radius  $a$  mit der Ladungsdichte  $\rho_0 = \text{const}$  um den Ursprung und berechnen das elektrische Feld mittels der Formel (1.2.11). Aufgrund der Kugelsymmetrie ist für den Vektor  $\vec{E}(\vec{r})$  als einzige Richtung der Ortsvektor  $\vec{r}$  ausgezeichnet, d.h. es muss  $\vec{E}(\vec{r}) = E_r(\vec{r})\vec{e}_r$  sein. Wir können also  $\vec{r} = r\vec{e}_3$  setzen, was die Rechnung in Kugelkoordinaten für  $\vec{r}'$  vereinfacht. Gemäß (1.2.11) gilt

$$\vec{E}(\vec{r}) = \int_{K_a} d^3 r' \frac{\rho_0}{4\pi\epsilon_0} \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3}. \quad (1.2.24)$$

Nun gilt nach Einführung von Kugelkoordinaten für  $\vec{r}'$

$$\underline{r} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ r \end{pmatrix}, \quad \underline{r}' = r' \begin{pmatrix} \sin \vartheta' \cos \varphi' \\ \sin \vartheta' \sin \varphi' \\ \cos \vartheta' \end{pmatrix}. \quad (1.2.25)$$

1.2. Das elektrostatische Feld

Im Integral (1.2.24) benötigen wir die Größen

$$(\underline{r} - \underline{r}')^2 = r^2 + r'^2 - 2\underline{r} \cdot \underline{r}' = r^2 + r'^2 - 2r r' \cos \vartheta'. \quad (1.2.26)$$

Setzen wir dies in (1.2.24) ein und beachten, dass gemäß (1.2.22)  $d^3 r' = dr' d\vartheta' d\varphi' \sin \vartheta'$  ist, folgt

$$\underline{E} = \frac{\rho_0}{4\pi\epsilon_0} \int_0^a dr' \int_0^\pi d\vartheta' \int_0^{2\pi} d\varphi' r'^2 \sin \vartheta' \frac{1}{(r^2 + r'^2 - 2r r' \cos \vartheta')^{3/2}} \begin{pmatrix} -r' \sin \vartheta' \cos \varphi' \\ -r' \sin \vartheta' \sin \varphi' \\ r - r' \cos \vartheta' \end{pmatrix}. \quad (1.2.27)$$

Durch die Integration über  $\varphi'$  verschwinden wegen

$$\int_0^{2\pi} d\varphi' \cos \varphi' = \int_0^{2\pi} d\varphi' \sin \varphi' = 0 \quad (1.2.28)$$

die beiden oberen Komponenten, und die 3. Komponente wird lediglich mit  $2\pi$  multipliziert, d.h. es gilt

$$\underline{E} = \frac{\rho_0}{2\epsilon_0} \int_0^a dr' r'^2 \int_0^\pi d\vartheta' \sin \vartheta' \frac{1}{(r^2 + r'^2 - 2r r' \cos \vartheta')^{3/2}} \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ r - r' \cos \vartheta' \end{pmatrix}. \quad (1.2.29)$$

Als nächstes berechnen wir das Integral über  $\vartheta'$ . Dazu empfiehlt sich die Substitution  $u = \cos \vartheta'$ ,  $du = -d\vartheta' \sin \vartheta'$ . Damit wird

$$\begin{aligned} \int_0^\pi d\vartheta' \sin \vartheta' \frac{r - r' \cos \vartheta'}{(r^2 + r'^2 - 2r r' \cos \vartheta')^{3/2}} &= \int_{-1}^1 du \frac{r - r' u}{(r^2 + r'^2 - 2r r' u)^{3/2}} \\ &= \frac{r u - r'}{r^2 \sqrt{r^2 + r'^2 - 2r r' u}} \Big|_{u=-1}^{u=1} \\ &= \frac{1}{r^2} [1 + \text{sign}(r - r')]. \end{aligned} \quad (1.2.30)$$

Dabei erhält man die Stammfunktion in der zweiten Zeile durch partielle Integration,

$$\int du f'(u) g(u) = f(u) g(u) - \int du f(u) g'(u), \quad (1.2.31)$$

mit

$$\begin{aligned} f'(u) &= 1/(r^2 + r'^2 - 2r r' u)^{3/2} \Rightarrow f(u) = \frac{1}{\sqrt{r^2 + r'^2 - 2r r' u}}, \\ g(u) &= r - r' u \Rightarrow g'(u) = -r'. \end{aligned} \quad (1.2.32)$$

Im letzten Schritt bei der Berechnung von (1.2.30) haben wir verwendet, dass wegen  $r > 0$  und  $r' > 0$  sich für den Beitrag für  $u = -1$

$$\frac{1}{r^2} \frac{r + r'}{\sqrt{(r + r')^2}} = \frac{1}{r^2} \quad (1.2.33)$$

und für den Beitrag für  $u = 1$

$$\frac{1}{r^2} \frac{r-r'}{\sqrt{(r-r')^2}} = \frac{1}{r^2} \frac{r-r'}{|r-r'|} = \frac{1}{r^2} \text{sign}(r-r') \quad (1.2.34)$$

ergibt.

Setzen wir nun (1.2.30) in (1.2.29) ein, müssen wir für das verbliebene Integral über  $r'$  eine Fallunterscheidung vornehmen. Betrachten wir zunächst den Fall, dass der Beobachtungspunkt  $\vec{r}$  außerhalb der Kugel liegt, d.h.  $r > a$  gilt. Dann ist in (1.2.30)  $\text{sign}(r-r') = 1$ , da  $r' \in [0, a]$  ist. Damit folgt für diesen Fall

$$\vec{E} = \vec{e}_3 \frac{\rho_0}{\epsilon_0 r^2} \int_0^a dr' r'^2 = \vec{e}_3 \frac{\rho_0 a^3}{3\epsilon_0 r^2}, \quad r > a. \quad (1.2.35)$$

Nun ist die Gesamtladung

$$q = \rho_0 V = \rho_0 \frac{4\pi}{3} a^3 \quad (1.2.36)$$

und damit (wegen  $\vec{e}_3 = \vec{r}/r$ )

$$\vec{E} = \vec{e}_3 \frac{q}{4\pi\epsilon_0 r^2} = \frac{q}{4\pi\epsilon_0} \frac{\vec{r}}{r^3}, \quad r > a, \quad (1.2.37)$$

d.h. außerhalb der Kugel ergibt sich ein Coulomb-Feld einer Punktladung mit der Gesamtladung  $q$  der Kugel im Ursprung.

Innerhalb der Kugel, d.h. für  $r < a$  gilt

$$\begin{aligned} \vec{E} &= \vec{e}_3 \frac{\rho_0}{2\epsilon_0 r^2} \int_0^a dr' r'^2 [1 + \text{sign}(r-r')] \\ &= \vec{e}_3 \frac{\rho_0}{\epsilon_0 r^2} \int_0^r dr' r'^2 = \vec{e}_3 \frac{\rho_0 r}{3\epsilon_0} = \frac{q}{4\pi\epsilon_0 a^3} \vec{r}, \quad r < a. \end{aligned} \quad (1.2.38)$$

Im Inneren der Kugel ist also das elektrische Feld entsprechend der Kugelsymmetrie ebenfalls radial nach außen gerichtet und dem Betrag nach proportional zum Abstand des Beobachtungspunktes zum Kugelmittelpunkt.

### 1.3 Stromdichten, Ladungserhaltung und Kontinuitätsgleichung

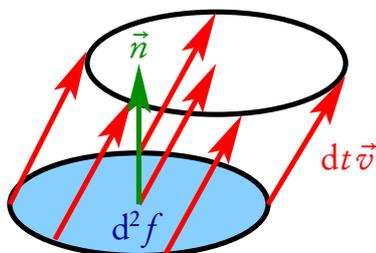
Wir schieben hier einen Abschnitt ein, der eigentlich nicht zur Elektrostatik gehört, aber die anschauliche Einführung von **Flächenintegralen** anhand von durch eine Fläche strömenden Ladungen erleichtert. Dazu wollen wir die Frage erörtern, wie man das grundlegende **Gesetz von der Erhaltung der elektrischen Ladung** behandelt. Die Erhaltung der elektrischen Ladung ist ein fundamentales Naturgesetz, das man nicht aus einfacheren Prinzipien herleiten kann. Wir müssen uns nur darüber klar werden, wie wir den Sachverhalt mathematisch beschreiben. Dabei gehen wir von der Kontinuumsbeschreibung der Ladung aus. Im vorigen Abschnitt haben wir bereits die Ladungsdichte  $\rho$  eingeführt, die an jedem Ort angibt, wieviel elektrische Ladung pro Volumeneinheit dort lokalisiert ist. Jetzt betrachten wir den allgemeinen Fall, dass die Ladungsdichte auch zeitabhängig ist. Gegeben sei also  $\rho(t, \vec{r})$ . Dieses Feld gibt an, wie sich die Ladungsdichte an jedem Ort zeitlich verändert.

Um nun die Ladungserhaltung zu beschreiben, denken wir uns irgendein festes (also zeitunabhängiges) Volumen  $V$  im Raum vorgegeben. Definitionsgemäß ist die zu jedem Zeitpunkt  $t$  in diesem Volumen enthaltene Ladung durch

$$Q_V(t) = \int_V d^3r \rho(t, \vec{r}) \quad (1.3.1)$$

gegeben. Es ist klar, dass sich diese Ladungsmenge i.a. zeitlich verändern wird. Da die Gesamtladung erfahrungsgemäß stets strikt erhalten ist, kann diese Änderung nur daher rühren, dass Ladungen sich durch die Oberfläche  $\partial V$  bewegen.

### 1.3.1 Flächenintegrale



Offenbar benötigen wir also noch das **Strömungsfeld** der sich bewegenden Ladungen  $\vec{v}(t, \vec{r})$ , das die Geschwindigkeit der sich momentan zur Zeit  $t$  in einem kleinen Volumenelement  $d^3r$  um den Ort  $\vec{r}$  befindlichen Ladungen angibt. Um zu bestimmen, wieviel Ladung in einem kleinen Zeitintervall  $dt$  durch die Oberfläche fließt, müssen wir weiter an jedem Ort der Oberfläche eine Richtung definieren. Dazu definieren wir **Flächen-Einheitsnormalenvektoren**  $\vec{n}(\vec{r})$ . Diese stehen definitionsgemäß an jedem Punkt  $\vec{r} \in \partial V$  senkrecht auf der Fläche und weisen aus dem Volumen  $V$  heraus. Es sei weiter  $d^2f$  die Fläche eines kleinen Oberflächenelements an diesem Punkt. Nun fließen während des infinitesimalen Zeitintervalls  $dt$  eine Ladungsmenge aus dem Volumen  $dV = dt d^2f \vec{v}(t, \vec{r}) \cdot \vec{n}(\vec{r})$  durch das Flächenelement (vgl. die nebenstehende Abbildung). Die entsprechende Ladungsmenge ist offenbar  $dQ = \rho dV$ . Demnach ist

$$dQ = dt d^2f \rho(t, \vec{r}) \vec{v}(t, \vec{r}) \cdot \vec{n}(\vec{r}). \quad (1.3.2)$$

Wir können nun die Ladungsbilanz für die gesamte Ladungsänderung aufstellen. Wir müssen uns nur noch über das Vorzeichen klar werden. Nehmen wir dazu an, die strömende Ladung sei positiv, also  $\rho > 0$ . Da  $\vec{n}$  an jeder Stelle definitionsgemäß nach außen weist, bedeutet  $dQ > 0$ , dass die Ladung aus dem Volumen herausströmt, und  $dQ < 0$ , dass sie in das Volumen hineinströmt, d.h. es ist

$$dQ_V = dt \frac{dQ_V(t)}{dt} = -dQ = -dt \int_{\partial V} d^2f \vec{n}(\vec{r}) \cdot \rho(t, \vec{r}) \vec{v}(t, \vec{r}). \quad (1.3.3)$$

Damit gilt

$$\frac{d}{dt} Q_V(t) = \int_V d^3r \partial_t \rho(t, \vec{r}) = - \int_{\partial V} d^2f \cdot \vec{j}(t, \vec{r}). \quad (1.3.4)$$

Dabei haben wir den **Flächenelementnormalenvektor**  $d^2\vec{f} = d^2f \vec{n}$  und die **elektrische Stromdichte**  $\vec{j}(t, \vec{r}) = \rho(t, \vec{r}) \vec{v}(t, \vec{r})$  eingeführt.

Wir müssen nun nur noch besprechen, wie wir das Flächenintegral konkret berechnen. Dazu denken wir uns die Fläche durch zwei generalisierte Koordinaten parametrisiert

$$\vec{r} = \vec{r}(q_1, q_2). \quad (1.3.5)$$

Z.B. können wir eine Kugel um den Ursprung mit dem Radius  $a$  durch

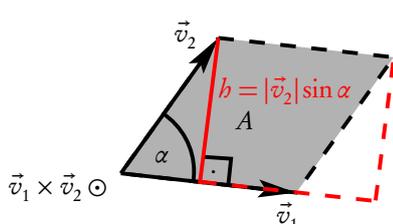
$$\underline{r}(\vartheta, \varphi) = \begin{pmatrix} a \cos \varphi \sin \vartheta \\ a \sin \varphi \sin \vartheta \\ a \cos \vartheta \end{pmatrix}, \quad \vartheta \in [0, \pi], \quad \varphi \in [0, 2\pi] \quad (1.3.6)$$

parametrisieren.

### 1.3.2 Vektorprodukt (Kreuzprodukt)

Wir müssen nun noch herausfinden, wie wir daraus geeignete Flächenelemente  $d^2\vec{f}$  berechnen können. Wir stellen uns dazu, ähnlich wie beim Volumenintegral, die Flächenelemente durch die Koordinatenlinien aufgespannt vor. An jedem Punkt der Oberfläche haben wir also zwei infinitesimale Tangentenvektoren an diese Koordinatenlinien

$$d\vec{r}_1 = dq_1 \frac{\partial}{\partial q_1} \vec{r}(q_1, q_2), \quad d\vec{r}_2 = dq_2 \frac{\partial}{\partial q_2} \vec{r}(q_1, q_2). \quad (1.3.7)$$



$$A = |\vec{v}_1| b = |\vec{v}_1 \times \vec{v}_2|$$

Wir benötigen nun eine Rechenvorschrift, aus zwei Vektoren einen zu dem von diesen Vektoren aufgespannten Parallelogramm senkrecht stehenden Flächenvektor zu finden, dessen Betrag der Fläche dieses Parallelogramms entspricht. Dies definiert das **Vektorprodukt**, auch **Kreuzprodukt** genannt. Sind also  $\vec{v}_1$  und  $\vec{v}_2$  zwei Vektoren, so gibt  $\vec{v}_1 \times \vec{v}_2$  einen Vektor an, der senkrecht auf der durch  $\vec{v}_1$  und  $\vec{v}_2$  aufgespannten Ebene steht und dessen Länge der Fläche des von ihnen aufgespannten Parallelogramms entspricht (s. nebenstehende Skizze). Wir müssen nur noch eine von zwei möglichen Richtungen des Vektors  $\vec{v}_1 \times \vec{v}_2$  festlegen. Dies geschieht nach der **Rechte-Hand-Regel**: Weist der Daumen der rechten Hand in Richtung von  $\vec{v}_1$  und der Zeigefinger in Richtung von  $\vec{v}_2$ , so gibt der Mittelfinger die Richtung von  $\vec{v}_1 \times \vec{v}_2$  an. Man macht sich leicht klar, dass aufgrund dieser Richtungsdefinition stets  $\vec{v}_2 \times \vec{v}_1 = -\vec{v}_1 \times \vec{v}_2$  gilt. Das Vektorprodukt ist also **antisymmetrisch** beim Vertauschen der multiplizierten Vektoren. Weiter macht man sich leicht klar, dass die Rechenregeln  $\vec{v} \times \vec{v} = \vec{0}$ ,  $\vec{v} \times \vec{0} = \vec{0}$  und  $(\lambda \vec{v}_1) \times \vec{v}_2 = \lambda(\vec{v}_1 \times \vec{v}_2)$  gelten. Etwas schwieriger zu zeigen ist, dass auch das Distributivgesetz gilt, also  $(\vec{v}_1 + \vec{v}_2) \times \vec{v}_3 = \vec{v}_1 \times \vec{v}_3 + \vec{v}_2 \times \vec{v}_3$ . Aus der nebenstehenden Abbildung folgt außerdem, dass für den Betrag

$$|\vec{v}_1 \times \vec{v}_2| = |\vec{v}_1| |\vec{v}_2| \sin[\angle(\vec{v}_1, \vec{v}_2)] \quad (1.3.8)$$

gilt und dass dies der **Fläche** des von  $\vec{v}_1$  und  $\vec{v}_2$  aufgespannten Parallelogramms entspricht.

Schließlich benötigen wir noch die Formel, mit der wir aus den gegebenen kartesischen Komponenten zweier Vektoren  $\vec{a}$  und  $\vec{b}$  das Kreuzprodukt berechnen können. Oben hatten wir definiert, dass  $\vec{e}_1$ ,  $\vec{e}_2$  und  $\vec{e}_3$  in dieser Reihenfolge ein rechtshändig orientiertes orthonormales Dreibein bilden. Mit dem Vektorprodukt ausgedrückt heißt das wegen  $\sin(\pi/2) = 1$ , dass

$$\vec{e}_1 \times \vec{e}_2 = \vec{e}_3, \quad \vec{e}_2 \times \vec{e}_3 = \vec{e}_1, \quad \vec{e}_3 \times \vec{e}_1 = \vec{e}_2 \quad (1.3.9)$$

ist. Die anderen drei möglichen Produkte ergeben sich aus der Antikommutativität des Vektorprodukts. Man kann sich diese Formeln leicht merken, indem man beachtet, dass die beiden letzten Formeln durch „zyklisches Durchschieben“ der Indizes 1, 2 und 3 aus der ersten Formel gegeben sind. Wir können nun die gesuchte Rechenregel durch die reine Fleißaufgabe finden, das Vektorprodukt auszumultiplizieren. Zunächst gilt

$$\begin{aligned} \vec{v} \times \vec{w} &= (v_1 \vec{e}_1 + v_2 \vec{e}_2 + v_3 \vec{e}_3) \times (w_1 \vec{e}_1 + w_2 \vec{e}_2 + w_3 \vec{e}_3) \\ &= v_1 w_2 (\vec{e}_1 \times \vec{e}_2) + v_1 w_3 (\vec{e}_1 \times \vec{e}_3) + v_2 w_1 (\vec{e}_2 \times \vec{e}_1) \\ &\quad + v_2 w_3 (\vec{e}_2 \times \vec{e}_3) + v_3 w_1 (\vec{e}_3 \times \vec{e}_1) + v_3 w_2 (\vec{e}_3 \times \vec{e}_2). \end{aligned} \quad (1.3.10)$$

Dabei haben wir verwendet, dass das Vektorprodukt eines Vektors mit sich selbst stets Null ist, also z.B.  $\vec{e}_1 \times \vec{e}_1 = \vec{0}$  ist. Verwenden wir nun (1.3.9) sowie die Antisymmetrie des Vektorprodukts beim Vertauschen der Faktoren für jedes der Vektorprodukte in (1.3.10) und ordnet die Ausdrücke ein wenig um, erhält man schließlich (*Nachrechnen!*)

$$\vec{v} \times \vec{w} = \vec{e}_1 (v_2 w_3 - v_3 w_2) + \vec{e}_2 (v_3 w_1 - v_1 w_3) + \vec{e}_3 (v_1 w_2 - v_2 w_1). \quad (1.3.11)$$

Wir können dies noch in Komponentenschreibweise notieren

$$\underline{v} \times \underline{w} = \begin{pmatrix} v_1 \\ v_2 \\ v_3 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} w_1 \\ w_2 \\ w_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} v_2 w_3 - v_3 w_2 \\ v_3 w_1 - v_1 w_3 \\ v_1 w_2 - v_2 w_1 \end{pmatrix}. \quad (1.3.12)$$

Auch diese Formel kann man sich leichter merken, wenn man bemerkt, dass die beiden letzten Komponenten durch Zyklisches Vertauschen aus dem Ausdruck für die erste Komponente entstehen.

Aus dieser Formel für das Kreuzprodukt für kartesische Vektorkomponenten lassen sich leicht alle wichtigen Rechenregeln ableiten (*Nachrechnen!*):

### Kreuzprodukt

- für zwei beliebige Vektoren  $\vec{v}$  und  $\vec{w}$  gilt

$$\vec{v} \times \vec{w} = -\vec{w} \times \vec{v}, \quad \vec{v} \cdot (\vec{v} \times \vec{w}) = \vec{w} \cdot (\vec{v} \times \vec{w}) = 0. \quad (1.3.13)$$

- **Linearität:** Für beliebige Vektoren  $\vec{v}_1$ ,  $\vec{v}_2$  und  $\vec{v}_3$  gilt

$$(\lambda_1 \vec{v}_1 + \lambda_2 \vec{v}_2) \times \vec{v}_3 = \lambda_1 \vec{v}_1 \times \vec{v}_3 + \lambda_2 \vec{v}_2 \times \vec{v}_3. \quad (1.3.14)$$

- **Spatproduktregel**

$$(\vec{v}_1 \times \vec{v}_2) \cdot \vec{v}_3 = \vec{v}_1 \cdot (\vec{v}_2 \times \vec{v}_3). \quad (1.3.15)$$

- **Doppeltes Vektorprodukt**

$$\vec{v}_1 \times (\vec{v}_2 \times \vec{v}_3) = \vec{v}_2 (\vec{v}_1 \cdot \vec{v}_3) - \vec{v}_3 (\vec{v}_1 \cdot \vec{v}_2). \quad (1.3.16)$$

- **Lie-Algebra-Eigenschaft** (Sophus Lie, 1842-1899)

$$\vec{v}_1 \times (\vec{v}_2 \times \vec{v}_3) + \vec{v}_2 \times (\vec{v}_3 \times \vec{v}_1) + \vec{v}_3 \times (\vec{v}_1 \times \vec{v}_2) = \vec{0}. \quad (1.3.17)$$

Für die infinitesimalen Flächenelementvektoren folgt also mit (1.3.7)

$$d^2 \vec{f} = d\vec{r}_1 \times d\vec{r}_2 = dq_1 dq_2 \frac{\partial \vec{r}}{\partial q_1} \times \frac{\partial \vec{r}}{\partial q_2}. \quad (1.3.18)$$

Man beachte, dass die Orientierung des Flächenvektors willkürlich ist und in (1.3.18) von der Wahl der Reihenfolge der Parameter  $q_1$  und  $q_2$  abhängt. Bei Anwendungen muss man sich immer klar machen, welche Orientierung man gerade benötigt.

Als Beispiel berechnen wir die infinitesimalen Flächennormalenvektoren für die Kugeloberfläche. Aus (1.3.6) folgt (*Nachrechnen!*)

$$d\underline{r}_1 = d\vartheta \begin{pmatrix} a \cos \varphi \cos \vartheta \\ a \sin \varphi \cos \vartheta \\ -a \sin \vartheta \end{pmatrix}, \quad d\underline{r}_2 = d\varphi \begin{pmatrix} -a \sin \varphi \sin \vartheta \\ a \cos \varphi \sin \vartheta \\ 0 \end{pmatrix}. \quad (1.3.19)$$

Mit (1.3.12) erhalten wir dann

$$\begin{aligned}
 d^2 \underline{f} &= d\vartheta d\varphi \begin{pmatrix} a \cos \varphi \cos \vartheta \\ a \sin \varphi \cos \vartheta \\ -a \sin \vartheta \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} -a \sin \varphi \sin \vartheta \\ a \cos \varphi \sin \vartheta \\ 0 \end{pmatrix} \\
 &= d\vartheta d\varphi a^2 \begin{pmatrix} \cos \varphi \sin^2 \vartheta \\ \sin \varphi \sin^2 \vartheta \\ \cos \vartheta \sin \vartheta \end{pmatrix} = d\vartheta d\varphi a^2 \sin \vartheta \begin{pmatrix} \cos \varphi \sin \vartheta \\ \sin \varphi \sin \vartheta \\ \cos \vartheta \end{pmatrix} \\
 &= d\vartheta d\varphi a^2 \sin \vartheta \underline{e}_r.
 \end{aligned} \tag{1.3.20}$$

Dabei haben wir im letzten Schritt verwendet, dass der Einheitsvektor in Radialrichtung gemäß (1.3.6) durch

$$\underline{e}_r = \frac{1}{a} \underline{r} = \begin{pmatrix} \cos \varphi \sin \vartheta \\ \sin \varphi \sin \vartheta \\ \cos \vartheta \end{pmatrix} \tag{1.3.21}$$

gegeben ist. Wir bemerken, dass die Wahl der Reihenfolge  $q_1 = \vartheta$ ,  $q_2 = \varphi$  so gewählt ist, dass die Normalenvektoren, die natürlich in Radialrichtung zeigen, aus der Kugel herausweisen, entsprechend der Definition des Oberflächenintegrals in der Ladungserhaltungsgleichung (1.3.4).

Als Anwendungsbeispiel berechnen wir die Oberfläche einer Kugel:

$$\begin{aligned}
 O_{\text{Kugel}} &= \int_{\partial K} d^2 f = \int_0^\pi d\vartheta \int_0^{2\pi} d\varphi |d^2 \vec{f}| = \int_0^\pi d\vartheta \int_0^{2\pi} d\varphi a^2 \sin \vartheta \\
 &= 2\pi a^2 \int_0^\pi d\vartheta \sin \vartheta = 2\pi a^2 (-\cos \vartheta) \Big|_{\vartheta=0}^\pi = 4\pi a^2,
 \end{aligned} \tag{1.3.22}$$

wie aus der Elementargeometrie bekannt ist.

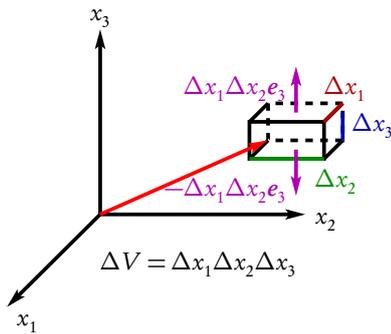
Im Folgenden ist es sehr wichtig, neben Integralbeziehungen wie die Ladungserhaltungsgleichung (1.3.4) auch **lokale Formen** für solche Gesetze zu gewinnen, also statt Integralgleichungen **partielle Differentialgleichungen**, die Beziehungen zwischen Feldern und deren Ableitungen an einem gegebenen Ort  $\vec{r}$  („lokal“) und einer gegebenen Zeit  $t$  angeben. Dies ist auch deshalb besonders wichtig, weil sich mit Differentialgleichungen oft einfacher rechnen lässt als mit Integralgleichungen. Wir haben oben betont, dass die Ladungserhaltung allgemein und strikt gilt, insbesondere also auch für beliebige geschlossene Volumina  $V$  und deren Rand  $\partial V$ . Wir können nun für das Volumen auf der linken Seite von (1.3.4) ein beliebig kleines Volumenelement  $\Delta V$  um einen beliebigen Punkt  $\vec{r}$  betrachten. Dann können wir den Integranden als konstant ansehen, und wir erhalten auf der rechten Seite

$$\dot{Q}_{\Delta V} = \Delta V \frac{\partial}{\partial t} \rho(t, \vec{r}). \tag{1.3.23}$$

Dividieren wir die entsprechende Gleichung (1.3.4) durch  $\Delta V$ , so entsteht

$$\frac{\partial}{\partial t} \rho(t, \vec{r}) = -\frac{1}{\Delta V} \int_{\partial \Delta V} d^2 \vec{f} \cdot \vec{j}(t, \vec{r}). \tag{1.3.24}$$

### 1.3.3 Die Divergenz eines Vektorfeldes und der Gaußsche Integralsatz



Wir wollen nun auch die rechte Seite durch einen lokalen Ausdruck nähern. Dazu denken wir uns  $\Delta V$  als kleinen Quader parallel zu den kartesischen Koordinatenachsen mit  $\vec{r}$  und  $\vec{r} + \Delta \vec{r}$  als „Diagonalepunkte“. Dann besteht das Oberflächenintegral aus sechs Flächen, die jeweils parallel zu den entsprechenden von zwei kartesischen Basisvektoren  $\vec{e}_j$  und  $\vec{e}_k$  aufgespannten Koordinatenflächen sind. Betrachten wir als Beispiel die beiden zur  $x_1 x_2$ -Ebene parallelen Flächen (mit den in der Abbildung in Magenta eingezeichneten Flächennormalenvektoren). Diese liefern zu dem Flächenintegral (1.3.24) den Beitrag

$$\begin{aligned} \int_{\Delta F_1} d^2 \vec{f} \cdot \vec{j}(t, \vec{r}) &= \Delta x_1 \Delta x_2 \vec{e}_3 \cdot [\vec{j}(t, x_1, x_2, x_3 + \Delta x_3) - \vec{j}(t, x_1, x_2, x_3)] \\ &= \Delta x_1 \Delta x_2 \Delta x_3 \frac{\partial j_3}{\partial x_3} = \Delta V \frac{\partial j_3}{\partial x_3}. \end{aligned} \quad (1.3.25)$$

Dabei haben wir verwendet, dass für die obere Fläche bei  $(x_1, x_2, x_3 + \Delta x_3)$  der aus dem Quader herausweisende Normaleneinheitsvektor  $\vec{n} = \vec{e}_3$  und für die untere Fläche bei  $(x_1, x_2, x_3)$  umgekehrt  $\vec{n} = -\vec{e}_3$  ist. Außerdem konnten wir für hinreichend kleine Änderung  $\Delta x_3$  die Differenz der Stromdichten durch die entsprechende Ableitung ausdrücken. Schließlich haben wir noch benutzt, dass  $\vec{e}_3 \cdot \vec{j} = j_3$  die entsprechende kartesische Komponente von  $\vec{j}$  ist. Wir können dieselbe Überlegung für die beiden anderen Paare von Flächen analog anwenden. Insgesamt erhalten wir also für das Flächenintegral über den Rand des kleinen Quaders

$$\int_{\partial \Delta V} d^2 \vec{f} \cdot \vec{j} = \Delta V \left( \frac{\partial j_1}{\partial x_1} + \frac{\partial j_2}{\partial x_2} + \frac{\partial j_3}{\partial x_3} \right). \quad (1.3.26)$$

Den Differentialausdruck in der Klammer bezeichnet man als **Divergenz des Vektorfeldes**  $\vec{j}$ . Divergenz heißt es entsprechend der eben durchgeführten Überlegung, dass es die Menge einer Größe (hier der elektrischen Ladung), die pro Zeiteinheit aus einem infinitesimalen Volumen bei vorgegebener Stromdichte (hier der elektrischen Ladungsstromdichte) herausströmt.

Um Differentialausdrücke wie die Divergenz in (1.3.26) einfacher schreiben zu können, führt man den **Nabla-Operator**

$$\underline{\nabla} = \begin{pmatrix} \partial_1 \\ \partial_2 \\ \partial_3 \end{pmatrix} \quad \text{bzw.} \quad \vec{\nabla} = \vec{e}_1 \frac{\partial}{\partial x_1} + \vec{e}_2 \frac{\partial}{\partial x_2} + \vec{e}_3 \frac{\partial}{\partial x_3} \quad (1.3.27)$$

ein, wobei  $\partial_1 = \partial / \partial x_1$  bedeutet, also die partielle Ableitung nach  $x_1$  und analog für  $x_2$  und  $x_3$ . Dabei wirken die Ableitungsoperatoren auf wirkt nun definitionsgemäß auf irgendwelche von  $\vec{r} = (x_1, x_2, x_3)$  abhängige Feldgrößen.

Die Divergenz in (1.3.26) können wir damit offenbar als formales Skalarprodukt zwischen dem Nabla-Operator und dem Vektorfeld  $\vec{j}$  schreiben

$$\text{div } \vec{j} = \frac{\partial j_1}{\partial x_1} + \frac{\partial j_2}{\partial x_2} + \frac{\partial j_3}{\partial x_3} = \vec{\nabla} \cdot \vec{j} = \vec{\nabla} \cdot \vec{j}. \quad (1.3.28)$$

Setzen wir schließlich (1.3.26) mit der Notation (1.3.28) in (1.3.24) ein, erhalten wir schließlich die

**Kontinuitätsgleichung**

$$\frac{\partial}{\partial t} \rho(t, \vec{r}) = -\vec{\nabla} \cdot \vec{j}(t, \vec{r}) = -\text{div} \vec{j}(t, \vec{r}) \Rightarrow \frac{\partial}{\partial t} \rho(t, \vec{r}) + \text{div} \vec{j}(t, \vec{r}) = 0, \quad (1.3.29)$$

die die Erhaltung der Ladungserhaltung ausdrückt.

Außerdem halten wir fest:

Die koordinatenunabhängige Definition der Divergenz eines Vektorfeldes  $\vec{A}$  gemäß (1.3.24) ist

$$\text{div} \vec{A}(\vec{r}) = \vec{\nabla} \cdot \vec{A}(\vec{r}) = \lim_{\Delta V \rightarrow \{\vec{r}\}} \frac{1}{\Delta V} \int_{\partial \Delta V} d^2 \vec{f} \cdot \vec{A}, \quad (1.3.30)$$

wobei  $\Delta V$  ein Volumen ist, das den Punkt  $\vec{r}$  enthält, und der Limes  $\Delta V \rightarrow \{\vec{r}\}$  bedeutet, dass  $\Delta V$  auf diesen Punkt mit dem Ortsvektor  $\vec{r}$  zusammengezogen wird.

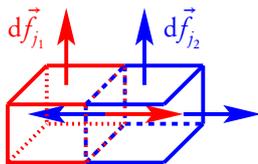
Die Definition der Divergenz (1.3.30) erlaubt nun noch die Herleitung des sehr wichtigen **Gaußschen Integralsatzes**. Dazu betrachten wir das Volumenintegral

$$\int_V d^3 r \text{div} \vec{A}. \quad (1.3.31)$$

Dieses Integral können berechnen, indem wir das Volumen in sehr viele kleine (im Limes infinitesimale) Volumenelemente  $\Delta V$  zerlegen. Dann können wir wegen der Definition (1.3.30) für ein hinreichend kleines Teilvolumen  $\Delta V$

$$\int_{\Delta V} d^3 r \text{div} \vec{A} = \Delta V \text{div} \vec{A} = \int_{\partial \Delta V} d^2 \vec{f} \cdot \vec{A} \quad (1.3.32)$$

schreiben.



Nun summieren wir über alle diese Teilvolumina und erhalten

$$\int_V d^3 r \text{div} \vec{A} = \sum_{\Delta V} \int_{\partial \Delta V} d^2 \vec{f} \cdot \vec{A}. \quad (1.3.33)$$

Wie im nebenstehenden Bild für zwei Teilvolumina gezeigt, heben sich in der Summe auf der rechten Seite die Beiträge von den inneren Oberflächen benachbarter Volumenelemente gegenseitig auf, denn die Flächennormalenvektoren sind ja definitionsgemäß stets von dem jeweiligen Volumenelement weggerichtet. In der Summe auf der rechten Seite von Gl. (1.3.33) bleibt also insgesamt nur der äußere Rand des Gesamtvolumens übrig. Dies liefert schließlich den

**Gaußschen Integralsatz:**

$$\int_V d^3 r \text{div} \vec{A} = \int_{\partial V} d^2 \vec{f} \cdot \vec{A}. \quad (1.3.34)$$

## 1.4 Das Gaußsche Gesetz für das elektrische Feld

Wir können nun als erste der vier **Maxwell-Gleichungen** das **Gaußsche Gesetz für das elektrische Feld** herleiten. Dazu betrachten wir eine ruhende Punktladung, die wir ohne Beschränkung der Allgemeinheit in

#### 1.4. Das Gaußsche Gesetz für das elektrische Feld

den Ursprung eines kartesischen Koordinatensystems setzen können. Das Coulomb-Feld lautet

$$\vec{E}(\vec{r}) = \frac{q}{4\pi\epsilon_0} \frac{\vec{r}}{r^3}. \quad (1.4.1)$$

Nun berechnen wir das Oberflächenintegral des elektrischen Feldes (auch als **Fluss des elektrischen Feldes** bezeichnet) über eine Kugel  $K_a(0)$  mit Radius  $a$  um den Ursprung. Dazu können wir das Flächenelement (1.3.20) verwenden.

$$\Phi_{\vec{E}}(K_a) = \int_{\partial K_a(0)} d^2\vec{f} \cdot \vec{E}(\vec{r}) = \frac{q}{4\pi\epsilon_0} \int_0^\pi d\vartheta \sin\vartheta \int_0^{2\pi} d\varphi a^2 \frac{1}{a^2} = \frac{q}{\epsilon_0}. \quad (1.4.2)$$

Betrachten wir nun ein beliebig geformtes Volumen  $V$ , das die Punktladung im Inneren enthält. Nun existiert eine Kugel  $K_a(0)$ , die ganz in diesem Volumen enthalten ist. Wir wenden nun den Gaußschen Integralsatz (1.3.34) auf das Volumen  $V' = V \setminus K_a(0)$  an, also das Volumen  $V$ , aus dem die ganz im Inneren enthaltene Kugel herausgeschnitten ist. Dann gilt wegen des Gaußschen Integralsatzes

$$\int_{\partial V'} d^2\vec{f} \cdot \vec{E} = \int_{V'} d^3r \operatorname{div} \vec{E}. \quad (1.4.3)$$

Durch explizite Berechnung der Divergenz ergibt sich (*Nachrechnen*)

$$\operatorname{div} \vec{E}(\vec{r}) = 0, \quad \text{für } \vec{r} \neq 0. \quad (1.4.4)$$

Da  $V'$  den Ursprung nicht enthält, gilt also

$$\int_{\partial V'} d^2\vec{f} \cdot \vec{E} = 0. \quad (1.4.5)$$

Nun ist aber der Rand von  $V'$  der Rand von  $V$ , also  $\partial V$ , und die herausgeschnittene Kugel  $K_a(0)$ . Da das Flächennormalelement im Gaußschen Satz definitionsgemäß immer aus dem Volumen herauszeigt, zeigt es für  $\partial K_a(0)$  immer auf den Ursprung hin, also entgegengesetzt wie in (1.4.2). Wir erhalten also aus (1.4.5)

$$0 = \int_{\partial V} d^2\vec{f} \cdot \vec{E} - \int_{\partial K_a(0)} d^2\vec{f} \cdot \vec{E} = \int_{\partial V} d^2\vec{f} \cdot \vec{E} - \frac{q}{\epsilon_0}, \quad (1.4.6)$$

wobei wir uns im letzten Schritt (1.4.2) bedient haben. Es gilt also

$$\int_{\partial V} d^2\vec{f} \cdot \vec{E} = \frac{q}{\epsilon_0} \quad (1.4.7)$$

für jedes Volumen  $V$ , das die Ladung im Inneren enthält.

Betrachten wir nun eine kontinuierliche ruhende Ladungsverteilung. Gemäß (1.2.11) ist dann das elektrische Feld durch

$$\vec{E}(\vec{r}) = \int_{\mathbb{R}^3} d^3r' \frac{\rho(\vec{r}')}{4\pi\epsilon_0} \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3} \quad (1.4.8)$$

gegeben. Integrieren wir dies nun über eine beliebige Oberfläche  $\partial V$  eines beliebigen Volumens  $V$ , und nehmen wir an, dass wir die beiden Integrationen vertauschen dürfen, benötigen wir zunächst nur das Integral

$$I(\vec{r}') = \int_{\partial V} d^2\vec{f} \cdot \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3}. \quad (1.4.9)$$

Dies ist aber genau das Feld einer Punktladung  $q = 4\pi\epsilon_0$ . Daher zeigt die Betrachtung oben, dass

$$I(\vec{r}') = \begin{cases} 4\pi & \text{falls } \vec{r}' \in V, \\ 0 & \text{falls } \vec{r}' \notin V. \end{cases} \quad (1.4.10)$$

Damit folgt das **Gaußsche Gesetz für das elektrische Feld** in Integralform

$$\int_{\partial V} d^2\vec{f} \cdot \vec{E} = \int_{\mathbb{R}^3} d^3r' I(\vec{r}') \frac{\rho(\vec{r}')}{4\pi\epsilon_0} = \frac{1}{\epsilon_0} \int_V d^3r' \rho(\vec{r}') = \frac{Q_V}{\epsilon_0}, \quad (1.4.11)$$

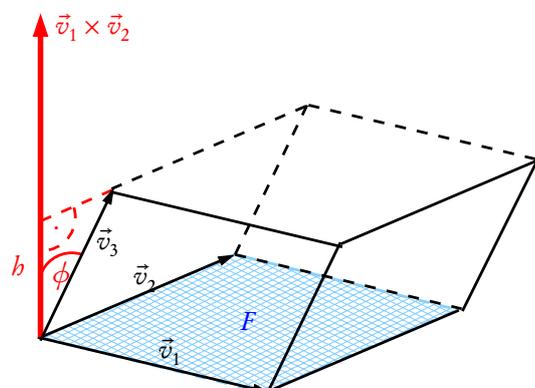
d.h. der Fluss des elektrischen Feldes durch die Oberfläche  $\partial V$  eines beliebigen Volumens  $V$  ist  $Q_V/\epsilon_0$ , wobei  $Q_V$  die in  $V$  enthaltene elektrische Ladung ist.

Wenden wir nun (1.4.11) auf ein Volumen  $\Delta V$  um  $\vec{r}$  an, und kontrahieren  $\Delta V$  auf  $\vec{r}$ , können wir unter Verwendung der Definition der Divergenz eines Vektorfeldes (1.3.30) das Gaußsche Gesetz in lokaler (differenzieller Form) schreiben:

$$\operatorname{div} \vec{E}(t, \vec{r}) = \frac{1}{\epsilon_0} \rho(t, \vec{r}). \quad (1.4.12)$$

Wie bereits durch die Argumente der Felder angedeutet, gilt diese **Maxwell-Gleichung** nicht nur für den oben ausführlich betrachteten statischen Spezialfall sondern generell für alle Situationen, also auch für zeitabhängige Felder.

### 1.4.1 Das Spatprodukt



$$\operatorname{vol}(\vec{v}_1, \vec{v}_2, \vec{v}_3) = (\vec{v}_1 \times \vec{v}_2) \cdot \vec{v}_3 = \pm bF$$

sie bilden.

Der Vollständigkeit halber erwähnen wir noch das **Spatprodukt**, das die Berechnung des Volumens beliebiger **Parallelepipede** oder „Spate“ erlaubt. Das Spatprodukt ist definiert für drei Vektoren  $\vec{v}_1$ ,  $\vec{v}_2$  und  $\vec{v}_3$  durch

$$\operatorname{vol}(\vec{v}_1, \vec{v}_2, \vec{v}_3) = (\vec{v}_1 \times \vec{v}_2) \cdot \vec{v}_3 = |\vec{v}_1 \times \vec{v}_2| |\vec{v}_3| \cos \phi \quad (1.4.13)$$

mit  $\cos \phi$ ,  $\phi = \angle(\vec{v}_1 \times \vec{v}_2, \vec{v}_3)$ . Aus der Zeichnung wird deutlich, dass es vom Betrag her das Volumen des durch die drei Vektoren aufgespannten **Parallelepipeds** oder **Spats** ergibt. Das Spatprodukt ist offenbar positiv, wenn die drei Vektoren eine rechtshändige und negativ wenn sie eine linkshändige Basis bilden.

Falls die Vektoren linear abhängig sind, d.h. liegen die Vektoren alle in einer Ebene oder sind sogar alle parallel zueinander, verschwindet das Spatprodukt. Sind nämlich die drei Vektoren linear abhängig, gibt es Zahlen  $\lambda_1$  und  $\lambda_2$ , so dass  $\vec{v}_3 = \lambda_1 \vec{v}_1 + \lambda_2 \vec{v}_2$ . Nun ist das Vektorprodukt  $\vec{v}_1 \times \vec{v}_2$  ein sowohl zu  $\vec{v}_1$  als auch zu  $\vec{v}_2$  senkrechter Vektor, und das Skalarprodukt mit  $\vec{v}_3$  verschwindet demnach. Nehmen wir umgekehrt an, das Spatprodukt der drei Vektoren verschwindet, bedeutet dies, dass  $\vec{v}_3$  senkrecht auf  $\vec{v}_1 \times \vec{v}_2$  liegt, und das besagt, dass  $\vec{v}_3$  in der von  $\vec{v}_1$  und  $\vec{v}_2$  aufgespannten Ebene liegt und also wieder  $\vec{v}_3 = \lambda_1 \vec{v}_1 + \lambda_2 \vec{v}_2$  gilt. Daraus folgt, dass drei Vektoren dann und nur dann linear abhängig sind, wenn das Spatprodukt verschwindet.

Für die Berechnung von Volumenintegralen ist das Spatprodukt wichtig, wenn man eine Parametrisierung des Volumens verwendet, für die die Tangentenvektoren an die Koordinatenlinien nicht paarweise senkrecht aufeinander stehen. Gewöhnlich ordnet man die Parameter  $q_1$ ,  $q_2$  und  $q_3$  in der Reihenfolge an, dass die Tangentenvektoren positiv orientiert sind.

Dann ist das (dann positive) Volumenelement allgemein durch das Volumen infinitesimalen Spats gegeben, das von den Tangentenvektoren der drei Koordinatenlinien aufgespannt wird

$$d^3 r = dq_1 dq_2 dq_3 \left( \frac{\partial \vec{r}}{\partial q_1} \times \frac{\partial \vec{r}}{\partial q_2} \right) \cdot \frac{\partial \vec{r}}{\partial q_3}. \quad (1.4.14)$$

Zur *Übung* empfiehlt es sich, die Volumenelemente für Zylinder- und Kugelkoordinaten (1.2.17) bzw. (1.2.22) nochmals mittels der Formel (1.4.14) zu berechnen! Die jeweilige Standardreihenfolge der Parameter ist für Zylinderkoordinaten  $(R, \varphi, z)$  und für Kugelkoordinaten  $(r, \vartheta, \varphi)$ .

## 1.5 Das elektrostatische Potential

Aus der Mechanik kennen wir den Begriff der **Arbeit**. Die Bewegungsgleichung für ein Partikelchen in einem elektrischen Feld lautet

$$m \ddot{\vec{r}} = q \vec{E}(\vec{r}). \quad (1.5.1)$$

Wir können nun den Energiesatz herleiten, indem wir diese Gleichung mit  $\dot{\vec{r}}$  multiplizieren und nach der Zeit integrieren:

$$\int_{t_1}^{t_2} dt m \dot{\vec{r}} \cdot \ddot{\vec{r}} = \frac{m}{2} \dot{\vec{r}}^2(t_2) - \frac{m}{2} \dot{\vec{r}}^2(t_1) = \Delta E_{\text{kin}} = \int_{t_1}^{t_2} dt q \dot{\vec{r}} \cdot \vec{E}(\vec{r}) = W. \quad (1.5.2)$$

Dabei ist  $W$  die am Teilchen verrichtete **Arbeit** und

$$E_{\text{kin}} = \frac{m}{2} \dot{\vec{r}}^2 = \frac{m}{2} \vec{v}^2 \quad (1.5.3)$$

die kinetische Energie des Teilchens.

Wir erinnern uns nun daran, dass der Energiesatz sich besonders einfach formulieren lässt, wenn die Kraft ein **Potential** besitzt, d.h. wenn ein skalares Feld  $\Phi$  existiert, so dass

$$\underline{E}(\vec{r}) = -\underline{\nabla}\Phi = -\begin{pmatrix} \partial_1 \\ \partial_2 \\ \partial_3 \end{pmatrix} \Phi \quad (1.5.4)$$

gilt, denn dann wird

$$W = \int_{t_1}^{t_2} dt [-q \dot{\vec{r}} \cdot \vec{\nabla}\Phi(\vec{r})] = q \int_{t_1}^{t_2} dt \left[ -\frac{d}{dt} \Phi(\vec{r}) \right] = -q [\Phi(\vec{r}_2) - \Phi(\vec{r}_1)]. \quad (1.5.5)$$

Die Arbeit hängt also in diesem Fall nur von **Anfangs- und Endpunkt** der Trajektorie des Teilchens ab. Wir könnten die Arbeit also offenbar durch Integration **entlang eines beliebigen Weges** erhalten, der  $\vec{r}_1$  mit  $\vec{r}_2$  verbindet, und wir müssen nicht notwendig entlang der tatsächlichen Trajektorie des Teilchens integrieren. Wir kommen darauf unten noch ausführlich zurück. Definieren wir dann als **potentielle Energie** des Teilchens

$$U(\vec{r}) = q\Phi(\vec{r}), \quad (1.5.6)$$

folgt

$$E_{\text{kin}}(t_2) - E_{\text{kin}}(t_1) = -[U(\vec{r}_2) - U(\vec{r}_1)] \quad (1.5.7)$$

oder

$$\mathcal{E}(t_2) = \mathcal{E}_{\text{kin}}(t_2) + U(\vec{r}_2) = E_{\text{kin}}(t_1) + U(\vec{r}_1) = \mathcal{E}(t_1). \quad (1.5.8)$$

Dies besagt, dass für die Bewegung des Teilchens die **Gesamtenergie**

$$\mathcal{E} = E_{\text{kin}} + U(\vec{r}) \quad (1.5.9)$$

erhalten ist. Dabei verwenden wir das Symbol  $\mathcal{E}$  für die Gesamtenergie des Teilchens, um Verwechslungen mit dem Betrag des elektrischen Feldes  $E = |\vec{E}|$  zu vermeiden.

Für das Potential des elektrostatischen Feldes führt man zu Ehren des Erfinders der Batterie **Alessandro Volta** (1745-1827) die Einheit V ein:  $1 \text{ V} = 1 \text{ J/C} = 1 \text{ kg m}^2/(\text{As}^3)$ . Entsprechend gibt man gewöhnlich elektrische Feldstärken in der Einheit V/m an.

### 1.5.1 Das Coulomb-Potential

Betrachten wir nun das Coulomb-Feld. Für eine Punktladung  $Q$  im Ursprung gilt

$$\vec{E}(\vec{r}) = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \frac{\vec{r}}{r^3} = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 r^2} \vec{e}_r. \quad (1.5.10)$$

Wir wollen nun überprüfen, ob für dieses Feld ein Potential existiert.

Wir können uns die Arbeit erheblich erleichtern, indem wir die Kugelsymmetrie dieser Ladungsanordnung ausnützen. Wir erwarten, dass aufgrund dieser Symmetrie das Potential nur vom Abstand  $r$  zur Punktladung, nicht von der Richtung von  $\vec{r}$  abhängt, d.h. wir machen den Ansatz

$$\Phi(\vec{r}) = \Phi(r). \quad (1.5.11)$$

In der Tat folgt für den Gradienten mit der Kettenregel

$$\underline{\nabla}\Phi = \Phi'(r) \begin{pmatrix} \partial_1 r \\ \partial_2 r \\ \partial_3 r \end{pmatrix} = \Phi'(r) \underline{\nabla}r. \quad (1.5.12)$$

Nun ist, wieder mit der Kettenregel

$$\underline{\nabla}r = \begin{pmatrix} \partial_1 \\ \partial_2 \\ \partial_3 \end{pmatrix} \sqrt{x_1^2 + x_2^2 + x_3^2} = \frac{1}{2\sqrt{x_1^2 + x_2^2 + x_3^2}} \begin{pmatrix} 2x_1 \\ 2x_2 \\ 2x_3 \end{pmatrix} = \frac{1}{r} \underline{r} = \underline{e}_r. \quad (1.5.13)$$

Also folgt aus (1.5.13)

$$\vec{E}(\vec{r}) = -\vec{\nabla}\Phi = -\Phi'(r)\vec{e}_r. \quad (1.5.14)$$

Durch Vergleich mit (1.5.10) ergibt sich

$$\Phi'(r) = -\frac{Q}{4\pi\epsilon_0 r^2}. \quad (1.5.15)$$

Das Potential ist also bis auf eine irrelevante Konstante durch

$$\Phi(r) = -\int dr \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 r^2} = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 r} \quad (1.5.16)$$

bestimmt. Das bedeutet, dass das Coulombfeld (1.5.10) tatsächlich ein Potential besitzt, das durch das **Coulomb-Potential** (1.5.16) gegeben ist.

### 1.5. Das elektrostatische Potential

In (1.2.11) haben wir das Feld einer allgemeinen Ladungsverteilung  $\rho$  den Ausdruck

$$\vec{E}(\vec{r}) = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \frac{\rho(\vec{r}')}{4\pi\epsilon_0} \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3} \quad (1.5.17)$$

gefunden. Offenbar gilt (*Nachrechnen!*)

$$\frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3} = -\vec{\nabla}_r \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|}. \quad (1.5.18)$$

Dabei bedeutet der Index  $r$  am Nabla-Symbol, dass wir nach den Komponenten von  $\vec{r}$  und *nicht* nach  $\vec{r}'$  ableiten. Demnach besitzt jedes elektrostatische Feld ein Potential, das durch

$$\Phi(\vec{r}) = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \frac{\rho(\vec{r}')}{4\pi\epsilon_0 |\vec{r} - \vec{r}'|} \quad (1.5.19)$$

gegeben ist.

#### 1.5.2 Wegintegrale

Wir wollen nun noch etwas genauer **Wegintegrale** betrachten. Wir definieren einen Weg  $C$  durch eine Parametrisierung  $\vec{r} = \vec{r}(\lambda)$ ,  $\lambda \in [\lambda_1, \lambda_2]$ . Dann definieren wir das Wegintegral eines beliebigen Vektorfeldes durch

$$\int_C d\vec{r} \cdot \vec{A}(\vec{r}) = \int_{\lambda_1}^{\lambda_2} d\lambda \frac{d\vec{r}}{d\lambda} \cdot \vec{A}[\vec{r}(\lambda)]. \quad (1.5.20)$$

Wir haben oben gesehen, dass in dem Fall, dass das Vektorfeld ein Potential besitzt, d.h. gibt es ein skalares Feld  $\Phi$ , so dass  $\vec{A} = -\vec{\nabla}\Phi$  gilt, so hängt das Wegintegral nur von **Anfangs- und Endpunkt** ab. Wir wollen nun umgekehrt annehmen, dass das Wegintegral in diesem Sinne in einem bestimmten **offenen Bereich** des Raumes **wegunabhängig** ist. Dabei heißt ein Bereich offen, wenn für jeden Punkt  $\vec{r}$  in diesem Bereich eine Kugel mit dem Mittelpunkt  $\vec{r}$  existiert, die ganz in dem Bereich liegt. Es sei weiter der Bereich so geartet, dass ein Punkt  $\vec{r}_0$  existiert, so dass es zu jedem Punkt  $\vec{r}$  in dem Bereich ein Weg  $C(\vec{r})$  existiert, der  $\vec{r}_0$  mit  $\vec{r}$  verbindet. Dann liegt es nahe, dass das Potential durch

$$\Phi(\vec{r}) = - \int_{C(\vec{r})} d\vec{r}' \cdot \vec{A}(\vec{r}') \quad (1.5.21)$$

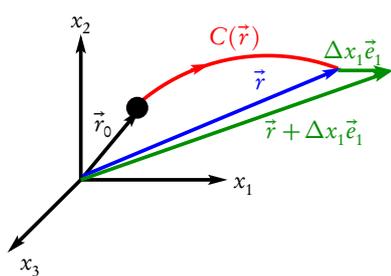
gegeben ist.

Um zu sehen, dass dies in der Tat der Fall ist, berechnen wir die partielle Ableitung

$$\partial_1 \Phi(\vec{r}) = \lim_{\Delta x_1 \rightarrow 0} \frac{\Phi(\vec{r} + \Delta x_1 \vec{e}_1) - \Phi(\vec{r})}{\Delta x_1}. \quad (1.5.22)$$

Nun ist aber wegen (1.5.21)

$$\Phi(\vec{r} + \Delta x_1 \vec{e}_1) - \Phi(\vec{r}) = - \left[ \int_{C(\vec{r} + \Delta x_1 \vec{e}_1)} d\vec{r}' \cdot \vec{A}(\vec{r}') - \int_{C(\vec{r})} d\vec{r}' \cdot \vec{A}(\vec{r}') \right]. \quad (1.5.23)$$



$\lambda \in [0, \Delta x_1]$ , d.h.

Der Ausdruck in der eckigen Klammer ist nun offenbar ein Wegintegral entlang eines Weges, der  $\vec{r}$  mit  $\vec{r} + \Delta x_1 \vec{e}_1$  verbindet (s. die nebenstehende Abbildung). Nun können wir  $\Delta x_1$  so klein wählen, dass die entsprechende gerade Verbindungsstrecke ganz in dem betrachteten Bereich liegt. Da voraussetzungsgemäß Wegintegrale von  $\vec{A}$  in diesem Bereich unabhängig vom Weg sind, können wir in (1.5.23) die eckige Klammer durch das Wegintegral entlang dieser geraden Verbindungsstrecke parallel zur  $x_1$ -Achse ersetzen. Wir parametrisieren diesen Weg  $C$  durch  $\vec{r}'(\lambda) = \vec{r} + \lambda \vec{e}_1$  mit

$$\Phi(\vec{r} + \Delta x_1 \vec{e}_1) - \Phi(\vec{r}) = - \int_C d\vec{r}' \cdot \vec{A}(\vec{r}') = - \int_0^{\Delta x_1} d\lambda \vec{e}_1 \cdot \vec{A}(\vec{r} + \lambda \vec{e}_1). \quad (1.5.24)$$

Setzen wir dies in (1.5.22) ein, erhalten wir

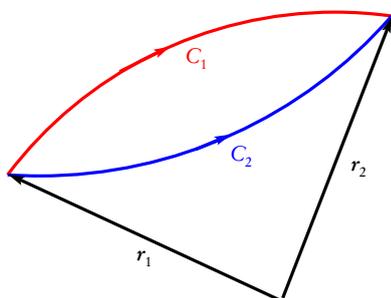
$$\partial_1 \Phi(\vec{r}) = - \frac{\partial}{\partial \Delta x_1} \int_0^{\Delta x_1} d\lambda \vec{e}_1 \cdot \vec{A}(\vec{r} + \lambda \vec{e}_1) \Big|_{\Delta x_1=0} = -A_1(\vec{r}). \quad (1.5.25)$$

Genau analog zeigt man, dass entsprechende Beziehungen auch für die partiellen Ableitungen nach  $x_2$  und  $x_3$  gelten, d.h. wir haben mit (1.5.22) insgesamt

$$\vec{A} = -\vec{\nabla} \Phi. \quad (1.5.26)$$

### 1.5.3 Die Rotation eines Vektorfeldes

geschlossener Weg:  $C_1 - C_2$



Wir wollen nun ein **lokales Kriterium** für die Wegunabhängigkeit von Wegintegralen für Vektorfelder finden. Offenbar liegt Wegunabhängigkeit vor, wenn für **jeden geschlossenen Weg**  $C$  in dem betrachteten Bereich

$$\int_C d\vec{r} \cdot \vec{A} = 0 \quad (1.5.27)$$

gilt (vgl. die nebenstehende Skizze).

Einen solchen geschlossenen Weg können wir nun als Randkurve irgendeiner Oberfläche  $F$  auffassen, d.h. es sei  $C = \partial F$ . Wir legen dabei die **Orientierungskonvention** wieder mittels einer Rechte-Handregel fest: Zeigen die gekrümmten Finger der rechten Hand in Richtung der Orientierung der Randkurve  $\partial F$ , so weist der Daumen in Richtung der Flächennormalenvektoren.

Es sei nun ein Vektorfeld  $\vec{A}(\vec{r})$  gegeben. Dann definieren wir ein neues Vektorfeld  $\text{rot } \vec{A}(\vec{r})$ , die **Rotation des Vektorfeldes** durch den folgenden Grenzwert:

Sei  $\Delta F$  ein kleines Flächenstück um die Stelle  $\vec{r}$  mit Randkurve  $\partial F$ . Die Fläche und die Randkurve seien gemäß der eben beschriebenen Rechte-Handregel orientiert, und sei  $\vec{n}$  der Flächennormalenvektor bei  $\vec{r}$ . Dann gilt

$$\vec{n} \cdot \text{rot } \vec{A}(\vec{r}) = \lim_{\Delta F \rightarrow \{\vec{r}\}} \frac{1}{\Delta F} \int_{\partial \Delta F} d\vec{r} \cdot \vec{A}, \quad (1.5.28)$$

wobei  $\Delta F \rightarrow \{\vec{r}\}$  bedeuten soll, dass man das Flächenstück auf den Punkt  $\vec{r}$  unter Beibehaltung des Flächennormalenvektors  $\vec{n}$  auf  $\vec{r}$  kontrahiert.

### 1.5. Das elektrostatische Potential

Man kann nun diese Vorschrift für  $\vec{n} = \vec{e}_j$  mit  $j \in \{1, 2, 3\}$  anwenden, wobei die  $\vec{e}_j$  wieder ein rechtshändiges kartesisches Basissystem bilden sollen. Als Flächenstücke wählen wir dann Rechtecke parallel zu den Koordinatenebenen. Nehmen wir z.B. ein solches Flächenstück parallel zur  $x_1x_2$ -Ebene, ist  $\vec{n} = \vec{e}_3$  (s. Skizze unten), so dass

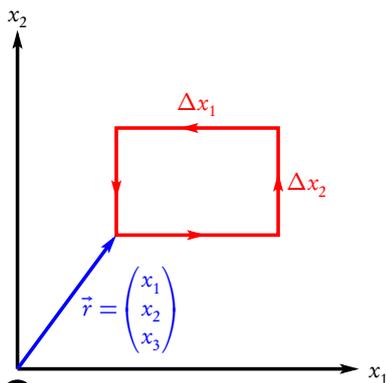
$$\vec{e}_3 \cdot \text{rot} \vec{A} = \frac{1}{\Delta x_1 \Delta x_2} \left\{ \int_{x_2}^{x_2 + \Delta x_2} dx_2' [A_2(x_1 + \Delta x_1, x_2', x_3) - A_2(x_1, x_2', x_3)] - \int_{x_1}^{x_1 + \Delta x_1} dx_1' [A_1(x_1', x_2 + \Delta x_2, x_3) - A_1(x_1', x_2, x_3)] \right\}. \quad (1.5.29)$$

Für  $\Delta F \rightarrow 0$  können wir

$$\vec{e}_3 \cdot \text{rot} \vec{A} = \frac{1}{\Delta x_1 \Delta x_2} \Delta x_1 \Delta x_2 [\partial_1 A_2(\vec{r}) - \partial_2 A_1(\vec{r})] = \partial_1 A_2(\vec{r}) - \partial_2 A_1(\vec{r}). \quad (1.5.30)$$

Durch zyklisches Vertauschen der Indizes erhält man insgesamt (*Nachprüfen!*)

$$\text{rot} \underline{A} = \begin{pmatrix} \partial_2 A_3 - \partial_3 A_2 \\ \partial_3 A_1 - \partial_1 A_3 \\ \partial_1 A_2 - \partial_2 A_1 \end{pmatrix}. \quad (1.5.31)$$



Mit dem Nabla-Operator können wir dies auch in der Form (*Nachrechnen!*)

$$\text{rot} \underline{A} = \underline{\nabla} \times \underline{A} \quad (1.5.32)$$

notieren.

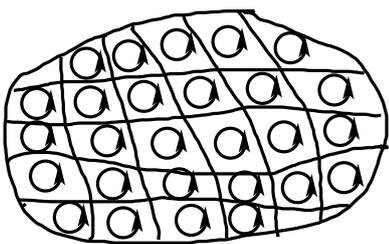
#### 1.5.4 Der Stokessche Integralsatz

Wie aus der Definition der Divergenz sich unmittelbar der Gaußsche Integralsatz ergeben hat, können wir jetzt den

**Stokesschen Integralsatz formulieren:**

$$\int_A d^2 \vec{f} \cdot \text{rot} \vec{V} = \int_{\partial A} d\vec{r} \cdot \vec{V}. \quad (1.5.33)$$

Wie oben definiert, muss man dabei bei der Orientierung der Flächennormalenvektoren auf der linken und der Randkurve auf der rechten Seite die Rechte-Hand-Regel beachten.



Um dies zu zeigen, muss man nur entsprechend der nebenstehenden Skizze die Fläche in viele kleine Flächenstücke unterteilen und auf jeder dieser Flächenstücke die Definition der Rotation (1.5.19) anwenden:

$$\begin{aligned} \int_{\Delta A_j} d^2 \vec{f} \cdot \text{rot} \vec{V} &= \Delta A_j \vec{n} \cdot \text{rot} \vec{V}(\vec{\xi}) \\ &= \int_{\partial \Delta A_j} d\vec{r} \cdot \vec{V}. \end{aligned} \quad (1.5.34)$$

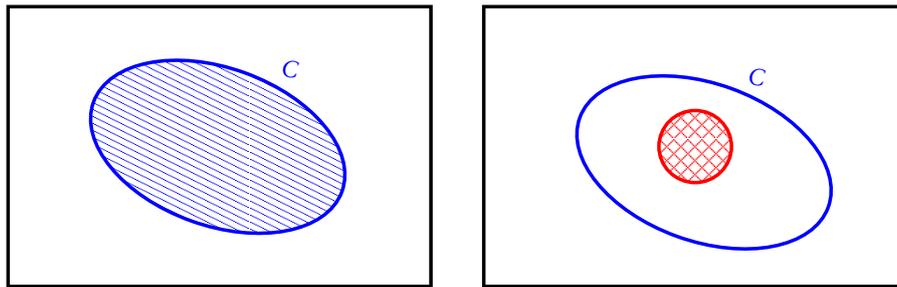


Abbildung 1.2: (a) Einfach zusammenhängendes Gebiet: Man kann jede geschlossene Kurve stetig zu einem Punkt zusammenziehen, wobei sie die blau schraffierte Fläche überstreicht, die die Ausgangskurve als Rand besitzt, und somit der Stokessche Integralsatz wie in (1.5.37) gezeigt anwendbar ist, um zu zeigen, dass Wegintegrale über das Vektorfeld  $\vec{A}$  entlang aller geschlossenen Kurven verschwinden, so dass folglich die Wegintegrale über offene Wege nur vom Anfangs- und Endpunkt dieser Wege, nicht aber von der spezifischen Form der entsprechenden Kurven, abhängen. (b) Mehrfach zusammenhängendes Gebiet: Hier ist ein roter Zylinder aus dem Definitionsbereich von  $\vec{A}$  herausgeschnitten. Dort können z.B.  $\vec{A}$  und/oder  $\text{rot } \vec{A}$  Singularitäten besitzen. Dann lässt sich jedenfalls die blaue Kurve nicht mehr stetig innerhalb des Definitionsbereichs des Feldes bzw. dessen Rotation zusammenziehen, d.h. wir können auch keine Fläche mit der vorgegebenen Kurve als Rand mehr finden, auf die wir den Stokesschen Integralsatz anwenden könnten. Damit muss, selbst wenn die Rotation überall im mehrfach zusammenhängenden Definitionsbereich verschwindet, das Integral entlang des geschlossenen Weges nicht notwendig verschwinden, und Integrale über offene Wege hängen i.a. von der spezifischen Form des Weges ab. Entsprechend gibt es dann i.a. auch kein Skalarpotential, das im ganzen mehrfach zusammenhängenden Definitionsbereich definiert ist.

Bei der Summe über alle Flächenstücke heben sich die Wegintegrale über die inneren Linien weg, weil diese jeweils zweimal in entgegengesetztem Sinne durchlaufen werden, und es bleibt nur das Wegintegral über den Rand der Gesamtfläche übrig. Im Limes beliebig feiner Unterteilung der Flächenstücke ergibt sich aus (1.5.34) für die linke Seite wieder das Flächenintegral und die rechte Seite ist stets das Wegintegral über den Rand der Fläche, womit der **Integralsatz von Stokes** bewiesen ist.

### 1.5.5 Das Lemma von Poincaré

Wir können nun die lokale Bedingung, dass ein Vektorfeld ein Potential besitzt, formulieren. Es muss dazu für jede geschlossene Kurve  $C$  notwendig (1.5.27) gelten, d.h. gemäß der Definition der Rotation (1.5.28), dass notwendig

$$\text{rot } \vec{A} = \vec{\nabla} \times \vec{A} = 0 \quad (1.5.35)$$

gelten muss.

Das wird auch durch die Differentialausdrücke für den Gradienten und die Rotation in kartesischen Koordinaten klar. Ist nämlich  $\vec{A} = -\vec{\nabla}\Phi$  mit einem Skalarfeld  $\Phi$ , so ist aufgrund der Vertauschbarkeit der zweiten Ableitungen

$$\text{rot } \vec{A} = -\text{rot grad } \Phi = - \begin{pmatrix} \partial_1 \\ \partial_2 \\ \partial_3 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} \partial_1 \Phi \\ \partial_2 \Phi \\ \partial_3 \Phi \end{pmatrix} = - \begin{pmatrix} \partial_2 \partial_3 \Phi - \partial_3 \partial_2 \Phi \\ \partial_3 \partial_1 \Phi - \partial_1 \partial_3 \Phi \\ \partial_1 \partial_2 \Phi - \partial_2 \partial_1 \Phi \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}. \quad (1.5.36)$$

Das **Lemma von Poincaré** besagt nun, dass auch umgekehrt aus  $\text{rot } \vec{A} = \vec{0}$  in einem **einfach wegzusammenhängenden Bereich** folgt, dass ein Potential existiert.

### 1.5. Das elektrostatische Potential

Ein Bereich heißt dabei einfach wegzusammenhängend, dass man jede geschlossene Kurve innerhalb des Gebietes stetig auf einen Punkt zusammengezogen werden kann. Eine solche Prozedur überstreicht aber dann für jeden geschlossenen Weg  $C$  eine Fläche  $F$  mit  $\partial F = C$  (s. Abb. 1.2). Damit folgt aber aus  $\text{rot } \vec{A}$  mit dem Satz von Stokes

$$\int_C d\vec{r} \cdot \vec{A} = \int_{\partial F} d\vec{r} \cdot \vec{A} = \int_F d^2\vec{f} \cdot \text{rot } \vec{A} = 0, \quad (1.5.37)$$

d.h. das Wegintegral von  $\vec{A}$  entlang einer beliebigen geschlossenen Kurve  $C$  verschwindet und gemäß unserer obigen Betrachtung existiert damit ein Potential  $\Phi$ , so dass  $\vec{A} = -\text{grad } \Phi$ .

### 1.5.6 Lokale Gleichungen der mikroskopischen Elektrostatik

Wir können nun die **lokalen mikroskopischen Feldgleichungen für elektrostatische Felder** formulieren.

Die lokale Form des Gaußschen Gesetzes für das elektrische Feld lautet gemäß (1.4.12)

$$\text{div } \vec{E} = \vec{\nabla} \cdot \vec{E} = \frac{1}{\epsilon_0} \rho, \quad (1.5.38)$$

und aus der Existenz eines Potentials für das elektrische Feld folgt notwendig

$$\text{rot } \vec{E} = \vec{\nabla} \times \vec{E} = 0. \quad (1.5.39)$$

Mit dem Lemma von Poincaré folgt, dass (zumindest für einfach wegzusammenhängende Gebiete) ein Potential  $\Phi$  existiert, so dass

$$\vec{E} = -\text{grad } \Phi = -\vec{\nabla} \Phi. \quad (1.5.40)$$

Setzt man dies in (1.5.39) ein, folgt für eine gegebene Ladungsverteilung erfüllt also  $\Phi$  die **Poisson-Gleichung** (Siméon Denis Poisson, 1781-1840) für das Potential

$$\text{div } \vec{E} = -\text{div grad } \Phi = -\Delta \Phi = \frac{1}{\epsilon_0} \rho. \quad (1.5.41)$$

Wir haben auch oben mit (1.5.19) bereits die Lösung für diese Differentialgleichung gefunden

$$\Phi(\vec{r}) = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \frac{\rho(\vec{r}')}{4\pi\epsilon_0 |\vec{r} - \vec{r}'|}. \quad (1.5.42)$$

Wir bemerken noch, dass man auch

$$\text{div grad } \Phi = \Delta \Phi = \vec{\nabla} \cdot \vec{\nabla} \Phi = \partial_1^2 \Phi + \partial_2^2 \Phi + \partial_3^2 \Phi \quad (1.5.43)$$

schreibt. Der so definierte Differentialoperator  $\Delta$  heißt **Laplace-Operator** (Pierre Simon Laplace, 1749-1827). Die Poisson-Gleichung kann also auch in der Form

$$-\Delta \Phi = \frac{1}{\epsilon_0} \rho \quad (1.5.44)$$

geschrieben werden.

Wir können diese Gleichung oft auch viel einfacher als über die Integration (1.5.42) lösen, indem wir (1.5.44) direkt integrieren. Das trifft insbesondere auf Ladungsverteilungen hoher Symmetrie zu. Betrachten wir als **Beispiel** die homogen geladene Kugel.

Es ist also

$$\rho(\vec{r}) = \rho(r) = \begin{cases} \rho_0 & \text{für } r = |\vec{r}| < a, \\ 0 & \text{für } r > a. \end{cases} \quad (1.5.45)$$

Aufgrund der Kugelsymmetrie des Problems bietet es sich an, Kugelkoordinaten zu verwenden und annehmen, dass das Skalarpotential nur von  $r = |\vec{r}|$  abhängt. Wie in (A.3.8) gezeigt, lautet dann die Gleichung (1.5.44)

$$\Delta\Phi(r) = \frac{1}{r} \frac{\partial^2}{\partial r^2} [r\Phi(r)] = -\frac{1}{\epsilon_0} \rho(r). \quad (1.5.46)$$

Betrachten wir zuerst den Fall  $r > a$ . Dann ist  $\rho(r) = 0$  und folglich

$$\frac{\partial^2}{\partial r^2} [r\Phi(r)] = 0 \Rightarrow \frac{\partial}{\partial r} [r\Phi(r)] = C_1 \Rightarrow r\Phi(r) = C_1 r + C_2 \Rightarrow \Phi(r) = C_1 + \frac{C_2}{r}, \quad (1.5.47)$$

wobei  $C_1$  und  $C_2$  Integrationskonstanten sind, die wir noch bestimmen müssen;  $C_1$  ist physikalisch irrelevant, da das Potential nur bis auf eine additive Konstante bestimmt ist, und die physikalisch relevante Größe das Feld  $\vec{E} = -\vec{\nabla}\Phi$  ist. Es ist allerdings bequem, zu fordern, dass  $\Phi(r) \rightarrow 0$  für  $r \rightarrow \infty$  ist. Damit ist  $C_1 = 0$ ;  $C_2$  ergibt sich aus dem Gaußschen Gesetz. Integrieren wir das elektrische Feld über eine Kugel mit Radius  $r_0 > a$ , ist in deren Inneren die Gesamtladung enthalten, d.h. es gilt

$$\int_{\partial K_{r_0}} d^2\vec{f} \cdot \vec{E} = \frac{Q}{\epsilon_0} \quad \text{mit} \quad Q = \frac{4\pi}{3} \rho_0 a^3. \quad (1.5.48)$$

Nun ist aber gemäß (A.3.4)

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}\phi = \vec{e}_r \frac{C_2}{r^2}. \quad (1.5.49)$$

Für die Kugel ist  $d^2\vec{f} = d\varphi d\vartheta r^2 \sin\vartheta \vec{e}_r$  und damit

$$\begin{aligned} \int_{\partial K_{r_0}} d^2\vec{f} \cdot \vec{E} &= \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^\pi d\vartheta r^2 \sin\vartheta r^2 \frac{C_2}{r^2} = 4\pi C_2 \stackrel{!}{=} \frac{Q}{\epsilon_0} \\ &\Rightarrow C_2 = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0}. \end{aligned} \quad (1.5.50)$$

Für  $r > a$  haben wir also ein Coulombfeld wie mit einer Punktladung  $Q$  im Ursprung:

$$\Phi(r) = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 r} = \frac{\rho_0 a^3}{3\epsilon_0 r}, \quad \vec{E} = \vec{e}_r \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 r^2} = \vec{e}_r \frac{\rho_0 a^3}{3\epsilon_0 r^2} \quad (r > a). \quad (1.5.51)$$

Nun betrachten wir den Fall  $r < a$ . Dann lautet (1.5.47)

$$\frac{1}{r} \frac{\partial^2}{\partial r^2} [r\Phi(r)] = -\frac{\rho_0}{\epsilon_0}. \quad (1.5.52)$$

Zweimaliges Hochintegrieren liefert (*Nachrechnen!*) dann

$$\Phi(r) = -\frac{\rho_0}{6\epsilon_0} r^2 + C'_1 + \frac{C'_2}{r} \quad (r < a). \quad (1.5.53)$$

### 1.5. Das elektrostatische Potential

Da wir für  $r < a$  eine kontinuierliche Ladungsverteilung haben, muss das Potential für  $r = 0$  wohldefiniert sein. Daher ist  $C_2' = 0$  zu setzen:

$$\Phi(r) = -\frac{\rho_0}{6\epsilon_0} r^2 + C_1' \quad (r < a). \quad (1.5.54)$$

Weiter sollte das Potential bei  $r = a$  stetig sein, d.h. es folgt mit (1.5.51)

$$-\frac{\rho_0}{6\epsilon_0} a^2 + C_1' = \frac{\rho_0 a^3}{3\epsilon_0} \Rightarrow C_1' = \frac{\rho_0 a^2}{2\epsilon_0}, \quad (1.5.55)$$

so dass wir schließlich für das Potential

$$\Phi(r) = \begin{cases} \frac{\rho_0}{6\epsilon_0} (3a^2 - r^2) & \text{für } r \leq a, \\ \frac{\rho_0 a^3}{3\epsilon_0 r} = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 r} & \text{für } r > a \end{cases} \quad (1.5.56)$$

und für das elektrische Feld

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}\Phi = -\vec{e}_r \partial_r \Phi = \begin{cases} \frac{\rho_0 r}{3\epsilon_0} \vec{e}_r & \text{für } r \leq a, \\ \frac{\rho_0 a^3}{3\epsilon_0 r^2} = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 r^2} \vec{e}_r & \text{für } r > a \end{cases} \quad (1.5.57)$$

erhalten. Wie zu erwarten, stimmt dies mit (1.2.37) und (1.2.38) überein, denn es ist  $\vec{e}_r = \vec{r}/r$ .

### 1.5.7 Visualisierung elektrostatischer Felder

Ein anschauliches Bild für das Potential und das entsprechende elektrostatische Feld ergibt sich durch die Betrachtung der Flächen konstanten Potentials, die sogenannten **Äquipotentialflächen**

$$\Phi(\vec{r}) = C = \text{const.} \quad (1.5.58)$$

Für jedes Potentialniveau  $C$  ist dies die implizite Beschreibung einer Fläche, entlang derer das Potential constant ist.

Setzen wir nun eine Kurve  $\vec{r} = \vec{x}(\lambda)$ , die auf der solchen Äquipotentialfläche mit fest vorgegebenem  $C$  verläuft, ein und bilden die Ableitung nach  $\lambda$ , folgt aus der Kettenregel

$$\Phi[\vec{x}(\lambda)] = C \Rightarrow \frac{d}{d\lambda} \Phi[\vec{x}(\lambda)] = \frac{d\vec{x}}{d\lambda} \cdot \vec{\nabla}\Phi[\vec{x}(\lambda)] = -\frac{d\vec{x}}{d\lambda} \cdot \vec{E}[\vec{x}(\lambda)] = 0. \quad (1.5.59)$$

Das bedeutet, dass das elektrische Feld überall senkrecht auf der auf der Äquipotentialflächen verlaufenden Kurve steht, denn  $d\vec{x}/d\lambda$  ist der Tangentenvektor an die Kurve.

Da dies für beliebige solcher Kurven gilt, steht somit das elektrische Feld in jedem Punkt stets senkrecht auf der diesen Punkt enthaltenden Äquipotentialfläche.

Ein einfaches Beispiel ist das Coulomb-Feld. Das Potential ist

$$\Phi(\vec{r}) = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 r}. \quad (1.5.60)$$

Die Äquipotentialflächen sind in diesem Fall offenbar durch  $r = \text{const}$  gegeben. Sie sind also Kugeln mit Mittelpunkt am Ort der Punktladung. Das elektrische Feld ist

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}\Phi = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \frac{\vec{r}}{r^3}, \quad (1.5.61)$$

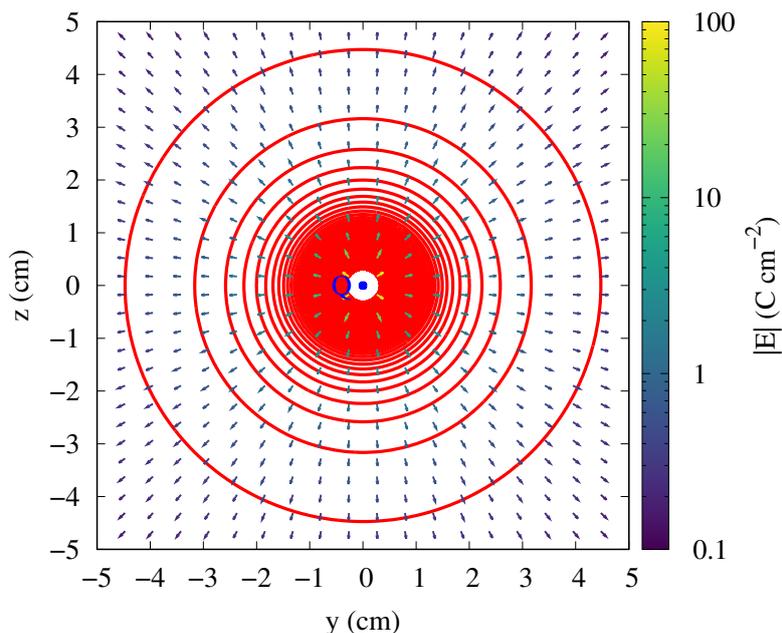


Abbildung 1.3: Äquipotentialflächen und elektrisches Feld einer Punktladung  $Q > 0$ . Für die Äquipotentiallinien wird  $C$  in (1.5.58) äquidistant gewählt. Da  $\vec{E} = -\vec{\nabla}\Phi$  ist, ist das elektrostatische Feld stets in Richtung des größten Gefälles gerichtet, also in der Richtung entlang derer  $C$  am schnellsten abnimmt, d.h. je dichter die Äquipotentialflächen in einem solchen Konturplot sind, desto größer das elektrische Feld. In diesem Bild geben die Pfeilchen die Richtung des elektrischen Feldes an. Der Betrag  $\vec{E}$  ist durch die Farbe der Pfeilchen angegeben. Das dreidimensionale Bild ergibt sich durch Rotation um die  $z$ -Achse.

also in der Tat radial gerichtet und damit orthogonal zu den Äquipotentialflächen.

In diesem Fall besitzen das Potential und das elektrische Feld eine Singularität am Ort der Punktladung. Sie ist eine Quelle ( $Q > 0$ ) bzw. Senke ( $Q < 0$ ) des elektromagnetischen Feldes.

Man kann auch die Feldlinien definieren, die definitionsgemäß die Linien sind, deren Tangenten in jedem Punkt  $\vec{r}$  in Richtung des elektrischen Feldes  $\vec{E}(\vec{r})$  an diesem Punkt weisen. Dort wo sich Punktladungen befinden, enden die Feldlinien.

### 1.5.8 Beispiel: Potential für einen elektrischen Dipol

Wir haben oben in Abschnitt 1.2.1 das Feld eines elektrischen Dipols aus dem Limes für zwei entgegengesetzt gleiche Punktladungen für verschwindenden Abstand hergeleitet. Es ist klar, dass wir auch das dazugehörige Potential auf diese Weise berechnen können. Wir übernehmen die Bezeichnungen aus Abschnitt 1.2.1. Dann ist klar, dass das Potential einfach die Summe aus den beiden Coulomb-Potentialen für die Ladungen ist, also

$$\Phi(\vec{r}, d) = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \left( \frac{1}{|\vec{r} - d\vec{e}_3/2|} - \frac{1}{|\vec{r} + d\vec{e}_3/2|} \right). \quad (1.5.62)$$

Dies entwickeln wir wieder bis zur ersten Ordnung in  $d$

$$\Phi(\vec{r}, d) = \Phi(\vec{r}, d=0) + d \left. \frac{\partial \Phi(\vec{r}, d)}{\partial d} \right|_{d=0} = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \frac{d\vec{e}_3 \cdot \vec{r}}{r^3} + \mathcal{O}(Qd^2). \quad (1.5.63)$$

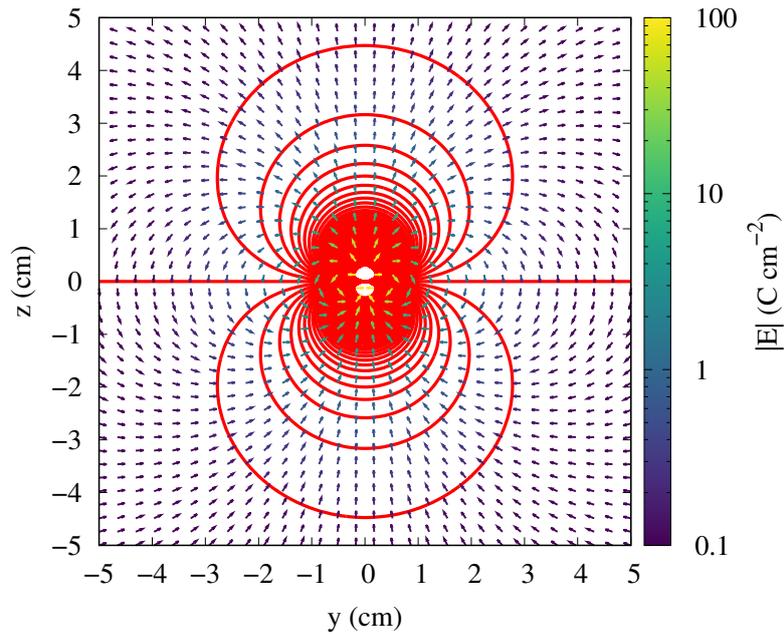


Abbildung 1.4: Äquipotentialflächen und elektrisches Feld für einen Dipol mit Dipolmoment  $\vec{p} = p\vec{e}_z$  im Ursprung. In diesem Bild geben die Pfeilchen die Richtung des elektrischen Feldes an. Der Betrag von  $\vec{E}$  ist durch die Farbe der Pfeilchen angegeben. Das dreidimensionale Bild ergibt sich durch Rotation um die z-Achse.

Lassen wir wieder  $d \rightarrow 0$  gehen, wobei  $\vec{p} = Qd\vec{e}_3 = \text{const}$  gehalten wird, erhalten wir schließlich für das Potential eines Punktdipols

$$\Phi(\vec{r}) = \frac{\vec{p} \cdot \vec{r}}{4\pi\epsilon_0 r^3}. \quad (1.5.64)$$

Das elektrische Feld ist in Übereinstimmung mit (1.2.10)

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}\Phi = \frac{1}{4\pi\epsilon_0 r^5} [3(\vec{p} \cdot \vec{r})\vec{r} - r^2\vec{p}]. \quad (1.5.65)$$

### 1.5.9 Energie des elektrischen Feldes

In diesem Abschnitt wollen wir uns überlegen, inwiefern ein elektrostatisches Feld **Energie** besitzt. Dazu fragen wir nach der Gesamtenergie, die wir benötigen, um eine vorgegebene Ladungsverteilung  $\rho(\vec{r})$  zu präparieren.

Dazu betrachten wir zunächst den entsprechenden Fall für eine Anzahl von Punktladungen  $Q_j$  ( $j \in \{1, \dots, N\}$ ), die wir uns an den Stellen  $\vec{r}_j$  angeordnet denken. Wir berechnen nun die gesamte Arbeit, die wir benötigen, um die Punktladungen nacheinander aus dem Unendlichen an die jeweils vorgegebenen Orte zu bringen. Offenbar benötigen wir keine Arbeit, um die erste Ladung  $Q_1$  aus dem Unendlichen an die Stelle  $\vec{r}_1$  zu bringen. Diese Punktladung erzeugt nun das elektrische Coulomb-Feld

$$\vec{E}_1(\vec{r}) = -\vec{\nabla}_{\vec{r}}\Phi_1(\vec{r}) = -\vec{\nabla}_{\vec{r}} \frac{Q_1}{4\pi\epsilon_0 |\vec{r} - \vec{r}_1|} = \frac{Q_1(\vec{r} - \vec{r}_1)}{4\pi\epsilon_0 |\vec{r} - \vec{r}_1|^3} \quad (1.5.66)$$

Dabei haben wir benutzt, dass wir das Coulomb-Feld aus dem entsprechenden Coulomb-Potential herleiten können.

## 1. Elektrostatik

Die Arbeit, die man benötigt, um die Ladung  $Q_2$  aus dem Unendlichen an ihren Ort  $\vec{r}_2$  zu befördern, ist nun vom Weg  $C$  unabhängig, da die Kraft aus einem Potential ableitbar ist. Nun gilt für die potentielle Energie der Ladung  $Q_2$  (wobei wir den Nullpunkt der potentiellen Energie ins Unendliche verschoben denken) (vgl. den entsprechenden Beweis in Abschnitt 1.5.2)

$$\begin{aligned} W_2 &= - \int_C d\vec{r} \cdot Q_2 \vec{E}_1(\vec{r}) = + \int_C d\vec{r} \cdot Q_2 \vec{\nabla} \Phi_1(\vec{r}) \\ &= Q_2 \Phi_1(\vec{r}_2) = \frac{Q_1 Q_2}{4\pi\epsilon_0 |\vec{r}_2 - \vec{r}_1|}. \end{aligned} \quad (1.5.67)$$

Die Punktladung  $Q_3$  muss sich nun durch das Feld beider Ladungen  $Q_1$  und  $Q_2$  bewegen. Dabei addieren sich die potentiellen Energien aufgrund der Bewegung im Feld von  $Q_1$  und  $Q_2$ , d.h. wir erhalten für die gesamte potentielle Energie der drei Ladungen

$$W_3 = W_2 + \frac{Q_1 Q_3}{4\pi\epsilon_0 |\vec{r}_3 - \vec{r}_1|} + \frac{Q_2 Q_3}{4\pi\epsilon_0 |\vec{r}_3 - \vec{r}_2|}. \quad (1.5.68)$$

Auf diese Art können wir weiter argumentieren, um schließlich für die gesamte potentielle Energie in der Ladungsanordnung

$$W_N = \sum_{i < j} \frac{Q_i Q_j}{4\pi\epsilon_0 |\vec{r}_i - \vec{r}_j|} = \frac{1}{2} \sum_{i \neq j} \frac{Q_i Q_j}{4\pi\epsilon_0 |\vec{r}_i - \vec{r}_j|} = \frac{1}{2} \sum_{i \neq j} Q_i \Phi_j(\vec{r}_i) \quad (1.5.69)$$

zu erhalten.

Dabei ist

$$\Phi_j(\vec{r}) = \frac{Q_j}{4\pi\epsilon_0 |\vec{r} - \vec{r}_j|} \quad (1.5.70)$$

das Coulomb-Potential aufgrund der Anwesenheit der Ladung  $Q_j$ . Dabei ist die Einschränkung  $i \neq j$  bei der Summation über alle Ladungspaare wichtig, weil die **Selbstenergie** der Punktladung, also  $W_i^{(\text{selbst})} = Q_i \Phi_i(\vec{r}_i)$  ein sinnloser Ausdruck ist, da der Nenner hierbei Null wird.

Für eine kontinuierliche Ladungsverteilung können wir nun (1.5.69) naiv in der Form

$$W = \frac{1}{2} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \frac{\rho(\vec{r}) \rho(\vec{r}')}{4\pi\epsilon_0 |\vec{r} - \vec{r}'|} \quad (1.5.71)$$

schreiben. Dabei haben wir aber die Einschränkung, dass keine Selbstenergien mit einbezogen werden sollen, nicht berücksichtigt. Dies ist aber physikalisch nicht relevant, da wir nur eine Konstante zur potentiellen Energie hinzugefügt haben. Sind allerdings Punktladungen involviert, ergibt sich das eben besprochene Problem, dass diese Konstante divergiert. Wir können diese Divergenzen abziehen, da die potentielle Energie einer Ladungsverteilung ohnehin nur bis auf eine additive Konstante bestimmt ist.

Wir können nun aber (1.5.71) als **Feldenergie** interpretieren, d.h. durch die Arbeit, die wir verrichtet haben, um die Ladungsverteilung aus dem Unendlichen in die durch  $\rho(\vec{r})$  gegebene Konfiguration zu bringen, kann als die Energie des dadurch entstandenen elektrischen Feldes interpretiert werden.

Dazu bemerken wir, dass das Volumenintegral über  $\vec{r}'$  das elektrostatische Potential dieses Feldes ist, d.h. wir können (1.5.71) in der Form

$$W = \frac{1}{2} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r \rho(\vec{r}) \Phi(\vec{r}). \quad (1.5.72)$$

### 1.5. Das elektrostatische Potential

Nun verwenden wir das Gaußsche Gesetz in Differentialform, also  $\operatorname{div} \vec{E} = \rho/\epsilon_0$ :

$$W = \frac{\epsilon_0}{2} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r \Phi(\vec{r}) \operatorname{div} \vec{E}(\vec{r}). \quad (1.5.73)$$

Aufgrund der Produktregel gilt (*Nachrechnen durch Verwendung kartesischer Koordinaten!*)

$$\operatorname{div}(\vec{E}\Phi) = \Phi \operatorname{div} \vec{E} + \vec{E} \cdot \operatorname{grad} \Phi \quad (1.5.74)$$

bzw.

$$\Phi \operatorname{div} \vec{E} = \operatorname{div}(\vec{E}\Phi) - \vec{E} \cdot \operatorname{grad} \Phi = \operatorname{div}(\vec{E}\Phi) + \vec{E}^2. \quad (1.5.75)$$

Setzen wir dies in (1.5.73) ein, können wir auf den ersten Ausdruck den Gaußschen Integralsatz anwenden. Dabei ergibt sich ein Oberflächenintegral im Unendlichen. Wir nehmen an, dass die Ladungsverteilung nur auf ein endliches Gebiet beschränkt ist, so dass dieser Beitrag wegfällt. Damit erhalten wir schließlich

$$W = \frac{\epsilon_0}{2} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r \vec{E}^2(\vec{r}). \quad (1.5.76)$$

Diese Gleichung lässt nun die feldtheoretisch motivierte Annahme zu, dass

$$w(\vec{r}) = \frac{\epsilon_0}{2} \vec{E}^2(\vec{r}) \quad (1.5.77)$$

die **Energiedichte** des elektrischen Feldes darstellt.

Dies können wir an dieser Stelle nur als Postulat hinnehmen, denn wir haben ja eigentlich (1.5.76) nur für das Integral über die *gesamte Ladungsverteilung* hergeleitet und durften daher den Oberflächenbeitrag aufgrund des ersten Terms in (1.5.75) unter Verwendung des Gaußschen Integralsatzes in (1.5.73) weglassen. Integriert man hingegen nur über ein beliebiges Teilvolumen  $V$  unterscheidet sich die darin enthaltene Feldenergie aufgrund der Interpretation von (1.5.77) als Energiedichte des elektrischen Feldes in der Tat gerade um den entsprechenden Oberflächenterm. Wir erhalten nämlich bei Integration über ein endliches Volumen

$$W'_V = \frac{\epsilon_0}{2} \int_V d^3 r \vec{E}^2(\vec{r}) = -\frac{\epsilon_0}{2} \int_V d^3 r \vec{E}(\vec{r}) \cdot \operatorname{grad} \Phi(\vec{r}). \quad (1.5.78)$$

Dabei haben wir  $\vec{E} = -\operatorname{grad} \Phi$  verwendet. Mit (1.5.74) können wir dies wieder in einen durch ein Volumenintegral gegebenen Anteilen und einen Oberflächenbeitrag, indem wir auf die totale Divergenz wieder den Gaußschen Integralsatz anwenden, schreiben. Es ergibt sich, wieder unter Verwendung des Gaußschen Gesetzes  $\operatorname{div} \vec{E} = \vec{\nabla} \cdot \vec{E} = \rho/\epsilon_0$  (*Nachrechnen!*)

$$W'_V = \frac{1}{2} \int_V d^3 r \rho(\vec{r}) \Phi(\vec{r}) - \frac{\epsilon_0}{2} \int_{\partial V} d^2 \vec{f} \cdot \vec{E}(\vec{r}) \Phi(\vec{r}), \quad (1.5.79)$$

d.h.  $W'_V$  unterscheidet sich von dem aufgrund der Überlegung, die zu (1.5.72) geführt hat, eben durch den Oberflächenterm. Dies ist aber andererseits auch irrelevant, da nur die Gesamtenergie eine physikalisch interpretierbare Bedeutung besitzt, insbesondere beim Energieerhaltungssatz. Wir werden dies im nächsten Kapitel noch genauer diskutieren, wenn wir im Vollbesitz der Maxwell-Gleichungen sind.

### 1.5.10 Beispiel: System von Punktladungen

Zum Abschluss der Elektrostatik im Vakuum wollen wir noch zeigen, dass die Interpretation (1.5.77) als Energiedichte für ein System von Punktladungen bis auf die divergierende Selbstenergie zum korrekten Resultat (1.5.69) führt. Dabei genügt es, den Spezialfall von nur zwei Ladungen  $Q_1$  und  $Q_2$  zu betrachten, und wir können das Koordinatensystem so wählen, dass  $\vec{r}_1 = 0$  ist, d.h. die Ladung  $Q_1$  sitze im Ursprung des Koordinatensystems. Um die divergierende Selbstenergie zu vermeiden, **regularisieren** wir die Ladungsverteilung dadurch, dass wir statt Punktladungen kleine endlich ausgedehnte homogen geladene Kügelchen mit Radius  $a$  betrachten. Dann gilt wegen (1.5.57) für die entsprechenden Felder

$$\vec{E}_1 = \begin{cases} \frac{\rho_1 \vec{r}}{3\epsilon_0} & \text{für } r \leq a, \\ \frac{\rho_1 a^3 \vec{r}}{3\epsilon_0 r^3} = \frac{Q_1 \vec{r}}{4\pi\epsilon_0 r^3} & \text{für } r > a, \end{cases} \quad (1.5.80)$$

$$\vec{E}_2 = \begin{cases} \frac{\rho_2(\vec{r}-\vec{r}_2)}{3\epsilon_0} & \text{für } r \leq a, \\ \frac{\rho_2 a^3(\vec{r}-\vec{r}_2)}{3\epsilon_0 |\vec{r}-\vec{r}_2|^3} = \frac{Q_2(\vec{r}-\vec{r}_2)}{4\pi\epsilon_0 |\vec{r}-\vec{r}_2|^3} & \text{für } r > a. \end{cases} \quad (1.5.81)$$

Dabei ist

$$\rho_1 = \frac{3Q_1}{4\pi a^3}, \quad \rho_2 = \frac{3Q_2}{4\pi a^3}. \quad (1.5.82)$$

Die Gesamtenergiedichte ist nun

$$w = \frac{\epsilon_0}{2}(\vec{E}_1 + \vec{E}_2)^2 = \frac{\epsilon_0}{2}(\vec{E}_1^2 + \vec{E}_2^2 + 2\vec{E}_1 \cdot \vec{E}_2). \quad (1.5.83)$$

Die ersten beiden Terme führen zu den Selbstenergiebeiträgen. Es genügt, den ersten Term auszurechnen, denn für den zweiten erhält man offensichtlich das analoge Resultat. Aus (1.5.81) folgt mit Kugelkoordinaten für die Selbstenergie der ersten Ladung

$$W_{11} = \frac{\rho_1^2}{18\epsilon_0} \left[ \int_0^a dr \int_0^\pi d\vartheta \int_0^{2\pi} d\varphi r^4 \sin \vartheta + \int_a^\infty dr \int_0^\pi d\vartheta \int_0^{2\pi} d\varphi \sin \vartheta \frac{a^6}{r^2} \right]. \quad (1.5.84)$$

Die Winkelintegrationen ergeben offenbar einfach den vollen Raumwinkel  $4\pi$  (*Nachrechnen!*) d.h. (*Nachrechnen*)

$$W_{11} = \frac{2\pi\rho_1^2}{9\epsilon_0} \left[ \int_0^a dr r^4 + \int_a^\infty dr \frac{a^6}{r^2} \right] = \frac{4a^5\pi\rho_1^2}{15\epsilon_0} = \frac{3Q_1^2}{20\pi\epsilon_0 a}. \quad (1.5.85)$$

In der Tat divergiert dieser Ausdruck, wie zu erwarten, für  $a \rightarrow 0$ . Für die zweite regularisierte Ladung folgt genauso

$$W_{22} = \frac{3Q_2^2}{20\pi\epsilon_0 a}. \quad (1.5.86)$$

Für den gemischten Term können wir  $a = 0$  setzen, denn dieser Beitrag sollte endlich sein. In der Tat gilt

$$W_{12} = \epsilon_0 \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r \vec{E}_1 \cdot \vec{E}_2. \quad (1.5.87)$$

### 1.5. Das elektrostatische Potential

Nun ist für  $a \rightarrow 0$  gemäß (1.5.80) und (1.5.81)

$$W_{12} = \frac{Q_1 Q_2}{16\pi^2 \epsilon_0} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r \frac{\vec{r} \cdot (\vec{r} - \vec{r}_2)}{r^3 |\vec{r} - \vec{r}_2|^3}. \quad (1.5.88)$$

Nun bietet es sich an, die  $x_3$ -Achse in Richtung von  $\vec{r}_2$  zu legen und dann Kugelkoordinaten einzuführen. Dann ist  $\vec{r} \cdot \vec{r}_2 = r r_2 \cos \vartheta$  und folglich (*Nachrechnen!*)

$$\begin{aligned} W_{12} &= \frac{Q_1 Q_2}{8\pi \epsilon_0} \int_0^\pi d\vartheta \int_0^\infty dr \sin \vartheta \frac{r - r_2 \cos \vartheta}{(r^2 + r_2^2 - 2r r_2 \cos \vartheta)^{3/2}} \\ &= \frac{Q_1 Q_2}{8\pi \epsilon_0 r_2} \int_0^\pi d\vartheta \sin \vartheta = \frac{Q_1 Q_2}{4\pi \epsilon_0 r_2}. \end{aligned} \quad (1.5.89)$$

Dabei haben wir zur Integration bzgl.  $r$  verwendet, dass

$$\begin{aligned} \int_0^\infty dr \frac{r - r_2 \cos \vartheta}{(r^2 + r_2^2 - 2r r_2 \cos \vartheta)^{3/2}} &= \int_0^\infty dr \frac{1}{(r^2 + r_2^2 - 2r r_2 \cos \vartheta)^{3/2}} \frac{1}{2} \frac{d}{dr} (r^2 + r_2^2 - 2r r_2 \cos \vartheta) \\ &= -\frac{1}{\sqrt{r^2 + r_2^2 - 2r r_2 \cos \vartheta}} \Big|_{r=0}^{r=\infty} = \frac{1}{r_2} \end{aligned} \quad (1.5.90)$$

ist.

Damit wird, wenn wir wieder  $Q_1$  an eine beliebige Stelle  $\vec{r}_1$  setzen, so dass dann  $\vec{r}_2$  durch  $\vec{r}_2 - \vec{r}_1$  zu ersetzen ist

$$W = W_{11} + W_{22} + W_{12} = \frac{3}{20\pi \epsilon_0 a} (Q_1^2 + Q_2^2) + \frac{Q_1 Q_2}{4\pi \epsilon_0 |\vec{r}_1 - \vec{r}_2|}. \quad (1.5.91)$$

Dies stimmt bis auf den regularisierten Selbstenergiebeitrag mit (1.5.67) überein, und in der Tat ist wie zu erwarten die Selbstenergie unabhängig von  $\vec{r}_1$  und  $\vec{r}_2$ , so dass wir diese Konstante für alle physikalischen Probleme einfach weglassen können. Man nennt dies **Renormierung der Feldenergie**. Dann erhalten wir

$$W_{\text{ren}} = W - W_{11} - W_{22} = W_{12} = \frac{Q_1 Q_2}{4\pi \epsilon_0 |\vec{r}_1 - \vec{r}_2|}. \quad (1.5.92)$$

In der Tat liefert also die Annahme, dass (1.5.77) die Dichte der Energie des elektrischen Feldes ist, bis auf einen (divergierenden) konstanten Selbstenergiebeitrag die korrekte Wechselwirkungsenergie zwischen zwei Punktladungen (und entsprechend durch Summation über ggf. mehr vorhandene Ladungspaare auch für ein beliebiges System von ruhenden Punktteilchen) wie die direkte Berechnung dieser Wechselwirkungsenergie. Wir haben bei unserer Berechnung der regularisierten Selbstenergie auch gesehen, dass für kontinuierliche Ladungsverteilungen die Selbstenergiebeiträge endliche Konstanten sind und also auch im Endresultat belassen werden können, denn alle physikalisch relevanten Größen sind von additiven Konstanten im Potential unabhängig. So sind z.B. die Kräfte auf die Teilchen aufgrund der elektrostatischen Coulomb-Wechselwirkung (*Nachrechnen!*)

$$\begin{aligned} \vec{F}_1 &= -\vec{\nabla}_1 W_{\text{ren}} = -\vec{\nabla}_1 W = \frac{Q_1 Q_2}{4\pi \epsilon_0} \frac{\vec{r}_1 - \vec{r}_2}{|\vec{r}_1 - \vec{r}_2|^3}, \\ \vec{F}_2 &= -\vec{\nabla}_2 W_{\text{ren}} = -\vec{\nabla}_2 W = \frac{Q_1 Q_2}{4\pi \epsilon_0} \frac{\vec{r}_2 - \vec{r}_1}{|\vec{r}_2 - \vec{r}_1|^3} = -\vec{F}_1, \end{aligned} \quad (1.5.93)$$

wie es sein muss!

## 1.6 Die Dirac- $\delta$ -Distribution und Green-Funktionen

Es ist klar, dass Punktladungen im Sinne der klassischen Elektrodynamik Idealisierungen für endlich ausgedehnte makroskopische Körper sind, die man im betrachteten physikalischen Problem als „klein“ ansehen kann. Mathematisch betrachtet stellen Punktladungen im Zusammenhang mit den partiellen Differentialgleichungen der Feldtheorie Singularitäten dar. Um mit solchen Singularitäten einfacher arbeiten zu können, haben die Mathematiker die Theorie **verallgemeinerter Funktionen** entwickelt, die auch **Distributionen** genannt werden. Wir betrachten hier die für die Feldtheorie wichtigste Distribution, die **Dirac- $\delta$ -Distribution** (Paul Adrien Maurice Dirac, 1902-1984).

Wir können uns die Idee veranschaulichen, indem wir versuchen, eine **Ladungsdichte**  $\rho_Q$  für eine einzelne Punktladung  $Q$  zu definieren. Es ist klar, dass das im üblichen Sinne scheitern muss, denn stellen wir uns eine Ladungsverteilung vor, die aus genau einer Punktladung  $Q$  im Ursprung des Koordinatensystems besteht, so verschwindet definitionsgemäß in jedem noch so kleinen Volumen, das die Punktladung *nicht* enthält, die Ladung. Machen wir also um einen Punkt  $\vec{r} \neq 0$  das Volumen beliebig klein, ist  $\rho_Q(\vec{r}) = 0$ . Versuchen wir andererseits die Ladungsdichte im Punkt  $\vec{r} = 0$  zu bestimmen, wird die Ladungsdichte unendlich, denn in jedem noch so kleinen Volumen, das  $\vec{r} = 0$  enthält, bleibt die Ladung immer  $Q$ . Wir beschreiben diese singuläre Ladungsdichte mit Hilfe der Dirac- $\delta$ -Distribution

$$\rho(\vec{r}) = Q\delta^{(3)}(\vec{r}). \quad (1.6.1)$$

Sitzt die Ladung nicht im Ursprung des Koordinatensystems, sondern am Ort  $\vec{r}_0$  gilt

$$\rho(\vec{r}) = Q\delta^{(3)}(\vec{r} - \vec{r}_0). \quad (1.6.2)$$

Mathematisch ist allerdings damit die  $\delta$ -Distribution noch nicht ordentlich definiert. Um zu einer Definition zu gelangen, wie wir sie auch in der Physik benötigen, verwenden wir (1.5.42) für (1.6.2). Es ist klar, dass wir das Coulomb-Potential für eine Ladung  $Q$  am Punkt  $\vec{r}_0$  erhalten wollen, d.h. wir verlangen

$$\Phi(\vec{r}) = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \frac{Q}{4\pi\epsilon_0|\vec{r} - \vec{r}'|} \delta^{(3)}(\vec{r}' - \vec{r}_0) \stackrel{!}{=} \frac{Q}{4\pi\epsilon_0|\vec{r} - \vec{r}_0|}. \quad (1.6.3)$$

Dies führt uns auf die Definition der  $\delta$ -Distribution als **Funktional**. Ein Funktional ist dabei eine Abbildung, die eine Funktion auf eine reelle (je nach Anwendung auch komplexe) Zahl abbildet. Wir definieren also für die  $\delta$ -Distribution für eine beliebige Funktion  $f$  durch

$$\int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \delta^{(3)}(\vec{r}' - \vec{r}_0) f(\vec{r}') = f(\vec{r}_0). \quad (1.6.4)$$

Es ist klar, dass wir auf diese Art auch eine  $\delta$ -Distribution für Funktionen von nur einer Variablen im Sinne dieser Funktionalidee definieren können, d.h.

$$\int_{\mathbb{R}} dx f(x) \delta(x - x_0) = f(x_0). \quad (1.6.5)$$

Für Distribution definieren wir nun, dass Rechenregeln bzgl. Integralen wie für gewöhnliche Funktionen gelten sollen. Eine weitere wichtige Distribution ist z.B. die **Heavisidesche Einheitssprungfunktion** (Oliver Heaviside, 1850-1925)

$$\Theta(x - x_0) = \begin{cases} 0 & \text{für } x < x_0, \\ 1 & \text{für } x > x_0. \end{cases} \quad (1.6.6)$$

1.6. Die Dirac- $\delta$ -Distribution und Green-Funktionen

Das ist zunächst einmal eine gewöhnliche auf  $\mathbb{R} \setminus \{x_0\}$  definierte Funktion. Wir können sie aber sehr einfach auch als Distribution auffassen. Offenbar ist nämlich

$$\int_{\mathbb{R}} dx f(x) \Theta(x_0 - x) = \int_{-\infty}^{x_0} dx f(x). \quad (1.6.7)$$

Bilden wir nun die Ableitung, folgt (vorausgesetzt  $f$  ist stetig)

$$\frac{d}{dx_0} \int_{\mathbb{R}} dx f(x) \Theta(x_0 - x) = f(x_0). \quad (1.6.8)$$

Jetzt behandeln wir die Sprungfunktion, als wäre sie eine differenzierbare Funktion. Das ist sie ja auch fast überall, denn für  $x \neq x_0$  ist offenbar

$$\frac{d}{dx_0} \Theta(x_0 - x) = -\frac{d}{dx} \Theta(x_0 - x) = 0 \quad \text{für } x \neq x_0. \quad (1.6.9)$$

An der Stelle  $x_0$  ist  $\Theta(x_0 - x)$  (als Funktion von  $x$ ) betrachtet nicht definiert und damit erst recht auch nicht differenzierbar. Wir können aber eine Ableitung im Sinne von Distributionen definieren, indem wir in (1.6.8) so tun, als sei  $\Theta$  stetig differenzierbar. Dann können wir auf der linken Seite einfach die Ableitung und Integration vertauschen und partiell integrieren. Dann erhalten wir

$$\begin{aligned} \frac{d}{dx_0} \int_{\mathbb{R}} dx f(x) \Theta(x_0 - x) &= \int_{\mathbb{R}} dx f(x) \frac{d}{dx_0} \Theta(x_0 - x) \\ &= - \int_{\mathbb{R}} dx f(x) \frac{d}{dx} \Theta(x_0 - x) \\ &= -f(x) \Theta(x_0 - x) \Big|_{x \rightarrow -\infty}^{x \rightarrow \infty} + \int_{\mathbb{R}} dx f'(x) \Theta(x_0 - x) \\ &= -f(x) \Theta(x_0 - x) \Big|_{x \rightarrow -\infty}^{x \rightarrow \infty} + \int_{-\infty}^{x_0} dx f'(x) \\ &= -f(x) \Theta(x_0 - x) \Big|_{x \rightarrow -\infty}^{x \rightarrow \infty} + f(x_0). \end{aligned} \quad (1.6.10)$$

Nun nehmen wir weiter an, dass  $f$  über ganz  $\mathbb{R}$  integrierbar sei, d.h. es muss notwendig  $f(x) \rightarrow 0$  für  $x \rightarrow \pm\infty$  gelten. Wir haben oben auch vorausgesetzt, dass  $f$  überall stetig differenzierbar ist. Jedenfalls folgt damit

$$\int_{\mathbb{R}} dx f(x) \frac{d}{dx_0} \Theta(x_0 - x) = f(x_0) = \int_{\mathbb{R}} dx f(x) \delta(x - x_0). \quad (1.6.11)$$

Fassen wir nun die Ableitung der Einheitssprungfunktion als Distribution auf und definieren zwei Distributionen als gleich, wenn sie für alle „hinreichend gutmütigen“ **Testfunktionen**  $f$  die gleichen Integrale (im Sinne von Distributionen) ergeben, finden wir

$$\frac{d}{dx_0} \Theta(x_0 - x) = \delta(x - x_0). \quad (1.6.12)$$

Dabei ist klar, dass diese Ableitung eine Verallgemeinerung der üblichen Ableitung von Funktionen im Sinne von Distributionen ist.

Wir bemerken weiter, dass wir

$$\delta^{(3)}(\vec{r} - \vec{r}') = \delta(x_1 - x'_1) \delta(x_2 - x'_2) \delta(x_3 - x'_3) \quad (1.6.13)$$

schreiben können, damit (1.6.4) erfüllt ist.

Eine wichtige Anwendung von Distributionen ist die **Green-Funktion** (George Green, 1793-1841) des Operators  $-\Delta$ . Dazu schreiben wir (1.5.42) in der Form

$$\Phi(\vec{r}) = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' G(\vec{r} - \vec{r}') \frac{\rho(\vec{r}')}{\epsilon_0}. \quad (1.6.14)$$

Es ist klar, dass hier

$$G(\vec{r} - \vec{r}') = \frac{1}{4\pi|\vec{r} - \vec{r}'|} \quad (1.6.15)$$

eine überall bis auf  $\vec{r} = \vec{r}'$  definierte Funktion von  $\vec{r}$  ist. Sie taucht aber in (1.6.14) in einer Form auf, dass wir sie wieder als Distribution betrachten dürfen. Nun erinnern wir uns daran, dass wir (1.6.14) als Lösung der Poisson-Gleichung (1.5.44) lesen können. Wir wenden also den Laplace-Operator auf (1.6.14) an. Dann finden wir

$$\begin{aligned} -\Delta\Phi(\vec{r}) &= \frac{\rho(\vec{r})}{\epsilon_0} = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \delta^{(3)}(\vec{r}' - \vec{r}) \frac{\rho(\vec{r}')}{\epsilon_0} \\ &= \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' [-\Delta G(\vec{r} - \vec{r}')] \frac{\rho(\vec{r}')}{\epsilon_0}. \end{aligned} \quad (1.6.16)$$

Vergleichen wir wieder die Distributionen unter den beiden Integralen, folgt

$$-\Delta G(\vec{r} - \vec{r}') = -\Delta \frac{1}{4\pi|\vec{r} - \vec{r}'|} = \delta^{(3)}(\vec{r} - \vec{r}'). \quad (1.6.17)$$

In gewisser Weise ist  $G$  als Distribution betrachtet die Umkehrung des Differentialoperators  $-\Delta$ . Man nennt in diesem Zusammenhang  $G$  auch die **Green-Funktion** des Operators  $-\Delta$ .

Physikalisch betrachtet ist diese Green-Funktion das elektrostatische Potential einer Punktladung der Größe  $\epsilon_0$ . Wir werden in den nächsten Abschnitten diese Green-Funktion für kompliziertere **Randwertprobleme der Elektrostatik** in Gegenwart von **Leitern** bzw. **Dielektrika** verallgemeinern.

Wir können die Green-Funktion des Operators  $-\Delta$  auch rein mathematisch ohne die obige physikalisch motivierte Argumentation herleiten. Dazu definieren wir die Green-Funktion durch die Differentialgleichung

$$-\Delta G(\vec{r}) = \delta^{(3)}(\vec{r}). \quad (1.6.18)$$

Da außer für  $\vec{r} = 0$  die  $\delta$ -Distribution verschwindet, ist die rechte Seite der Gleichung rotationssymmetrisch. Wir dürfen also annehmen, dass die Green-Funktion nur von  $r = |\vec{r}|$  abhängt, d.h. wir machen den Ansatz  $G(\vec{r}) = g(r)$ . Mit dem Laplace-Operator in Kugelkoordinaten (A.3.8) erhalten wir für  $r \neq 0$  (*Nachrechnen!*)

$$\frac{1}{r} [r g(r)]'' = 0 \Rightarrow [r g(r)]'' = 0 \Rightarrow g(r) = C_1 + \frac{C_2}{r} \quad (1.6.19)$$

mit Integrationskonstanten  $C_1$  und  $C_2$ . Um diese Integrationskonstanten zu bestimmen, verlangen wir  $g(r) \rightarrow 0$  für  $r \rightarrow \infty$ . Die Begründung dafür ist, dass wir nur eine Lösung von (1.6.18) benötigen, um die Poisson-Gleichung (1.5.41) in der Form (1.6.14) zu lösen. Das elektrostatische Potential ist dabei nur bis auf eine additive Konstante bestimmt, und es ist sinnvoll zu verlangen, dass  $\Phi(\vec{r}) \rightarrow 0$  für  $r \rightarrow \infty$  ist, und das ist mit unserer Forderung an  $g$  der Fall. Damit ist also in (1.6.19)  $C_1 = 0$  zu setzen. Um auch  $C_2$  zu bestimmen, integrieren wir (1.6.18) über die Kugel  $K_a$  um den Ursprung mit einem beliebigen Radius  $a$ . Mit Hilfe des Gaußschen Integralsatzes ergibt sich

$$\int_{K_a} d^3 r \delta^{(3)}(\vec{r}) = 1 = - \int_{K_a} d^3 r \Delta g(r) = - \int_{\partial K_a} d^2 \vec{f} \cdot \vec{\nabla} g(r). \quad (1.6.20)$$

1.6. Die Dirac- $\delta$ -Distribution und Green-Funktionen

Nun ist

$$\vec{\nabla} g(r) = g'(r) \vec{\nabla} r = \frac{\vec{r}}{r} g'(r) = -C_2 \frac{\vec{r}}{r^3}. \quad (1.6.21)$$

Weiter ist in Kugelkoordinaten entlang der Kugeloberfläche  $r = a$  (vgl. [Hee18a])

$$d^2 \vec{f} = d\vartheta d\varphi \frac{\vec{r}}{a} a^2 \sin \vartheta \quad (1.6.22)$$

und damit

$$-\int_{\partial K_a} d^2 \vec{f} \cdot \vec{\nabla} g(r) = +C_2 \int_0^\pi d\vartheta \int_0^{2\pi} d\varphi \sin \vartheta = 4\pi C_2. \quad (1.6.23)$$

Aus (1.6.20) folgt daraus, dass  $C_2 = 1/(4\pi)$  sein muss, d.h.

$$g(r) = G(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi r}. \quad (1.6.24)$$

Wir können auch noch auf andere Weise bestätigen, dass dies in der Tat die Green-Funktion des Operators  $-\Delta$  ist. Dazu „regularisieren“ wir die Green-Funktion, d.h. wir beseitigen die Singularität, indem wir einen Parameter  $\epsilon$  einführen und

$$G_\epsilon(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\sqrt{r^2 + \epsilon^2}} \quad (1.6.25)$$

einführen. Die Idee dabei ist, dass wir daraus als regularisierte  $\delta$ -Distribution

$$\delta_\epsilon^{(3)}(\vec{r}) = -\Delta G_\epsilon(\vec{r}) = \frac{3\epsilon^2}{4\pi(r^2 + \epsilon^2)^{5/2}} \quad (1.6.26)$$

erhalten (*Nachrechnen!*). Die  $\delta$ -Funktion erhalten wir daraus durch geeignete Grenzwertbildung  $\epsilon \rightarrow 0$ . Dabei verstehen wir unter diesem sog. **schwachen Limes**, dass *nach* Anwendung auf eine Testfunktion der Limes  $\epsilon \rightarrow 0$

$$\lim_{\epsilon \rightarrow 0} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r f(\vec{r}) \delta_\epsilon^{(3)}(\vec{r}) \stackrel{!}{=} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r f(\vec{r}) \delta^{(3)}(\vec{r}) = f(\vec{0}) \quad (1.6.27)$$

für alle Funktionen  $f$ , die beliebig oft stetig differenzierbar sein sollen und für  $r \rightarrow \infty$  schneller als jede Potenz verschwinden (z.B.  $f(\vec{r}) = \exp(-r^2/a^2)$  mit  $a > 0$ ).

Um (1.6.27) zu beweisen, berechnen wir das Integral

$$I_\epsilon = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r f(\vec{r}) \delta_\epsilon^{(3)}(\vec{r}) = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r f(\vec{r}) \frac{3\epsilon^2}{4\pi(r^2 + \epsilon^2)^{5/2}}. \quad (1.6.28)$$

Als erstes substituieren wir  $\vec{r} = \epsilon \vec{x}$ . Dann ist (*Nachrechnen!*)

$$d^3 r = d^3 x \det \left( \frac{\partial(r_1, r_2, r_3)}{\partial(x_1, x_2, x_3)} \right) = d^3 x \det(\epsilon \mathbb{1}) = d^3 x \epsilon^3 \quad (1.6.29)$$

und folglich

$$I_\epsilon = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 x f(\epsilon \vec{x}) \frac{3}{4\pi(x^2 + 1)^{5/2}}. \quad (1.6.30)$$

Nun können wir den Limes bilden:

$$\lim_{\epsilon \rightarrow 0} I_\epsilon = f(\vec{0}) \int_{\mathbb{R}^3} d^3 x \frac{3}{4\pi(x^2 + 1)^{5/2}}. \quad (1.6.31)$$

## 1. Elektrostatik

Das Integral werten wir mit Kugelkoordinaten aus. Da der Integrand nur von  $x = |\vec{x}|$  abhängt, ergibt die Integration über die Winkel einen Faktor  $4\pi$ , und wir erhalten

$$\lim_{\epsilon \rightarrow 0} I_\epsilon = f(\vec{0}) \int_0^\infty dx \frac{3x^2}{(x^2 + 1)^{5/2}}. \quad (1.6.32)$$

Substitution von  $x = \sinh u$ ,  $dx = du \cosh u$  ergibt

$$\lim_{\epsilon \rightarrow 0} I_\epsilon = 3f(\vec{0}) \int_0^\infty du \frac{\sinh^2 u}{\cosh^4 u} = 3f(\vec{0}) \int_0^\infty du \frac{\tanh^2 u}{\cosh^2 u}. \quad (1.6.33)$$

Substitution von  $v = \tanh u$ ,  $dv = du / \cosh^2 u$  ergibt schließlich das zu erwartende Resultat

$$\lim_{\epsilon \rightarrow 0} I_\epsilon = 3f(\vec{0}) \int_0^1 dv v^2 = f(\vec{0}). \quad (1.6.34)$$

In diesem Sinne des Limes als **schwachem Limes von Distributionen** ist also

$$\text{w-lim}_{\epsilon \rightarrow 0} \delta_\epsilon^{(3)}(\vec{r}) = \text{w-lim}_{\epsilon \rightarrow 0} \frac{3\epsilon^2}{4\pi(r^2 + \epsilon^2)^{5/2}} = \delta^{(3)}(\vec{r}). \quad (1.6.35)$$

## 1.7 Multipolentwicklung des elektrostatischen Potentials

In diesem Abschnitt wollen wir uns mit der **Multipolentwicklung** elektrostatischer Felder beschäftigen. Wir beschränken uns dabei auf die Darstellung in kartesischen Koordinaten. Für die übliche Methode unter Verwendung von Kugelkoordinaten und Kugelflächenfunktionen s. z.B. [Jac14].

Die Multipolentwicklung des elektrostatischen Potentials beruht auf der Lösung der Poisson-Gleichung

$$-\Delta\Phi(\vec{r}) = \frac{1}{\epsilon_0} \rho(\vec{r}). \quad (1.7.1)$$

Dabei soll die Ladungsverteilung nur in einem endlichen Gebiet von Null verschieden sein, und wir legen den Ursprung des kartesischen Koordinatensystems irgendwo in die Ladungsverteilung. Es sei dann  $K_a$  die Kugel um den Ursprung mit dem Radius  $a$ , so dass  $\rho(\vec{r}) = 0$  für  $r = |\vec{r}| > a$ .

Die Lösung mit Hilfe der Green-Funktion des Operators  $(-\Delta)$

$$G(|\vec{r} - \vec{r}'|) = \frac{1}{4\pi|\vec{x} - \vec{x}'|} \quad (1.7.2)$$

lautet dann

$$\Phi(\vec{r}) = \int_{K_a} d^3 r' G(|\vec{r} - \vec{r}'|) \frac{\rho(\vec{r}')}{\epsilon_0} = \int_{K_a} d^3 r' \frac{\rho(\vec{r}')}{4\pi\epsilon_0 |\vec{r} - \vec{r}'|}. \quad (1.7.3)$$

Wir wollen diese Lösung für  $r \gg a$  in eine Reihe in Potenzen von  $1/r$  entwickeln. Dazu führen wir die entsprechende Entwicklung der Green-Funktion mittels der Taylor-Reihe aus. Dazu schreiben wir

$$\frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} = \frac{1}{\sqrt{r^2 + r'^2 - 2\vec{r} \cdot \vec{r}'}} = \frac{1}{r \sqrt{1 + (r'/r)^2 - 2\vec{r} \cdot \vec{r}'/r}} \quad (1.7.4)$$

Mit  $\epsilon = (r'/r)^2 - 2\vec{r} \cdot \vec{r}'/r$  ergibt sich die benötigte Taylor-Reihe zunächst zu (*Nachrechnen!*)

$$\frac{1}{\sqrt{1 + \epsilon}} = 1 - \frac{1}{2}\epsilon + \frac{3}{8}\epsilon^2 + \mathcal{O}(\epsilon^3). \quad (1.7.5)$$

## 1.7. Multipolentwicklung des elektrostatischen Potentials

Dies können wir nun verwenden, um die Entwicklung bis zur Ordnung  $\mathcal{O}[(r'/r)^2]$  von (1.7.5) von (1.7.4) zu bestimmen (*Nachrechnen!*)

$$\frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} = \frac{1}{r} \left[ 1 + \frac{\vec{r} \cdot \vec{r}'}{r^2} + \frac{1}{2} \left( \frac{3(\vec{r} \cdot \vec{r}')^2}{r^4} - \frac{r'^2}{r^2} \right) + \mathcal{O}[(r'/r)^3] \right]. \quad (1.7.6)$$

Die Beiträge dieser Entwicklung zum Potential (1.7.3) zur Ordnung  $\mathcal{O}(1/r^{\ell+1})$  mit  $\ell \in \mathbb{N}_0$  bezeichnet man als **Multipolpotentiale** (für  $n = 0$  als **Monopol**-, für  $n = 1$  als **Dipol**-, und für  $n = 2$  als **Quadrupolpotential** usw.).

Einsetzen der entsprechenden Reihenentwicklung (1.7.6) für die Green-Funktion (1.7.2) in (1.7.3) ergibt (*Nachrechnen!*)

$$\Phi_0(\vec{r}) = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 r}, \quad Q = \int_{K_a} d^3 r' \rho(\vec{r}'), \quad (1.7.7)$$

$$\Phi_1(\vec{r}) = \frac{\vec{p} \cdot \vec{r}}{4\pi\epsilon_0 r^3}, \quad \vec{p} = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \vec{r}' \rho(\vec{r}'), \quad (1.7.8)$$

$$\Phi_2(\vec{r}) = \frac{Q_{jk} r_j r_k}{4\pi\epsilon_0 r^5}, \quad Q_{jk} = \frac{1}{2} \int_{K_a} d^3 r' (3r'_j r'_k - r'^2 \delta_{jk}). \quad (1.7.9)$$

Man bezeichnet  $Q$  als **Monopolmoment**,  $\vec{p}$  als **Dipolmoment** und  $Q_{jk}$  als **irreduzibles Quadrupolmoment** der Ladungsverteilung  $\rho(\vec{r}')$ .

Die entsprechenden elektrischen Felder erhalten wir durch Berechnung des Gradienten

$$E_j^{(0)}(\vec{r}) = -\partial_j \Phi_0(\vec{r}) = \frac{Q r_j}{4\pi\epsilon_0 r^3}, \quad (1.7.10)$$

$$E_j^{(1)}(\vec{r}) = -\partial_j \Phi_1(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0 r^5} [3p_k r_j r_k - r^2 p_j], \quad (1.7.11)$$

$$E_j^{(2)}(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0 r^7} (5Q_{kl} r_j r_k r_l - 2r^2 Q_{jk} r_k). \quad (1.7.12)$$

### 1.7.1 Elektrostatische Multipolfelder von Punktmultipolquellen

Man kann nun die Multipolentwicklung auch als effektive Beschreibung des elektrostatischen Feldes betrachten, wo man von der Verteilung der Ladung in einem endlichen Bereich absieht und die Quellen als im Ursprung konzentriert ansieht. Das ist eine Verallgemeinerung des Konzepts einer Punktladung auf Ladungsverteilungen, die sich auf einem gegenüber den makroskopischen Skalen, auf denen die Beschreibung des elektromagnetischen Feldes im Rahmen der klassischen Elektrodynamik gültig ist, sehr kleinen Bereich beschränkt, z.B. die Felder, die von einzelnen Atomen oder Molekülen hervorgerufen werden. Dann kann man sich diese Ladungsverteilung auf einen Punkt beschränkt denken, wobei aber diese Punktladungen neben der elektrischen Ladung („elektrischer Monopol“) noch ein elektrisches Dipol-, Quadrupol- und höhere Multipolmomente aufweist. Wie bei der Punktladung weisen diese **Multipolfelder** Singularitäten auf, die wir nun genauer untersuchen wollen.

Um nun die entsprechende Multipolentwicklung des elektrostatischen Feldes und die entsprechenden „Punktmultipol-Distributionen“ zu berechnen, müssen wir die Gradienten der Potentials (1.7.7-1.7.9) berechnen. Das ist für  $\vec{r} \neq 0$  kein Problem. Wir wollen im Folgenden aber zeigen, dass die Felder außer den entsprechenden „regulären Multipolfeldern“ noch  $\delta$ -Distributionsartige Singularitäten am Ursprung aufweisen. In der im

<sup>3</sup>Beim Vergleich mit der Literatur ist zu beachten, dass die Multipolmomente je nach Konvention anders normiert sind als hier angegeben.

## 1. Elektrostatik

vorigen Abschnitt besprochenen Situation, wo die Entwicklung in Multipolfelder sich auf das Äußere einer kontinuierlichen Ladungsdichte als Quellen des elektrostatischen Feldes bezieht, sind diese Beiträge irrelevant. Für das Modell von Punktteilchen mit Multipolmomenten im Sinne der oben definierten Beschreibung mikroskopischer Ladungsquellen müssen wir sie aber berücksichtigen. Dazu regularisieren wir zunächst die Green'sche Funktion (1.7.2) bei  $\vec{r} = 0$ , indem wir definieren

$$G_\epsilon(r) = \frac{1}{4\pi\sqrt{r^2 + \epsilon^2}}. \quad (1.7.13)$$

Daraus ergibt sich zunächst die „regularisierte“  $\delta$ -Distribution (vgl. auch Abschnitt 1.6)

$$\delta_\epsilon^{(3)}(\vec{r}) = -\Delta G_\epsilon(r) = -\frac{1}{r} \frac{d^2}{dr^2} [r G_\epsilon(r)] = \frac{3\epsilon^2}{4\pi(r^2 + \epsilon^2)^{5/2}}. \quad (1.7.14)$$

Wegen

$$-\Delta G(r) = \delta^{(3)}(\vec{r}) \quad (1.7.15)$$

legt dies nahe, dass im Sinne von Distributionen

$$\text{w-lim}_{\epsilon \rightarrow 0} \delta_\epsilon^{(3)}(\vec{r}) = \delta^{(3)}(\vec{r}) \quad (1.7.16)$$

ist. Das lässt sich auch leicht direkt nachweisen: Offenbar ist

$$\lim_{\epsilon \rightarrow 0} \delta_\epsilon^{(3)}(\vec{r}) = \begin{cases} 0 & \text{für } \vec{r} \neq \vec{0}, \\ \infty & \text{für } \vec{r} = \vec{0}, \end{cases} \quad (1.7.17)$$

und das Integral über eine Kugel vom Radius  $a$  um den Ursprung ist (*Nachrechnen*)

$$\int_{K_a} d^3r \delta_\epsilon^{(3)}(\vec{r}) = \frac{a^3}{(a^2 + \epsilon^2)^{3/2}} \rightarrow 1 \quad \text{für } \epsilon \rightarrow 0. \quad (1.7.18)$$

Wir können nun die Multipol-Entwicklung zunächst mit dieser regularisierten Green-Funktion (1.7.13) durchführen. Dabei ergeben sich aufgrund der Regularisierung keine Probleme bei  $r = 0$ . Wir dürfen allerdings erst am Ende der Berechnung der regularisierten Multipolbeiträge zu den Potentialen, elektrischen Feldern und Punktmultipolverteilungen den schwachen Limes  $\epsilon \rightarrow 0$  im Sinne von Distributionen bilden. Wie wir eben gezeigt haben, gilt z.B.

$$\text{w-lim}_{\epsilon \rightarrow 0} \delta_\epsilon^{(3)}(\vec{r}) = \delta^{(3)}(\vec{r}), \quad (1.7.19)$$

d.h. im Sinne von Distributionen ergibt sich im Limes  $\epsilon \rightarrow 0$  für (1.7.14) die Diracsche  $\delta$ -Distribution. Genauso ist klar, dass dies für die entsprechenden partiellen Ableitungen gilt (*warum?*):

$$\text{w-lim}_{\epsilon \rightarrow 0} \partial_{j_1} \cdots \partial_{j_l} \delta_\epsilon^{(3)}(\vec{r}) = \partial_{j_1} \cdots \partial_{j_l} \delta^{(3)}(\vec{r}). \quad (1.7.20)$$

Die so regularisierte Multipolentwicklung ergibt sich nun aus dem Taylorschen Satz für Funktionen mit mehreren Veränderlichen zu

$$G_\epsilon(|\vec{r} - \vec{r}'|) = \frac{1}{4\pi} \sum_{\ell=0}^{\infty} \frac{(-1)^\ell}{\ell!} r'_{j_1} \cdots r'_{j_\ell} \partial_{j_1} \cdots \partial_{j_\ell} \frac{1}{(r^2 + \epsilon^2)^{1/2}} = \frac{r'_{j_1} \cdots r'_{j_\ell}}{4\pi} \sum_{\ell=0}^{\infty} \frac{1}{\ell!} I_{\epsilon, j_1 \dots j_\ell}^{(\ell)}(\vec{r}) \quad (1.7.21)$$

mit den **regulierten absteigenden Kugelfunktionen**

$$I_{\epsilon, j_1 \dots j_\ell}^{(\ell)}(\vec{r}) = (-1)^\ell \partial_{j_1} \cdots \partial_{j_\ell} \frac{1}{(r^2 + \epsilon^2)^{1/2}}. \quad (1.7.22)$$

In (1.7.21) und im Folgenden gilt bzgl. der Indizes  $j_a$  ( $a \in \{1, 2, \dots, \ell\}$ ) die Einsteinsche Summenkonvention. Die regulierte Multipolentwicklung für eine beliebige Ladungsdichte folgt dann aus (1.7.3), wobei wir die Green-Funktion durch die regulierte Green-Funktion ersetzen:

$$\Phi_\epsilon(\vec{r}) = \sum_{\ell=0}^{\infty} \Phi_\epsilon^{(\ell)}(\vec{r}) = \sum_{\ell=0}^{\infty} \frac{\tilde{Q}_{j_1 \dots j_\ell}^{(\ell)}}{4\pi\epsilon_0} I_{\epsilon, j_1 \dots j_\ell}^{(\ell)}(\vec{r}) \quad (1.7.23)$$

mit den **reduziblen Multipolmomenten** der Ladungsverteilung

$$\tilde{Q}_{j_1 \dots j_\ell}^{(\ell)} = \frac{1}{\ell!} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' r'_{j_1} \cdots r'_{j_\ell} \rho(\vec{r}'). \quad (1.7.24)$$

Wir wollen diesen Formalismus hier nur bis zur Ordnung  $\ell = 2$  (Quadrupolordnung) betrachten, und berechnen zunächst die entsprechenden regulierten Kugelfunktionen gemäß (1.7.23):

$$I_\epsilon^{(0)}(\vec{r}) = \frac{1}{(r^2 + \epsilon^2)^{1/2}}, \quad (1.7.25)$$

$$I_{\epsilon, j_1}^{(1)}(\vec{r}) = \frac{r_{j_1}}{(r^2 + \epsilon^2)^{3/2}}, \quad (1.7.26)$$

$$I_{\epsilon, j_1, j_2}^{(2)} = \frac{3r_{j_1} r_{j_2} - r^2 \delta_{j_1 j_2}}{(r^2 + \epsilon^2)^{5/2}} - \frac{4\pi}{3} \delta_\epsilon^{(3)}(\vec{r}) \delta_{j_1 j_2}. \quad (1.7.27)$$

Die entsprechenden elektrostatischen Multipolpotentiale sind

$$\Phi_\epsilon^{(0)}(\vec{r}) = \frac{Q^{(0)}}{4\pi\epsilon_0} I^{(0)}(\vec{r}) = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 (r^2 + \epsilon^2)^{1/2}}, \quad (1.7.28)$$

$$\Phi_\epsilon^{(1)}(\vec{r}) = \frac{Q_{j_1}^{(1)}}{4\pi\epsilon_0} I_{\epsilon, j_1}^{(1)} = \frac{\vec{p} \cdot \vec{r}}{4\pi\epsilon_0 (r^2 + \epsilon^2)^{3/2}}, \quad (1.7.29)$$

$$\Phi_\epsilon^{(2)}(\vec{r}) = \frac{\tilde{Q}_{j_1 j_2}^{(2)}}{4\pi\epsilon_0} I_{\epsilon, j_1 j_2}^{(2)}(\vec{r}) = \frac{\tilde{Q}_{j_1 j_2}^{(2)} (3r_{j_1} r_{j_2} - r^2 \delta_{j_1 j_2})}{4\pi\epsilon_0 (r^2 + \epsilon^2)^{5/2}} - \frac{\tilde{Q}_{kk}^{(2)}}{3\epsilon_0} \delta_\epsilon^{(3)}(\vec{r}). \quad (1.7.30)$$

Dabei sind die reduziblen Multipolmomente gemäß (1.7.25)

$$\tilde{Q}^{(0)} = Q = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \rho(\vec{r}'), \quad p_{j_1} = \tilde{Q}_{j_1}^{(1)} = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' r'_{j_1} \rho(\vec{r}'), \quad \tilde{Q}_{j_1 j_2}^{(2)} = \frac{1}{2} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' r'_{j_1} r'_{j_2} \rho(\vec{r}'). \quad (1.7.31)$$

Dies sind also die Gesamtladung (Monopolmoment) sowie das Dipolmoment und das reduzible Quadrupolmoment der Ladungsverteilung. Wir erhalten also für  $\epsilon \rightarrow 0$  zum Einen die „regulären“ Multipolpotentiale

## 1. Elektrostatik

wie die für  $r > a$  gültigen Ergebnisse (1.7.7-1.7.8). Beim Quadrupolpotential (und allen höheren Multipolpotentialen, also für  $\ell \geq 2$ ) tauchen aber  $\delta$ -Distributionen-artige Zusatzbeiträge auf. Wie wir gleich sehen werden, sind diese Zusatzbeiträge für die Konsistenz der Multipolentwicklung mit den elektrostatischen Grundgleichungen notwendig.

Der reguläre Teil des Quadrupolpotentials kann dabei auch durch das bereits oben eingeführte **irreduzible Quadrupolmoment** ausgedrückt werden (*Nachrechnen!*):

$$\Phi_\epsilon^{(2)}(\vec{r}) = \frac{Q_{j_1 j_2}^{(2)} r_{j_1} r_{j_2}}{4\pi\epsilon_0(r^2 + \epsilon^2)^{5/2}} - \frac{\tilde{Q}_{kk}^{(2)}}{3\epsilon_0} \delta_\epsilon^{(3)}(\vec{r}) \quad (1.7.32)$$

mit

$$Q_{j_1 j_2}^{(2)} = Q_{j_1 j_2} = 3\tilde{Q}_{j_1 j_2} - \tilde{Q}_{kk}^{(2)} \delta_{j_1 j_2}. \quad (1.7.33)$$

Man beachte, dass dieses irreduzible Quadrupolmoment ein symmetrischer spurfreier Tensor ist, d.h. es gilt  $Q_{kk}^{(2)} = 0$ .

Die entsprechenden regularisierten elektrischen Felder ergeben sich durch Gradientenbildung (*Nachprüfen!*):

$$E_{\epsilon,j}^{(0)}(\vec{r}) = -\partial_j \Phi_\epsilon^{(0)}(\vec{r}) = \frac{Q r_j}{4\pi\epsilon_0(r^3 + \epsilon^2)^{3/2}}, \quad (1.7.34)$$

$$E_{\epsilon,j}^{(1)}(\vec{r}) = -\partial_j \Phi_\epsilon^{(1)}(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0(r^2 + \epsilon^2)^{5/2}} (3p_k r_j r_k - r^2 p_j) - \frac{1}{3\epsilon_0} p_j \delta_\epsilon^{(3)}(\vec{r}), \quad (1.7.35)$$

$$\begin{aligned} E_{\epsilon,j}^{(2)}(\vec{r}) &= -\partial_j \Phi_\epsilon^{(2)}(\vec{r}) \\ &= \frac{1}{4\pi\epsilon_0(r^2 + \epsilon^2)^{7/2}} (5Q_{kl} r_j r_k r_l - 2r^2 Q_{jk} r_k) \\ &\quad + \frac{2}{15\epsilon_0} Q_{jk} \partial_k \delta_\epsilon^{(3)}(\vec{r}) + \frac{1}{3\epsilon_0} \tilde{Q}_{kk}^{(2)} \partial_j \delta_\epsilon^{(3)}(\vec{r}). \end{aligned} \quad (1.7.36)$$

Durch die Ableitung treten für die entsprechenden Multipolbeiträge des elektrischen Feldes also bereits ab dem Dipolpotential singuläre  $\delta$ -Distributionsbeiträge zusätzlich zu den regulären Multipolfeldern auf. Hier können wir im Sinne von Distributionen den Limes  $\epsilon \rightarrow 0$  bilden, um die elektrostatischen Multipolfelder zu erhalten.

Um schließlich zu sehen, dass diese singulären Beiträge für die Konsistenz der Multipolentwicklung tatsächlich notwendig sind, berechnen wir auch noch die entsprechenden singulären Ladungsverteilungen. Dazu verwenden wir am bequemsten die Potentiale und definieren die regularisierten Ladungsverteilungen durch

$$\rho^{(\ell)}(\vec{r}) = -\epsilon_0 \Delta \Phi_\epsilon^{(\ell)}. \quad (1.7.37)$$

Die Anwendung des Laplace-Operators ergibt sich am einfachsten, wenn wir von den regularisierten Potentialen (1.7.29-1.7.31) bzw. den entsprechenden absteigenden Multipolfeldern (1.7.23) ausgehen, denn es gilt offenbar

$$\Delta \Gamma_{j_1 \dots j_\ell}^{(\ell)} = (-1)^\ell \partial_{j_1} \dots \partial_{j_\ell} \Delta \frac{1}{(r^2 + \epsilon^2)^{1/2}} = 4\pi (-1)^{\ell+1} \partial_{j_1} \dots \partial_{j_\ell} \delta_\epsilon^{(3)}(\vec{r}). \quad (1.7.38)$$

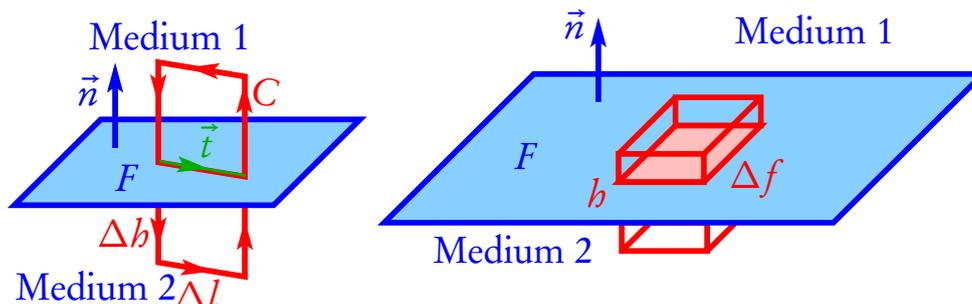


Abbildung 1.5: Zur Herleitung der Randbedingungen für das elektrische Feld.

Dabei haben wir im letzten Schritt (1.7.14) verwendet. Damit folgt (*nachrechnen*) mittels (1.7.29-1.7.31) für beliebige Multipolfelder der Ordnung  $\ell$

$$\rho_\epsilon^{(\ell)}(\vec{r}) = (-1)^\ell \tilde{Q}_{j_1 \dots j_\ell}^{(\ell)} \partial_{j_1 \dots j_\ell} \delta_\epsilon^{(3)}(\vec{r}). \quad (1.7.39)$$

Es ist eine gute Übung, sich davon zu überzeugen, dass man für  $\ell \in \{0, 1, 2\}$  dieses Resultat auch durch Berechnen der Divergenz der elektrischen Multipolfelder (1.7.34-1.7.36) erhält.

## 1.8 Elektrostatik in Gegenwart von Leitern

Wir nehmen nun an, dass sich neben zeitunabhängigen Ladungsverteilungen auch leitende Körper im Raum befinden. In der Elektrostatik verlangen wir nun nicht nur die Zeitunabhängigkeit der Ladungsverteilungen und des elektromagnetischen Feldes sondern auch das Verschwinden von Stromverteilungen, d.h.

$$\vec{j} = 0. \quad (1.8.1)$$

Innerhalb von Leitern gilt nun das **Ohmsche Gesetz** (s. Abschnitt 3.4)

$$\vec{j} = \sigma \vec{E} \quad (1.8.2)$$

mit der Leitfähigkeit  $\sigma$  des Leiters.

Das bedeutet, dass wegen (1.8.1) in der Elektrostatik das Innere von leitenden Körpern feldfrei sein muss, d.h.

$$\vec{E} = -\vec{\nabla} \phi(\vec{r}) = 0, \quad \vec{r} \in V \setminus \partial V, \quad (1.8.3)$$

wobei  $V$  das von einem Leiter erfüllte Gebiet ist.

Wir benötigen nun noch **Randbedingungen** an das elektrische Feld entlang des Randes  $\partial V$  der Leiter bzw. entlang der Flächenleiter  $F$ . Wie wir gleich sehen werden, kann es entlang dieser Flächen zu Unstetigkeiten des Feldes und des Potentials kommen. Deshalb müssen wir hierzu die Integralform der elektrostatischen Maxwell-Gleichungen in der Umgebung dieser Flächen verwenden.

Betrachten wir zunächst im linken Bild in Abbildung 1.5 den rot eingezeichneten Integrationsweg und wenden den Stokesschen Satz auf das elektrische Feld an, wobei wir uns  $d \rightarrow 0$  denken. Dann folgt aus  $\vec{\nabla} \times \vec{E} = 0$

$$\int_C d\vec{r} \cdot \vec{E} = \Delta l \vec{t} \cdot (\vec{E}_2 - \vec{E}_1) = 0, \quad (1.8.4)$$

wobei  $\vec{t}$  ein beliebiger Einheitstangentenvektor entlang der Grenzfläche ist.

Das bedeutet, dass die Tangentialkomponenten von  $\vec{E}$  entlang der Fläche stetig sein müssen. Dies gilt offenbar für jede Grenzfläche zwischen zwei Medien.

Nehmen wir nun an, dass das Medium 2 der Leiter und Medium 1 das Vakuum ist, folgt, dass die Tangentialkomponenten entlang der Begrenzungsfläche des Leiters auf beiden Seiten verschwinden müssen. Wegen  $\vec{E} = -\vec{\nabla}\phi$  folgt

$$\vec{t} \cdot \vec{\nabla}\phi = \frac{\partial\phi}{\partial t} = 0, \quad (1.8.5)$$

d.h. die Richtungsableitung entlang einer beliebigen Tangentialrichtung der Grenzfläche verschwindet. Das bedeutet aber, dass  $\phi$  entlang der Randfläche von Leitern  $\partial V$  und auch entlang von Flächenleitern  $F$  konstant sein muss, d.h.

Oberflächen von Leitern und Flächenleiter sind **Äquipotentialflächen**.

Wenden wir uns schließlich dem kleinen zur Begrenzungsfläche parallelen quaderförmigen Volumen zu (Abb. 1.5 rechts). Integration von (1.4.12) über dieses Volumen, liefert für  $d \rightarrow 0$  nur dann einen Beitrag, wenn sich auf der Oberfläche eine **Flächenladungsdichte**  $\sigma_Q$  befindet. Auf die linke Seite wenden wir den Gaußschen Integralsatz an. Dann erhalten wir nach Kürzen durch die infinitesimale Fläche  $\Delta f$

$$\vec{n} \cdot [\vec{E}_1(\vec{r}) - \vec{E}_2(\vec{r})] = \frac{1}{\epsilon_0} \sigma_Q(\vec{r}) \quad \text{für } \vec{r} \in \partial V \text{ bzw. } F. \quad (1.8.6)$$

Die Normalkomponente des elektrischen Feldes weist also entlang der Oberfläche des Leiters  $\partial V$  bzw. des Flächenleiters  $F$  einen Sprung auf, der auf dieser Flächenladungsverteilung entlang der Oberfläche des Leiters entspricht.

Wir können also zwei grundlegende Randwertaufgaben unterscheiden: Für Leiter ist dies meist die **Dirichlet-Randbedingung**: Bei vorgegebener Ladungsverteilung im Äußeren eines leitfähigen Volumens  $V$  oder im Äußeren und Inneren eines leitfähigen Hohlraums muss für das elektrostatische Potential gelten

$$\Delta\phi = -\frac{1}{\epsilon_0} \rho \quad (1.8.7)$$

$$\phi(\vec{r}) = \text{const} \quad \text{für } \vec{r} \in \partial V. \quad (1.8.8)$$

Anschaulich ist klar, dass die Randbedingungen dadurch zustandekommen müssen, dass bei Vorgabe der Ladungsverteilung sich die im Leiter frei beweglichen Ladungen aufgrund der elektrostatischen Kräfte so verschieben müssen, dass sich die insgesamt zwischen diesen Ladungen und der außen angebrachten Ladung im statischen Fall ergebenden Kräfte gegenseitig aufheben, d.h. es wird auf der Oberfläche eine **Flächenladungsdichte induziert**. Man spricht dabei auch von **Influenzladungen**.

Physikalisch muss man noch die vorgegebene **Gesamtladung** auf der Oberfläche berücksichtigen oder man betrachtet die **homogene Randbedingung für „geerdete Leiter“**

$$\text{geerdeter Leiter: } \phi(\vec{r}) = 0 \quad \text{für } \vec{r} \in \partial V. \quad (1.8.9)$$

Wir betrachten im folgenden zunächst nur geerdete Leiter.

Im allgemeinen ist ein solches Problem recht schwierig zu lösen.

Formal genügt es, die Lösung  $G_D(\vec{r}, \vec{r}')$  für eine vorgegebene Einheitspunktladung an jedem Punkt  $\vec{r}'$  zu finden. Dies ist dann offenbar die **Green-Funktion für das Dirichletsche Randwertproblem**, denn dann gilt

$$\Delta_x G_D(\vec{r}, \vec{r}') = -\delta^{(3)}(\vec{r} - \vec{r}'), \quad \forall \vec{r}' \neq \partial V : G_D(\vec{r}, \vec{r}')|_{\vec{r} \in \partial V} = 0. \quad (1.8.10)$$

Dann ist

$$\phi(\vec{r}) = \frac{1}{\epsilon_0} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 \vec{r}' G_D(\vec{r}, \vec{r}') \rho(\vec{r}') \quad (1.8.11)$$

offenbar eine Lösung des Dirichletschen Randwertproblems mit homogenen Randbedingungen (1.8.10).

Weiter kann auch noch die auf einer gegen ihre Umgebung isolierte leitende Fläche (bzw. Grenzfläche eines leitenden Körpers) befindliche Gesamtladung vorgegeben sein („**Aufladungsproblem**“). Dann sind entsprechende quellenfreie Zusatzfelder bzw. -potentiale zu addieren bzw. zunächst ein freier Wert für das entlang der Fläche konstante Potential anzunehmen und dann anhand der vorgegebenen Gesamtladung zu bestimmen.

## 1.9 Geerdete leitende Ebene

Das einfachste geschlossen lösbare Beispiel ist eine unendlich ausgedehnte Ebene, die gemäß unserer Konvention, dass das elektrostatische Potential für auf endliche Gebiete beschränkte Ladungsverteilungen im Unendlichen verschwinden soll, notwendig der oben betrachteten Dirichletschen Randbedingung genügt. Wir wählen die  $xy$ -Ebene eines kartesischen Koordinatensystems als diese Ebene und suchen die Green-Funktion  $G_D(\vec{r}, \vec{r}')$  des Dirichlet-Problems, d.h. das Potential einer in  $\vec{r}'$  befindlichen Einheitspunktladung.

Befinde sich zunächst die Einheitspunktladung im oberen Halbraum, d.h. sei  $z' > 0$ . Beschränken wir uns für den Aufpunkt ebenfalls auf  $z > 0$ , dürfen wir im unteren Halbraum beliebige fiktive Ladungsverteilungen anbringen, um die Randbedingung zu erfüllen, also  $G_D(\vec{r}, \vec{r}') = 0$  für  $x_3 = 0$ , und dies gelingt offenbar, indem wir diese sog. **virtuelle Spiegelladung** mit  $Q = -\epsilon_0$  bei  $(x'_1, x'_2, -x'_3)$  anbringen. Damit haben wir nämlich

$$\forall x, x' > 0: \quad G_D(\vec{r}, \vec{r}') = \frac{1}{4\pi} \left( \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} - \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}''|} \right) \quad (1.9.1)$$

mit  $\vec{r}'' = (x'_1, x'_2, -x'_3)$ , denn dann ist für  $x_3 = 0$

$$(\vec{r} - \vec{r}')^2 = (x_1 - x'_1)^2 + (x_2 - x'_2)^2 + (-x'_3)^2 = (\vec{r} - \vec{r}'')^2. \quad (1.9.2)$$

Es ist also in der Tat die Dirichlet-Randbedingung erfüllt. Freilich dürfen wir die fiktive Spiegelladung nicht in die Berechnung des Potentials für  $x_3 < 0$  einbeziehen. Da für  $x_3 < 0$  offenbar

$$\text{für } x_3 < 0, x'_3 > 0 \Rightarrow G_D(\vec{r}, \vec{r}') = 0 \quad (1.9.3)$$

eine Lösung ist, die die Randbedingungen erfüllt, ist damit das Problem für alle  $x'_3 > 0$  gelöst. Die Lösung für  $x'_3 < 0$  erfolgt völlig analog, d.h. wir erhalten insgesamt

$$G_D(\vec{r}, \vec{r}') = \begin{cases} \frac{1}{4\pi} \left( \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} - \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}''|} \right) & \text{mit } \vec{r}'' = (x'_1, x'_2, -x'_3) \text{ für } x'_3 x_3 > 0, \\ 0 & \text{für } x'_3 x_3 \leq 0. \end{cases} \quad (1.9.4)$$

Wir bemerken, dass  $G_D(\vec{r}, \vec{r}') = G_D(\vec{r}', \vec{r})$  ist, d.h. die Green-Funktion für das Dirichlet-Randwertproblem für die Ebene ist symmetrisch unter Vertauschung von „Quell- und Aufpunkt“.

Wir besprechen nun die der Green-Funktion entsprechende Lösung für eine Punktladung  $Q$ , die bei  $\vec{r}'$  mit  $x'_3 > 0$  lokalisiert ist. Das Potential ist dann offenbar  $QG_D(\vec{r}, \vec{r}')/\epsilon_0$ . Wir können nun mittels (1.9.4) auch die

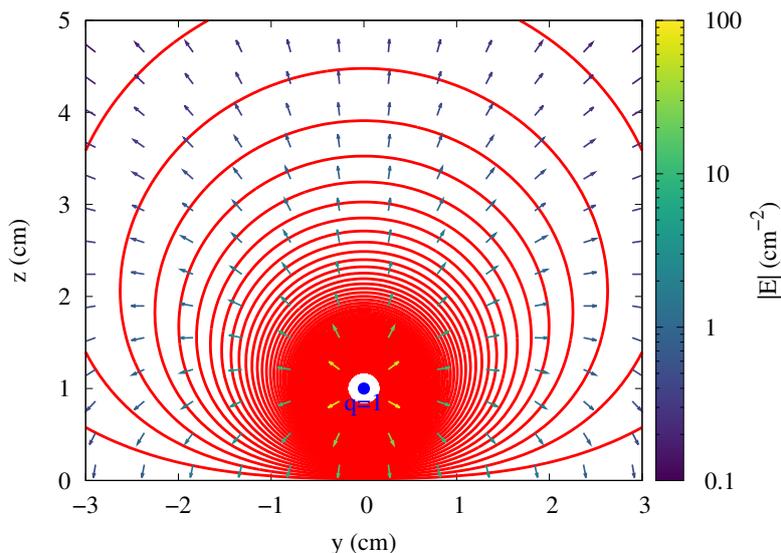


Abbildung 1.6: Greensche Funktion für die Ebene für Dirichletsche Randbedingungen. Die Pfeile deuten das Richtungsfeld des entsprechenden elektrischen Feldes an und deren Farbe gibt die Feldstärke wieder.

auf der Ebene **influenzierte Oberflächenladungsverteilung** berechnen. Betrachten wir ohne Beschränkung der Allgemeinheit den Fall  $x'_3 < 0$ . Dann ist

$$\vec{E}(\vec{r}) = -\frac{Q}{\epsilon_0} \vec{\nabla}_r G(\vec{r}, \vec{r}') = \begin{cases} \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \left( \frac{\vec{r}-\vec{r}'}{|\vec{r}-\vec{r}'|^3} - \frac{\vec{r}-\vec{r}''}{|\vec{r}-\vec{r}''|^3} \right) & \text{für } x_3 > 0, \\ 0 & \text{für } x_3 < 0. \end{cases} \quad (1.9.5)$$

Betrachten wir in (1.9.5) den oberen Halbraum als Region 1, ist  $\vec{n} = +\vec{e}_3$ , und es folgt

$$\sigma(\vec{r}) = \epsilon_0 E_3[(x_1, x_2, x_3 = 0^+)] = -\frac{Qx'_3}{2\pi[(x_1 - x'_1)^2 + (x_2 - x'_2)^2 + x_3'^2]^{3/2}}. \quad (1.9.6)$$

Verwendet man das Gaußsche Gesetz und den Gaußschen Integralsatz mit dem oberen oder unteren Halbraum als Integrationsbereich, erhält man sofort die totale influenzierte Ladung zu  $-Q$ , was man natürlich auch leicht durch direkte Integration von (1.9.6) über die gesamte  $x_1x_2$ -Ebene verifiziert.

## 1.10 Aufladungsproblem für die Ebene

Das Aufladungsproblem für die unendlich ausgedehnte leitende Ebene ist problematisch, da man aus Symmetriegründen zu der Influenzladungsverteilung der Geerdeten Platte nur eine homogene Oberflächenladungsverteilung hinzufügen kann, ohne die Bedingung, dass die Ebene eine Äquipotentialfläche sein muss, zu verletzen. Dies entspricht dann aber immer einer unendlichen Gesamtladung. Freilich stellt diese Betrachtung lediglich eine vereinfachte Fassung des Problems für eine endliche leitende Fläche dar, wobei die unendlich ausgedehnte Fläche eine Näherung für Raumbereiche ist, die in der Nähe des Inneren der Platte, also nicht zu nah am Rand, liegen.

In diesem Sinne müssen wir also nur das Feld einer homogen geladenen Fläche hinzufügen. Dies gelingt zunächst nur für das elektrische Feld und nicht für das Potential, da das entsprechende Integral für letzteres divergiert. Für das Feld erhalten wir mit der konstanten „externen“ Flächenladungsdichte  $\sigma_{\text{ext}}$

$$\vec{E}(\vec{r}) = \frac{\sigma_{\text{ext}}}{4\pi\epsilon_0} \int_{\mathbb{R}^2} dx'_1 dx'_2 \frac{\vec{r} - (x'_1, x'_2, 0)}{|\vec{r} - (x'_1, x'_2, 0)|^3}. \quad (1.10.1)$$

### 1.11. Geerdete leitende Kugel

Substituieren wir in diesem Integral  $(y_1, y_2) = (x - x'_1, x - x'_2)$ , ergibt sich

$$\vec{E}(\vec{r}) = \frac{\sigma_{\text{ext}}}{4\pi\epsilon_0} \int_{\mathbb{R}^2} dy_1 dy_2 \frac{(y_1, y_2, x_3)}{(y_1^2 + y_2^2 + x_3^2)^{3/2}} \quad (1.10.2)$$

Es ist klar, dass die Integrale über die  $x_1$ - und  $x_2$ -Richtung verschwinden, da die Integranden antisymmetrisch sind. Es bleibt also die  $x_3$ -Komponente zu berechnen. Dazu benötigen wir das Integral

$$I(x_3) = \int_{\mathbb{R}^2} dy_1 dy_2 \frac{1}{(y_1^2 + y_2^2 + x_3^2)^{3/2}}. \quad (1.10.3)$$

Dazu führen wir Polarkoordinaten für  $(y_1, y_2)$  ein. Mit dem entsprechenden Flächenelement  $d^2f = R dR d\varphi$  erhalten wir

$$\begin{aligned} I(x_3) &= 2\pi \int_0^\infty dR \frac{R}{(R^2 + x_3^2)^{3/2}} \\ &= 2\pi \frac{-1}{(R^2 + x_3^2)^{1/2}} \Big|_{R=0}^\infty = \frac{2\pi}{|x_3|}. \end{aligned} \quad (1.10.4)$$

Dies in (1.10.2) eingesetzt, ergibt schließlich

$$\vec{E}(\vec{r}) = \frac{\sigma_{\text{ext}}}{2\epsilon_0} \text{sign } x_3 \vec{e}_3. \quad (1.10.5)$$

Freilich lässt sich auch dieses abschnittsweise homogene Feld durch ein Potential ausdrücken:

$$\phi_{\sigma_{\text{ext}}}(\vec{r}) = -\frac{\sigma_{\text{ext}}}{2\epsilon_0} |x_3|. \quad (1.10.6)$$

Die allgemeinste Lösung für das Potential einer leitenden unendlich ausgedehnten Ebene ist also

$$\phi(\vec{r}) = \int_{\mathbb{R}^3} d^3\vec{r}' G_{\text{D}}(\vec{r}, \vec{r}') \frac{\rho(\vec{r}')}{\epsilon_0} - \frac{\sigma_{\text{ext}}}{2\epsilon_0} |x_3|. \quad (1.10.7)$$

## 1.11 Geerdete leitende Kugel

Ein weiteres mit der Spiegelladungsmethode lösbares Problem ist die leitende Kugel mit Radius  $a$  und Mittelpunkt im Ursprung des Koordinatensystems. Um die entsprechende Green-Funktion für die entsprechenden Dirichletschen Randbedingungen zu finden, denken wir uns eine Einheitspunktladung bei  $r' > a$  positioniert und versuchen, das entsprechende Problem für  $r > a$  mit der Spiegelladungsmethode zu lösen. Aus Symmetriegründen kann die Spiegelladung  $q'$  nur entlang des Radiusvektors  $\vec{r}'$  liegen. Demnach lautet unser Ansatz

$$G_{\text{D}}(\vec{r}, \vec{r}') = \frac{1}{4\pi} \left( \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} + \frac{q'}{|\vec{r} - \lambda\vec{r}'|} \right), \quad r, r' > a. \quad (1.11.1)$$

Die Randbedingung verlangt, dass  $G_{\text{D}}(\vec{r}, \vec{r}')|_{r=a} = 0$  ist. Das bedeutet, dass für  $r = a$

$$\frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} = -\frac{q'}{|\vec{r} - \lambda\vec{r}'|} \quad (1.11.2)$$

sein muss. Quadrieren dieser Gleichung und eine einfache Umformung liefert (wieder für  $r = a$ )

$$(\vec{r} - \lambda\vec{r}')^2 = q'^2 (\vec{r} - \vec{r}')^2 \Rightarrow a^2 + \lambda^2 r'^2 - 2\lambda a r' \cos \vartheta = q'^2 (a^2 + r'^2 - 2a r' \cos \vartheta). \quad (1.11.3)$$

## 1. Elektrostatik

Dabei ist  $\vartheta = \angle(\vec{r}, \vec{r}')$ . Damit diese Gleichung für alle  $\vartheta \in [0, \pi]$  erfüllt ist, müssen der von  $\vartheta$  unabhängige Term und der Term  $\propto \cos \vartheta$  auf beiden Seiten der Gleichung jeder für sich gleich sein. Für die Koeffizienten vor  $\cos \vartheta$  folgt daraus

$$\lambda = q'^2. \quad (1.11.4)$$

Für die von  $\vartheta$  unabhängigen Terme ergibt sich weiter (*Nachrechnen!*)

$$a^2 + \lambda^2 r'^2 = \lambda(a^2 + r'^2) \Rightarrow \lambda_1 = 1, \lambda_2 = \frac{a^2}{r'^2}. \quad (1.11.5)$$

Es ist klar, dass nur  $\lambda_2 = a^2/r'^2$  die korrekte Lösung sein kann, denn die Spiegelladung muss im Inneren der Kugel liegen. Weiter muss offenbar  $q' = -\sqrt{\lambda^2} = -a/r'$  sein. Wir erhalten also

$$G_D(\vec{r}, \vec{r}') = \frac{\Theta(r-a)}{4\pi} \left( \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} - \frac{a/r'}{|\vec{r} - a^2\vec{r}'/r'^2|} \right), \quad r' > a. \quad (1.11.6)$$

Dabei haben wir verwendet, dass für  $r < a$  die Green-Funktion verschwinden muss. Außerdem kann eine vorgegebene Ladungsverteilung nur außerhalb der Kugel von Null verschieden sein, d.h. wir erhalten für das elektrostatische Potential für eine beliebig vorgegebene Ladungsverteilung  $\rho(\vec{r}')$  mit  $\rho(\vec{r}')|_{r' < a} = 0$

$$\Phi(\vec{r}) = \frac{1}{\epsilon_0} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' G_D(\vec{r}, \vec{r}') \rho(\vec{r}'). \quad (1.11.7)$$

Betrachten wir noch das Beispiel einer einzelnen äußeren Punktladung. Der Einfachheit halber wählen wir das kartesische Koordinatensystem so, dass die reale Ladung bei  $\vec{r}' = b\vec{e}_3$  mit  $b > a$  sitzt. Dann ist offenbar (in Kugelkoordinaten geschrieben)

$$\Phi(\vec{r}) = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \Theta(r-a) \left( \frac{1}{\sqrt{r^2 + b^2 - 2rb \cos \vartheta}} - \frac{a}{\sqrt{a^4 + b^2 r^2 - 2a^2 b r \cos \vartheta}} \right). \quad (1.11.8)$$

Das elektrische Feld für  $r > a$  ist durch die Komponenten in Kugelkoordinaten

$$\begin{aligned} E_r &= -\partial_r \Phi = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \left[ \frac{r - b \cos \vartheta}{(r^2 + b^2 - 2rb \cos \vartheta)^{3/2}} - \frac{ab(b r - a^2 \cos \vartheta)}{(a^4 + b^2 r^2 - 2a^2 b r \cos \vartheta)^{3/2}} \right], \\ E_\vartheta &= -1/r \partial_\vartheta \Phi = \frac{Qb \sin \vartheta}{4\pi\epsilon_0} \left[ \frac{1}{(r^2 + b^2 - 2rb \cos \vartheta)^{3/2}} - \frac{a^3}{(a^4 + b^2 r^2 - 2a^2 b r \cos \vartheta)^{3/2}} \right], \\ E_\varphi &= 0 \end{aligned} \quad (1.11.9)$$

gegeben. Für  $r < a$  ist  $\vec{E} = 0$ , wie durch die Elektrostatik gefordert.

Für  $r \rightarrow a + 0^+$  ergibt sich für die Oberflächenladungsdichte

$$\sigma_Q = \epsilon_0 E_r|_{r=a+0^+} = -\frac{Q}{4\pi a} \frac{b^2 - a^2}{(a^2 + b^2 - 2ab \cos \vartheta)^{3/2}}, \quad (1.11.10)$$

und die Tangentialkomponenten werden  $E_\vartheta = E_\varphi = 0$ , wie es sein muss. Weiter rechnet man nach, dass die influenzierte Gesamtoberflächenladung

$$Q_{\text{infl}} = -\frac{a}{b} Q \quad (1.11.11)$$

ist, was der Spiegelladung bei  $\vec{r}' = a^2/b\vec{e}_3$  entspricht. Dies erhält man ohne weitere Integration auch aus dem Gaußschen Integralsatz (*Wie?*)

$$Q_{\text{infl}} = \epsilon_0 \int_{\partial K_a} d\vec{r} \cdot \vec{E} = \epsilon_0 \int_{K_a} d^3 r \vec{\nabla} \cdot \vec{E} = -\frac{a}{b} Q. \quad (1.11.12)$$

## 1.12 Aufladungsproblem für die Kugel

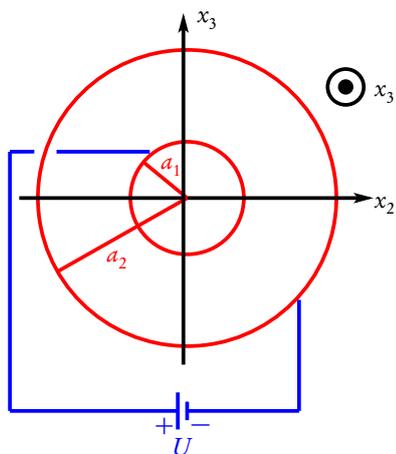
Das Aufladungsproblem für die Kugel ist nun auch einfach zu lösen. Statt der Randbedingung  $\Phi(\vec{r})|_{r=a+0^+} = 0$  hat man nur noch die Randbedingung  $\Phi(\vec{r})|_{r=a+0^+} = C = \text{const}$  zu erfüllen und muss dann aus Stetigkeitsgründen  $\Phi(\vec{r})|_{r<a} = C$  zu setzen. Gibt man vor, dass die Kugel die Gesamtladung  $q$  tragen soll, kann man offenbar die Lösung für die geerdete Kugel verwenden und muss dann aus Symmetriegründen die entsprechende Ladung  $q + aQ/b$  zusätzlich homogen verteilt auf die Kugeloberfläche setzen. Dabei kompensiert der Anteil  $aQ/b$  die Influenzladung (1.11.12):

$$\begin{aligned} \Phi(\vec{r}) = & \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \Theta(r-a) \left( \frac{1}{\sqrt{r^2 + b^2 - 2rb \cos \vartheta}} - \frac{a}{\sqrt{a^4 + b^2 r^2 - 2a^2 b r \cos \vartheta}} \right) \\ & + \Theta(r-a) \frac{q + aQ/b}{4\pi\epsilon_0 r} + \Theta(a-r) \frac{q + aQ/b}{4\pi\epsilon_0 a}. \end{aligned} \quad (1.12.1)$$

## 1.13 Kondensatoren und Kapazität

Im einfachsten Fall sind **Kondensatoren** der einfachsten Bauart einfach zwei Leiter, die durch einen Isolator getrennt sind. Hier betrachten wir zunächst den Fall, dass der Isolator das Vakuum ist. Kondensatoren mit einem **Dielektrikum** zwischen den Leitern behandeln wir im nächsten Abschnitt.

### Kugelkondensator



Als einfachstes exakt lösbares Beispiel betrachten wir den **Kugelkondensator**, der aus einer inneren leitenden Vollkugel (oder Kugelschale) mit Radius  $a_1$  und einer äußeren leitenden Kugelschale mit Radius  $a_2 > a_1$  besteht. Wir nehmen an, die Leiter seien anfangs ungeladen und werden nun an eine **Spannungsquelle** angeschlossen, d.h. zwischen den Leitern sei eine fest vorgegebene **Potentialdifferenz**  $\Phi(a_1) - \Phi(a_2) = U$  gegeben. Aus Symmetriegründen erwarten wir, dass das elektrische Feld radial gerichtet ist. Ist  $U > 0$ , weist es vom inneren Leiter nach außen, d.h. der innere Leiter trägt an seiner Oberfläche eine positive Ladung  $Q > 0$  und wegen der Ladungserhaltung der äußere die entsprechend entgegengesetzte Ladung  $-Q < 0$ . Es ist klar, dass im Inneren der inneren Kugel, also für  $r < a_1$  das Feld verschwindet. Im Zwischenraum  $r \in (a_1, a_2)$  muss die kugelsymmetrische Lösung der Poisson-Gleichung gelten. Bis auf eine irrelevante

additive Konstante ist

$$\Phi(r) = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 r}, \quad r \in (a_1, a_2). \quad (1.13.1)$$

Für  $r > a_2$  ist die Lösung immer noch radialsymmetrisch. Da aber die Gesamtladung im Inneren einer jeden Kugel um den Ursprung mit Radius  $a > a_2$  verschwindet, ist das Äußere der Anordnung feldfrei, d.h. es ist  $\Phi(r) = \text{const}$ . Damit das Potential bei  $r = a_2$  stetig ist, gilt also

$$\Phi(r) = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 a_2} = \text{const} \quad \text{für } r \geq a_2. \quad (1.13.2)$$

Ebenso können wir für  $r < a_1$  argumentieren. Auch dort verschwindet das elektrische Feld, und wegen der Stetigkeitsbedingung an das Potential gilt dort

$$\Phi(r) = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 a_1} = \text{const} \quad \text{für } 0 \leq r \leq a_1. \quad (1.13.3)$$

## 1. Elektrostatik

Vorgegeben war nun die Potentialdifferenz  $U$ , d.h.

$$U = \Phi(a_1) - \Phi(a_2) = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \left( \frac{1}{a_1} - \frac{1}{a_2} \right) = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \frac{a_2 - a_1}{a_1 a_2}. \quad (1.13.4)$$

Damit ist der Zusammenhang zwischen Ladung und vorgegebener Spannung bestimmt:

$$Q = \frac{4\pi\epsilon_0 a_1 a_2}{a_2 - a_1} U =: C U. \quad (1.13.5)$$

Die Proportionalitätskonstante zwischen Kondensatorladung und Spannung

$$C = \frac{4\pi\epsilon_0 a_1 a_2}{a_2 - a_1} \quad (1.13.6)$$

heißt **Kapazität** des Kondensators. Sie gibt an, wieviel Ladung man auf den Leitern des Kondensators durch Anlegen einer Spannung  $U$  an den Kondensator speichern kann. Die Einheit ist offenbar

$$[C] = \frac{[Q]}{[U]} = \frac{C}{V} =: F. \quad (1.13.7)$$

Man nennt die Einheit der Kapazität zu Ehren Michael Faradays (1791-1867) **Farad**.

Es ist klar, dass die Verschiebung der Ladung durch die angelegte Spannungsquelle Arbeit erfordert, die in Form der Feldenergie im Kondensator gespeichert ist. Das elektrische Feld ist gemäß des oben berechneten Potentials (*Nachrechnen!*)

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}\Phi = \begin{cases} 0 & \text{für } 0 \leq r < a_1 \\ \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 r^2} \vec{e}_r & \text{für } a_1 < r < a_2 \\ 0 & \text{für } r > a_2. \end{cases} \quad (1.13.8)$$

Die Energiedichte ist gemäß (1.5.77)

$$w = \frac{\epsilon_0}{2} \vec{E}^2 = \begin{cases} 0 & \text{für } 0 \leq r < a_1, \\ \frac{Q^2}{32\pi^2 \epsilon_0 r^4} & \text{für } a_1 < r < a_2, \\ 0 & \text{für } r > a_2. \end{cases} \quad (1.13.9)$$

Um die Gesamtenergie zu erhalten, müssen wir dies über den ganzen Raum integrieren. Das geht natürlich am bequemsten mittels Kugelkoordinaten (*Nachrechnen!*)

$$\begin{aligned} W &= \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r w(\vec{r}) = \int_{a_1}^{a_2} dr \int_0^\pi d\vartheta \int_0^{2\pi} d\varphi \sin\vartheta \frac{Q^2}{32\pi^2 \epsilon_0 r^2} \\ &= \frac{Q^2}{8\pi\epsilon_0} \left( \frac{1}{a_1} - \frac{1}{a_2} \right) = \frac{Q^2}{8\pi\epsilon_0} \frac{a_2 - a_1}{a_1 a_2} = \frac{Q^2}{2C} = \frac{C}{2} U^2. \end{aligned} \quad (1.13.10)$$

### Plattenkondensator

Wir können auch wenigstens näherungsweise den aus zwei parallelen Metallplatten bestehenden Kondensator behandeln. Dazu denken wir uns die zwei Platten in einem gegenüber deren Abmessungen kleinen Abstand  $d$  voneinander parallel zur  $x_1 x_2$ -Ebene angeordnet vor. Die eine Platte sei bei  $x_3 = 0$ , die andere bei  $x_3 = d$

### 1.13. Kondensatoren und Kapazität

positioniert. Dann können wir, solange wir das elektrische Feld nicht zu nah am Rand der Platten betrachten, rechnen, als lägen zwei unendlich ausgedehnte Platten vor. Dann hängt das Potential aus Symmetriegründen nur von  $x_3$  ab, und die Poisson-Gleichung lautet (abgesehen von den Platten, die auf die Spannung  $U = \Phi(x_3 = 0) - \Phi(x_3 = d) > 0$  gebracht seien und auf denen sich demzufolge Flächenladungen  $Q$  bzw.  $-Q$  befinden)

$$\Phi''(x_3) = 0 \Rightarrow \Phi(x_3) = cx_3. \quad (1.13.11)$$

Dabei haben wir eine additive Konstante willkürlich gewählt. Die Integrationskonstante  $c$  wird durch die Forderung  $\Phi(d) = -U$  bestimmt, so dass sich schließlich

$$\Phi(x_3) = -\frac{U}{d}x_3, \quad 0 < x_3 < d \quad (1.13.12)$$

ergibt. Für  $x_3 > d$  und  $x_3 < 0$  ist der Raum für unendlich ausgedehnte Platten offenbar wieder feldfrei, so dass insgesamt

$$\Phi(x_3) = \begin{cases} 0 & \text{für } x_3 < 0, \\ -Ux_3/d & \text{für } 0 \leq x_3 \leq d, \\ -U & \text{für } x_3 > d \end{cases} \quad (1.13.13)$$

ist. Das elektrische Feld ist demnach

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}\Phi = \begin{cases} \vec{0} & \text{für } x_3 < 0, \\ \frac{U}{d}\vec{e}_3 & \text{für } 0 < x_3 < d, \\ \vec{0} & \text{für } x_3 > d. \end{cases} \quad (1.13.14)$$

Die Flächenladungsdichte ergibt sich nun wegen (1.8.6) aus den Diskontinuitäten von  $\vec{n} \cdot \delta\vec{E} = \pm\vec{e}_3 \cdot \delta\vec{E}$  (dabei gilt das obere Vorzeichen für den Sprung bei  $x_3 = 0$ , das untere für den Sprung bei  $x_3 = d$  (vgl. die nebenstehende Skizze)). Damit sind die entsprechende Flächenladungsdichten

$$\sigma(x_3 = 0) = +\frac{\epsilon_0 U}{d}, \quad \sigma(x_3 = d) = -\frac{\epsilon_0 U}{d} \quad (1.13.15)$$

sind. Wir haben also tatsächlich das Kondensatorproblem für unendlich ausgedehnte Platten gelöst. Für endliche Platten gilt die Lösung näherungsweise, wenn die Plattenabmessungen sehr groß gegenüber dem Abstand sind.

Seien die Querschnittsflächen der Platten beide  $A$ , dann gilt für die Ladung des Kondensators (wir nehmen wieder die positiv geladene Platte bei  $x_3 = 0$ ), und wir erhalten für die Kapazität des Plattenkondensators

$$\sigma = \frac{Q}{A} = \frac{\epsilon_0 U}{d} \Rightarrow Q = \frac{A\epsilon_0}{d} U \Rightarrow C = \frac{\epsilon_0 A}{d}. \quad (1.13.16)$$

### Zylinderkondensator

Als letztes Beispiel für einen näherungsweise berechenbaren Kondensator betrachten wir den Zylinderkondensator aus zwei leitenden konzentrischen Zylindern mit Radien  $a_1$  und  $a_2 > a_1$  parallel zur  $x_3$ -Achse. Untersuchen wir zunächst den Fall unendlich langer Zylinder. Wir rechnen natürlich in Zylinderkoordinaten. Das elektrische Feld verschwindet offenbar wieder für  $0 \leq R < a_1$  und für  $R > a_2$ . Im Zwischenraum zwischen den beiden Leitern ist das Potential offenbar aus Symmetriegründen nur von  $R$  abhängig. Da dort keine Ladungen vorhanden sind, folgt mit (A.2.7)

$$\Delta\Phi(R) = \frac{1}{R}\partial_R(R\partial_R\Phi) = 0. \quad (1.13.17)$$

## 1. Elektrostatik

Dies können wir einfach schrittweise integrieren:

$$\partial_R(R\partial_R\Phi) = 0 \Rightarrow \partial_R\Phi = \frac{c_1}{R} \Rightarrow \Phi(R) = c_1 \ln\left(\frac{R}{a_2}\right), \quad (1.13.18)$$

wobei wir die zweite Integrationskonstante so gewählt haben, dass  $\Phi(R = a_2) = 0$  ist. Es sei nun wieder  $\Phi(a_1) - \Phi(a_2) = U > 0$ . Demnach ist

$$c_1 = -\frac{U}{\ln(a_2/a_1)} \quad (1.13.19)$$

Demnach ist das Feld gemäß (A.2.4)

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}\Phi = \begin{cases} 0 & \text{für } 0 \leq R < a_1, \\ \frac{U}{R \ln(a_2/a_1)} \vec{e}_R & \text{für } a_1 < R < a_2, \\ 0 & \text{für } R > a_2. \end{cases} \quad (1.13.20)$$

Die Flächenladungsdichte am inneren Leiter ist wieder durch den Sprung von  $\vec{E}$  bei  $R = a_1$  gegeben:

$$\sigma = -\frac{c_1 \epsilon_0}{a_1} \Rightarrow c_1 = -\frac{\sigma a_1}{\epsilon_0}. \quad (1.13.21)$$

Es folgt wegen (1.13.19)

$$U = \frac{\sigma a_1}{\epsilon_0} \ln\left(\frac{a_2}{a_1}\right). \quad (1.13.22)$$

Für einen endlichen Zylinderkondensator der Höhe  $h$  ergibt sich schließlich näherungsweise (*Nachrechnen!*)

$$\sigma = \frac{Q}{2\pi a_1 h} \Rightarrow Q = \frac{2\pi h \epsilon_0}{\ln(a_2/a_1)} U \Rightarrow C = \frac{2\pi h \epsilon_0}{\ln(a_2/a_1)}. \quad (1.13.23)$$

### Beliebiger Kondensator

Offenbar gilt nun ganz allgemein für zwei irgendwie als Kondensator angeordnete Leiter der Zusammenhang

$$Q = CU. \quad (1.13.24)$$

I.a. können wir die Kapazität  $C$  aber nicht berechnen, wenn die Geometrie der Leiter zu kompliziert ist, um das elektrostatische Randwertproblem zu lösen. Wir wollen aber noch zeigen, dass die Formel (1.13.10) für die im Kondensator gespeicherte Energie allgemein gilt. Dazu müssen wir uns nur vergegenwärtigen, dass man den Kondensator durch Transport von Ladungen von der Spannungsquelle auf die Leiter aufladen muss. Ist der Kondensator bereits auf die Spannung  $U$  aufgeladen, benötigt man die Energie

$$dW = dQU, \quad (1.13.25)$$

um eine weitere kleine positive Ladung  $dQ$  von der negativ geladenen auf die positiv geladene Platte zu bringen. Da die elektrostatische Kraft eine konservative Kraft ist, ist es dabei egal, auf welchem Weg die Ladung dabei tatsächlich bewegt wird. Verwenden wir nun (1.13.24) in (1.13.25) und integrieren, erhalten wir schließlich für die gesamte

im Kondensator gespeicherte Energie

$$W = \int_0^Q dQ' \frac{Q'}{C} = \frac{Q^2}{2C} = \frac{C}{2} U^2, \quad (1.13.26)$$

also tatsächlich (1.13.10), wie beim Kugelkondensator über die Energiedichte des elektrischen Feldes hergeleitet.

## 1.14 Dielektrika

Wir betrachten nun die **Elektrostatik in isolierenden Medien**, die man auch **Dielektrika** (Einzahl: Dielektrikum) nennt. Um eine qualitative Vorstellung von den Vorgängen in einem Dielektrikum in einem elektrostatischen Feld zu gewinnen, machen wir uns klar, dass die uns umgebende Materie aus Atomen aufgebaut ist. Jedes Atom besteht aus einem positiv geladenen **Atomkern**, der aus Protonen und Neutronen besteht, und negativ geladenen **Elektronen**. Die Protonen tragen eine positive Elementarladung  $e = 1,6021766208 \cdot 10^{-19} \text{ C}$  und die Elektronen eine negative Elementarladung. Ein Atom ist insgesamt elektrisch neutral, d.h. sind im Kern  $Z$  Protonen enthalten, ist es von  $Z$  Elektronen umgeben. Die genaue Beschreibung von Atomen, Molekülen und der aus ihnen aufgebauten makroskopischen Materie (Festkörper, Flüssigkeiten, Gase) erfordert die Quantentheorie. Die klassische Elektrodynamik berücksichtigt die makroskopische Materie nur im Sinne einer effektiven phänomenologischen Beschreibung, die aber im Rahmen der Quantentheorie auch aus den mikroskopischen Gesetzen durch Mittelung über sehr viele mikroskopische Teilchen hervorgehen. Die entsprechenden Eigenschaften der makroskopischen Materie werden dann durch bestimmte ein Material charakterisierende Größen beschrieben. In diesem Kapitel beschäftigen wir uns mit **Permittivitäten** isotroper Medien.

Ein elektrisch nichtleitendes Material besteht also aus positiv geladenen Atomkernen und Elektronen und ist insgesamt elektrisch neutral, und alle Ladungsträger sind fest untereinander gebunden, d.h. legt man ein elektrisches Feld  $\vec{E}$  an, werden die Atomkerne wegen der elektrischen Kraft  $\vec{F}_{\text{Kern}} = Ze\vec{E}$  ein wenig in Richtung des Feldes und jedes Elektron wegen der Kraft  $\vec{F}_{\text{Elektron}} = -e\vec{E}$  in die entgegengesetzte Richtung verschoben. Wir nehmen dabei an, dass diese vom außen angelegten elektrischen Feld hervorgerufenen Kräfte relativ zu den inneratomaren Bindungskräften sehr klein sind, d.h. im Fall eines Isolators brechen diese Bindungen nicht auf, und es fließt auch kein elektrischer Strom. Durch die Verschiebung der Ladungen gegeneinander entsteht aber ein zusätzliches Feld. Insgesamt ist die Ladungsverteilung elektrisch neutral, d.h. in der Materie entsteht bei Mittelung über Volumenelemente, die klein gegenüber den typischen Änderungen der makroskopischen Größen (wie die hier betrachteten makroskopischen elektrostatischen Felder) sind, jedoch auch mikroskopisch groß sind, dass viele Atome oder Moleküle des betrachteten Materials in ihm enthalten sind, eine kontinuierliche Verteilung **elektrischer Dipolmomente**.

Wir erinnern uns, dass das Dipolfeld sich aus zwei entgegengesetzt gleichen Punktladungen in großer Entfernung von diesen Ladungen ergibt. Das elektrische Feld haben wir in (1.2.10) durch eine entsprechende Rechnung hergeleitet. Man kann dieselbe Überlegung auch für das entsprechende Potential anstellen (*Übung!*). Es ergibt sich für einen einzelnen Dipol der Stärke  $\vec{p}$  am Ort  $\vec{r}'$  das Potential

$$\Phi(\vec{r}) = -\frac{\vec{p}}{4\pi\epsilon_0} \cdot \vec{\nabla} \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|}. \quad (1.14.1)$$

Für das durch die Polarisation eines kontinuierlichen Materials hervorgerufene Potential finden wir daher

$$\Phi_{\text{Mat}}(\vec{r}) = -\int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \frac{\vec{P}(\vec{r}')}{4\pi\epsilon_0} \cdot \vec{\nabla} \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|}. \quad (1.14.2)$$

## 1. Elektrostatik

Dabei gehen wir natürlich davon aus, dass der Körper in Wirklichkeit auf ein endliches Volumen begrenzt ist. Außerhalb dieses Volumens ist die **Dipolmomentendichte**  $\vec{P} = 0$ . Wir können nun (1.14.2) umformen, so dass sich die Dipolverteilung als Ladungsverteilung uminterpretieren lässt. Offenbar gilt nämlich (*Nachrechnen!*)

$$-\vec{P}(\vec{r}') \cdot \vec{\nabla} \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} = \vec{P}(\vec{r}') \cdot \vec{\nabla}' \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} = \vec{\nabla}' \cdot \left( \frac{\vec{P}(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \right) - \frac{\text{div}' \vec{P}'(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|}. \quad (1.14.3)$$

Setzen wir dies in (1.14.2) ein, können wir auf den ersten Term den Gaußschen Integralsatz anwenden. Da die Materie nur auf ein endliches Volumen begrenzt ist und die Integration über den gesamten Raum erstreckt wird, verschwindet das entsprechende Oberflächenintegral, d.h. wir erhalten schließlich

$$\Phi_{\text{Mat}}(\vec{r}) = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \frac{-\text{div}' \vec{P}'(\vec{r}')}{4\pi\epsilon_0 |\vec{r} - \vec{r}'|}. \quad (1.14.4)$$

Dies ist aber die Lösung für das elektrostatische Potential einer Ladungsverteilung

$$\rho_{\text{Mat}}(\vec{r}) = -\text{div} \vec{P}(\vec{r}). \quad (1.14.5)$$

Das gesamte Feld setzt sich nun aus dem externen elektrostatischen Feld, das durch irgendwie verteilte **freie Ladungen** erzeugt wird und dem entsprechenden Gaußschen Gesetz

$$\text{div} \vec{E}_{\text{ext}} = \frac{1}{\epsilon_0} \rho_{\text{frei}}(\vec{r}) \quad (1.14.6)$$

genügt, und dem Feld aufgrund der durch dieses externe Feld hervorgerufenen Polarisation der Materie (1.14.4), das wegen (1.14.5) die Gleichung

$$\text{div} \vec{E}_{\text{mat}}(\vec{r}) = \frac{1}{\epsilon_0} \rho_{\text{Mat}}(\vec{r}) = -\frac{1}{\epsilon_0} \text{div} \vec{P}(\vec{r}) \quad (1.14.7)$$

erfüllt. Für das gesamte Feld gilt demnach

$$\text{div} \vec{E}(\vec{r}) = \text{div} [\vec{E}_{\text{ext}}(\vec{r}) + \vec{E}_{\text{Mat}}(\vec{r})] = \frac{1}{\epsilon_0} [\rho_{\text{f}}(\vec{r}) - \text{div} \vec{P}(\vec{r})]. \quad (1.14.8)$$

In der makroskopischen Elektrodynamik führt man nun das sog. **dielektrische Verschiebungsfeld**

$$\vec{D}(\vec{r}) = \epsilon_0 \vec{E}(\vec{r}) + \vec{P}(\vec{r}) \quad (1.14.9)$$

ein.

Dieses erfüllt wegen (1.14.8) das Gaußsche Gesetz

$$\text{div} \vec{D}(\vec{r}) = \rho_{\text{f}}(\vec{r}). \quad (1.14.10)$$

Da weiter elektrostatische Felder aller Art stets Potentialfelder und also wirbelfrei sind, gilt auch in Materie

$$\text{rot} \vec{E}(\vec{r}) = 0. \quad (1.14.11)$$

Wir können nun das modifizierte Gleichungssystem (1.14.10) und (1.14.11) nicht mehr ohne weiteres lösen, da wir es nun mit den beiden Feldern  $\vec{D}$  und  $\vec{E}$  zu tun haben. Von  $\vec{D}$  kennen wir nur die Divergenz und von  $\vec{E}$  nur die Rotation. Außerdem ist es aufgrund unserer obigen Betrachtung zur Entstehung des Beitrags

der Polarisation der Materie zum elektrischen Feld klar, dass diese beiden Felder miteinander verknüpft sein müssen. Die genaue Verknüpfung hängt von der spezifischen Art des Materials ab.

Im folgenden betrachten wir den einfachsten Fall, dass die Materie als isotrop angesehen werden kann, auch wenn sie sich in einem äußeren elektrischen Feld befindet. Das impliziert gewöhnlich, dass dieses Feld nicht allzu stark sein darf. Isotropie bedeutet nun, dass das Material auch nirgends eine bevorzugte Richtung im Raum auszeichnet. Die einzige bevorzugte Richtung ist durch das *gesamte* makroskopische elektrische Feld  $\vec{E}$  gegeben. Demnach muss auch die Polarisationsdichte  $\vec{P}$  in diese Richtung zeigen.

Wir können also davon ausgehen, dass es eine i.a. ortsabhängige Funktion  $\chi$  gibt, so dass

$$\vec{P}(\vec{r}) = \chi_e(\vec{r})\epsilon_0\vec{E}(\vec{r}) \quad (1.14.12)$$

gilt. Dabei ist  $\chi_e(\vec{r})$  eine dimensionslose (*warum?*) Materialgröße, die man **elektrische Suszeptibilität** nennt.

Um diese Überlegung etwas einfacher zur Berechnung der Felder  $\vec{E}$  und  $\vec{D}$  anwenden zu können, verwenden wir (1.14.12) in (1.14.9):

$$\vec{D} = \epsilon_0(1 + \chi)\vec{E} = \epsilon\vec{E} = \epsilon_0\epsilon_{\text{rel}}\vec{E}. \quad (1.14.13)$$

Dabei heißt  $\epsilon$  **Permittivität in Materie**. Die Größe  $\epsilon_{\text{rel}} = \epsilon/\epsilon_0 = 1 + \chi$  ist dimensionslos und heißt entsprechend **relative Permittivität**.

Wir bemerken, dass aufgrund der obigen Überlegungen für die hier betrachteten gewöhnlichen isotropen Materialien  $\chi > 0$ , d.h.  $\epsilon > \epsilon_0$  ist.

Zusammen mit der **Materialgleichung** (1.14.13) (manchmal auch **konstitutive Gleichung der Materie** genannt), können wir nun die Felder aus den vorgegebenen freien Ladungsverteilungen  $\rho_f$  mittels der Gleichungen (1.14.10) und (1.14.11) bestimmen.

Haben wir es mit diskontinuierlichen Anordnungen verschiedener Dielektrika oder Dielektrika, die ans Vakuum angrenzen oder auch Situationen, wo zusätzlich noch leitende Materialien vorhanden sind, zu tun, benötigen wir Randbedingungen. Diese berechnen sich wieder mit Hilfe der Abbildungen 1.5 durch Anwendung des Gaußschen Integralsatzes auf (1.14.10) bzw. des Stokeschen Integralsatzes auf (1.14.11).

Das Resultat ist, dass die Normalkomponente des Verschiebungsfeldes an der Grenzfläche um evtl. vorhandene *freie* Flächenladungsdichten springt und die Tangentialkomponenten des elektrischen Feldes stetig sind:

$$\vec{n} \cdot (\vec{D}_1 - \vec{D}_2) = \sigma_f, \quad \vec{t} \cdot (\vec{E}_1 - \vec{E}_2) = 0. \quad (1.14.14)$$

Dabei bedeuten  $\vec{D}_1$  und  $\vec{D}_2$  die Werte von  $\vec{D}$  entlang der betrachteten Fläche, wenn man sich einmal vom Medium 1 und das andere mal vom Medium 2 her an diese Fläche annähert. Entsprechend sind die Bezeichnungen für  $\vec{E}$ .

Wegen (1.14.11) existiert für  $\vec{E}$  freilich wieder das elektrostatische Potential. Im Gegensatz zu Leitern sind jedoch Begrenzungsflächen zweier Dielektrika, bzw. zwischen Dielektrikum und Vakuum i.a. keine Äquipotentialflächen.

### 1.14.1 Die Clausius-Mossotti-Formel

Als Anwendungsbeispiel für die in Abschnitt 1.7.1 hergeleiteten elementaren Multipolfelder leiten wir die **Clausius-Mossotti-Formel** her. Sie verknüpft die mikroskopische definierte **Polarisierbarkeit** eines Atoms oder Moleküls ohne permanentes Dipolmoment mit der makroskopischen Dipoldichte bzw. der entsprechenden Dielektrizitätskonstante eines isotropen Mediums. Dazu denken wir uns zunächst das Atom bzw. Molekül in ein äußeres elektrostatisches Feld  $\vec{E}_{\text{ext}}(\vec{x})$  gesetzt, wobei gewöhnlich dieses Feld wesentlich schwächer ist als das inneratomare bzw. innermolekulare elektromagnetische Feld zwischen den Elektronen und Atomkernen, so dass das äußere Feld lediglich eine kleine Verschiebung der Elektronen und Atomkerne bewirkt und daher das dadurch **induzierte atomare bzw. molekulare Dipolmoment** durch die lineare Beziehung

$$\vec{p}(\vec{x}) = \alpha \epsilon_0 \vec{E}_{\text{ext}}(\vec{x}) \quad (1.14.15)$$

beschrieben werden kann. Dabei heißt die Konstante  $\alpha$  die **Polarisierbarkeit** des Atoms bzw. Moleküls, und  $\vec{x}$  ist die Position des Atoms.

Betrachten wir nun ein isotropes Dielektrikum, beschreiben wir dieses makroskopisch durch die **Teilchendichte**  $N(\vec{r})$ . Man könnte nun naiv annehmen, dass die Polarisation, also die Dipoldichte, durch  $\vec{P}(\vec{r}) = N(\vec{r})\alpha\vec{E}(\vec{r})$  gegeben ist, wobei  $\vec{E}$  das makroskopische Feld im Dielektrikum ist. Das ist aber nicht richtig, denn wir müssen zur Berechnung der Polarisation des Atoms gemäß (1.14.15) das Dipolfeld des Atoms selbst, also den singulären Anteil in (1.7.35)

$$\vec{E}_{\text{atom}}(\vec{r}) = -\frac{1}{3\epsilon_0} \int_{\mathbb{R}^3} d^3x \vec{p}(\vec{x}) N(\vec{x}) \delta^{(3)}(\vec{r} - \vec{x}) = -\frac{\vec{p}(\vec{r})N(\vec{r})}{3\epsilon_0} = -\frac{\vec{P}(\vec{r})}{3\epsilon_0}, \quad (1.14.16)$$

von diesem makroskopischen Feld abziehen, d.h. es ist in (1.14.15)

$$\vec{E}_{\text{ext}}(\vec{r}) = \vec{E}(\vec{r}) - \vec{E}_{\text{atom}}(\vec{r}) = \vec{E}(\vec{r}) + \frac{\vec{P}(\vec{r})}{3\epsilon_0} \quad (1.14.17)$$

zu setzen. Demnach ist

$$\vec{P}(\vec{r}) = \alpha \epsilon_0 \int_{\mathbb{R}^3} d^3x N(\vec{x}) \delta^{(3)}(\vec{x} - \vec{r}) \vec{E}_{\text{ext}}(\vec{x}) = \alpha N(\vec{r}) \left[ \epsilon_0 \vec{E}(\vec{r}) + \frac{1}{3} \vec{P}(\vec{r}) \right] \quad (1.14.18)$$

bzw.

$$\vec{P}(\vec{r}) = \frac{\alpha N(\vec{r})}{1 - \alpha N(\vec{r})/3} \epsilon_0 \vec{E}(\vec{r}). \quad (1.14.19)$$

Vergleichen wir dies mit den makroskopisch definierten Materialgrößen  $\chi$  bzw.  $\epsilon_{\text{rel}}$  gemäß (1.14.12) und (1.14.13), erhalten wir

$$\chi(\vec{r}) = \epsilon_{\text{rel}}(\vec{r}) - 1 = \frac{\alpha N(\vec{r})/\epsilon_0}{1 - \alpha N(\vec{r})/3} \quad (1.14.20)$$

$$\Rightarrow \epsilon_{\text{rel}} = \frac{1 + 2\alpha N(\vec{r})/3}{1 - \alpha N(\vec{r})/3} \quad (1.14.21)$$

Dies ist die **Clausius-Mossotti-Formel** (Rudolf Clausius, 1822-1866; Ottaviano Fabrizio Mossotti, 1791-1863), die die makroskopische Größe  $\epsilon_{\text{rel}}$  mit der mikroskopischen Polarisierbarkeit der Atome bzw. Moleküle  $\alpha$  verknüpft.

Experimentell kann man daraus die mikroskopische Polarisierbarkeit messen, indem man zunächst Gase, die aus den interessierenden Atomen bzw. Molekülen bestehen, betrachtet, für die gewöhnlich  $\chi \ll 1$  ist. Dann ist  $\chi = \epsilon_{\text{rel}} - 1 \simeq \alpha N(\vec{r})/\epsilon_0$ . Z.B. ist für Schwefelsulfidgas bei einer Temperatur von  $0^\circ\text{C}$   $\chi \simeq 0,0029$ . Für flüssiges Schwefelsulfid ist die Dichte etwa 381-mal größer als im gasförmigen Zustand. Nimmt man an, dass sich die Polarisierbarkeit des Moleküls nicht wesentlich ändert, wenn das Schwefelsulfid in flüssiger Form vorliegt, ist also  $\alpha N_{\text{fl}}/\epsilon_0 = 381\alpha N_{\text{g}}/\epsilon_0 \simeq 381\chi_{\text{g}} \simeq 1,1$ . Dann liefert (1.14.20)  $\chi_{\text{fl}} \simeq 1,75$ , was eine im Vergleich zum gemessenen Wert von 1,64 recht gute Abschätzung darstellt [FLS07].

### 1.14.2 Kugelkondensator mit Dielektrikum

Technisch wichtig sind Dielektrika für Kondensatoren. Denn hier kann das Einbringen von Dielektrika zwischen den Platten zu einer je nach Material recht erhebliche Erhöhung der Kapazität führen im Vergleich zum gleichartig gebauten Kondensator ohne Dielektrikum, d.h. man erhält bei gleicher Bauweise größere Kapazitäten, ohne dass man die Flächen der Leiter vergrößern oder den Abstand verringern muss.

Wir betrachten als exakt zu lösendes Problem wieder den Kugelkondensator. Wie in Abschnitt 1.13 ist das Potential und das elektrische Feld zwischen den Leitern wieder durch die radialsymmetrische Lösung

$$\Phi(r) = \frac{c_1}{4\pi\epsilon_0 r}, \quad \vec{E} = -\vec{\nabla}\Phi(r) = \frac{c_1}{4\pi\epsilon_0 r^2} \vec{e}_r \quad \text{für } a_1 < r < a_2 \quad (1.14.22)$$

gegeben, wobei  $c_1$  eine vorerst noch unbestimmte Integrationskonstante ist (wir haben den Faktor  $4\pi\epsilon_0$  aus Bequemlichkeitsgründen hinzugefügt). Überall sonst ist  $\vec{E} = 0$  und  $\Phi = \text{const}$ . Die Konstante  $c_1$  bestimmt sich nun aus dem Sprung der Normalkomponenten von  $\vec{D} = \epsilon\vec{E}$  (für  $a_1 < r < a_2$ ). Bei  $a_1$  ist

$$\sigma_f = \frac{Q}{4\pi a_1^2} = \frac{\epsilon c_1}{4\pi\epsilon_0 a_1^2} = \frac{\epsilon_{\text{rel}} c_1}{4\pi a_1^2} \Rightarrow c_1 = \frac{Q}{\epsilon_{\text{rel}}}. \quad (1.14.23)$$

Damit wird

$$U = \Phi(a_1) - \Phi(a_2) = \frac{Q}{4\pi\epsilon} \frac{a_2 - a_1}{a_1 a_2}. \quad (1.14.24)$$

Die weiteren Schritte sind völlig analog wie bei den Rechnungen ausgehend von (1.13.4).

Der einzige Unterschied ist, dass überall statt der Vakuumfeldkonstanten  $\epsilon_0$  nun  $\epsilon$  steht. Insbesondere ist also die Kapazität

$$C = \frac{\epsilon}{\epsilon_0} C_{\text{vac}} = \epsilon_{\text{rel}} C_{\text{vac}}. \quad (1.14.25)$$

Offenbar gilt dies nicht nur für den Kugelkondensator sondern für beliebige Anordnungen der beiden Leiter.

### 1.14.3 Dielektrische Kugel im homogenen $\vec{E}$ -Feld

Als ein weiteres einfaches Beispiel betrachten wir eine homogene dielektrische Kugel mit Dielektrizitätskonstante  $\epsilon = \epsilon_0\epsilon_{\text{rel}}$  vom Radius  $a$  um den Ursprung, die sich in einem homogenen elektrischen Feld  $\vec{E} = \vec{E}_0 = E_0\vec{e}_3 = \text{const}$  befindet. Da hier keine äußeren Ladungsverteilungen vorliegen, gilt

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{D} = 0, \quad \vec{\nabla} \times \vec{E} = 0. \quad (1.14.26)$$

Die Randbedingungen sind die Stetigkeit der Tangentialkomponenten von  $\vec{E}$  an der Kugeloberfläche, also in Kugelkoordinaten von  $E_\theta$  und  $E_\varphi$  und die Stetigkeit der Normalkomponente von  $\vec{D}$  an der Kugeloberfläche

## 1. Elektrostatik

also von  $D_r$ . Im Unendlichen muss das elektrische Feld dem angelegten elektrischen Feld entsprechen:

$$\vec{E} \underset{r \rightarrow \infty}{\cong} E_0 \vec{e}_3. \quad (1.14.27)$$

Wegen der zweiten Gl. (1.14.26) besitzt  $\vec{E}$  ein Potential

$$\vec{E} = -\nabla\Phi. \quad (1.14.28)$$

Für  $r \rightarrow \infty$  folgt aus (1.14.27)

$$\Phi \underset{r \rightarrow \infty}{\cong} -E_0 x_3 = -E_0 r \cos\vartheta. \quad (1.14.29)$$

Wegen  $\vec{D} = \epsilon \vec{E}$  und  $\epsilon = \text{const}$  sowohl im Inneren als auch im Äußeren der Kugel, gilt überall

$$\Delta\Phi = 0, \quad (1.14.30)$$

und (1.14.29) legt den Ansatz

$$\Phi(\vec{r}) = A(r) \cos\vartheta + B(r) \quad (1.14.31)$$

nahe. Mit (A.3.8) folgt

$$\Delta\Phi(\vec{r}) = \left[ \frac{1}{r} \partial_r^2(rA) - \frac{2A}{r^2} \right] \cos\vartheta + \frac{1}{r} \partial_r^2(rB) \stackrel{(1.14.30)}{=} 0. \quad (1.14.32)$$

Offenbar müssen der Koeffizient vor  $\cos\vartheta$  und der winkelunabhängige Term jeweils für sich verschwinden. Das liefert

$$\frac{1}{r} \partial_r^2(rA) - \frac{2}{r^2} A = 0, \quad \frac{1}{r} \partial_r^2(rB) = 0. \quad (1.14.33)$$

Um die erste Gleichung zu lösen, führen wir die Ableitung aus:

$$A'' + \frac{2}{r} A' - \frac{2}{r^2} A = 0. \quad (1.14.34)$$

Mit dem Ansatz  $A(r) = r^\lambda$  erhält man  $\lambda = 1$  oder  $\lambda = -2$  (*nachrechnen!*). Damit ist

$$A(r) = \frac{C_1}{r^2} + C_2 r, \quad (1.14.35)$$

wobei  $C_1$  und  $C_2$  Integrationskonstanten sind. Sie sind für das Innere der Kugel, also für  $r < a$ , und für das Äußere, also für  $r > a$  verschieden.

Integriert man auch die zweite Gleichung von (1.14.33), erhält man auf analoge Weise

$$B(r) = \frac{C_3}{r} + C_4. \quad (1.14.36)$$

Betrachten wir zunächst den Punkt  $r = 0$  im Bereich  $r < a$ . Da dort keine Singularitäten im Potential sein können, folgt

$$C_1 = C_3 = 0 \Rightarrow A_{<}(r) = C_{2<} r, \quad B_{<}(r) = C_{4<}. \quad (1.14.37)$$

Für  $r > a$  folgt aus der Bedingung (1.14.29)

$$C_{2>} = -E_0, \quad C_{4>} = 0 \Rightarrow A_{>}(r) = \frac{C_{1>}}{r^2} - E_0 r, \quad B_{>}(r) = \frac{C_{3>}}{r}. \quad (1.14.38)$$

Aus der Stetigkeit des Potentials bei  $r = a$ , d.h.  $A_{<}(a) = A_{>}(a)$  und  $B_{<}(a) = B_{>}(a)$  ergibt sich weiter

$$C_{2<} a = \frac{C_{1>}}{a^2} - E_0 a, \quad C_{4<} = \frac{C_{3>}}{a}. \quad (1.14.39)$$

### 1.14. Dielektrika

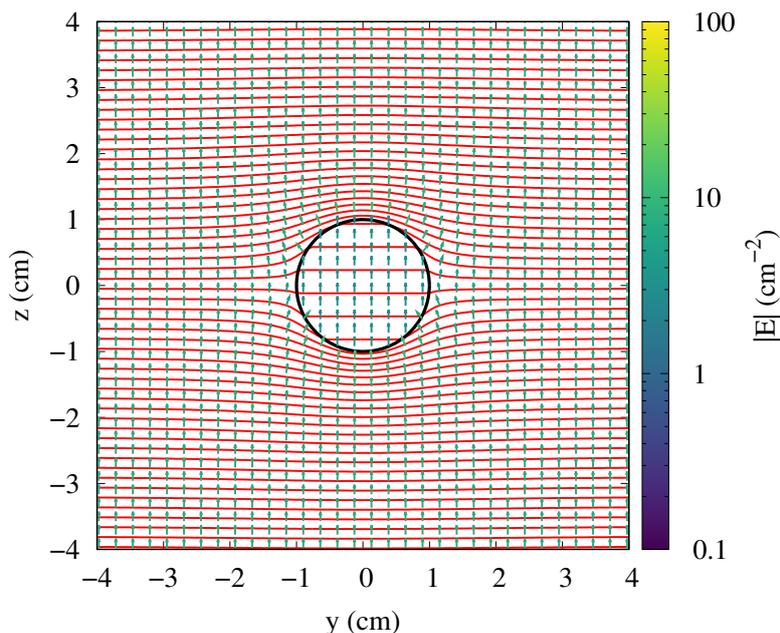


Abbildung 1.7: Äquipotentiallinien (rot) und elektrisches Feld einer homogenen dielektrischen Kugel in einem äußeren homogenen elektrischen Feld. Die Pfeile geben die Richtung des  $\vec{E}$ -Feldes an, und deren Farbe charakterisiert  $|\vec{E}|$ .

Schließlich müssen wir noch die Stetigkeit von  $D_r = \epsilon E_r$  erfüllen, also  $\epsilon_{\text{rel}} E_{<r}(a) = E_{>r}(a)$ . Nun ist wegen (1.14.37 und (1.14.38)

$$E_{<r} = -\partial_r \Phi = -C_{2<} \cos \vartheta, \quad E_{>r} = \left( \frac{2C_{1>}}{r^3} + E_0 \right) \cos \vartheta + \frac{C_{3>}}{r^2}. \quad (1.14.40)$$

Die Stetigkeitsbedingung verlangt also

$$-\epsilon_{\text{rel}} C_{2<} = \frac{2C_{1>}}{a^3} + E_0, \quad C_{3>} = 0. \quad (1.14.41)$$

Zusammen mit (1.14.22) folgt daraus nach einiger Rechnung (*nachprüfen!*)

$$C_{4<} = 0, \quad C_{1>} = \frac{\epsilon_{\text{rel}} - 1}{2 + \epsilon_{\text{rel}}} E_0 a^3, \quad C_{2<} = -\frac{3}{2 + \epsilon_{\text{rel}}}. \quad (1.14.42)$$

Damit ergibt sich für das Potential schließlich

$$\begin{aligned} \Phi_{<} &= -\frac{3}{2 + \epsilon_{\text{rel}}} E_0 r \cos \vartheta = -\frac{3}{2 + \epsilon_{\text{rel}}} E_0 x_3, \\ \Phi_{>} &= \left( \frac{\epsilon_{\text{rel}} - 1}{2 + \epsilon_{\text{rel}}} \frac{a^3}{r^2} - r \right) E_0 \cos \vartheta = \frac{\epsilon_{\text{rel}} - 1}{2 + \epsilon_{\text{rel}}} \frac{a^3}{r^3} E_0 x_3 - E_0 x_3 \end{aligned} \quad (1.14.43)$$

und damit für das elektrische Feld

$$\begin{aligned} \vec{E}_{<} &= -\vec{\nabla} \Phi_{<} = \frac{3}{2 + \epsilon_{\text{rel}}} \vec{E}_0, \\ \vec{E}_{>} &= -\vec{\nabla} \Phi_{>} = \vec{E}_0 + \frac{(\epsilon_{\text{rel}} - 1) a^3 E_0}{(2 + \epsilon_{\text{rel}}) r^5} (3x_3 \vec{x} - r^2 \vec{e}_3) \end{aligned} \quad (1.14.44)$$

## 1. Elektrostatik

Im Inneren der Kugel führt die Polarisation also auf ein um den Faktor  $3/(2+\epsilon_{\text{rel}})$  abgeschwächtes homogenes elektrisches Feld, d.h. die Polarisation im Dielektrikum ist

$$\vec{P}_{<} = \epsilon_0(\epsilon_{\text{rel}} - 1)\vec{E}_{<} = \frac{3\epsilon_0(\epsilon_{\text{rel}} - 1)}{2 + \epsilon_{\text{rel}}}\vec{E}_0. \quad (1.14.45)$$

Damit kann man das Feld im Inneren der Kugel auch in der Form

$$\vec{E}_{<} = \vec{E}_0 - \frac{1}{3\epsilon_0}\vec{P}_{<} \quad (1.14.46)$$

ausdrücken.

Im Äußeren der Kugel ergibt sich die Überlagerung aus dem ursprünglich angelegten elektrischen Feld  $\vec{E}_0$  und dem Feld eines im Mittelpunkt der Kugel lokalisierten elektrischen Dipolmoments

$$\vec{p}_{\text{el}} = \frac{\epsilon_{\text{rel}} - 1}{2 + \epsilon_{\text{rel}}} 4\pi\epsilon_0 a^3 E_0 \vec{e}_3. \quad (1.14.47)$$

Dies entspricht natürlich dem gesamten Dipolmoment der Kugel, also

$$\vec{p}_{\text{el}} = \int_V d^3 r \vec{P}_{<} = \frac{4\pi}{3} a^3 \vec{P}_{<}. \quad (1.14.48)$$

Die Größe

$$\alpha = \frac{|\vec{p}_{\text{el}}|}{|E_0|} = \frac{\epsilon_{\text{rel}} - 1}{2 + \epsilon_{\text{rel}}} 4\pi\epsilon_0 a^3 \quad (1.14.49)$$

bezeichnet man auch als die **Polarisierbarkeit** des Dielektrikums.

### 1.14.4 Feld einer homogen polarisierten Kugel

Wir nehmen an, wir hätten eine homogen polarisierte Kugel mit Radius  $a$  und Mittelpunkt im Ursprung. Dies lässt sich mit Hilfe sogenannter **Elektrete** realisieren. Ein Elektret ist dabei ein dielektrisches Material, das auch ohne äußeres Feld eine permanente Polarisation aufweist. Der Name wurde von Oliver Heaviside (1850-1925) in Anlehnung an das Wort **Magnet** für das analoge Phänomen, dass ferromagnetische Stoffe ein permanentes magnetisches Dipolmoment besitzen können, eingeführt. Elektrete lassen sich z.B. dadurch herstellen, dass man eine dielektrische Substanz wie bestimmte Sorten Wachs schmilzt und einem elektrischen Feld aussetzt. Dadurch werden diese Flüssigkeiten polarisiert, wie bei den oben beschriebenen gewöhnlichen Dielektrika. Lässt man das geschmolzene Wachs erstarren, bleibt die Polarisation für eine ganze Weile auch ohne anliegendes äußeres Feld bestehen, insbesondere wenn man die Materialien in Metallfolien verpackt und damit von der weiteren Einwirkung elektrischer Felder abschirmt, die die Polarisation wieder zerstören können.

Gegeben sei also eine homogen polarisierte Kugel mit Radius  $a$ . Es ist also

$$\vec{P}(\vec{x}) = P\vec{e}_3\Theta(a - r). \quad (1.14.50)$$

Dies entspricht gemäß (1.14.5) einer Ladungsdichte

$$\rho(\vec{x}) = -\vec{\nabla} \cdot \vec{P} = \frac{Px_3}{r}\delta(a - r). \quad (1.14.51)$$

Dabei haben wir verwendet, dass gemäß (1.6.6)  $\partial_r \Theta(a - r) = -\delta(a - r)$  ist.

Für das elektrostatische Potential folgt die Poisson-Gleichung

$$\Delta\Phi(\vec{x}) = -\frac{1}{\epsilon_0}\rho(\vec{x}) = -\frac{Px_3}{\epsilon_0 r}\delta(a-r) = -\frac{P\cos\vartheta}{\epsilon_0}\delta(a-r). \quad (1.14.52)$$

Dies legt den Ansatz

$$\Phi(\vec{x}) = f(r)\cos\vartheta \quad (1.14.53)$$

nahe. Mit Hilfe des Laplace-Operators in Kugelkoordinaten (A.2.7) ergibt sich aus (1.14.52)

$$(rf)'' - \frac{2}{r}f = -\frac{Pa}{\epsilon_0}\delta(a-r). \quad (1.14.54)$$

Für  $r \neq a$  ist die rechte Seite der Gleichung 0, und die allgemeine Lösung der Differentialgleichung ist (*nachrechnen!*)

$$f(r) = Ar + \frac{B}{r^2}. \quad (1.14.55)$$

Für  $r < a$  kann es keine Singularitäten geben, und für  $r \rightarrow \infty$  muss  $f \rightarrow 0$  streben, d.h.

$$f_{<}(r) = Ar, \quad f_{>}(r) = \frac{B}{r^2}. \quad (1.14.56)$$

Bei  $r = a$  muss  $f$  stetig sein, so dass

$$B = Aa^3. \quad (1.14.57)$$

Integration von (1.14.54) über ein infinitesimales Intervall  $(a-0^+, a+0^+)$  liefert (*nachrechnen!*)

$$(rf)' \Big|_{r=a-0^+}^{r=a+0^+} = -\frac{B}{a^2} - 2Aa \stackrel{(1.14.57)}{=} -3Aa \stackrel{!}{=} -\frac{Pa}{\epsilon_0} \Rightarrow A = \frac{P}{3\epsilon_0} \quad (1.14.58)$$

und damit

$$\Phi_{<}(\vec{x}) = \frac{Pr\cos\vartheta}{3\epsilon_0} = \frac{\vec{P} \cdot \vec{r}}{3\epsilon_0}, \quad \Phi_{>}(\vec{x}) = \frac{Pa^3}{3\epsilon_0 r^2} \cos\vartheta = \frac{a^3 \vec{P} \cdot \vec{r}}{3\epsilon_0 r^3}. \quad (1.14.59)$$

Es folgt

$$\begin{aligned} \vec{E}_{<}(\vec{x}) &= -\vec{\nabla}\Phi_{<}(\vec{x}) = -\frac{1}{3\epsilon_0}\vec{P}, \\ \vec{E}_{>}(\vec{x}) &= -\vec{\nabla}\Phi_{>}(\vec{x}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0 r^5} [3(\vec{p}_e \cdot \vec{r})\vec{r} - \vec{p}_e r^2] \end{aligned} \quad (1.14.60)$$

mit

$$\vec{p}_e = \frac{4\pi}{3}a^3\vec{P} = V\vec{P}. \quad (1.14.61)$$

Im Inneren der Kugel hat man also ein homogenes elektrisches Feld und im Äußeren das Feld eines Dipols im Mittelpunkt der Kugel mit dem Gesamtdipolmoment  $\vec{p}_e = V\vec{P}$ .

### 1.14.5 Die Energiedichte des elektrischen Feldes

Wir können nun auch die Feldenergiedichte im Medium bestimmen. Die Änderung der Feldenergie aufgrund einer Änderung  $\delta\rho_f$  der freien Ladung ist offenbar auch in Materie

$$\delta W = \int_{\mathbb{R}^3} d^3r \delta\rho_f \Phi, \quad (1.14.62)$$

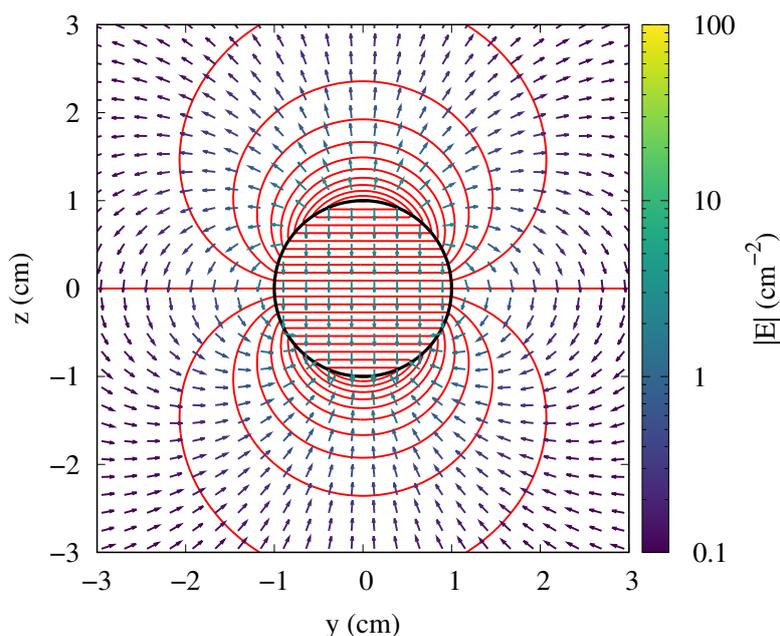


Abbildung 1.8: Äquipotentiallinien (rot) und elektrisches Feld einer homogen polarisierten Kugel. Die Pfeile geben die Richtung des  $\vec{E}$ -Feldes an, und deren Farbe charakterisiert  $|\vec{E}|$ .

wo  $\Phi$  das Potential des elektrischen Feldes ist, d.h.  $\vec{E} = -\vec{\nabla}\Phi$ . Nun gilt aber  $\delta\rho_f = \text{div}\delta\vec{D}$  und durch die Umformung, die wir bereits im Vakuum zur Herleitung von (1.5.76) verwendet haben, führt auf

$$\delta W = \int_{\mathbb{R}^3} d^3r \vec{E} \cdot \delta\vec{D}. \quad (1.14.63)$$

Für unsere isotropen Medien ist  $\delta\vec{D} = \epsilon\delta\vec{E}$  und folglich

$$\delta W = \int_{\mathbb{R}^3} d^3r \epsilon \vec{E} \cdot \delta\vec{E}. \quad (1.14.64)$$

Da  $\epsilon$  in dem von uns betrachteten Fall eines schwachen Feldes nicht von  $\vec{E}$  abhängt, gilt (bis auf eine irrelevante Konstante)

$$W = \int_{\mathbb{R}^3} d^3r \frac{\epsilon}{2} \vec{E}^2. \quad (1.14.65)$$

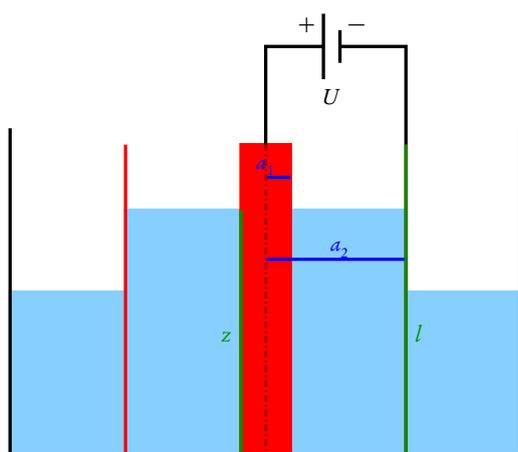
Die **Energiedichte des elektrischen Feldes** im Dielektrikum ist somit durch

$$w = \frac{\epsilon}{2} \vec{E}^2 = \frac{1}{2} \vec{D} \cdot \vec{E} \quad (1.14.66)$$

gegeben.

Man kann mit Hilfe dieser Energiebetrachtungen die **Kraftwirkungen** auf Dielektrika bestimmen. Eine gute allgemeine Darstellung der entsprechenden Theorie findet sich in [Wei63]. Wir wollen hier nur ein schönes Beispiel betrachten.

### 1.14.6 Die Steighöhenmethode zur Messung von $\epsilon_{\text{rel}}$



Die Permittivitäten von Flüssigkeiten lassen sich auf sehr elegante Weise recht genau mit Hilfe der **Steighöhenmethode** messen. Dazu betrachten wir einen sehr langen Zylinderkondensator, der teilweise in die Flüssigkeit eintaucht und auf einer konstanten Spannung  $U$  gehalten wird (s. Skizze).

Für die im Kondensator gespeicherte Feldenergie gilt auch bei Anwesenheit von Dielektrika (1.13.26), denn diese Gleichung haben wir für eine gegebene Kapazität eines Kondensators berechnet, unabhängig davon, wie diese Kapazität zustande kommt. Für unseren Fall können wir uns den Kondensator zusammengesetzt denken aus dem Anteil, der mit der Flüssigkeit gefüllt ist (Permittivität  $\epsilon_0 \epsilon_{\text{rel}}$  und dem mit Luft gefüllten Teil, für den wir in guter Näherung die Vakuum-Permittivität

$\epsilon_0$  annehmen dürfen. Demnach ist mit (1.13.23) (wobei wir wieder überall  $\epsilon_0$  durch  $\epsilon_0 \epsilon_{\text{rel}}$  zu ersetzen haben) (*Nachrechnen!*)

$$C = C_{\text{Flüssigkeit}} + C_{\text{Luft}} = \frac{2\pi\epsilon_0}{\ln(a_2/a_1)} [(\epsilon_{\text{rel}} - 1)z + b]. \quad (1.14.67)$$

Damit ist wegen (1.13.26)

$$W_{\text{Feld}} = \frac{C}{2} U^2 = \frac{\pi\epsilon_0 U^2}{\ln(a_2/a_1)} [(\epsilon_{\text{rel}} - 1)z + b]. \quad (1.14.68)$$

Außerdem ist aber auch noch die Gravitationskraft der Erde auf die Flüssigkeit zu berücksichtigen. Eine infinitesimale Schicht der Flüssigkeit die sich in der Höhe von  $z'$  zu  $z' + dz'$  erstreckt, besitzt die entsprechende potentielle Energie

$$dW_{\text{grav}} = dm g z' = dz' \rho_m \pi (a_2^2 - a_1^2) z', \quad (1.14.69)$$

wobei  $\rho_m$  die Massendichte der Flüssigkeit und das Volumen der infinitesimal dicken Flüssigkeitsschicht zwischen den Zylindern  $dV = dz' \pi (a_2^2 - a_1^2)$  ist. Dies ergibt integriert

$$W_{\text{grav}} = \frac{\pi}{2} \rho_m (a_2^2 - a_1^2) z^2. \quad (1.14.70)$$

Wir haben also, wenn sich die Flüssigkeit aus der Gleichgewichtslage  $z$  um eine virtuelle Höhenänderung  $\delta z$  ändert

$$\delta W_{\text{tot}} = \delta W_{\text{Feld}} + \delta W_{\text{grav}} = \frac{\pi\epsilon_0 U^2}{\ln(a_2/a_1)} (\epsilon_{\text{rel}} - 1) \delta z + \pi \rho_m (a_2^2 - a_1^2) z \delta z. \quad (1.14.71)$$

Diese Änderung muss von der Spannungsquelle aufgebracht werden, d.h. es ist

$$\delta W_{\text{tot}} = U \delta Q = \delta C U^2 \stackrel{(1.14.67)}{=} \frac{2\pi\epsilon_0 U^2}{\ln(a_2/a_1)} (\epsilon_{\text{rel}} - 1) \delta z \stackrel{(1.14.71)}{=} 2 \delta W_{\text{Feld}}. \quad (1.14.72)$$

Setzen wir also (1.14.71) und (1.14.72) gleich, ergibt sich nach einfachen Umformungen (*Nachrechnen!*) die elektrische Suszeptibilität der Flüssigkeit

$$\epsilon_{\text{rel}} - 1 = \chi_e = \frac{\rho_m (a_2^2 - a_1^2) z}{\epsilon_0 U^2} \ln\left(\frac{a_2}{a_1}\right). \quad (1.14.73)$$

## *1. Elektrostatik*

## Kapitel 2

---

# Die Maxwell-Gleichungen im Vakuum

Nachdem wir uns nun anhand der Elektrostatik zum Einen die Vektoranalysis als das wichtigste mathematische Hilfsmittel zum Studium der Elektrodynamik erarbeitet haben, wollen wir in diesem Kapitel die vollständigen **Maxwell-Gleichungen** motivieren. Sie stellen die bis dato gültige Beschreibung für alle mit Elektrizität und Magnetismus zusammenhängenden Phänomene dar, soweit keine quantentheoretischen Effekte berücksichtigt werden müssen.

Wir beschränken uns hier auf die fundamentale „mikroskopische“ Theorie und führen die effektive Beschreibung der Felder in Materialien verschiedener Art erst in den folgenden Kapiteln ein, ähnlich wie wir es im vorigen Kapitel für die Elektrostatik in Anwesenheit von Leitern und Dielektrika getan haben.

Es sollte klar sein, dass man die Maxwell-Gleichungen der Elektrodynamik nicht auf irgendeine Art logisch herleiten kann. Sie stellen vielmehr die fundamentalen Gleichungen zur Beschreibung der elektromagnetischen Phänomene dar und sind letztlich als abstrakt-mathematische Zusammenfassung des Erfahrungsschatzes der Experimentalphysiker zu sehen. In der Tat geht schon der Feldbegriff auf experimentelle Beobachtungen zurück, den insbesondere **Michael Faraday** (1791-1867) aufgrund langjähriger experimenteller Arbeit intuitiv entwickelt hat. Darauf aufbauend hat **James Clerk Maxwell** (1831-1879) seine mathematische Beschreibung entwickelt, allerdings nicht in der heute gewohnten Form unter Verwendung der Vektoranalysis. Diese wurde im Zusammenhang mit der theoretischen Physik unabhängig voneinander von **Josiah Willard Gibbs** (1839-1903) und insbesondere in Anwendung auf die Maxwell-Theorie von **Oliver Heaviside** (1850-1925) entwickelt. Auf Heaviside geht auch die heutige Formulierung der Elektrodynamik zurück, wie wir sie in dieser Vorlesung behandeln.

## 2.1 Das Magnetfeld

Erfahrungsgemäß gibt es zwei **Quellen** für Magnetfelder: Zum Einen kennen wir die **Permanentmagneten**. Zum Anderen bewirken aber auch elektrische Ströme bzw. Stromdichten Magnetfelder. Auf mikroskopischer Ebene weisen die Elementarteilchen (also Leptonen und Quarks) neben einer elektrischen Ladung auch ein **magnetisches Dipolmoment** auf. **Ferromagnetische Stoffe** wie z.B. Eisen, Nickel und Kobalt sind nun Materialien, in denen sich die elementaren magnetischen Dipolmomente der Elektronen über makroskopische Bereiche, die **Weißschen Bezirke** in eine Richtung ausrichten und zu makroskopischen Verteilungen von **Magnetisierungen** addieren. Ein volles Verständnis dieser mikroskopischen Zusammenhänge ist nur im Rahmen der Quantenmechanik möglich. Wir können aber die makroskopische Magnetisierung ebenso wie die elektrische Ladung im Sinne einer effektiven klassischen Beschreibung hervorragend im Rahmen der klassischen Elektrodynamik behandeln. Qualitativ lassen sich Magnetfelder z.B. mit Ferromagneten wie Kompassnadeln nachweisen. Sie sind im wesentlichen **magnetische Dipole**, die sich in Richtung von Magnetfeldern (u.a. auch des Magnetfeldes der Erde) ausrichten.

Zunächst ist die Phänomenologie der durch **elektrische Ströme** hervorgerufenen Magnetfelder einfacher zu behandeln, so dass wir dies in diesem Kapitel zuerst tun wollen. Entdeckt wurde der Zusammenhang zwischen elektrischen Strömen und dem Magnetismus durch **Hans Christian Oersted** (1777-1851), der als Erster beobachtet hat, dass sich Magneten in der Nähe von stromdurchflossenen Leitern wie in einem durch Permanentmagneten hervorgerufenen Magnetfeld ablenken lassen. Auf **André-Marie Ampère** (1777-1836) geht die erste quantitative Beschreibung dieses Phänomens für **stationäre Ströme** (also zeitlich konstante Ströme) zurück. Dabei hat sich herausgestellt, dass Magnetfelder **Wirbel** um die sie erzeugenden elektrischen Ströme bilden.

Um die **Magnetfeldstärke** zu quantifizieren, betrachten wir wie beim elektrischen Feld die **Kraftwirkung** auf geladene Teilchen. Es zeigt sich, dass Magnetfelder nur dann eine Kraft auf die Punktladung ausüben, wenn sie sich bewegt. Quantitativ ist für ein vorgegebenes Magnetfeld  $\vec{B}(t, \vec{r})$  die Kraft auf eine Punktladung  $q$  am Ort  $\vec{r}$  durch

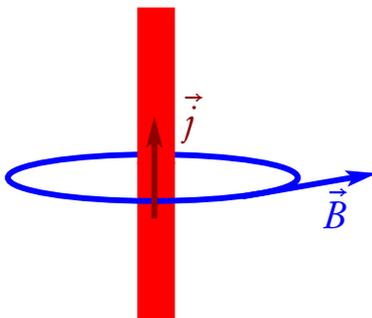
$$\vec{F}_{\text{mag}} = q\vec{v} \times \vec{B}(t, \vec{r}) \quad (2.1.1)$$

gegeben.

Ist auch ein elektrisches Feld vorhanden, Überlagern sich elektrische und magnetische Kraft vektoriell, d.h. die vollständige **Lorentz-Kraft**, also die Kraft auf eine Punktladung aufgrund der Anwesenheit eines elektromagnetischen Feldes ist durch

$$\vec{F} = q[\vec{E}(t, \vec{r}) + \vec{v} \times \vec{B}(t, \vec{r})] \quad (2.1.2)$$

gegeben, wobei  $\vec{r}$  der Ort der Punktladung zur Zeit  $t$  ist. Dies zeigt wieder das Prinzip der **Lokalität**: Elektromagnetische Kräfte auf eine Ladung werden durch das elektromagnetische Feld am **momentanen Ort** der Ladung bewirkt.



Ampère hat nun bei seiner quantitativen Untersuchung festgestellt, dass Magnetfelder um einen geraden stromdurchflossenen Leiter umgekehrt proportional zum senkrechten Abstand des betrachteten Punktes und proportional zur Stromstärke sind. Die Richtung ist wieder durch eine **Rechte-Handregel** gegeben: Streckt man den Daumen der rechten Hand in Richtung der Stromdichte  $\vec{j}$  im stromdurchflossenen Leiter, zeigen die gekrümmten Finger in Richtung des durch diese Stromdichte bewirkten Magnetfeldes (vgl. die nebenstehende Abbildung).

Diese ziemlich komplizierten geometrischen Verhältnisse hat nun Ampère in eine mathematisch recht übersichtliche Form gebracht. Wir betrachten zunächst nur **stationäre Ströme**, d.h. wir nehmen an, die Stromdichten und entsprechend auch das Magnetfeld, seien zeitunabhängig. Um die Ampèreschen Beobachtungen zu quantifizieren, stellen wir uns einen sehr langen zylindrischen Draht mit Radius  $a$  in Richtung der  $x_3$ -Achse eines kartesischen Koordinatensystems vor, der von einem zeitlich konstanten Strom  $I$  durchflossen wird. Der Symmetrie dieses Problems gemäß beschreiben wir dies am einfachsten in Zylinderkoordinaten (s. Anhang A.2).

Damit können wir nun den Fall des stromdurchflossenen zylindrischen Drahtes leicht erfassen. Die Stromdichte können wir als konstant über den Leiterquerschnitt annehmen. Die Kreisfläche ist  $\pi a^2$  und folglich die Stromdichte durch

$$\vec{j}(\vec{r}) = \vec{e}_z \frac{I}{\pi a^2} \Theta(a - R) \quad (2.1.3)$$

gegeben. Ampère zufolge ist dann das Magnetfeld an jedem Punkt mit  $R > a$  (also außerhalb des Drahtes) in Richtung von  $\vec{e}_\varphi$  gerichtet und betragsmäßig proportional zum Strom  $I$  (also zur Ladung, die pro Zeiteinheit durch die Querschnittsfläche des Leiters fließt) sowie umgekehrt proportional zum senkrechten Abstand  $R$

## 2.1. Das Magnetfeld

zum Draht. Mit der **Permeabilität des Vakuums**  $\mu_0$ , die wieder einen Konversionsfaktor des SI-Einheitensystems ist:

$$\vec{B}(\vec{r}) = \frac{\mu_0 I}{2\pi R} \vec{e}_\varphi, \quad R > a. \quad (2.1.4)$$

Um eine allgemeine lokale Gleichung für **statische Magnetfelder** zu finden, leiten wir nun für den eben behandelten Spezialfall das **Ampèresche Durchflutungsgesetz** her. Wie beim Gaußschen Gesetz für das elektrische Feld betrachten wir aber zunächst dessen Integralform.

Berechnen wir dazu das Wegintegral des Magnetfeldes (2.1.4) entlang eines beliebigen Kreises  $\partial K$  parallel zum Magnetfeld (s. die obige Skizze). Wir können ihn mit dem Winkel  $\varphi$  parametrisieren. Der Radius sei  $b > a$ . Dann ist der Kreis durch

$$\underline{r} = \begin{pmatrix} b \cos \varphi \\ b \sin \varphi \\ z_0 \end{pmatrix}, \quad \varphi \in [0, 2\pi] \quad (2.1.5)$$

parametrisiert. Offenbar ist dann (*Nachrechnen!*)

$$\frac{d\vec{r}}{d\varphi} = b \vec{e}_\varphi \quad (2.1.6)$$

und damit

$$\int_{\partial K} d\vec{r} \cdot \vec{B} = \int_0^{2\pi} d\varphi \frac{d\vec{r}}{d\varphi} \cdot \frac{\mu_0 I}{2\pi b} \vec{e}_\varphi = \frac{\mu_0 I}{2\pi} \int_0^{2\pi} d\varphi = \mu_0 I. \quad (2.1.7)$$

Dies ist das **Ampèresche Durchflutungsgesetz** für den Spezialfall einer Kreislinie. Wir nehmen nun an, dass dies für das Wegintegral von  $\vec{B}$  entlang einer beliebigen geschlossenen Linie  $C$  und eine beliebige Fläche  $A$  mit  $\partial A = C$  gilt, d.h.

$$\int_{\partial A} d\vec{r} \cdot \vec{B} = \mu_0 I_A. \quad (2.1.8)$$

Dabei ist  $I_A$  der Strom, der durch die Fläche  $A$  fließt.

Um einer lokalen Form des Durchflutungsgesetzes näher zu kommen, drücken wir noch die rechte Seite durch ein Integral aus. Es liegt nahe, den Gesamtstrom durch die Fläche  $A$  als Flächenintegral der Stromdichte  $\vec{j}$  auszudrücken. Dabei wird sich auch die manchmal etwas heikle Frage nach der Vorzeichenwahl für den Strom klären, die ja willkürlich ist und von der Orientierung der Fläche abhängt. Offenbar muss man in (2.1.8) die Orientierung der Fläche  $A$  irgendwie über die Orientierung, also den **Durchlaufsin**n, der geschlossenen Randkurve  $\partial A$  fixieren. Dies geschieht wie beim Stokeschen Integralsatz (1.5.33) wieder durch die **Rechte-Hand-Regel**:

Richtet man die gekrümmten Finger der rechten Hand in Richtung des Durchlaufsinns der Randkurve  $\partial A$ , so sollen im Flächenintegral über die Stromdichte  $\vec{j}$  die Flächennormalenvektoren in Richtung des Daumens zeigen.

In unserem Fall haben wir den Kreis im Gegenuhrzeigersinn durchlaufen. Entsprechend der Rechte-Hand-Regel muss also in diesem Fall der Flächennormalenvektor auf die Kreisscheibe immer in Richtung von  $\vec{e}_z$  weisen.

Jedenfalls können wir mit dieser Vorzeichenkonvention das allgemeine Durchflutungsgesetz in der Form

$$\int_{\partial A} d\vec{r} \cdot \vec{B} = \mu_0 \int_A d^2\vec{f} \cdot \vec{j} = \mu_0 I_A. \quad (2.1.9)$$

schreiben. Zur *Übung* rechne man das Flächenintegral für unser Beispiel mit dem Draht nach.

Nun können wir wieder eine lokale Form, also eine Form als partielle Differentialgleichung finden, indem wir die Fläche sehr klein um einen vorgegebenen Punkt  $\vec{r}$  wählen. Dann können wir die rechte Seite in der Form

$$\mu_0 \int_{\Delta A} d^2\vec{f} \cdot \vec{j} = \mu_0 \Delta A \vec{n} \cdot \vec{j} \quad (2.1.10)$$

auswerten. Dabei ist  $\Delta A$  der Flächeninhalt und  $\vec{n}$  der entsprechend der Rechte-Hand-Regel orientierte Normaleneinheitsvektor. Erinnern wir uns an die Definition der **Rotation eines Vektorfeldes** (1.5.28), wonach

$$\vec{n} \cdot \text{rot } \vec{B} = \lim_{\Delta A \rightarrow 0} \frac{1}{\Delta A} \int_{\partial \Delta A} d\vec{r} \cdot \vec{B} \quad (2.1.11)$$

ist. Für das Flächenintegral auf der rechten Seite von (2.1.9) erhalten wir wegen (2.1.10)

$$\lim_{\Delta A \rightarrow 0} \int_{\Delta A} d^2\vec{f} \cdot \vec{j} = \vec{n} \cdot \vec{j}. \quad (2.1.12)$$

Da dies für beliebige Flächenelemente  $\Delta A$  und entsprechend beliebige Einheitsvektoren  $\vec{n}$  gilt, erhalten wir die differentielle Form des Ampèreschen Durchflutungsgesetzes:

$$\text{rot } \vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{B} = \mu_0 \vec{j}. \quad (2.1.13)$$

## 2.2 Alte Definition der Einheit Ampere

Wir können uns nun der bis 2019 gültigen Definition der Einheit Ampere zuwenden. Der definierende *seit 2019 ungültige* Gesetzestext lautete:

„1 A ist die Stärke des zeitlich konstanten elektrischen Stromes, der im Vakuum zwischen zwei parallelen, unendlich langen, geraden Leitern mit vernachlässigbar kleinem, kreisförmigem Querschnitt und dem Abstand von 1 m zwischen diesen Leitern eine Kraft von  $2 \cdot 10^{-7}$  Newton pro Meter Leiterlänge hervorrufen würde.“

Wir können daraus den dadurch festgelegten Wert der Konversionskonstanten (Permeabilität des Vakuums)  $\mu_0^{(\text{alt})}$  bestimmen. Das Magnetfeld ist durch (2.1.4) gegeben. Wir benötigen nun nur noch die Kraft, die pro Längeneinheit auf den zweiten bei  $R = b = 1$  m parallel gespannten mit ebenfalls dem Strom  $I = 1$  A durchflossenen Leiter fließt. Diese Kraft ist offenbar durch (2.1.1) für Punktladungen gegeben, indem wir uns den Strom aus kontinuierlich verteilten mit der Geschwindigkeit  $\vec{v} = v\vec{e}_z$  bewegten Ladungen denken. Die Stromdichte ist  $\vec{j} = \rho v\vec{e}_z$  und entsprechend

$$d\vec{F} = d^3 r \rho v \vec{e}_z \times \vec{B} \quad (2.2.1)$$

die Kraft auf eine infinitesimale Ladung  $dq = d^3 r \rho$ . Andererseits ist aber  $\rho v \vec{e}_z = \vec{j}$ , und da der Draht als beliebig dünn angenommen wird, können wir  $\vec{j} = \text{const}$  entlang des Leiterquerschnittes annehmen, d.h. es ist  $\vec{j} = I/(\pi a^2)\vec{e}_z$  und  $d^3 r = dl \pi a^2$ . Damit wird aber

$$d\vec{F} = dl I \vec{e}_z \times \frac{I \mu_0^{(\text{alt})}}{2\pi b} \vec{e}_\varphi = -dl \frac{I^2 \mu_0^{(\text{alt})}}{2\pi b} \vec{e}_R. \quad (2.2.2)$$

### 2.3. Das Ampère-Maxwell-Gesetz

Die in gleicher Richtung vom Strom  $I$  durchflossenen Drähte ziehen also einander an (daher das Minuszeichen). Beträgsmäßig ist somit die Kraft pro Längeneinheit für  $I = 1 \text{ A}$  und  $b = 1 \text{ m}$  dem Gesetzestext nach

$$\left| \frac{d\vec{F}}{dl} \right| = 2 \cdot 10^{-7} \frac{\text{N}}{\text{m}} = \frac{1 \text{ A}^2 \mu_0^{(\text{alt})}}{2\pi \cdot 1 \text{ m}}. \quad (2.2.3)$$

Folglich ist

$$\mu_0^{(\text{alt})} = 4\pi \cdot 10^{-7} \frac{\text{N}}{\text{A}^2}. \quad (2.2.4)$$

Die etwas willkürliche Wahl des Zahlenwertes für die besagte Kraft pro Längeneinheit war historisch bedingt, wollte man doch möglichst bequeme Umrechnungen zwischen althergebrachten Einheiten für die Stromstärke im sog. magnetostatischen Einheitensystem und andererseits bequeme Zahlenwerte in den Anwendungen erreichen. In der Tat ist  $1 \text{ A}$  eine typische Größenordnung für Ströme, wie sie alltäglich im Stromnetz auftreten.

Die moderne seit 2019 gültige Definition der Einheit Ampere besprechen wir in Abschnitt 2.7.

## 2.3 Das Ampère-Maxwell-Gesetz

Wir wollen nun das Ampèresche Durchflutungsgesetz für allgemeine *zeitabhängige* Situationen verallgemeinern. Wir können uns dazu bereits der differentiellen Form der Gesetze bedienen, was sich als sehr bequem erweist. Betrachten wir also das Durchflutungsgesetz (2.1.13). Es ist relativ leicht zu bemerken, dass es für den Fall zeitabhängiger Felder nicht korrekt sein kann, weil es der Ladungserhaltung, d.h. der Kontinuitätsgleichung (1.3.29) widerspricht. Bilden wir nämlich vom Durchflutungsgesetz (2.1.13) die Divergenz, erhalten wir

$$\text{div rot } \vec{B} = \mu_0 \text{div } \vec{j}. \quad (2.3.1)$$

Schreiben wir die linke Seite mit dem Nabla-Operator, erhalten wir

$$\vec{\nabla} \cdot (\vec{\nabla} \times \vec{B}) = \mu_0 \text{div } \vec{j}. \quad (2.3.2)$$

Wäre  $\vec{\nabla}$  ein gewöhnlicher Vektor, wäre sofort klar, dass die linke Seite verschwindet. Dass dies tatsächlich der Fall ist, rechnen wir schnell in kartesischen Koordinaten nach. Es ist nämlich

$$\nabla \cdot (\nabla \times \underline{B}) = \partial_1(\partial_2 B_3 - \partial_3 B_2) + \partial_2(\partial_3 B_1 - \partial_1 B_3) + \partial_3(\partial_1 B_2 - \partial_2 B_1). \quad (2.3.3)$$

Betrachten wir den ersten Term, sehen wir, dass ein sehr ähnlicher Term mit umgekehrtem Vorzeichen auch im zweiten Term auftaucht, nämlich z.B.  $\partial_1 \partial_2 B_3 - \partial_2 \partial_1 B_3$ . Nun zeigt es sich, dass es in der Tat auf die Reihenfolge der partiellen Ableitungen nicht ankommt, wenn alle Ableitungen stetige Funktionen sind, wovon wir hier und im Folgenden stets ausgehen. Wir erhalten also schließlich aus (2.3.3), dass für ein beliebiges Vektorfeld in der Tat  $\vec{\nabla} \cdot (\vec{\nabla} \times \vec{B}) = 0$  ist. Damit folgt aber aus (2.3.2) ein Widerspruch zur Kontinuitätsgleichung, denn es ist

$$\text{div } \vec{j} = 0 \neq -\partial_t \rho, \quad (2.3.4)$$

wenn  $\rho$  zeitabhängig ist. Im statischen Fall tritt also kein Widerspruch auf, wie es ja auch aufgrund der experimentellen Faktenlage gemäß Ampère sein muss. Allerdings ergibt sich ein Widerspruch falls die Felder, hier insbesondere die Ladungsdichte, zeitabhängig ist.

Hier kommt nun die wichtigste Erkenntnis Maxwells im Zusammenhang mit der Elektrodynamik ins Spiel. So wie das Gaußsche Gesetz (1.4.12) den Zusammenhang zwischen dem elektrischen Feld und seiner Quelle,

## 2. Die Maxwell-Gleichungen im Vakuum

der Ladungsdichte  $\rho$ , beschreibt, sollte auch eine Verallgemeinerung des Durchflutungsgesetzes die Stromdichte als Quelle für das Magnetfeld beschreiben. Wir benötigen also auf der linken Seite des Durchflutungsgesetzes noch einen Ausdruck mit den Feldern, der die Diskrepanz zur Kontinuitätsgleichung der Ladungserhaltung behebt. In der Tat ist klar, dass dies offenbar durch

$$\operatorname{rot} \vec{B} - \mu_0 \epsilon_0 \partial_t \vec{E} = \mu_0 \vec{j} \quad (2.3.5)$$

gewährleistet ist. Bilden wir nämlich die Divergenz dieser Gleichung, erhalten wir wegen  $\operatorname{div} \operatorname{rot} \vec{B} = 0$

$$-\mu_0 \epsilon_0 \operatorname{div} \partial_t \vec{E} = \mu_0 \operatorname{div} \vec{j}. \quad (2.3.6)$$

Gehen wir wieder davon aus, dass die Zeit und Ortsableitungen allesamt stetig sind, können wir auf der linken Seite die Zeit- und Ortsableitungen vertauschen, d.h. wir erhalten zusammen mit dem Gaußschen Gesetz für das elektrische Feld (1.4.12)

$$-\mu_0 \epsilon_0 \partial_t \operatorname{div} \vec{E} = -\mu_0 \partial_t \rho = \mu_0 \operatorname{div} \vec{j} \Rightarrow \partial_t \rho + \operatorname{div} \vec{j} = 0, \quad (2.3.7)$$

also die Kontinuitätsgleichung. In der Tat erweisen sich alle Folgerungen aus Maxwells Ergänzung des sog. **Verschiebungsstroms**  $\mu_0 \epsilon_0 \partial_t \vec{E}$  als konsistent mit allen Beobachtungen elektromagnetischer Phänomene, und

das **Maxwell-Ampèresche Gesetz**

$$\operatorname{rot} \vec{B} - \mu_0 \epsilon_0 \partial_t \vec{E} = \mu_0 \vec{j} \quad (2.3.8)$$

ist eine weitere fundamentale Maxwell-Gleichung der Elektrodynamik.

Schließlich fragen wir nach dem Gaußschen Gesetz für das Magnetfeld. Man könnte nun annehmen, dass es analog zur elektrischen Ladung auch **magnetische Ladungen** (auch **magnetische Monopole** genannt) gäbe. Dann würde man vermuten, dass analog zum Gaußschen Gesetz für das elektrische Feld auch eines für das magnetische Feld der Art

$$\operatorname{div} \vec{B} \stackrel{?}{=} k \rho_{\text{mag}} \quad (2.3.9)$$

mit einer die Einheit dieser hypothetischen magnetischen Ladung definierenden Konversionskonstanten  $k$  gilt. Dabei wäre  $\rho_{\text{mag}}$  die magnetische Ladungsdichte. Es zeigt sich jedoch, dass trotz einiger Versuche, solche magnetischen Monopole zu finden, offenbar stets  $\rho_{\text{mag}} = 0$  ist. Versucht man z.B. magnetische Monopole herzustellen, indem man einen Permanentmagneten in der Mitte zwischen Nord- und Südpol zersägt, scheitert man, denn man erhält nicht zwei einzelne entgegengesetzte Magnetladungen sondern stets zwei Permanentmagneten mit jeweils Nord- und Südpol.

Wir halten also als weiteres fundamentales Naturgesetz und eine weitere Maxwell-Gleichung

$$\operatorname{div} \vec{B} = 0, \quad (2.3.10)$$

fest, was die **Nichtexistenz magnetischer Monopole** beschreibt.

## 2.4 Das Faradaysche Induktionsgesetz

Es fehlt uns nun nur noch eine fundamentale Maxwell-Gleichung, und das ist das **Faradaysche Induktionsgesetz**. Es geht auf die fundamentale Beobachtung Faradays zurück, dass mit zeitlich veränderlichen Magnetfeldern stets **elektrische Wirbelfelder** einhergehen.

Die genaue Untersuchung zeigt, dass dieser Sachverhalt durch die letzte verbliebene **Maxwell-Gleichung**

$$\operatorname{rot} \vec{E} = -\partial_t \vec{B} \quad (2.4.1)$$

beschrieben wird, d.h. die zeitliche Änderung des magnetischen Feldes entspricht bis auf das Vorzeichen dem Wirbel des elektrischen Feldes.

Es ist klar, dass dies mit der Rotationsfreiheit des elektrischen Feldes im **elektrostatischen Fall** kompatibel ist, da ja dann voraussetzungsgemäß alle Stromdichten und damit auch das Magnetfeld verschwinden. Die Rotationsfreiheit des elektrischen Feldes gilt gemäß (2.4.1) sogar noch im allgemeineren **stationären Fall**, der dadurch definiert ist, dass alle relevanten Feldgrößen zeitlich konstant sind. Es können dann insbesondere zeitunabhängige Stromdichten und entsprechend zeitunabhängige Magnetfelder vorhanden sein. Für zeitunabhängige Felder verschwinden aber die Zeitableitungen, und folglich ist dann gemäß (2.4.1)  $\vec{E}$  tatsächlich wirbelfrei. Wir beschäftigen uns mit dem Spezialfall dieser **Magnetostatik** im nächsten Kapitel.

Eine typische Anwendung zur experimentellen Demonstration des Faradayschen Induktionsgesetzes ist durch eine *ruhende* Leiterschleife oder Spule mit einem Strommessgerät realisiert, durch die man einen Permanentmagneten bewegt. Aufgrund der zeitlichen Änderung des Magnetfeldes kommt es zu einem Stromfluss, weil das elektrische Wirbelfeld entlang des Leiters eine Kraft auf die in diesem enthaltenen frei beweglichen Ladungen (in metallenen Drähten sind dies stets Elektronen) ausübt und dadurch einen Stromfluss bewirkt. Dies wird gewöhnlich durch die **integrale Form des Faradayschen Induktionsgesetzes** beschrieben. Dazu integrieren wir (2.4.1) über eine Fläche  $A$ , die die Leiterschleife als Rand  $\partial A$  besitzt. Hinsichtlich der Orientierung der Flächennormalenvektoren und der Randkurve soll wieder definitionsgemäß die Rechte-Hand-Regel gelten. Dann folgt aus dem Stokesschen Integralsatz (1.5.33)

$$\int_{\partial A} d\vec{r} \cdot \vec{E} = - \int_A d^2\vec{f} \cdot \partial_t \vec{B}. \quad (2.4.2)$$

Solange die Leiterschleife und damit die irgendwie gewählte Fläche  $A$  mit der Leiterschleife als Rand  $\partial A$  *ruht*, können wir das Flächenintegral und die Zeitableitung vertauschen.

Dann erhalten wir

$$\mathcal{E} = \int_{\partial A} d\vec{r} \cdot \vec{E} = - \frac{d}{dt} \int_A d^2\vec{f} \cdot \vec{B} = -\dot{\Phi}_B. \quad (2.4.3)$$

Dies besagt, dass die elektrische **Ringspannung**  $\mathcal{E}$  oder **elektromotorische Kraft**, die im Falle einer Leiterschleife einen Stromfluss bewirkt, durch die negative Zeitableitung des durch diese Schleife hindurchtretenden **magnetischen Flusses**

$$\Phi_{\vec{B}}(t) = \int_A d^2\vec{f} \cdot \vec{B} \quad (2.4.4)$$

gegeben ist.

## 2.5 Lokale und integrale Formulierung der Maxwell-Gleichungen

Wir haben nun die vier Maxwell-Gleichungen anhand einiger grundlegender Beobachtungstatsachen plausibel gemacht. Wir können freilich die Maxwell-Gleichungen nicht logisch irgendwie herleiten, denn es handelt sich um grundlegende Naturgesetze, die sich nur durch quantitative Beobachtung der entsprechenden Phänomene und mathematische Analyse erschließen lassen. Aus theoretischer Sicht können wir die Maxwell-

## 2. Die Maxwell-Gleichungen im Vakuum

Gleichungen nun einfach als **Grundpostulate der Elektrodynamik** zusammenstellen und verwenden, um möglichst viele elektromagnetische Phänomene mit ihrer Hilfe zu beschreiben. Die vier Maxwell-Gleichungen sind das Gaußsche Gesetz für das elektrische Feld (1.4.12), das Ampère-Maxwellsche Durchflutungsgesetz (2.3.5), das Gaußsche Gesetz für das magnetische Feld (Abwesenheit magnetischer Monopole) (2.3.10) und das Faradaysche Induktionsgesetz (2.4.1).

Systematisch betrachtet haben wir zwei Maxwell-Gleichungen, die nur das elektrische und das magnetische Feld, nicht aber die Quellen (also Ladungs- und Stromverteilungen) enthalten. Diese nennen wir die **homogenen Maxwell-Gleichungen**. Sie sind durch das **Faradaysche Induktionsgesetz** und das **Gaußsche Gesetz** für das magnetische Feld gegeben:

$$\operatorname{rot} \vec{E} + \partial_t \vec{B} = 0, \quad (2.5.1)$$

$$\operatorname{div} \vec{B} = 0. \quad (2.5.2)$$

Sie stellen mathematisch gesehen sozusagen „Nebenbedingungen“ an die Felder, während die anderen beiden **inhomogenen Maxwell-Gleichungen**, das **Ampère-Maxwellsche Durchflutungsgesetz** und das **Gaußsche Gesetz** für das elektrische Feld,

$$\operatorname{rot} \vec{B} - \mu_0 \epsilon_0 \partial_t \vec{E} = \mu_0 \vec{j}, \quad (2.5.3)$$

$$\operatorname{div} \vec{E} = \frac{1}{\epsilon_0} \rho \quad (2.5.4)$$

die Erzeugung der Felder aus den Quellen  $\rho$  (**Ladungsdichte**) und  $\vec{j}$  (**Stromdichte**) beschreiben.

Es ist klar, dass für vorgegebene Quellen stets alle vier Maxwell-Gleichungen simultan gelöst werden müssen. Wie wir oben bereits bei unserer heuristischen „Herleitung“ der Maxwell-Gleichungen gesehen haben,

implizieren die beiden inhomogenen Gleichungen die Kontinuitätsgleichung

$$\partial_t \rho + \operatorname{div} \vec{j} = 0, \quad (2.5.5)$$

die die lokale Form des Erhaltungssatzes für die elektrische Ladung darstellt.

Wie oben erläutert, besagt sie, dass jede Änderung der elektrischen Ladung in einem Volumen allein dadurch hervorgerufen werden kann, dass die Änderung der Ladungsmenge stets exakt die durch die Oberfläche des Volumens strömende Ladung sein muss.

Beobachtbar ist das elektromagnetische Feld durch die Kraftwirkung auf Ladungen, die dadurch zu **lokalen Beschreibungen** wird, d.h. die **Lorentz-Kraft** auf eine Punktladung ist stets durch das elektromagnetische Feld am momentanen Ort dieser Punktladung gegeben:

$$\vec{F}(t, \vec{r}) = q[\vec{E}(t, \vec{r}) + \vec{v}(t) \times \vec{B}(t, \vec{r})], \quad (2.5.6)$$

wobei  $\vec{v} = \dot{\vec{r}}$  die Geschwindigkeit des Teilchens ist.

Für kontinuierliche Systeme wie Fluide können wir dies auf die **Kraftdichte** verallgemeinern. Dazu denken wir uns ein kleines Volumenelement  $d^3 r$  bzw. das entsprechende Ladungselement  $dq = d^3 r \rho(t, \vec{r})$  als die Punktladung, die sich in den Feldern  $\vec{E}$  und  $\vec{B}$  bewegt. Verwenden wir noch  $\vec{j}(t, \vec{r}) = \rho(t, \vec{r}) \vec{v}(t, \vec{r})$ , wobei

$\vec{v}(t, \vec{r})$  die Geschwindigkeit des betrachteten Fluidelements ist, erhalten wir

$$d\vec{F}(t, \vec{r}) = d^3 r [\vec{\rho}(t, \vec{r})\vec{E}(t, \vec{r}) + \vec{j}(t, \vec{r}) \times \vec{B}(t, \vec{r})]. \quad (2.5.7)$$

Teilen wir diese Gleichung durch das Volumenelement  $d^3 r$ , erhalten wir für die **Kraftdichte**

$$\vec{f}(t, \vec{r}) = \vec{\rho}(t, \vec{r})\vec{E}(t, \vec{r}) + \vec{j}(t, \vec{r}) \times \vec{B}(t, \vec{r}). \quad (2.5.8)$$

Wir betonen nochmals, dass diese Gleichungen die fundamentalen **mikroskopischen Gleichungen des Elektromagnetismus** sind, d.h. die Ladungs- und Stromdichten sind die vollständigen letztlich aus Elementarteilchen bestehenden Verteilungen dieser Größen. Wie wir im Folgenden sehen werden, muss man die für makroskopische Körper, die ja der eigentliche Gegenstand der klassischen (will sagen nichtquantenmechanischen) Behandlung der elektromagnetischen Phänomene sind, durch Näherungen weiter vereinfachen und durch phänomenologische Materialkonstanten ergänzen. Unter anderem damit werden wir uns im Rest dieser Vorlesung genauer befassen.

Zum Schluss betrachten wir noch die allgemeine **integrale Form** der mikroskopischen Maxwell-Gleichungen. Hier herrscht zum Teil einige Verwirrung in der Literatur, weil der Fall **bewegter Integrationsbereiche** zuweilen nicht sorgfältig genug behandelt wird. Wir betonen daher, dass die **lokalen Maxwell-Gleichungen** (2.5.1-2.5.4) die grundlegenden Gleichungen darstellen. Entsprechend leiten wir die integrale Form der Gleichungen hier auch aus der lokalen Form her. Im Folgenden seien  $V$  ein beliebiges Volumen mit Rand  $\partial V$  und  $F$  eine beliebige Fläche mit Rand  $\partial F$ . Dabei sind für den Rand des Volumens  $\partial V$  die Flächennormalenvektoren  $d^2 \vec{f}$  stets aus dem Volumen  $V$  herausgerichtet und die Fläche  $F$  und deren Randkurve  $\partial F$  gemäß der Rechte-Hand-Regel orientiert. Für eine i.a. offenen Fläche  $F$  ist dabei die Richtung der Flächennormalenvektoren  $d^2 \vec{f}$  willkürlich vorgegeben, und die Randkurve  $\partial F$  wird gemäß der Rechte-Hand-Regel orientiert, d.h. zeigt der Daumen der rechten Hand in Richtung der Flächennormalenvektoren, geben die Finger die Richtung an, in der die Randfläche  $\partial F$  durchlaufen wird. Gemäß dieser Festlegung wurden auch die Differentialoperatoren  $\text{div}$  bzw.  $\text{rot}$  definiert, und entsprechend sind diese Konventionen auch bei der Anwendung der Integralsätze von Gauß und Stokes zu beachten. Im Folgenden können  $V$ ,  $\partial V$ ,  $F$  und  $\partial F$  auch zeitabhängig sein. Die entsprechenden Punkte  $\vec{r}$  dieser geometrischen Gebilde bewegen sich dabei mit einer Geschwindigkeit  $\vec{v}(t, \vec{r})$ .

Betrachten wir nun das Faradaysche Induktionsgesetz (2.5.1). Es liegt nahe, hier den Stokesschen Integralsatz zur Anwendung zu bringen. Dann ergibt sich zunächst

$$\int_{\partial F} d\vec{r} \cdot \vec{E} = - \int_F d^2 \vec{f} \cdot \partial_t \vec{B}. \quad (2.5.9)$$

Üblicherweise möchte man aber die rechte Seite durch den **magnetischen Fluss** durch diese Fläche

$$\Phi_{\vec{B}}(t) = \int_F d^2 \vec{f} \cdot \vec{B} \quad (2.5.10)$$

ausdrücken. Für eine *zeitabhängige Fläche*  $F$  dürfen wir aber Integration und Zeitableitung nicht einfach vertauschen, weil während einer Änderung der Zeit um ein infinitesimales Inkrement  $dt$  sich sowohl die Fläche als auch das Magnetfeld ändern.

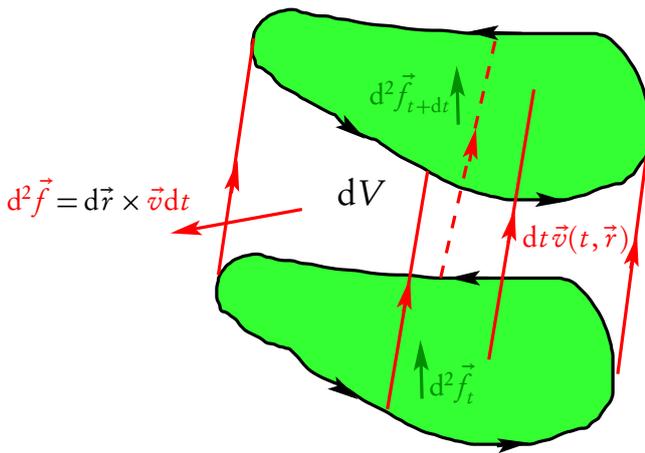
Bezeichnen wir der Genauigkeit halber jetzt die zeitabhängige Fläche mit  $F_t$  haben wir

$$dt \dot{\Phi}_{\vec{B}} = \int_{F_{t+dt}} d^2 \vec{f} \cdot \vec{B}(t+dt, \vec{x}) - \int_{F_t} d^2 \vec{f} \cdot \vec{B}(t, \vec{x}) \quad (2.5.11)$$

zu berechnen. Offensichtlich genügt uns dabei die Entwicklung der rechten Seite dieser Gleichung bis zur Ordnung  $\mathcal{O}(dt)$ , d.h.

$$dt \dot{\phi}_{\text{mag}} = dt \int_{F_t} d^2 \vec{f} \cdot \partial_t \vec{B}(t, \vec{x}) + \int_{F_{t+dt}} d^2 \vec{f} \cdot \vec{B}(t, \vec{x}) - \int_{F_t} d^2 \vec{f} \cdot \vec{B}(t, \vec{x}) + \mathcal{O}(dt^2). \quad (2.5.12)$$

## 2. Die Maxwell-Gleichungen im Vakuum



Um den Beitrag aufgrund der zeitlichen Änderung der Fläche zu berechnen, betrachten wir die nebenstehende Skizze. Wir wenden den Gaußschen Integralsatz auf das dort gezeigte infinitesimale zylinderartige Volumen an, das durch die Bewegung der Fläche in dem infinitesimalen Zeitintervall  $(t, t + dt)$  definiert wird. Dessen Randfläche besteht aus der Deckfläche  $F_{t+dt}$ , der Bodenfläche  $F_t$  und der Mantelfläche. Bei der Anwendung des Gaußschen Integralsatzes müssen die Flächennormalen nach außen weisen. Daher geht die Deckfläche mit positivem Vorzeichen, die Bodenfläche aber mit negativem Vorzeichen ein, weil definitionsgemäß die Orientierung für diese ursprünglichen Flächen in (2.5.10) so gewählt ist. Das entsprechend orientierte Flächenelement für die Mantelfläche ist bis auf Größen der Ordnung  $\mathcal{O}(dt^2)$  durch  $d^2 \vec{f} = d\vec{r}|_{\partial F_t} \times \vec{v}(t, \vec{x}) dt$  gegeben. Dies liefert

$$\int_{dV} d^3 r \vec{\nabla} \cdot \vec{B} = \int_{F_{t+dt}} d^2 \vec{f} \cdot \vec{B} - \int_{F_t} d^2 \vec{f} \cdot \vec{B} + dt \int_{\partial F_t} (d\vec{r} \times \vec{v}) \cdot \vec{B}. \quad (2.5.13)$$

Andererseits lässt sich das Volumenintegral in der gewünschten Ordnung  $\mathcal{O}(dt)$  in der Form

$$\int_{dV} d^3 r \vec{\nabla} \cdot \vec{B} = dt \int_{F_t} d^2 \vec{f} \cdot \vec{v} (\vec{\nabla} \cdot \vec{B}) \quad (2.5.14)$$

schreiben. Dies in (2.5.13) eingesetzt ergibt

$$\int_{F_{t+dt}} d^2 \vec{f} \cdot \vec{B} - \int_{F_t} d^2 \vec{f} \cdot \vec{B} = dt \left[ \int_{F_t} d^2 \vec{f} \cdot \vec{v} (\vec{\nabla} \cdot \vec{B}) - \int_{\partial F_t} d\vec{r} \cdot (\vec{v} \times \vec{B}) \right]. \quad (2.5.15)$$

Verwenden wir dies wiederum in (2.5.12), erhalten wir schließlich

$$\dot{\Phi}_{\vec{B}} = \int_{F_t} d^2 \vec{f} \cdot [\partial_t \vec{B} + \vec{v} (\vec{\nabla} \cdot \vec{B})] - \int_{\partial F_t} d\vec{r} \cdot (\vec{v} \times \vec{B}). \quad (2.5.16)$$

Dies gilt zunächst für ein beliebiges Vektorfeld  $\vec{B}$ .

Verwenden wir nun noch die Quellenfreiheit von  $\vec{B}$ , also (2.5.2) sowie das Faradaysche Gesetz in differentieller Form (2.5.1), erhalten wir schließlich nach abermaliger Anwendung des Stokesschen Integralsatzes

$$\dot{\Phi}_{\vec{B}} = - \int_{\partial F} d\vec{r} \cdot (\vec{E} + \vec{v} \times \vec{B}) = \mathcal{E}. \quad (2.5.17)$$

Dies ist die allgemein gültige **integrale Form für das Faradaysche Induktionsgesetz für beliebig bewegte Flächen**. Wichtig ist, dass auf der rechten Seite dieser Gleichung die vollständige **elektromotorische Kraft oder Ringspannung**

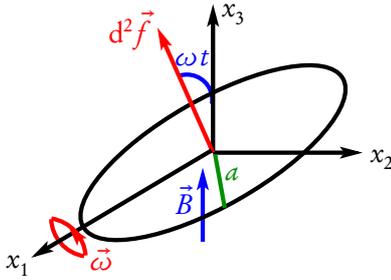
$$\mathcal{E} = \int_{\partial F} d\vec{r} \cdot (\vec{E} + \vec{v} \times \vec{B}) \quad (2.5.18)$$

zu stehen kommt.

Hier ist der Begriff „Kraft“ im altmodischen Sinne einer energieartigen Größe zu verstehen. Es handelt sich hier ja formal um die Arbeit einer Einheitsladung entlang der geschlossenen Kurve  $\partial F$  im elektromagnetischen Feld.

Beachtet man diese allgemeingültige Form, lassen sich viele vermeintliche Schwierigkeiten, die in der Literatur im Zusammenhang mit dem Faradayschen Gesetz immer wieder auftauchen, vermeiden (vgl. dazu auch die entsprechende Diskussion in [FLS07]).

### 2.5.1 Beispiel: rotierende Leiterschleife



Wir betrachten eine kreisförmige Leiterschleife mit Radius  $a$ , die in einem zeitlich konstanten Magnetfeld  $\vec{B} = B\vec{e}_3$  mit der konstanten Winkelgeschwindigkeit  $\omega$  um die  $x_1$ -Achse rotiert (s. die nebenstehende Skizze). Die von ihr umschlossene Fläche  $F$  wird demnach durch

$$\begin{aligned} \underline{x}(t, s, \alpha) &= \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos(\omega t) & -\sin(\omega t) \\ 0 & \sin(\omega t) & \cos(\omega t) \end{pmatrix} \begin{pmatrix} s \cos \alpha \\ s \sin \alpha \\ 0 \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} s \cos \alpha \\ s \sin \alpha \cos(\omega t) \\ s \sin \alpha \sin(\omega t) \end{pmatrix}, \end{aligned} \quad (2.5.19)$$

mit  $s \in [0, a]$  und  $\alpha \in [0, 2\pi]$  parametrisiert. Die Tangentenvektoren an die Fläche sind

$$\underline{T}_s = \partial_t \underline{x} = \begin{pmatrix} \cos \alpha \\ \sin \alpha \cos(\omega t) \\ \sin \alpha \sin(\omega t) \end{pmatrix}, \quad \underline{T}_\alpha = \partial_\alpha \underline{x} = \begin{pmatrix} -s \sin \alpha \\ s \cos \alpha \cos(\omega t) \\ s \cos \alpha \sin(\omega t) \end{pmatrix} \quad (2.5.20)$$

und die Flächennormalenvektoren

$$d^2 \vec{f} = ds d\alpha \underline{T}_s \times \underline{T}_\alpha = ds d\alpha \begin{pmatrix} 0 \\ -s \cos^2 \alpha \sin(\omega t) \\ s \cos(\omega t) \end{pmatrix}. \quad (2.5.21)$$

Damit ergibt sich der magnetische Fluss durch die Leiterschleife zu

$$\Phi_{\vec{B}}(t) = \int_F d^2 \underline{f} \cdot \underline{B} = \int_0^a \int_0^{2\pi} ds \cos(\omega t) = \pi a^2 B \cos(\omega t). \quad (2.5.22)$$

Die Randkurve  $\partial F$  wird durch  $\vec{x}(t, a, \alpha)$  (mit dem Parameter  $\alpha$ ) repräsentiert. Die elektromotorische Kraft bzgl. dieses geschlossenen Weges ist

$$\mathcal{E} = \int_{\partial F} d\underline{r} \cdot (\underline{v} \times \vec{B}) \quad (2.5.23)$$

Mit (2.5.19) folgt für die Geschwindigkeit der Punkte entlang der Leiterschleife

$$\underline{v} = \partial_t \underline{x} = \begin{pmatrix} 0 \\ -a\omega \sin \alpha \sin(\omega t) \\ \cos \alpha \cos(\omega t) \end{pmatrix} \Rightarrow \underline{v} \times \underline{B} = -a\omega B \sin \alpha \sin(\omega t) \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}. \quad (2.5.24)$$

Damit ergibt sich mit (2.5.23)

$$\mathcal{E} = \int_0^{2\pi} d\alpha \vec{T}_\alpha \cdot (\underline{v} \times \underline{B}) = a^2 \omega B \sin(\omega t) \int_0^{2\pi} d\alpha \sin^2 \alpha = \pi a^2 B \sin(\omega t) \stackrel{(2.5.22)}{=} -\frac{d}{dt} \Phi_{\vec{B}}(t). \quad (2.5.25)$$

## 2. Die Maxwell-Gleichungen im Vakuum

Dies bestätigt (2.5.23).

Wir bemerken, dass dies das **Prinzip des Generators** ist. Die elektromotorische Kraft entspricht dabei einer Ringspannung, und die Lorentzkraft auf die Leitungselektronen in der Leiterschleife führt zu einem Strom. Um das zu verstehen, müssen wir auf das Ohmsche Gesetz (3.3.4) vorgreifen. Dabei müssen wir allerdings die exakte Gleichung

$$\vec{j} = \sigma(\vec{E} + \vec{v} \times \vec{B}) \quad (2.5.26)$$

zugrundelegen, wobei  $\sigma$  die **elektrische Leitfähigkeit des Drahtes** ist. Hier ist zwar auch die Driftgeschwindigkeit der Elektronen (relativ zum Draht!) sehr klein, aber die Geschwindigkeit der Leiterelektronen relativ zu unserem Inertialsystem kann nicht vernachlässigt werden. Dann können wir (2.5.23) in der Form

$$\mathcal{E} = \int_{\partial F} d\underline{r} \cdot \frac{\vec{j}}{\sigma} \quad (2.5.27)$$

schreiben, wobei  $\vec{j}$  die Stromdichte im Draht ist. Da der Draht sehr dünn ist, können wir annehmen, dass die Stromdichte relativ zum Ruhssystem des Drahtes  $\vec{j} = I/A_{\text{quer}} \vec{T}_\alpha / |\vec{T}_\alpha|$  ist. Außerdem dürfen wir voraussetzen, dass für einen Draht aus einem einheitlichen Material  $\sigma = \text{const}$  ist. Dabei ist  $A_{\text{quer}} = \text{const}$  die Querschnittsfläche des Leiters. Dann erhält man aus (2.5.27)

$$\mathcal{E} = RI \quad \text{mit} \quad R = \int_0^\alpha d\alpha \frac{a}{\sigma A_{\text{quer}}} = \frac{2\pi a}{\sigma A_{\text{quer}}}. \quad (2.5.28)$$

Dabei ist  $R$  der Widerstand des Drahtes. Bei einem echten Generator hat man natürlich nicht eine einzelne Leiterschleife sondern eine Spule mit  $N$  Windungen. Dann ist im Integral für  $\mathcal{E}$  entlang des gesamten Spulendrahtes zu integrieren, und wir müssen die obigen Ergebnisse für eine einzelne Leiterschleife mit  $N$  multiplizieren, d.h. es ist in (2.5.28)  $R = 2\pi a N / (\sigma A_{\text{quer}})$  zu setzen.

Auf die integrale Form des **Ampère-Maxwell-Gesetzes** (2.5.3) werden wir schließlich geführt, indem wir die zeitliche Ableitung des elektrischen Flusses

$$\Phi_{\vec{E}} = \int_F d^2 \vec{f} \cdot \vec{E} \quad (2.5.29)$$

betrachten. Dazu können wir wieder die allgemeingültige Formel (2.5.16) verwenden (wobei natürlich  $\vec{E}$  für  $\vec{B}$  zu schreiben ist), woraus sich zunächst

$$\dot{\Phi}_{\vec{E}} = \int_F d^2 \vec{f} \cdot [\partial_t \vec{E} + \vec{v}(\vec{\nabla} \cdot \vec{E})] - \int_{\partial F} d\vec{r} \cdot (\vec{v} \times \vec{E}) \quad (2.5.30)$$

ergibt. Gemäß dem Ampère-Maxwell-Gesetz (2.5.3) können wir im Flächenintegral

$$\partial_t \vec{E} = \frac{1}{\mu_0 \epsilon_0} \vec{\nabla} \times \vec{B} - \frac{1}{\epsilon_0} \vec{j} \quad (2.5.31)$$

schreiben und mit dem Gaußschen Gesetz (2.5.4)

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{E} = \frac{1}{\epsilon_0} \rho \quad (2.5.32)$$

einsetzen. Wenden wir dann noch auf das Flächenintegral von  $\vec{\nabla} \times \vec{B}$  den Stokesschen Integralsatz an, erhalten wir schließlich

$$\dot{\Phi}_{\vec{E}} = -\frac{1}{\epsilon_0} \int_F d^2 \vec{f} \cdot (\vec{j} - \rho \vec{v}) + \int_{\partial F} d\vec{r} \cdot (c^2 \vec{B} - \vec{v} \times \vec{E}), \quad (2.5.33)$$

wobei wir im letzten Schritt  $\mu_0\epsilon_0 = 1/c^2$  verwendet haben.

Gewöhnlich multipliziert man diese Gleichung mit  $\mu_0\epsilon_0$  und löst nach dem Wegintegral von  $\vec{B}$  auf:

$$\int_{\partial F} d\vec{r} \cdot \vec{B} = \mu_0 \int_F d^2\vec{f} \cdot (\vec{j} - \rho\vec{v}) + \mu_0\epsilon_0 \left[ \dot{\Phi}_{\vec{E}} + \int_{\partial F} d\vec{r} \cdot (\vec{v} \times \vec{E}) \right]. \quad (2.5.34)$$

In den übrigen beiden Maxwell-Gleichungen, also im Gaußsche Gesetz für das elektrische Feld (2.5.4) und für das magnetische Feld (2.5.2) treten keine Zeitableitungen auf, und entsprechend kann man einfach den Gaußschen Integralsatz auf ein beliebiges Volumen  $V$  anwenden:

$$\begin{aligned} \int_V d^3r \operatorname{div} \vec{E} &= \int_{\partial V} d^2\vec{f} \cdot \vec{E} = \frac{1}{\epsilon_0} \int_V d^3r \rho = \frac{1}{\epsilon_0} Q_V, \\ \int_V d^3r \operatorname{div} \vec{B} &= \int_{\partial V} d^2\vec{f} \cdot \vec{B} = 0. \end{aligned} \quad (2.5.35)$$

## 2.6 Elektromagnetische Wellen im Vakuum

Wir kommen nun zur wichtigsten Schlussfolgerung, die Maxwell aus seinen vier Gleichungen gezogen hat, nämlich die Existenz sich im Vakuum ausbreitender **elektromagnetischer Wellen**. Wir werden auch gleich noch die etwas willkürlich erscheinende Einführung der Konversionsfaktoren  $\epsilon_0$  (Permittivität des Vakuums bzw. elektrische Feldkonstante) und  $\mu_0$  (Permeabilität des Vakuums bzw. magnetische Feldkonstante) im SI-Einheitensystem mit etwas mehr physikalischem Inhalt füllen.

Wir betrachten also nun die Maxwell-Gleichungen (2.5.1)-(2.5.4) in einem Bereich, wo keine Ladungen und Ströme vorhanden sind, also für  $\rho = 0$  und  $\vec{j} = 0$ . Wir wollen dazu zunächst eine Gleichung finden, die nur das elektrische Feld enthält. Dazu bilden wir im Hinblick auf (2.5.3) zuerst die Rotation von (2.5.1). Wir beschäftigen uns zuerst mit dem ersten dabei auftretenden Term unter Zuhilfenahme kartesischer Koordinaten (*Nachrechnen!*):

$$\begin{aligned} \operatorname{rot} \operatorname{rot} \underline{E} &= \begin{pmatrix} \partial_1 \\ \partial_2 \\ \partial_3 \end{pmatrix} \times \left[ \begin{pmatrix} \partial_1 \\ \partial_2 \\ \partial_3 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} E_1 \\ E_2 \\ E_3 \end{pmatrix} \right] \\ &= \begin{pmatrix} \partial_1 \\ \partial_2 \\ \partial_3 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} \partial_2 E_3 - \partial_3 E_2 \\ \partial_3 E_1 - \partial_1 E_3 \\ \partial_1 E_2 - \partial_2 E_1 \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} \partial_1 \partial_2 E_2 - \partial_2^2 E_1 - \partial_3^2 E_1 + \partial_1 \partial_3 E_3 \\ \partial_2 \partial_3 E_3 - \partial_3^2 E_2 - \partial_1^2 E_2 + \partial_2 \partial_1 E_1 \\ \partial_3 \partial_1 E_1 - \partial_1^2 E_3 - \partial_2^2 E_3 + \partial_3 \partial_2 E_2 \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} \partial_1 \operatorname{div} \underline{E} - \Delta E_1 \\ \partial_2 \operatorname{div} \underline{E} - \Delta E_2 \\ \partial_3 \operatorname{div} \underline{E} - \Delta E_3 \end{pmatrix}, \end{aligned} \quad (2.6.1)$$

wobei wir wieder den Laplace-Operator

$$\Delta = \vec{\nabla} \cdot \vec{\nabla} = \partial_1^2 + \partial_2^2 + \partial_3^2 \quad (2.6.2)$$

verwendet und ausgiebig von der Vertauschbarkeit der partiellen Ableitungen Gebrauch gemacht haben. Wir

## 2. Die Maxwell-Gleichungen im Vakuum

betonen, dass diese naive Anwendung des Laplace-Operators auf ein Vektorfeld nur für *kartesische Komponenten* dieses Vektorfeldes korrekt ist. Für irgendein skalares Feld  $\phi$  ist definitionsgemäß

$$\text{grad } \phi = \underline{\nabla} \phi = \begin{pmatrix} \partial_1 \phi \\ \partial_2 \phi \\ \partial_3 \phi \end{pmatrix}. \quad (2.6.3)$$

Dann können wir (2.6.1) in der folgenden Gleichung, die für beliebige *kartesische Komponenten* eines Vektorfeldes  $\vec{E}$  gilt, zusammenfassen:

$$\text{rot rot } \underline{E} = \text{grad div } \underline{E} - \Delta \underline{E}. \quad (2.6.4)$$

bzw. mit dem Nabla-Operator geschrieben ergibt sich

$$\underline{\nabla} \times (\underline{\nabla} \times \underline{E}) = \vec{\nabla}(\underline{\nabla} \cdot \underline{E}) - \Delta \underline{E}, \quad (2.6.5)$$

was auch der formalen Anwendung der „bac-cab-Formel“ entspricht.

Nun verwenden wir auf der rechten Seite (2.5.4) mit  $\rho = 0$ , d.h. der erste Term auf der rechten Seite verschwindet. Rotationsbildung von (2.5.1) liefert also

$$-\Delta \underline{E} + \partial_t \text{rot } \underline{B} = 0. \quad (2.6.6)$$

Nun können wir mit Hilfe von (2.5.3) für  $\underline{j} = 0$  aus dieser Gleichung  $\underline{B}$  eliminieren. Dies liefert

$$\mu_0 \epsilon_0 \partial_t^2 \underline{E} - \Delta \underline{E} = 0. \quad (2.6.7)$$

Wir bemerken, dass

$$c^2 = \frac{1}{\mu_0 \epsilon_0} \quad (2.6.8)$$

eine Konstante von der Dimension einer Geschwindigkeit im Quadrat hat.

Dann schreibt sich (2.6.7) in der Form

$$\frac{1}{c^2} \partial_t^2 \underline{E} - \Delta \underline{E} = \square \underline{E} \quad \text{mit} \quad \square = \frac{1}{c^2} \partial_t^2 - \Delta \quad (2.6.9)$$

Der Differentialoperator  $\square$  heißt **d'Alembert-Operator** (Jean-Baptiste le Rond d'Alembert 1717-1783).

Die partielle Differentialgleichung ist als **Wellengleichung** bekannt. Wir wollen zeigen, dass (2.6.9) in der Tat Wellenlösungen besitzt. Wir machen dazu den Ansatz

$$\underline{E}(t, \underline{r}) = \underline{E}_0 \cos(\omega t - k x_1), \quad (2.6.10)$$

was mit  $\underline{E}_0 = \text{const.}$  einer ebenen Welle entspricht, die sich in  $x_1$ -Richtung ausbreitet. Für diesen Ansatz gilt nun offenbar (*Nachrechnen!*)

$$\partial_t^2 \underline{E} = -\omega^2 \underline{E}_0 \cos(\omega t - k x_1), \quad \Delta \underline{E} = \partial_1^2 \underline{E} = -k^2 \underline{E}_0 \cos(\omega t - k x_1). \quad (2.6.11)$$

Setzen wir dies in die Wellengleichung (2.6.9) ein, erhalten wir die Bedingung

$$\frac{\omega}{c} = k. \quad (2.6.12)$$

Wir bemerken, dass die Lösung (2.6.10) **periodisch** ist, und zwar ist die räumliche Periode (also die **Wellenlänge**)  $\lambda$  durch die Bedingung  $k\lambda = 2\pi$  oder  $\lambda = 2\pi/k$  und die zeitliche Periode (also die **Periodendauer**)  $\tau$  durch  $\omega\tau = 2\pi$  oder  $\tau = 2\pi/\omega$  gegeben. Gl. (2.6.12) heißt **Dispersionsrelation für elektromagnetische Wellen**.

Wir müssen nun noch zeigen, dass sich alle vier Maxwell-Gleichungen (2.5.1)-(2.5.4) mit (2.6.12) erfüllen lassen. Setzen wir den Ansatz also zunächst den Ansatz in (2.5.4) mit  $\rho = 0$  ein. Es folgt

$$\operatorname{div} \underline{E} = \partial_1 E_1 = k E_{01} \sin(\omega t - k x_1) \stackrel{!}{=} 0. \quad (2.6.13)$$

Das bedeutet, dass  $E_{01} = 0$  sein muss, d.h. das ebene elektrische Feld im Vakuum (also im ladungs- und stromfreien Raum) ist eine **transversale Welle**, d.h.  $\underline{E}$  ist stets senkrecht zur Ausbreitungsrichtung der Welle gerichtet.

Wir können nun das kartesische Koordinatensystem so wählen, dass  $\underline{E}_0 = (0, E_{02}, 0)$  ist, d.h. wir haben nun

$$\underline{E} = \begin{pmatrix} 0 \\ E_{02} \\ 0 \end{pmatrix} \cos(\omega t - k x_1). \quad (2.6.14)$$

Man rechnet leicht nach, dass

$$\begin{aligned} \operatorname{rot} \underline{E} &= \nabla \times [\underline{E}_0 \cos(\omega t - k x_1)] \\ &= -\underline{E}_0 \times \operatorname{grad} \cos(\omega t - k x_1) \\ &= -\begin{pmatrix} 0 \\ E_{02} \\ 0 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} k \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \sin(\omega t - k x_1) \\ &= E_{02} k \sin(\omega t - k x_1) \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} \stackrel{2.5.1}{=} -\partial_t \underline{B} \end{aligned} \quad (2.6.15)$$

ist. Durch Integration folgt dann

$$\underline{B} = \frac{1}{c} \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ E_{02} \end{pmatrix} \cos(\omega t - k x_1) = \frac{1}{c} \underline{e}_1 \times \underline{E}. \quad (2.6.16)$$

Es steht also das Magnetfeld  $\underline{B}$  senkrecht sowohl auf der Ausbreitungsrichtung der Welle  $\underline{e}_1$  als auch zum elektrischen Feld, und es bilden  $\underline{E}$ ,  $\underline{B}$  und der Wellenvektor  $\underline{k} = k \underline{e}_1$  in dieser Reihenfolge ein rechtshändiges orthogonales Dreibein.

Damit ist auch (2.5.2) erfüllt ist, und man rechnet nach, dass schließlich auch (2.5.3) gelöst wird. (*Nachrechnen!*).

Damit haben wir gezeigt, dass es **elektromagnetische Wellen** gibt, die sich mit der **Geschwindigkeit**

$$c = \frac{1}{\sqrt{\mu_0 \epsilon_0}} \frac{\text{m}}{\text{s}} \simeq 3 \cdot 10^8 \frac{\text{m}}{\text{s}} \quad (2.6.17)$$

ausbreiten. Dies entspricht aber recht genau der **Lichtgeschwindigkeit im Vakuum**.

Diesen Zusammenhang zwischen den Feldkonstanten  $\epsilon_0$  und  $\mu_0$  mit der Vakuumlichtgeschwindigkeit haben Friedrich Wilhelm Georg Kohlrausch (1840-1910) und Wilhelm Eduard Weber (1804-1891) bereits 1856 durch die Vermessung statischer (!) elektrischer und magnetischer Felder und dem Vergleich durch die damals definierten elektrostatischen und magnetostatischen Einheiten für die elektrische Ladung nachgewiesen. Aus der Vorhersage der elektromagnetischen Wellen hat Maxwell die Hypothese aufgestellt, dass **Licht eine elektromagnetische Welle** darstellt.

## 2.7 SI-Einheiten

Wir rekapitulieren nun noch einmal kurz die SI-Einheiten soweit sie die Mechanik und Elektrodynamik betreffen. Wir können uns hierzu auf die vier Basiseinheiten für Länge (Meter, m), Zeit (Sekunde, s), Masse (Kilogramm, kg) und Stromstärke (Ampere, A) beschränken.

Ausgangspunkt ist die Definition der Zeiteinheit Sekunde. Dies hängt damit zusammen, dass beim derzeitigen Stand der Messtechnik Zeitintervalle bzw. Frequenzen die am genauesten zu messenden Größen darstellen. Dabei macht man sich zunutze, dass viele atomare Übergänge sehr stabile Energiedifferenzen besitzen und die Frequenz der entsprechenden elektromagnetischen Wellen daher sehr präzise und überall reproduzierbare Maße für Zeitintervalle verfügbar machen. Dabei müssen die metrologischen Institute (in Deutschland die Physikalisch Technische Bundesanstalt in Braunschweig) freilich darauf achten, dass bei einer Umdefinition der Einheiten die Kontinuität gewahrt bleibt. So war ursprünglich die Zeiteinheit Sekunde über astronomische Messungen der Dauer des mittleren Tages auf der Erde definiert, was aber im Laufe der Zeit viel zu ungenau war, um den gewachsenen Anforderungen an die Messgenauigkeit in Wissenschaft und Technik zu genügen. Daher ist viel Aufwand erforderlich, um die alte Definition möglichst genau mit der neuen Definition abzustimmen. Die derzeit gültige Definition der **Zeiteinheit Sekunde** lautet seit 1967 wie folgt:

Die Sekunde ist das 9 192 631 770-fache der Periodendauer der dem Übergang zwischen den beiden Hyperfeinstrukturniveaus des Grundzustandes von Atomen des Nuklids  $^{133}\text{Cs}$  entsprechenden Strahlung.

Dabei ist  $^{133}\text{Cs}$  das Zeichen für das Cäsium-Isotop mit der Kernmassenzahl  $A = 133$ .

Die Definition der **Längeneinheit Meter** beruht auf der Erkenntnis der Relativitätstheorie, dass die Lichtgeschwindigkeit  $c$  im Vakuum eine universelle Naturkonstante ist, die nach derzeitigem Kenntnisstand überall im Universum gleich ist. Daher wird das Meter im SI dadurch festgelegt, dass man der Lichtgeschwindigkeit einen festen Wert zuordnet. Freilich muss auch hier der Anschluss an diverse Vorgängerdefinitionen des Meters gewahrt werden. Ursprünglich war das Meter als ein der 10-millionste Teil der Länge des durch Paris verlaufenden Längengrades definiert. Die moderne Definition von 1983 lautet

Das Meter ist die Länge der Strecke, die Licht im Vakuum während der Dauer von  $(1/299\,792\,458)$  Sekunden durchläuft.

## 2.8. Die Energiedichte des elektromagnetischen Feldes

Mit anderen Worten: Die Lichtgeschwindigkeit besitzt definitionsgemäß den exakten Wert

$$c = 299\,792\,458 \frac{\text{m}}{\text{s}} = 2,99792458 \cdot 10^8 \frac{\text{m}}{\text{s}}. \quad (2.7.1)$$

Für Überschlagsrechnungen genügt der Näherungswert  $c \simeq 3 \cdot 10^8 \text{ m/s}$ .

Bis zum Jahre 2019 wurde das **Kilogramm** (kg) seit 1889 einfach als die Masse eines Zylinders aus einer bestimmten Platin-Iridium-Legierung, der in Paris aufbewahrt wird (der sog. Internationale Kilogrammprototyp oder kurz „Urkilogramm“), definiert.

Freilich war dies eine äußerst heikle Definition, denn sie ist zum einen nicht besonders genau und zum anderen weicht ausgerechnet der Internationale Kilogrammprototyp systematisch von den in anderen Ländern aufbewahrten nationalen Sekundärprototypen ab.

Seit 2019 wird das Kilogramm, unter Berücksichtigung der oben gegebenen Definitionen für Sekunde und Meter dadurch festgelegt, dass man einer weiteren nach heutigem Wissen fundamentalen Naturkonstanten einen exakten Wert zuweist, und zwar dem **Planckschen Wirkungsquantum**.

Das Kilogramm, Einheitenzeichen kg, ist definiert, indem dem **Planckschen Wirkungsquantum** der Wert

$$h = 6,62607015 \cdot 10^{-34} \text{ J s} = 6,62607015 \cdot 10^{-34} \frac{\text{kg m}^2}{\text{s}}$$

zugeordnet wird. Dabei ist J (Joule) die Einheit für die Energie:  $1 \text{ J} = 1 \text{ N s} = 1 \text{ kg m}^2/\text{s}^2$ .

Wie wir bereits in Abschnitt 1.1.2 besprochen haben, ist die Einheit der elektrischen Ladung, das Coulomb (C) durch die Festlegung des definitionsgemäß exaktes Wertes der elektrischen Elementarladung  $e = 1,602\,176\,634 \cdot 10^{-19} \text{ C}$  definiert. Aus historischen Gründen ist aber nicht das Coulomb sondern das **Ampere** eine Basiseinheit. Dabei ist  $1 \text{ A} = 1 \text{ C/s}$ .

Zusammen mit der Festlegung des exakten Wertes der Lichtgeschwindigkeit vermöge (2.7.1) und wegen des Zusammenhangs der Lichtgeschwindigkeit mit der elektrischen und magnetischen Feldkonstante (2.6.8) ergibt sich der Wert

$$\mu_0 = \frac{1}{\epsilon_0 c^2} = 1,25663706212(19) \cdot 10^{-6} \frac{\text{N}}{\text{A}^2}. \quad (2.7.2)$$

für die **magnetische Feldkonstante**, die auch **Permeabilität des Vakuums** genannt wird.

Man kann dies mit der alten seit 1947 bis 2019 gültigen in Abschnitt 2.3 besprochenen Definition der Einheit Ampere vergleichen, derzufolge  $\mu_0^{(\text{alt})} = 4\pi \cdot 10^{-7} \text{ N/A}^2$  gegolten hat. Die entsprechende in (2.7.2) angegebene Unsicherheit im Wert von  $\mu_0$  aufgrund der Neudefinition der SI-Basiseinheiten stellt dabei die numerisch größte damit einhergehende Abweichung der Basiseinheiten verglichen mit der vorherigen Definition dar. Die entsprechende relative Messunsicherheit beträgt etwa  $1,5 \cdot 10^{-10}$ .

## 2.8 Die Energiedichte des elektromagnetischen Feldes

In den folgenden drei Abschnitten wollen wir die Erhaltungssätze für Energie, Impuls und Drehimpuls in der Elektrodynamik herleiten. Dabei ergibt sich die wichtige Erkenntnis, dass das elektromagnetische Feld als eigenständiges dynamisches System Energie, Impuls und Drehimpuls besitzt. Diese Größen sind kontinuierlich im Raum verteilt, und man erhält daher jeweils eine **Dichte** und eine **Stromdichte** für jede dieser

Größen. Um diese wichtigen Größen herzuleiten, betrachten wir geladene Materie mittels einer Kontinuumsbeschreibung und deren Wechselwirkungen mit dem elektromagnetischen Feld. Wir begnügen uns dabei mit dem einfachst möglichen Modell eines sehr dünnen Gases, dessen intrinsische Kräfte wie Druck und Reibungskräfte vernachlässigbar gegenüber den elektromagnetischen Kräften sind.

Trotzdem betrachten wir zunächst den sehr allgemeinen Fall eines kontinuummechanischen Systems. Das kann ein Gas, eine Flüssigkeit oder sogar ein Festkörper sein. Wir beschäftigen uns aber nicht mit Details einer solchen Theorie sondern nur mit den grundlegendsten Beschreibungsweisen. Wir beschränken uns auf die (nichtrelativistische) Newtonsche Mechanik.

In diesem Zusammenhang ist es auch wichtig zu verstehen, dass das **Konzept lokaler Feldtheorien** im Zusammenhang mit der **Relativitätstheorie** wichtig ist. Wir behandeln zwar die Relativitätstheorie erst im folgenden Band dieser Buchreihe, aber es ist trotzdem interessant zu verstehen, dass die von der Relativitätstheorie geforderte **Endlichkeit der Signalausbreitungsgeschwindigkeit** mittels der Einführung von Feldern als dynamischen Größen und die damit einhergehende Interpretation von Kraftwirkungen auf Materie im Sinne einer **Nahwirkungstheorie** die Gültigkeit der Erhaltungssätze gewährleisten kann.

In der Newtonschen Mechanik haben wir Kräfte als **Fernwirkung** behandelt. Das Paradebeispiel ist die Newtonsche Theorie der **Gravitationswechselwirkung**. Hier wirkt zwischen zwei „Punktteilchen“ mit Massen  $m_1$  und  $m_2$  zu jedem Zeitpunkt die Gravitationskraft  $\vec{F}_1 = -\vec{F}_2 = -Gm_1m_2\vec{r}/r^3$ , wobei  $\vec{r} = \vec{x}_1 - \vec{x}_2$  ist. Bewegen sich die Teilchen, passen sich die Kräfte auf jedes Teilchen **instantan**, d.h. ohne Zeitverzögerung, an, und daher gilt z.B. der Impulssatz zu jedem Zeitpunkt für das dynamische System der wechselwirkenden Massenpunkte aufgrund des dritten Newtonschen Postulats.

Heute wissen wir, dass die Newtonsche Beschreibung von absolutem Raum und absoluter Zeit, die eine solche instantane Fernwirkung ermöglicht, nur eine Näherung ist. Der Relativitätstheorie zufolge können sich irgendwelche Wirkungen aber höchstens mit der endlichen **Lichtgeschwindigkeit** ausbreiten, d.h. das 3. Newtonsche Postulat (actio=reactio) kann für sich beliebig bewegende Teilchen nicht gelten, denn die Änderung der relativen Positionen der beiden Teilchen kann nicht instantan die Kräfte auf jedes Einzelteilchen ändern. Z.B. benötigt bereits das Licht von der Sonne zur Erde etwa 8 Minuten, d.h. auch die Gravitationswirkung der Sonne auf die Erde kann sich nicht instantan ändern, wenn sich die Position der Sonne relativ zur Erde ändert. Vielmehr benötigt die entsprechende Änderung ebenfalls 8 Minuten (die Allgemeine Relativitätstheorie zeigt, dass die Gravitationswechselwirkung wie die elektromagnetische Wechselwirkung ebenfalls mit Lichtgeschwindigkeit erfolgt), d.h. es kann auch das 3. Newtonsche Postulat zwischen zwei weit voneinander entfernten Körpern und damit der Impulserhaltungssatz mit Punktteilchen als einzigen dynamischen Freiheitsgraden nicht exakt gelten.

Andererseits wissen wir, dass die Erhaltungssätze für Energie, Impuls und Drehimpuls nicht nur näherungsweise im Rahmen der Newtonschen Physik sondern ganz allgemein gelten. Dies wird nun durch das Konzept der **Nahwirkungs- oder Feldtheorie** ermöglicht: Hier wird z.B. die elektromagnetische Wechselwirkung zwischen geladenen Teilchen so interpretiert, dass die Ladungs- und Stromverteilungen ein elektrisches und magnetisches Feld zur Folge haben, für die die oben besprochenen **Maxwell-Gleichungen** die dynamischen „Bewegungsgleichungen“ darstellen. Umgekehrt beschreiben die Felder aber auch die auf geladene Teilchen wirkenden elektrischen und magnetischen Kräfte. Diese sind durch das **elektromagnetische Feld am Ort des Teilchens** bestimmt. Dabei tauscht das Teilchen mit dem elektromagnetischen Feld Energie, Impuls und Drehimpuls aus. Die Änderung der Felder aufgrund der Bewegung der Teilchen erfolgt dabei mit Lichtgeschwindigkeit, wie wir unten noch zeigen werden. Die Beschleunigung von Ladungen führt dabei zur **Austrahlung elektromagnetischer Wellen**, die sich im ladungs- und stromfreien Raum ausbreiten, wie oben bereits beschrieben. Diese elektromagnetischen Wellen transportieren Energie, Impuls und Drehimpuls und gewährleisten so, dass die entsprechenden Gesamtgrößen zu jedem Zeitpunkt erhalten sind, und wie wir in den folgenden drei Abschnitten zeigen wollen, gelten diese Erhaltungssätze im Sinne lokaler Feldgleichungen, d.h. sie werden durch **Kontinuitätsgleichungen** wie die oben ausführlich besprochene Gleichung für die elektrische Ladung  $\partial_t \rho + \vec{\nabla} \cdot \vec{j} = 0$  beschrieben. Diese Kontinuitätsgleichung besagt ja, dass die zeitliche

Änderung der in einem beliebigen festgehaltenen **Kontrollvolumen** enthaltenen Ladung *ausschließlich* dadurch zustandekommt, dass Ladung durch die **Oberfläche des Kontrollvolumens** strömt, was lokal durch die **Stromdichte**  $\vec{j}$  beschrieben wird (vgl. Abschnitt 1.3).

### 2.8.1 Grundlagen der Kontinuumsmechanik

Die Kontinuumsmechanik betrachtet ausgedehnte Materie beliebiger Art, indem sie von deren atomaren Struktur absieht und wie oben am Beispiel der Dichte und der Stromdichte für die elektrische Ladung beschrieben, im Sinne einer Mittelwertbildung über räumliche Bereiche, die auf atomarer Ebene groß sind und viele Teilchen enthalten, aber auf makroskopischen Längenskalen als klein angesehen werden können. An jedem Punkt im Raum können wir dann eine **Massendichte**  $\rho^{(m)}(t, \vec{x})$  definieren. Sie gibt die in einem Volumenelement  $d^3x$  an der Stelle  $\vec{x}$  befindliche Masse zur Zeit  $t$  durch  $dm = d^3x \rho^{(m)}(t, \vec{x})$  an.

Wie für die elektrische Ladung gilt in der Newtonschen Mechanik für die Masse ein Erhaltungssatz, d.h. wie für die elektrische Ladungsdichte gilt daher auch für die Massendichte eine **Kontinuitätsgleichung**:

$$\partial_t \rho^{(m)} = -\vec{\nabla} \cdot \vec{j}^{(m)}, \quad \vec{j}^{(m)}(t, \vec{x}) = \rho^{(m)}(t, \vec{x}) \vec{v}(t, \vec{x}). \quad (2.8.1)$$

Dabei ist  $\vec{v}(t, \vec{x})$  das **Geschwindigkeitsfeld** der Materie, d.h.  $\vec{v}(t, \vec{x})$  gibt die Geschwindigkeit des zur Zeit  $t$  am Ort  $\vec{x}$  befindlichen Fluidelements an.

Aus der Punktmechanik wissen wir, dass wir die Bewegungsgleichung mittels des 2. Newtonschen Axioms durch  $m \dot{\vec{v}} = \vec{F}$  ausdrücken können, wobei  $m$  die Masse und  $\vec{v}$  die Geschwindigkeit eines *individuellen Massenpunktes* und  $\vec{F}$  die auf ihn wirkende Kraft ist.

Um diese Bewegungsgleichung auf die kontinuumsmechanische Beschreibung übertragen zu können, denken wir uns ein kleines quaderförmiges Volumenelement  $d^3x$  herausgegriffen. Um die Bewegungsgleichung formulieren zu können, müssen wir die spezifischen Teilchen dieses Volumenelementes identifizieren und deren Geschwindigkeit nach der Zeit ableiten. Dazu denken wir uns zu einer Anfangszeit  $t = t_0$  die Fluidelemente bei  $\vec{x}_0$  lokalisiert. Dann ist die **Bahnkurve** dieses individuellen Fluidelements durch eine Funktion  $\vec{x}(t, \vec{x}_0)$  definiert, d.h. diese Funktion gibt den Ort  $\vec{x}$  des Teilchens zur Zeit  $t$  an, das sich zur Zeit  $t = t_0$  an der Stelle  $t_0$  befunden hat. Dann ist offenbar die Geschwindigkeit dieses Punktes durch  $\vec{v}_0(t, \vec{x}_0) = \partial_t \vec{x}(t, \vec{x}_0)$  gegeben. Offenbar hängt diese Funktion mit dem Geschwindigkeitsfeld  $\vec{v}(t, \vec{x})$  durch  $\vec{v}_0(t, \vec{x}_0) = \vec{v}(t, \vec{x}(t, \vec{x}_0))$  zusammen.

Nun können wir die im Newtonschen Kraftgesetz benötigte Beschleunigung eines individuellen Fluidelements sehr leicht berechnen und durch unser ursprüngliches Geschwindigkeitsfeld ausdrücken, denn offenbar ist

$$\begin{aligned} \vec{a}_0(t, \vec{x}_0) &= \vec{a}(t, \vec{x}(t, \vec{x}_0)) = \partial_t \vec{v}_0(t, \vec{x}_0) \\ &= \partial_t \vec{v}(t, \vec{x}(\vec{x}_0, t)) = \partial_t \vec{v}(t, \vec{x}) + (\vec{v} \cdot \vec{\nabla}) \vec{v}(t, \vec{x}), \end{aligned} \quad (2.8.2)$$

wobei wir uns im letzten Schritt der Kettenregel bedient haben. Wir bezeichnen den so definierten Zeitableitungsoperator

$$\vec{a}(t, \vec{x}) = D_t \vec{v}(t, \vec{x}) = \partial_t \vec{v}(t, \vec{x}) + (\vec{v} \cdot \vec{\nabla}) \vec{v}(t, \vec{x}) \quad (2.8.3)$$

als **substantielle Zeitableitung**, weil er die zeitliche Änderung einer Größe beschreibt, die sich auf ein Fluidelement bezieht, das sich auf eine individuelle Menge von Teilchen bezieht.

## 2. Die Maxwell-Gleichungen im Vakuum

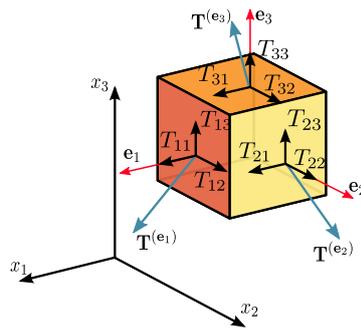


Abbildung 2.1: Zur physikalischen Bedeutung des Spannungstensors (basierend auf: Sanpaz - Eigenes Werk, CC BY-SA 3.0, <https://commons.wikimedia.org/w/index.php?curid=5668647>)

Nun müssen wir noch die Kraft kontinuumsmechanisch beschreiben. Zum einen gibt es **Volumenkräfte**, die auf jedes Teilchen innerhalb des Fluidvolumenelements  $d^3x$  wirken. Dies beschreiben wir durch eine Kraftdichte, d.h. die Kraft  $d\vec{F}_{\text{vol}} = d^3x \vec{f}(t, \vec{x})$ .

In der Elektrodynamik ist die **elektromagnetische Kraft**, die auf ein Fluidelement wirkt, eine solche Volumenkraft und durch die Kraftdichte

$$\begin{aligned} \vec{f}^{(\text{em})}(t, \vec{x}) &= \rho(t, \vec{x})[\vec{E}(t, \vec{x}) + \vec{v}(t, \vec{x}) \times \vec{B}(t, \vec{x})] \\ &= \rho(t, \vec{x})\vec{E}(t, \vec{x}) + \vec{j}(t, \vec{x}) \times \vec{B}(t, \vec{x}) \end{aligned} \quad (2.8.4)$$

gegeben. Hier bezeichnet  $\rho$  wieder die Dichte und  $\vec{j} = \rho\vec{v}$  die Stromdichte der elektrischen Ladung.

Nun ist das Fluidelement  $d^3x$  von Materie umgeben, die auch **Flächenkräfte** entlang seiner Oberfläche ausüben kann. Um diesen Sachverhalt zu beschreiben, benötigen wir einen sogenannten **Spannungstensor**. Er ist durch Komponenten  $T_{ij}(t, \vec{x})$  gegeben. An jedem Oberflächenlement  $d^2\vec{f}$  wirkt eine Kraft  $dF_i^{(\text{Fläche})} = d^2f_j T_{ij}$ . Dabei bedienen wir uns des in Anhang C erklärten **Ricci-Kalküls** für (kartesische) Vektorkomponenten. Insbesondere muss über gleichnamige Indexpaare (wie hier über  $j$ ) stets von 1 bis 3 summiert werden. Der Definition nach ist  $T_{ij}$  also eine „Kraft pro Fläche“.

Die physikalische Bedeutung wird in Abb. 2.1 veranschaulicht: Betrachten wir das gelbe Flächenelement, so setzt sich die Flächenkraft auf dieses Oberflächenlement durch eine **Zugkraft** senkrecht zur Oberfläche, also in Richtung von  $d^2\vec{f}$  (dem Beitrag vom Diagonalelement  $T_{22}$  des Spannungstensors) und einer **Scherkraft** tangential (hier also dem Beitrag der Komponenten  $T_{21}$  und  $T_{23}$  des Spannungstensors) zur Oberfläche zusammen.

Ein Beispiel ist der **Druck** in einem idealen Fluid, bei dem definitionsgemäß die Reibungskräfte der Fluidelemente (ebenfalls Flächenkräfte!) untereinander vernachlässigt werden. Der Druck wirkt dabei gleichmäßig von allen Seiten senkrecht auf das Fluidelement ein. Definitionsgemäß bedeutet dabei ein positiver Druck  $P$  eine auf das Volumenelement nach innen wirkende Kraft. Da der Konvention gemäß die Oberflächenlemente nach außen weisen, ist also in diesem Fall  $dF_i^{(\text{Fläche})} = -df_j P = -df_j P \delta_{ij}$  für ein ideales Fluid ist also der Spannungstensor durch die Komponenten  $T_{ij}^{(\text{id})} = -P \delta_{ij}$  gegeben.

Die Gesamtkraft ist für einen beliebigen Spannungstensor  $T_{ij}$  dann durch das Oberflächenintegral über die geschlossene Oberfläche des Fluidelements gegeben. Wir können es mit dem Gaußschen Integralsatz in ein

## 2.8. Die Energiedichte des elektromagnetischen Feldes

Volumenintegral umformen. Für unser infinitesimales Volumenelement ist nämlich

$$F_j^{\text{Fläche}} = \int_{\partial d^3x} d^2f_j T_{ij} = \int_{d^3x} d^3x \partial_j T_{ij}. \quad (2.8.5)$$

Damit wird der den Flächenkräften entsprechende Beitrag durch eine Kraftdichte

$$f_i^{(\text{Fläche})} = \partial_j T_{ij} \quad (2.8.6)$$

beschrieben.

Die Newtonsche Bewegungsgleichung liefert demzufolge schließlich

$$\rho^{(m)} D_t v_i = \rho^{(m)} (\partial_t v_i + v_j \partial_j v_i) = f_i + \partial_j T_{ij}. \quad (2.8.7)$$

Für ein ideales Fluid ergibt sich mit  $T_{ij} = -P \delta_{ij}$  die **Euler-Gleichung für ein ideales Fluid**

$$\rho^{(m)} (\partial_t v_i + v_j \partial_j v_i) = f_i + \partial_j T_{ij} = f_i - \partial_i P, \Rightarrow \rho^{(m)} (\partial_t \vec{v} + (\vec{v} \cdot \vec{\nabla}) \vec{v}) = \vec{f} - \vec{\nabla} P.$$

### 2.8.2 Die Energiedichte des elektromagnetischen Feldes

Um die Energiedichte und die Energiestromdichte des elektromagnetischen Feldes herzuleiten, betrachten wir nun ein sehr vereinfachtes kontinuummechanisches Modell für die Ladungen. Wir nehmen an, es handle sich dabei um ein hochverdünntes Gas geladener Teilchen (Plasma), bei dem wir den Druck und Reibungskräfte der Fluidelemente untereinander vernachlässigen können. Es wirkt also als einzige Kraft die **elektromagnetische Kraft** der Plasmateilchen. Die Bewegungsgleichung (2.8.7) ist demnach wegen  $T_{ij}^{(\text{mech})} = 0$  und (2.8.4)

$$\rho^{(m)} (\partial_t v_i + v_j \partial_j v_i) = \rho E_i + \epsilon_{ijk} j_j B_k, \quad (2.8.8)$$

wobei wir das Kreuzprodukt mit dem Levi-Civita-Symbol  $(\vec{j} \times \vec{B})_i = \epsilon_{ijk} j_j B_k$  geschrieben haben (vgl. Anhang C.2).

Nun ist die **Energiedichte des Plasmas** die Dichte der kinetischen Energie

$$w^{(\text{mech})} = \frac{\rho^{(m)}}{2} \vec{v}^2 = \frac{\rho^{(m)}}{2} v_j v_j. \quad (2.8.9)$$

Die Energiestromdichte ist durch

$$J_i^{(W, \text{mech})} = w^{(\text{mech})} v_i \quad (2.8.10)$$

gegeben.

Entsprechend gibt es auch eine **Energie- und Energiestromdichte des elektromagnetischen Feldes**  $w^{(\text{em})}$  und  $\vec{J}^{(W, \text{em})}$ . Die totale Energiedichte und Energiestromdichte des aus freien Plasmateilchen und dem elektromagnetischen Feld sind also

$$w^{(\text{tot})} = w^{(\text{mech})} + w^{(\text{em})}, \quad \vec{J}^{(W, \text{tot})} = \vec{J}^{(W, \text{mech})} + \vec{J}^{(W, \text{em})}. \quad (2.8.11)$$

Da wir unserem Modell gemäß alle übrigen Energieformen vernachlässigen können, gilt nun die **Energieerhaltung** für die Gesamtenergie, d.h. es gilt die Kontinuitätsgleichung

$$\partial_t w^{(\text{tot})} + \vec{\nabla} \cdot \vec{j}^{(\text{tot})} = 0. \quad (2.8.12)$$

Wir können dies wegen (2.8.11) nun in der Form

$$\partial_t w^{(\text{mech})} + \vec{\nabla} \cdot \vec{j}^{(W,\text{mech})} = -\partial_t w^{(\text{em})} - \vec{\nabla} \cdot \vec{j}^{(W,\text{em})} \quad (2.8.13)$$

schreiben.

Da wir die Ausdrücke für die mechanische Energie- und Energiestromdichte und die Bewegungsgleichung (2.8.8) kennen, können wir die linke Seite von (2.8.13) berechnen. Wir verwenden wieder den Ricci-Kalkül:

$$\begin{aligned} \partial_t w^{(\text{mech})} + \partial_j j_j^{(W,\text{mech})} &= \partial_t \left( \frac{\rho^{(m)}}{2} v_i v_i \right) + \partial_j \left( \frac{\rho^{(m)}}{2} v_i v_i v_j \right) \\ &= \frac{1}{2} (\partial_t \rho^{(m)}) v_i v_i + \rho^{(m)} v_i \partial_t v_i + \frac{1}{2} v_i v_i \partial_j (\rho^{(m)} v_j) + \rho^{(m)} v_j v_i \partial_j v_i \\ &\stackrel{(2.8.1)}{=} \rho^{(m)} v_i \partial_t v_i + \rho^{(m)} v_j v_i \partial_j v_i \\ &= \rho^{(m)} v_i (\partial_t v_i + v_j \partial_j v_i) \\ &\stackrel{(2.8.8)}{=} \rho v_i E_i = j_i E_i. \end{aligned} \quad (2.8.14)$$

Dabei haben wir verwendet, dass der Beitrag von der magnetischen Kraftdichte  $v_i \rho \epsilon_{ijk} v_j B_k = 0$  ist. Da die magnetische Lorentzkraft senkrecht auf der Geschwindigkeit der Teilchen ist, verrichten magnetische Kräfte demnach keine Arbeit. Die Gleichung (2.8.14) besagt also, dass sich die mechanische Energie in einem Kontrollvolumen dadurch zeitlich ändert, dass zum einen Teilchen durch die Oberfläche das Kontrollvolumen verlassen oder hineinströmen (zweiter Term auf der linken Seite der Gleichung) und zum anderen durch die elektrische Kraft Energie zugeführt oder abgegeben wird. Entsprechend steht auf der rechten Seite der Gleichung die **Leistungsdichte**, also die durch das elektromagnetische Feld an den Teilchen pro Zeit- und Volumeneinheit verrichtete Arbeit.

Daraus können wir nun mittels (2.8.13) die Energie- und Energiestromdichte des elektromagnetischen Feldes bestimmen, indem wir auf der rechten Seite von (2.8.14) mit Hilfe der Maxwell-Gleichungen die Stromdichte  $\vec{j}$  eliminieren. Dazu verwenden wir das Ampère-Maxwell-Gesetz (2.5.3):

$$\vec{\nabla} \times \vec{B} - \mu_0 \epsilon_0 \partial_t \vec{E} = \mu_0 \vec{j}. \quad (2.8.15)$$

Damit wird (wieder in den Ricci-Kalkül übersetzt)

$$\begin{aligned} j_i E_i &= \frac{1}{\mu_0} (\epsilon_{ijk} \partial_j B_k - \mu_0 \epsilon_0 \partial_t E_i) E_i \\ &= -\frac{\epsilon_0}{2} \partial_t (E_i E_i) + \frac{1}{\mu_0} \epsilon_{ijk} E_i \partial_j B_k. \end{aligned} \quad (2.8.16)$$

Unser Ziel ist es nun, diesen Ausdruck in die Form der rechten Seite von Gl. (2.8.13) zu bringen. Der erste Term in (2.8.16) ist bereits von der gewünschten Form, nämlich eine totale Ableitung nach der Zeit, d.h. ein Beitrag zur Zeitableitung der elektromagnetischen Energiedichte. Wir müssen also auch den zweiten Term in eine Form bringen, die sich aus der Summe einer Zeitableitung eines Skalarfeldes und der Divergenz eines

## 2.9. Die Impulsdichte des elektromagnetischen Feldes

Vektorfeldes ergibt. Hierzu berechnen wir

$$\begin{aligned}\epsilon_{ijk}E_i\partial_j B_k &= \epsilon_{ijk}[\partial_j(E_i B_k) - B_k\partial_j E_i] \\ &= -\partial_j\epsilon_{jik}E_i B_k - B_k\epsilon_{kij}\partial_j E_i \\ &= -\mu_0\partial_j S_j + B_k\epsilon_{kji}\partial_j E_i.\end{aligned}\quad (2.8.17)$$

Damit ist bereits ein Term durch eine totale Divergenz ausgedrückt.

Somit ist die **Energiestromdichte des elektromagnetischen Feldes**, wieder in Vektorschreibweise übersetzt,

$$S_j = \frac{1}{\mu_0}\epsilon_{jik}E_i B_k \Rightarrow \vec{S} = \frac{1}{\mu_0}\vec{E} \times \vec{B}.\quad (2.8.18)$$

Der Vektor  $\vec{S}$  heißt auch **Poynting-Vektor** (John Henry Poynting, 1852-1914).

Der zweite Term in (2.8.17) können wir nun ebenfalls in die gewünschte Form bringen, indem wir das Faradaysche Induktionsgesetz (2.5.1),

$$\vec{\nabla} \times \vec{E} = -\partial_t \vec{B} \Rightarrow \epsilon_{kji}\partial_j E_i = -\partial_t B_k,\quad (2.8.19)$$

verwenden. Damit wird

$$\epsilon_{ijk}E_i\partial_j B_k = -\mu_0\vec{\nabla} \cdot \vec{S} - B_k\partial_t B_k = -\mu_0\vec{\nabla} \cdot \vec{S} - \frac{1}{2}\partial_t(\vec{B}^2).\quad (2.8.20)$$

Damit wird schließlich (2.8.16) zu

$$\partial_t w^{(\text{mech})} + \partial_j j_j^{(W,\text{mech})} = -\partial_t \left( \frac{\epsilon_0}{2}\vec{E}^2 + \frac{1}{2\mu_0}\vec{B}^2 \right) - \vec{\nabla} \cdot \vec{S}.\quad (2.8.21)$$

Dies ist von der Form der rechten Seite der Gleichung (2.8.13), und wir lesen daher für die **Energie- und Energiestromdichte des elektromagnetischen Feldes**

$$w^{(\text{em})} = \frac{\epsilon_0}{2}\vec{E}^2 + \frac{1}{2\mu_0}\vec{B}^2, \quad \vec{j}^{(W,\text{em})} = \vec{S}\quad (2.8.22)$$

ab. Der Poynting-Vektor (2.8.18) ist also die **Energiestromdichte** des elektromagnetischen Feldes.

Bei der Energiedichte finden wir den Anteil vom elektrischen Feld wieder, den wir auch schon im Rahmen der Elektrostatik in Abschnitt 1.5.9 hergeleitet haben. Die obige Rechnung stellt die Verallgemeinerung des dortigen Gedankenexperiments mit der Berechnung der Arbeit, die benötigt wird, um elektrische Ladungen in dem durch sie erzeugten elektrostatischen Feld in die vorgegebene statische Konfiguration zu bringen, auf den allgemeinen Fall beliebiger zeitabhängiger Bewegungen und entsprechender Felder. Wir haben Probleme mit divergenten Selbstenergiebeiträgen, wie sie bei Punktteilchenmodellen unvermeidbar sind, dadurch vermieden, dass wir ein kontinuummechanisches Modell verwendet haben, das ohnehin besser zu einem Konzept einer Feldtheorie passt.

## 2.9 Die Impulsdichte des elektromagnetischen Feldes

Für die Berechnung der Impuls- und Impulsstromdichte des elektromagnetischen Feldes gehen wir analog wie eben bei der entsprechenden Betrachtung zur Energie- und Energiestromdichte vor.

## 2. Die Maxwell-Gleichungen im Vakuum

Da der Gesamtimpuls (also die Summe aus dem Impuls der Plasmateilchen und dem Impuls des elektromagnetischen Feldes) erhalten sein muss, muss

$$\partial_t g_i^{(\text{mech})} + \partial_j J_{ij}^{(p,\text{mech})} = -\partial_t g_i^{(\text{em})} - \partial_j J_{ij}^{(p,\text{em})} \quad (2.9.1)$$

gelten. Die Impuls- und Impulsstromdichte der Plasmateilchen ist offensichtlich durch

$$g_i^{(\text{mech})} = \rho^{(m)} v_i, \quad J_{ij}^{(p,\text{mech})} = \rho^{(m)} v_i v_j \quad (2.9.2)$$

gegeben.

Eine Rechnung analog wie oben bei der entsprechenden Betrachtung der Energiebilanz liefert (*Nachprüfen!*)

$$\partial_t g_i^{(\text{mech})} + \partial_j J_{ij}^{(p,\text{mech})} = \rho^{(m)} (\partial_t v_i + v_j \partial_j v_i) \stackrel{(2.8.8)}{=} \rho E_i + \epsilon_{ijk} j_j B_k. \quad (2.9.3)$$

Um dies in die Form der rechten Seite von (2.9.1) zu bringen, eliminieren wir mit den inhomogenen Maxwell-Gleichungen (2.5.3) und (2.5.4) die Quellen  $\rho$  und  $\vec{j}$ :

$$\begin{aligned} \rho E_i + \epsilon_{ijk} j_j B_k &= \epsilon_0 E_i \partial_j E_j + \epsilon_{ijk} B_k \left( \frac{1}{\mu_0} \epsilon_{jlm} \partial_l B_m - \epsilon_0 \partial_t E_j \right) \\ &= \epsilon_0 (E_i \partial_j E_j - \epsilon_{ijk} B_k \partial_t E_j) - \frac{1}{\mu_0} \epsilon_{jik} \epsilon_{jlm} (B_k \partial_l B_m) \\ &= \epsilon_0 (E_i \partial_j E_j - \epsilon_{ijk} B_k \partial_t E_j) - \frac{1}{\mu_0} (\delta_{il} \delta_{km} - \delta_{im} \delta_{kl}) B_k \partial_l B_m \\ &= \epsilon_0 (E_i \partial_j E_j - \epsilon_{ijk} B_k \partial_t E_j) - \frac{1}{\mu_0} (B_k \partial_i B_k - B_k \partial_k B_i) \\ &= \epsilon_0 (E_i \partial_j E_j - \epsilon_{ijk} B_k \partial_t E_j) - \frac{1}{\mu_0} (B_j \partial_i B_j - B_j \partial_j B_i) \\ &= \epsilon_0 \left[ \partial_j (E_i E_j) - E_j \partial_j E_i - \epsilon_{ijk} (\partial_t (B_k E_j) - E_j \partial_t B_k) \right] \\ &\quad - \frac{1}{\mu_0} \left[ B_j \partial_i B_j - \partial_j (B_j B_i) + B_i \partial_j B_j \right] \\ &\stackrel{(2.5.2)}{=} \epsilon_0 \left[ \partial_j (E_i E_j) - E_j \partial_j E_i - \epsilon_{ijk} (\partial_t (B_k E_j) - E_j \partial_t B_k) \right] \\ &\quad - \frac{1}{\mu_0} \left[ B_j \partial_i B_j - \partial_j (B_j B_i) \right] \\ &\stackrel{(2.8.18)}{=} -\epsilon_0 \mu_0 \partial_t S_i + \partial_j \left( \epsilon_0 E_i E_j + \frac{1}{\mu_0} B_i B_j \right) \\ &\quad - \epsilon_0 (E_j \partial_j E_i - \epsilon_{ijk} E_j \partial_t B_k) - \frac{1}{\mu_0} B_j \partial_i B_j. \end{aligned} \quad (2.9.4)$$

Die ersten beiden Terme sind nun bereits in der gewünschten Form der rechten Seite von (2.9.1). Verwenden wir nun das Faradaysche Induktionsgesetz (2.5.1) ergibt sich für den Term mit dem Levi-Civitasymbol

$$\begin{aligned} \epsilon_{ijk} E_j \partial_t B_k &= -\epsilon_{ijk} \epsilon_{klm} E_j \partial_l E_m \\ &= -(\delta_{il} \delta_{jm} - \delta_{im} \delta_{jl}) E_j \partial_l E_m \\ &= E_j \partial_j E_i - E_j \partial_i E_j. \end{aligned} \quad (2.9.5)$$

## 2.10. Die Drehimpulsdichte des elektromagnetischen Feldes

Setzen wir dies in (2.9.4) ein und beachten noch, dass

$$E_j \partial_i E_j = \frac{1}{2} \partial_i (\vec{E}^2) = \frac{1}{2} \partial_j (\vec{E}^2 \delta_{ij}), \quad B_j \partial_i B_j = \frac{1}{2} \partial_j (\vec{B}^2 \delta_{ij}) \quad (2.9.6)$$

ist, folgt schließlich in der Tat die gewünschte Form

$$\begin{aligned} \rho E_i + \epsilon_{ijk} j_j B_k &= -\frac{1}{c^2} \partial_t S_i \\ &+ \partial_j \left[ \epsilon_0 \left( E_i E_j - \frac{1}{2} \vec{E}^2 \delta_{ij} \right) + \frac{1}{\mu_0} \left( B_i B_j - \frac{1}{2} \vec{B}^2 \delta_{ij} \right) \right]. \end{aligned} \quad (2.9.7)$$

Den Term in der eckigen Klammer nennt man den **Maxwell-Spannungstensor**

$$T_{ij}^{(\text{Maxwell})} = \epsilon_0 \left( E_i E_j - \frac{1}{2} \vec{E}^2 \delta_{ij} \right) + \frac{1}{\mu_0} \left( B_i B_j - \frac{1}{2} \vec{B}^2 \delta_{ij} \right). \quad (2.9.8)$$

Mit seiner Hilfe lassen sich oft Kräfte auf Ladungsverteilungen berechnen, denn in der Tat steht auf der linken Seite von (2.9.7) ja nichts anderes als die Lorentz-Kraftdichte.

Mit (2.9.7) können wir nun durch Vergleich mit (2.9.1) die Impuls- und Impulsstromdichte des elektromagnetischen Feldes bestimmen:

$$\vec{g}^{(\text{em})} = \frac{1}{c^2} \vec{S} = \epsilon_0 \vec{E} \times \vec{B}, \quad J_{ij}^{(p,\text{em})} = -T_{ij}^{(\text{Maxwell})}. \quad (2.9.9)$$

## 2.10 Die Drehimpulsdichte des elektromagnetischen Feldes

In der Newtonschen Mechanik haben wir den Drehimpuls eines Teilchens durch

$$\vec{L} = \vec{x} \times \vec{P} \quad (2.10.1)$$

definiert. Dabei ist  $\vec{P} = m\dot{\vec{x}}$  der Impuls des Teilchens. Die Zeitableitung des Drehimpulses ist

$$\dot{\vec{L}} = \dot{\vec{x}} \times \vec{P} + \vec{x} \times \dot{\vec{P}} = \vec{x} \times \vec{F} = \vec{\tau}. \quad (2.10.2)$$

Dabei ist  $\vec{\tau}$  das auf das Teilchen ausgeübte Drehmoment. Falls die Kraft (bzgl. des gewählten Ursprungs des Koordinatensystems!) eine **Zentralkraft** ist, d.h. falls  $\vec{F} \propto \vec{x}$  ist, ist der Drehimpuls des Teilchens offenbar erhalten, denn dann ist  $\vec{\tau} = \vec{x} \times \vec{F} \propto \vec{x} \times \vec{x} = 0$ .

Daher liegt es nahe, die **Drehimpulsdichte des elektromagnetischen Feldes** durch

$$\vec{J}^{(\text{em})}(t, \vec{x}) = \vec{x} \times \vec{g}^{(\text{em})} = \vec{x} \times (\epsilon_0 \vec{E} \times \vec{B}). \quad (2.10.3)$$

zu definieren. Dabei ist  $\vec{g}^{(\text{em})}$  die Impulsdichte des elektromagnetischen Feldes (2.9.9).

Die **Drehimpulsdichte der Materie** ist durch

$$\vec{J}^{(\text{mech})}(t, \vec{x}) = \vec{x} \times \vec{g}^{(\text{mech})} = \rho^{(m)} \vec{x} \times \vec{v} \quad (2.10.4)$$

gegeben.

## 2. Die Maxwell-Gleichungen im Vakuum

Wir suchen nun wieder einen lokalen Erhaltungssatz für den Gesamtdrehimpuls

$$\vec{J} = \vec{J}^{(em)} + \vec{J}^{(mech)}. \quad (2.10.5)$$

Dazu benötigen wir die entsprechenden **Drehimpulsstromdichten**.

Aufgrund der obigen Definition der Drehimpulsdichten postulieren wir, dass

$$\begin{aligned} J_{ij}^{(J,mech)} &= \epsilon_{ikl} x_k J_{lj}^{(p,mech)} = \epsilon_{ikl} x_k \rho^{(m)} v_l v_j, \\ J_{ij}^{(J,em)} &= \epsilon_{ikl} x_k J_{lj}^{(p,em)} = -\epsilon_{ikl} x_k T_{lj}^{(Maxwell)} \end{aligned} \quad (2.10.6)$$

ist. Dabei haben wir für die Impulsstromdichte des elektromagnetischen Feldes (2.9.9) verwendet.

Wir können nun ohne weitere komplizierte Rechnungen die Erhaltung des Gesamtdrehimpulses zeigen. Wir benötigen nur den bereits bekannten lokalen Erhaltungssatz für den Impuls. Dazu berechnen wir zunächst den Ausdruck für die Kontinuitätsgleichung des Drehimpulses der Materie

$$\partial_t J_i^{(mech)} + \partial_j J_{ij}^{(J,mech)} = \epsilon_{ikl} \partial_t x_k g_l^{(mech)} + \partial_j \left( \epsilon_{ikl} x_k J_{lj}^{(p,mech)} \right). \quad (2.10.7)$$

Nun gilt

$$\begin{aligned} \partial_j \left( \epsilon_{ikl} x_k J_{lj}^{(p,mech)} \right) &= \epsilon_{ikl} \left( \delta_{jk} J_{lj}^{(p,mech)} + x_k \partial_j J_{lj}^{(p,mech)} \right) \\ &= \epsilon_{ikl} \left( J_{lk}^{(p,mech)} + x_k \partial_j J_{lj}^{(p,mech)} \right) \\ &= \epsilon_{ikl} x_k \partial_j J_{lj}^{(p,mech)}. \end{aligned} \quad (2.10.8)$$

Dabei haben wir im letzten Schritt verwendet, dass gemäß (2.9.2) die mechanische Impulsstromdichte ein symmetrischer Tensor ist, d.h. dass  $J_{lj}^{(p,mech)} = J_{jl}^{(p,mech)}$  ist, und daher die Kontraktion mit dem Levi-Civita-Symbol verschwindet, d.h.

$$\epsilon_{ikl} J_{lk}^{(p,mech)} = 0 \quad (2.10.9)$$

ist. Setzen wir (2.10.8) in (2.10.7) ein, folgt

$$\partial_t J_i^{(mech)} + \partial_j J_{ij}^{(J,mech)} = \epsilon_{ikl} x_k \left( \partial_t g_l^{(mech)} + \partial_j J_{lj}^{(p,mech)} \right). \quad (2.10.10)$$

Nun gilt aber der Impulserhaltungssatz für das Gesamtsystem aus Materie und Feldern, d.h. (2.9.1) und damit

$$\partial_t J_i^{(mech)} + \partial_j J_{ij}^{(J,mech)} = -\epsilon_{ikl} x_k \left( \partial_t g_l^{(em)} + \partial_j J_{lj}^{(p,em)} \right). \quad (2.10.11)$$

Da nun auch  $J_{lj}^{(p,em)} = J_{jl}^{(p,em)}$  ist, gilt für  $J_{lj}^{(p,em)}$  die gleiche Rechnung wie in (2.10.8) für die entsprechenden mechanischen Größen gezeigt, d.h. es gilt der Erhaltungssatz für den Gesamtdrehimpuls des Systems aus geladener Materie und elektromagnetischem Feld:

$$\partial_t J_i^{(mech)} + \partial_j J_{ij}^{(J,mech)} = -\left( \partial_t J_i^{(em)} + \partial_j J_{ij}^{(J,em)} \right). \quad (2.10.12)$$

## 2.11 Die elektromagnetischen Potentiale und Eichinvarianz

In der Elektrostatik haben wir gesehen, dass die verschiedensten Aufgaben, das elektrische Feld für eine vorgegebene Ladungsverteilung evtl. in Anwesenheit von Leitern und/oder Dielektrika zu berechnen, sich dadurch erheblich vereinfachen, dass man wegen  $\text{rot } \vec{E} = 0$  das elektrostatische Feld durch ein skalares Potential  $\vec{E} = -\text{grad } \Phi$  darstellen kann. Dies folgt aus dem Helmholtzschen Fundamentalsatz der Vektoranalysis (s. Anhang B.3). Im allgemeinen Fall zeitabhängiger Felder gibt es wegen des Faradayschen Induktionsgesetzes (2.5.1) zwar i.a. kein skalares Potential für das elektrische Feld mehr. Allerdings wollen wir nun zeigen, dass wir das elektrische und das magnetische Feld durch ein **skalares Potential und ein Vektorpotential** darstellen können, die allerdings durch die physikalische Situation nicht eindeutig bestimmt sind (**Eichinvarianz**). Dies kann man sich zunutze machen, um den Potentialen zusätzliche Bedingungen aufzuerlegen, um die Rechnungen zu vereinfachen. Dazu benötigen wir nur die **inhomogenen Maxwell-Gleichungen** (2.5.1) und (2.5.2). In der Tat impliziert die Nichtexistenz magnetischer Monopole (2.5.2) gemäß Helmholtzschem Fundamentalsatz, dass sich das Magnetfeld durch ein **Vektorpotential**  $\vec{A}$  darstellen lässt, d.h.

$$\vec{B} = \text{rot } \vec{A} = \vec{\nabla} \times \vec{A}. \quad (2.11.1)$$

Setzen wir dies nun ins Faradaysche Induktionsgesetz (2.5.1) ein, folgt

$$\text{rot} (\vec{E} + \partial_t \vec{A}) = \vec{0}, \quad (2.11.2)$$

wobei wir ausgenutzt haben, dass man die räumlichen Ableitungen in der Rotation mit der zeitlichen Ableitung vertauschen darf. Nun können wir abermals den Helmholtzschen Fundamentalsatz anwenden, demzufolge der Ausdruck unter der Klammer als Gradient eines **skalares Potential**  $\Phi$  geschrieben werden kann. Demnach ist

$$\vec{E} = -\partial_t \vec{A} - \text{grad } \Phi. \quad (2.11.3)$$

Wir können also die **homogenen Maxwell-Gleichungen** durch die Ansätze (2.11.1) und (2.11.3) für elektrisches bzw. magnetisches Feld

$$\vec{E} = -\partial_t \vec{A} - \vec{\nabla} \Phi, \quad \vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A} \quad (2.11.4)$$

erfüllen.

Nun sind aber die Potentiale durch die physikalische Situation nicht eindeutig festgelegt. Um das zu verstehen, denken wir uns  $\vec{E}$  und  $\vec{B}$  gegeben. Offensichtlich kann man statt irgendeines Vektorpotentials  $\vec{A}$  auch

$$\vec{A}' = \vec{A} - \text{grad } \chi \quad (2.11.5)$$

verwenden, wobei  $\chi$  ein beliebiges Skalarfeld ist. In der Tat gilt dann wegen  $\text{rot grad } \chi = \vec{0}$

$$\underline{\nabla} \times \vec{A}' = \underline{\nabla} \times \vec{A} = \vec{B}. \quad (2.11.6)$$

Nun ist aber auch

$$\vec{E} = -\partial_t \vec{A} - \text{grad } \Phi = -\partial_t \vec{A}' - \text{grad} (\Phi + \partial_t \chi), \quad (2.11.7)$$

d.h. führt man das neue skalare Potential

$$\Phi' = \Phi + \partial_t \chi \quad (2.11.8)$$

ein, erhalten wir

$$\vec{E} = -\partial_t \vec{A}' - \text{grad } \Phi', \quad (2.11.9)$$

also dieselbe Beziehung wie (2.11.3) mit den neuen Potentialen  $\Phi'$  und  $\vec{A}'$ .

Transformiert man also die Potentiale  $\Phi$  und  $\vec{A}$  gemäß (2.11.5) und (2.11.8) in neue Potentiale

$$\Phi' = \Phi + \partial_t \chi, \quad \vec{A}' = \vec{A} - \vec{\nabla} \chi \quad (2.11.10)$$

mit einem *beliebigen* Skalarfeld  $\chi$ , wird *dieselbe* physikalische Situation beschrieben.

Man nennt diese Transformation **Eichtransformation** und die Unabhängigkeit der physikalisch beobachtbaren Situation unter Eichtransformationen **Eichinvarianz**.

In diesem Sinne sind die Potentiale auch lediglich mathematische Hilfsgrößen, die nur bis auf eine Eichtransformation eindeutig bestimmt sind. Der Begriff „Eichtransformation“ geht auf einen (allerdings physikalisch fehlerhaften) Versuch Hermann Weyls (1885-1955) zurück, die Beschreibung der Gravitation in Einsteins Allgemeiner Relativitätstheorie mit der Beschreibung der Elektrodynamik zu vereinigen. In der Elementarteilchenphysik stellen **Eichtheorien**, die die Eichinvarianz der Elektrodynamik verallgemeinern, eines der wichtigsten mathematische Hilfsmittel dar. Das **Standardmodell der Elementarteilchen**, das bis dato mit hoher Präzision alle bekannten Teilchen und deren **starken, schwachen und elektromagnetischen** Wechselwirkungen im Rahmen der **relativistischen Quantenfeldtheorie** beschreibt, ist eine solche (quantisierte) Eichtheorie.

Wenden wir uns nun den beiden inhomogenen Maxwell-Gleichungen (2.5.3) und (2.5.4) zu. Während die homogenen Maxwell-Gleichungen mathematisch gesehen lediglich Nebenbedingungen an das elektromagnetische Feld darstellen, die wir durch die Einführung von Skalar- und Vektorpotential identisch erfüllen, sind die inhomogenen Maxwell-Gleichungen die eigentlichen dynamischen Gleichungen, die die Erzeugung des elektromagnetischen Feldes aufgrund der Anwesenheit von Ladungs- und Stromverteilungen beschreiben.

Setzen wir also (2.11.1) und (2.11.3) in die **inhomogenen Maxwell-Gleichungen** (2.5.3) und (2.5.4) ein, erhalten wir die Gleichungen

$$\text{rot rot } \vec{A} + \mu_0 \epsilon_0 \partial_t (\partial_t \vec{A} + \text{grad } \Phi) = \mu_0 \vec{j}, \quad (2.11.11)$$

$$-\text{div} (\partial_t \vec{A} + \text{grad } \Phi) = -\partial_t \text{div } \vec{A} - \Delta \Phi = \frac{1}{\epsilon_0} \rho \quad (2.11.12)$$

für die Potentiale.

Gehen wir nun zu kartesischen Koordinaten über, können wir  $\text{rot rot } \underline{A} = \text{grad div } \underline{A} - \Delta \underline{A}$  schreiben. Dann wird wegen  $\mu_0 \epsilon_0 = 1/c^2$

$$\left( \frac{1}{c^2} \partial_t^2 - \Delta \right) \underline{A} + \text{grad} \left( \text{div } \underline{A} + \frac{1}{c^2} \partial_t \Phi \right) = \mu_0 \underline{j}. \quad (2.11.13)$$

Dies sind nun aber recht komplizierte Gleichungen, die die verschiedenen Komponenten von  $\underline{A}$  und das Skalarpotential  $\Phi$  mischen.

### 2.11.1 Lorenz-Eichung

Glücklicherweise haben wir aber noch die **Freiheit der Eichung**, d.h. wir können an  $\Phi$  und  $\underline{A}$  Nebenbedingungen stellen, die die Gleichungen vereinfachen. Man nennt die Wahl solcher Nebenbedingungen die **Festlegung der Eichung**.

Ein Blick auf (2.11.11) zeigt, dass offenbar die sog. **Lorenz-Eichbedingung** (Ludvig Lorenz 1829-1891)

$$\operatorname{div} \underline{A} + \frac{1}{c^2} \partial_t \Phi = 0 \quad (2.11.14)$$

die Komponenten von  $\underline{A}$  separiert, d.h. für jede kartesische Komponente gilt einfach die **inhomogene Wellengleichung**

$$\square \underline{A} = \mu_0 \underline{j}, \quad (2.11.15)$$

wobei wir den **d'Alembert-Operator** (Jean-Baptiste le Rond d'Alembert 1717-1783)

$$\square = \frac{1}{c^2} \partial_t^2 - \Delta \quad (2.11.16)$$

eingeführt haben.

Nun vereinfacht sich aber auch (2.11.12), denn Dank der Lorenz-Eichbedingung (2.11.14) können wir  $\operatorname{div} \underline{A} = -\partial_t \Phi / c^2$  einsetzen. Dann ergibt sich für (2.11.12) ebenfalls eine inhomogene Wellengleichung:

$$\square \Phi = \frac{1}{\epsilon_0} \rho. \quad (2.11.17)$$

Wir bemerken noch, dass in vielen älteren Lehrbüchern diese Wahl der Eichung fälschlicherweise Hendrik Antoon Lorentz (1853-1928) zugeschrieben wird. Der Priorität wegen gebührt diese Ehre aber eben Ludvig Lorenz (1820-1891) [JO01].

Wir wollen nun noch zeigen, dass für eine beliebige Lösung  $\Phi'$  und  $\vec{A}'$  der allgemein für jede Eichung gültigen Gleichungen (2.11.11) und (2.1.10) stets ein Eichpotential  $\chi$  gefunden werden kann, sodass für die äquivalenten Potentiale

$$\vec{A} = \vec{A}' - \operatorname{grad} \chi, \quad \Phi = \Phi' + \partial_t \chi \quad (2.11.18)$$

die Lorenz-Eichbedingung (2.11.14) gilt. Diese verlangt nämlich lediglich

$$\operatorname{div} \vec{A} + \frac{1}{c^2} \partial_t \Phi = \operatorname{div} \vec{A}' + \frac{1}{c^2} \partial_t \Phi' - \Delta \chi + \frac{1}{c^2} \partial_t^2 \chi = 0, \quad (2.11.19)$$

d.h. es gilt auch für  $\chi$  eine inhomogene Wellengleichung

$$\square \chi = -\operatorname{div} \vec{A}' - \frac{1}{c^2} \partial_t \Phi', \quad (2.11.20)$$

die sich für vorgegebene Potentiale  $\Phi'$  und  $\vec{A}'$  lösen lässt. Es ist auch klar, dass  $\chi$  durch die Lorenz-Eichbedingung immer noch nicht eindeutig bestimmt ist, denn wir können noch zu  $\chi$  ein beliebiges Skalarfeld  $\chi'$  addieren, das die homogene Wellengleichung

$$\square \chi' = 0 \quad (2.11.21)$$

erfüllt, denn dann erfüllt offenbar auch

$$\tilde{\chi} = \chi + \chi' \quad (2.11.22)$$

(2.11.20) und also die Lorenz-Eichbedingung (2.11.14).

Wir bemerken noch, dass die Wellengleichungen (2.11.15) und (2.11.17) mit der Lorenz-Eichbedingung kompatibel sind, denn bildet man die Divergenz von (2.11.15) und die Zeitableitung von (2.11.17), findet man

$$\square \left( \operatorname{div} \underline{A} + \frac{1}{c^2} \partial_t \Phi \right) = \mu_0 (\operatorname{div} \underline{j} + \partial_t \rho) = 0.$$

Letzteres gilt wegen der Kontinuitätsgleichung (2.3.7), die ohnehin erfüllt sein muss, damit die Maxwell-Gleichungen überhaupt in sich konsistent sind.

### 2.11.2 Coulomb-Eichung

Eine andere oft verwendete Eichbedingung ist die **Coulomb-Eichbedingung**

$$\operatorname{div} \underline{A} = 0. \quad (2.11.23)$$

Der Name rührt daher, dass dann (2.11.12) wie die Gleichung für ein statisches elektrisches Feld („Coulomb-Feld“) aussieht:

$$\Delta \Phi = -\frac{1}{\epsilon_0} \rho. \quad (2.11.24)$$

Für diese Gleichung können wir auch sofort eine Lösung wie in der Elektrostatik hinschreiben, denn die Zeitabhängigkeit von  $\rho$  stört dabei nicht, da auf der linken Seite ja nur Ableitungen nach den räumlichen Koordinaten vorkommen. Gemäß (1.5.42) ist eine Lösung von (2.11.24)

$$\Phi(t, \underline{r}) = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \frac{\rho(t, \underline{r}')}{4\pi\epsilon_0 |\underline{r} - \underline{r}'|}. \quad (2.11.25)$$

Weiter folgt für das Vektorpotential aus (2.11.13)

$$\square \underline{A} = \mu_0 \underline{j} - \frac{1}{c^2} \partial_t \operatorname{grad} \Phi := \mu_0 \underline{j}_\perp. \quad (2.11.26)$$

Diese Gleichung ist wegen (2.11.24) kompatibel mit der Coulomb-Eichbedingung (2.11.23), denn es folgt

$$\square \operatorname{div} \underline{A} = \mu_0 \operatorname{div} \underline{j}_\perp = \mu_0 \operatorname{div} \underline{j} - \frac{1}{c^2} \partial_t \Delta \Phi = \mu_0 (\operatorname{div} \underline{j} + \partial_t \rho) = 0. \quad (2.11.27)$$

Letzteres gilt wegen der Kontinuitätsgleichung (2.3.7), die ohnehin erfüllt sein *muss*, damit die Maxwell-Gleichungen überhaupt in sich konsistent sind.

Wir haben gesehen, dass sowohl für die Lorenz- als auch die Coulomb-Eichung die Konsistenz der jeweiligen Bewegungsgleichungen für die Potentiale mit den Eichbedingungen die **Gültigkeit der Kontinuitätsgleichung** entscheidend ist. Dies ist demnach eine notwendige Folge der Eichsymmetrie der Elektrodynamik, d.h. die Kontinuitätsgleichung muss notwendig gelten, damit die Eichsymmetrie gilt. Die Kontinuitätsgleichung ist aber physikalisch betrachtet nichts anderes als die lokale Form des Erhaltungssatzes für die elektrische Ladung. In diesem Sinne ist die Erhaltung der elektrischen Ladung notwendig für die Eichinvarianz der Elektrodynamik, und die entsprechende Kontinuitätsgleichung folgt bereits aus den Bewegungsgleichungen für die elektromagnetischen Potentiale (wie sie ja auch konstruktionsbedingt für die ursprünglichen Maxwell-Gleichungen gilt, denn eben die Forderung nach Ladungserhaltung hat ja Maxwell zur Einführung des „Verschiebungsstroms“ in (2.3.5) veranlasst). Eine zusätzliche Bewegungsgleichung für die Ladungen wird zur Herleitung der Kontinuitätsgleichung nicht benötigt. Freilich muss diese Bewegungsgleichung ihrerseits kompatibel mit der Eichsymmetrie sein. Das ist in unserer Theorie jedoch gewährleistet, da die Kraftdichte (2.9.1) aufgrund der elektromagnetischen Wechselwirkung mit  $\underline{E}$  und  $\underline{B}$  definiert werden, also eichinvariant sind.

Allgemein können nur **eichinvariante Größen** wie das Elektromagnetische Feld  $\vec{E}$  und  $\vec{B}$  physikalisch beobachtbaren Größen entsprechen, denn von der Wahl der Eichung abhängige Felder wie die Potentiale  $\Phi$  und  $\vec{A}$  sind durch die in beliebigen Eichungen gültigen Feldgleichungen (2.11.11) und (2.11.12) nur bis auf eine Eichtransformation (2.11.10) mit einem beliebigen Skalarfeld  $\chi$  bestimmt.

## 2.12 Ebene elektromagnetische Wellen

In diesem Abschnitt betrachten wir nochmals die allgemeine Ebene-Wellen-Lösungen der freien Maxwell-Gleichungen. Wie wir in Kapitel 5 sehen werden, können wir mit Hilfe der **Fourier-Transformation** beliebige Lösungen der freien Maxwell-Gleichungen vermöge dieser **Wellen-Moden** darstellen.

Wir gehen also von den Maxwell-Gleichungen (2.5.1-2.5.4) mit  $\rho = 0$  und  $\vec{j} = 0$  aus und machen sogleich von den elektromagnetischen Potentialen Gebrauch, d.h. wir erfüllen die beiden homogenen Maxwell-Gleichungen dadurch, dass wir gemäß (2.11.4)

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}\Phi - \partial_t \vec{A}, \quad \vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A} \quad (2.12.1)$$

setzen. Die Gleichungen für die Potentiale (2.11.12) und (2.11.13) mit  $\rho = 0$  und  $\vec{j} = 0$  lauten

$$\square \vec{A} + \vec{\nabla} \left( \vec{\nabla} \cdot \vec{A} + \frac{1}{c^2} \partial_t \Phi \right) = 0, \quad (2.12.2)$$

$$\Delta \Phi + \partial_t \vec{\nabla} \cdot \vec{A} = 0. \quad (2.12.3)$$

Weiter können wir aufgrund der Eichinvarianz noch eine Nebenbedingung fordern. Für unsere Zwecke besonders geeignet ist die **Coulomb-Eichung**, die durch die Eichbedingung

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{A} = 0 \quad (2.12.4)$$

definiert wird. Dann vereinfacht sich (2.12.3) zu

$$\Delta \Phi = 0. \quad (2.12.5)$$

Gehen wir weiter davon aus, dass alle Felder im Unendlichen hinreichend schnell verschwinden, impliziert dies

$$\Phi = 0, \quad (2.12.6)$$

und (2.12.2) liefert dann mit (2.12.4) die Wellengleichung

$$\square \vec{A} = 0. \quad (2.12.7)$$

Wir wollen nun die entsprechenden Lösungen für ebene Wellen genauer analysieren. Dabei verwenden wir den komplexen Ansatz

$$\vec{A}(t, \vec{r}) = \vec{A}_0 \exp(i\vec{k} \cdot \vec{r} - i\omega t). \quad (2.12.8)$$

Dabei ist  $\vec{A}_0 \in \mathbb{C}^3$ , und wir verstehen als physikalische Lösungen stets den Realteil dieser komplexen Felder. Außerdem können wir mit Hilfe der Fourier-Transformation diese komplexen Felder verwenden, um beliebige Lösungen der freien Maxwell-Gleichungen durch Fourier-Transformationen zu beschreiben (vgl. Kapitel 5).

Die Wellengleichung (2.12.7) liefert dann die **Dispersionsrelation** (*Warum?*)

$$\omega = \omega_k = c|\vec{k}| = ck. \quad (2.12.9)$$

Weiter müssen wir noch die Eichbedingung (2.12.4) erfüllen, was auf

$$\vec{k} \cdot \vec{A}_0 = 0 \quad (2.12.10)$$

führt. Das bedeutet, dass die elektromagnetischen Wellen **Transversalwellen** sind.

## 2. Die Maxwell-Gleichungen im Vakuum

Wir können also die allgemeine Lösung der Wellengleichung in der Form

$$\vec{A}(t, \vec{r}) = \sum_{j=1}^2 A_j \vec{\epsilon}_j(\vec{k}) \exp[i(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega_k t)] \quad (2.12.11)$$

schreiben, wobei wir die **Polarisationsvektoren**  $\vec{\epsilon}_j$  der Einfachheit halber als zwei aufeinander senkrecht stehende reelle Einheitsvektoren wählen. Da beide Vektoren gemäß (2.12.10) auch senkrecht zu  $\vec{k}$  sein müssen, können wir sie weiter so wählen, dass

$$\vec{\epsilon}_1(\vec{k}) \times \vec{\epsilon}_2(\vec{k}) = \frac{\vec{k}}{k} \quad (2.12.12)$$

ist.

Das elektromagnetische Feld ergibt sich dann mit (2.12.1) zu

$$\vec{E}(t, \vec{r}) = -\partial_t \vec{A}(t, \vec{r}) = \sum_{j=1}^2 \underbrace{i\omega_k A_j}_{E_j} \vec{\epsilon}_j(\vec{k}) \exp[i(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega_k t)] = \vec{E}_0 \exp[i(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega_k t)], \quad (2.12.13)$$

$$\vec{B}(t, \vec{r}) = \vec{\nabla} \times \vec{A}(t, \vec{r}) = \sum_{j=1}^2 iA_j [\vec{k} \times \vec{\epsilon}_j(\vec{k})] \exp[i(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega_k t)] \quad (2.12.14)$$

$$= \frac{\vec{k}}{ck} \times \sum_{j=1}^2 E_j \vec{\epsilon}_j(\vec{k}) \exp[i(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega_k t)] = \frac{\vec{k}}{ck} \times \vec{E}_0 \exp[i(\vec{k} \cdot \vec{r} - \omega_k t)]. \quad (2.12.15)$$

Das Magnetfeld steht also stets senkrecht auf dem Wellenvektor und dem elektrischen Feld  $\vec{E}_0$ ,  $\vec{B}_0 = \vec{k} \times \vec{E}_0 / (ck)$  und  $\vec{k}$  bilden dabei stets ein rechtshändiges Dreibein von Vektoren. An jedem festen Punkt  $\vec{r}$  sind unsere Lösungen harmonische Schwingungen von  $\underline{E}$  und  $\underline{B}$ , die stets **in gleicher Phase** sind.

Im Folgenden können wir ohne Beschränkung der Allgemeinheit unser Bezugssystem so wählen, dass

$$\vec{\epsilon}_1(\vec{k}) = \vec{e}_1, \quad \vec{\epsilon}_2(\vec{k}) = \vec{e}_2, \quad \vec{k} = k\vec{e}_3 \quad (2.12.16)$$

ist.

Die allgemeine Ebene-Wellenlösung der quellenfreien Maxwell-Gleichungen mit Wellenvektor  $\vec{k}$  ist also nach der Wahl der entsprechenden Polarisationsvektoren  $\vec{\epsilon}_j(\vec{k})$  durch zwei komplexe Zahlen  $E_j$  vollständig charakterisiert. Diese beschreiben den **Polarisationszustand** der ebenen elektromagnetischen Welle.

Im Folgenden legen wir das Bezugssystem so, dass  $\vec{k} = k\vec{e}_3$  und  $\vec{\epsilon}_j(\vec{k}) = \vec{e}_j$  ( $j \in \{1, 2, \dots\}$ ) ist. Dann ist

$$\underline{E}_0 = \begin{pmatrix} E_{01} \\ E_{02} \\ 0 \end{pmatrix}, \quad \underline{B}_0 = \frac{1}{c} \underline{e}_3 \times \underline{E}_0 = \frac{1}{c} \begin{pmatrix} -E_{02} \\ E_{01} \\ 0 \end{pmatrix}. \quad (2.12.17)$$

Jetzt beschäftigen wir uns mit der Frage, wie sich die Felder an einem vorgegebenen festen Ort als Funktion der Zeit verhalten. Betrachten wir also das elektrische Feld

$$\underline{E}(t, \vec{r}) = \begin{pmatrix} E_{01} \\ E_{02} \\ 0 \end{pmatrix} \exp(ikx_3 - i\omega t). \quad (2.12.18)$$

## 2.12. Ebene elektromagnetische Wellen

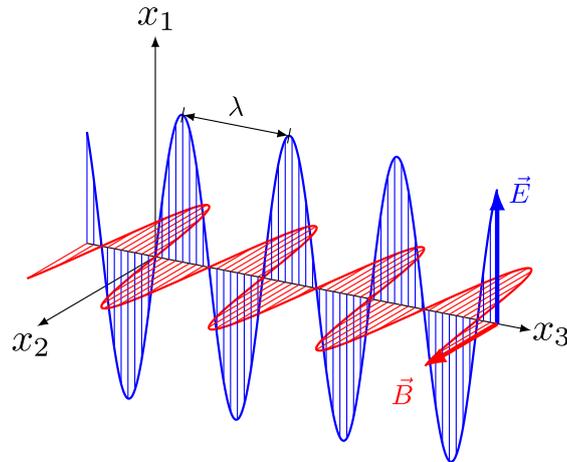


Abbildung 2.2: Linear polarisierte elektromagnetische Welle. Bildquelle: Wikipedia von user And1mu - modified version of, CC BY-SA 4.0, <https://commons.wikimedia.org/w/index.php?curid=59505315>

Offensichtlich beschreibt das elektrische Feld eine geschlossene Kurve in den Ebenen senkrecht zur  $x_3$ -Achse. Um die möglichen Formen dieser Kurve genauer zu untersuchen, bringen wir zunächst die konstante Amplitude (2.12.17) in eine andere Form, die diese Analyse erheblich vereinfacht [LL92].

Dazu definieren wir

$$\underline{E}_0^2 = |\underline{E}_0|^2 \exp(2i\alpha), \quad \alpha \in (-\pi, \pi] \quad (2.12.19)$$

und definieren

$$\underline{E}_0 = \underline{\mathcal{E}}_0 \exp(i\alpha). \quad (2.12.20)$$

Dann ist offenbar wegen (2.12.19)

$$\underline{\mathcal{E}}_0^2 = \underline{E}_0^2 \exp(-2i\alpha) = |\underline{E}_0|^2 \in \mathbb{R}_{\geq 0}. \quad (2.12.21)$$

Wir schreiben dann

$$\underline{\mathcal{E}}_0 = \underline{e}_\xi \hat{E}_\xi \pm i \underline{e}_\eta \hat{E}_\eta \quad \text{mit} \quad E_\xi, E_\eta \geq 0, \quad \underline{e}_\xi, \underline{e}_\eta \in \mathbb{R}^3, \quad |\underline{e}_\xi| = |\underline{e}_\eta| = 1. \quad (2.12.22)$$

Dann ist

$$\underline{\mathcal{E}}_0^2 = \hat{E}_\xi^2 - \hat{E}_\eta^2 \pm 2i \hat{E}_\xi \hat{E}_\eta \underline{e}_\xi \cdot \underline{e}_\eta. \quad (2.12.23)$$

Wegen (2.12.21) ist dieser Ausdruck reell und damit

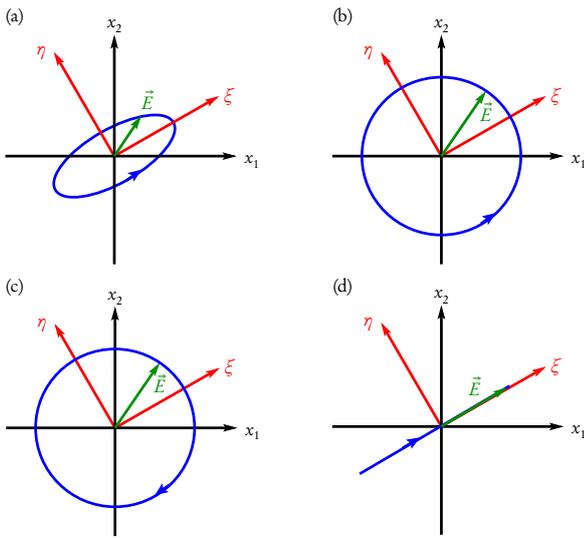
$$\underline{e}_\xi \cdot \underline{e}_\eta = 0, \quad (2.12.24)$$

d.h.  $\underline{e}_\xi$  und  $\underline{e}_\eta$  sind zwei zueinander senkrechte Einheitsvektoren in der  $x_1 x_2$ -Ebene, und wir können weiter festlegen, dass

$$\underline{e}_\xi \times \underline{e}_\eta = \underline{e}_3 \quad (2.12.25)$$

ist.

## 2. Die Maxwell-Gleichungen im Vakuum



Damit bilden die drei Vektoren  $\underline{e}_\xi$ ,  $\underline{e}_\eta$  und  $\underline{e}_3$  eine rechteilhändige kartesische Basis. Setzen wir nun (2.12.22) in (2.12.20) und (2.12.13) ein und bilden den Realteil, erhalten wir als physikalische reelle Lösungen (*Nachrechnen!*)

$$\begin{aligned} \underline{E}_\pm = & \underline{e}_\xi \hat{E}_\xi \cos(\omega t - kx_3 - \alpha) \\ & \pm \underline{e}_\eta \hat{E}_\eta \sin(\omega t - kx_3 - \alpha). \end{aligned} \quad (2.12.26)$$

Damit ist klar, dass diese Felder i.a. (a) eine Ellipse in der Ebene senkrecht zur Ausbreitungsrichtung der Welle parametrisiert, die für jedes festgehaltene  $\underline{r}$  zeitlich im Gegenuhrzeigersinn (für  $\underline{E}_+$ ) bzw. im Uhrzeigersinn (für  $\underline{E}_-$ ) durchlaufen wird. Man nennt solche ebenen Wellen auch **links- bzw. rechtselliptisch polarisiert**.

Spezialfälle sind  $\hat{E}_\xi = \hat{E}_\eta > 0$  ((b) links- bzw. (c) rechts-

**zirkular polarisierte Welle**) und  $E_\eta = 0$  ((d) **linear polarisierte Welle**).

Für das zu (2.12.26) gehörige Magnetfeld folgt aus (2.12.17)

$$\begin{aligned} \underline{B}_\pm(t, \underline{r}) = & \frac{1}{c} \underline{e}_3 \times \underline{E}_\pm(t, \underline{r}) \\ = & \frac{1}{c} \left[ \underline{e}_\eta \hat{E}_\xi \cos(\omega t - kx_3 + \alpha) \mp \underline{e}_\xi \hat{E}_\eta \sin(\omega t - kx_3 + \alpha) \right]. \end{aligned} \quad (2.12.27)$$

Für die Energiedichte folgt gemäß (2.8.7)

$$\begin{aligned} w^{(\text{em})} = & \frac{\epsilon_0}{2} \underline{E}_\pm^2 + \frac{1}{2\mu_0} \underline{B}_\pm^2 \\ = & \frac{\epsilon_0}{2} [\hat{E}_\xi^2 \cos^2(\omega t - kx_3 + \alpha) + \hat{E}_\eta^2 \sin^2(\omega t - kx_3 + \alpha)] \\ & + \frac{1}{2c^2\mu_0} [\hat{E}_\xi^2 \cos^2(\omega t - kx_3 + \alpha) + \hat{E}_\eta^2 \sin^2(\omega t - kx_3 + \alpha)] \\ = & \epsilon_0 [\hat{E}_\xi^2 \cos^2(\omega t - kx_3 + \alpha) + \hat{E}_\eta^2 \sin^2(\omega t - kx_3 + \alpha)] \\ = & \epsilon_0 \underline{E}_\pm^2. \end{aligned} \quad (2.12.28)$$

Dabei haben wir im letzten Schritt  $c^2\mu_0 = 1/\epsilon_0$  verwendet. Aus diesem Ausdruck wird klar, dass die rein harmonische ebene Welle eine Idealisierung ist, die in der Natur nur näherungsweise in begrenzten Raumbereichen erfüllt sein kann, denn integriert man (2.12.28) über den ganzen Raum, erhält man eine unendliche Gesamtenergie.

Mit (2.9.9) erhalten wir für die Impulsdichte

$$\underline{g}^{(\text{em})} = \epsilon_0 \underline{E}_\pm \times \underline{B}_\pm = \frac{\epsilon_0}{c} \underline{E}_\pm \times (\underline{e}_3 \times \underline{E}_\pm) = \frac{\epsilon_0}{c} \underline{E}_\pm^2 \underline{e}_3 = \frac{w^{(\text{em})}}{c} \underline{e}_3. \quad (2.12.29)$$

Der Gesamtimpuls einer ebenen Welle divergiert also genau wie die Gesamtenergie.

Im nächsten Abschnitt werden wir sehen, dass allgemeine Lösungen der Maxwell-Gleichungen nach den hier gefundenen monochromatischen Ebene-Wellenlösungen in Form einer **Fourier-Transformation** entwickelt werden können. In diesem Zusammenhang spricht man auch von **Feld-Moden** zur Kreisfrequenz  $\omega$ .

2.12. Ebene elektromagnetische Wellen

Wir berechnen noch die zeitlichen Mittel von Energie- und Impulsdichten. Für Licht ist insbesondere diese zeitlich gemittelte Energiedichte ein Maß für die „Helligkeit“ oder **Intensität**. Definitionsgemäß ist mit (2.12.28)

$$\langle w^{(\text{em})} \rangle = \frac{\omega}{2\pi} \int_0^{2\pi/\omega} dt w^{(\text{em})} = \frac{\epsilon_0}{2} (\hat{E}_\xi^2 + \hat{E}_\eta^2) = \text{const}, \quad (2.12.30)$$

denn es ist (*Nachrechnen!*)

$$\begin{aligned} \int_0^{2\pi/\omega} dt \cos^2(\omega t - kx_3) &= \frac{1}{4} \int_0^{2\pi/\omega} dt [\exp(i\omega t - kx_3) + \exp(-i\omega t + kx_3)] \\ &= \frac{1}{4} \int_0^{2\pi/\omega} dt 2 = \frac{\pi}{\omega}, \\ \int_0^{2\pi/\omega} dt \sin^2(\omega t - kx_3) &= -\frac{1}{4} \int_0^{2\pi/\omega} dt [\exp(i\omega t - kx_3) - \exp(-i\omega t + kx_3)]^2 \\ &= +\frac{1}{4} \int_0^{2\pi/\omega} dt 2 = \frac{\pi}{\omega}. \end{aligned} \quad (2.12.31)$$

## *2. Die Maxwell-Gleichungen im Vakuum*

## Kapitel 3

# Magnetostatik und Gleichstromkreise

Die Magnetostatik beschäftigt sich nicht nur, wie man vom Namen her vermuten würde, mit statischen **Magnetfeldern** sondern ganz allgemein mit statischen elektromagnetischen Feldern, Ladungsverteilungen und Stromdichten. Wir werden im Abschnitt über Magnetostatik in Materie sehen, dass die Quellen von Magnetfeldern sowohl **Ströme elektrischer Ladung** als auch elementare **magnetische Dipolmomente**, die sich z.B. makroskopisch als **Magnetisierung** von **Permanentmagneten** manifestieren, sind.

In diesem Kapitel erörtern wir die wichtigsten Grundlagen der Magnetostatik und beschäftigen uns auch kurz mit der Theorie der Gleichstromkreise.

### 3.1 Magnetostatik im Vakuum

Wie bereits oben einleitend bemerkt, ist die Magnetostatik als der Spezialfall der allgemeinen Maxwell-Gleichungen anzusehen, dass alle vorkommenden Felder **zeitunabhängig** sind. Im Gegensatz zur Elektrostatik sind also auch zeitunabhängige („stationäre“) Ströme zugelassen.

Die Maxwell-Gleichungen (2.5.1-2.5.4) vereinfachen sich durch die Zeitunabhängigkeit erheblich, denn es verschwinden ja alle partiellen Zeitableitungen, d.h. wir erhalten

$$\operatorname{rot} \vec{E} = \vec{\nabla} \times \vec{E} = 0, \quad (3.1.1)$$

$$\operatorname{div} \vec{B} = \vec{\nabla} \cdot \vec{B} = 0, \quad (3.1.2)$$

$$\operatorname{rot} \vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{B} = \mu_0 \vec{j}, \quad (3.1.3)$$

$$\operatorname{div} \vec{E} = \vec{\nabla} \cdot \vec{E} = \frac{1}{\epsilon_0} \rho. \quad (3.1.4)$$

Wir sehen sofort, dass die Gleichungen für die Magnetostatik im Vakuum für das elektrische Feld  $\vec{E}$  und das magnetische Feld  $\vec{B}$  vollständig entkoppeln.

Für das elektrische Feld gelten auch die Gleichungen der **Elektrostatik** (3.1.1) und (3.1.4) unverändert weiter, d.h. wir können uns im Folgenden vollständig auf das Magnetfeld konzentrieren.

In gewisser Weise ist das statische Magnetfeld ein gegenüber dem statischen elektrischen Feld ein generell anderer Typ Feld: Gemäß (3.1.1) ist das elektrische Feld **wirbelfrei** und daher als Gradient eines Potentials darstellbar. Es ist dann gemäß (3.1.4) vollständig durch die elektrische Ladungsverteilung als Quelle bestimmt, wie in Kapitel 1 ausführlich besprochen. Im Gegensatz dazu ist das statische Magnetfeld ein **reines Wirbel-feld**, denn gemäß (3.1.2) besitzt es keine Quellen, entsprechend der empirischen Faktenlage, dass es keine

„**magnetischen Monopole**“ gibt. Natürlich besitzt das Magnetfeld ebenfalls Quellen, aber eben reine „Wirbelquellen“, und das sind gemäß (3.1.3) die **Stromdichteverteilungen elektrischer Ladungen**.

In der Elektrostatik haben wir das Problem, aus den vorgegebenen Ladungsverteilungen das elektrische Feld zu berechnen, beträchtlich vereinfacht, indem wir die Wirbelfreiheit (3.1.1) durch die Einführung des skalaren Potentials  $\phi$  gemäß  $\vec{E} = -\text{grad } \phi$  ausgenutzt haben. Der Helmholtzsche Fundamentalsatz der Vektoranalysis (vgl. Anhang B.3) stellt dabei sicher, dass dies alle elektrostatischen Felder vollständig erfasst. Derselbe Satz stellt nun sicher, dass ein quellenfreies Wirbelfeld stets ein **Vektorpotential** besitzt, d.h. wegen (3.1.2) existiert ein Vektorfeld  $\vec{A}$ , so dass

$$\vec{B} = \text{rot } \vec{A} \quad (3.1.5)$$

ist, und das umfasst alle möglichen Magnetfelder. Wegen  $\text{div } \text{rot } \vec{A} = 0$  ist dann (3.1.2) stets erfüllt, und wir müssen uns nur noch um (3.1.3) kümmern. Setzen wir also (3.1.5) in (3.1.5) ein und verwenden (C.3.18), erhalten wir

$$\text{rot } \vec{B} = \text{rot } \text{rot } \vec{A} = \text{grad } (\text{div } \vec{A}) - \Delta \vec{A} = \mu_0 \vec{j}. \quad (3.1.6)$$

Nun ist aber  $\vec{A}$  eine reine Hilfsgröße, die nicht direkt beobachtbar und nur bis auf eine Eichtransformation bestimmt ist (vgl. Abschnitt 2.11). Wir müssen also nicht alle  $\vec{A}$  finden, die (3.1.6) erfüllt, sondern es genügt eine Lösung! Physikalisch beobachtbar ist nur das Magnetfeld  $\vec{B}$ , und wir können zu  $\vec{A}$  offenbar ein reines Gradientenfeld hinzuaddieren, ohne dass sich (3.1.5) ändert. Setzen wir also für ein beliebiges (!) Skalarfeld  $\chi$

$$\vec{A}' = \vec{A} - \text{grad } \chi, \quad (3.1.7)$$

folgt

$$\text{rot } \vec{A}' = \text{rot } \vec{A} - \text{rot } \text{grad } \chi = \text{rot } \vec{A} = \vec{B}. \quad (3.1.8)$$

Das bedeutet, dass für *jedes* Skalarfeld  $\chi$  auch  $\vec{A}'$  ein gültiges Vektorpotential für  $\vec{B}$  ist, und wir dürfen daher durch eine beliebige Wahl von  $\chi$  (3.1.6) vereinfachen.

Offenbar ist es sehr bequem, wenn wir die **Coulomb-Eichbedingung**

$$\text{div } \vec{A}' = 0 \quad (3.1.9)$$

fordern, denn dann lautet die Gleichung (3.1.6) einfach

$$\Delta \vec{A}' = -\mu_0 \vec{j}. \quad (3.1.10)$$

Für kartesische Komponenten gilt dann einfach

$$\Delta A'_k = -\mu_0 j_k, \quad (3.1.11)$$

d.h. für jede Komponente des Vektorpotentials gilt die Poisson-Gleichung.

Deren Lösung kennen wir aus der Elektrostatik, denn (1.5.42) löst die Poisson-Gleichung (1.5.44). Entsprechend gilt für die kartesischen Komponenten (jetzt in der Spaltenvektorschreibweise geschrieben)

$$\underline{A}'(\underline{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \frac{\underline{j}(r')}{|\underline{r} - \underline{r}'|}. \quad (3.1.12)$$

Wir müssen nur noch zeigen, dass die Nebenbedingung (3.1.9) erfüllt ist. Dazu bilden wir die Divergenz.

### 3.1. Magnetostatik im Vakuum

Dabei wirkt der Nablaoperator  $\underline{\nabla} = (\partial_1, \partial_2, \partial_3)$  auf  $\underline{r}$  und  $\underline{\nabla}' = (\partial_1', \partial_2', \partial_3')$  auf  $\underline{r}'$ . Wir erhalten (*Nachrechnen!*):

$$\begin{aligned}\underline{\nabla} \cdot \underline{A}'(\underline{r}) &= \frac{\mu_0}{4\pi} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \underline{j}(\underline{r}') \underline{\nabla} \frac{1}{|\underline{r} - \underline{r}'|} \\ &= \frac{\mu_0}{4\pi} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \underline{j}(\underline{r}') \cdot \left[ -\underline{\nabla}' \frac{1}{|\underline{r} - \underline{r}'|} \right].\end{aligned}\quad (3.1.13)$$

Nun verwenden wir (C.3.13):

$$\underline{\nabla}' \cdot \left[ \underline{j}(\underline{r}') \frac{1}{|\underline{r} - \underline{r}'|} \right] = \frac{1}{|\underline{r} - \underline{r}'|} \operatorname{div}' \underline{j}(\underline{r}') + \underline{j}(\underline{r}') \cdot \operatorname{grad}' \frac{1}{|\underline{r} - \underline{r}'|}.\quad (3.1.14)$$

Wegen (3.1.3) muss nun aber

$$\operatorname{div} \underline{j} = \frac{1}{\mu_0} \operatorname{div} \operatorname{rot} \underline{B} = 0\quad (3.1.15)$$

gelten, damit die magnetostatischen Gleichungen überhaupt lösbar sind. In der Tat ist (3.1.15) gerade auch die Kontinuitätsgleichung (2.5.6) für zeitunabhängige Ladungs- und Stromverteilungen. Demnach ist also

$$\underline{\nabla}' \cdot \left[ \underline{j}(\underline{r}') \frac{1}{|\underline{r} - \underline{r}'|} \right] = \underline{j}(\underline{r}') \cdot \operatorname{grad}' \frac{1}{|\underline{r} - \underline{r}'|}.\quad (3.1.16)$$

Setzen wir dies in (3.1.13) ein, können wir den Gaußschen Integralsatz anwenden. Wir gehen davon aus, dass die Stromdichte im Unendlichen hinreichend schnell verschwindet, so dass auch das Flächenintegral über die im Unendlichen zu denkende Fläche verschwindet. Dann ist aber (3.1.9) erfüllt und damit (3.1.12) die Lösung der Gleichung (3.1.6).

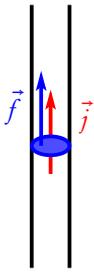
Wenden wir uns nun wieder der Lösung (3.1.12) zu. Wir schreiben im folgenden wieder  $\underline{A}$  anstelle von  $\underline{A}'$ :

$$\underline{A}(\underline{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \frac{\underline{j}(\underline{r}')}{|\underline{r} - \underline{r}'|}\quad (3.1.17)$$

und berechnen nun vermöge (3.1.5) das magnetische Feld. Mit Hilfe von (C.3.14) erhalten wir das **Biot-Savart-Gesetz**

$$\begin{aligned}\underline{B}(\underline{r}) &= \operatorname{rot} \underline{A}(\underline{r}) \\ &= \frac{\mu_0}{4\pi} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \operatorname{rot} \frac{\underline{j}(\underline{r}')}{|\underline{r} - \underline{r}'|} \\ &= -\frac{\mu_0}{4\pi} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \underline{j}(\underline{r}') \times \operatorname{grad} \frac{1}{|\underline{r} - \underline{r}'|} \\ &= +\frac{\mu_0}{4\pi} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \underline{j}(\underline{r}') \times \frac{\underline{r} - \underline{r}'}{|\underline{r} - \underline{r}'|^3},\end{aligned}\quad (3.1.18)$$

benannt nach den Mathematikern Jean-Baptiste Biot (1774-1862) und Félix Savart (1791-1841).



Ein Spezialfall ist die Formel für **dünne Drähte**. Nimmt man einen Draht als „fadenförmig“ dünn an und parametrisiert ihn als eine Kurve  $C$ , die so gerichtet ist, dass die Tangentenvektoren immer in Richtung von  $\underline{j}$  zeigen. Dann haben wir uns  $d^3 r'$  in (3.1.17) bzw. (3.1.18) als durch die (kleine) Querschnittsfläche des Leiters mit Flächennormalenvektor  $\underline{f}'$  und parallelen Tangentenvektor an den Leiter  $d\underline{r}'$  aufgespannt denken (s. die nebenstehende Skizze). Entlang der sehr kleinen Querschnittsfläche dürfen wir die Stromdichte  $\underline{j}(\underline{r}')$  konstant denken. Damit erhalten wir

$$d^3 r' \underline{j}(\underline{r}') = d\underline{r}' [\underline{f}' \cdot \underline{j}(\underline{r}')] = d\underline{r}' I, \quad (3.1.19)$$

wobei  $I$  der entlang des Drahtes konstante Strom  $I$  ist. Dann nehmen (3.1.17) bzw. (3.1.18) die Formen

$$\underline{A}(\underline{r}) = \frac{\mu_0 I}{4\pi} \int_C d\underline{r}' \frac{1}{|\underline{r} - \underline{r}'|}, \quad (3.1.20)$$

$$\underline{B}(\underline{r}) = \frac{\mu_0 I}{4\pi} \int_C d\underline{r}' \times \frac{\underline{r} - \underline{r}'}{|\underline{r} - \underline{r}'|^3} \quad (3.1.21)$$

an.

### 3.1.1 Unendlich langer Draht

Ein einfach zu lösendes Problem ist es, das Magnetfeld eines stromdurchflossenen geraden unendlich langen zylindrischen Drahtes, wie es auch in der Definition der SI-Einheit Ampère auftaucht (s. Abschnitt 2.2), zu finden. Dabei zeigt sich, dass in dem Fall das Integral für das Vektorpotential (3.1.20) divergiert, aber (3.1.21) das korrekte Magnetfeld ergibt, das wir schon in (2.1.4) angegeben haben.

Legen wir also den Draht entlang der  $x_3$ -Achse, können wir den Weg  $C$  durch

$$\underline{r}' = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ \lambda \end{pmatrix}, \quad \lambda \in \mathbb{R} \quad (3.1.22)$$

parametrisieren. Dann gilt

$$d\underline{r}' = d\lambda \frac{d\underline{r}'}{d\lambda} = d\lambda \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} = d\lambda \underline{e}_3 \quad (3.1.23)$$

Damit ergibt sich für (3.1.21) (*Nachrechnen!*)

$$\begin{aligned} \underline{B}(\underline{r}) &= \frac{\mu_0 I}{4\pi} \int_{\mathbb{R}} d\lambda \underline{e}_3 \times \frac{\underline{r} - \lambda \underline{e}_3}{|\underline{r} - \lambda \underline{e}_3|^3} \\ &= \frac{\mu_0 I}{4\pi} \int_{\mathbb{R}} d\lambda \begin{pmatrix} -x_2 \\ x_1 \\ x_3 - \lambda \end{pmatrix} \frac{1}{[x_1^2 + x_2^2 + (x_3 - \lambda)^2]^{3/2}} \\ &= \frac{\mu_0 I}{4\pi} \begin{pmatrix} -x_2 \\ x_1 \\ 0 \end{pmatrix} \int_{\mathbb{R}} d\lambda' \frac{1}{(x_1^2 + x_2^2 + \lambda'^2)^{3/2}}. \end{aligned} \quad (3.1.24)$$

Dabei haben wir im letzten Schritt  $\lambda' = \lambda - x_3$  substituiert und verwendet, dass das Integral über eine in  $\lambda$  ungerade Funktion verschwindet. Schreiben wir weiter zur Abkürzung  $x_1^2 + x_2^2 = R^2$ , benötigen wir also zunächst das Integral

$$J = \int d\lambda' \frac{1}{(R^2 + \lambda'^2)^{3/2}}. \quad (3.1.25)$$

### 3.1. Magnetostatik im Vakuum

Es lässt sich durch die Substitution  $\lambda = R \sinh u$  lösen. Wegen  $d\lambda = du R \cosh u$  folgt (*Nachrechnen*)

$$\begin{aligned} J &= \int_{\mathbb{R}} du \frac{R \cosh u}{R^3 (1 + \sinh^2 u)^{3/2}} \\ &= \frac{1}{R^2} \int_{\mathbb{R}} du \frac{1}{\cosh^2 u} = \frac{1}{R^2} \tanh u \Big|_{u \rightarrow -\infty}^{u \rightarrow \infty} = \frac{2}{R^2}. \end{aligned} \quad (3.1.26)$$

Dies in (3.1.24) eingesetzt liefert schließlich in Übereinstimmung mit (2.1.4)

$$\underline{B}(\underline{r}) = \frac{\mu_0 I}{2\pi R} \underline{e}_\varphi, \quad (3.1.27)$$

wobei wir die Standard-Zylinderkoordinaten (A.2.1) mit den entsprechenden Einheitsbasisvektoren (A.2.8) eingeführt haben.

### 3.1.2 Unendlich langer zylindrischer Leiter

Etwas realistischer ist das Beispiel eines unendlich langen zylindrischen Leiters mit endlichem Radius  $a$ . Wir legen die Zylinderachse entlang der  $x_3$ -Achse unseres kartesischen Koordinatensystems. Statt die Biot-Savart-Formel für das Vektorpotential (3.1.17) bzw. für das Magnetfeld (3.1.18) zu verwenden, ist es hier einfacher, auf die Poisson-Gleichung für das Vektorpotential (3.1.10) zurückzugreifen. Wir schreiben im Folgenden  $\vec{A}$  für das Potential in Coulomb-Eichung, d.h. wir suchen Lösungen der Gleichungen

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{A} = 0, \quad -\Delta \vec{A} = \mu_0 \vec{j}. \quad (3.1.28)$$

Wir nehmen an, dass die Stromdichte im Inneren des Leiters homogen ist, d.h. in den üblichen Zylinderkoordinaten

$$\vec{j} = \frac{I}{\pi a^2} \Theta(a - R) \vec{e}_z. \quad (3.1.29)$$

Dabei ist  $I$  der gesamte durch den Leiter fließende Strom. Gl. (3.1.28) legt den Ansatz

$$\vec{A} = A_z(R) \vec{e}_z \quad (3.1.30)$$

nahe. Mit der Formel für die Divergenz in Zylinderkoordinaten erhalten wir sofort, dass mit diesem Ansatz die Coulomb-Eichbedingung für alle  $A_z(R)$  erfüllt ist

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{A} = \partial_z A_z = 0. \quad (3.1.31)$$

Da wir den Laplace-Operator nicht in naiver Weise in nichtkartesischen Koordinaten anwenden dürfen, berechnen wir zunächst das Magnetfeld mit Hilfe von (A.2.6) aus (*Nachrechnen!*)

$$\vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A} = -\vec{e}_\varphi A'_z(R) = B_\varphi \vec{e}_\varphi. \quad (3.1.32)$$

Dabei bedeutet der Strich die Ableitung nach  $R$ . Schließlich verwenden wir das Ampèresche Durchflutungsgesetz. Wieder mit (A.2.6) folgt (*Nachrechnen!*)

$$\vec{\nabla} \times \vec{B} = -\vec{e}_z \frac{1}{R} [R A'_z(R)]' = \mu_0 \vec{j}. \quad (3.1.33)$$

Wegen (3.1.29) ist unser Ansatz offenbar erfolgreich. Wir lösen zunächst die Gleichung für  $R > a$ . In diesem Bereich gilt für die gesuchte Funktion  $A_{z>}$  (*Nachrechnen!*):

$$\frac{1}{R} (R A'_{z>})' = 0 \Rightarrow R A'_{z>} = C_{1>} \Rightarrow A_{z>} = C_{1>} \ln(R/a) + C_{2>}. \quad (3.1.34)$$

### 3. Magnetostatik und Gleichstromkreise

Dabei sind  $C_{1>}$  und  $C_{2>}$  Integrationskonstanten, die wir im Folgenden bestimmen müssen. Als Stammfunktion für  $1/R$  haben wir  $\ln(R/a)$  geschrieben, um ein dimensionsloses Argument im Logarithmus zu haben. Die Wahl von  $a$  als „Skalenparameter“ wird sich im Folgenden bei der Verwendung der Bedingungen bei  $R = a$  als bequem erweisen.

Für  $R < a$  liefern (3.1.33) mit (3.1.29) die entsprechende inhomogene Differentialgleichung

$$\frac{1}{R}(RA'_{z<})' = -\frac{\mu_0 I}{\pi a^2}. \quad (3.1.35)$$

Wir benötigen nur eine spezielle Lösung der inhomogenen Gleichung, denn die allgemeine Lösung erhält man dann durch Addition der allgemeinen Lösung der homogenen Gleichung, die wir ja bereits mit (3.1.34) gelöst haben. Multiplizieren von (3.1.35) und Integrieren ergibt

$$RA'_{z<} = -\frac{\mu_0 I R^2}{2\pi a^2} \Rightarrow A_{z<} = -\frac{\mu_0 I R^2}{4\pi a^2}. \quad (3.1.36)$$

Die allgemeine Lösung ist dann

$$A_{z<} = C_{1<} \ln(R/a) + C_{2<} - \frac{\mu_0 I R^2}{4\pi a^2}. \quad (3.1.37)$$

Da bei  $R = 0$  keine Singularität auftreten kann, ist notwendig  $C_{1<} = 0$ , d.h.

$$A_{z<} = C_{2<} - \frac{\mu_0 I R^2}{4\pi a^2}. \quad (3.1.38)$$

Die Integrationskonstanten  $C_{1>}$ ,  $C_{2>}$  und  $C_{2<}$  müssen wir nun aus den Anschlussbedingungen für  $A_z$  bei  $R = a$  bestimmen. Es ist klar, dass sowohl  $\vec{A}$  als auch  $\vec{B}$  dort stetig sein müssen, d.h. es muss gelten

$$A_{z>}(a) = A_{z<}(a), \quad A'_{z>}(a) = A'_{z<}(a). \quad (3.1.39)$$

Daraus folgt

$$C_{2>} = C_{2<} - \frac{\mu_0 I}{4\pi}, \quad \frac{C_{1>}}{a} = -\frac{\mu_0 I}{2\pi a}. \quad (3.1.40)$$

Da nur  $\vec{B}$  physikalisch ist, können wir für  $A_z$  über eine beliebige additive Konstante frei verfügen. Der Einfachheit halber wählen wir  $C_{2>} = 0$ . Dann folgt aus (3.1.40)

$$C_{2<} = \frac{\mu_0 I}{4\pi}, \quad C_{1>} = -\frac{\mu_0 I}{2\pi} \quad (3.1.41)$$

und damit

$$A_{z<} = \frac{\mu_0 I}{4\pi a^2}(a^2 - R^2), \quad A_{z>} = -\frac{\mu_0 I}{2\pi} \ln(R/a). \quad (3.1.42)$$

Aus (3.1.32) folgt daraus schließlich das gesuchte Magnetfeld

$$B_{\varphi<} = -A'_{z<} = \frac{\mu_0 I R}{2\pi a^2}, \quad B_{\varphi>} = -A'_{z>} = \frac{\mu_0 I}{2\pi R}. \quad (3.1.43)$$

### 3.1.3 Unendlich lange zylindrische Spule

Wir denken uns einen Zylinder mit Radius  $a$  und der Zylinderachse auf der  $x_3$ -Achse mit einem unendlich dünnen Draht gewickelt. Dabei sei die Anzahl der Windungen pro Länge  $N/L^1$ . Wir verwenden für die Rechnung natürlich wieder Zylinderkoordinaten. Dann können wir für die Stromdichte

$$\vec{j} = nI \delta(R-a) \vec{e}_\varphi \quad (3.1.44)$$

schreiben, und das legt (3.1.28) den Ansatz

$$\vec{A} = A_\varphi(R) \vec{e}_\varphi \quad (3.1.45)$$

nahe. Mit (A.2.5) zeigt man, dass mit diesem Ansatz die Coulomb-Eichbedingung automatisch erfüllt ist:

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{A} = \frac{1}{R} \partial_\varphi A_\varphi = 0. \quad (3.1.46)$$

Da wir in Zylinderkoordinaten weiterrechnen wollen, d.h. der Laplace-Operator nicht in naiver Weise verwendet werden darf, rechnen wir mit Hilfe von (A.2.6) zunächst das Magnetfeld aus:

$$\vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A} = \vec{e}_z \frac{1}{R} [RA_\varphi(R)]'. \quad (3.1.47)$$

Dabei bedeutet der Strich die Ableitung nach  $R$ . Bilden wir nochmals die Rotation erhalten wir das Ampèresche Durchflutungsgesetz

$$\vec{\nabla} \times \vec{B} = -\vec{e}_\varphi \partial_R B_z = -\vec{e}_\varphi \left[ \frac{1}{R} (RA_\varphi)' \right]' = \mu_0 \vec{j}. \quad (3.1.48)$$

Der Ansatz (3.1.45) führt also zum Ziel. Wir werten (3.1.48) zunächst für  $R \neq a$  aus, wo  $\vec{j} = 0$  ist. Dann erhalten wir die Differentialgleichung

$$[(RA_\varphi)'/R]' = 0 \Rightarrow (RA_\varphi)' = 2C_1 R \Rightarrow A_\varphi = C_1 R + \frac{C_2}{R}. \quad (3.1.49)$$

Für das Magnetfeld folgt mit (3.1.47) dann

$$B_z = 2C_1. \quad (3.1.50)$$

Wir wollen aber eigentlich die Gleichung mit (3.1.44) als Stromdichte lösen, d.h.

$$[(RA_\varphi)'/R]' = -\frac{\mu_0 N I}{L} \delta(R-a). \quad (3.1.51)$$

Dies können wir erreichen, wenn wir (3.1.49) mit verschiedenen Integrationskonstanten für  $R < a$  und  $R > a$  ansetzen. Für  $R < a$  muss dabei  $C_2 = 0$  sein, da bei  $R = 0$  keine Singularität vorhanden sein kann. Für  $R \rightarrow \infty$  sollte  $A_\varphi$  endlich bleiben, d.h. dort ist  $C_1 = 0$ . Das führt uns auf den Ansatz

$$A_{\varphi <} = C_{1 <} R, \quad A_{\varphi >} = \frac{C_{2 >}}{R}. \quad (3.1.52)$$

Um die verbliebenen Integrationskonstanten zu bestimmen, nehmen wir weiter an, dass  $A_\varphi$  bei  $R = a$  stetig ist, d.h.

$$C_{1 <} a = C_{2 >} / a. \quad (3.1.53)$$

<sup>1</sup>Physikalisch haben wir es natürlich mit einer endlich langen Spule der Länge  $L$  zu tun. Die folgende Rechnung liefert dann das Magnetfeld nicht zu nahe an den Rändern der Spule.

Weiter ergibt die Integration von (3.1.51) über ein infinitesimales Intervall um  $R = a$

$$\frac{1}{a}[(RA_{\varphi>})' - (RA_{\varphi<})']_{R=a} = -\frac{\mu_0 NI}{L}, \quad (3.1.54)$$

d.h.

$$-2C_{1<} = -\frac{\mu_0 NI}{L} \Rightarrow C_{1<} = \frac{\mu_0 NI}{2L} \stackrel{(3.1.53)}{\Rightarrow} C_{2>} = \frac{\mu_0 NI a^2}{2L}. \quad (3.1.55)$$

Mit (3.1.50) folgt damit für das Magnetfeld einer sehr langen Spule

$$B_{z<} = \frac{\mu_0 NI}{L}, \quad B_{z>} = 0, \quad (3.1.56)$$

d.h. nur im Inneren des Zylinders liegt ein homogenes Magnetfeld vor. Der Außenbereich ist feldfrei. Das lässt sich anschaulich dadurch erklären, dass die Beiträge der Stromelemente in benachbarten Windungen sich im Inneren der Spule addieren, aber im Äußeren gegenseitig kompensieren.

### 3.2 Das magnetische Dipolmoment einer Stromverteilung

Wir betrachten nun den Fall einer auf ein endliches Volumen beschränkten Stromverteilung. Wir nehmen also an, es gibt eine Kugel  $K_a$  um den Ursprung, so dass  $\underline{j}(\underline{r}) = 0$  für  $r = |\underline{r}| \geq a$ . Dann können wir das Integral (3.1.17) für das Vektorpotential auf diese Kugel beschränken:

$$\underline{A}(\underline{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_{K_a} d^3 r' \frac{\underline{j}(\underline{r}')}{|\underline{r} - \underline{r}'|}. \quad (3.2.1)$$

Wir wollen nun eine Näherung für den Fall herleiten, dass wir nur am Vektorpotential für  $r \gg a$ , also weit entfernt von den Quellen des Feldes, interessiert sind. Dazu betrachten wir den Nenner des Integranden in (3.2.1):

$$|\underline{r} - \underline{r}'| = \sqrt{r^2 + r'^2 - 2\underline{r} \cdot \underline{r}'} = r \sqrt{1 + (r'/r)^2 - 2\underline{r} \cdot \underline{r}'/r} = r \sqrt{1 + \xi}. \quad (3.2.2)$$

Dabei ist

$$\xi = -2\frac{\underline{r} \cdot \underline{r}'}{r^2} + \frac{r'^2}{r^2}. \quad (3.2.3)$$

Um eine Entwicklung nach Potenzen von  $1/r$  zu erhalten, können wir also im Integral (3.2.1) zunächst nach Potenzen von  $\xi$  entwickeln. Dabei genügt uns die Taylor-Entwicklung 1. Ordnung, also

$$\frac{1}{\sqrt{1+\xi}} = 1 + \xi \left( \frac{d}{d\xi} \frac{1}{\sqrt{1+\xi}} \right)_{\xi=0} + \mathcal{O}(\xi^2) = 1 - \frac{\xi}{2} + \mathcal{O}(\xi^2). \quad (3.2.4)$$

Setzen wir hier nun (3.2.3) ein, müssen wir beachten, dass in (3.2.3) der erste Term von der Ordnung  $\mathcal{O}(1/r)$ , der zweite jedoch von der Ordnung  $\mathcal{O}(1/r^2)$  ist. Um konsistent zu sein, dürfen wir in (3.2.4) nur den ersten Term berücksichtigen, denn für die nächste Ordnung  $\mathcal{O}(1/r^2)$  würden wir auch die Taylorentwicklung in  $\xi$  bis zur 2. Ordnung benötigen (*warum?*). Jedenfalls erhalten wir

$$\frac{1}{\sqrt{1+\xi}} = 1 + \frac{\underline{r} \cdot \underline{r}'}{r^2} + \mathcal{O}\left(\frac{1}{r^2}\right). \quad (3.2.5)$$

### 3.2. Das magnetische Dipolmoment einer Stromverteilung

Setzen wir dies in (3.2.1) ein, erhalten wir

$$\underline{A}(\underline{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi r} \int_{K_a} d^3 r' \underline{j}(\underline{r}') \left( 1 + \frac{\underline{r} \cdot \underline{r}'}{r^2} \right) + \mathcal{O}\left(\frac{1}{r^2}\right). \quad (3.2.6)$$

Betrachten wir die beiden Terme unter dem Integral, und zwar für die Komponente  $A_k$ , weil im folgenden die Anwendung des Ricci-Kalküls bequemer ist. Berechnen wir also das entsprechende Integral (*Nachrechnen!*):

$$\int_{K_a} d^3 r' j_k(\underline{r}') = \int_{K_a} d^3 r' \partial'_l [x'_k j_l(\underline{r}')] \quad (3.2.7)$$

Dabei haben wir wieder die Quellenfreiheit von  $\underline{j}$  (3.1.15) ausgenutzt. Der Integrand auf der rechten Seite ist die Divergenz eines Vektorfeldes, und wir können daher den Gaußschen Integralsatz anwenden, woraus

$$\int_{K_a} d^3 r' j_k(\underline{r}') = \int_{\partial K_a} d^2 f'_l x'_k j_l(\underline{r}') = 0, \quad (3.2.8)$$

wobei wir im letzten Schritt ausgenutzt haben, dass  $\underline{j}(\underline{x}') = 0$  für  $r' \geq a$ , und wir entlang der Kugelschale  $|\underline{r}'| = a = \text{const}$  integrieren. Die führende Ordnung der Multipolentwicklung verschwindet also. Das zeigt die **Nichtexistenz magnetischer Monopole** (bzw. magnetischer Punktladungen).

Betrachten wir nun den zweiten Term in (3.2.6). Dort tritt das Integral

$$J_k = \int_{K_a} d^3 r' j_k(\underline{r}') x_i x'_i \quad (3.2.9)$$

auf. Den Integranden formen wir jetzt auf spezielle Art um, indem wir  $x_i j_k$  nach symmetrischen und antisymmetrischen Anteilen beim Vertauschen der Indizes  $i$  und  $k$  zerlegen:

$$x'_i j_k = \frac{1}{2}(x'_i j_k - x'_k j_i) + \frac{1}{2}(x'_i j_k + x'_k j_i). \quad (3.2.10)$$

Im Integranden benötigen wir

$$x_i x'_i j_k = \frac{1}{2}(x_i x'_i j_k - x_i x'_k j_i) + \frac{1}{2}(x_i x'_i j_k + x_i x'_k j_i). \quad (3.2.11)$$

Schreiben wir nun für einen Moment den antisymmetrischen Anteil in die Vektorschreibweise zurück:

$$\underline{e}_k(x_i x'_i j_k - x_i x'_k j_i) = \underline{j}(\underline{r} \cdot \underline{r}') - \underline{r}'(\underline{r} \cdot \underline{j}) = \underline{r} \times (\underline{j} \times \underline{r}') = -\underline{r} \times (\underline{r}' \times \underline{j}). \quad (3.2.12)$$

Der symmetrische Anteil in (3.2.10) lässt sich Dank der Quellenfreiheit von  $\underline{j}$  wieder als Divergenz (bzgl. Ableitungen nach den Komponenten von  $\underline{r}'!$ ) schreiben (*Nachrechnen*)

$$x'_i j_k + x'_k j_i = \partial'_l (x'_i x'_k j_l). \quad (3.2.13)$$

Bei der Integration dieses Anteils in (3.2.10) fällt dieser durch die Anwendung des Gaußschen Integralsatzes wieder weg. Insgesamt ist also

$$\underline{J} = \underline{e}_k J_k = -\frac{1}{2} \underline{r} \times \int_{K_a} d^3 r' [\underline{r}' \times \underline{j}(\underline{r}')]. \quad (3.2.14)$$

Mit dem **magnetischen Dipolmoment** der Ladungsverteilung

$$\underline{m} = \frac{1}{2} \int_{K_a} d^3 r' [\underline{r}' \times \underline{j}(\underline{r}')] \quad (3.2.15)$$

können wir schließlich (3.2.6) in der Form

$$\underline{A}_{\text{Dipol}}(\underline{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi r^3} \underline{m} \times \underline{r} \quad (3.2.16)$$

schreiben.

Dass es sich tatsächlich um ein **Dipolfeld** in Analogie zum elektrischen Dipolfeld (1.2.10) handelt, erkennen wir, indem wir das Magnetfeld berechnen. Gemäß (3.1.5) finden wir mit Hilfe von (C.3.17)

$$\underline{B}_{\text{Dipol}}(\underline{r}) = \text{rot} \underline{A}_{\text{Dipol}}(\underline{r}) = \frac{\mu}{4\pi} \left[ \underline{m} \text{div} \frac{\underline{r}}{r^3} - (\underline{m} \cdot \nabla) \frac{\underline{r}}{r^3} \right]. \quad (3.2.17)$$

Für  $r > 0$  verschwindet offenbar der erste Ausdruck in der eckigen Klammer, da wir die Divergenz des Coulomb-Feldes einer Punktladung bilden, und die verschwindet überall außer in  $r = 0$ , wo der Ausdruck singular ist. Man kann dies freilich auch explizit nachrechnen (*Übung!*). Für den zweiten Term verwenden wir einfachheitshalber den Ricci-Kalkül:

$$\left[ -(\underline{m} \cdot \nabla) \frac{\underline{r}}{r^3} \right]_k = -m_j \partial_j \frac{x_k}{r^3} = -m_j \left( \frac{\delta_{jk}}{r^3} - \frac{3x_k x_j}{r^5} \right) = \frac{3\underline{m} \cdot \underline{r} x_k - r^2 m_k}{r^5} \quad (3.2.18)$$

und damit, wieder in die Vektorschreibweise zurückübersetzt

$$\underline{B}_{\text{Dipol}}(\underline{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{3(\underline{m} \cdot \underline{r})\underline{r} - r^2 \underline{m}}{r^5}. \quad (3.2.19)$$

Dies ist in der Tat analog zum elektrischen Dipolfeld (1.2.10).

Für einen dünnen vom Strom  $I$  durchflossenen Draht können wir in (3.2.15) (3.1.19) verwenden, um das magnetische Dipolmoment zu berechnen:

$$\underline{m} = -\frac{I}{2} \int_C d\underline{r}' \times \underline{r}'. \quad (3.2.20)$$

Betrachten wir als **Beispiel** eine kreisförmige Leiterschleife in der  $x_1 x_2$ -Ebene um den Ursprung mit Radius  $a$ . Diese können wir durch

$$\underline{r}' = \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{pmatrix} = a \begin{pmatrix} \cos \varphi \\ \sin \varphi \\ 0 \end{pmatrix}, \quad \varphi \in [0, 2\pi], \quad (3.2.21)$$

parametrisieren. Dabei nehmen wir an, dass die Stromdichte im Leiter im Gegenuhrzeigersinn gerichtet ist. Offenbar gilt

$$d\underline{r}' = d\varphi \partial_\varphi \underline{r}' = d\varphi a \begin{pmatrix} -\sin \varphi \\ \cos \varphi \\ 0 \end{pmatrix}. \quad (3.2.22)$$

Damit wird (3.2.20)

$$\underline{m} = -\frac{Ia^2}{2} \int_0^{2\pi} d\varphi \begin{pmatrix} -\sin \varphi \\ \cos \varphi \\ 0 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} \cos \varphi \\ \sin \varphi \\ 0 \end{pmatrix} = \pi a^2 I \underline{e}_3 = I \underline{f}. \quad (3.2.23)$$

Dabei ist  $\underline{f}$  der Flächennormalenvektor, wobei die Richtung zur stromdurchflossenen Randfläche gemäß der Rechte-Hand-Regel bestimmt ist. Das Dipolmoment ist also betragsmäßig das Produkt des Stroms und der vom Strom eingeschlossenen Fläche und entsprechend der Rechte-Hand-Regel senkrecht zur Fläche gerichtet. Genauso zeigt man, dass für eine flache **Spule** mit  $N$  Windungen das magnetische Dipolmoment

$$\underline{m} = IN \underline{f} \quad (3.2.24)$$

ist. Für allgemeine Leiterschleifen muss hingegen immer (3.2.20) ausgewertet werden.

Man kann zur *Übung* zeigen, dass dies für alle **in einer Ebene gelegenen Leiterschleifen** gilt.

### 3.3 Magnetostatik in Materie

Wie in der Elektrostatik kann man auch die Magnetostatik in Materie als phänomenologische Theorie behandeln. Auch hier sehen wir vom mikroskopischen Aufbau der Materie aus Atomen, die Moleküle und schließlich ausgedehnte Fluide oder feste Körper bilden, ab. Im Gegensatz zur Elektrostatik müssen wir aber in der Magnetostatik zwischen **para- und diamagnetischen Materialien** auf der einen und **ferromagnetischen Materialien** unterscheiden. Während nämlich die para- und diamagnetischen Medien so geartet sind, dass im Inneren des Materials eine magnetische Polarisierung (also eine magnetische Dipoldichte oder **Magnetisierungsdichte**) nur bei Vorhandensein von äußeren Magnetfeldern vorliegt, existiert in Ferromagnetika eine **permanente Magnetisierungsdichte** in deren Inneren und entsprechend ein Magnetfeld außerhalb der Materie auch in Abwesenheit von Stromdichten.

Auf mikroskopischer Ebene hat das Magnetfeld zwei elementare Quellen, nämlich zum Einen **Ströme von elektrischen Ladungen**, wie wir sie im vorigen Abschnitt besprochen haben und zum anderen **elementare Dipolmomente der Elementarteilchen**, insbesondere der Elektronen in den Atomhüllen. In para- und diamagnetischen Substanzen kann man sich magnetische Dipolverteilungen dadurch entstanden denken, dass das Magnetfeld mikroskopische „Molekularströme“ erzeugt (eine Idee die bereits auf Ampère zurückgeht) aber auch die magnetischen Momente der Elektronen ausrichtet.

Ferromagnetika sind nun insofern speziell als ihre mikroskopische Struktur so geartet ist, dass es energetisch günstiger ist, wenn sich die Dipolmomente der Elektronen in eine bestimmte Richtung ausrichten. Wird ein anfangs unmagnetisches Ferromagnetikum, in dem die magnetischen Dipolmomente der Teilchen noch irregulär verteilt sind, in ein äußeres Magnetfeld gebracht, richten sich die Dipolmomente der Teilchen entsprechend aus, und diese Ausrichtung bleibt (vorausgesetzt man hält das Material bei nicht zu hohen Temperaturen) auch nach Abschalten des äußeren Magnetfeldes erhalten. Im Folgenden betrachten wir die einfachste phänomenologisch klassische Theorie der magnetischen Materialeigenschaften. Ein wirkliches Verständnis dieser Eigenschaften aus den elementaren mikroskopischen Gesetzen erfordert einmal mehr die Quantentheorie.

#### 3.3.1 Para- und Diamagnetika

In Para- und Diamagnetika richten sich die Dipolmomente der mikroskopischen Konstituenten der Materie entlang eines von außen vorgegebenen magnetischen Feldes aus. Wie in der Elektrostatik führt man neben dem Magnetfeld  $\vec{B}$  auch die **magnetische Erregung**  $\vec{H}$  ein<sup>2</sup>. Dabei definieren wir  $\vec{H}$  als dasjenige Feld, das

<sup>2</sup>Es sei bemerkt, dass wir hier der modernen Auffassung über die einzelnen Feldkomponenten folgen, die sich aus der relativistischen Formulierung der Elektrodynamik auch theoretisch genauer begründen lässt. In der älteren Literatur bezeichnet man

die **freien Stromdichten** entsprechend der Gleichung

$$\operatorname{rot} \vec{H} = \vec{j}_f. \quad (3.3.1)$$

als Quellen besitzt. Das dann erzeugte Magnetfeld  $\vec{B}$  setzt sich zum Einen aus dem entsprechenden Magnetfeld  $\vec{H}/\mu_0$  und zum anderen aus dem Magnetfeld, das aufgrund der Ausbildung einer Magnetisierungsverteilung  $\vec{M}$  durch Ausrichtung der mikroskopischen Dipolmomente entsteht. Entsprechend der umgekehrten historischen Auffassung von Erregungs- und Feldgröße definiert man aber die Magnetisierung so, dass dieses totale makroskopische Magnetfeld durch

$$\vec{B} = \mu_0(\vec{H} + \vec{M}) \quad (3.3.2)$$

gegeben ist.

Für Para- und Diamagnetika besteht für nicht zu große äußere Felder bzw. Stromdichten wieder ein **linearer Zusammenhang**

$$\vec{M} = \chi_m \vec{H} \quad (3.3.3)$$

mit der **magnetischen Suszeptibilität**  $\chi_m$  des Mediums, wodurch (1.3.2) die Form

$$\vec{B} = \mu_0(1 + \chi_m)\vec{H} = \mu\vec{H} = \mu_r\mu_0\vec{H} \quad (3.3.4)$$

annimmt. Man nennt dabei  $\mu$  die **Permeabilität** und  $\mu_r = 1 + \chi_m$  die **relative Permeabilität** des Mediums;  $\mu_r$  ist dabei eine dimensionslose Materialkonstante.

Während im analogen elektrostatischen Fall stets  $\epsilon_r > 1$  ist, gibt es hier sowohl **paramagnetische Materialien** mit  $\mu_r > 1$  (also  $\chi_m > 0$ , d.h. die Magnetisierung ist *parallel* zum Erregungsfeld  $\vec{H}$  gerichtet) als auch **diamagnetische Materialien** mit  $\mu_r < 1$  (also  $\chi_m < 0$ , d.h. die Magnetisierung ist *antiparallel* zum Erregungsfeld  $\vec{H}$  gerichtet).

Die Magnetostatik in Para- und Diamagnetika wird noch ergänzt durch die auch in Materie gültige Gleichung

$$\operatorname{div} \vec{B} = 0 \quad (3.3.5)$$

und die entsprechenden **Randbedingungen** an Grenzflächen von Medien verschiedener Permeabilität. Die Herleitung erfolgt analog wie im elektrischen Fall, indem man (1.3.5) über ein infinitesimales Volumen wie in Abb. 1.5 rechts gezeigt unter Verwendung des Gaußschen Integralsatzes integriert.

Da es keine freien magnetischen Ladungen (Monopole) gibt, gibt es gemäß (1.3.5) auch keine magnetischen Oberflächenladungen, und demnach ist die **Normalkomponente** von  $\vec{B}$  entlang der Grenzfläche stetig, d.h.

$$\vec{n} \cdot (\vec{B}_1 - \vec{B}_2) := \operatorname{Div} \vec{B} = 0, \quad (3.3.6)$$

wobei  $\vec{n}$  der ins mit dem Medium 1 gefüllte Gebiet weisende Flächennormaleneinheitsvektor ist;  $\vec{B}_1$  und  $\vec{B}_2$  bezeichnet die Werte der magnetischen Feldstärke im Limes an die Grenzfläche in Medium 1 bzw. Medium 2. Alternativ kann man die Randbedingung auch mit der in Anh. C.4 definierten **Sprungdivergenz**  $\operatorname{Div}$  formulieren.

Entsprechend integrieren wir (3.3.1) entlang eines infinitesimalen Weges wie in Abb. 1.5 links gezeigt und wenden den Stokesschen Integralsatz an. Hier besteht nun die Möglichkeit, dass entlang der Grenzfläche

---

hingegen das Feld  $\vec{H}$  als Magnetfeld und das Feld  $\vec{B}$  als Induktion. Entsprechend diesem Missverständnis über die Natur der verschiedenen Feldgrößen ist auch das Analogon zur Permittivität in der Elektrostatik, die **Permeabilität** sozusagen invers definiert, also  $\vec{H} = \mu\vec{B} = \mu_r\mu_0\vec{B}$ .

### 3.3. Magnetostatik in Materie

des Mediums **Flächenströme**  $\vec{k}_Q$  fließen. Der im Sinne der Rechte-Hand-Regel orientierte Einheitsnormalenvektor der vom roten Integrationsweg umschlossenen Fläche  $F$  ist offenbar  $\vec{a} = \vec{t} \times \vec{n}$ , d.h. wir erhalten (mit  $C = \partial F$ )

$$\int_{\partial F} d\vec{r} \cdot \vec{H} = \int_F d^2f \vec{a} \cdot \vec{k}_Q. \quad (3.3.7)$$

Ziehen wir  $F$  und damit auch  $\partial F$  auf die Grenzfläche zusammen (machen also  $\Delta l \rightarrow 0$  und  $\Delta b \rightarrow 0$ ), erhalten wir (*Nachrechnen!*)

$$\Delta l \vec{t} \cdot (\vec{H}_2 - \vec{H}_1) = \Delta l \vec{a} \cdot \vec{k}_Q, \quad (3.3.8)$$

wobei  $\mathbf{H}_1$  und  $\mathbf{H}_2$  wieder die Werte von  $\mathbf{H}$  bei Annäherung an die Grenzfläche aus Medium 1 bzw. Medium 2 bezeichnen.

Wir können dann  $\Delta l$  kürzen und auf der linken Seite (*Nachrechnen!*)

$$\vec{n} \times \vec{a} = \vec{n} \times (\vec{t} \times \vec{n}) = \vec{t} \vec{n}^2 - \vec{n}(\vec{n} \cdot \vec{t}) = \vec{t} \quad (3.3.9)$$

verwenden. Dann erhalten wir die Sprungbedingung für die magnetische Erregung

$$(\vec{n} \times \vec{a}) \cdot (\vec{H}_2 - \vec{H}_1) = (\vec{a} \times \vec{n}) \cdot (\vec{H}_1 - \vec{H}_2) = \vec{a} \cdot [\vec{n} \times (\vec{H}_1 - \vec{H}_2)] = \vec{a} \cdot \vec{k}_Q. \quad (3.3.10)$$

Da wir für  $\vec{t}$  einen beliebigen Tangentenvektor vorgeben können, wobei  $\vec{n}$  als ins mit dem Medium 1 gefüllte Gebiet weisender Normalenvektor der Grenzfläche vorgegeben ist, ergibt sich auch für  $\vec{a}$  ein beliebiger Tangentenvektor.

Da auch  $\vec{k}_Q$  in der entsprechenden Tangentenfläche an die Grenzfläche liegt (denn Flächenströme können nur entlang der Fläche fließen), folgt

$$\vec{n} \times (\vec{H}_1 - \vec{H}_2) =: \text{Rot } \vec{H} = \vec{k}_Q. \quad (3.3.11)$$

Dabei können wir zur Abkürzung der Schreibweise die so definierte **Sprungrotation** verwenden (vgl. auch Anh. C.4).

### 3.3.2 Ferromagnetika und Permanentmagnete

Ganz allgemein können wir „harte Ferromagnetika“ durch eine irgendwie vorgegebene Magnetisierung  $\vec{M}(\vec{r})$  charakterisieren. Um das Feld eines Permanentmagneten zu analysieren, bemerken wir, dass in diesem Fall keine freien Ströme vorhanden sind, d.h. es gilt

$$\text{rot } \vec{H} = \vec{0}, \quad (3.3.12)$$

$$\text{div } \vec{B} = \mu_0 \text{div}(\vec{H} + \vec{M}) = 0. \quad (3.3.13)$$

Man kann nun auf zweierlei Weisen an dieses Problem herangehen.

### Magnetostatisches Skalarpotential für $\vec{H}$

Zum einen können wir die Wirbelfreiheit von  $\vec{H}$  ausnutzen und ein **magnetisches skalares Potential** einführen, d.h.

$$\vec{H} = -\text{grad } \phi_m. \quad (3.3.14)$$

Weiter gilt wegen (3.3.13)

$$\text{div } \vec{H} = -\Delta \phi_m = -\text{div } \vec{M} = \rho_m. \quad (3.3.15)$$

Dabei haben wir die effektive „magnetische Ladungsverteilung“

$$\rho_m = -\text{div } \vec{M} \quad (3.3.16)$$

definiert.

Das Problem ist also vollständig analog zum entsprechenden Problem in der Elektrostatik, und wir erhalten

$$\phi_m(\vec{r}) = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \frac{\rho_m(\vec{r}')}{4\pi|\vec{r} - \vec{r}'|}. \quad (3.3.17)$$

Nun ist aber

$$\begin{aligned} \frac{\rho_m(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|} &= -\frac{\text{div}' \vec{M}(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \\ &= -\text{div}' \left( \frac{\vec{M}(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \right) + \vec{M}(\vec{r}') \cdot \text{grad}' \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \\ &= \vec{M}(\vec{r}') \cdot \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3} - \text{div}' \left( \frac{\vec{M}(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \right). \end{aligned} \quad (3.3.18)$$

Setzen wir dies in (3.3.15) ein, können wir den zweiten Term mittels Gaußschem Integralsatz in ein Oberflächenintegral umwandeln. Da die Randfläche im Unendlichen liegt, und wir davon ausgehen dürfen, dass der Ferromagnet nur endlich ausgedehnt ist, also  $\vec{M}(\vec{r}') = 0$  außerhalb einer Kugel, die diesen Körper ganz umfasst, ist, verschwindet dieser Oberflächenterm.

Damit ist

$$\phi_m = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \frac{\vec{M}(\vec{r}')}{4\pi} \cdot \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3} = -\text{div} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \frac{\vec{M}(\vec{r}')}{4\pi|\vec{r} - \vec{r}'|}. \quad (3.3.19)$$

### Vektorpotential für $\vec{B}$

Wegen der Quellenfreiheit von  $\vec{B}$  (3.1.13) besitzt das Magnetfeld ein Vektorpotential

$$\vec{B} = \text{rot } \vec{A}, \quad (3.3.20)$$

und es gilt

$$\vec{H} = \frac{1}{\mu_0} \vec{B} - \vec{M} = \frac{1}{\mu_0} \text{rot } \vec{A} - \vec{M}. \quad (3.3.21)$$

Dies in (3.3.12) eingesetzt und (C.3.13) angewandt liefert für die kartesischen Komponenten

$$\text{rot } \underline{H} = \frac{1}{\mu_0} \text{rot rot } \underline{A} - \text{rot } \underline{M} = \frac{1}{\mu_0} (\text{grad div } \underline{A} - \Delta \underline{A}) - \text{rot } \underline{M} = 0. \quad (3.3.22)$$

### 3.3. Magnetostatik in Materie

Wegen der Eichinvarianz können wir für  $\underline{A}$  wieder die Coulomb-Eichbedingung (3.1.9), also  $\text{div}\underline{A} = 0$ , fordern, d.h. es gilt

$$\text{rot}\vec{B} = -\Delta\underline{A} = \mu_0 \underline{j} = \mu_0 \text{rot}\underline{M}. \quad (3.3.23)$$

Die Magnetisierung ist also der **Magnetisierungsstromdichte**

$$\underline{j}_{-m} = \text{rot}\underline{M} \quad (3.3.24)$$

äquivalent, d.h. das Feld des Permanentmagneten ist identisch mit einem Magnetfeld im Vakuum, das von der Magnetisierungsstromdichte erzeugt wird, und die Lösung ist durch das Biot-Savart-Gesetz (3.1.17) für das Vektorpotential bzw. (3.1.18) für das Magnetfeld mit  $\underline{j} = \underline{j}_{-m} = \text{rot}\underline{M}$  gegeben.

#### 3.3.3 Beispiel: Kugelpermanentmagnet

Im Folgenden betrachten wir als Beispiel eine homogen magnetisierte ferromagnetische Kugel mit Radius  $a$  um den Ursprung des Koordinatensystems ohne äußere eingeprengte Ströme und Magnetfelder.

Wir nehmen an, der kugelförmige Permanentmagnet weise eine homogene Magnetisierung

$$\vec{M}(\vec{r}) = M\Theta(a-r)\vec{e}_z \quad (3.3.25)$$

auf. Wir besprechen im folgenden beide oben besprochenen allgemeinen Lösungsansätze.

#### Magnetisches Skalarpotential für $\vec{H}$

Setzen wir (3.3.25) in die Lösung (3.3.19) ein, erhalten wir nach einer einfachen Umformung

$$\phi_m(\vec{r}) = -\frac{M}{4\pi} \partial_3 \int_{K_a} d^3 r' \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|}, \quad (3.3.26)$$

wobei  $K_a$  die Kugel um den Ursprung mit Radius  $a$  bezeichnet. Wir werten das Integral natürlich am bequemsten in Kugelkoordinaten aus. Wegen der Kugelsymmetrie hängt es offenbar nur von  $r = |\vec{r}|$  ab, so dass wir  $\vec{e}_3$  in Richtung von  $\vec{r}$  legen dürfen. Dann ist  $|\vec{r} - \vec{r}'| = \sqrt{r^2 + r'^2 - 2r r' \cos\vartheta}$  und das Integral wird

$$\begin{aligned} f(r) &= \int_{K_a} d^3 r' \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} = \int_0^a dr' \int_0^\pi d\vartheta \int_0^{2\pi} d\varphi \frac{r'^2 \sin\vartheta}{\sqrt{r^2 + r'^2 - 2r r' \cos\vartheta}} \\ &= 2\pi \int_0^a dr' \int_0^\pi d\vartheta \frac{r'^2 \sin\vartheta}{\sqrt{r^2 + r'^2 - 2r r' \cos\vartheta}}. \end{aligned} \quad (3.3.27)$$

Um das Integral über  $\vartheta$  auszuführen, substituieren wir

$$u = \cos\vartheta, \quad du = -d\vartheta \sin\vartheta. \quad (3.3.28)$$

Daraus folgt (*Nachrechnen!*)

$$\begin{aligned} f(r) &= 2\pi \int_0^a dr' \int_{-1}^1 du \frac{r'^2}{\sqrt{r^2 + r'^2 - 2r r' u}} \\ &= -\frac{2\pi}{r} \int_0^a dr' r' \sqrt{r^2 + r'^2 - 2r r' u} \Big|_{u=-1}^1 \\ &= \frac{2\pi}{r} \int_0^a dr' r' (r + r' - |r - r'|). \end{aligned} \quad (3.3.29)$$

### 3. Magnetostatik und Gleichstromkreise

Jetzt müssen wir eine Fallunterscheidung vornehmen. Falls  $r > a$  ist, gilt für den ganzen Integrationsbereich  $|r - r'| = r - r'$ , d.h.

$$f(r) = \frac{4\pi}{r} \int_0^a dr' r'^2 = \frac{4\pi a^3}{3r}, \quad \text{für } r > a. \quad (3.3.30)$$

Falls  $r < a$  ist, gilt

$$f(r) = \frac{4\pi}{r} \left[ \int_0^r dr' r'^2 + \int_r^a dr' r' r \right] = \frac{4\pi}{r} \left[ \frac{r^3}{3} + \frac{a^2 r}{2} - \frac{r^3}{2} \right] = \frac{2\pi}{3} (3a^2 - r^2), \quad \text{für } r < a. \quad (3.3.31)$$

Setzen wir dies in (3.3.25) ein, finden wir schließlich

$$\phi_m(\vec{r}) = \begin{cases} Mx_3/3 & \text{für } r < a, \\ Ma^3 x_3 / (3r^3) & \text{für } r > a. \end{cases} \quad (3.3.32)$$

Für  $r < a$  haben wir also das Potential eines konstanten Vektorfeldes und für  $r > a$  das eines Punktdipolfeldes (vgl. das elektrische Analogon (1.5.64)). Jedenfalls erhalten wir nun die magnetische Erregung gemäß (3.3.14)

$$\vec{H}(\vec{r}) = \begin{cases} -M\vec{e}_3/3 & \text{für } r < a, \\ Ma^3(3x_3\vec{r} - r^2\vec{e}_3)/(3r^5) & \text{für } r > a. \end{cases} \quad (3.3.33)$$

Der Sprung von  $\vec{H}$  entlang der Kugelfläche ist

$$\vec{H}_>(\vec{r}) - \vec{H}_<(\vec{r}) = \frac{Mx_3\vec{r}}{a^2}, \quad r = a. \quad (3.3.34)$$

Dies entspricht wegen  $\vec{n} = a\vec{r}/r$  einer effektiven magnetischen Flächenladungsdichte

$$\Sigma_m = \vec{n} \cdot (\vec{H}_> - \vec{H}_<) = \frac{\vec{r}}{r} \cdot (\vec{H}_> - \vec{H}_<) = \frac{Mx_3}{a}. \quad (3.3.35)$$

Dies kann man auch mittels (3.3.16) herausfinden, indem man (3.3.25) verwendet und beachtet, dass die Ableitung der Heaviside-Einheitssprungfunktion eine Dirac-Distribution ergibt; vgl. (1.6.12):

$$\begin{aligned} \rho_m &= -\text{div } \vec{M} = -M \partial_3 \Theta(a-r) = -M [\partial_r \Theta(a-r)] \partial_3 r \\ &= + \frac{Mx_3}{r} \delta(r-a) = \frac{Mx_3}{a} \delta(r-a) = \Sigma_m \delta(r-a). \end{aligned} \quad (3.3.36)$$

Dass der Faktor vor der  $\delta$ -Distribution tatsächlich die Bedeutung einer Flächenladungsdichte besitzt, macht man sich leicht klar, indem man über ein kleines „Gaußsches“ Volumen wie in Abb. 1.5 (rechts) integriert (*Übung!*).

Das Magnetfeld ist nun durch die konstitutive Gleichung (3.3.2) gegeben

$$\vec{B}(\vec{r}) = \mu_0 [\vec{H}(\vec{r}) + \vec{M}(\vec{r})] = \begin{cases} 2\mu_0 M \vec{e}_3 / 3 & \text{für } r < a, \\ \mu_0 M a^3 (3x_3\vec{r} - r^2\vec{e}_3) / (3r^5) & \text{für } r > a. \end{cases} \quad (3.3.37)$$

Hier ist der Sprung entlang des Randes des Magneten

$$\vec{B}_>(\vec{r}) - \vec{B}_<(\vec{r}) = \frac{\mu_0 M}{a^2} (x_3\vec{r} - a^2\vec{e}_3), \quad r = a. \quad (3.3.38)$$

Die Normalkomponente ist stetig, wie es sein muss, denn

$$\vec{n} \cdot [\vec{B}_>(\vec{r}) - \vec{B}_<(\vec{r})] = \frac{\vec{r}}{a} \cdot [\vec{B}_>(\vec{r}) - \vec{B}_<(\vec{r})] = \frac{\mu_0 M}{a^3} (x_3 a^2 - a^2 x_3) = 0, \quad r = a. \quad (3.3.39)$$

Der Sprung der Tangentialkomponente ergibt eine effektive magnetische Flächenstromdichte

$$\vec{k}_m = \frac{1}{\mu_0} \underline{n} \times [\vec{B}_>(\vec{r}) - \vec{B}_<(\vec{r})] = +M \vec{e}_3 \times \frac{\vec{r}}{a} = \frac{M}{a} (-x_2 \vec{e}_1 + x_1 \vec{e}_2). \quad (3.3.40)$$

Rechnet man dies in Kugelkoordinaten um, erhält man

$$\vec{k}_m = \vec{e}_\varphi M \sin \vartheta, \quad (3.3.41)$$

d.h. die Flächenstromdichte ist entlang der „Breitenkreise“ der Kugel um die  $x_3$ -Richtung gerichtet.

### Vektorpotential für $\vec{B}$

Wollen wir die Lösungsstrategie mit dem Vektorpotential für  $\vec{B}$  verwenden, müssen wir gemäß (3.3.24) zunächst die effektive magnetische Stromdichte berechnen. Sie liefert in Übereinstimmung mit der Rechnung im vorigen Abschnitt für die Magnetisierung (3.3.25) wieder nur eine Flächenstromdichte, denn es ist

$$\begin{aligned} \vec{j}_m &= \text{rot } \vec{M} = \text{rot} [\vec{e}_3 M \Theta(a-r)] = -M \vec{e}_3 \times \text{grad } \Theta(a-r) \\ &= -M \vec{e}_3 \partial_r \Theta(a-r) \times \text{grad } r = \frac{M}{a} \vec{e}_3 \times \vec{r} \delta(r-a) = \vec{k}_m \delta(r-a), \\ \vec{k}_m &= \vec{e}_\varphi M \sin \vartheta. \end{aligned} \quad (3.3.42)$$

Hier ist es einfacher, in Kugelkoordinaten zu rechnen und die Symmetrien zu berücksichtigen. Dann haben wir

$$\text{rot } \vec{B} = \text{rot rot } \vec{A} = \mu_0 \vec{j}_m = \vec{e}_\varphi M \sin \vartheta \delta(r-a) \quad (3.3.43)$$

zu lösen.

Wir nehmen an, das Vektorpotential besitze die Form

$$\vec{A}(\vec{r}) = \vec{e}_\varphi A_\varphi(r, \vartheta). \quad (3.3.44)$$

Das ist dadurch motiviert, dass gemäß (3.3.41) der effektive magnetische Strom in Richtung von  $\vec{e}_\varphi$  zeigt und ansonsten noch Rotationssymmetrie bei Drehungen um die  $\vec{e}_3$ -Richtung herrscht. Mit (A.3.5) folgt zudem noch  $\text{div } \vec{A} = 0$ , so dass die Coulomb-Eichbedingung erfüllt ist, so dass in kartesischen Koordinaten mit dem Biot-Savart-Gesetz gerechnet werden könnte und aus Symmetriegründen an jedem Punkt das Integral in  $\varphi$ -Richtung weisen müsste. Da sich weiter wegen der Rotationssymmetrie bei Drehungen um die  $\vec{e}_3$ -Achse  $|\underline{A}| = |A_\varphi|$  nicht ändern kann, muss dieser Skalar unabhängig von  $\varphi$  sein. Jedenfalls werden wir gleich sehen, dass unser Ansatz in der Tat zum Ziel führt.

Aus (A.3.6) folgt zunächst

$$\vec{B} = \text{rot } \vec{A} = \vec{e}_r \frac{1}{r \sin \vartheta} \partial_\vartheta (\sin \vartheta A_\varphi) + \vec{e}_\vartheta \left[ -\frac{1}{r} \partial_r (r A_\varphi) \right] \quad (3.3.45)$$

und nochmals die Rotation gebildet liefert wegen (3.3.43)

$$\text{rot } \vec{B} = \text{rot rot } \vec{A} = -\vec{e}_\varphi \left[ \partial_r^2 (r A_\varphi) + \partial_\vartheta \left( \frac{1}{r \sin \vartheta} \partial_\vartheta (\sin \vartheta A_\varphi) \right) \right] \stackrel{!}{=} \vec{e}_\varphi M \sin \vartheta \delta(r-a). \quad (3.3.46)$$

Da die rechte Seite proportional zu  $\sin \vartheta$  ist und der Term mit den partiellen Ableitungen nach  $r$  keine expliziten Faktoren mit  $\sin \vartheta$  enthält, liegt es nahe, mit dem Ansatz

$$A_\varphi(r, \vartheta) = \sin \vartheta \tilde{A}_\varphi(r, \vartheta) \quad (3.3.47)$$

### 3. Magnetostatik und Gleichstromkreise

in (3.3.46) einzugehen. In der Tat ergibt sich dann nach Kürzen des gemeinsamen Faktors  $\sin \vartheta$  auf beiden Seiten

$$-\frac{1}{r} \partial_r^2 (r \tilde{A}_\varphi) + \frac{2\tilde{A}_\varphi}{r^2} = \mu_0 M \delta(r-a). \quad (3.3.48)$$

Nach einfachen Umformungen erhalten wir

$$2\tilde{A}_\varphi - 2r \partial_r \tilde{A}_\varphi - r^2 \partial_r^2 \tilde{A}_\varphi = \mu_0 M r^2 \delta(r-a) = \mu_0 M a^2 \delta(r-a). \quad (3.3.49)$$

Außer bei der Singularität der  $\delta$ -Distribution ist die rechte Seite 0, d.h. wir müssen zwei Lösungen für

$$2\tilde{A}_\varphi - 2r \partial_r \tilde{A}_\varphi - r^2 \partial_r^2 \tilde{A}_\varphi = 0 \quad (3.3.50)$$

für  $r < a$  und  $r > a$  so aneinanderfügen, dass die  $\delta$ -Distribution auf der rechten Seite entsteht. Die DGL (3.3.50) lösen wir mit dem Ansatz  $\tilde{A}_\varphi = r^\lambda$ . Dies führt auf die quadratische Gleichung

$$\lambda^2 + \lambda - 2 = 0, \quad (3.3.51)$$

die die beiden Lösungen

$$\lambda_1 = 1, \quad \lambda_2 = -2 \quad (3.3.52)$$

besitzt. Die allgemeine Lösung für (3.3.50) ist dann

$$\tilde{A}_\varphi = \begin{cases} A_< = C_< r + D_< / r^2 & \text{für } r < a, \\ A_> = C_> r + D_> / r^2 & \text{für } r > a. \end{cases} \quad (3.3.53)$$

Dabei sind  $C_<$ ,  $D_<$ ,  $C_>$  und  $D_>$  Integrationskonstanten, die wir nun aus den physikalischen Gegebenheiten zu bestimmen haben. Da die Magnetisierung im Inneren der Kugel konstant (also stetig) ist, kann  $A_<(r)$  für  $r < a$  keinerlei Singularitäten besitzen. Damit diese Funktion bei  $r = 0$  wohldefiniert ist, muss also  $D_< = 0$  sein. Für  $r \rightarrow \infty$  dürfen wir annehmen, dass das Vektorpotential verschwindet, d.h. es ist  $C_> = 0$ . Damit lautet unser Lösungsansatz nunmehr

$$\tilde{A}_\varphi = \begin{cases} A_< = C_< r & \text{für } r < a, \\ A_> = D_> / r^2 & \text{für } r > a. \end{cases} \quad (3.3.54)$$

Nun müssen wir uns um die nötige Singularität der  $\delta$ -Funktion auf der rechten Seite von (3.3.49) kümmern. Es ist klar, dass die Singularität bei  $r = a$  vom Term mit der zweiten Ableitung auf der linken Seite herrühren muß. Die erste Ableitung besitzt demnach einen Sprung bei  $r = a$ , und die Funktion selbst ist dort stetig. Die Stetigkeit bei  $r = a$  verlangt

$$C_< a = \frac{D_>}{a^2} \Rightarrow D_> = C_< a^3. \quad (3.3.55)$$

Damit wird

$$\tilde{A}_\varphi = C_< r \Theta(a-r) + \frac{C_< a^3}{r^2} \Theta(r-a). \quad (3.3.56)$$

Dann folgt für die Ableitungen

$$\begin{aligned} \partial_r \tilde{A}_\varphi &= C_< \Theta(a-r) - 2 \frac{C_< a^3}{r^3} \Theta(r-a) - C_< r \delta(a-r) + \frac{C_< a^3}{r^2} \delta(r-a) \\ &= C_< \Theta(a-r) - 2 \frac{C_< a^3}{r^3} \Theta(r-a) - C_< a \delta(r-a) + C_< a \delta(r-a) \\ &= C_< \Theta(a-r) - 2 \frac{C_< a^3}{r^3} \Theta(r-a) \end{aligned} \quad (3.3.57)$$

### 3.4. Gleichstromkreise

und daraus

$$\begin{aligned}\partial_r^2 \tilde{A}_\varphi &= -C_{<} \delta(a-r) + 6 \frac{C_{<} a^3}{r^4} \Theta(r-a) - 2C_{<} \delta(r-a) \\ &= -3C_{<} \delta(r-a) + 6 \frac{C_{<} a^3}{r^4} \Theta(r-a).\end{aligned}\quad (3.3.58)$$

Setzen wir nun (3.3.56-3.3.58) in (3.3.49) ein, erhalten wir schließlich nach einigen Umformungen

$$\begin{aligned}2\tilde{A}_\varphi - 2r \partial_r \tilde{A}_\varphi - r^2 \partial_r^2 \tilde{A}_\varphi \\ = 2C_{<} r \Theta(a-r) + 2 \frac{C_{<} a^3}{r^2} \Theta(r-a) - 2C_{<} r \Theta(a-r) \\ + 4 \frac{C_{<} a^3}{r^2} \Theta(r-a) + 3C_{<} a^2 \delta(r-a) - 6 \frac{C_{<} a^3}{r^2} \Theta(r-a). \\ = 3C_{<} a^2 \delta(r-a) \stackrel{!}{=} \mu_0 M \delta(r-a),\end{aligned}\quad (3.3.59)$$

d.h.  $C_{<} = \mu_0 M/3$ . Setzt man dann (3.3.56) in (3.3.47) ein, finden wir schließlich die Lösung

$$\vec{A} = \begin{cases} \frac{\mu_0 M r}{3} \sin \vartheta \vec{e}_\varphi & \text{für } r < a, \\ \frac{\mu_0 M a^3}{3r^2} \sin \vartheta \vec{e}_\varphi & \text{für } r > a. \end{cases}\quad (3.3.60)$$

Dies können wir wieder in kartesische Koordinaten umschreiben. Gemäß (A.3.9) gilt nämlich

$$r \sin \vartheta \underline{e}_\varphi = r \sin \vartheta \begin{pmatrix} -\sin \varphi \\ \cos \varphi \\ 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -x_2 \\ x_1 \\ 0 \end{pmatrix} = \underline{e}_3 \times \underline{r}.\quad (3.3.61)$$

Damit gilt

$$\vec{A} = \begin{cases} \frac{\mu_0 M}{3} \vec{e}_3 \times \vec{r} & \text{für } r < a, \\ \frac{\mu_0 M a^3}{3r^3} \vec{e}_3 \times \vec{r} & \text{für } r > a. \end{cases}\quad (3.3.62)$$

Berechnet man die Rotation für dieses Feld, findet man wieder (3.3.37), d.h. beide Methoden, das Magnetfeld von Permanentmagneten zu behandeln, sind tatsächlich äquivalent.

## 3.4 Gleichstromkreise

Einen Gleichstromkreis kann man sich realisiert denken durch eine **Batterie**, die eine annähernd konstante **Spannung** (also Differenz des elektrostatischen Potentials) liefert. Verbindet man die Pole mit einem leitfähigen Draht, stellt sich nach kurzer Zeit ein stationärer Strom ein. Die entsprechenden Ladungs- und Stromverteilungen sind Quellen stationärer elektrischer und magnetischer Felder.

Der Stromfluss kommt durch die Wirkung der elektromagnetischen Kraft auf die im Leiter befindlichen weitgehend frei beweglichen Ladungsträger (in gewöhnlichen Metallen sind dies die **Leitungselektronen**) zustande. Als einfaches Modell eines Leiters können wir uns ein positiv geladenes starres Gerüst aus Ionen, also Atomkernen mit an sie gebundenen Elektronen vorstellen, durch das sich die Leitungselektronen quasi frei bewegen können. An irgendwelchen Störstellen, die i.a. schon allein durch die Wärmebewegung des Ionengitters vorhanden sind, werden Leitungselektronen allerdings gestreut. Dies kann man effektiv als **Reibungskraft**

$$\vec{F}_r = -m\gamma \vec{v}\quad (3.4.1)$$

beschreiben.

Betrachten wir nur kleine äußere Felder, können wir eine lineare Näherung für die Bewegungsgleichung des Elektronenfluids vornehmen. Sei  $n$  die Dichte der Leitungselektronen. Da die Driftgeschwindigkeit  $\vec{v}$  dieser Elektronen i.a. sehr klein ist (s.u.), können wir in (2.9.3) den Term  $\sim (\vec{v} \cdot \vec{\nabla})\vec{v}$  auf der linken Seite vernachlässigen. Dann erhalten wir

$$mn\partial_t\vec{v} = \vec{f}_r + \vec{f}_{em} = -mn\gamma\vec{v} - en(\vec{E} + \vec{v} \times \vec{B}). \quad (3.4.2)$$

Dabei ist  $q = -e$  die Ladung eines Elektrons und folglich  $\rho = -en$  die Ladungsdichte der Leitungselektronen. Es ist klar, dass diese lineare Bewegungsgleichung eine Lösung von der Form

$$\vec{v} = \vec{v}_{\text{hom}} + \vec{v}_{\text{part}} \quad (3.4.3)$$

besitzt, wobei  $\vec{v}_{\text{hom}}$  die Lösung für die **homogene Bewegungsgleichung** (also für  $\vec{E} = 0$  und  $\vec{B} = 0$ )

$$\dot{\vec{v}}_{\text{hom}} = -\gamma\vec{v}_{\text{hom}} \quad (3.4.4)$$

ist. Offenbar lautet die Lösung

$$\vec{v}_{\text{hom}}(t) = \vec{v}_{\text{hom}0} \exp(-\gamma t), \quad \vec{v}_{\text{hom}0} = \text{const} \quad (3.4.5)$$

d.h. dieser Lösungsanteil fällt nach einer **Relaxationszeit** von Größenordnung  $\tau = 1/\gamma$  ab und wird vernachlässigbar klein gegen eine beliebige Partikulärlösung  $\vec{v}_{\text{part}}$  der inhomogenen Gleichung.

Sind  $\vec{E}$  und  $\vec{B}$  entsprechend unserer Annahme statischer Felder zeitlich konstant, gibt es offenbar eine Lösung  $\vec{v} = \text{const}$ , die dann wegen (3.4.2) durch die algebraische Gleichung

$$mn\gamma\vec{v} = \rho(\vec{E} + \vec{v} \times \vec{B}) \quad (3.4.6)$$

gegeben ist.

Betrachten wir nun den Fall, dass kein äußeres  $\vec{B}$ -Feld vorliegt, d.h. nur das  $\vec{B}$ -Feld, das durch die Stromdichte  $\vec{j} = \rho\vec{v}$  selbst erzeugt wird, können wir in (3.4.6) den Term von der magnetischen Kraft vernachlässigen, denn wir können uns  $\vec{E}$  und  $\vec{B}$  durch

$$\vec{E}(\vec{r}) = \int_{\mathbb{R}^3} d^3r' \frac{\rho(\vec{r}')}{4\pi\epsilon_0} \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3}, \quad (3.4.7)$$

$$\vec{B}(\vec{r}) = \int_{\mathbb{R}^3} d^3r' \frac{\mu_0\rho(\vec{r}')\vec{v}(\vec{r}')}{4\pi} \times \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3} \quad (3.4.8)$$

berechnet denken. Dann ist parametrisch betrachtet  $|\vec{v}| |\vec{B}|/|\vec{E}| = \mathcal{O}(\mu_0\epsilon_0|\vec{v}|^2) = \mathcal{O}(|\vec{v}|^2/c^2)$ , und i.a. ist die **Driftgeschwindigkeit**  $\vec{v}$  der Elektronen verschwindend klein gegenüber der Lichtgeschwindigkeit. Wir werden das unten an einem Beispiel noch abschätzen.

Jedenfalls vereinfacht sich dann (3.4.6) zu

$$mn\gamma\vec{v} = \rho\vec{E} = -en\vec{E}. \quad (3.4.9)$$

Multiplizieren wir diese Gleichung mit  $-e/(m\gamma)$ , erhalten wir

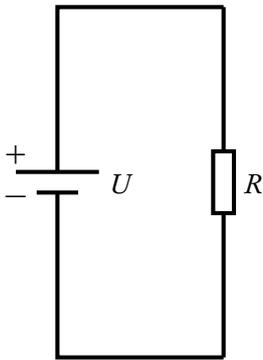
$$-eq\vec{v} = \vec{j} = \frac{e^2n}{m\gamma}\vec{E} = \sigma\vec{E}. \quad (3.4.10)$$

Dies ist die **konstitutive Gleichung** für den Fall stationärer Ströme:

$$\vec{j} = \sigma(\vec{E} + \vec{v} \times \vec{B}) \simeq \sigma \vec{E} \quad \text{mit} \quad \sigma = \frac{e^2 n}{m \gamma}. \quad (3.4.11)$$

Die Materialkonstante  $\sigma$  heißt **elektrische Leitfähigkeit**.

Wir schätzen nun noch die Driftgeschwindigkeit der Elektronen für einen typischen Fall von „Haushaltsstrom“ ab. Wir benötigen zunächst die Dichte der Ladungsträger und betrachten dazu ein Kupferkabel. Die Massendichte von Kupfer ist  $\rho_m = 8,94 \text{ g/cm}^3 = 8,94 \cdot 10^3 \text{ kg/m}^3$ . Die Molmasse beträgt  $m_{\text{mol}} = 63,546 \cdot 10^{-3} \text{ kg/mol}$ . Die Molldichte ist also  $\rho_m/m_{\text{mol}} = 1,41 \cdot 10^5 \text{ mol/m}^3$ . In einem Mol Kupfer sind  $N_A = 6,02 \cdot 10^{23}$  Atome enthalten, d.h. die Teilchendichte ist  $n = 8,47 \cdot 10^{28} / \text{m}^3$ . Nehmen wir an, dass das jeweils eine Valenzelektron jedes Kupferatoms ein Leitungselektron ist, ist dies auch die Leitungselektronendichte. Wir nehmen weiter an, es fließe ein Strom  $I = 1 \text{ A}$  und der Radius des Drahtes sei  $a = 1 \text{ mm} = 1 \cdot 10^{-3} \text{ m}$ . Dann ist gemäß (3.4.10) und mit  $|q| = e \simeq 1,6 \cdot 10^{-19} \text{ C}$  die Driftgeschwindigkeit  $v = I/(\pi a^2 n |q|) = 2,35 \cdot 10^{-5} \text{ m/s}$ , was in der Tat viel kleiner als die Lichtgeschwindigkeit ist<sup>3</sup>.



Wir können nun die elektrostatischen Gleichungen für den stationären Fall im Inneren eines Leiters wie folgt schreiben

$$\text{rot } \vec{E} = 0, \quad \text{div } \vec{E} = 0, \quad \vec{j} = \sigma \vec{E}. \quad (3.4.12)$$

Betrachten wir also ein Stück Leiter der Länge  $l$  und Querschnittsfläche  $A$ , das entlang der  $x_3$ -Richtung gerichtet und mit einer Batterie mit Spannung  $U$  verbunden sei, können wir annehmen, dass über den Leiterquerschnitt  $\vec{j} = (I/A)\vec{e}_3 = \text{const}$  gilt. Dann ist auch  $\vec{E} = \vec{j}/\sigma = U/l\vec{e}_3 = \text{const}$ .

Damit wird

$$U = \frac{l|\vec{j}|}{\sigma} = \frac{l}{A\sigma} I = RI, \quad R = \frac{l}{A\sigma}. \quad (3.4.13)$$

Das ist das **Ohmsche Gesetz**.

Diesen Fall zeichnet man in einem Schaltbild der nebenstehenden Art. Dabei interessiert uns die genaue Geometrie des Schaltkreises nicht. Die Linien stehen für ideale widerstandslose Leiter, das Kästchen für einen Widerstand  $R$ . Die Einheit des Widerstandes ist  $1\Omega = 1\text{V/A}$ .

Wie wir oben gesehen haben, hat die elektrische Leitung mit Reibung zu tun, durch die der Widerstand eines Leiterstücks zustandekommt. Dies bedeutet aber, dass beim Stromfluss Reibungsarbeit auftreten muss, die in Wärme im Widerstand umgesetzt wird. Wir können leicht die Leistung berechnen. Für die Elektronen in dem obigen Modell geht pro Zeit- und Volumeneinheit die Reibungsenergie

$$\frac{dP}{dV} = \vec{j} \cdot \vec{E} = \sigma \vec{E}^2 \quad (3.4.14)$$

verloren bzw. die Leistung ist

$$P = V \frac{dP}{dV} = Al\sigma \vec{E}^2 = \frac{A\sigma U^2}{l} = \frac{U^2}{R} = UI. \quad (3.4.15)$$

Wir betrachten nun noch die Frage, wie sich Schaltungen mit mehreren Widerständen analysieren lassen. Dazu reicht es zunächst, als Grundschaltungen die Reihen- und Parallelschaltung zweier Widerstände zu betrachten.

<sup>3</sup>Zahlenwerte aus [https://en.wikipedia.org/wiki/Drift\\_velocity](https://en.wikipedia.org/wiki/Drift_velocity).

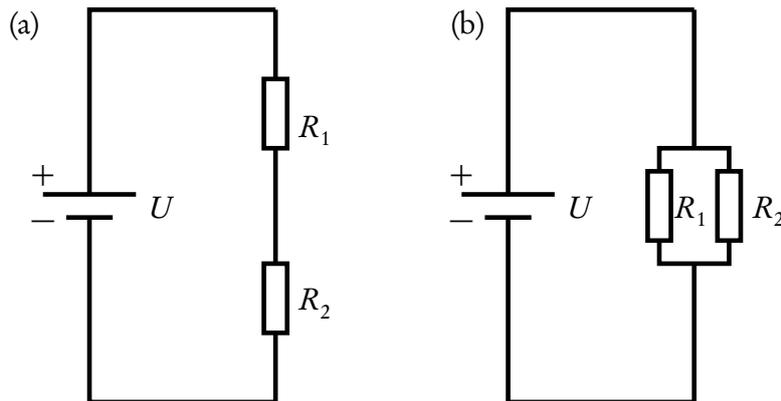


Abbildung 3.1: Reihen- und Parallelschaltung zweier Widerstände

Schaltet man zwei Widerstände  $R_1$  und  $R_2$  **in Reihe** wie in Schaltbild (a) in Abb. 3.1 ergibt dieselbe Rechnung, die oben zur Definition des Widerstandes geführt hat, dass sich die beiden Widerstände wie ein einzelner Widerstand

$$R = R_1 + R_2 \quad (3.4.16)$$

verhalten.

Bei einer **Parallelschaltung** (Schaltbild (b)) zweier Widerstände  $R_1$  und  $R_2$  liegt an beiden Widerständen dieselbe Spannung. Die entsprechenden Ströme sind durch  $I_1 = U/R_1$  und  $I_2 = U/R_2$  gegeben. Bezeichnen wir den Gesamtwiderstand der Schaltung wieder mit  $R$  Aufgrund der **Ladungserhaltung** muss die Batterie insgesamt einen Strom

$$I = \frac{U}{R} = I_1 + I_2 = U \left( \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right) \quad (3.4.17)$$

liefern. Lösen wir diese Gleichung nach  $R$  auf, finden wir

$$\frac{1}{R} = \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} = \frac{R_1 + R_2}{R_1 R_2} \Rightarrow R = \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2}. \quad (3.4.18)$$

Kompliziertere Netzwerke lassen sich analog mit den **Kirchhoffschen Regeln** (Gustav Kirchhoff, 1824-1887) berechnen.

**1. Kirchhoffsche Regel bzw. Knotenregel:** An jedem Verzweigungspunkt (**Knoten**) des Stromkreises gilt Ladungserhaltung, also die Summe aller Ströme verschwindet.

**2. Kirchhoffsche Regel bzw. Maschenregel:** Entlang eines jeden Teilstromkreises (**Masche**) gilt die Regel, daß die Summe über alle Produkte  $RI$  der in dieser Masche anliegenden Spannung entsprechen muss.

Wendet man diese beiden Regeln auf alle voneinander unabhängigen Maschen und Knoten des Schaltkreises an, erhält man ein lineares Gleichungssystem für die durch jeden Zweig der Schaltung fließenden Ströme, die sich durch Lösung dieses Gleichungssystems bestimmen lassen.

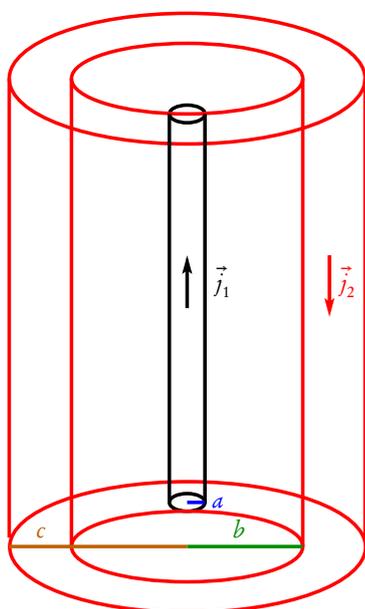
Man kann sich die 2. Kirchhoffsche Regel auch durch Integration des elektrischen Feldes entlang des geschlossenen Stromkreises erklären. Integriert man z.B. in Abb. 3.4 auf dem Weg, der vom Pluspol der Batterie über den Widerstand, dann durch die Batterie wieder zurück zum Minuspol führt, haben wir entlang der ideal leitend angenommenen Drähte kein elektrisches Feld, d.h. es ergeben sich nur Beiträge für die Integration

entlang des Widerstandes. Da entsprechend der Wahl unserer Integrationsrichtung dort  $\underline{E} = \vec{j}/\sigma$  gilt, liefert dieses Integral gemäß der obigen Rechnung (3.4.13) also  $RI$ . Beim Integral in der Batterie erhalten wir offenbar  $-U$ , da die Integrationsrichtung entgegen der Richtung des Feldes ist, wir aber die Spannung  $U$  positiv definieren. Nun ist aber wegen  $\text{rot } \vec{E} = 0$  das Wegintegral von  $\vec{E}$  entlang eines jeden geschlossenen Weges 0. Folglich ist

$$RI - U = 0. \quad (3.4.19)$$

Dies liefert natürlich wieder (3.4.13). Die **Maschenregel** ist also nichts anderes als die Integralform des Gesetzes, das die **Wirbelfreiheit des elektrostatischen Feldes** zum Ausdruck bringt, d.h. integriert man entlang einer jeden Masche eines Stromkreises, ergibt sich als Summe über die Spannungsquellen und die an den Widerständen abfallenden Spannungen stets 0. Es ist eine gute *Übung*, dies auch für die Parallelschaltung in Abb. 3.1 (b) nachzurechnen.

### 3.5 Koaxialkabel für Gleichstrom und Energietransport



Wir wollen in diesem Abschnitt als Beispiel für die vollständige Lösung eines magnetostatischen Problems die vollständige Berechnung von  $\vec{E}$  und  $\vec{B}$  eines von Gleichstrom durchflossenen sehr langen kreiszylindrischen **Koaxialkabels** betrachten. Wir rechnen in Standardzylinderkoordinaten  $(R, \varphi, z)$ . Das Kabel (s. nebenstehende Skizze) besteht aus einem inneren zylindrischen Leiter (Radius  $a$ ) entlang der  $x_3$ -Achse und einem äußeren Zylindermantelförmigen Rückleiter (innere Fläche bei  $R = b$ , äußere Fläche bei  $R = c$ ). Wir nehmen der Einfachheit halber an, dass der Zwischenraum Vakuum (oder Luft) sei. Außerdem setzen wir  $\mu_r = 1$  sowohl innerhalb als auch außerhalb des Leiters. Dies ist z.B. für Kupferkabel mit  $\chi_m = -6,4 \cdot 10^{-6}$  eine gute Näherung.

Wir machen folgenden Ansatz: Der Strom im Innenleiter ( $0 < R < a$ ) (Bereich (1)) möge in positive  $z$ -Richtung fließen, im Außenleiter ( $b < R < c$ , Bereich (3)) in umgekehrte Richtung zurück. Die Leitfähigkeit sei  $\sigma$ . Im Inneren der vier Gebiete (Innenleiter, Zwischenraum, Außenleiter und Außenraum) lauten die zu lösenden Gleichungen

$$\begin{aligned} \text{rot } \vec{E} = 0, \quad \text{div } \vec{E} = 0, \quad \vec{j} = \sigma \vec{E}, \\ \text{rot } \vec{H} = \vec{j}, \quad \text{div } \vec{B} = 0, \quad \vec{B} = \mu_0 \vec{H}. \end{aligned} \quad (3.5.1)$$

Wie wir sehen werden, bauen sich an den Leiteroberflächen notwendig **Flächenladungsdichten** auf, die durch die Sprünge der Radialkomponente von  $\vec{E}$  gegeben sind. Wir wollen die auf den stationären Fall spezialisierten Maxwell-Gleichungen (3.5.1) vollständig lösen, also  $\vec{E}$  und  $\vec{B}$  aus diesen Gleichungen und den Stetigkeitsbedingungen ermitteln und sodann die Energiestromdichte, also den Poynting-Vektor (2.8.19)

$$\vec{S} = \frac{1}{\mu_0} \vec{E} \times \vec{B} = \vec{E} \times \vec{H}. \quad (3.5.2)$$

berechnen. Aus (3.5.1) folgt mit Hilfe von (C.3.15)

$$\text{div } \vec{S} = \vec{H} \cdot \text{rot } \vec{E} - \vec{E} \cdot \text{rot } \vec{H} = -\vec{E} \cdot \vec{j}. \quad (3.5.3)$$

Die Interpretation dieser Gleichung ergibt sich einfach aus dem Gaußschen Integralsatz: Integrieren wir nämlich die Gleichung über ein beliebiges Volumen  $V$ , ergibt sich

$$\int_V d^3r \text{div } \vec{S} = \int_{\partial V} d\vec{f} \cdot \vec{S} = - \int_V d^3r \vec{E} \cdot \vec{j} = - \int_V d^3r \sigma \vec{E}^2. \quad (3.5.4)$$

Die durch die Oberfläche strömende Energie des elektromagnetischen Feldes wird also als Wärme in dem evtl. im Volumen liegenden Teil des Leiters dissipiert.

### 3.5.1 Das elektrische Feld

Wir können nun zunächst das elektrische Feld aus dem Gleichungssystem (3.5.1) berechnen, da die Gleichungen für  $\vec{E}$  vollständig von denen für  $\vec{B}$  separieren. Da gemäß der ersten Gleichung  $\vec{E}$  wirbelfrei ist, gilt

$$\vec{E} = -\text{grad}\Phi(R, z), \quad (3.5.5)$$

wobei wir gleich der Rotationssymmetrie um die z-Richtung Rechnung getragen haben, d.h. dass das Potential nicht von  $\varphi$  abhängt. Da wir im inneren Leiter einen über den Leiterquerschnitt konstanten Strom in positiver z-Richtung annehmen wollen, können wir auch gleich vom vereinfachenden Ansatz

$$\Phi(R, z) = z\phi(R) \quad (3.5.6)$$

ausgehen. Mit (A.2.4) finden wir

$$\vec{E} = -z\phi'(R)\vec{e}_R - \phi(R)\vec{e}_z. \quad (3.5.7)$$

Die zweite Gleichung ergibt

$$\text{div}\vec{E} = -\Delta\Phi = 0 \Rightarrow \frac{d}{dR} \left[ R \frac{d\phi(R)}{dR} \right] = 0. \quad (3.5.8)$$

Daraus folgt durch Integration, daß im Inneren eines jeden der vier Gebiete

- (1)  $0 \leq R < a$ ,
- (2)  $a \leq R < b$ ,
- (3)  $b \leq R < c$ ,
- (4)  $c \leq R$

gelten muß

$$\phi_k(R) = c_{1k} \ln(R/R_{0k}) + c_{2k}, \quad (3.5.9)$$

wobei  $c_{1k}$ ,  $c_{2k}$  und  $R_{0k}$  Konstante sind, wo  $k \in \{1, 2, 3, 4\}$  die oben bezeichneten vier Gebiete durchnummeriert. Freilich sind dabei nur jeweils zwei Konstanten voneinander unabhängig. Der aus Dimensionsgründen eingeführte Radius  $R_{0k}$  kann in jedem Gebiet willkürlich und möglichst bequem gewählt werden. Aus (3.5.9) folgt dann für das elektrische Feld aus (3.5.7)

$$\vec{E}_k = -c_{1k} \frac{z}{R} \vec{e}_R - [c_{1k} \ln(R/R_{0k}) + c_{2k}] \vec{e}_z. \quad (3.5.10)$$

Wir machen weiter den Ansatz, daß in den Leitern konstante Stromdichtevektoren in z-Richtung vorliegen, denn radiale zeitunabhängige Ströme müssten zu unendlichen Flächenladungsdichten auf den Zylinderoberflächen führen, was wir ausschließen wollen. Wir haben also in den Gebieten (1) und (3) für das elektrische Feld

$$\vec{E}_1 = \frac{I}{\pi a^2 \sigma} \vec{e}_z, \quad \vec{E}_3 = -\frac{I}{\pi(c^2 - b^2)\sigma} \vec{e}_z, \quad (3.5.11)$$

wobei wir den Gesamtstrom  $I$  im Innenleiter vorgegeben haben. Im Außenleiter muss wegen der Gesamtladungserhaltung derselbe entgegengesetzt gerichtete Strom fließen, was die Stromdichten  $\vec{j}$  über die jeweiligen Leiterquerschnittsflächen eindeutig bestimmt.

### 3.5. Koaxialkabel für Gleichstrom und Energietransport

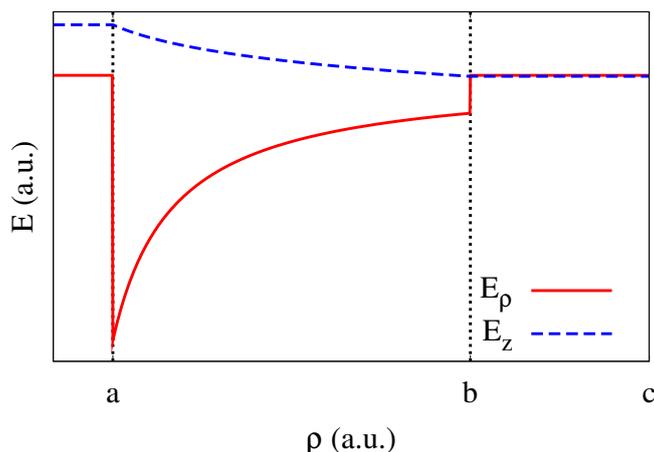


Abbildung 3.2: Das elektrische Feld.

Da weiter  $E_z$  als Tangentialkomponente entlang der Leiterflächen stetig sein muss, muss im Außenraum, Gebiet (4), ebenfalls das konstante elektrische Feld

$$\vec{E}_4 = -\frac{I}{\pi(c^2 - b^2)\sigma} \vec{e}_z \quad (3.5.12)$$

herrschen. Es verbleibt also lediglich das elektrische Feld im Zwischengebiet (2) zu finden, und dieses wird durch die Stetigkeitsbedingungen für  $E_z$  bei  $R = a$  und  $R = b$  eindeutig bestimmt. Wie oben erläutert können wir zur Vereinfachung  $R_{02} = a$  setzen und dann  $c_{1k}$  und  $c_{2k}$  aus den besagten Stetigkeitsbedingungen bestimmen. Es ergibt sich daraus

$$c_{12} = \frac{I}{\sigma \pi \ln(b/a)} \left[ \frac{1}{a^2} + \frac{1}{c^2 - b^2} \right], \quad c_{22} = -\frac{I}{\sigma \pi a^2}, \quad (3.5.13)$$

und damit gemäß (3.5.10)

$$\begin{aligned} \vec{E}_2 = & -\frac{I}{\sigma \pi \ln(b/a)} \left[ \frac{1}{a^2} + \frac{1}{c^2 - b^2} \right] \frac{z}{R} \vec{e}_R \\ & + \left\{ \frac{I}{\sigma \pi a^2} - \frac{I}{\sigma \pi \ln(b/a)} \left[ \frac{1}{a^2} + \frac{1}{c^2 - b^2} \right] \ln\left(\frac{R}{a}\right) \right\} \vec{e}_z. \end{aligned} \quad (3.5.14)$$

Nunmehr haben wir die elektrische Feldstärke überall im Raum vollständig bestimmt und können uns der Berechnung des Magnetfeldes zuwenden.

#### 3.5.2 Das Magnetfeld

Im Inneren der Leiter sowie im freien Raum ist gemäß der oben erläuterten Annahme  $\mu = \mu_0 = \text{const.}$  Wir können aufgrund der Quellenfreiheit von  $\vec{B}$  mittels des Vektorpotential  $\vec{A}$

$$\vec{B} = \text{rot } \vec{A} \quad (3.5.15)$$

ausdrücken. Wegen (3.5.1) gilt also *in kartesischen Koordinaten*

$$\text{rot } \underline{B} = \text{rot rot } \underline{A} = \text{grad div } \underline{A} - \Delta \underline{A} = \mu_0 \underline{j}. \quad (3.5.16)$$

### 3. Magnetostatik und Gleichstromkreise

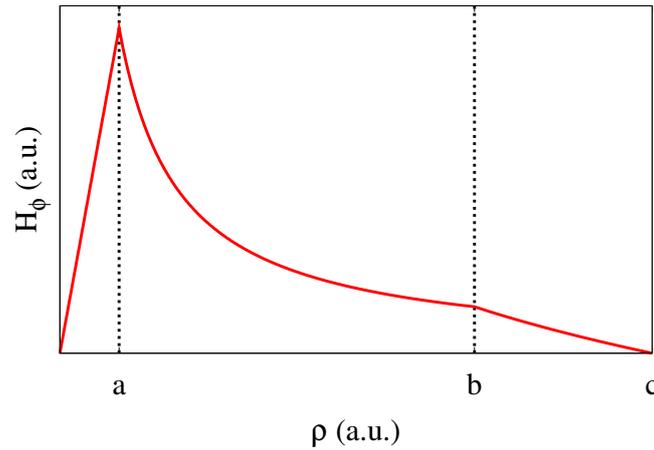


Abbildung 3.3: Das magnetische Feld.

Da  $\vec{A}$  aufgrund der Eichinvarianz nur bis auf den Gradienten eines Skalarfeldes bestimmt ist, können wir als Nebenbedingung die **Coulomb-Eichbedingung**

$$\operatorname{div} \underline{A} = 0 \Rightarrow \Delta \underline{A} = -\mu_0 \underline{j} \quad (3.5.17)$$

fordern. Da der Strom in den nichtleitenden Gebieten (2) und (4) verschwindet und in den Leitern konstant in  $z$ -Richtung weist sowie Azimutalsymmetrie (d.h. Unabhängigkeit von  $\varphi$  für die Komponenten des Vektorpotentials bzgl. Zylinderkoordinaten) vorliegt, können wir sogleich den vereinfachenden Ansatz

$$\vec{A} = A_z(R) \vec{e}_z \quad (3.5.18)$$

machen. Offenbar ist gemäß (A.2.5) die Coulomb-Eichbedingung mit diesem Ansatz automatisch erfüllt, und wir können in Zylinderkoordinaten weiterrechnen. Das magnetische Feld ist gemäß (3.5.15) wegen (A.2.6)

$$\vec{B} = \operatorname{rot} \vec{A} = -\frac{dA_z}{dR} \vec{e}_\varphi. \quad (3.5.19)$$

Bilden wir daraus, wieder mittels (A.2.6), die Rotation, finden wir

$$\operatorname{rot} \vec{B} = \operatorname{rot} \operatorname{rot} \vec{A} = -\frac{1}{R} \frac{d}{dR} \left( R \frac{dA_z}{dR} \right) \vec{e}_z. \quad (3.5.20)$$

Im Innenleiter, Gebiet (1), lautet also (3.5.17):

$$\frac{1}{R} \frac{d}{dR} \left( R \frac{dA_z}{dR} \right) = -\frac{\mu_0 I}{\pi a^2}. \quad (3.5.21)$$

Da additive Konstanten für  $A_z$  physikalisch irrelevant sind, lautet die Lösung dieser Gleichung (*Nachrechnen!*)

$$A_{1z} = -\frac{I}{4\pi a^2} R^2 + d_{11} \ln \left( \frac{R}{R_0} \right), \quad (3.5.22)$$

wobei  $R_0$  unbestimmt und physikalisch irrelevant ist, denn es gibt unabhängig von der Integrationskonstanten  $d_{11}$  lediglich eine additive Konstante zu  $A_z$ . Da weiter  $B_\varphi$  bei  $R = 0$  nicht unendlich werden darf, muß  $d_{11} = 0$  sein. Es ist also im Innenleiter gemäß (3.5.19)

$$\vec{B}_1 = \frac{\mu_0 I}{2\pi a^2} R \vec{e}_\varphi. \quad (3.5.23)$$

### 3.5. Koaxialkabel für Gleichstrom und Energietransport

Im Raum zwischen den Leitern, Gebiet (2), ist  $\underline{j} = 0$  und damit

$$\frac{1}{R} \frac{d}{dR} \left( R \frac{dA_z}{dR} \right) = 0. \quad (3.5.24)$$

Die Lösung muß wieder nur bis auf eine additive Konstante bestimmt werden, und damit ist

$$A_{2z} = d_{12} \ln \left( \frac{R}{R_0} \right). \quad (3.5.25)$$

Zusammen mit der Stetigkeit von  $B_\varphi$  bei  $R = a$  folgt

$$\vec{B}_2 = \frac{\mu_0 I}{2\pi R} \vec{e}_\varphi. \quad (3.5.26)$$

Im Außenleiter, Gebiet (3), ist

$$\frac{1}{R} \frac{d}{dR} \left( R \frac{dA_z}{dR} \right) = \frac{\mu_0 I}{\pi(c^2 - b^2)} \quad (3.5.27)$$

mit der Lösung

$$A_{3z} = \frac{\mu_0 I}{4\pi(c^2 - b^2)} R^2 + d_{13} \ln \left( \frac{R}{R_0} \right). \quad (3.5.28)$$

Die Stetigkeitsbedingung für  $B_\varphi$  bei  $R = b$  liefert dann

$$\vec{B}_3 = \frac{\mu_0 I}{2\pi(c^2 - b^2)} \left[ \frac{c^2}{R} - R \right] \vec{e}_\varphi. \quad (3.5.29)$$

Bei  $R = c$  erhalten wir  $\vec{B}_3 = 0$ , und damit ist auch in Gebiet (4), also im Außenraum des Koaxialkabels,

$$\vec{B}_4 = 0, \quad (3.5.30)$$

denn es gilt wieder (3.5.24), und die Stetigkeitsbedingung für  $B_\varphi$  liefert eindeutig (3.5.30). Es ist dies auch konsistent mit dem Ampèreschen Durchflutungsgesetz für einen Kreis um das gesamte Koaxialkabel, denn der Gesamtstrom für Hin- und Rückleiter ist wegen der globalen Stromerhaltung 0.

#### 3.5.3 Die Energiestromdichte (Poyntingvektor)

Die Energiestromdichte, also der Poynting-Vektor, ergibt sich nunmehr gemäß (3.5.2) zu

$$\vec{S} = \frac{1}{\mu_0} \vec{E} \times \vec{B} = S_R \vec{e}_R + S_z \vec{e}_z. \quad (3.5.31)$$

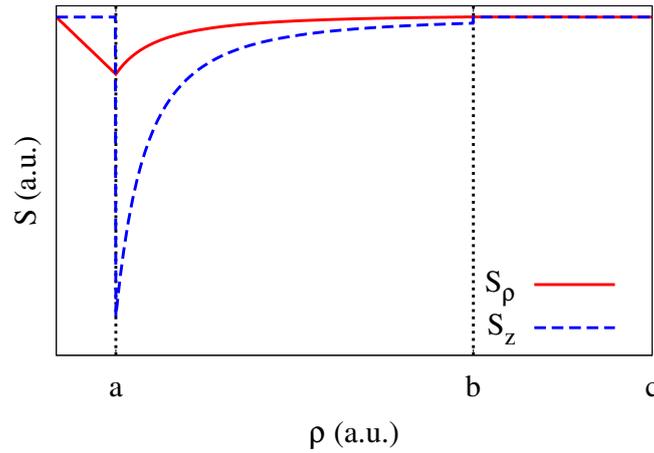


Abbildung 3.4: Die Energiestromdichte (Poyntingvektor).

Dabei gilt für die Komponenten in den vier oben definierten Bereichen

$$\begin{aligned}
 S_{1R} &= -\frac{I^2 R}{2\pi^2 a^4 \sigma}, \\
 S_{2R} &= \frac{I^2}{2\pi^2 a^2 (c^2 - b^2) R \sigma \ln(b/a)}, \\
 &\quad \{[(a^2 + c^2 - b^2) \ln(R/a) - (c^2 - b^2) \ln(b/a)]\}, \\
 S_{3R} &= \frac{I^2 (c^2 - R^2)}{\pi^2 R \sigma (c^2 - b^2)^2} \\
 S_{4R} &= 0, \\
 S_{1z} &= 0, \\
 S_{2z} &= \frac{I^2 (c^2 - R^2)}{\pi^2 R \sigma (c^2 - b^2)^2} \leq R < c, \\
 S_{3z} &= S_{4z} = 0.
 \end{aligned} \tag{3.5.32}$$

Wir sehen also, daß der Energietransport in z-Richtung nur im Zwischenraum zwischen den Leitern erfolgt, nicht in den Leitern selbst. Der Energietransport erfolgt in diesem Sinne also nicht durch den elektrischen Strom in den Leitern sondern durch das elektromagnetische Feld. Dies erkennen wir auch, wenn wir die Gesamtleistung pro Längeneinheit berechnen. Legen wir dazu einen zur Leitung coaxialen Zylinder mit Radius  $R_0 > c$  von  $z = 0$  bis  $z = L$  um den Leiter und integrieren den Poyntingvektor über dessen Randfläche. Da für  $R > c$  der Poyntingvektor verschwindet, trägt die Mantelfläche nichts zu dem Integral bei. Die Bodenfläche liefert ebenso keinen Beitrag, da bei  $z = 0$  die Longitudinalkomponente  $S_z = 0$  ist. Bleibt also die Deckfläche:

$$P = 2\pi \int_a^b dR R S_z = \frac{(a^2 + c^2 - b^2)L}{\pi \sigma a^2 (c^2 - b^2)} I^2. \tag{3.5.33}$$

In der Tat ergibt dies den Gesamtwiderstand von Hin- und Rückleitung in dem betrachteten Abschnitt, nämlich

$$R_{\text{ges}} = \frac{L}{\sigma} \left( \frac{1}{\pi a^2} + \frac{1}{\pi (c^2 - b^2)} \right) = \frac{(a^2 + c^2 - b^2)L}{\pi \sigma a^2 (c^2 - b^2)} = \frac{P}{I^2}. \tag{3.5.34}$$

An der ersten Form der Gleichung sieht man, dass es sich um eine Reihenschaltung aus den Widerständen des Innen- und Außenleiters handelt.

### 3.5. Koaxialkabel für Gleichstrom und Energietransport

Wir können die gefundene Lösung auch als Näherung für eine endlich lange Leitung betrachten, wobei  $L \gg c$  anzunehmen ist, damit Randeffekte an den Enden der Leitung vernachlässigt werden können, interpretieren. Dabei liegt bei  $z = 0$  ein „Kurzschluß“ vor, während bei  $z = L$  eine Gleichspannungsquelle angeschlossen ist (positiver Pol am Außenleiter). Dann gelten die Lösungen näherungsweise für  $0 \leq R \leq c$  und  $0 \leq z \leq l$ . Außerhalb dieses das Koaxialkabel beinhaltenden Zylinders kann man dann das elektrische Feld als erzeugt durch die Oberflächenladungen denken und magnetische Feld als erzeugt durch die Stromverteilungen innerhalb der Leiter. Man erhält dann auch Felder, die im Unendlichen verschwinden, wie es für realistische endlich ausgedehnte Quellen zu erwarten ist.

### *3. Magnetostatik und Gleichstromkreise*

## Kapitel 4

# Quasistationäre Näherung und Wechselstromkreise

In diesem Kapitel betrachten wir die sog. **quasistationäre Näherung** der Maxwell-Gleichungen. Im wesentlichen bedeutet diese Näherung die Vernachlässigung des „**Verschiebungsstroms**“ im Ampère-Maxwell-Gesetz. Wie wir sehen werden, bedeutet dies die Vernachlässigung der endlichen **Lichtgeschwindigkeit** der Ausbreitung von Änderungen der Felder. Das bedeutet, dass die Näherung gerechtfertigt ist, wenn die Abmessungen des betrachteten Systems so klein sind, dass die endliche Laufzeit von Signalen sehr klein gegenüber den typischen Zeitskalen ist, auf denen sich diese Signale ändern.

Die Hauptmotivation, diese Näherung hier zu besprechen, ist ihre Wichtigkeit für die Anwendung der Elektrodynamik in der **Wechselstromtechnik**. Die große Vereinfachung der quasistationären Näherung besteht dabei darin, dass man von der konkreten Geometrie der Probleme absehen kann und mit einigen Materialkonstanten für die wesentlichen Bauelemente Widerstand (elektrischer Widerstand  $R$ ), Spule (Selbstinduktivität  $L$ ), Kondensator (Kapazität  $C$ ) und Transformator (Wechselinduktivität  $L_{12}$ ) die wesentlichen Größen der **Wechselstromkreise**, also **Ströme, Spannungen und Leistung** berechnen kann.

Wir beschäftigen uns dabei ausschließlich mit sinusförmigen Spannungsquellen und nur kurz mit Einschwingvorgängen. Die wichtigste Anwendung ist die Analyse des **eingeschwungenen Zustandes**, die sich durch Anwendung der komplexen Exponentialfunktion im Vergleich zu den eigentlich reellen Größen, wo man es mit Winkelfunktionen zu tun, wesentlich vereinfachen lässt, indem die Einführung der entsprechenden komplexen „Widerstände“ für die grundlegenden Bauelemente eine weitgehend mit dem Gleichstromfall identische Behandlungsweise mittels verallgemeinerter **Kirchhoffscher Gesetze** ermöglichen.

### 4.1 Quasistationäre Näherung

Wir betrachten zunächst die Rechtfertigung der quasistationären Näherung für **harmonisch zeitabhängige Felder**. Wir folgen im wesentlichen [Reb07]. Wie bereits oben angedeutet, nimmt man für die Näherung an, dass der Maxwellsche Verschiebungsstrom

$$\vec{j}_D = \partial_t \vec{D} \quad (4.1.1)$$

vernachlässigbar sei. Dazu betrachten wir Felder, die sich durch eine rein sinusförmige Zeitabhängigkeit mit einer einzigen vorgegebenen **Kreisfrequenz**  $\omega = 2\pi f$  ( $f$ : gewöhnliche Frequenz, also „Schwingungen pro Zeiteinheit“, gemessen in der Einheit  $\text{Hz} = 1/\text{s}$ ) beschreiben lassen, d.h.<sup>1</sup>

$$\underline{E}(t, \underline{r}) = \text{Re}[\underline{E}_c(\underline{r}) \exp(-i\omega t)] \quad (4.1.2)$$

und entsprechend für die anderen Feldgrößen.

<sup>1</sup>Das Vorzeichen in der Exponentialfunktion ist Konvention. Wir folgen hier der mehrheitlich in der Physik verwendeten Konvention und schreiben  $\exp(-i\omega t)$ . In der elektrotechnischen Literatur findet sich oft das entgegengesetzte Vorzeichen, und die Ingenieure verwenden für die imaginäre Einheit den Buchstaben  $j$ , denn dort werden Ströme oft mit  $i$  bezeichnet.

Dazu erinnern wir daran, dass für die Exponentialfunktion

$$\exp(i\alpha) = \cos \alpha + i \sin \alpha \quad (4.1.3)$$

gilt, d.h. die Zeitabhängigkeit in (4.1.2) ist eine beliebige Superposition aus den reellen Funktionen  $\cos(\omega t)$  und  $\sin(\omega t)$ , wenn die komplexe **Amplitude**  $\vec{E}_d \in \mathbb{C}^3$  ist, denn für eine beliebige komplexe Zahl  $z = x + iy$  (mit  $x, y \in \mathbb{R}$ ) gilt (für  $\alpha \in \mathbb{R}$ ) für die Zerlegung in Real- und Imaginärteil

$$z \exp(i\alpha) = (x + iy)(\cos \alpha + i \sin \alpha) = x \cos \alpha - y \sin \alpha + i(x \sin \alpha + y \cos \alpha). \quad (4.1.4)$$

Wenden wir dies auf (4.1.2) an, finden wir

$$\underline{E}(t, \underline{r}) = \underline{E}_c^{(R)}(\underline{r}) \cos(\omega t) + \underline{E}_c^{(I)}(\underline{r}) \sin(\omega t). \quad (4.1.5)$$

Dabei sind  $\underline{E}_c^{(R)}$  der Real- und  $\underline{E}_c^{(I)}$  der Imaginärteil der komplexen Amplitude.

Die Vereinfachung dieser komplexen Schreibweise besteht nun darin, dass die Maxwellgleichungen *lineare* partielle Differentialgleichung mit reellen Koeffizienten sind, d.h. wir dürfen erst alle Rechnungen mit dem Ansatz

$$\underline{E}'(t, \underline{r}) = \underline{E}_c^{(R)}(\underline{r}) \exp(-i\omega t) \quad (4.1.6)$$

(und analog für alle anderen Felder) vornehmen und dann erst den Realteil bilden. Die physikalischen Felder sind freilich stets die reellen Größen

$$\underline{E}(t, \underline{r}) = \text{Re}[\underline{E}'(t, \underline{r})]. \quad (4.1.7)$$

**Warnung:** Wir dürfen in Formeln nur dann mit den komplexen Funktionen rechnen, die *linear in den Feldern* sind. Wollen wir beispielsweise die Energiedichte  $w = 1/2 \underline{E} \cdot \underline{D} + 1/2 \underline{B} \cdot \underline{H}$  berechnen, müssen wir *erst* gemäß (4.1.7) die Realteile der komplexen Felder bilden und diese *dann* in die entsprechende Formel einsetzen.

Wir gehen im Folgenden weiter davon aus, dass wir die Materie durch einfache lineare konstitutive Gleichungen beschreiben können, d.h.

$$\vec{D} = \epsilon \vec{E}, \quad \vec{B} = \mu \vec{H}. \quad (4.1.8)$$

Wir schreiben nun zunächst die allgemeinen Maxwell-Gleichungen für die komplexen Felder

$$\text{rot } \underline{E} + \partial_t \underline{B} = 0, \quad (4.1.9)$$

$$\text{div } \underline{B} = 0, \quad (4.1.10)$$

$$\text{rot } \underline{H} = \underline{j} + \partial_t \underline{D}, \quad (4.1.11)$$

$$\text{div } \underline{D} = \rho. \quad (4.1.12)$$

Setzen wir hierin für die Felder die entsprechenden komplexwertigen Größen ein, liefert jede Zeitableitung wegen  $\partial_t \exp(-i\omega t) = -i\omega \exp(-i\omega t)$  einfach einen Faktor  $-i\omega$ , und wir können in allen Gleichungen den gemeinsamen Faktor  $\exp(-i\omega t)$  wegekürzen.

Daraus ergeben sich die Maxwell-Gleichungen für die komplexen nur noch vom Ortsvektor abhängigen Amplituden (*Nachrechnen!*)

$$\text{rot } \underline{E}_c - i\omega \underline{B}_c = 0, \quad (4.1.13)$$

$$\text{div } \underline{B}_c = 0, \quad (4.1.14)$$

$$\text{rot } \underline{H}_c = \underline{j}_c - i\omega \underline{D}_c, \quad (4.1.15)$$

$$\text{div } \underline{D}_c = \rho. \quad (4.1.16)$$

#### 4.1. Quasistationäre Näherung

Wie oben bereits angedeutet besteht die **quasistationäre Näherung** nun darin, die Verschiebungsstromdichte  $\underline{j}_{\text{D}} = \partial_t \underline{D}$  in (4.1.11) bzw. den entsprechenden Term  $\underline{j}_{\text{D}c} = -i\omega \underline{D}_c$  in (4.1.15) zu vernachlässigen. Das liefert die wesentliche Vereinfachung, dass für  $\underline{H}$  und  $\underline{B} = \mu \underline{H}$  die Gleichungen für das Magnetfeld mit den magnetostatischen Gleichungen übereinstimmen.

Wir bemerken weiter, dass für unsere komplexe Rechnung (4.1.14) nicht gesondert berücksichtigt zu werden braucht, da diese Gleichung wegen (4.1.13) automatisch erfüllt ist. Wendet man nämlich auf (4.1.13) die Divergenz an, folgt

$$i\omega \operatorname{div} \underline{B}_c = \operatorname{div} \operatorname{rot} \underline{E}_c = 0. \quad (4.1.17)$$

Wir spezialisieren nun die allgemeinen Maxwell-Gleichungen in quasistationärer Näherung auf Stromkreise, d.h. wir haben kompakte Bauelemente, die mit dünnen Drähten (in der Praxis meist aus Kupfer) verbunden werden. Wir nehmen weiter an, dass wir innerhalb dieser Leiter das Ohmsche Gesetz in der Form

$$\underline{j} = \sigma \underline{E} \quad \text{bzw.} \quad \underline{j}_c = \sigma \underline{E}_c \quad (4.1.18)$$

mit der Leitfähigkeit  $\sigma = \text{const}$  anwenden können.

Wir wollen nun analysieren, inwiefern eine Vernachlässigung des Maxwell'schen Verschiebungsstroms gerechtfertigt ist. Um die in (4.1.13-4.1.16) auftretenden räumlichen Ableitungen (in  $\operatorname{div}$  und  $\operatorname{rot}$ ) größenordnungsmäßig abschätzen zu können, führen wir eine typische Längenskala  $\ell$  ein, über die sich die Felder merklich ändern sollen. Dabei kann  $\ell$  offenbar durch die geometrischen Abmessungen der Bauelemente sowie des Schaltkreises als ganzes abgeschätzt werden.

Betrachten wir also die Maxwell-Gleichungen in den einzelnen Bereichen des Schaltkreises. Da außerhalb der Leiter und der Bauelemente des Schaltkreises  $\underline{j} = 0$  ist, wird (4.1.15) zusammen mit den Materialgleichungen (4.1.8) (wobei hier  $\epsilon = \epsilon_0$  und  $\mu = \mu_0$  gesetzt werden darf)

$$|\operatorname{rot} \underline{B}_c| = \mu_0 |\operatorname{rot} \underline{H}_c| = \epsilon_0 \mu_0 \omega |\underline{E}_c| = \frac{\omega}{c^2} |\underline{E}_c| \simeq \frac{1}{\ell} |\underline{B}_c|. \quad (4.1.19)$$

Der Verschiebungsstrom  $\underline{j}_c = -i\omega \underline{E}_c / c^2$  kann also vernachlässigt werden, falls

$$\frac{\omega}{c^2} |\underline{E}_c| \ll \frac{1}{\ell} |\underline{B}_c| \quad (4.1.20)$$

ist. Aus dem Faradayschen Induktionsgesetz (4.1.13) folgt weiter

$$\frac{1}{\ell} |\underline{E}_c| \simeq |\operatorname{rot} \underline{E}_c| = \omega |\underline{B}_c|. \quad (4.1.21)$$

Setzen wir dies in (4.1.21) ein, folgt die Bedingung

$$\frac{\omega}{c^2} |\underline{E}_c| \simeq \frac{\omega^2 \ell}{c^2} |\underline{B}_c| \ll \frac{1}{\ell} |\underline{B}_c| \Rightarrow \frac{\omega \ell}{c} \ll 1. \quad (4.1.22)$$

D.h. die typische Zeitskala für Änderungen der Feldgrößen  $\tau = 1/\omega$ , muss die Bedingung

$$c\tau \gg \ell \quad (4.1.23)$$

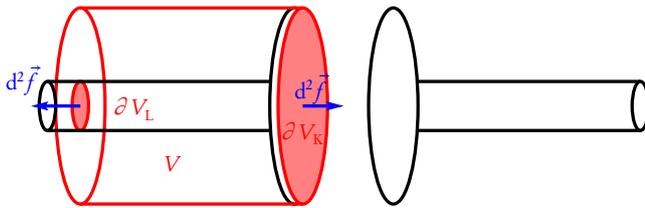
erfüllen. D.h. die Lichtlaufzeit über die Abmessungen der Schaltung muss sehr viel kleiner sein als die typische Zeitskala  $\tau$  für Änderungen der Felder. In diesem Sinne gilt die quasistationäre Näherung für **langsame Änderungen** der Felder.

#### 4. Quasistationäre Näherung und Wechselstromkreise

Betrachten wir nun die Situation im **Inneren der Leiter** bzw. **Widerstände**. Hier genügt zur Abschätzung der Größenverhältnisse der Vergleich der Verschiebungsstromdichte zur Leitungsstromdichte

$$|\underline{j}_{\text{Dc}}| \ll |\underline{j}_{\text{c}}| \Rightarrow \epsilon_0 \omega |\underline{E}_{\text{c}}| \ll \sigma |\underline{E}_{\text{c}}| \Rightarrow \tau \gg \frac{\epsilon_0}{\sigma}. \quad (4.1.24)$$

Für Kupfer (bei einer Temperatur von 20°C ist  $\sigma = 59,8 \text{ A}/(\text{V m})$ , d.h.  $\epsilon_0/\sigma = 1,48 \cdot 10^{-19} \text{ s}$ . Für gewöhnlichen Hausaltsstrom ist  $\tau = 2\pi/(50 \text{ Hz}) = 0,13 \text{ s}$ , so dass (4.1.24) sehr gut erfüllt ist.



Der einzige Fall, in dem der Verschiebungsstrom *nicht* vernachlässigbar ist, ist der Bereich **zwischen den Platten eines Kondensators**. Dazu betrachten wir die nebenstehende Skizze und wenden den Gaußschen Integralsatz auf die Kontinuitätsgleichung

$$\text{div } \underline{j} + \partial_t \rho = \text{div}(\underline{j} + \epsilon_0 \partial_t \underline{E}) \Rightarrow \text{div}(\underline{j}_{\text{c}} - i\omega \epsilon_0 \underline{E}_{\text{c}}) = 0 \quad (4.1.25)$$

an. Integration über das Volumen  $V$  ergibt mit dem Gaußschen Integralsatz

$$-i\omega \epsilon_0 \int_{\partial V_{\text{K}}} \underline{d}\underline{f} \cdot \underline{E} + \int_{\partial V_{\text{L}}} \underline{d}\underline{f} \cdot \underline{j} = 0. \quad (4.1.26)$$

Wie oben bereits erwähnt, können wir im Leiter den Verschiebungsstrom vernachlässigen, so dass entlang der Fläche  $\partial V_{\text{L}}$  nur  $\underline{j}$  relevant ist. Die entsprechende Integration über  $\underline{j}$  liefert den gesamten Strom  $I$  durch den Leiter. Im Kondensator ist  $\underline{j} = 0$ , und man muss den Verschiebungsstrom berücksichtigen, damit kein Widerspruch zur Kontinuitätsgleichung, also zur Ladungserhaltung, auftritt. Das Integral über die Kondensatorplatte  $\partial V_{\text{K}}$  liefert die auf der Platte befindliche Ladung, d.h. aus (4.1.26) folgt

$$I = i\omega Q. \quad (4.1.27)$$

Dieselbe Überlegung liefert für das elektrische Feld  $\underline{E}_{\text{K}}$  an den Kondensatorplatten und dem elektrischen Feld innerhalb des Leiters  $\underline{E}_{\text{L}}$

$$|\underline{E}_{\text{Kc}}| \simeq \frac{\sigma}{\epsilon_0 \omega} \frac{F_{\text{L}}}{F_{\text{K}}} E_{\text{L}}. \quad (4.1.28)$$

Da zwar für die Querschnittsfläche des Leiters  $F_{\text{L}}$  und die Fläche der Kondensatorplatten  $F_{\text{F}}$  gewöhnlich  $F_{\text{L}} \ll F_{\text{K}}$  gilt, jedoch  $\tau = 1/\omega \gg \epsilon_0/\sigma \simeq 10^{-18} \text{ s}$  ist, gilt immer noch

$$E_{\text{Kc}} \gg E_{\text{Lc}}. \quad (4.1.29)$$

Das Magnetfeld ist nun in unmittelbarer Nähe der Kondensatorplatte stetig, d.h. es gilt  $\underline{B}_{\text{Kc}} \simeq \underline{B}_{\text{Lc}}$  und folglich wegen des Faradayschen Induktionsgesetzes im Leiter  $|\underline{E}_{\text{Lc}}|/\ell = \omega |\underline{B}_{\text{Lc}}| \simeq \omega |\underline{B}_{\text{K}}|$  und damit

$$\omega |\underline{B}_{\text{Kc}}| \simeq \omega |\underline{B}_{\text{Lc}}| = \frac{1}{\ell} |\underline{E}_{\text{Lc}}| \ll \frac{1}{\ell} |\underline{E}_{\text{Kc}}|, \quad (4.1.30)$$

wobei wir im letzten Schritt (4.1.29) verwendet haben. Demnach ist aber

$$\omega |\underline{B}_{\text{Kc}}| \ll \frac{1}{\ell} |\underline{E}_{\text{Kc}}|, \quad (4.1.31)$$

d.h. im Bereich **zwischen den Kondensatorplatten** können wir im Faradayschen Induktionsgesetz  $\omega \underline{B}_{\text{c}}$  vernachlässigen aber nicht den Verschiebungsstrom.

Zusammenfassend gilt also **zwischen den Kondensatorplatten** genauer gesagt die **elektroquasistatische Näherung**

$$\operatorname{rot} \underline{E} = 0, \quad (4.1.32)$$

$$\operatorname{div} \underline{B} = 0, \quad (4.1.33)$$

$$\operatorname{rot} \underline{H} = \partial_t \underline{D}, \quad (4.1.34)$$

$$\operatorname{div} \underline{D} = 0. \quad (4.1.35)$$

Dies bedeutet, dass man das elektrische Feld zwischen den Kondensatorplatten wie in dem entsprechenden elektrostatischen Fall behandeln kann. Man spricht daher von der **elektrostatischen Näherung**. Es gilt insbesondere für die Ladung der Platte  $Q = C U$  (wobei  $U$  die momentan am Kondensator anliegende Spannung ist). Die Kontinuitätsgleichung in der Form (4.1.26) liefert dann

$$\frac{dQ}{dt} = \dot{Q} = C \dot{U} = \pm I, \quad (4.1.36)$$

wobei  $I$  der Strom in der Zuleitung an die betrachtete Kondensatorplatte ist, und das Vorzeichen durch die entsprechende Wahl des Vorzeichens des Stromes festgelegt ist.

Letzteres werden wir weiter unten noch anhand einiger Beispiele genauer analysieren.

Überall **außerhalb der Kondensatorplatten**, also im Außenraum der Schaltung sowie in den Leitungen, Widerständen und Spulen gilt hingegen die **magnetoquasistatische Näherung**, d.h. die Maxwell-Gleichungen unter Vernachlässigung des Maxwell'schen Verschiebungsstroms  $-i\omega \underline{D}_c$ :

$$\operatorname{rot} \underline{E} + \partial_t \underline{B} = 0, \quad (4.1.37)$$

$$\operatorname{div} \underline{B} = 0, \quad (4.1.38)$$

$$\operatorname{rot} \underline{H} = \underline{j}, \quad (4.1.39)$$

$$\operatorname{div} \underline{D}_c = \rho. \quad (4.1.40)$$

Für die Leitungen und Widerstände können wir i.a. das Magnetfeld in (4.1.37) vernachlässigen, und beim Integrieren entlang derselben gelten wieder momentan die Gesetze für Gleichstrom, d.h. an einem Widerstand bzw. an widerstandsbehafteten Zuleitungen<sup>2</sup> gilt das Ohmsche Gesetz in Integralform für Gleichstrom

$$U = RI, \quad (4.1.41)$$

wobei  $U$  die momentan am Widerstand  $R$  abfallende Spannung und  $I$  den durch den Widerstand fließenden momentanen Strom.

## 4.2 Selbst- und Wechselinduktivitäten

Wir müssen nun nur noch verstehen, wie wir Spulen und Transformatoren zu behandeln haben, in denen das Magnetfeld nicht vernachlässigt werden kann. Wie wir gleich im nächsten Abschnitt sehen werden, beruht die Aufstellung der Differentialgleichungen für Spannungen und Ströme im Schaltkreis im Wesentlichen auf

<sup>2</sup>In Schaltbildern bedeuten die Linien, die Leitungen symbolisieren, gemeinhin ideale Leiter, d.h. man vernachlässigt deren Widerstand. Will man evtl. die endlichen Widerstände von Leitungen berücksichtigen zeichnet man diese im Sinne eines „Ersatzschaltbildes“ explizit als Widerstände ein.

der Integration des Faradayschen Induktionsgesetzes (4.1.37) über eine Oberfläche  $F$ , deren Rand  $\partial F$  entlang der Leitungen und Bauelemente in jeder (unabhängigen) Schleife des Netzwerkes führt.

Die diversen Vorzeichen, die dabei zu beachten sind, bereiten gewöhnlich einige Schwierigkeiten, die sich aber stets umgehen lassen, indem man sich klar macht, dass letztlich immer der Stokessche Satz für das Flächenintegral über  $\text{rot } \vec{E}$  zur Anwendung kommt und die Vorzeichen sich immer richtig ergeben, wenn man die Rechte-Hand-Regel zur Orientierung der Flächennormalenvektoren der Fläche  $F$  und der Integrationsrichtung entlang deren Randes  $\partial F$  beachtet.

Dies liefert dann die Verallgemeinerung des **2. Kirchhoffschen Gesetzes** auf im Sinne des vorigen Abschnitts quasistationär behandelbare Wechselströme. Wir wissen bereits, wie wir dabei Kondensatoren und Widerstände zu behandeln haben (s. den vorigen Abschnitt).

Bei einer Spule oder einem Transformator ist das Magnetfeld nicht vernachlässigbar und wir müssen bei der Integration das Faradaysche Induktionsgesetz (4.1.37) vollständig berücksichtigen. Beginnen wir mit einer einzelnen Spule, die wir uns schematisch wie in der aus mehreren Windungen eines idealen Leiterdrahtes um ein beliebiges Material vorstellen. Wegen des Induktionsgesetzes ist hier im Leiter nicht mehr  $\vec{E} = 0$ , d.h. für die eingezeichnete Fläche gilt nach dem Stokesschen Integralsatz

$$\mathcal{E} = \int_{\partial F} d\vec{r} \cdot \vec{E} = - \int_F d^2\vec{f} \cdot \vec{B} = -\dot{\phi}. \quad (4.2.1)$$

Die Größe  $\mathcal{E}$  ist etwas ähnliches wie eine Spannung, denn es handelt sich ja um ein Wegintegral über das elektrische Feld. Es handelt sich jedoch zum einen um ein geschlossenes Integral, und zum anderen handelt es sich streng genommen nicht um eine Spannung, da ja eben wegen  $\text{rot } \vec{E} = -\partial_t \vec{B} \neq 0$  das elektrische Feld kein Potential besitzt, und wir haben den Begriff „Spannung“ als Potentialdifferenz definiert. Für  $\mathcal{E}$  hat sich der leider ebenfalls verwirrende altertümliche Begriff **elektromotorische Kraft** erhalten. Dazu muss man wissen, dass in früheren Zeiten unter dem Begriff „Kraft“ nicht unser heute gebräuchlicher Begriff (Kraft im Sinne der Größe im 2. Newtonschen Gesetz  $\dot{\vec{p}} = \vec{F}$ ) sondern eine **energieartige Größen** verstanden wurden, und in diesem „energetischen Sinne“ ist auch das Wort „Kraft“ bei der „elektromotorischen Kraft“ gemeint. Die Größe

$$\phi = \int_F d^2\vec{f} \cdot \vec{B} \quad (4.2.2)$$

heißt **magnetischer Fluss**. Damit wir (4.2.1) auf die Analyse des Wechselstromkreises anwenden können, müssen wir nun noch  $\phi$  mit dem Strom durch die Spule verknüpfen. Dies erfolgt durch die weitere Analyse der magnetoquasistatischen Maxwell-Gleichungen (4.1.37-4.1.40). Es ist klar, dass wir die gewünschte Verknüpfung mit dem Strom durch die Spulenwindungen durch Anwendung des Ampèreschen Durchflutungsgesetzes (4.1.39) erhalten. Mit der Materialgleichung  $\vec{H} = \mu \vec{B}$  folgt

$$\text{rot } \vec{B} = \mu \text{rot } \vec{H} = \mu \vec{j}. \quad (4.2.3)$$

Dabei ist  $\mu$  die Permeabilität des Materials innerhalb der Spule. Wegen (4.1.38) lässt sich wie in der Magneto- statik auch im allgemeinen zeitabhängigen Fall das Magnetfeld durch ein Vektorpotential gemäß

$$\vec{B} = \text{rot } \vec{A} \quad (4.2.4)$$

darstellen, das wegen der Eichinvarianz wieder der Coulomb-Eichbedingung

$$\text{div } \vec{A} = 0 \quad (4.2.5)$$

unterworfen werden darf. Dies in (4.2.3) eingesetzt und (C.3.18) für kartesische Komponenten verwendet, liefert

$$\Delta \underline{A} = -\text{rot rot } \underline{A} = -\text{rot } \underline{B} = -\mu \underline{j}. \quad (4.2.6)$$

#### 4.2. Selbst- und Wechselinduktivitäten

Daraus folgt das **Biot-Savartsche Gesetz** (3.1.18), was ja zu erwarten war, da hinsichtlich des Magnetfeldes die magnetoquasistatische Näherung mit den Gleichungen der Magnetostatik übereinstimmt. Es ist nur in diesem Fall  $\underline{j}$  und damit  $\underline{A}$  und  $\underline{B}$  zeitabhängig, aber die Zeit spielt in den Gleichungen (4.2.3-4.2.6) lediglich die Rolle eines Parameters. Es gilt also

$$\underline{A}(t, \underline{r}) = \frac{\mu}{4\pi} \int_V d^3 r' \frac{\underline{j}(t, \underline{r}')}{|\underline{r} - \underline{r}'|}. \quad (4.2.7)$$

Dabei ist  $V$  das Volumen der Spulenwicklungen. Für einen dünnen Draht<sup>3</sup> können wir annehmen, dass  $|\underline{j}| = I(t)/A_{\text{Draht}} = \text{const}$  entlang des die Windungen bildenden Drahtes ist (wobei  $A_{\text{Draht}}$  der Querschnittsflächeninhalt ist). Wir legen uns nun bzgl. der Richtung unserer Integrationen dahingehend fest, dass die Tangentenvektoren entlang des Drahtes in Richtung von  $\underline{j}$  weisen mögen. Entsprechend ist beim Flächenintegral in (4.2.2) die Richtung der Normalvektoren gemäß der Rechte-Hand-Regel zu wählen. Jedenfalls erhalten wir dann

$$\underline{A}(t, \underline{r}) = \frac{\mu IN}{4\pi} \int_V d^3 r' \frac{\underline{i}(r')}{|\underline{r} - \underline{r}'|}, \quad (4.2.8)$$

wobei  $N$  die Anzahl der Spulenwindungen bezeichnet und

$$\underline{i}(r') = \frac{\underline{j}}{I} \quad (4.2.9)$$

ist. Dieser Vektor ist zeitunabhängig, da es sich im wesentlichen lediglich um den Tangenteneinheitsvektor entlang des geschlossenen Weges entlang des Drahtes (dividiert durch die Querschnittsfläche  $A_{\text{Draht}}$ ) handelt. Wenden wir nun (4.2.4) in (4.2.2) und dann wieder den Stokesschen Integralsatz an, erhalten wir

$$\phi = \int_F d^2 \underline{f} \cdot \underline{B} = \int_F d^2 \underline{f} \cdot \text{rot} \underline{A} = N \int_{\partial F} d\underline{r} \cdot \underline{A}, \quad (4.2.10)$$

wobei wir berücksichtigt haben, dass das Integral entlang des gesamten Spulendrahtes also  $N$ -mal entlang des rein geometrisch definierten Weges  $\partial F$  läuft. Setzen wir nun (4.2.8) in (4.2.10) ein, erhalten wir schließlich die gewünschte Formel

$$\phi = LI \quad \text{mit} \quad L = \frac{\mu N^2}{4\pi} \int_{\partial F} d\underline{r} \cdot \int_V d^3 r' \frac{\underline{i}(r')}{|\underline{r} - \underline{r}'|}. \quad (4.2.11)$$

Der Koeffizient bestimmt sich allein aus der konkreten geometrischen Form der Spule, der Windungszahl und dem Material des Spulenkerns (über die Permeabilität  $\mu$ ). I.a. lässt sich (4.2.11) nur schwer analytisch auswerten. Man kann freilich  $L$  auch als phänomenologische Größe ansehen und für eine konkret gegebene Spule einfach messen.

<sup>3</sup>Wie gleich klar werden wird, dürfen wir hier nicht die Idealisierung eines unendlich dünnen Drahtes vornehmen, sondern müssen den Leiterquerschnitt endlich lassen, damit es im folgenden nicht zu Schwierigkeiten mit Singularitäten aufgrund des Nenners im Integral in (4.2.7) kommt.

Schließlich erhalten wir gemäß (4.2.1) die Gleichung

$$\mathcal{E} = -L\dot{I}. \quad (4.2.12)$$

Haben wir  $n$  einander durchdringende Leiterschleifen bzw. Spulen, so ist der Fluss durch Leiterschleife  $j$  die Summe aus allen Teilflüssen der magnetischen Felder von allen Strömen (einschließlich des  $j$ -ten Kreises selbst). Demnach ist mit den analogen Bezeichnungen wie bei der einzelnen Spule oben

$$\Phi_j = \sum_{k=1}^n L_{jk} I_k \quad (4.2.13)$$

Dabei sind die **Induktivitäten** allgemein durch

$$L_{jk} = \frac{\mu N_j N_k}{4\pi} \int_{\partial F_j} d\underline{r} \cdot \int_V d^3 r' \frac{\underline{i}_k(\underline{r}')}{|\underline{r} - \underline{r}'|} \quad (4.2.14)$$

gegeben. Genauer nennt man  $L_{jj}$  die **Selbstinduktivität** der  $j$ -ten Spule und  $L_{jk}$  für  $j \neq k$  entsprechend **Wechselinduktivitäten**.

Für  $j \neq k$  können wir auch für das verbliebene Volumenintegral via  $\underline{j}_{-k} = I_k/A_k \underline{i}_k$  auf eine fadenförmige Stromdichte idealisieren. Dann wird

$$L_{jk} = \frac{\mu N_j N_k}{4\pi} \int_{\partial F_j} d\underline{r} \cdot \int_{\partial F_k} d\underline{r}' \frac{1}{|\underline{r} - \underline{r}'|}, \quad j \neq k. \quad (4.2.15)$$

Es ist klar, dass diese Vereinfachung zur Berechnung der Selbstinduktion nicht angewendet werden darf, da dann das doppelte Wegintegral bei  $\underline{r} = \underline{r}'$  singulär wird. Für  $j \neq k$  tritt dieses Problem nicht auf, da dann immer  $\underline{r} \neq \underline{r}'$  ist, da sich die Stromkreise ja nicht schneiden können. Aus dieser Form der Wechselinduktivitäten folgt

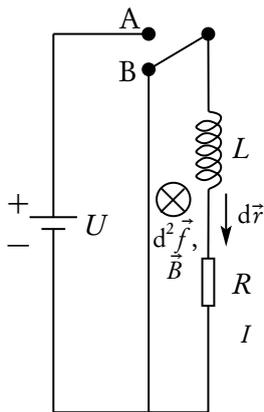
$$L_{jk} = L_{kj}, \quad (4.2.16)$$

d.h. die entsprechende Matrix  $(L_{jk})$  ist symmetrisch.

### 4.3 Einfache Anfangswertprobleme für Stromkreise

Wir betrachten im Folgenden einige einfache Anfangswertprobleme für Stromkreise, wobei wir uns nicht notwendig auf rein harmonische Zeitabhängigkeit (also Wechselstrom im engeren Sinne) beschränken, um ein Gefühl für die diversen Phänomene zu erhalten, die mit der Zeitabhängigkeit von Strömen und Spannungen in quasistationären Situationen zusammenhängen, zu gewinnen.

#### 4.3.1 Abschalten einer gleichstromdurchflossenen Spule



Betrachten wir den nebenstehenden Schaltkreis. Wir bemerken, dass wir im Folgenden explizit eingezeichnete Spulen als ideal ansehen, d.h. sie stellen eine reine Selbstinduktivität  $L$  ohne eigenen Innenwiderstand dar. Freilich haben reale Spulen einen Innenwiderstand (es sei denn es handelt sich um supraleitende Spulen wie z.B. für die Elektromagnete beim Large Hadron Collider am CERN, wovon wir aber im Folgenden nicht ausgehen). Diesem Innenwiderstand tragen wir dadurch Rechnung, dass wir wie im obigen Beispielen einen in Serie geschalteten Widerstand  $R$ , der den Innenwiderstand der Spule berücksichtigt, explizit ins Schaltbild einzeichnen. Wir nehmen an, dass für eine sehr lange Zeit der Schalter in Stellung A geschlossen ist und zur Zeit  $t = 0$  auf Stellung B umgeschaltet wird. Für  $t \leq 0$  fließt dann offenbar ein Strom

$$I_0 = \frac{U}{R} \quad (4.3.1)$$

durch den Widerstand und die Spule. Die am Widerstand anliegende Spannung ist die volle Spannung  $U$  der Batterie, denn an der idealen Spule fällt ja keine Spannung ab. Wir zählen den Strom in der eingezeichneten Richtung als positiv und integrieren auch in dieser Richtung entlang des Stromkreises. Der Flächennormalenvektor im Flächenintegral für  $\phi$  ist in Richtung des  $\underline{B}$ -Feldes gerichtet, also der magnetische Fluss  $\phi$  positiv. Die Integration über den Widerstand liefert  $RI$ , so dass die Gleichung für den Schaltkreis für  $t > 0$

$$RI = -L\dot{I} \quad (4.3.2)$$

lautet.

Diese gewöhnliche Differentialgleichung lässt sich recht leicht lösen. Es handelt sich um eine lineare Differentialgleichung erster Ordnung mit konstanten Koeffizienten. Für solche Gleichungen führt gewöhnlich der Ansatz

$$I(t) = I_0 \exp(\lambda t) \quad (4.3.3)$$

zum Ziel, wobei wir die Anfangsbedingung  $I(0) = I_0$  bereits berücksichtigt haben. Setzen wir dies in (4.3.2) ein, finden wir nach Kürzen des Exponentialfaktors  $\exp(\lambda t)$  (*Nachrechnen*)

$$\lambda L + R = 0 \Rightarrow \lambda = -\frac{R}{L} = -\frac{1}{\tau}. \quad (4.3.4)$$

Damit ist unser Anfangswertproblem auch schon gelöst:

$$I(t) = I_0 \exp\left(-\frac{t}{\tau}\right). \quad (4.3.5)$$

Der Strom wird also nicht instantan 0 sondern fällt exponentiell ab. Die typische **Relaxationszeitskala**  $\tau$  ist dabei die Zeit, innerhalb derer der Strom um einen Faktor  $1/e \simeq 0,37$  abfällt.

Es ist durchaus interessant, sich dieses Ergebnis qualitativ klar zu machen:

Vor dem Umschalten fließt der Gleichstrom  $I_0$  durch die Spule. Ab der Zeit  $t = 0$ , wenn wir den Schalter umlegen, verringert sich der Strom, denn die Gesamtenergie, die anfangs im Magnetfeld gespeichert war, geht als Wärme im Widerstand verloren. Der sich verringernde Strom bedeutet, dass sich auch das Magnetfeld im Inneren der Spule abbaut. Ein zeitabhängiges magnetisches Feld bedeutet aber die Induktion einer elektromotorischen Kraft. Man macht sich anhand des Induktionsgesetzes, also  $\mathcal{E} = -L\dot{I}$ , klar, dass diese elektromotorische Kraft der Änderung des Magnetfeldes entgegenzuwirken strebt, d.h. sie sorgt dafür, dass sich der Strom und damit das Magnetfeld nicht instantan abbaut sondern über einen (theoretisch unendlichen) Zeitraum. Man nennt diese Tendenz, dass sich zeitlich ändernde Magnetfelder i.a. vermöge Faradayscher Induktion ihrer Änderung entgegenwirken **Lenz'sche Regel** (Heinrich Friedrich Emil Lenz, 1804-1865).

Wir können diese Überlegung auch quantitativ nutzen, um den anfangs vorhandenen Energiegehalt des in der Spule vorhandenen Magnetfeldes zu berechnen. Dazu bemerken wir dass im Widerstand gemäß (3.4.15)<sup>4</sup> zu jeder Zeit  $t$  die momentane Leistung  $P(t) = U(t)I(t) = RI^2(t)$  umgesetzt wird, d.h. dies ist die pro Zeiteinheit momentan in Wärme umgewandelte Energie.

Die gesamte im Magnetfeld zur Zeit  $t = 0$  gespeicherte Energie ist also gemäß (4.3.5)

$$\begin{aligned} W_{\text{mag}} &= RI_0^2 \int_0^\infty dt \exp\left(-\frac{2t}{\tau}\right) = -RI_0^2 \tau \exp\left(-\frac{2t}{\tau}\right) \Big|_{t=0}^{t=\infty} \\ &= \frac{1}{2} RI_0^2 \tau \stackrel{(4.3.4)}{=} \frac{L}{2} I_0^2. \end{aligned} \quad (4.3.6)$$

Wir können dies auch aus der Formel für die magnetische Feldenergie herleiten. Dabei verwenden wir die für ein Material mit Permeabilität  $\mu$  im Spulenkern verallgemeinerte Formel (2.8.6) für die Energiedichte des Magnetfeldes:

$$\begin{aligned} w_{\text{mag}} &= \frac{1}{2\mu} \vec{B}^2 \stackrel{(4.2.4)}{=} \frac{1}{2\mu} \vec{B} \cdot \text{rot} \vec{A} \\ &\stackrel{(C.3.15)}{=} \frac{1}{2\mu} \text{div}(\vec{A} \times \vec{B}) + \frac{1}{2\mu} \vec{A} \cdot \text{rot} \vec{B} \\ &= \frac{1}{2\mu} \text{div}(\vec{E} \times \vec{B}) + \frac{1}{2} \vec{A} \cdot \vec{j}. \end{aligned} \quad (4.3.7)$$

Integrieren wir dies nun über ein Volumen, das die Spule ganz einschließt, liefert der Term mit der Divergenz keinen Beitrag, da das Magnetfeld außerhalb der Spule vernachlässigt werden kann. Für das Vektorpotential können wir nun (4.2.7) einsetzen und für die Integration über das Volumen  $d^3 r$  der Spulenwicklungen wieder dieselben Überlegungen anwenden, die oben auf (4.2.11) geführt haben (*Führen Sie dies genauer aus!*). Dann erhält man schließlich

$$W_{\text{mag}}(t) = \int_V d^3 r w_{\text{mag}}(t, \vec{r}) = \int_{V_{\text{Spulendraht}}} d^3 r \frac{1}{2} \vec{A}(t, \vec{r}) \cdot \vec{j}(t, \vec{r}) = \frac{L}{2} I^2(t) \quad (4.3.8)$$

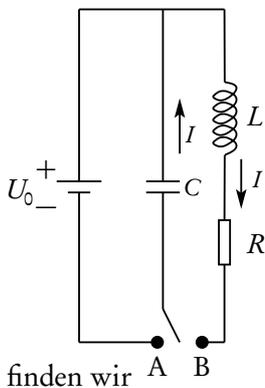
in Übereinstimmung mit (4.3.6), wo wir die Situation zur Zeit  $t = 0$  betrachtet haben, wobei zu diesem Zeitpunkt  $I = I_0$  ist.

Wie wir gesehen haben, gilt (4.3.8) im Rahmen der quasistationären Näherung allgemein für den momentanen Energiegehalt des Magnetfeldes in einer Spule. Die Übereinstimmung von (4.3.6) mit (4.3.8) für  $t = 0$

<sup>4</sup>Diese Gleichung aus der Gleichstromtheorie ist anwendbar, da wir im Widerstand das Magnetfeld vernachlässigen können und daher dort die Gesetze der Elektrostatik im Sinne der elektroquasistatischen Näherung gelten.

demonstriert wieder den Energiesatz: Die gesamte im Widerstand dissipierte Wärmeenergie entspricht der gesamten im System vorhandenen Energie, die zur Zeit  $t = 0$  als Feldenergie im Magnetfeld der Spule vorhanden ist.

### 4.3.2 RLC-Schwingkreis



In der nebenstehenden Schaltung sei für lange Zeit der Schalter in Stellung A. Wir schalten ihn zur Zeit  $t = 0$  in Stellung B. Das bedeutet, dass zur Zeit  $t = 0$  die Spannung am Kondensator  $U = U_0$  ist. Integrieren wir in der angegebenen Richtung des Stroms, erhalten wir

$$L\dot{I} + RI - \frac{Q}{C} = 0. \quad (4.3.9)$$

Dabei ist  $Q$  die momentane Ladung auf der oberen Kondensatorplatte. Im folgenden sei  $U = Q/C$  die Spannung am Kondensator. Aus der Ladungserhaltung folgt, dass  $I = -\dot{Q}$  ist, d.h. der Strom ist gerade durch die von der oberen Platte des Kondensators abfließende Ladung pro Zeit. Substituieren wir dies in der obigen Gleichung

$$-LC\ddot{U} - RC\dot{U} - U = 0 \Rightarrow \ddot{U} + \frac{R}{L}\dot{U} + \frac{1}{LC}U = 0. \quad (4.3.10)$$

Es handelt sich um eine lineare Differentialgleichung mit konstanten Koeffizienten. Sie entspricht genau der Bewegungsgleichung für einen gedämpften harmonischen Oszillator.

Um die allgemeine Lösung zu diskutieren, schreiben wir die Koeffizienten in der folgenden Form

$$\ddot{U} + 2\gamma\dot{U} + \omega^2 U = 0 \quad \text{mit} \quad \gamma = \frac{R}{2L}, \quad \omega = \frac{1}{\sqrt{LC}}. \quad (4.3.11)$$

Die Differentialgleichung lässt sich bereits erheblich vereinfachen, indem wir eine neue Funktion  $u$  über den Ansatz

$$\begin{aligned} U(t) &= u(t) \exp(-\gamma t) \\ \Rightarrow \dot{U}(t) &= [\dot{u}(t) - \gamma u(t)] \exp(-\gamma t), \\ \ddot{U}(t) &= [\ddot{u}(t) - 2\gamma\dot{u}(t) + \gamma^2 u(t)] \exp(-\gamma t) \end{aligned} \quad (4.3.12)$$

eingeführen. Setzen wir dies in (4.3.11) ein, erhalten wir nach Kürzen des Exponentialfaktors

$$\ddot{u} + (\omega^2 - \gamma^2)u = 0. \quad (4.3.13)$$

Hier empfiehlt es sich, die drei Fälle

- (a)  $\omega > \gamma$ ,
- (b)  $\omega = \gamma$  und
- (c)  $\omega < \gamma$

zu unterscheiden.

In Fall (a) setzen wir  $\Omega = \sqrt{\omega^2 - \gamma^2} > 0$ . Dann wird (4.3.13)

$$\ddot{u} = -\Omega^2 u, \quad (4.3.14)$$

und von dieser ungedämpften Schwingungsgleichung kennen wir die allgemeine Lösung:

$$\begin{aligned} u(t) &= C_1 \cos(\Omega t) + C_2 \sin(\Omega t) \\ \Rightarrow U(t) &= \exp(-\gamma t) [C_1 \cos(\Omega t) + C_2 \sin(\Omega t)]. \end{aligned} \quad (4.3.15)$$

#### 4. Quasistationäre Näherung und Wechselstromkreise

Die beiden Integrationskonstanten bestimmen sich aus der Anfangsbedingung:  $U(0) = U_0$ ,  $I(0) = -C\dot{U}(0) = 0$ , d.h.  $\dot{U}(0) = 0$ :

$$U(0) = C_1 = U_0. \quad (4.3.16)$$

Weiter ist

$$\begin{aligned} \dot{U}(t) &= [-(C_1\Omega + C_2\gamma)\sin(\Omega t) + (C_2\Omega - C_1\gamma)\cos(\omega t)]\exp(-\gamma t) \\ \Rightarrow \dot{U}(0) &= C_2\Omega - C_1\gamma = C_2\Omega - U_0\gamma \stackrel{!}{=} 0 \\ \Rightarrow C_2 &= \frac{\gamma}{\Omega}U_0. \end{aligned} \quad (4.3.17)$$

Damit folgt schließlich

$$U(t) = U_0 \exp(-\gamma t) \left[ \cos(\Omega t) + \frac{\gamma}{\Omega} \sin(\Omega t) \right]. \quad (4.3.18)$$

Die Spannung oszilliert also mit der konstanten Frequenz  $\Omega$ , wobei die Amplitude exponentiell mit einer Dämpfungskonstanten  $\gamma$  gedämpft ist. Durch die ursprünglichen Parameter der Schaltung ausgedrückt ist

$$\gamma = \frac{R}{2L}, \quad \Omega = \sqrt{\omega^2 - \gamma^2} = \sqrt{\frac{1}{LC} - \frac{R^2}{4L^2}}. \quad (4.3.19)$$

Im Grenzfall  $R \rightarrow 0$  ist die Schwingung ungedämpft. Die Kreisfrequenz ist dann  $\Omega = \omega = 1/\sqrt{LC}$ .

Für den Fall (b)  $\omega = \gamma$  wird (4.3.13)

$$\begin{aligned} \ddot{u} &= 0 \Rightarrow u(t) = C_1 t + C_2 \\ \Rightarrow U(t) &= (C_1 t + C_2) \exp(-\gamma t), \\ \dot{U}(t) &= [C_1 t + (C_1 - \gamma C_2)] \exp(-\gamma t). \end{aligned} \quad (4.3.20)$$

Mit den Anfangsbedingungen ergibt sich  $U(0) = U_0 = C_2$  und  $\dot{U}(0) = 0 = C_1 - \gamma C_2 = C_1 - \gamma U_0$ , also  $C_1 = \gamma U_0$  und folglich

$$U(t) = U_0(\gamma t + 1) \exp(-\gamma t). \quad (4.3.21)$$

Im Fall (c)  $\omega < \gamma$  setzen wir  $\Gamma = \sqrt{\gamma^2 - \omega^2} > 0$ . Dann wird (4.3.13)

$$\ddot{u} = +\Gamma^2 u \Rightarrow u(t) = C_1 \exp(\Gamma t) + C_2 \exp(-\Gamma t) \quad (4.3.22)$$

und folglich

$$U(t) = C_1 \exp[-(\gamma - \Gamma)t] + C_2 \exp[-(\gamma + \Gamma)t]. \quad (4.3.23)$$

Wir stellen zunächst fest, dass unabhängig von den Anfangsbedingungen  $U(t)$  stets exponentiell fallend ist, denn es ist  $\gamma > \Gamma$ . Die Spannung kann also nie exponentiell ansteigen. Das ist physikalisch klar, denn durch die im Widerstand umgesetzte Wärme geht Energie verloren, und die Spannung kann am Kondensator nicht beliebig ansteigen, denn es ist ja zur Zeit  $t = 0$  nur die endliche Feldenergie  $W_0 = C U_0^2 / 2$  vorhanden.

Für unseren konkreten Fall setzen wir noch die Anfangsbedingungen ein:

$$\begin{aligned} U(0) &= C_1 + C_2 = U_0, \quad \dot{U}(0) = -C_1(\gamma - \Gamma) - C_2(\gamma + \Gamma) = 0 \Rightarrow U_0\gamma + \Gamma(C_2 - C_1) = 0 \\ \Rightarrow C_1 &= \left(\frac{1}{2} + \frac{\gamma}{2\Gamma}\right)U_0, \quad C_2 = \left(\frac{1}{2} - \frac{\gamma}{2\Gamma}\right)U_0. \end{aligned} \quad (4.3.24)$$

Setzen wir dies wiederum in (4.3.23) ein und verwenden die Hyperbelfunktionen

$$\cosh(x) = \frac{1}{2}[\exp(x) + \exp(-x)], \quad \sinh(x) = \frac{1}{2}[\exp(x) - \exp(-x)], \quad (4.3.25)$$

erhalten wir schließlich

$$U(t) = U_0 \exp(-\gamma t) \left[ \cosh(t) + \frac{\gamma}{\Gamma} \sinh(t) \right]. \quad (4.3.26)$$

## 4.4 Wechselstromkreise

Wir betrachten nun Wechselstromkreise, d.h. Anordnungen von Bauelementen (Widerstände, Spulen, Kondensatoren), die an eine bei einer vorgegebenen Frequenz  $f$  (z.B. ist im deutschen Haushaltsstromnetz  $f = 50\text{Hz}$ ) sinusförmig schwingende Spannung angeschlossen wird.

### 4.4.1 Komplexe Behandlung von Wechselspannungen und -strömen

Wir führen gleich die Behandlung mit Hilfe **komplexer Funktionen** ein, denn sie vereinfacht die Analyse erheblich. Wir beginnen mit einem einfachen Beispiel, wo ein ungeladener Kondensator in Reihe mit einem Widerstand zur Zeit  $t = 0$  mit einer Spannungsquelle<sup>5</sup>

$$U_c(t) = \hat{U}_c \exp(i\omega t) \quad (4.4.1)$$

verbunden wird. Dabei ist  $\omega = 2\pi f$  die **Kreisfrequenz** der Wechselspannung und  $\hat{U}_c$  die komplexe **Amplitude** der Spannung. Die physikalischen Größen sind natürlich alle reell, und durch die Realteile der entsprechenden komplexen Größen gegeben. Für die Spannung gilt

$$U(t) = \text{Re } \hat{U}_c \cos(\omega t) - \text{Im } \hat{U}_c \sin(\omega t). \quad (4.4.2)$$

Solange wir lediglich die linearen reellen Differentialgleichungen mit *reellen Koeffizienten* betrachten, können wir offenbar die gesamte Rechnung mit den komplexen Größen durchführen und erst zum Schluss den Realteil bilden, um die physikalischen Größen zu erhalten.

Vorsicht ist geboten bei der Berechnung von Produkten von Größen. Hier müssen wir *zuerst* die Realteile bilden und *dann* multiplizieren. Dies wird z.B. benötigt, wenn man zusätzlich zur Spannung auch den Gesamtstrom durch

$$I_c(t) = \hat{I}_c \exp(i\omega t) \quad (4.4.3)$$

gegeben hat. Dann ist die **momentan aufgenommene Leistung**

$$P(t) = U(t)I(t) = [\text{Re } U(t)][\text{Re } I(t)]. \quad (4.4.4)$$

Nun gilt für zwei komplexe Zahlen  $a$  und  $b$

$$\begin{aligned} ab &= (\text{Re } a + i \text{Im } a)(\text{Re } b + i \text{Im } b) \\ &= (\text{Re } a \text{Re } b - \text{Im } a \text{Im } b) + i(\text{Re } a \text{Im } b + \text{Im } a \text{Re } b) \end{aligned} \quad (4.4.5)$$

und

$$\begin{aligned} ab^* &= (\text{Re } a + i \text{Im } a)(\text{Re } b - i \text{Im } b) \\ &= (\text{Re } a \text{Re } b + \text{Im } a \text{Im } b) + i(\text{Im } a \text{Re } b - \text{Re } a \text{Im } b). \end{aligned} \quad (4.4.6)$$

Folglich ist

$$\text{Re } a \text{Re } b = \frac{1}{2} \text{Re}(ab + ab^*). \quad (4.4.7)$$

<sup>5</sup>Hinsichtlich des Vorzeichens in dem Exponentialansatz gibt es in der Literatur leider einige Konfusion. In der Wechselstromtheorie wird gewöhnlich das positive Vorzeichen, also  $\exp(+i\omega t)$  gewählt, während man für Felder, insbesondere wenn wir im nächsten Abschnitt elektromagnetische Wellen behandeln die Zeitabhängigkeit  $\exp(-i\omega t)$  verwendet wird (wie auch bereits oben (4.1.2) ff.). Mathematisch sind freilich beide Ansätze völlig gleichwertig und die Vorzeichenwahl eine rein willkürliche Konvention in bestimmten Teilbereichen der Physik bzw. verschiedenen Wissenschafts-Communities.

#### 4. Quasistationäre Näherung und Wechselstromkreise

Wir berechnen nun die **mittlere Leistung** für die vorgegebene Spannung (4.4.1) und den Strom (4.4.3). Dabei wird über eine **zeitliche Periode** gemittelt, also

$$\bar{P} = \frac{1}{T} \int_0^T dt P(t). \quad (4.4.8)$$

Dabei ist die Periode durch  $T = 1/f = 2\pi/\omega$  gegeben. Wir können nun (4.4.7) verwenden und zunächst mit den komplexen Größen rechnen:

$$\begin{aligned} U_c(t)I_c(t) + U_c(t)I_c^*(t) &= \hat{U}_c \exp(i\omega t) [\hat{I}_c \exp(i\omega t) + \hat{I}_c^* \exp(-i\omega t)] \\ &= \hat{U}_c \hat{I}_c \exp(2i\omega t) + \hat{U}_c \hat{I}_c^*. \end{aligned} \quad (4.4.9)$$

Integrieren wir dies über eine Periode, finden wir

$$\int_0^T dt [U_c(t)I_c(t) + U_c(t)I_c^*(t)] = \hat{U}_c \hat{I}_c \exp(2i\omega t) \Big|_{t=0}^{t=T} + \hat{U}_c \hat{I}_c^* T = \hat{U}_c \hat{I}_c^* T. \quad (4.4.10)$$

Dies unter Verwendung von (4.4.7) in (4.4.8) eingesetzt liefert

$$\bar{P} = \frac{1}{2} \operatorname{Re}(\hat{U}_c \hat{I}_c^*). \quad (4.4.11)$$

Schließen wir einfach einen Widerstand an eine Spannungsquelle an, liefert die Maschenregel sofort

$$U(t) = RI(t) \Rightarrow U_c(t) = RI_c(t), \quad \hat{U}_c = R\hat{I}_c \quad (4.4.12)$$

und damit

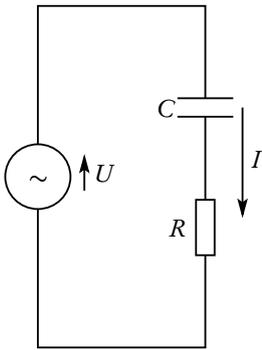
$$\bar{P} = \frac{1}{2} \operatorname{Re}(\hat{U}_c \hat{I}_c^*) = \frac{1}{2} R |\hat{I}_c|^2. \quad (4.4.13)$$

Man definiert nun die effektive Spannung für einen solchen Wechselstromkreis als diejenige Gleichspannung, die an den Ohmschen Widerstand dieselbe Leistung ergibt, d.h.

$$\begin{aligned} \bar{P} &= \frac{1}{R} U_{\text{eff}}^2 = \frac{1}{2} R |\hat{I}_c|^2 \\ \Rightarrow U_{\text{eff}} &= \frac{1}{\sqrt{2}} R |\hat{I}_c| = \frac{1}{\sqrt{2}} |\hat{U}_c| = R I_{\text{eff}} \\ \Rightarrow U_{\text{eff}} &= \frac{1}{\sqrt{2}} |\hat{U}_c|, \quad I_{\text{eff}} = \frac{1}{\sqrt{2}} |\hat{I}_c|. \end{aligned} \quad (4.4.14)$$

Die Angabe  $U = 230 \text{ V}$  beim Haushaltsstrom bezieht sich auf diese Effektivspannung. Es ist also in diesem Fall  $|\hat{U}_c| = \sqrt{2} \cdot 230 \text{ V} \simeq 311 \text{ V}$ . Entsprechendes gilt für Angaben bzgl. der Stromstärke.

## 4.4.2 Einschalten eines RC-Wechselstromkreises



Wir betrachten nun die Reihenschaltung eines Kondensators mit Kapazität  $C$  und eines Widerstandes  $R$ , die zur Zeit  $t = 0$  an eine Wechselspannung (4.4.1) angeschlossen wird. Mit der Konvention für die Richtung von Spannungsquelle und Strom liefert das Wegintegral entlang der Masche die Bewegungsgleichung

$$RI_c + \frac{Q_c}{C} - U_c = 0. \quad (4.4.15)$$

Dabei ist  $Q_c$  die Ladung auf der oberen Platte des Kondensators (in komplexer Schreibweise). Wegen der Ladungserhaltung gilt  $I_c = \dot{Q}_c$ , d.h. durch Ableitung der eben aufgestellten Gleichung nach der Zeit folgt mit  $U_c = \hat{U}_c \exp(i\omega t)$

$$RI_c + \frac{1}{C}I_c = i\omega \hat{U}_c \exp(i\omega t). \quad (4.4.16)$$

Schließlich haben wir noch die Anfangsbedingung  $I_c(0) = 0$  zu erfüllen.

Die allgemeine Lösung einer linearen Differentialgleichung ist nun die Summe aus der allgemeinen Lösung für die **homogene Differentialgleichung** (also in unserem Fall die Gleichung für  $U_c = 0$ ) und irgendeine spezielle Lösung für die **inhomogene Differentialgleichung**, also mit „Quelle“ auf der rechten Seite.

Beginnen wir mit der allgemeinen Lösung für die homogene Gleichung:

$$RI_c^{(h)} + \frac{1}{C}I_c^{(h)} = 0 \Rightarrow i_c^{(h)} = -\frac{1}{RC}I_c^{(h)}. \quad (4.4.17)$$

Die Lösung können wir sofort angeben:

$$I_c^{(h)}(t) = A \exp\left(-\frac{t}{RC}\right). \quad (4.4.18)$$

Dabei ist  $A$  eine Integrationskonstante, die wir später aus der Anfangsbedingung bestimmen müssen.

Nun benötigen wir noch eine beliebige spezielle Lösung für die inhomogene Gleichung (oft auch **Partikularlösung** genannt). In unserem Fall ist physikalisch klar, dass wir mit dem Ansatz

$$I_c^{(i)}(t) = \hat{I}_c^{(i)} \exp(i\omega t) \quad (4.4.19)$$

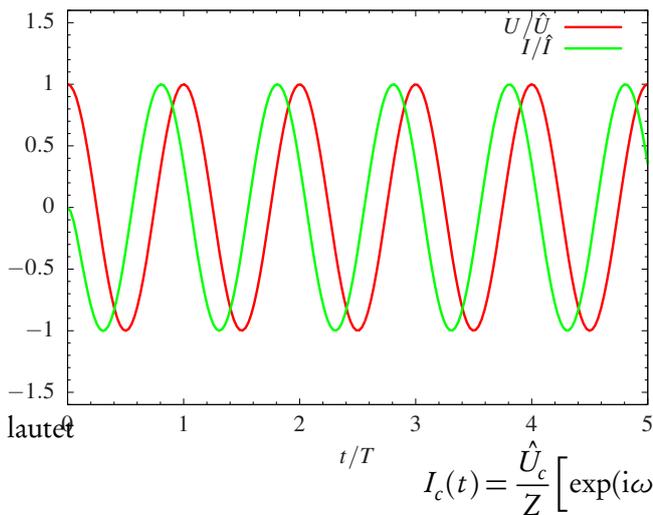
Erfolg haben müssten, denn die homogene Lösung fällt exponentiell ab, denn dies entspricht der Situation, dass die Spannungsquelle durch einen Kurzschluss ersetzt wird. Eventuell vorhandene Ladungen auf dem Kondensator werden durch den Kurzschluss zunächst einen Strom verursachen, wodurch aber Energie durch die Wärmeentwicklung im Widerstand verloren geht. Deshalb fällt diese „Anfangsanregung“ exponentiell ab. Danach wird der Strom allein durch die anliegende äußere Wechselspannung aufrechterhalten, so dass dieser die gleiche Frequenz wie die Spannung haben sollte. Setzen wir also den so motivierten Ansatz (4.4.19) in die DGL (4.4.16) ein, ergibt sich nach Kürzen des gemeinsamen Faktors  $\exp(i\omega t)$  die *algebraische* Gleichung für die Amplitude des Stroms

$$\left[\frac{1}{C} + i\omega R\right] \hat{I}_c^{(i)} = i\omega \hat{U}_c. \quad (4.4.20)$$

Dies können wir in die Form eines formalen **Ohmschen Gesetzes** für die Amplituden bringen:

$$\hat{U}_c = Z \hat{I}_c^{(i)} \quad \text{mit} \quad Z = R - \frac{i}{\omega C}. \quad (4.4.21)$$

Der formale **komplexwertige Widerstand**  $Z$  heißt **Impedanz** des Stromkreises.



Die allgemeine Lösung des Anfangswertproblems ist nun die Superposition der nun gefundenen Partikularlösung und der allgemeinen Lösung der homogenen Gleichung (4.4.18), d.h.

$$I_c(t) = A \exp\left(-\frac{t}{RC}\right) + \frac{\hat{U}_c}{Z} \exp(i\omega t). \quad (4.4.22)$$

Die Anfangsbedingung  $I_c(0) = 0$  liefert  $A + \hat{U}_c/Z = 0$  und damit  $A = -\hat{U}_c/Z$ , und die endgültige Lösung

$$I_c(t) = \frac{\hat{U}_c}{Z} \left[ \exp(i\omega t) - \exp\left(-\frac{t}{RC}\right) \right]. \quad (4.4.23)$$

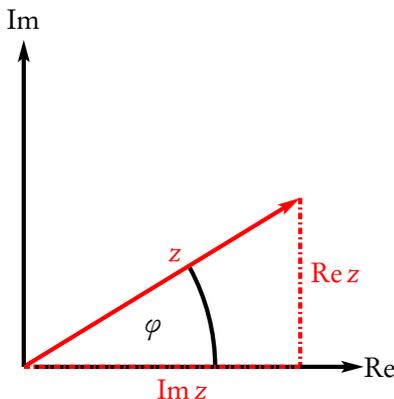
Die **Einschwingzeit** ist gegeben durch die Zeit, nach der die homogene Lösung auf  $1/e$  ihres ursprünglichen Wertes abgeklungen ist, d.h. durch  $t_{\text{ein}}/(RC) = 1$  bzw.  $t_{\text{ein}} = RC$ .

## 4.5 Wechselstromkreise im eingeschwungenen Zustand

Aus dem obigen Beispiel wird klar, dass für realistische Schaltkreise nach einer gewissen Einschwingzeit komplexe Spannung und Strom durch eine Beziehung wie (4.4.21) gegeben sind.

$$\hat{U}_c(t) = \hat{U}_c \exp(i\omega t), \quad I_c(t) = \hat{I}_c \exp(i\omega t), \quad \hat{U}_c = Z \hat{I}_c. \quad (4.5.1)$$

Dabei ist i.a.  $Z \in \mathbb{C}$  komplex.



Die etwas formale Darstellung mit komplexen Exponentialfunktionen lässt sich mit Hilfe der Gaußschen Zahlenebene graphisch veranschaulichen. Dazu trägt man den Realteil der komplexen Spannung bzw. Strom auf der horizontalen und die Imaginärteile auf der vertikalen Achse eines kartesischen Koordinatensystems ab. Jede komplexe Zahl  $z \in \mathbb{C}$  ist dann umkehrbar eindeutig durch einen entsprechenden „Ortsvektor“ (Pfeil)  $\underline{z} = (\text{Re } z, \text{Im } z) \in \mathbb{R}^2$  repräsentiert. Diese Pfeile denkt man sich mit der Frequenz  $f$  rotiert vor, denn für  $z(t) = \exp(i\omega t) = \cos(\omega t) + i \sin(\omega t)$  bewegt sich der entsprechende Vektor  $\underline{z}(t) = (\cos(\omega t), \sin(\omega t))$  offensichtlich auf dem Einheitskreis  $|\underline{z}| = 1$  mit der konstanten Winkelgeschwindigkeit  $\omega = 2\pi f$  (s. Skizze). Bequemerweise gilt für die Beträge der komplexen Zahl und des entsprechenden Ortsvektors in der Gaußschen Zahlenebene  $|\underline{z}| = \sqrt{(\text{Re } z)^2 + (\text{Im } z)^2} = |z|$ .

Wir können nun  $\underline{z}$  durch **Polarkoordinaten** ausdrücken. Für die komplexe Wechselstromtheorie ist es bequem, den Polarwinkel  $\varphi \in (-\pi, \pi]$  zu wählen. Jedenfalls ist dann

$$\underline{z} = \begin{pmatrix} \text{Re } z \\ \text{Im } z \end{pmatrix} = |z| \begin{pmatrix} \cos \varphi \\ \sin \varphi \end{pmatrix} = |z| \begin{pmatrix} \text{Re } \exp(i\varphi) \\ \text{Im } \exp(i\varphi) \end{pmatrix}, \quad (4.5.2)$$

d.h. für die entsprechende komplexe Zahl gilt

$$z = |z| \exp(i\varphi). \quad (4.5.3)$$

Die Berechnung von  $\varphi$  für vorgegebenes  $z$  lässt sich auch geometrisch leicht herleiten. Wir lesen ab

$$\cos \varphi = \frac{\text{Re } z}{|z|}, \quad \sin \varphi = \frac{\text{Im } z}{|z|}. \quad (4.5.4)$$

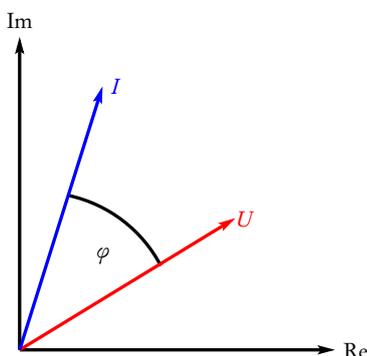
#### 4.5. Wechselstromkreise im eingeschwungenen Zustand

Aus der ersten Gleichung folgt,

$$\varphi = \pm \arccos\left(\frac{\operatorname{Re} z}{|z|}\right) \quad (4.5.5)$$

Dabei ist definitionsgemäß  $\arccos x \in [0, \pi]$  für eine beliebige Zahl  $x \in [-1, 1]$ . Der Winkel ist durch die erste Gleichung in (4.5.4) nicht eindeutig bestimmt, weil  $\operatorname{Re} z = \operatorname{Re} z^*$  ist, d.h. ohne den Imaginärteil weiß man nicht, ob der durch  $z$  repräsentierte Punkt in der oberen oder unteren Halbebene liegt. Dies ist durch das Vorzeichen des Imaginärteils aber bereits eindeutig bestimmt. Eine Unbestimmtheit entsteht nur, wenn  $z \in \mathbb{R}$  und  $z < 0$  ist. Dann verabreden wir dass der Winkel  $\varphi = +\pi$  sein soll. Wir erhalten also endgültig

$$\varphi = \begin{cases} \arccos\left(\frac{\operatorname{Re} z}{|z|}\right) & \text{für } \operatorname{Im} z \geq 0, \\ -\arccos\left(\frac{\operatorname{Re} z}{|z|}\right) & \text{für } \operatorname{Im} z < 0. \end{cases} \quad (4.5.6)$$



Für unser obiges Beispiel des  $RC$ -Schwingkreises hatten wir  $\hat{U}_c = Z \hat{I}_c$  mit

$$Z = R - \frac{i}{\omega C} \quad (4.5.7)$$

gefunden. In Polarform ist

$$Z = |Z| \exp(i\varphi). \quad (4.5.8)$$

Dabei ist

$$|Z| = \sqrt{R^2 + \frac{1}{\omega^2 C^2}} = \frac{1}{\omega C} \sqrt{1 + (R\omega C)^2}, \quad (4.5.9)$$

$$\varphi = -\arccos\left(\frac{\operatorname{Re} Z}{|Z|}\right) = -\arccos\left(\frac{R\omega C}{\sqrt{1 + (R\omega C)^2}}\right). \quad (4.5.10)$$

Jedenfalls lautet die letzte Gleichung von (4.5.1) in Polarform geschrieben

$$\hat{U}_c = |Z| \exp(i\varphi) \hat{I}_c. \quad (4.5.11)$$

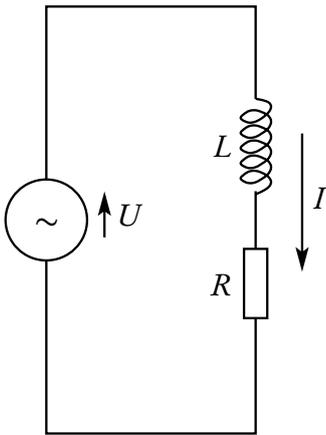
Da in diesem Beispiel  $\varphi < 0$  ist, hinkt die Phase der Spannung also stets gegenüber der Phase des Stromes um einen entsprechenden Winkel  $|\varphi|$  hinterher (s. Skizze). Im Grenzfall  $R \rightarrow 0$  ist  $\varphi = -\arccos 0 = -\pi/2$ , d.h. Spannung und Strom stehen in der komplexen Zahlenebene senkrecht aufeinander.

Betrachten wir nun die mittlere Leistung für dieses Beispiel. Dazu können wir (4.4.13) verwenden:

$$\begin{aligned} \bar{P} &= \frac{1}{2} \operatorname{Re}(\hat{U}_c \hat{I}_c^*) = \frac{1}{2} \operatorname{Re}(Z \hat{I}_c \hat{I}_c^*) \\ &= \frac{1}{2} \operatorname{Re}(|Z| \exp(i\varphi) |I_c|^2) = \frac{1}{2} |Z| |I_c|^2 \cos \varphi. \end{aligned} \quad (4.5.12)$$

Für  $R \rightarrow 0$  fällt demnach wegen  $\varphi = 0$  keine mittlere Leistung ab. Das ist auch verständlich, weil ohne Widerstand keine Feldenergie verlorengeht.

### 4.5.1 RL-Wechselstromkreis



Betrachten wir nun den eingeschwungenen Zustand für den nebenstehenden Stromkreis. Bilden wir das Wegintegral über  $\underline{E}$  entlang Weges, ergibt sich mit den eingezeichneten Richtungen

$$RI_c + L\dot{I}_c = \hat{U}_c \exp(i\omega t). \quad (4.5.13)$$

Für den eingeschwungenen Zustand gilt wieder der Ansatz  $I_c(t) = \hat{I}_c \exp(i\omega t)$ , und wir können sofort die algebraische Gleichung für die Amplituden angeben, denn eine Zeitableitung wird einfach durch einen Faktor  $i\omega$  ersetzt, und wir können den allen Termen gemeinsamen Faktor  $\exp(i\omega t)$  kürzen. Einige einfache Umformungen liefern

$$\hat{U}_c = Z\hat{I}_c = (R + i\omega L)\hat{I}_c. \quad (4.5.14)$$

Wir können die Schaltung demnach einfach als Reihenschaltung zweier Impedanzen ansehen, wobei für Widerstände, Kondensatoren und Spulen jeweils die Impedanzen

$$Z_R = R, \quad Z_C = -\frac{i}{\omega C}, \quad Z_L = i\omega L \quad (4.5.15)$$

zu verwenden sind. Mit diesen Definitionen kann man dann die eingeschwungenen Zustände von Wechselstromkreisen mit denselben Formeln behandeln wie in Gleichstromkreisen Widerstände.

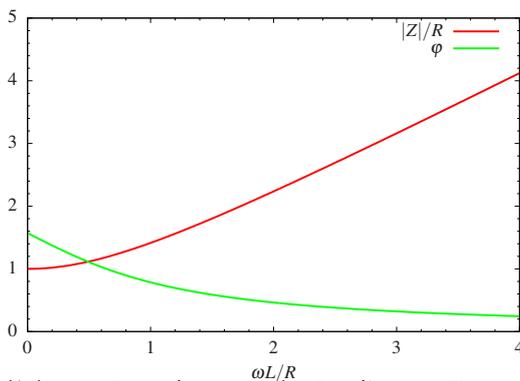
Die Reihenschaltung zweier Impedanzen  $Z_1$  und  $Z_2$  kann demnach durch eine einzelne Impedanz

$$Z = Z_1 + Z_2 \quad (4.5.16)$$

und eine Parallelschaltung durch

$$\frac{1}{Z} = \frac{1}{Z_1} + \frac{1}{Z_2} \Rightarrow Z = \frac{Z_1 Z_2}{Z_1 + Z_2} \quad (4.5.17)$$

ersetzt werden.

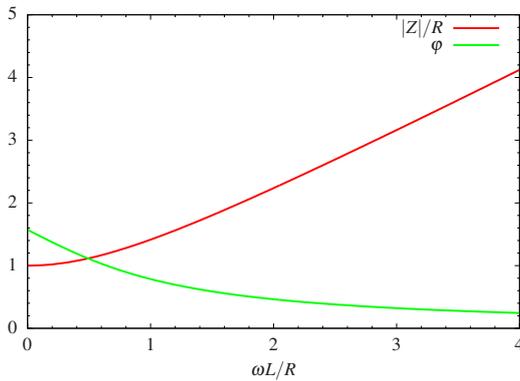


Für unsere RL-Reihenschaltung folgt aus (4.5.14) entsprechend (4.5.16) mit (4.5.15) für die Impedanz und Phase der Schaltung

$$\begin{aligned} Z &= R + i\omega L, \\ |Z| &= \sqrt{R^2 + \omega^2 L^2}, \\ \varphi &= +\arccos\left(\frac{R}{\sqrt{R^2 + \omega^2 L^2}}\right). \end{aligned} \quad (4.5.18)$$

Hier eilt also wegen  $\varphi > 0$  die Spannung dem Strom stets voraus, im Grenzfall einer idealen Spule  $R \rightarrow 0$  wird  $Z = i\omega L$ , also  $|Z| = \omega L$  und  $\varphi = \pi/2$ . In diesem Grenzfall fällt im Mittel keine Leistung ab, da für  $R = 0$  wieder keine Energie dissipiert wird.

### 4.5.2 RLC-Wechselstromkreis



Betrachten wir nun die Serienschaltung aus Widerstand Spule und Kondensator. Wir können gleich die drastisch vereinfachte Analyse über die Berechnung der Impedanz aus (4.5.16) verwenden:

$$Z = R + i\omega L - i\frac{1}{\omega C} = R + i\frac{\omega^2 LC - 1}{\omega C}. \quad (4.5.19)$$

Offenbar ist

$$|Z| = \sqrt{R^2 + \frac{(\omega^2 LC - 1)^2}{\omega^2 C^2}}, \quad (4.5.20)$$

$$\varphi = \text{sign}(\omega^2 LC - 1) \arccos\left(\frac{R}{|Z|}\right).$$

Hier sehen wir, dass offenbar die Spannung dem Strom für  $\omega > 1/\sqrt{LC}$  ( $\omega < 1/\sqrt{LC}$ ) vorseilt (hinterherhinkt) und für  $\omega = 1/\sqrt{LC}$  beide stets gleiche Phase besitzen. D.h. gleiche Phase liegt bei der Resonanzfrequenz des entsprechenden ungedämpften LC-Oszillators vor. Die Eigenfrequenz ist dann  $\omega_0 = 1/\sqrt{LC}$ .

Für den ungedämpften Fall  $R = 0$  wird für  $\omega = \omega_0$  offenbar  $Z = 0$ , d.h. für endliches  $\hat{U}_c$  wird  $\hat{I}_c \rightarrow \infty$ .

Dieses Phänomen der **Resonanzkatastrophe**, das immer auftritt, wenn ein ungedämpfter harmonischer Oszillator mit seiner Eigenfrequenz angeregt wird, klärt sich durch Lösung des Anfangswertproblems. Die Differentialgleichung ergibt sich wieder durch Anwendung der 2. Kirchhoffschen Regel (*Nachprüfen!*):

$$\ddot{U} + \omega^2 U = U_0 \exp(i\omega t), \quad (4.5.21)$$

wobei  $U$  die Spannung am Kondensator bezeichnet. Dann führt der Standardansatz  $U = C \exp(i\omega t)$  für die Suche nach einer speziellen Lösung der homogenen Gleichung zu einem Widerspruch. Daher setzen wir den modifizierten Ansatz

$$U(t) = u(t) \exp(i\omega t) \quad (4.5.22)$$

in (4.5.21) ein. Nach einer kurzen Umformung ergibt sich

$$\ddot{u} + 2i\omega \dot{u} = U_0. \quad (4.5.23)$$

Die allgemeine Lösung dieser Gleichung lautet (*Nachrechnen!*)

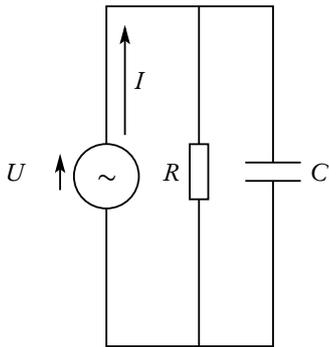
$$U(t) = C_1 \cos(\omega t) + C_2 \sin(\omega t) - \frac{iU_0}{2\omega} t \exp(i\omega t). \quad (4.5.24)$$

Die reelle Spannung ist durch den Realteil gegeben:

$$\text{Re } U(t) = C_1 \cos(\omega t) + C_2 \sin(\omega t) + \frac{U_0}{2\omega} t \sin(\omega t). \quad (4.5.25)$$

Die Amplitude der Spannung am Kondensator wächst also für  $t \rightarrow \infty$  ins Unendliche. Dies ist die besagte **Resonanzkatastrophe**.

### 4.5.3 RC-Parallelschaltung



Hier kommt (4.5.17) zur Anwendung:

$$Z = \frac{-iR}{\omega C} \frac{1}{R - \frac{i}{\omega C}} = \frac{-iR}{\omega RC - i}. \quad (4.5.26)$$

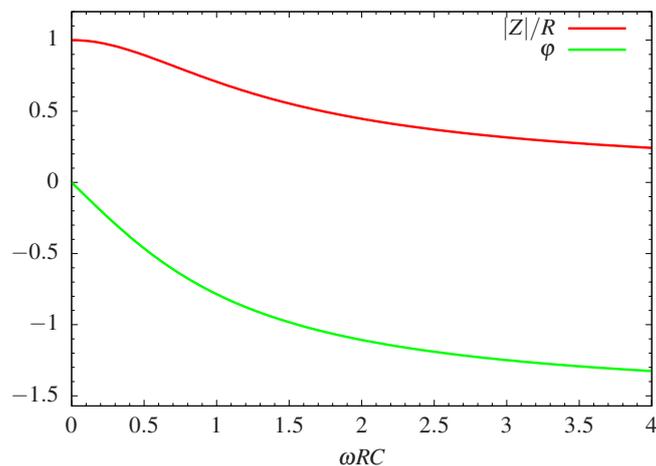
Um dies in Real- und Imaginärteil aufzuspalten, erweitern wir den Bruch mit dem konjugiert Komplexen des Zählers

$$Z = \frac{-iR(\omega RC - i)}{\omega^2 R^2 C^2 + 1} = -\frac{R + i\omega R^2 C}{1 + \omega^2 R^2 C^2}. \quad (4.5.27)$$

Es ist also

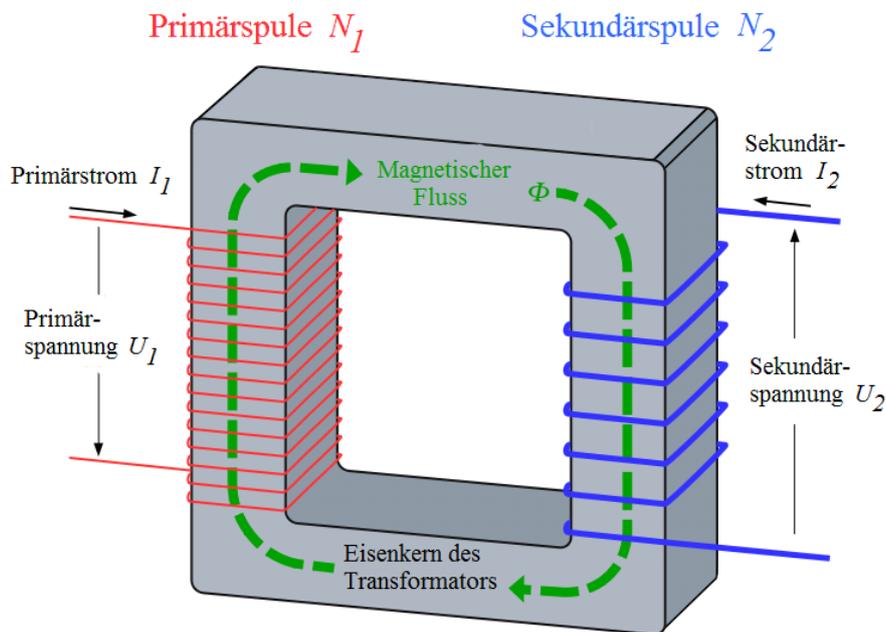
$$|Z| = \frac{R}{\sqrt{1 + \omega^2 R^2 C^2}}, \quad \varphi = -\arccos\left(\frac{1}{\sqrt{1 + \omega^2 R^2 C^2}}\right). \quad (4.5.28)$$

Die Spannung hinkt also dem Strom stets hinterher.



## 4.6 Der Transformator

Wir betrachten nun den Fall, dass zwei Stromkreise **induktiv gekoppelt** sind. Dies kommt technisch bei **Transformatoren** zur Anwendung. Dort sind zwei Spulen um einen gemeinsamen Weicheisenkern gewickelt:



Wikipedia: Von Herbertweidner, CC BY-SA 3.0,  
<https://commons.wikimedia.org/w/index.php?curid=69362>

Der Transformator Kern besteht aus einem sog. „weichen Ferromagneten“, d.h. die Magnetisierung folgt weitestgehend dem magnetischen Feld, d.h. es gilt  $\vec{B} \simeq \mu_0 \mu_{\text{rel}} \vec{H}$  mit  $\mu_{\text{rel}} \gg 1$ . Dann kann man näherungsweise das magnetische Feld außerhalb des Kerns vernachlässigen, und das bedeutet wegen  $\text{div } \vec{B} = 0$ , dass der magnetische Fluss, durch die Primärspule gleich ist dem magnetischen Fluss durch die Sekundärspule. Verwendet man im Faradayschen Induktionsgesetz als Integrationsweg die Spulenwindungen, bedeutet dies, dass für den unbelasteten Transformator (d.h. ohne Anschluss irgendwelcher Impedanzen am Sekundärkreis,  $I_2 = 0$ )  $U_1 = -N_1 \dot{\phi} = -L_{11} \dot{I}_1$  und  $U_2 = -N_2 \dot{\phi} = -L_{21} \dot{I}_1$  (wobei wir der Vorzeichenkonvention für die Spannungen in der Skizze folgen). Damit folgt

$$\frac{U_1}{U_2} = \frac{L_{11}}{L_{21}} = \frac{N_1}{N_2}. \quad (4.6.1)$$

Schließt man umgekehrt am Sekundärkreis eine Spannungsquelle an und lässt den Primärkreis unbelastet folgt  $U_1 = -N_1 \dot{\phi} = -L_{12} \dot{I}_2$  und  $U_2 = -N_2 \dot{\phi} = -L_{22} \dot{I}_2$

$$\frac{U_1}{U_2} = \frac{L_{12}}{L_{22}} = \frac{N_1}{N_2}. \quad (4.6.2)$$

Zusammen mit (4.6.1) folgt dann unter Verwendung von  $L_{12} = L_{21}$  für einen idealen verlustfreien Transformator Kern

$$\frac{L_{11}}{L_{21}} = \frac{L_{12}}{L_{22}} = \frac{N_1}{N_2} \Rightarrow L_{11} L_{22} - L_{12}^2 = 0. \quad (4.6.3)$$

Für einen beliebigen Verbraucher mit Impedanz  $Z_2$  (einschließlich des Innenwiderstands der Sekundärspule) am Sekundärkreis lassen sich Ströme und Spannungen mit der symmetrischen Induktivitätsmatrix ( $L_{jk}$ ) mit den Induktivitäten (4.2.14) bzw. (4.2.15) beschreiben. Dabei ist der Primärkreis einfach die reale **Primärspule** (mit Widerstand  $R_1$ ), die an eine Wechselspannungsquelle  $U_c = \hat{U}_c \exp(i\omega t)$  angeschlossen ist.

Wir analysieren nur den stationären Zustand. Für die beiden Stromkreise gilt

$$\begin{aligned} R_1 \hat{I}_1 + i\omega(L_{11} \hat{I}_1 + L_{12} \hat{I}_2) &= \hat{U}_1, \\ Z_2 \hat{I}_2 + i\omega(L_{21} \hat{I}_1 + L_{22} \hat{I}_2) &= 0. \end{aligned} \quad (4.6.4)$$

Insgesamt haben wir das lineare Gleichungssystem

$$\begin{aligned} Z_{11}\hat{I}_1 + Z_{12}\hat{I}_2 &= \hat{U}_1, \\ Z_{12}\hat{I}_1 + Z_{22}\hat{I}_2 &= 0, \end{aligned} \quad (4.6.5)$$

mit  $Z_{11} = R_1 + i\omega L_{11}$ ,  $Z_{12} = Z_{21} = i\omega L_{12}$ ,  $Z_{22} = Z_2 + i\omega L_{22}$

zu lösen. Die einfache Rechnung (*Nachprüfen!*) ergibt

$$\begin{aligned} \hat{I}_1 &= \frac{Z_{22}}{Z_{11}Z_{22} - Z_{12}^2} \hat{U}_1, \\ \hat{I}_2 &= -\frac{Z_{12}}{Z_{11}Z_{22} - Z_{12}^2} \hat{U}_1. \end{aligned} \quad (4.6.6)$$

Setzen wir hier die Beziehungen (4.6.5) für die  $Z_{jk}$  ein, erhalten wir schließlich

$$\begin{aligned} \hat{I}_1 &= \frac{Z_2 + i\omega L_{22}}{R_1(Z_2 + i\omega L_{22}) + i\omega L_{11}Z_2 - \omega^2(L_{11}L_{22} - L_{12}^2)} \hat{U}_1, \\ \hat{I}_2 &= -\frac{i\omega L_{12}}{R_1(Z_2 + i\omega L_{22}) + i\omega L_{11}Z_2 - \omega^2(L_{11}L_{22} - L_{12}^2)} \hat{U}_1. \end{aligned} \quad (4.6.7)$$

Die Spannung am belasteten Sekundärkreis ist definitionsgemäß

$$\hat{U}_2 = -Z_2\hat{I}_2 = \frac{Z_2Z_{12}}{Z_{11}Z_{22} - Z_{12}^2} \hat{U}_1 = \frac{i\omega L_{12}Z_2}{R_1(Z_2 + i\omega L_{22}) + i\omega L_{11}Z_2 - \omega^2(L_{11}L_{22} - L_{12}^2)} \hat{U}_1. \quad (4.6.8)$$

Für einen verlustfreien ( $R_1 \simeq 0$ ) Transformator mit idealem Transformator Kern, für den gemäß (4.6.3) der letzte Term im Nenner wegfällt, ist also für  $|Z_2| \Rightarrow \infty$  in der Tat das Spannungsverhältnis  $\hat{U}_2/\hat{U}_1 \simeq L_{12}/L_{11} = N_2/N_1$ .

Für das Stromübersetzungsverhältnis gilt

$$\frac{\hat{I}_2}{\hat{I}_1} = -\frac{i\omega L_{12}}{Z_2 + i\omega L_{22}}. \quad (4.6.9)$$

Für einen **Kurzschluss auf der Sekundärseite**, also  $Z_2 \simeq 0$ , ist  $\hat{I}_2/\hat{I}_1 \simeq -L_{12}/L_{22} = -N_1/N_2$ .

Wir betrachten noch die von Primär- und Sekundärkreis aufgenommene mittlere Leistung für einen rein Ohmschen Verbraucher im Sekundärkreis (also  $Z_2 = R_2$ ). Für die Leistung des Primärkreises gilt

$$\begin{aligned} \overline{P}_1 &= \frac{1}{2} \operatorname{Re}(\hat{U}_1\hat{I}_1^*) = \frac{1}{2} \operatorname{Re}(\hat{U}_1^*\hat{I}_1) \\ &= \frac{1}{2} |\hat{U}_1|^2 \operatorname{Re} \frac{R_2 + i\omega L_{22}}{[R_1R_2 - \omega^2(L_{11}L_{22} - L_{12}^2)] + i\omega(R_1L_{22} + R_2L_{11})} \\ &= \frac{1}{2} |\hat{U}_1|^2 \frac{R_2[R_1R_2 - \omega^2(L_{11}L_{22} - L_{12}^2)] + \omega^2L_{22}(R_1L_{22} + R_2L_{11})}{[R_1R_2 - \omega^2(L_{11}L_{22} - L_{12}^2)]^2 + \omega^2(R_1L_{22} + R_2L_{11})^2} \end{aligned} \quad (4.6.10)$$

Für den idealen Transformator ( $R_1 = 0$  und  $L_{11}L_{12} - L_{12}^2 = 0$ ) vereinfacht sich dies zu

$$\overline{P}_1 \simeq \frac{1}{2} |\hat{U}_1|^2 \frac{\omega^2 L_{11} L_{22} R_2}{\omega^2 R_2^2 L_{11}^2} = \frac{1}{2} |\hat{U}_1|^2 \frac{L_{22}}{L_{11} R_2} = \frac{1}{2 R_2} |\hat{U}_1|^2 \frac{N_2^2}{N_1^2}. \quad (4.6.11)$$

#### 4.6. Der Transformator

Für den Sekundärkreis ist

$$\begin{aligned}\overline{P}_2 &= \frac{1}{2} \operatorname{Re}(\hat{U}_2 \hat{I}_2^*) = \frac{1}{2} \operatorname{Re}(\hat{U}_2^* \hat{I}_2) \\ &= \frac{1}{2} |\hat{U}_1|^2 \frac{\omega^2 L_{12}^2 R_2}{[R_1 R_2 - \omega^2 (L_{11} L_{22} - L_{12}^2)]^2 + \omega^2 (R_1 L_{22} + R_2 L_{11})^2}\end{aligned}\quad (4.6.12)$$

Für den idealen Transformator wird

$$\overline{P}_2 = \frac{1}{2} |\hat{U}_1|^2 \frac{\omega^2 R_2 L_{12}^2}{\omega^2 R_2 L_{11}^2} = \frac{1}{2 R_2} |\hat{U}_1|^2 \frac{L_{12}^2}{L_{11}^2} = \frac{1}{2 R_2} |\hat{U}_1|^2 \frac{N_2^2}{N_1^2}. \quad (4.6.13)$$

Dass für den Idealen Transformator  $\overline{P}_1 = \overline{P}_2$  ist, ist Ausdruck der **Energieerhaltung**: da außer im Ohmschen Widerstand  $R_2$  auf der Sekundärseite keine Energie dissipiert, muss genau diese (pro Zeiteinheit) dissipierende Energie aus der Primärspannungsquelle entnommen werden.

#### *4. Quasistationäre Näherung und Wechselstromkreise*

## Kapitel 5

# Elektromagnetische Wellen und Optik

Wir haben bereits kurz in Abschnitt 2.6 eine der wichtigsten Schlussfolgerungen aus Maxwells Theorie des elektromagnetischen Feldes, nämlich die Existenz **elektromagnetischer Wellen**, gezogen. Dabei stellt sich heraus, dass **sichtbares Licht** nichts anderes ist als elektromagnetische Wellen in einem bestimmten Wellenlängenbereich (ca. 400-800 nm). Dadurch hat Maxwell nicht nur die vereinheitlichte Beschreibung elektrischer und magnetischer Phänomene erreicht sondern auch den gesamten Bereich der **Optik** in die elektromagnetische Feldtheorie subsumiert.

## 5.1 Fourier-Transformationen

Wir beginnen mit einer sehr kurzen Einführung in die Theorie der **Fourier-Transformation**. Wie wir im Folgenden sehen werden, ermöglicht sie elegante mathematische Techniken, um viele Arten von partiellen Differentialgleichungen der theoretischen Physik zu lösen, insbesondere die Wellengleichung und damit auch die Maxwell-Gleichungen. Eine ausführliche Behandlung der Fourier-Transformation im Zusammenhang mit der Theorie der verallgemeinerten Funktionen (Distributionen) findet sich in [Lig58].

Wir definieren die **Fourier-Transformation** (Jean Baptiste Joseph Fourier, 1768-1830) für Funktionen einer reellen Variablen  $f(x)$  durch

$$\tilde{f}(k) = \int_{\mathbb{R}} dx f(x) \exp(-ikx). \quad (5.1.1)$$

Dabei verstehen wir dies als eine Abbildung, die die Funktion  $f$  auf die Funktion  $\tilde{f}$  abbildet. Als ein wichtiges Beispiel betrachten wir (*Nachrechnen!*)

$$\delta_a(x) = \frac{1}{2\pi} \exp(-a|x|) \Rightarrow \tilde{\delta}_a(k) = \frac{a}{\pi(a^2 + k^2)}. \quad (5.1.2)$$

Integrieren wir dies über  $k$ , folgt

$$\int_{\mathbb{R}} dk \tilde{\delta}_a(k) = \frac{1}{\pi a} \int_{\mathbb{R}} dk \frac{1}{1 + (k/a)^2} = \frac{1}{\pi} \arctan\left(\frac{k}{a}\right) \Big|_{k=-\infty}^{k=\infty} = 1. \quad (5.1.3)$$

Ferner ist

$$\lim_{a \rightarrow 0} \tilde{\delta}_a(k) = \begin{cases} 0 & \text{für } k \neq 0, \\ \infty & \text{für } k = 0. \end{cases} \quad (5.1.4)$$

Etwas formaler kann man zeigen, dass dies zum richtigen Verhalten für die  $\delta$ -Distribution im Sinne eines Funktionals, das auf einer geeigneten Menge von „Testfunktionen“ definiert ist, führt (vgl. Abschnitt 1.6).

Sei also  $\Phi(k)$  eine Testfunktion. Wir nehmen dabei an, dass die Testfunktionen beliebig oft stetig differenzierbar sind und für jedes  $n \in \mathbb{N}_0$

$$\lim_{k \rightarrow \infty} k^n \Phi(k) = \lim_{k \rightarrow -\infty} k^n \Phi(k) = 0 \quad (5.1.5)$$

ist. Ein wichtiges Beispiel für solch eine Funktion ist die Gauß-Funktion  $\Phi(k) = \exp(-k^2/k_0^2)$  mit  $k_0 > 0$ .

Für solch eine Testfunktion ist mit der Substitution  $K = k/a$

$$\begin{aligned} I_a[\Phi] &= \int_{\mathbb{R}} dk \tilde{\delta}_a(k) \Phi(k) = \frac{1}{\pi} \int_{\mathbb{R}} dK \frac{1}{1+K^2} \Phi(aK) \xrightarrow{a \rightarrow 0} \frac{1}{\pi} \Phi(0) \int_{\mathbb{R}} dK \frac{1}{1+K^2} \\ &= \frac{1}{\pi} \Phi(0) \arctan K \Big|_{K \rightarrow -\infty}^{K \rightarrow \infty} = \Phi(0). \end{aligned} \quad (5.1.6)$$

Dies zeigt, dass

$$\text{w-lim}_{a \rightarrow 0} \tilde{\delta}_a(k) = \delta(k) \quad (5.1.7)$$

ist, wobei  $\delta(k)$  die Diracsche  $\delta$ -Distribution ist. Dabei ist der Limes als sog. „schwacher“ Limes zu verstehen, d.h. er bezieht sich stets auf die Anwendung der „regulierten Funktion“  $\tilde{\delta}_a(k)$  auf eine Testfunktion wie in (5.1.6) und den üblichen Limes dieses Integrals für  $a \rightarrow 0$ .

Damit folgt jedenfalls die wichtige Gleichung

$$\frac{1}{2\pi} \int_{\mathbb{R}} dx \exp(-ikx) = \delta(k). \quad (5.1.8)$$

Damit können wir die **Umkehrung der Fourier-Transformation** (5.1.1) herleiten. Dazu berechnen wir

$$\int_{\mathbb{R}} \frac{dk}{2\pi} \tilde{f}(k) \exp(ikx) = \int_{\mathbb{R}} \frac{dk}{2\pi} \int_{\mathbb{R}^3} dx' f(x') \exp[-ik(x' - x)]. \quad (5.1.9)$$

Jetzt vertauschen wir die Integrationen und erhalten mit (5.1.8)

$$\begin{aligned} \int_{\mathbb{R}^3} \frac{dk}{2\pi} \tilde{f}(k) \exp(ikx) &= \int_{\mathbb{R}} dx' f(x') \int_{\mathbb{R}} \frac{dk}{2\pi} \exp[-ik(x' - x)] \\ &= \int_{\mathbb{R}} dx' f(x') \delta(x' - x) = f(x). \end{aligned} \quad (5.1.10)$$

Die Umkehrung der Fourier-Transformation (5.1.1) ist also durch

$$f(x) = \int_{\mathbb{R}} \frac{dk}{2\pi} \tilde{f}(k) \exp(ikx) \quad (5.1.11)$$

gegeben.

Analog können wir die Fourier-Transformation und ihre Umkehrung für Felder  $f(\vec{r})$  durch

$$\begin{aligned} \tilde{f}(\vec{k}) &= \int_{\mathbb{R}^3} d^3r \exp(-i\vec{r} \cdot \vec{k}) f(\vec{r}) \\ \Leftrightarrow f(\vec{r}) &= \int_{\mathbb{R}^3} \frac{d^3k}{(2\pi)^3} \exp(+i\vec{k} \cdot \vec{r}) \tilde{f}(k) \end{aligned} \quad (5.1.12)$$

## 5.2. Anfangswertproblem für die Wellengleichung

definieren, denn offenbar verallgemeinert sich (5.1.8) zu

$$\begin{aligned} \frac{1}{(2\pi)^3} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r \exp(-i\vec{k} \cdot \vec{r}) &= \delta^{(3)}(\vec{k}) = \delta(k_1)\delta(k_2)\delta(k_3) \\ \Rightarrow \int_{\mathbb{R}^3} \frac{d^3 k}{(2\pi)^3} \exp(+i\vec{r} \cdot \vec{k}) &= \delta^{(3)}(-\vec{r}) = \delta^{(3)}(\vec{r}). \end{aligned} \quad (5.1.13)$$

Eine weitere wichtige Eigenschaft der Fourier-Transformation ist, dass für beliebige Funktionen  $f$  und  $g$

$$\int_{\mathbb{R}^3} d^3 r f(\vec{r})g(\vec{r}) = \int_{\mathbb{R}^3} \frac{d^3 k}{(2\pi)^3} \tilde{f}(\vec{k})\tilde{g}(-\vec{k}) \quad (5.1.14)$$

gilt.

Man beachte dabei, dass im zweiten Faktor als Argument  $(-\vec{k})$  steht! Zum Beweis verwenden wir (5.1.12) und (5.1.13)

$$\begin{aligned} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r f(\vec{r})g(\vec{r}) &= \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r \int_{\mathbb{R}^3} \frac{d^3 k_1}{(2\pi)^3} \int_{\mathbb{R}^3} \frac{d^3 k_2}{(2\pi)^3} \tilde{f}^*(\vec{k}_1)\tilde{g}(\vec{k}_2) \\ &\quad \exp[i\vec{r} \cdot (\vec{k}_1 + \vec{k}_2)] \\ &= \int_{\mathbb{R}^3} \frac{d^3 k_1}{(2\pi)^3} \int_{\mathbb{R}^3} \frac{d^3 k_2}{(2\pi)^3} \tilde{f}(\vec{k}_1)\tilde{g}(\vec{k}_2)(2\pi)^3 \delta^{(3)}(\vec{k}_1 + \vec{k}_2) \\ &= \int_{\mathbb{R}^3} \frac{d^3 k_1}{(2\pi)^3} \tilde{f}(\vec{k}_1)\tilde{g}(-\vec{k}_1), \end{aligned} \quad (5.1.15)$$

und das war zu zeigen.

Eine Verallgemeinerung ist der **Faltungssatz**, demzufolge die Fourier-Transformation des Produkts zweier Funktionen der sog. Faltung der Fourier-Transformierten dieser Funktionen entspricht:

$$\int_{\mathbb{R}^3} d^3 r f(\vec{r})g(\vec{r}) \exp(-i\vec{k} \cdot \vec{r}) = \int_{\mathbb{R}^3} \frac{d^3 k'}{(2\pi)^3} \tilde{f}(\vec{k} - \vec{k}')g(\vec{k}'). \quad (5.1.16)$$

Zum Beweis muss man nur  $f(\vec{r})$  und  $g(\vec{r})$  durch die Fourier-Integrale der Form (5.1.12) auf der linken Seite von (5.1.16) einsetzen und (5.1.14) anwenden (*Nachrechnen!*).

Wie wir im Folgenden sehen werden, ist es für **Funktionen der Zeit** bequem, die Fourier-Transformation mit den umgekehrten Vorzeichen in der Exponentialfunktion zu definieren, also

$$\tilde{f}(\omega) = \int_{\mathbb{R}} dt f(t) \exp(+i\omega t) \Leftrightarrow f(t) = \int_{\mathbb{R}} \frac{d\omega}{(2\pi)^3} \tilde{f}(\omega) \exp(-i\omega t). \quad (5.1.17)$$

## 5.2 Anfangswertproblem für die Wellengleichung

Als weitere Vorbereitung für eine allgemeine Betrachtung zur Lösung der Maxwell-Gleichungen als **Anfangswertproblem** betrachten wir die **inhomogene Wellengleichung** für ein skalares Feld  $\Phi(t, \vec{r})$

$$\square \Phi(t, \vec{r}) = J(t, \vec{r}), \quad (5.2.1)$$

wobei

$$\square = \frac{1}{c^2} \partial_t^2 - \Delta \quad (5.2.2)$$

der **D'Alembert-Operator** ist. Dabei ist  $c$  die **Phasengeschwindigkeit** der Wellen (vgl. Abschnitt 2.6). Die Quelle  $J$  ist dabei eine vorgegebene Funktion. Dabei betrachten wir nur das einfachste Problem, dass die Wellengleichung für den ganzen Raum  $\vec{r} \in \mathbb{R}^3$  gelten soll, d.h. als Randbedingungen verlangen wir nur, dass alle Feldgrößen für  $|\vec{r}| \rightarrow \infty$  „hinreichend schnell verschwinden“, so dass die im Folgenden ausgeführten Integrationen wohldefiniert sind.

Da die Wellengleichung eine Gleichung von 2. Ordnung in der Zeit ist, ist zu erwarten, dass man eine **eindeutige Lösung** durch Vorgaben von Anfangsbedingungen

$$\Phi(0, \vec{r}) = \Phi_0(\vec{r}), \quad \partial_t \Phi(0, \vec{r}) = \dot{\Phi}_0(\vec{r}) \quad (5.2.3)$$

erhält.

Im Folgenden wollen wir zeigen, dass diese Annahme gerechtfertigt ist. Dabei machen wir von der **Linearität der Wellengleichung** Gebrauch. Es ist klar, dass die Differenz zweier Lösungen von (5.2.1) die entsprechende **homogene Wellengleichung**

$$\square \Phi_{\text{hom}}(t, \vec{r}) = 0 \quad (5.2.4)$$

löst.

Wir können die Lösung dieses Anfangswertproblems

$$\begin{aligned} \square \Phi(t, \vec{r}) &= J(t, \vec{r}), \\ \Phi(0, \vec{r}) &= \Phi_0(\vec{r}), \quad \partial_t \Phi(0, \vec{r}) = \dot{\Phi}_0(\vec{r}) \end{aligned} \quad (5.2.5)$$

in Analogie zum harmonischen Oszillator in der Mechanik (vgl. [Hee18b]) in zwei Teilaufgaben zerlegen.

- Auffinden einer beliebigen Lösung  $\Phi_{\text{inh}}$  der inhomogenen Gleichung. Wir werden dazu die Lösung suchen, die dem **eingeschwungenen Zustand** entspricht, d.h. wir denken uns die Quelle  $J$  zu Zeiten  $t_0 \rightarrow -\infty$  eingeschaltet und fragen nach der entsprechenden Lösung zu späteren Zeiten.
- Auffinden einer Lösung der homogenen Wellengleichung  $\Phi_{\text{hom}}$  mit beliebigen Anfangswerten

$$\Phi_{\text{hom},0}(\vec{r}) = \Phi_0(\vec{r}) - \Phi_{\text{inh}}(0, \vec{r}), \quad \dot{\Phi}_{\text{hom},0}(\vec{r}) = \dot{\Phi}_0(\vec{r}) - \partial_t \Phi_{\text{inh},0}(0, \vec{r}). \quad (5.2.6)$$

Dann löst offenbar

$$\Phi(t, \vec{r}) = \Phi_{\text{inh}}(t, \vec{r}) + \Phi_{\text{hom}}(t, \vec{r}) \quad (5.2.7)$$

das Anfangswertproblem der inhomogenen Wellengleichung (5.2.5).

### 5.2.1 Die Lösung der inhomogenen Gleichung

Um eine spezielle Lösung der inhomogenen Wellengleichung zu erhalten, bietet es sich in Analogie zur Betrachtung in der Elektrostatik an, zunächst eine geeignete **Green-Funktion** des d'Alembert-Operators zu finden, die die inhomogene Gleichung mit einer  $\delta$ -Distributionsquelle löst, also

$$\square G(t, \vec{r}) = \delta(t) \delta^{(3)}(\vec{r}), \quad (5.2.8)$$

denn dann löst offenbar

$$\Phi_{\text{inh}}(t, \vec{r}) = \int_{\mathbb{R}} dt' \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' G(t-t', \vec{r}-\vec{r}') J(t', \vec{r}') \quad (5.2.9)$$

## 5.2. Anfangswertproblem für die Wellengleichung

die inhomogene Wellengleichung (5.2.1), denn es ist offenbar

$$\square G(t-t', \vec{r}-\vec{r}') = \delta(t-t')\delta^{(3)}(\vec{r}-\vec{r}'). \quad (5.2.10)$$

Wir bemerken weiter, dass wir die Green-Funktion noch näher spezifizieren müssen, denn formal tragen in dem Integral (5.2.9) die Quellen zu Zeiten  $t' > t$  zur Lösung zur Zeit  $t$  bei. Aufgrund der Annahme der **Kausalität** sollten aber nur Gegebenheiten zu Zeiten  $t' \leq t$  beitragen, d.h. wir müssen an die von uns gewünschte Green-Funktion als Nebenbedingung  $G(t, \vec{r}) = 0$  für  $t < 0$  stellen. Diese spezielle Green-Funktion heißt **retardierte Green-Funktion**, für die also

$$\square G_{\text{ret}}(t, \vec{r}) = \delta(t)\delta^{(3)}(\vec{r}), \quad G_{\text{ret}}(t, \vec{r}) = 0 \quad \text{für } t < 0 \quad (5.2.11)$$

gelten soll.

Zur Lösung bemerken wir, dass die  $\delta$ -Distributionsquelle in (5.2.11) invariant unter räumlichen Drehungen ist. Wir können also davon ausgehen, dass

$$G_{\text{ret}}(t, \vec{r}) = g_{\text{ret}}(t, r) \quad \text{mit } r = |\vec{r}| \quad (5.2.12)$$

ist. Weiter bietet sich eine Darstellung als Fourier-Transformation bzgl. der Zeit an:

$$g_{\text{ret}}(t, r) = \int_{\mathbb{R}} \frac{d\omega}{2\pi} \tilde{g}_{\text{ret}}(\omega, r) \exp(-i\omega t). \quad (5.2.13)$$

Verwenden wir diesen Ansatz in (5.2.11), erhalten wir

$$\begin{aligned} \square g_{\text{ret}}(t, r) &= \left( \frac{1}{c^2} \partial_t^2 - \Delta \right) \int_{\mathbb{R}} \frac{d\omega}{2\pi} \tilde{g}_{\text{ret}}(\omega, r) \exp(-i\omega t) \\ &= \int_{\mathbb{R}} \frac{d\omega}{2\pi} \left( -\frac{\omega^2}{c^2} \tilde{g}_{\text{ret}}(\omega, r) - \frac{1}{r} \partial_r^2 [r \tilde{g}_{\text{ret}}(\omega, r)] \right) \exp(-i\omega t) \\ &= \delta(t)\delta^{(3)}(\vec{r}) \\ &= \int_{\mathbb{R}} \frac{d\omega}{2\pi} \delta^{(3)}(\vec{r}) \exp(-i\omega t). \end{aligned} \quad (5.2.14)$$

Dabei haben wir zum Einen vom Laplace-Operator in Kugelkoordinaten (A.3.8) und zum Anderen von der Darstellung der  $\delta$ -Distribution durch ein Fourier-Integral (5.1.8) Gebrauch gemacht. Da die Fourier-Transformation umkehrbar eindeutig  $g_{\text{ret}}$  auf  $\tilde{g}_{\text{ret}}$  abbildet, muss

$$-\left( k^2 \tilde{g}_{\text{ret}}(\omega, r) + \frac{1}{r} \partial_r^2 [r \tilde{g}_{\text{ret}}(\omega, r)] \right) = \delta^{(3)}(\vec{r}) \quad (5.2.15)$$

sein. Dabei haben wir zur Vereinfachung  $k = \omega/c$  gesetzt. Für  $\vec{r} \neq 0$  gilt

$$\frac{1}{r} \partial_r^2 (r \tilde{g}_{\text{ret}}) + k^2 \tilde{g}_{\text{ret}} = 0 \Rightarrow \partial_r^2 (r \tilde{g}_{\text{ret}}) = -k^2 (r \tilde{g}_{\text{ret}}) \quad (5.2.16)$$

mit der allgemeinen Lösung

$$\tilde{g}_{\text{ret}}(\omega, r) = \frac{C_1}{r} \exp(ikr) + \frac{C_2}{r} \exp(-ikr). \quad (5.2.17)$$

Setzen wir dies in (5.2.13) ein und verwenden wieder (5.1.8) erhalten wir

$$g_{\text{ret}}(t, r) = \frac{C_1}{r} \delta\left(t - \frac{r}{c}\right) + \frac{C_2}{r} \delta\left(t + \frac{r}{c}\right). \quad (5.2.18)$$

Wegen der Kausalitätsbedingung  $g_{\text{ret}}(t, r) = 0$  für  $t < 0$ , müssen wir offenbar  $C_2 = 0$  setzen, weil es sonst Beiträge zum Integral (5.2.9) für  $t - t' = -|\vec{r} - \vec{r}'|/c$  also  $t' = t + |\vec{r} - \vec{r}'|/c > t$  gäbe. Es ist also

$$\tilde{g}_{\text{ret}}(\omega, r) = \frac{C_1}{r} \exp(ikr). \quad (5.2.19)$$

Betrachten wir (5.2.15), sehen wir, dass sich für  $k = 0$  die Green-Funktion für den Operator  $(-\Delta)$  (1.6.15) ergibt. Das führt auf  $C_1 = 1/(4\pi)$  und damit schließlich zu

$$G_{\text{ret}}(t, \vec{r}) = g_{\text{ret}}(t, r) = \frac{1}{4\pi r} \delta\left(t - \frac{r}{c}\right). \quad (5.2.20)$$

Setzt man dieses Resultat in (5.2.9) ein und führt das Zeitintegral aus, erhalten wir

die **retardierte Lösung** der inhomogenen Wellengleichung (5.2.1)

$$\Phi_{\text{inh}}(t, \vec{r}) = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \frac{J(t - |\vec{r} - \vec{r}'|/c, \vec{r}')}{4\pi |\vec{r} - \vec{r}'|}. \quad (5.2.21)$$

Die Lösung ergibt sich also als Superposition von Kugelwellen, die von den „Quellpunkten“  $\vec{r}'$  durch die Quellterme erzeugt werden. Dabei ist zur Zeit  $t$  für jedes  $\vec{r}'$  die Quelle zur **retardierten Zeit**

$$t_{\text{ret}} = t - \frac{|\vec{r} - \vec{r}'|}{c}, \quad (5.2.22)$$

also zum um die Signallaufzeit zwischen Quell- und Beobachtungspunkt **früheren Zeitpunkt** maßgeblich. Auf elektromagnetische Wellen angewandt, also insbesondere auch Licht, bedeutet dies, dass man weit ein weit entferntes Objekt so wahrnimmt, wie sie zur um die **Lichtlaufzeit** zwischen dem Objekt und unserem Beobachtungsstandort früheren Zeitpunkt aussah. Z.B. sehen wir die Sonne immer so, wie sie vor ca. 8 Minuten ausgesehen hat.

## 5.2.2 Lösung des Anfangswertproblems für die homogene Wellengleichung

Wie oben erörtert, benötigen wir nun noch die Lösung der homogenen Wellengleichung

$$\square \Phi_{\text{hom}}(t, \vec{r}) = 0 \quad (5.2.23)$$

mit beliebig vorgegebenen Anfangsbedingungen (5.2.6)

$$\Phi_{\text{hom}}(0, \vec{r}) = \Phi_{\text{hom},0}(\vec{r}), \quad \partial_t \Phi_{\text{hom}}(0, \vec{r}) = \dot{\Phi}_{\text{hom},0}(\vec{r}). \quad (5.2.24)$$

Um dieses Anfangswertproblem zu lösen, verwenden wir einen Ansatz als räumliches Fourier-Integral:

$$\Phi_{\text{hom}}(t, \vec{r}) = \int_{\mathbb{R}^3} \frac{d^3 k}{(2\pi)^3} \exp(i\vec{k} \cdot \vec{r}) \tilde{\Phi}_{\text{hom}}(t, \vec{k}). \quad (5.2.25)$$

Setzen wir diesen Ansatz in (5.2.23) ein, erhalten wir (*Nachrechnen!*)

$$\int_{\mathbb{R}^3} \frac{d^3 k}{(2\pi)^3} \exp(i\vec{k} \cdot \vec{r}) \left( \frac{1}{c^2} \partial_t^2 + k^2 \right) \tilde{\Phi}_{\text{hom}}(t, \vec{k}) = 0. \quad (5.2.26)$$

Damit ergibt sich mit  $\omega_k = ck$

$$\partial_t^2 \tilde{\Phi}(t, \vec{k}) = -\omega_k^2 \tilde{\Phi}(t, \vec{k}) \quad (5.2.27)$$

5.2. Anfangswertproblem für die Wellengleichung

mit der allgemeinen Lösung

$$\tilde{\Phi}_{\text{hom}}(t, \vec{k}) = A_+(\vec{k}) \exp(-i\omega_k t) + A_-(-\vec{k}) \exp(i\omega_k t). \quad (5.2.28)$$

Setzen wir dies in (5.2.25) ein, und substituieren im 2. Term  $\vec{k} \rightarrow -\vec{k}$  ergibt sich

$$\begin{aligned} \Phi_{\text{hom}}(t, \vec{r}) &= \int_{\mathbb{R}^3} \frac{d^3 k}{(2\pi)^3} \left[ A_+(\vec{k}) \exp(i\vec{k} \cdot \vec{r} - i\omega_k t) + A_-(-\vec{k}) \exp(i\vec{k} \cdot \vec{r} + i\omega_k t) \right] \\ &= \int_{\mathbb{R}^3} \frac{d^3 k}{(2\pi)^3} \left[ A_+(\vec{k}) \exp(i\vec{k} \cdot \vec{r} - i\omega_k t) + A_-(+\vec{k}) \exp(-i\vec{k} \cdot \vec{r} + i\omega_k t) \right]. \end{aligned} \quad (5.2.29)$$

Die Anfangsbedingungen können wir ebenfalls durch ihre Fourier-Transformierten darstellen, also durch

$$\begin{aligned} \Phi_{\text{hom},0}(\vec{r}) &= \int_{\mathbb{R}^3} \frac{d^3 k}{(2\pi)^3} \tilde{\Phi}_{\text{hom},0}(\vec{k}) \exp(i\vec{k} \cdot \vec{r}) \Leftrightarrow \tilde{\Phi}_{\text{hom},0}(\vec{k}) = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r \Phi_{\text{hom},0}(\vec{r}) \exp(-i\vec{k} \cdot \vec{r}) \\ \dot{\Phi}_{\text{hom},0}(\vec{r}) &= \int_{\mathbb{R}^3} \frac{d^3 k}{(2\pi)^3} \tilde{\dot{\Phi}}_{\text{hom},0}(\vec{k}) \exp(i\vec{k} \cdot \vec{r}) \Leftrightarrow \tilde{\dot{\Phi}}_{\text{hom},0}(\vec{k}) = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r \dot{\Phi}_{\text{hom},0}(\vec{r}) \exp(-i\vec{k} \cdot \vec{r}) \end{aligned} \quad (5.2.30)$$

Dabei haben wir die Umkehrformel (5.1.12) für die Fourier-Transformation verwendet.

Mit (5.2.29) ergibt sich

$$\begin{aligned} \Phi_{\text{hom},0}(\vec{r}) &= \int_{\mathbb{R}^3} \frac{d^3 k}{(2\pi)^3} [A_+(\vec{k}) + A_-(-\vec{k})] \exp(i\vec{k} \cdot \vec{r}), \\ \dot{\Phi}_{\text{hom},0}(\vec{r}) &= \int_{\mathbb{R}^3} \frac{d^3 k}{(2\pi)^3} [-i\omega_k A_+(\vec{k}) \exp(i\vec{k} \cdot \vec{r}) + i\omega_k A_-(-\vec{k}) \exp(i\vec{k} \cdot \vec{r})]. \end{aligned} \quad (5.2.31)$$

Der Vergleich mit (5.2.30) liefert dann das lineare Gleichungssystem

$$\begin{aligned} A_+(\vec{k}) + A_-(-\vec{k}) &= \tilde{\Phi}_0(\vec{k}), \\ -i\omega_k A_+(\vec{k}) + i\omega_k A_-(-\vec{k}) &= \tilde{\dot{\Phi}}_0(\vec{k}) \end{aligned} \quad (5.2.32)$$

mit der Lösung (*Nachrechnen!*)

$$\begin{aligned} A_+(\vec{k}) &= \frac{1}{2} \left[ \tilde{\Phi}_0(\vec{k}) + \frac{i}{\omega_k} \tilde{\dot{\Phi}}_0(\vec{k}) \right] \\ A_-(-\vec{k}) &= \frac{1}{2} \left[ \tilde{\Phi}_0(\vec{k}) - \frac{i}{\omega_k} \tilde{\dot{\Phi}}_0(\vec{k}) \right]. \end{aligned} \quad (5.2.33)$$

Die Lösung des Anfangswertproblems der homogenen Wellengleichung ist somit durch das Fourier-Integral (5.2.29) eindeutig bestimmt. Setzen wir die Lösungen (5.2.33) in (5.2.29) ein, erhalten wir

$$\begin{aligned} \Phi_{\text{hom}}(t, \vec{r}) &= \int_{\mathbb{R}^3} \frac{d^3 k}{(2\pi)^3} [A_+(\vec{k}) \exp(-i\omega_k t) + A_-(-\vec{k}) \exp(i\omega_k t)] \exp(i\vec{k} \cdot \vec{r}) \\ &= \int_{\mathbb{R}^3} \frac{d^3 k}{(2\pi)^3} \left[ \tilde{\Phi}_0(\vec{k}) \cos(\omega_k t) + \frac{1}{\omega_k} \tilde{\dot{\Phi}}_0(\vec{k}) \sin(\omega_k t) \right] \exp(i\vec{k} \cdot \vec{r}). \end{aligned} \quad (5.2.34)$$

Setzen wir dann wiederum (5.2.30) für  $\tilde{\Phi}_0$  und  $\dot{\tilde{\Phi}}_0$  ein, und vertauschen die Reihenfolge der Integrationen, folgt

$$\Phi_{\text{hom}}(t, \vec{r}) = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \int_{\mathbb{R}^3} \frac{d^3 k}{(2\pi)^3} \left[ \Phi_0(\vec{r}') \cos(\omega_k t) + \frac{1}{\omega_k} \dot{\Phi}_0(\vec{r}') \sin(\omega_k t) \right] \exp[i\vec{k} \cdot (\vec{r} - \vec{r}')]. \quad (5.2.35)$$

Substitution von  $\vec{x} = \vec{r} - \vec{r}'$  liefert

$$\Phi_{\text{hom}}(t, \vec{r}) = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 x \int_{\mathbb{R}^3} \frac{d^3 k}{(2\pi)^3} \left[ \Phi_0(\vec{r} - \vec{x}) \cos(\omega_k t) + \frac{1}{\omega_k} \dot{\Phi}_0(\vec{r} - \vec{x}) \sin(\omega_k t) \right] \exp(i\vec{k} \cdot \vec{x}). \quad (5.2.36)$$

Führen wir nun die Integration bzgl.  $\vec{k}$  aus, erhalten wir die

**Green-Funktionen** für das Anfangswertproblem

$$D_1(t, \vec{x}) = \int_{\mathbb{R}^3} \frac{d^3 k}{(2\pi)^3} \frac{1}{\omega_k} \sin(\omega_k t) \exp(i\vec{k} \cdot \vec{x}), \quad (5.2.37)$$

$$D_2(t, \vec{x}) = \int_{\mathbb{R}^3} \frac{d^3 k}{(2\pi)^3} \cos(\omega_k t) \exp(i\vec{k} \cdot \vec{x}) = \partial_t D_1(t, \vec{x}). \quad (5.2.38)$$

Wir müssen also zunächst  $D_1$  berechnen. Dazu führen wir Kugelkoordinaten für  $\vec{k}$  mit  $\vec{e}_x = \vec{x}/r$  (mit  $r = |\vec{x}|$ ) als Polarachse ein. Mit  $\omega_k = ck$  folgt

$$\begin{aligned} D_1(t, \vec{x}) &= \int_0^\infty dk \int_0^\pi d\vartheta \int_0^{2\pi} d\varphi k^2 \sin \vartheta \frac{1}{(2\pi)^3 ck} \sin(ckt) \exp(ikr \cos \vartheta) \\ &= \frac{1}{2\pi^2 cr} \int_0^\infty dk \sin(ckt) \sin(ikr) = \frac{1}{4\pi^2 cr} \int_{\mathbb{R}} dk \sin(ckt) \sin(ikr) \\ &= -\frac{1}{16\pi^2 cr} \int_{\mathbb{R}} dk [\exp(ickt) - \exp(-ickt)] \\ &\quad [\exp(ikr) - \exp(-ikr)] \\ &= -\frac{1}{16\pi^2 cr} \int_{\mathbb{R}} dk \{ \exp[ik(r+ct)] - \exp[-ik(r-ct)] \\ &\quad - \exp[ik(r-ct)] + \exp[-ik(r+ct)] \} \\ &= \frac{1}{4\pi cr} [\delta(r-ct) - \delta(r+ct)] = \frac{1}{4\pi c^2 r} [\delta(t-r/c) - \delta(t+r/c)]. \end{aligned} \quad (5.2.39)$$

Dabei haben wir im letzten Schritt von (5.1.8) und  $\delta(x) = \delta(-x)$  Gebrauch gemacht.

Verwenden wir dies in (5.2.36), ergibt sich für  $t > 0$ , dass nur der erste Term in (5.2.39), also die **retardierte Green-Funktion** (5.2.20)

$$G_{\text{ret}}(t, \vec{x}) := c^2 \Theta(t) D_1(t, \vec{x}) = \frac{1}{4\pi r} \delta(t - r/c), \quad (5.2.40)$$

in (5.2.36) beiträgt, d.h. es gilt für  $t > 0$

$$\Phi_{\text{hom}}(t, \vec{r}) = \frac{1}{c^2} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 x \left[ G_{\text{ret}}(t, \vec{x}) \dot{\Phi}_0(\vec{r} - \vec{x}) + \partial_t G_{\text{ret}}(t, \vec{x}) \Phi_0(\vec{r} - \vec{x}) \right]. \quad (5.2.41)$$

### 5.3. Anfangswertproblem für die Maxwell-Gleichungen

Substituiert man noch  $\vec{r}' = \vec{r} - \vec{x}$ , erhält man

$$\Phi_{\text{hom}}(t, \vec{r}) = \frac{1}{c^2} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' [G_{\text{ret}}(t, \vec{r} - \vec{r}') \dot{\Phi}_0(\vec{r}') + \partial_t G_{\text{ret}}(t, \vec{r} - \vec{r}') \Phi_0(\vec{r}')]. \quad (5.2.42)$$

Ausintegration der  $\delta$ -Distribution mittels sphärischer Koordinaten für  $\vec{x}$  ergibt (*Nachrechnen!*)

$$\Phi_{\text{hom}}(t, \vec{r}) = \frac{1}{4\pi} \int_0^\pi d\vartheta \int_0^{2\pi} d\varphi \sin \vartheta \{ t \dot{\Phi}_0(\vec{r} - ct \vec{e}_x) + \partial_t [t \Phi_0(\vec{r} - ct \vec{e}_x)] \},$$

$$\text{mit } \vec{e}_x = \begin{pmatrix} \cos \varphi \sin \vartheta \\ \sin \varphi \sin \vartheta \\ \cos \vartheta \end{pmatrix}. \quad (5.2.43)$$

Für das Folgende sind einige Eigenschaften der retardierten Green-Funktion wichtig. Gemäß (5.2.37) ist ihre Fourier-Transformierte

$$\tilde{G}_{\text{ret}}(t, \vec{k}) = c^2 \Theta(t) \tilde{D}_1(t, \vec{k}) = \Theta(t) \frac{c \sin(ckt)}{k}. \quad (5.2.44)$$

Außerdem ergibt sich durch Fourier-Transformation aus

$$\tilde{G}_{\text{ret}}(0, \vec{k}) = 0, \quad \partial_t \tilde{G}(0^+, \vec{k}) = 1, \quad (5.2.45)$$

das

$$G_{\text{ret}}(0, \vec{r}) = 0, \quad \partial_t G_{\text{ret}}(0^+, \vec{r}) = \delta^{(3)}(\vec{r}) \quad (5.2.46)$$

ist.

## 5.3 Anfangswertproblem für die Maxwell-Gleichungen

Da die Maxwell-Gleichungen für vorgegebene Quellen  $\rho$  und  $\vec{j}$  Differentialgleichungen in 1. Ordnung bzgl. der Zeit sind, ist zu erwarten, dass eine eindeutige Lösung die Angabe von Anfangswerten für die Felder, also

$$\vec{E}(0, \vec{r}) = \vec{E}_0(\vec{r}), \quad \vec{B}(0, \vec{r}) = \vec{B}_0(\vec{r}) \quad (5.3.1)$$

erfordert. In diesem Kapitel wollen wir dies zeigen. Es ist klar, dass aufgrund der Maxwell-Gleichungen diese Anfangsbedingungen die Konsistenzbedingungen

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{E}_0(\vec{r}) = \frac{1}{\epsilon_0} \rho(0, \vec{r}), \quad \vec{\nabla} \cdot \vec{B}_0(\vec{r}) = 0 \quad (5.3.2)$$

erfüllen müssen. Ebenso müssen die Quellen die Kontinuitätsgleichung

$$\partial_t \rho(t, \vec{r}) + \vec{\nabla} \cdot \vec{j}(t, \vec{r}) = 0 \quad (5.3.3)$$

erfüllen, damit sie kompatibel mit den Maxwell-Gleichungen sind.

Wie in Abschnitt 2.11 gezeigt, ergibt sich aus den beiden homogenen Maxwell-Gleichungen (2.5.1) und (2.5.2) die Existenz der **elektromagnetischen Potentiale**  $\Phi$  und  $\vec{A}$ , so dass gemäß (2.11.1) und (2.11.3)

$$\vec{E}(t, \vec{r}) = -\vec{\nabla} \Phi(t, \vec{r}) - \partial_t \vec{A}(t, \vec{r}), \quad \vec{B}(t, \vec{r}) = \vec{\nabla} \times \vec{A}(t, \vec{r}) \quad (5.3.4)$$

ist.

Die Potentiale sind durch die Felder  $\vec{E}$  und  $\vec{B}$  nur bis auf eine Eichtransformation bestimmt, d.h. mit  $\Phi$  und  $\vec{A}$  ergeben gemäß (2.11.10) für ein beliebiges Skalarfeld  $\chi$  die Potentiale

$$\Phi'(t, \vec{r}) = \Phi(t, \vec{r}) + \partial_t \chi(t, \vec{r}), \quad \vec{A}'(t, \vec{r}) = \vec{A}(t, \vec{r}) - \vec{\nabla} \chi(t, \vec{r}) \quad (5.3.5)$$

die gleichen physikalischen Felder  $\vec{E}$  und  $\vec{B}$ . Es kann also an die Potentiale noch eine Nebenbedingung gestellt werden, die dazu verwendet werden kann, die Gleichungen zu vereinfachen. Da dies die Eichfreiheit zumindest teilweise aufhebt, spricht man auch von der **Wahl der Eichung**. Wie wir in (2.11.1) gesehen haben, ergeben sich für Potentiale, die die **Lorenz-Eichbedingung** (2.11.14)

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{A}(t, \vec{r}) + \frac{1}{c^2} \partial_t \Phi(t, \vec{r}) = 0 \quad (5.3.6)$$

erfüllen, aus den **inhomogenen Maxwell-Gleichungen** (2.5.3) die besonders einfachen inhomogenen Wellengleichungen

$$\square \Phi(t, \vec{r}) = \frac{1}{\epsilon_0} \rho(t, \vec{r}), \quad \square \vec{A}(t, \vec{r}) = \mu_0 \vec{j}(t, \vec{r}). \quad (5.3.7)$$

Wir gehen nun zur Lösung des Anfangswertproblems der Maxwell-Gleichungen wie im vorigen Abschnitt beschrieben vor, denn wir haben es ja für  $\Phi$  und jede der drei kartesischen Komponenten von  $\vec{A}$  mit genau solchen inhomogenen Wellengleichungen zu tun, für die wir das Anfangswertproblem gelöst haben.

Für die spezielle Lösung der **inhomogenen Wellengleichung** können wir wieder die retardierten Lösungen gemäß (5.2.9) bzw. (5.2.21) verwenden, was auf die **retardierten Potentiale**

$$\Phi_{\text{inh}}(t, \vec{r}) = \int_{\mathbb{R}} dt' \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' G_{\text{ret}}(t - t', \vec{r} - \vec{r}') \frac{1}{\epsilon_0} \rho(t', \vec{r}') = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \frac{\rho(t - |\vec{r} - \vec{r}'|/c, \vec{r}')}{4\pi\epsilon_0 |\vec{r} - \vec{r}'|}, \quad (5.3.8)$$

$$\vec{A}_{\text{inh}}(t, \vec{r}) = \int_{\mathbb{R}} dt' \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' G_{\text{ret}}(t - t', \vec{r} - \vec{r}') \mu_0 \vec{j}(t', \vec{r}') = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \frac{\mu_0 \vec{j}(t - |\vec{r} - \vec{r}'|/c, \vec{r}')}{4\pi |\vec{r} - \vec{r}'|} \quad (5.3.9)$$

führt.

Zu diesen Lösungen der Maxwell-Gleichungen mit Quellen  $\rho$  und  $\vec{j}$  addieren wir nun noch eine Lösung ( $\vec{E}_{\text{frei}}, \vec{B}_{\text{frei}}$ ) der quellenfreien Maxwell-Gleichungen, also mit  $\rho = 0$  und  $\vec{j} = 0$ , um die Anfangsbedingungen (5.3.1) zu erfüllen. Dazu müssen diese Lösungen die Anfangsbedingungen

$$\begin{aligned} \vec{E}_{\text{frei}}(0, \vec{r}) &= \vec{E}_{\text{frei}, 0}(\vec{r}) = \vec{E}_0(\vec{r}) - \vec{E}_{\text{inh}}(0, \vec{r}), \\ \vec{B}_{\text{frei}}(0, \vec{r}) &= \vec{B}_{\text{frei}, 0}(\vec{r}) = \vec{B}_0(\vec{r}) - \vec{B}_{\text{inh}}(0, \vec{r}) \end{aligned} \quad (5.3.10)$$

erfüllen. Offenbar gilt (*warum?*)

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{E}_{\text{frei}, 0}(\vec{r}) = 0, \quad \vec{\nabla} \cdot \vec{B}_{\text{frei}, 0}(\vec{r}) = 0. \quad (5.3.11)$$

Für diese freien Felder erweist es sich nun als bequem, Potentiale  $\Phi_{\text{frei}}$  und  $\vec{A}_{\text{frei}}$  zu verwenden, die die **Coulomb-Eichbedingung** (2.11.23)

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{A}_{\text{frei}}(t, \vec{r}) = 0 \quad (5.3.12)$$

erfüllen. Für sie gelten die Feldgleichungen (2.11.24) und (2.11.26). Wegen  $\rho = 0$  ist also in unserem Fall

$$\Delta \Phi_{\text{frei}}(t, \vec{r}) = 0 \Rightarrow \Phi_{\text{frei}}(t, \vec{r}) = 0. \quad (5.3.13)$$

### 5.3. Anfangswertproblem für die Maxwell-Gleichungen

Damit und wegen  $\vec{j} = 0$  besagt dann (2.11.26), dass

$$\square \vec{A}_{\text{frei}}(t, \vec{r}) = 0 \quad (5.3.14)$$

sein muss. Diese homogene Wellengleichung wollen wir nun unter Vorgabe von Anfangsbedingungen

$$\vec{A}_{\text{frei}}(0, \vec{r}) = \vec{A}_{\text{frei},0}(\vec{r}), \quad \partial_t \vec{A}_{\text{frei}}(0, \vec{r}) = \dot{\vec{A}}_0(\vec{r}) \quad (5.3.15)$$

lösen, wobei die Anfangsbedingungen so zu wählen sind, dass die Anfangsbedingungen für  $\vec{E}_{\text{frei}}$  und  $\vec{B}_{\text{frei}}$  gemäß (5.3.10) erfüllt sind.

Mit (5.3.4) und wegen  $\Phi_{\text{frei}} = 0$  folgt

$$\vec{E}_{\text{frei}}(t, \vec{r}) = -\partial_t \vec{A}_{\text{frei}}(t, \vec{r}) \Rightarrow \dot{\vec{A}}_{\text{frei},0}(\vec{r}) = -\vec{E}_{\text{frei},0}(\vec{r}) \quad (5.3.16)$$

und

$$\vec{B}_{\text{frei}}(t, \vec{r}) = \vec{\nabla} \times \vec{A}_{\text{frei}}(t, \vec{r}) \Rightarrow \vec{\nabla} \times \vec{A}_{\text{frei},0}(\vec{r}) = \vec{B}_{\text{frei},0}(\vec{r}). \quad (5.3.17)$$

Wegen der Coulomb-Eichbedingung (5.3.12) folgt daraus

$$\vec{\nabla} \times (\vec{\nabla} \times \vec{A}_{\text{frei},0} = -\Delta \vec{A}_{\text{frei},0}) = \vec{\nabla} \times \vec{B}_{\text{frei},0}(\vec{r}). \quad (5.3.18)$$

Mit der Green-Funktion für den Operator  $(-\Delta)$  (1.6.24) liefert dies schließlich die noch fehlende Anfangsbedingung

$$\vec{A}_{\text{frei},0}(\vec{r}) = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \frac{\vec{\nabla}' \times \vec{B}_{\text{frei},0}(\vec{r}')}{4\pi |\vec{r} - \vec{r}'|}. \quad (5.3.19)$$

Wir bemerken, dass diese Lösung für die Anfangsbedingungen die Coulomb-Eichbedingung (5.3.12) erfüllen, denn es ist

$$\begin{aligned} \vec{\nabla} \cdot \vec{A}_{\text{frei},0}(\vec{r}) &= \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' [\vec{\nabla}' \times \vec{B}_{\text{frei},0}(\vec{r}')] \cdot \vec{\nabla} \frac{1}{4\pi |\vec{r} - \vec{r}'|} \\ &= - \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' [\vec{\nabla}' \times \vec{B}_{\text{frei},0}(\vec{r}')] \cdot \vec{\nabla}' \frac{1}{4\pi |\vec{r} - \vec{r}'|} \\ &= + \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \frac{1}{4\pi |\vec{r} - \vec{r}'|} \vec{\nabla}' \cdot [\vec{\nabla}' \times \vec{B}_{\text{frei},0}(\vec{r}')] = 0. \end{aligned} \quad (5.3.20)$$

Dabei haben wir im letzten Schritt partiell integriert.

Mit (5.2.42) bzw. (5.2.43) erhalten wir schließlich

$$\begin{aligned} \vec{A}_{\text{frei}}(t, \vec{r}) &= \frac{1}{c^2} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \left[ G_{\text{ret}}(t, \vec{r} - \vec{r}') \dot{\vec{A}}_{\text{frei},0}(\vec{r}') + \partial_t G_{\text{ret}}(t, \vec{r} - \vec{r}') \vec{A}_{\text{frei},0}(\vec{r}') \right] \\ &= \frac{1}{4\pi} \int_0^\pi d\vartheta \int_0^{2\pi} d\varphi \sin \vartheta \left\{ t \dot{\vec{A}}_{\text{frei},0}(\vec{r} - ct \vec{e}_x) + \partial_t [t \vec{A}_{\text{frei},0}(\vec{r} - ct \vec{e}_x)] \right\}, \quad (5.3.21) \\ \text{mit } \vec{e}_x &= \begin{pmatrix} \cos \varphi \sin \vartheta \\ \sin \varphi \sin \vartheta \\ \cos \vartheta \end{pmatrix}. \end{aligned}$$

Die Coulomb-Eichbedingung (5.3.12) ist wegen (5.3.11) sowie (5.3.16) und (5.3.20) erfüllt.

Wir bemerken, dass wegen  $\Phi_{\text{frei}} = 0$  die Potentiale sowohl für die freie als auch für die inhomogene Lösung und damit auch die für das Gesamtfeld

$$\Phi(t, \vec{r}) = \Phi_{\text{inh}}(t, \vec{r}), \quad \vec{A}(t, \vec{r}) = \vec{A}_{\text{frei}}(t, \vec{r}) + \vec{A}_{\text{inh}}(t, \vec{r}) \quad (5.3.22)$$

die Lorenz-Eichbedingung (5.3.6) erfüllen

Wir berechnen schließlich noch das elektromagnetische Feld gemäß (5.3.4). Für den Beitrag von der inhomogenen Lösung, also den **retardierten Potentialen**, verwenden wir (5.3.8) und (5.3.9), wobei wir zunächst die Version der Formeln verwenden, in der das Integral über  $t'$  noch nicht ausgeführt wurde, denn dann benötigen wir zunächst nur Ableitungen der retardierten Green-Funktion.

Es ist

$$\vec{\nabla} \Phi_{\text{L,ret}} = \frac{1}{\epsilon_0} \int_{\mathbb{R}} dt' \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \rho(t', \vec{r}') \vec{\nabla} G_{\text{ret}}(t - t', \vec{r} - \vec{r}'). \quad (5.3.23)$$

Mit der Kettenregel erhalten wir (*Nachrechnen!*)

$$\begin{aligned} \vec{\nabla} G_{\text{ret}}(t - t', \vec{r} - \vec{r}') &= -\frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|^2} G_{\text{ret}}(t - t', \vec{r} - \vec{r}') - \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{c|\vec{r} - \vec{r}'|} \partial_t G_{\text{ret}}(t - t', \vec{r} - \vec{r}') \\ &= -\frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|^2} G_{\text{ret}}(t - t', \vec{r} - \vec{r}') + \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{c|\vec{r} - \vec{r}'|} \partial_{t'} G_{\text{ret}}(t - t', \vec{r} - \vec{r}') \end{aligned} \quad (5.3.24)$$

Im Folgenden schreiben wir zur Abkürzung

$$\vec{R} = \vec{r} - \vec{r}', \quad t_{\text{ret}} = t - \frac{R}{c}. \quad (5.3.25)$$

Setzen wir dann (5.3.24) in (5.3.23) ein und integrieren im zweiten Term partiell bzgl.  $t'$  erhalten wir unter Verwendung von (5.2.20)

$$\begin{aligned} \vec{\nabla} \Phi_{\text{inh}}(t, \vec{r}) &= -\frac{1}{\epsilon_0} \int_{\mathbb{R}} dt' \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \left[ \frac{\vec{R}}{R^2} \rho'(t', \vec{r}') + \frac{\vec{R}}{cR} \partial_{t'} \rho(t', \vec{r}') \right] G_{\text{ret}}(t - t', \vec{R}) \\ &= -\frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \left[ \frac{\vec{R}}{R^3} \rho'(t_{\text{ret}}, \vec{r}') + \frac{\vec{R}}{cR^2} \partial_{t'} \rho'(t_{\text{ret}}, \vec{r}') \right] \end{aligned} \quad (5.3.26)$$

Weiter folgt nach einigen einfachen Rechenschritten (*Nachrechnen!*)

$$\partial_t \vec{A}_{\text{inh}}(t, \vec{r}) = \mu_0 \int_{\mathbb{R}} dt' \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' G(t - t', R) \partial_{t'} \vec{j}(t', \vec{r}') = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_{d^3 r'} \frac{\partial_{t'} \vec{j}(t_{\text{ret}}, \vec{r}')}{R}. \quad (5.3.27)$$

Mit (5.3.26) und (5.3.27) erhalten wir schließlich wegen (5.3.4) für das retardierte elektrische Feld

$$\vec{E}_{\text{ret}}(t, \vec{r}) = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \left\{ \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \left[ \frac{\vec{R}}{R^3} \rho'(t_{\text{ret}}, \vec{r}') + \frac{\vec{R}}{cR^2} \partial_{t'} \rho'(t_{\text{ret}}, \vec{r}') \right] - \frac{\mu_0}{4\pi R} \partial_{t'} \vec{j}(t_{\text{ret}}, \vec{r}') \right\}. \quad (5.3.28)$$

Analog ergibt sich mit

$$\vec{B}_{\text{ret}}(t, \vec{r}) = \vec{\nabla} \times \vec{A}_{\text{inh}}(t, \vec{r}) \quad (5.3.29)$$

für das Magnetfeld (*Nachrechnen!*)

$$\vec{B}_{\text{ret}}(t, \vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \left[ \frac{1}{R^2} \vec{j}(t_{\text{ret}}, \vec{r}') + \frac{1}{cR} \partial_{t'} \vec{j}(t_{\text{ret}}, \vec{r}') \right] \times \frac{\vec{R}}{R}. \quad (5.3.30)$$

Die Gleichungen (5.3.28) und (5.3.30) werden als **Jefimenko-Gleichungen** (Oleg Dmitrovich Jefimenko, 1922-2009) bezeichnet.

### 5.3. Anfangswertproblem für die Maxwell-Gleichungen

Diese Gleichungen zeigen, dass die **kausalen Quellen des elektromagnetischen Feldes** die Ladungsdichte  $\rho$  und die Ladungsstromdichte  $\vec{j}$  sind, denn (5.3.28) und (5.3.30) drücken das elektromagnetische Feld im Sinne des **Kausalitätsprinzips** als „retardierte Integrale“ mit diesen Quellen aus.

Schließlich müssen wir noch die Feldanteile von der freien Lösung der Maxwell-Gleichungen bestimmen. Wegen  $\Phi_{\text{frei}} = 0$  ist mit (5.3.21)

$$\vec{E}_{\text{frei}}(t, \vec{r}) = -\partial_t \vec{A}_{\text{frei}} = -\frac{1}{c^2} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \left[ \partial_t G_{\text{ret}}(t, \vec{r} - \vec{r}') \dot{\vec{A}}_{\text{frei},0}(\vec{r}') + \partial_t^2 G_{\text{ret}}(t, \vec{r} - \vec{r}') \vec{A}_{\text{frei},0}(\vec{r}') \right]. \quad (5.3.31)$$

Der erste Term ergibt wegen (5.3.16)

$$\vec{E}_{\text{frei}}^{(1)}(t, \vec{r}) = \frac{1}{c^2} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \partial_t G_{\text{ret}}(t, \vec{r} - \vec{r}') \vec{E}_{\text{frei},0}(\vec{r}'). \quad (5.3.32)$$

Im zweiten Term können wir verwenden, dass für  $t > 0$  die Green-Funktion die freie Wellengleichung erfüllt<sup>1</sup>, d.h. es gilt

$$\partial_t^2 G_{\text{ret}}(t, \vec{r} - \vec{r}') = c^2 \Delta G_{\text{ret}}(t, \vec{r} - \vec{r}') = +c^2 \Delta' G_{\text{ret}}(t, \vec{r} - \vec{r}'). \quad (5.3.33)$$

Setzen wir dies in den zweiten Beitrag von (5.3.31) ein und integrieren zweimal partiell, erhalten wir

$$\vec{E}_{\text{frei}}^{(2)}(t, \vec{r}) = -\frac{1}{c^2} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' c^2 G_{\text{ret}}(t, \vec{r} - \vec{r}') \Delta' \vec{A}_{\text{frei},0}(\vec{r}'). \quad (5.3.34)$$

Nun erfüllt  $\vec{A}_{\text{frei}}$  die homogene Wellengleichung, d.h. es ist

$$c^2 \Delta' \vec{A}_{\text{frei}}(t, \vec{r}') = \partial_t^2 \vec{A}(t, \vec{r}') = -\partial_t^2 \vec{E}(t, \vec{r}). \quad (5.3.35)$$

Setzen wir hierin  $t = 0$ , folgt

$$c^2 \Delta' \vec{A}_{\text{frei}}(t, \vec{r}') = -\partial_t^2 \vec{E}_{\text{frei}}(0, \vec{r}') = -\dot{\vec{E}}_{\text{frei},0}(\vec{r}'). \quad (5.3.36)$$

Damit liefert (5.3.34)

$$\vec{E}_{\text{frei}}^{(2)}(t, \vec{r}) = \frac{1}{c^2} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' G_{\text{ret}}(t, \vec{r} - \vec{r}') \dot{\vec{E}}_{\text{frei},0}(\vec{r}'). \quad (5.3.37)$$

Mit (5.3.32) zusammengefasst erhält man schließlich

$$\begin{aligned} \vec{E}_{\text{frei}}(t, \vec{r}) &= \frac{1}{c^2} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \left[ G_{\text{ret}}(t, \vec{r} - \vec{r}') \dot{\vec{E}}_{\text{frei},0}(\vec{r}') + \partial_t G_{\text{ret}}(t, \vec{r} - \vec{r}') \vec{E}_{\text{frei},0}(\vec{r}') \right] \\ &= \frac{1}{4\pi} \int_0^\pi d\vartheta \int_0^{2\pi} d\varphi \sin \vartheta \left\{ t \dot{\vec{E}}_{\text{frei},0}(\vec{r} - ct \vec{e}_x) + \partial_t [t \vec{E}_{\text{frei},0}(\vec{r} - ct \vec{e}_x)] \right\}, \\ &\text{mit } \vec{e}_x = \begin{pmatrix} \cos \varphi \sin \vartheta \\ \sin \varphi \sin \vartheta \\ \cos \vartheta \end{pmatrix}. \end{aligned} \quad (5.3.38)$$

Zur Berechnung von  $\vec{B}_{\text{frei}}$  kann man direkt die zweite Form von (5.3.21) verwenden:

$$\begin{aligned} \vec{B}_{\text{frei}}(t, \vec{r}) &= \frac{1}{4\pi} \int_0^\pi d\vartheta \int_0^{2\pi} d\varphi \sin \vartheta \left\{ t \vec{\nabla} \times \dot{\vec{A}}_{\text{frei},0}(\vec{r} - ct \vec{e}_x) + \partial_t [t \nabla \times \vec{A}_{\text{frei},0}(\vec{r} - ct \vec{e}_x)] \right\} \\ &= \frac{1}{4\pi} \int_0^\pi d\vartheta \int_0^{2\pi} d\varphi \sin \vartheta \left\{ t \dot{\vec{B}}_{\text{frei},0}(\vec{r} - ct \vec{e}_x) + \partial_t [t \vec{B}_{\text{frei},0}(\vec{r} - ct \vec{e}_x)] \right\} \\ &= \frac{1}{c^2} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \left[ G_{\text{ret}}(t, \vec{r} - \vec{r}') \dot{\vec{B}}_{\text{frei},0}(\vec{r}') + \partial_t G_{\text{ret}}(t, \vec{r} - \vec{r}') \vec{B}_0(\vec{r}') \right]. \end{aligned} \quad (5.3.39)$$

<sup>1</sup>Wir sind bei der Lösung der Anfangswertaufgabe an den Feldern nur für  $t > 0$  interessiert.

Es ist klar, dass (5.3.38) und (5.3.39) einfach die Lösungen der homogenen Wellengleichungen für die quellenfreien Felder  $\vec{E}_{\text{frei}}$  und  $\vec{B}_{\text{frei}}$  bei vorgegebenen Anfangsbedingungen sind. Die Quellenfreiheit der Anfangsbedingungen (5.3.11) garantiert dann, dass die freien Maxwell-Gleichungen erfüllt werden (*Nachprüfen!*). Dabei ist allerdings zu beachten, dass die Anfangsbedingungen der Zeitableitungen der Felder nicht zusätzlich frei vorgegeben werden können sondern durch die quellenfreien Maxwell-Gleichungen, also (2.5.3) mit  $\vec{j} = 0$  und (2.5.1), bestimmt sind:

$$\begin{aligned}\dot{\vec{E}}_{\text{frei},0}(\vec{r}) &= \partial_t \vec{E}(0, \vec{r}) = c^2 \vec{\nabla} \times \vec{B}_{\text{frei}}(0, \vec{r}) = c^2 \vec{\nabla} \times \vec{B}_{\text{frei},0}(\vec{r}), \\ \dot{\vec{B}}_{\text{frei},0}(\vec{r}) &= \partial_t \vec{B}(0, \vec{r}) = -\vec{\nabla} \times \vec{E}_{\text{frei}}(0, \vec{r}) = -\vec{\nabla} \times \vec{E}_{\text{frei},0}(\vec{r}).\end{aligned}\tag{5.3.40}$$

## 5.4 Elektrische Dipolstrahlung

Wir betrachten im Folgenden die Abstrahlung von elektromagnetischen Wellen durch eine **harmonisch bewegte Punktladung**, wobei wir uns mit der niedrigsten nichttrivialen Multipolordnung begnügen. Dabei interessieren wir uns nicht für ein Anfangswertproblem, also einen „Einschaltvorgang“ sondern denken uns die harmonische Schwingung der Ladung vor einer sehr langen Zeit eingeschaltet mit bei  $t_0 \rightarrow -\infty$  verschwindendem elektromagnetischen Feld, d.h. wir berechnen die entsprechenden **retardierten Potentiale** in der Lorenz-Eichung, d.h. gemäß (5.3.8) und (5.3.9)

$$\begin{aligned}\Phi(t, \vec{r}) &= \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \frac{\rho(t_{\text{ret}}, \vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|}, \\ \vec{A}(t, \vec{r}) &= \frac{\mu_0}{4\pi} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \frac{\vec{j}(t_{\text{ret}}, \vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|}, \\ \text{mit } t_{\text{ret}} &= t - |\vec{r} - \vec{r}'|/c.\end{aligned}\tag{5.4.1}$$

Wir geben die Trajektorie des Teilchens durch

$$\vec{y}(t) = \vec{d} \cos(\omega t) = \text{Re}[\vec{d} \exp(-i\omega t)]\tag{5.4.2}$$

vor. Die Ladungs- und Stromdichte sind dann von der Form

$$\rho(t, \vec{r}) = q \delta^{(3)}[\vec{r} - \vec{y}(t)], \quad \vec{j}(t, \vec{r}) = q \dot{\vec{y}}(t) \delta^{(3)}[\vec{r} - \vec{y}(t)].\tag{5.4.3}$$

Dabei bedeutet  $\dot{\vec{y}} = d\vec{y}/dt$ . Zunächst vergewissern wir uns, dass (5.4.3) die Kontinuitätsgleichung erfüllt, also die Ladungserhaltung gewährleistet ist. Es ist

$$\begin{aligned}\partial_t \rho(t, \vec{r}) &= -q \dot{\vec{y}}(t) \cdot \vec{\nabla} \delta^{(3)}[\vec{r} - \vec{y}(t)], \\ \vec{\nabla} \cdot \vec{j}(t, \vec{r}) &= q \dot{\vec{y}}(t) \cdot \vec{\nabla} \delta^{(3)}[\vec{r} - \vec{y}(t)]\end{aligned}\tag{5.4.4}$$

und damit in der Tat

$$\partial_t \rho(t, \vec{r}) + \vec{\nabla} \cdot \vec{j}(t, \vec{r}) = 0.\tag{5.4.5}$$

Freilich könnten wir jetzt direkt diese exakten Ladungs- und Stromverteilungen einer Punktladung in (5.4.1) einsetzen, um die dazugehörigen retardierten Potentiale bzw. das dazugehörige elektromagnetische Feld zu erhalten. Dies sind die sogenannten **Liénard-Wiechert-Potentiale**, die aber mathematisch recht kompliziert sind. Es sei dazu z.B. auf [Som01] verwiesen.

#### 5.4. Elektrische Dipolstrahlung

Wir betrachten im Folgenden die elektromagnetischen Felder nur aus Entfernungen  $r \gg |\vec{d}|$ . Dann können wir die Ladungs- und Stromverteilung, wie bei der Elektrostatik gezeigt, durch die **Multipolentwicklung** nähern. Im Folgenden betrachten wir nur die niedrigste nichttriviale **Dipolnäherung**, also

$$\rho(t, \vec{r}) = q \delta^{(3)}(\vec{r}) - q \vec{y}(t) \cdot \vec{\nabla} \delta^{(3)}(\vec{r}) + \mathcal{O}(d^2), \quad (5.4.6)$$

$$\vec{j}(t, \vec{r}) = q \dot{\vec{y}}(t) \delta^{(3)}(\vec{r}) + \mathcal{O}(d^2). \quad (5.4.7)$$

Man rechnet sofort nach, dass auch in dieser Näherung die Kontinuitätsgleichung (5.4.5) exakt erfüllt ist, wie es sein muss, damit die retardierten Potentiale (5.4.1) in Lorenz-Eichung mit (5.4.6) und (5.4.7) als Quellen wirklich zu Lösungen der Maxwell-Gleichungen führen.

Betrachten wir (5.4.6), sehen wir, dass die führende Monopolordnung einfach zu einem statischen Coulombfeld führt, d.h. dieser Beitrag zur Ladungsverteilung entspricht einer im Ursprung ruhenden Punktladung. In der Tat liefert dieser Term den entsprechenden Beitrag zu den Potentialen (*Nachrechnen!*)

$$\Phi_0(t, \vec{r}) = \frac{q}{4\pi\epsilon_0 r}, \quad \vec{A}_0(t, \vec{r}) = 0. \quad (5.4.8)$$

Wir denken uns im Folgenden dieses elektrostatische Feld (5.4.8) dadurch kompensiert, dass wir zusätzliche eine im Ursprung ruhende Ladung  $-q$  angebracht denken.

Wir berechnen zunächst mittels (5.4.1) das Vektorpotential. Dank der  $\delta$ -Distribution ergibt sich sofort

$$\vec{A}_1(t, \vec{r}) = \frac{\mu_0 q}{4\pi r} \dot{\vec{y}}(t_{\text{ret}}) \quad \text{mit} \quad t_{\text{ret}} = t - \frac{r}{c}. \quad (5.4.9)$$

Für  $\Phi$  müssen wir dabei durch partielle Integration die Ableitungen der  $\delta$ -Distribution in (5.4.6) auf den übrigen Teil des Integranden wirken lassen. Außerdem schreiben verwenden wir  $1/\epsilon_0 = \mu_0 c^2$

$$\begin{aligned} \Phi_1(t, \vec{r}) &= -\frac{\mu_0 q c^2}{4\pi} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \frac{\vec{y}(t_{\text{ret}}) \cdot \vec{\nabla}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \delta^{(3)}(\vec{r}') \\ &= \frac{\mu_0 q c^2}{4\pi} \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \vec{\nabla}' \cdot \left[ \frac{\vec{y}(t_{\text{ret}})}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \right] \delta^{(3)}(\vec{r}') \\ &= -\frac{\mu_0 q c^2}{4\pi} \vec{\nabla} \cdot \left[ \frac{\vec{y}(t_{\text{ret}})}{r} \right] \\ &= \frac{\mu_0 q c^2}{4\pi r^2} \left[ \frac{1}{c} \vec{r} \cdot \dot{\vec{y}}(t_{\text{ret}}) + \frac{\vec{r}}{r} \cdot \vec{y}(t_{\text{ret}}) \right]. \end{aligned} \quad (5.4.10)$$

Dabei haben wir im Schritt von der 2. zur 3. Zeile verwendet, dass der Ausdruck, auf den  $\vec{\nabla}'$  wirkt, nur von  $|\vec{r} - \vec{r}'|$  abhängt und wir daher für  $\vec{\nabla}'$  einfach  $-\vec{\nabla}$  schreiben dürfen. Dann haben wir Integration und Raumberechnungen vertauscht und das Integral unter Ausnutzung der  $\delta$ -Distribution ausgeführt.

Die elektromagnetischen Felder ergeben sich daraus durch (*Nachrechnen!*)

$$\begin{aligned}\vec{E}_1(t, \vec{r}) &= -\vec{\nabla}\Phi_1(t, \vec{r}) - \dot{\vec{A}}_1(t, \vec{r}) \\ &= \frac{\mu_0 q}{4\pi} \left[ -\frac{1}{r} \ddot{\vec{y}}(t_{\text{ret}}) + \frac{\vec{r} \cdot \ddot{\vec{y}}(t_{\text{ret}})}{r^3} \vec{r} \right. \\ &\quad \left. - \frac{c}{r^2} \dot{\vec{y}}(t_{\text{ret}}) + \frac{3c}{r^4} [\vec{r} \cdot \dot{\vec{y}}(t_{\text{ret}})] \vec{r} \right. \\ &\quad \left. + \frac{3c^2}{r^5} [\vec{r} \cdot \ddot{\vec{y}}(t_{\text{ret}})] \vec{r} - \frac{c^2}{r^3} \ddot{\vec{y}}(t_{\text{ret}}) \right], \\ \vec{B}_1(t, \vec{r}) &= \vec{\nabla} \times \vec{A}(t, \vec{r}) = \frac{\mu_0 q}{4\pi c r^3} [r \ddot{\vec{y}}(t_{\text{ret}}) + c \dot{\vec{y}}(t_{\text{ret}})] \times \vec{r}.\end{aligned}\tag{5.4.11}$$

Setzen wir nun für  $\vec{y}$  (5.4.2) ein, ergibt sich für die komplexen Felder

$$\vec{E}'_1(t, \vec{r}) = \frac{\mu_0 q c^2}{4\pi r^3} \left[ \frac{\vec{r} \cdot \vec{d}}{r^2} (3 - 3ikr - k^2 r^2) \vec{r} - \vec{d} (1 - ikr - k^2 r^2) \right] \exp[ik(r - ct)]\tag{5.4.12}$$

$$\vec{B}'_1(t, \vec{r}) = \frac{\mu_0 q c^2 k}{4\pi c r^3} (\vec{r} \times \vec{d}) (i + kr) \exp[ik(r - ct)].\tag{5.4.13}$$

Die physikalischen Felder sind freilich die Realteile dieser Ausdrücke  $\vec{E}_1 = \text{Re} \vec{E}'_1$  und  $\vec{B}_1 = \text{Re} \vec{B}'_1$ .

### 5.4.1 Die Nahfelder

Als Nahfelder bezeichnen wir die Felder in dem Gebiet, für welches  $kr \ll 1$  ist. Mit der Wellenlänge geschrieben heißt das  $r \ll \lambda/(2\pi)$ . In linearer Näherung bzgl. der kleinen Größe  $kr$  ist folglich

$$\vec{E}'_1(\vec{r}) = \frac{\mu_0 q c^2}{4\pi r^5} [3\vec{r}(\vec{r} \cdot \vec{d}) - r^2 \vec{d}] \exp(-i\omega t), \quad \vec{B}'_1(\vec{r}) = \frac{i\mu_0 q k c}{4\pi r^3} (\vec{r} \times \vec{d}) \exp(-i\omega t),\tag{5.4.14}$$

Jetzt erinnern wir uns, dass nur die Realteile physikalische Größen sind, so dass

$$\begin{aligned}\vec{E}_1(t, \vec{r}) &= \frac{\mu_0 q c^2}{4\pi r^5} [3\vec{r}(\vec{r} \cdot \vec{d}) - r^2 \vec{d}] \cos(\omega t), \\ \vec{B}_1(t, \vec{r}) &= \frac{\mu_0 q c^2 k}{4\pi r^3 c} (\vec{r} \times \vec{d}) \cos\left(\omega t - \frac{\pi}{2}\right)\end{aligned}\tag{5.4.15}$$

ist. Es handelt sich also um „quasistationäre“ Felder, d.h. mit unserer Nahzonennäherung vernachlässigen wir die Retardierung.

Das elektrische Feld im Nahbereich schwingt also **in Phase mit der Bewegung des geladenen Teilchens** und ist ansonsten ein statisches Dipolfeld. Das Magnetfeld hinkt hingegen der Schwingung des Dipols um eine Phase  $\pi/2$  nach. Freilich wird die Näherung im statischen Falle, also  $\omega = ck = 0$  exakt, und es ergibt sich ein reines elektrisches Dipolfeld, und das Magnetfeld verschwindet, wie es sein muss: Ruhende Ladungen erregen kein Magnetfeld!

### 5.4.2 Die Fernfelder

Die Fernfelder ergeben sich gerade im entgegengesetzten Grenzfall  $kr \gg 1$  bzw.  $r \gg \lambda/(2\pi)$ . Wir haben wieder unsere exakten Lösungen anzuschauen, um die entsprechenden Näherungsausdrücke zu gewinnen. Hier müssen wir freilich die Exponentialfunktionen stehen lassen, denn wir können sie in diesem Falle nicht irgendwie nähern, da sie einfach periodische Funktionen ihres Arguments sind.

Aus (5.4.12) und (5.4.13) ergibt sich

$$\begin{aligned}\vec{E}_1(t, \vec{r}) &= \frac{\mu_0 q c^2 k^2}{4\pi r^3} [(\vec{r} \times \vec{d}) \times \vec{r}] \cos(kr - \omega t) = \frac{c}{r} \vec{B}_1(t, \vec{r}) \times \vec{r}, \\ \vec{B}_1(t, \vec{r}) &= \frac{\mu_0 q c k^2}{4\pi r^2} (\vec{r} \times \vec{d}) \cos(kr - \omega t).\end{aligned}\tag{5.4.16}$$

Dabei haben wir verwendet, dass  $(\vec{r} \times \vec{d}) \times \vec{r} = r^2 \vec{d} - (\vec{d} \cdot \vec{r}) \vec{r}$  ist.

In der Fernzone sind also  $\vec{E}$  und  $\vec{B}$  aufeinander senkrecht stehende in Phase schwingende Kugelwellenfelder, die beide senkrecht zur Richtung  $\vec{r}$  polarisiert sind;  $\vec{r}$ ,  $\vec{E}$  und  $\vec{B}$  bilden in dieser Reihenfolge ein rechtshändiges Basissystem aufeinander senkrecht stehender Vektoren. Sie entsprechen also lokal ebenen Wellen, die sich in radialer Richtung  $\vec{r}/r$  vom Quellpunkt  $\vec{r} = \vec{0}$  ausbreiten. Ihre **Amplituden nehmen mit der reziproken Entfernung vom Erregungszentrum ab**. Ansonsten weisen sie lokal die Charakteristik der ebenen elektromagnetischen Welle auf, die sich in Richtung  $\vec{r}/r$  bewegt. Der entsprechende Wellenvektor ist  $\vec{k} = k\vec{r}/r$ , und  $(\vec{E}, \vec{B}, \vec{k})$  bilden in dieser Reihenfolge ein rechtshändiges Orthogonalsystem.

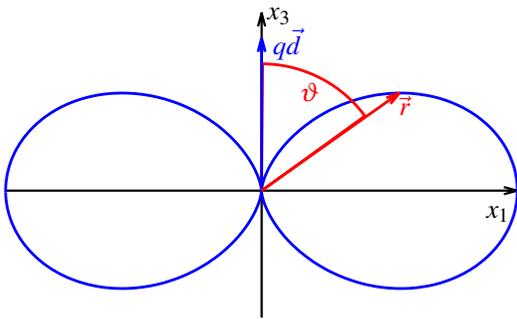
Phasenmäßig sind sie genau retardiert zur erregenden Dipolquelle, wobei die Ausbreitungsgeschwindigkeit der Störungen gerade  $\omega/k = c$  ist. Die Phase kann man entsprechend auch in der Form  $kr - \omega t = k(r - ct)$  schreiben.

### 5.4.3 Der Strahlungsfluss

Wir betrachten nun die Energiestromdichte für  $kr \gg 1$ . Dabei müssen wir nur die Fernfelder (5.4.16) berücksichtigen, denn der Poynting-Vektor (d.h. die **Energiestromdichte** des elektromagnetischen Feldes) ist gemäß (2.8.20) (*Nachrechnen!*)

$$\vec{S} = \frac{1}{\mu_0} \vec{E} \times \vec{B} = \frac{c}{\mu_0 r} \vec{B}^2(t, \vec{r}) \vec{r} = \frac{\omega^4 d^2 q^2}{16\pi^2 \epsilon_0 c^3 r^3} \sin^2 \vartheta \cos^2(\omega t - kr) \vec{r}.\tag{5.4.17}$$

Dabei ist  $\vartheta = \angle(\vec{d}, \vec{r})$ , also  $\cos \vartheta = \vec{r} \cdot \vec{d}/(rd)$  und folglich  $(\vec{r} \times \vec{d})^2 = r^2 d^2 \sin^2 \vartheta$ . Offenbar gilt hinsichtlich der Abhängigkeit von  $r$  für diesen **Strahlungsanteil** der Energiestromdichte  $\vec{S} = \mathcal{O}(1/r^2)$ , und die übrigen Terme ergeben Beiträge der Ordnung  $\mathcal{O}(1/r^3)$ . Um die gesamte Strahlungsleistung zu erhalten, muss man  $\vec{S}$  über eine Kugelfläche um den Ursprung integrieren. Lässt man den Radius dieser Fläche  $\rightarrow \infty$  gehen, bleibt demnach nur noch der Beitrag von (5.4.17) übrig.



Für das Zeitmittel (über eine Periode  $T = 2\pi/\omega$  gemittelt) finden wir aus (5.4.17)

$$\langle \vec{S} \rangle = \frac{\omega^4 d^2 q^2}{32\pi^2 \epsilon_0 c^3 r^3} \sin^2 \vartheta \vec{r}. \quad (5.4.18)$$

Die Lichtintensität nimmt im Fernfeld ( $kr \gg 1$ ) also mit  $1/r^2$  ab und ist senkrecht zur Richtung des Dipols  $q\vec{d}$  am stärksten. In Richtung des Dipols (also  $\vartheta = 0$  bzw.  $\vartheta = \pi$ ) verschwindet

der Energistromvektor.

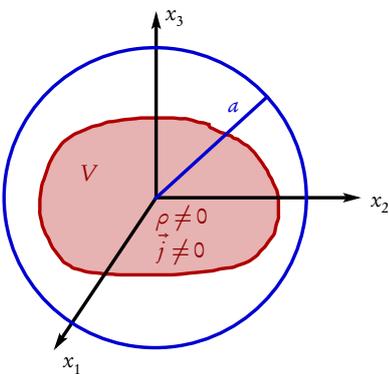
Integrieren wir (5.4.18) über eine Kugelfläche, erhalten wir für die gesamte mittlere Strahlungsleistung (Nachrechnen!)

$$\begin{aligned} \langle P \rangle &= \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^\pi d\vartheta r^2 \sin \vartheta \frac{1}{r} \cdot \langle \vec{S} \rangle \\ &= \frac{\omega^4 d^2 q^2}{12\pi \epsilon_0 c^3}. \end{aligned} \quad (5.4.19)$$

Die charakteristische Abhängigkeit der abgestrahlten Leistung bzw. der Energiestromdichte  $\propto \omega^4$  erklärt das Blau des Himmels (John William Strutt, 3rd Baron Rayleigh, 1842-1919).

Die Sonne strahlt Licht ab, das sich aus allen Wellenlängen zusammensetzt. Wir nehmen es als die Farbe Weiß wahr. Die blauen Anteile der Strahlung mit höherer Frequenz werden durch die Atmosphäre gemäß (5.4.18) und (5.4.19) stärker gestreut als die roten mit niedrigerer Frequenz, d.h. es gelangt bei Blickrichtung senkrecht zur Sonne mehr blaues Streulicht in unsere Augen als die anderen Anteile. Daher erscheint der Himmel blau. Ebenso erklärt sich das Morgen- oder Abendrot. Hier gelangt das Licht aus Richtung der Sonne direkt in unser Auge und es werden wieder die blauen Anteile mehr weggestreut als die roten, so dass das wahrgenommene Licht rot erscheint.

## 5.5 Allgemeine Strahlungsfelder



Wir betrachten lokalisierte Ladungs- und Stromverteilungen, die auf ein endliches Volumen  $V$  beschränkt sind. Es sei  $K_a$  eine Kugel, die dieses Gebiet enthält, so dass  $\rho(t, \vec{r}) = 0$  und  $\vec{j}(t, \vec{r}) = 0$  außerhalb der Kugel ( $|\vec{r}| = r \geq a$ ) ist. Wir wollen nun die **Strahlungsfelder** berechnen, d.h. das elektromagnetische Feld  $\vec{E}$  und  $\vec{B}$  für  $r \gg a$ . Definitionsgemäß sind dies diejenigen Feldanteile, die für den **Energietransport** ins Unendliche verantwortlich sind. Die gesamte abgestrahlte **Strahlungsleistung** können wir berechnen, indem wir die Energiestromdichte, also den **Poynting-Vektor** über eine Kugeloberfläche  $\partial K_R$  mit Radius  $R \gg a$  integrieren:

$$P_R(t) = \int_{\partial K_R} d^2 \vec{f} \cdot \vec{S}(t, \vec{r}) = R^2 \int_{S_1} d^2 \Omega \vec{e}_r \cdot \vec{S}. \quad (5.5.1)$$

Dabei ist  $S_1$  die Einheitskugelschale und  $d^2 \Omega$  das Raumwinkelelement, das in Kugelkoordinaten ausgedrückt

$$d^2 \Omega = d\vartheta d\varphi \sin \vartheta \quad (5.5.2)$$

### 5.5. Allgemeine Strahlungsfelder

ist. Damit  $P_R(t)$  für  $R \rightarrow \infty$  nicht verschwindet muss

$$\vec{S} \underset{r \rightarrow \infty}{\cong} \mathcal{O}(1/r^2) \quad (5.5.3)$$

sein, d.h. wir benötigen diejenigen Feldanteile, für die

$$\vec{E} \underset{r \rightarrow \infty}{\cong} \mathcal{O}(1/r), \quad \vec{B} \underset{r \rightarrow \infty}{\cong} \mathcal{O}(1/r) \quad (5.5.4)$$

gilt.

Dazu betrachten wir die **retardierten Potentiale** (5.3.8) und (5.3.9)

$$\Phi_{\text{inh}}(t, \vec{r}) = \int_{K_a} dt' \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' G_{\text{ret}}(t-t', \vec{r}-\vec{r}') \frac{1}{\epsilon_0} \rho(t', \vec{r}') = \int_{K_a} d^3 r' \frac{\rho(t-|\vec{r}-\vec{r}'|/c, \vec{r}')}{4\pi\epsilon_0 |\vec{r}-\vec{r}'|}, \quad (5.5.5)$$

$$\vec{A}_{\text{inh}}(t, \vec{r}) = \int_{K_a} dt' \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' G_{\text{ret}}(t-t', \vec{r}-\vec{r}') \mu_0 \vec{j}(t', \vec{r}') = \int_{K_a} d^3 r' \frac{\mu_0 \vec{j}(t-|\vec{r}-\vec{r}'|/c, \vec{r}')}{4\pi |\vec{r}-\vec{r}'|}. \quad (5.5.6)$$

Dabei brauchen wir nur über die Kugel  $K_a$  zu integrieren, da außerhalb dieser Kugel voraussetzungsgemäß  $\rho = 0$  und  $\vec{j} = 0$  ist. Wir entwickeln die Integranden für  $r \gg a$  nach Potenzen des kleinen Parameters  $r'/r$ . Wegen  $r \gg a$  tragen die höheren Terme wenig zum Integral bei. Wir benötigen  $\Phi$  und  $\vec{A}$  nur für Terme, die höchstens wie  $1/r$  abfallen, weil offenbar nur diese Terme zu den Strahlungsfeldern, die (5.5.4) erfüllen, beitragen. Es ist

$$\begin{aligned} |\vec{r}-\vec{r}'| &= \sqrt{(\vec{r}-\vec{r}')^2} = \sqrt{r^2 + r'^2 - 2r r' \vec{e}'_r \cdot \vec{e}_r} \\ &= r \sqrt{1 + \frac{r'^2}{r^2} - \frac{2r'}{r} \vec{e}'_r \cdot \vec{e}_r} \\ &= r \left[ 1 - \frac{r'}{r} \vec{e}'_r \cdot \vec{e}_r + \mathcal{O}[(r'/r)^2] \right]. \end{aligned} \quad (5.5.7)$$

Für den Nenner in den Integranden von (5.5.5) und (5.5.7) genügt offenbar die Näherung  $|\vec{r}-\vec{r}'| = r$ ; für das Argument in den Zeitargumenten von  $\rho$  und  $\vec{j}$  müssen wir noch die nächste Ordnung in (5.5.7) mitnehmen, damit die Richtungsabhängigkeit der Strahlungsfelder korrekt erfasst wird. Außerdem ist  $\vec{r}' \cdot \vec{e}_r / c$  von der Größenordnung der Zeit, die ein Lichtsignal benötigt, um die Quellregion zu durchlaufen, ist also von der Größenordnung  $a/c$ . Die entsprechenden Korrekturen zur retardierten Zeit  $t_{\text{ret}} = t - |\vec{r}-\vec{r}'|/c$  können signifikant sein, wenn die Quellen zeitlich schnell veränderlich sind. Die nächste Ordnung in (5.5.7) wird hingegen beliebig klein im Limes  $r \rightarrow \infty$  und kann daher für die Strahlungsfelder vernachlässigt werden. Dies ergibt die Näherung für die retardierten Potentiale

$$\Phi(t, \vec{r}) = \frac{\mu_0 c^2}{4\pi r} \int_{K_a} d^3 r' \rho(\tau, \vec{r}'), \quad (5.5.8)$$

$$\vec{A}(t, \vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi r} \int_{K_a} d^3 r' \vec{j}(\tau, \vec{r}'), \quad (5.5.9)$$

wobei

$$\tau = t - \frac{r}{c} + \frac{\vec{e}_r \cdot \vec{r}'}{c}. \quad (5.5.10)$$

In (5.5.8) haben wir von der Beziehung  $1/\epsilon_0 = \mu_0 c^2$  Gebrauch gemacht. Für die Berechnung der Felder

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}\Phi - \partial_t \vec{A}, \quad \vec{B} = \nabla \times \vec{A} \quad (5.5.11)$$

können wir räumliche Ableitungen des Faktors  $1/r$  vernachlässigen, da diese zu Termen führen, die wie  $\mathcal{O}(1/r^2)$  abfallen, d.h. sie tragen nicht zu den Strahlungsfeldern bei. Für die Berechnung von  $\vec{B}$  benötigen wir demnach

$$\vec{\nabla} \times \vec{j}(\tau, \vec{r}') = (\vec{\nabla} \tau) \times \partial_t \vec{j}(\tau, \vec{r}'). \quad (5.5.12)$$

Dabei haben wir benutzt, dass gemäß der Kettenregel

$$\partial_t \vec{j}(\tau, \vec{r}') = [\partial_{t'} \vec{j}(t', \vec{r}')] /_{t'=\tau} \quad (5.5.13)$$

ist. Nun gilt (*Nachrechnen*)

$$\vec{\nabla} \tau = \frac{1}{c} \left( \frac{\vec{r}'}{r} - \frac{\vec{r} \cdot \vec{r}'}{r^2} \vec{e}_r - \vec{e}_r \right) = -\frac{1}{c} \vec{e}_r + \mathcal{O}(r'/r). \quad (5.5.14)$$

Damit erhalten wir

$$\vec{B}(t, \vec{r}) = -\frac{\mu_0}{4\pi c r} \vec{e}_r \times \int_{K_a} d^3 r' \partial_t \vec{j}(\tau, \vec{r}'). \quad (5.5.15)$$

Für das elektrische Feld erhält man, wiederum unter Verwendung von (5.5.14)

$$\vec{E}(t, \vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi r} \int_{K_a} d^3 r' [c \vec{e}_r \partial_t \rho(\tau, \vec{r}') - \partial_t \vec{j}(\tau, \vec{r}')]. \quad (5.5.16)$$

Nun lässt sich der erste Term im Integranden mit Hilfe der Kontinuitätsgleichung noch mittels  $\vec{j}$  ausdrücken:

$$\partial_t \rho(\tau, \vec{r}) = [\partial_{t'} \rho(t', \vec{r}')]_{t'=\tau} = -[\vec{\nabla}' \cdot \vec{j}(t', \vec{r}')]_{t'=\tau}. \quad (5.5.17)$$

Andererseits gilt

$$\vec{\nabla}' \cdot \vec{j}(\tau, \vec{r}') = (\vec{\nabla}' \tau) \cdot [\partial_{t'} \vec{j}(t', \vec{r}')]_{t'=\tau} + [\vec{\nabla}' \cdot \vec{j}(t', \vec{r}')]_{t'=\tau} = -\frac{1}{c} \vec{e}_r \cdot \partial_t \vec{j}(\tau, \vec{r}') + [\vec{\nabla}' \cdot \vec{j}(t', \vec{r}')]_{t'=\tau}. \quad (5.5.18)$$

Es ist also

$$[\vec{\nabla}' \cdot \vec{j}(t', \vec{r}')]_{t'=\tau} = \vec{\nabla}' \cdot \vec{j}(\tau, \vec{r}') + \frac{1}{c} \vec{e}_r \cdot \partial_t \vec{j}(\tau, \vec{r}'). \quad (5.5.19)$$

Setzt man (5.5.17) unter Verwendung von (5.5.18) in den ersten Term im Integranden von (5.5.16) ein, verschwindet der Beitrag von  $\vec{\nabla}' \cdot \vec{j}(\tau, \vec{r}')$ , da das Volumenintegral über  $K_a$  unter Verwendung des Gaußschen Integralsatzes in ein Oberflächenintegral über den Kugelrand  $\partial K_a$  umgeformt werden kann. Nun verschwindet aber für alle  $\vec{r}' \in \partial K_a$  voraussetzungsgemäß  $\vec{j}(t', \vec{r}')$  für alle  $t'$ , und damit  $\vec{j}(\tau, \vec{r}')$ . Wir erhalten also schließlich

$$\begin{aligned} \vec{E}(t, \vec{r}) &= -\frac{\mu_0}{4\pi r} \int_{K_a} d^3 r' \{ \partial_t \vec{j}(\tau, \vec{r}') - \vec{e}_r [\vec{e}_r \cdot \partial_t \vec{j}(\tau, \vec{r}')] \} \\ &= -\frac{\mu_0}{4\pi r} \int_{K_a} d^3 r' \vec{e}_r \times [\partial_t \vec{j}(\tau, \vec{r}') \times \vec{e}_r] = +\frac{\mu_0}{4\pi r} \int_{K_a} d^3 r' \vec{e}_r \times [\vec{e}_r \times \partial_t \vec{j}(\tau, \vec{r}')] \\ &= -\frac{\mu_0}{4\pi r} \int_{K_a} d^3 r' [\vec{e}_r \times \partial_t \vec{j}(\tau, \vec{r}')] \times \vec{e}_r = c \vec{B}(t, \vec{r}) \times \vec{e}_r. \end{aligned} \quad (5.5.20)$$

Dabei haben wir im letzten Schritt (5.5.15) verwendet.

Zusammenfassend halten wir also fest:

Die **Strahlungsfelder** einer ganz im Inneren einer Kugel  $K_a$  gelegenen Ladungs- und Stromverteilung ergeben sich für  $r \gg a$  vermöge (5.5.15) und (5.5.20) zu

$$\vec{B}(t, \vec{r}) = -\frac{\mu_0}{4\pi c r} \vec{e}_r \times \int_{K_a} d^3 r' \partial_t \vec{j}(t - r/c + \vec{e}_r \cdot \vec{r}'/c, \vec{r}'), \quad \vec{E}(t, \vec{r}) = c \vec{B} \times \vec{e}_r, \quad (5.5.21)$$

d.h. sie verhalten sich wie eine ebene elektromagnetische Welle, die sich in der radialen Richtung  $\vec{e}_r$  von der Quelle ausbreitet, wobei die Amplitude wie  $1/r$  abfällt. Insbesondere bilden  $\vec{E}$ ,  $\vec{B}$  und  $\vec{e}_r$  ein **rechtshändiges orthogonales Dreibein**.

## 5.6 Zeitabhängige Felder in Materie

Wir betrachten nun das elektromagnetische Feld in einem homogenen, isotropen Medium und betrachten zunächst Felder mit harmonischer Zeitabhängigkeit mit einer festen Kreisfrequenz  $\omega$ . In der komplexen Notation sollen also alle Felder  $\propto \exp(-i\omega t)$  sein.

Die Materie wird dann einfach durch konstante **Permittivitäten**  $\epsilon = \epsilon_r \epsilon_0$ , **Permeabilitäten**  $\mu = \mu_r \mu_0$  und elektrische Leitfähigkeiten  $\sigma$  charakterisiert. Diese Konstanten sind allerdings i.a. von der Kreisfrequenz  $\omega$  der Wellen abhängig.

Die Maxwell-Gleichungen lauten dann

$$\vec{\nabla} \times \vec{E} + \partial_t \vec{B} = 0, \quad (5.6.1)$$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{B} = 0, \quad (5.6.2)$$

$$\vec{\nabla} \times \vec{H} - \partial_t \vec{D} = \vec{j}_f + \vec{j}_L, \quad (5.6.3)$$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{D} = \rho_f. \quad (5.6.4)$$

Dabei sind  $\rho_f$  und  $\vec{j}_f$  die von außen zugefügten elektrische Ladungs- und Stromdichte und  $\vec{j}_L$  die Leitungsstromdichte. Die **Materialgleichungen** lauten für unseren stark idealisierten Fall eines homogenen, isotropen Mediums

$$\vec{D} = \epsilon \vec{E}, \quad \vec{B} = \mu \vec{H}, \quad \vec{j}_L = \sigma \vec{E}. \quad (5.6.5)$$

Um zur **Energiebilanz** in der Materie zu gelangen, definieren wir den

**Poynting-Vektor in Materie**

$$\vec{S} = \vec{E} \times \vec{H}. \quad (5.6.6)$$

Bilden wir nun die Divergenz, ergibt sich mit (5.6.1) und (5.6.3)

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{S} = -\vec{E} \cdot (\vec{\nabla} \times \vec{H}) + \vec{H} \cdot (\vec{\nabla} \times \vec{E}) = -\vec{E} \cdot \partial_t \vec{D} - \vec{H} \cdot \partial_t \vec{B} - \vec{E} \cdot (\vec{j}_f + \vec{j}_L). \quad (5.6.7)$$

Mit (5.6.5) und Einführung der

**Energiedichte des elektromagnetischen Feldes in Materie**

$$w^{(\text{em})} = \frac{1}{2} \vec{E} \cdot \vec{D} + \frac{1}{2} \vec{B} \cdot \vec{H} \quad (5.6.8)$$

können wir dies zum

**Poyntingschen Satz**

$$\partial_t w^{(\text{em})} + \vec{\nabla} \cdot \vec{S} = -\vec{E} \cdot (\vec{j}_f + \vec{j}_L) = -\vec{E} \cdot \vec{j}_f - \sigma \vec{E}^2 \quad (5.6.9)$$

zusammenfassen. Das elektromagnetische Feld verliert also Energie zum Einen durch die Wechselwirkung mit den von außen eingeführten Ladungen und zum Anderen durch Dissipation, also die Reibung der den Leitungsstrom bildenden Elektronen.

Dabei steht auf der rechten Seite die pro Zeit und Volumen an die äußeren Ladungen abgegebene sowie die pro Zeit durch Reibung der Leitungselektronen verlorengegangene Energie. Die letztere **dissipative Energie** wird in Wärme umgewandelt. Dies wird auch aus der Herleitung des Ohmschen Gesetzes  $\vec{j}_L = \sigma \vec{E}$  aus dem einfachen Drude-Modell klar, das wir für stationäre Ströme in Kap. 3.4 hergeleitet haben. Dort hat sich in der Tat die elektrische Leitfähigkeit als proportional zum Reibungskoeffizienten der Leitungselektronen erwiesen.

Es ist dann bequem, die Maxwell-Gleichungen durch das elektrische Feld  $\vec{E}$ , das Magnetfeld  $\vec{B}$ , sowie die elektrische und magnetische Erregung  $\vec{D}$  und  $\vec{H}$  zu charakterisieren. Es seien weiter  $\rho_f$  und  $\vec{j}_f$  die **freien Ladungs- und Stromverteilungen**, also die zusätzlich zu den im Medium enthaltenden Ladungen von außen eingebrachten Ladungen und Ströme. Im Falle eines leitenden Mediums kommt zur Stromdichte noch die **Leitungsstromdichte**

$$\vec{j}_L = \sigma \vec{E} \quad (5.6.10)$$

hinzu. Dabei vernachlässigen wir i.a. den Beitrag der magnetischen Kraft auf die Ladungsträger (s. die entsprechende Diskussion in Abschnitt 3.4 im Gleichstromfall).

Im Folgenden schreiben wir für die komplexwertigen Felder

$$\vec{E}_c(t, \vec{r}) = \vec{E}(\vec{r}) \exp(-i\omega t) \quad (5.6.11)$$

und entsprechend für  $\vec{B}_c$ ,  $\rho_c$  und  $\vec{j}_c$ .

Die **makroskopischen Maxwell-Gleichungen** für die rein  $\vec{r}$ -abhängigen Felder lauten dann

$$\vec{\nabla} \times \vec{E} = i\omega \vec{B}, \quad (5.6.12)$$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{B} = 0, \quad (5.6.13)$$

$$\vec{\nabla} \times \vec{H} + i\omega \vec{D} = \vec{j}_f + \vec{j}_L, \quad (5.6.14)$$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{D} = \rho_f. \quad (5.6.15)$$

Schließlich berechnen wir noch den **zeitgemittelten Poynting-Vektor**. Dabei ist zu beachten, dass die physikalischen Felder durch die Realteile der eben berechneten komplexwertigen Felder gegeben sind. Gemäß (5.6.6) ist also der Poyntingvektor durch

$$\vec{S} = \text{Re} \vec{E}_c \times \text{Re} \vec{H}_c \quad (5.6.16)$$

gegeben. Nun ist

$$\begin{aligned}\vec{S} &= \text{Re} \vec{E}_c \times \text{Re} \vec{H}_c = \frac{\vec{E}_c + \vec{E}_c^*}{2} \times \frac{\vec{H}_c + \vec{H}_c^*}{2} \\ &= \frac{1}{4} [\vec{E}(\vec{r}) \exp(-i\omega t) + \vec{E}^*(\vec{r}) \exp(+i\omega t)] \times [\vec{H}(\vec{r}) \exp(-i\omega t) + \vec{H}^* \exp(+i\omega t)].\end{aligned}\quad (5.6.17)$$

Multipliziert man dies aus, erhält man Terme  $\propto 1$  und  $\propto \exp(\pm 2i\omega t)$ . Berechnen wir davon das Zeitmittel über eine Periode  $T = 2\pi/\omega$  erhalten wir

$$\langle 1 \rangle = \frac{1}{T} \int_0^T dt 1 = 1, \quad \langle \exp(\pm 2i\omega t) \rangle = \frac{1}{T} \int_0^T dt \exp(\pm 2i\omega t) = \pm \frac{1}{2i\omega T} [\exp(\pm 2i\omega T) - 1] = 0, \quad (5.6.18)$$

weil  $\exp(\pm 2i\omega T) = \exp(\pm 4i\pi) = 1$  ist. Damit ergibt sich durch Anwendung auf (5.6.17)

$$\langle \vec{S}(\vec{x}) \rangle = \frac{1}{2} \text{Re} [\vec{E}(\vec{r}) \times \vec{H}^*(\vec{r})]. \quad (5.6.19)$$

Dabei haben wir verwendet, dass  $\text{Re}[\vec{E}^* \times \vec{H}] = \text{Re}[\vec{E} \times \vec{H}^*]$  ist.

Genauso erhält man für die mittlere Energiedichte aus (5.6.8)

$$\langle w^{(\text{em})} \rangle = \frac{1}{2} \text{Re} \left[ \frac{1}{2} \vec{E}(\vec{r}) \cdot \vec{D}^*(\vec{r}) + \frac{1}{2} \vec{B}(\vec{r}) \cdot \vec{H}^*(\vec{r}) \right]. \quad (5.6.20)$$

## 5.7 Ebene Wellen in einem homogenen, isotropen Nichtleiter

Wir betrachten nun die Ausbreitung einer ebenen Welle in einem homogenen, isotropen Nichtleiter, also einem Dielektrikum mit  $\sigma = 0$ , und konstanten Parametern  $\epsilon = \epsilon_r \epsilon_0$  und  $\mu = \mu_r \mu_0$  sowie  $\rho_f = 0$  und  $\vec{j}_f = 0$ . Dann ist in der Notation des vorigen Abschnitts

$$\vec{E}(\vec{r}) = \vec{E}_0 \exp(i\vec{r} \cdot \vec{k}), \quad \vec{B} = \vec{B}_0 \exp(i\vec{r} \cdot \vec{k}), \quad \vec{D}(\vec{r}) = \vec{D}_0 \exp(i\vec{r} \cdot \vec{k}), \quad \vec{H} = \vec{H}_0 \exp(i\vec{r} \cdot \vec{k}). \quad (5.7.1)$$

Dabei ist es für das Folgende bequem, mit den Feldern  $\vec{E}$  und  $\vec{H}$  zu rechnen und  $\vec{B} = \mu \vec{H}$  und  $D = \epsilon \vec{E}$  zu setzen. Die entsprechenden Maxwell-Gleichungen ergeben sich sofort aus (5.6.12-5.6.15) zu

$$\vec{\nabla} \times \vec{E} - i\omega \mu \vec{H} = 0, \quad (5.7.2)$$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{H} = 0, \quad (5.7.3)$$

$$\vec{\nabla} \times \vec{H} + i\omega \epsilon \vec{E} = 0, \quad (5.7.4)$$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{E} = 0. \quad (5.7.5)$$

Setzen wir (5.7.1) ein, erhalten wir die rein algebraischen Gleichungen (*Nachrechnen!*) für die Amplituden  $\vec{E}_0$  und  $\vec{H}_0$

$$\vec{k} \times \vec{E}_0 - \omega \mu \vec{H}_0 = 0, \quad (5.7.6)$$

$$\vec{k} \cdot \vec{H}_0 = 0, \quad (5.7.7)$$

$$\vec{k} \times \vec{H}_0 + \omega \epsilon \vec{E}_0 = 0, \quad (5.7.8)$$

$$\vec{k} \cdot \vec{E}_0 = 0. \quad (5.7.9)$$

Aus (5.7.6) und (5.7.8) folgt dann

$$\begin{aligned} \vec{k} \times (\vec{k} \times \vec{E}_0) - \omega \mu \vec{k} \times \vec{H}_0 &= 0 \\ \Rightarrow \vec{k}(\vec{k} \cdot \vec{E}_0) - k^2 \vec{E}_0 + \mu \epsilon \omega^2 \vec{E}_0 &= 0. \end{aligned} \quad (5.7.10)$$

Mit (5.7.9) erhalten wir

$$(\mu \epsilon \omega^2 - k^2) \vec{E}_0 = 0, \quad \omega = c_m k \quad (5.7.11)$$

mit der

#### Phasengeschwindigkeit elektromagnetischer Wellen im Medium

$$c_m = \frac{1}{\sqrt{\epsilon \mu}} = \frac{1}{\sqrt{\epsilon_0 \mu_0} \sqrt{\epsilon_r \mu_r}} = \frac{c}{n} \quad (5.7.12)$$

mit dem

#### Brechungsindex

$$n = \sqrt{\epsilon_r \mu_r}. \quad (5.7.13)$$

Wir bemerken, dass im Hinblick auf die **Relativitätstheorie** unsere recht grobe Näherung mit konstanten Materialparametern  $\epsilon$  und  $\mu$  nur für solche  $\omega$  Sinn ergibt, für die  $n > 1$  und folglich  $c_m < c$  ist, weil andernfalls dieses grobe Modell **Signalübertragungen mit Überlichtgeschwindigkeit** implizieren würde. Man nennt dies den Bereich der **normalen Dispersion**. Betrachtet man genauer den Fall von  $\omega$ -abhängigen Materialparametern, zeigt sich, dass auch in Bereichen **anomaler Dispersion**, wo  $c_m > c$  ist keine Verletzung der **Einsteinkausalität** vorliegt, wobei allerdings die Annahme konstanter  $\epsilon$  und  $\mu$  nicht mehr gerechtfertigt ist. Es zeigt sich, dass dann die sog. **Frontgeschwindigkeit** stets  $\leq c$  bleibt. Das ist die Frontgeschwindigkeit die Geschwindigkeit, mit der sich die Wellenfront eines räumlich begrenzten Wellenpakets im Medium ausbreitet, d.h. es können auch im Bereich anomaler Dispersion keine Signale mit Überlichtgeschwindigkeit übermittelt werden. Genaueres findet sich z.B. in [Som78] oder [Jac14].

Wie im Vakuum folgt aus (5.7.7) und (5.7.9), dass sowohl  $\vec{E}_0$  und  $\vec{H}_0$  senkrecht auf dem Wellenvektor  $\vec{k}$  stehen, d.h. es liegen auch im Medium **rein transversale elektromagnetische Wellen** vor. Außerdem folgt aus (5.7.6)

$$\vec{H}_0 = \frac{\vec{k}}{\mu c_m k} \times \vec{E}_0 = \frac{1}{Z} \frac{\vec{k}}{k} \times \vec{E}_0 \quad (5.7.14)$$

mit der

#### Impedanz des Mediums

$$Z = \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} = \sqrt{\frac{\mu_0 \mu_r}{\epsilon_0 \epsilon_r}} = \sqrt{\frac{\mu_r}{\epsilon_r}} Z_{\text{vac}}. \quad (5.7.15)$$

Numerisch ergibt sich  $Z_{\text{vac}} = \sqrt{\mu_0 / \epsilon_0} \simeq 377 \, \Omega$ , d.h. die Impedanz hat die Dimension eines elektrischen **Widerstands**.

Wie im Vakuum bilden also auch in homogener, isotroper Materie  $\vec{E}_0$ ,  $\vec{B}_0$  und  $\vec{k}$  ein rechtshändiges Orthogonalsystem.

Die zeitgemittelte Energie-Stromdichte ergibt sich gemäß (5.6.19) zu

$$\langle \vec{S} \rangle = \frac{1}{2} \operatorname{Re}(\vec{E}_0 \times \vec{H}_0^*) = \frac{1}{2Z} \vec{E}_0 \cdot \vec{E}_0^* \frac{\vec{k}}{k}. \quad (5.7.16)$$

## 5.8 Brechung und Reflexion (Dielektrika)

Wir betrachten nun eine ebene Welle der Kreisfrequenz  $\omega$ , die aus einem homogenen nichtleitenden ( $\sigma = 0$ ) Medium mit Permittivität  $\epsilon_1 = \text{const}$ , das den Halbraum  $x_3 < 0$  ausfüllen möge, auf ein Medium mit Permittivität  $\epsilon_2 = \text{const}$  im Halbraum  $x_3 > 0$  trifft. Die Absorption sei vernachlässigbar, d.h. wir nehmen an, dass  $\epsilon_1, \epsilon_2 \in \mathbb{R}$  ist. Die Permeabilitäten seien  $\mu_1 = \mu_2 \simeq \mu_0$ .

Die Maxwell-Gleichungen entsprechen dann in jedem Medium denen im Vakuum, nur dass die Permittivitäten statt  $\epsilon_0$  jeweils  $\epsilon_j = \epsilon_{r,j} \epsilon_0$  sind.

Für die allgemeine sich in Richtung von  $\underline{n}$  ausbreitende ebene Welle gilt demnach

$$\underline{E}_c(t, \underline{r}) = \underline{E}_0 \exp(ik_j \underline{n} \cdot \underline{r} - \omega t), \quad k_j = \frac{\omega}{c_j}, \quad (5.8.1)$$

wobei die **Phasengeschwindigkeiten** in den beiden Medien durch

$$c_j = \frac{1}{\sqrt{\epsilon \mu_0}} = \frac{1}{\sqrt{\epsilon_{r,j}}} \frac{1}{\sqrt{\epsilon_0 \mu_0}} = \frac{c}{n_j} \quad (5.8.2)$$

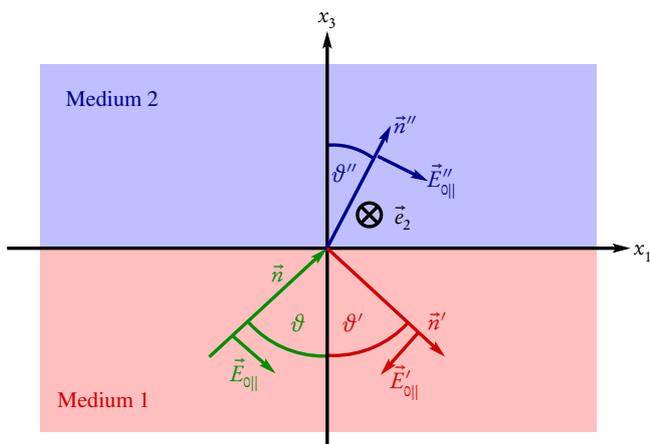
gegeben sind, und  $n_j = \sqrt{\epsilon_{r,j}}$  ist der **Brechungsindex** des Mediums;  $c$  ist wie bisher die Lichtgeschwindigkeit im Vakuum. Mit  $k_j = n_j \omega / c$  und  $\underline{k}_j = k_j \underline{n}$  können wir dann (5.8.1) in der Form

$$\underline{E}_c(t, \underline{r}) = \underline{E}_0 \exp[i\omega/c(n_j \underline{n} \cdot \underline{r} - ct)] \quad (5.8.3)$$

schreiben. Das Magnetfeld ist analog zum Vakuumfall durch

$$\underline{B}_c = \frac{1}{c_j} \underline{n} \times \underline{E}_c \Rightarrow \underline{H}_c = \frac{n_j}{\mu_0 c} \underline{n} \times \underline{E}_c = \sqrt{\frac{\epsilon_0}{\mu_0}} n_j \underline{n} \times \underline{E}_c \quad (5.8.4)$$

gegeben.



Wir betrachten nun den oben beschriebenen Fall. Aus der Erfahrung wissen wir, dass die elektromagnetische Welle (Licht) an der Grenzschicht  $x_3 = 0$  i.a. sowohl **reflektiert** als auch **gebrochen** wird, d.h. es läuft eine weitere Welle in Medium 2 ( $x_3 > 0$ ) in einer gegenüber der einfallenden Welle geänderten Richtung.

Wie in der Skizze gezeigt, nehmen wir an, dass die Richtung der einfallenden Welle durch

$$\underline{n} = \begin{pmatrix} \sin \vartheta \\ 0 \\ \cos \vartheta \end{pmatrix} \quad (5.8.5)$$

gegeben ist. Durch die Richtung  $\underline{n}$  der einlaufenden

Welle und den Normalenvektor  $\underline{e}_3$  der Grenzfläche zwischen den Medien wird die **Einfallebene** definiert. Dabei ist definitionsgemäß  $\vartheta \in (0, \pi/2)$ , denn die einlaufende Welle soll ja aus dem unteren Halbraum einlaufen.

Für die reflektierte bzw. gebrochene Welle ist dann

$$\underline{n}' = \begin{pmatrix} \sin \vartheta' \cos \varphi' \\ \sin \vartheta' \sin \varphi' \\ -\cos \vartheta' \end{pmatrix}, \quad \underline{n}'' = \begin{pmatrix} \sin \vartheta'' \cos \varphi'' \\ \sin \vartheta'' \sin \varphi'' \\ \cos \vartheta'' \end{pmatrix}. \quad (5.8.6)$$

### 5.8.1 Reflexions- und Brechungsgesetz

An der Grenzschicht  $x_3 = 0$  sind weder äußere Flächenladungen noch Flächenströme vorhanden, so dass die Tangentialkomponenten von  $\underline{E}$  und  $\underline{H}$  entsprechend der Betrachtungen zum Verhalten der Felder an

Grenzflächen in Abschnitt 1.8 stetig sein müssen. Bei  $x_3 = 0$  bedeutet dies für das elektrische Feld

$$\begin{aligned} \underline{e}_3 \times [\underline{E}_0 \exp(ik_1 \underline{n} \cdot \underline{r} - i\omega t) + \underline{E}'_0 \exp(ik'_1 \underline{n}' \cdot \underline{r} - i\omega' t)]_{x_3=0} \\ \stackrel{!}{=} \underline{e}_3 \times [\underline{E}''_0 \exp(ik''_2 \underline{n}'' \cdot \underline{r} - i\omega'' t)]_{x_3=0}. \end{aligned} \quad (5.8.7)$$

Es ist klar, dass (5.8.7) nur erfüllt sein kann, wenn die drei Exponentialausdrücke für beliebige  $\underline{r}|_{x_3=0}$  und  $t$  übereinstimmen.

Das impliziert

$$\omega = \omega' = \omega'', \quad (5.8.8)$$

d.h. die Kreisfrequenz der ebenen Wellen ist überall gleich.

Da weiter  $\underline{n} \cdot \underline{r}|_{x_3=0} = x_1 \sin \vartheta$  ist, muss

$$\sin \varphi' = \sin \varphi'' = 0 \Rightarrow \varphi' = \varphi'' = 0 \quad (5.8.9)$$

sein. Es ist also

$$\underline{n}' = \begin{pmatrix} \sin \vartheta' \\ 0 \\ -\cos \vartheta' \end{pmatrix}, \quad \underline{n}'' = \begin{pmatrix} \sin \vartheta'' \\ 0 \\ \cos \vartheta'' \end{pmatrix}. \quad (5.8.10)$$

D.h. auch die Wellenvektoren der reflektierten Welle im unteren und der gebrochenen Welle im oberen Halbraum liegen in der Einfallsebene, d.h. bei unserer Wahl der Koordinaten in der  $(x_1, x_3)$ -Ebene. Schließlich folgt aus der Gleichheit der Argumente der Exponentialfunktionen in (5.8.7)

$$n_1 x_1 \sin \vartheta = n_1 x_1 \sin \vartheta' = n_2 x_1 \sin \vartheta''. \quad (5.8.11)$$

Dies kann nur erfüllt werden für

$$\vartheta = \vartheta', \quad n_1 \sin \vartheta = n_2 \sin \vartheta''. \quad (5.8.12)$$

Die erste Gleichung liefert das bekannte **Reflexionsgesetz** wonach der Einfallswinkel stets gleich dem Ausfallswinkel ist. Die zweite Gleichung liefert das **Snelliussche Brechungsgesetz**

$$\frac{\sin \vartheta}{\sin \vartheta''} = \frac{n_2}{n_1}, \quad \sin \vartheta'' = \frac{n_1}{n_2} \sin \vartheta. \quad (5.8.13)$$

Da im physikalischen Wertebereich  $\vartheta'', \vartheta \in [0, \pi/2]$  der Sinus eine monoton wachsende Funktion ist, ist  $\vartheta'' < \vartheta$ , wenn  $n_1 < n_2$  ist, also beim Übergang vom optisch dünneren zum optisch dichteren Medium. Es wird also dann das Licht zur Flächennormalen (zum Lot) hin gebrochen. Für  $n_1 > n_2$  und falls  $n_1/n_2 \sin \vartheta \leq 1$ , lässt sich (5.8.13) mit reellen Werten für  $\vartheta''$  erfüllen. In diesem Fall wird das Licht vom Lot weggebrochen.

Für Winkel  $\vartheta$ , für die  $n_1/n_2 \sin \vartheta > 1$  wird, wird  $\vartheta''$  komplex. Da wir mit komplexwertigen Feldern arbeiten, ist dies ebenfalls eine physikalische Lösung der Maxwell-Gleichungen. Wir werden im übernächsten Unterabschnitt sehen, dass dann **Totalreflexion** eintritt.

## 5.8.2 Polarisation des Lichtes bei Reflexion und Brechung

Wir betrachten zunächst den Fall, dass (5.8.13) durch eine reelle Lösung für  $\vartheta''$  erfüllt wird. Dann liegt gewöhnliche Reflexion und Brechung vor, und es ist  $\vartheta, \vartheta'' \in [0, \pi/2]$ . Um die genauen Verhältnisse der **Polarisation** des reflektierten und gebrochenen Lichtes zu bestimmen, müssen wir aus den Stetigkeitsbedingungen

der Tangentialkomponenten von  $\underline{E}$  und  $\underline{H}$  die entsprechenden Komponenten von  $\underline{E}'_0$  und  $\underline{E}''_0$  bestimmen, wobei die Amplitude der einfallenden Welle  $\underline{E}_0$  gegeben ist. Die Amplitudenvektoren müssen wegen  $\underline{\nabla} \cdot \underline{E} = 0$  stets senkrecht zum Wellenvektor stehen, d.h.  $\underline{n} \cdot \underline{E}_0 = \underline{n}' \cdot \underline{E}'_0 = \underline{n}'' \cdot \underline{E}''_0 = 0$ . Weiter empfiehlt es sich, die Amplitudenvektoren nach Komponenten senkrecht und parallel zur Einfallsebene zu zerlegen, d.h.

$$\underline{E}_0 = \begin{pmatrix} E_{0\parallel} \cos \vartheta \\ E_{0\perp} \\ -E_{0\parallel} \sin \vartheta \end{pmatrix}, \quad \underline{E}'_0 = \begin{pmatrix} -E'_{0\parallel} \cos \vartheta \\ E'_{0\perp} \\ -E'_{0\parallel} \sin \vartheta \end{pmatrix}, \quad \underline{E}''_0 = \begin{pmatrix} E''_{0\parallel} \cos \vartheta'' \\ E''_{0\perp} \\ -E''_{0\parallel} \sin \vartheta'' \end{pmatrix}. \quad (5.8.14)$$

Dabei wurde die Richtung der entsprechenden Basisvektoren so gewählt, dass die Ausbreitungsrichtungen der Teilwellen (also  $\underline{n}$ ,  $\underline{n}'$  bzw.  $\underline{n}''$ ), die zur Einfallsebene parallelen Komponenten des elektrischen Feldes (also  $\underline{E}_{0\parallel}$ ,  $\underline{E}'_{0\parallel}$  bzw.  $\underline{E}''_{0\parallel}$  und  $\underline{e}_y$  in dieser Reihenfolge ein rechtshändiges Koordinatensystem bilden (vgl. die obige Abbildung). Weiter gilt mit (5.8.4)

$$\begin{aligned} \underline{H}_0 &= \frac{1}{\mu_0 c_1} \underline{n} \times \underline{E}_0 = \frac{n_1}{c \sqrt{\mu_0}} \underline{n} \times \underline{E}_0, \\ \underline{H}'_0 &= \frac{n_1}{c \sqrt{\mu_0}} \underline{n}' \times \underline{E}'_0, \\ \underline{H}''_0 &= \frac{n_2}{c \sqrt{\mu_0}} \underline{n}'' \times \underline{E}''_0. \end{aligned} \quad (5.8.15)$$

Mit  $c \mu_0 = \sqrt{\mu_0 / \epsilon_0}$  und (5.8.10) folgt

$$\begin{aligned} \underline{H}_0 &= \sqrt{\frac{\epsilon_0}{\mu_0}} n_1 \begin{pmatrix} -E_{0\perp} \cos \vartheta \\ E_{0\parallel} \\ E_{0\perp} \sin \vartheta \end{pmatrix}, \\ \underline{H}'_0 &= \sqrt{\frac{\epsilon_0}{\mu_0}} n_1 \begin{pmatrix} E'_{0\perp} \cos \vartheta \\ E'_{0\parallel} \\ E'_{0\perp} \sin \vartheta \end{pmatrix}, \\ \underline{H}''_0 &= \sqrt{\frac{\epsilon_0}{\mu_0}} n_2 \begin{pmatrix} -E''_{0\perp} \cos \vartheta'' \\ E''_{0\parallel} \\ E''_{0\perp} \sin \vartheta'' \end{pmatrix}. \end{aligned} \quad (5.8.16)$$

Da für  $E_{0\parallel} = 0$  das elektrische Feld senkrecht zur Einfallsebene steht, nennt man dies die **transversal-elektrischen (TE) Moden**. Für  $E_{0\perp} = 0$  ist hingegen das magnetische Erregungsfeld  $\underline{H}$  senkrecht zur Einfallsebene gerichtet und man nennt dies die **transversal-magnetischen (TM) Moden**.

Die Stetigkeitsbedingungen für die Komponenten tangential zur Grenzfläche der beiden Medien (also der 1- und 2-Komponenten) von  $\underline{E}$  und  $\underline{H}$  bei  $x_3 = 0$  liefert demnach das lineare Gleichungssystem

$$(E_{0\parallel} - E'_{0\parallel}) \cos \vartheta = E''_{0\parallel} \cos \vartheta'', \quad (5.8.17)$$

$$E_{0\parallel} + E'_{0\parallel} = \frac{n_2}{n_1} E''_{0\parallel}, \quad (5.8.18)$$

$$E_{0\perp} + E'_{0\perp} = E''_{0\perp}, \quad (5.8.19)$$

$$(E_{0\perp} - E'_{0\perp}) \cos \vartheta = \frac{n_2}{n_1} E''_{0\perp} \cos \vartheta''. \quad (5.8.20)$$

Vorgegeben sind die Amplituden  $E_{0\parallel}$  und  $E_{0\perp}$  der einlaufenden Welle, und wir müssen das lineare Gleichungssystem (5.8.17-5.8.20) nach den gesuchten Amplituden für die reflektierte Welle ( $E'_{0\parallel}$  und  $E'_{0\perp}$ ) und die durchlaufende gebrochene Welle ( $E''_{0\parallel}$  und  $E''_{0\perp}$ ) auflösen. Aus (5.8.17) und (5.8.18) folgt mit dem Brechungsgesetz

(5.8.13)

$$E'_{0\parallel} = E_{0\parallel} \frac{n_2 \cos \vartheta - n_1 \cos \vartheta''}{n_2 \cos \vartheta + n_1 \cos \vartheta''} \quad (5.8.21)$$

$$\begin{aligned} &= E_{0\parallel} \frac{n_2/n_1 \cos \vartheta - \cos \vartheta''}{n_2/n_1 \cos \vartheta + \cos \vartheta''} \\ &= E_{0\parallel} \frac{(\sin \vartheta / \sin \vartheta'') \cos \vartheta - \cos \vartheta''}{(\sin \vartheta / \sin \vartheta'') \cos \vartheta + \cos \vartheta''} \\ &= E_{0\parallel} \frac{\sin \vartheta \cos \vartheta - \sin \vartheta'' \cos \vartheta''}{\sin \vartheta \cos \vartheta + \sin \vartheta'' \cos \vartheta''} \end{aligned} \quad (5.8.22)$$

$$= E_{0\parallel} \frac{\tan(\vartheta - \vartheta'')}{\tan(\vartheta + \vartheta'')} \quad (5.8.23)$$

Den letzten Schritt kann man mit Hilfe der Additionstheoreme für cos und sin nachrechnen

$$\begin{aligned} \tan(\vartheta + \vartheta'') &= \frac{\sin(\vartheta + \vartheta'')}{\cos(\vartheta + \vartheta'')} \\ &= \frac{\sin \vartheta \cos \vartheta'' + \sin \vartheta'' \cos \vartheta}{\cos \vartheta \cos \vartheta'' - \sin \vartheta \sin \vartheta''} \\ &= \frac{\tan \vartheta + \tan \vartheta''}{1 - \tan \vartheta \tan \vartheta''}. \end{aligned} \quad (5.8.24)$$

Dabei haben wir im letzten Schritt den Zähler und den Nenner durch  $\cos \vartheta \cos \vartheta''$  dividiert. Ersetzt man in dieser Gleichung  $\vartheta''$  durch  $-\vartheta''$  folgt

$$\tan(\vartheta - \vartheta'') = \frac{\tan \vartheta - \tan \vartheta''}{1 + \tan \vartheta \tan \vartheta''}. \quad (5.8.25)$$

Damit wird

$$\frac{\tan(\vartheta - \vartheta'')}{\tan(\vartheta + \vartheta'')} = \frac{(\tan \vartheta - \tan \vartheta'')(1 - \tan \vartheta \tan \vartheta'')}{(\tan \vartheta + \tan \vartheta'')(1 + \tan \vartheta \tan \vartheta'')}. \quad (5.8.26)$$

Drückt man dies wieder mit cos und sin aus, findet man nach einigen Umformungen (*Nachrechnen!*) in der Tat (5.8.23).

Genauso erhält man aus (5.8.17) und (5.8.18) nach einiger Rechnung

$$E''_{0\parallel} = \frac{2n_1 \cos \vartheta}{n_2 \cos \vartheta + n_1 \cos \vartheta''} \quad (5.8.27)$$

$$\begin{aligned} &= E_{0\parallel} \frac{2 \cos \vartheta \sin \vartheta''}{\sin \vartheta \cos \vartheta + \sin \vartheta'' \cos \vartheta''} \\ &= E_{0\parallel} \frac{2 \cos \vartheta \sin \vartheta''}{\sin(\vartheta + \vartheta'') \cos(\vartheta - \vartheta'')}, \end{aligned} \quad (5.8.28)$$

und mit (5.8.19) und (5.8.20)

$$E'_{0\perp} = E_{0\perp} \frac{n_1 \cos \vartheta - n_2 \cos \vartheta''}{n_1 \cos \vartheta + n_2 \cos \vartheta''} = E_{0\perp} \frac{\cos \vartheta \sin \vartheta'' - \sin \vartheta \cos \vartheta''}{\cos \vartheta \sin \vartheta'' + \sin \vartheta \cos \vartheta''} = -E_{0\perp} \frac{\sin(\vartheta - \vartheta'')}{\sin(\vartheta + \vartheta'')}, \quad (5.8.29)$$

$$E''_{0\perp} = E_{0\perp} \frac{2n_1 \cos \vartheta}{n_1 \cos \vartheta + n_2 \cos \vartheta''} = E_{0\perp} \frac{2 \sin \vartheta'' \cos \vartheta}{\sin \vartheta'' \cos \vartheta + \sin \vartheta \cos \vartheta''} = E_{0\perp} \frac{2 \sin \vartheta'' \cos \vartheta}{\sin(\vartheta + \vartheta'')}. \quad (5.8.30)$$

Damit ist unsere Aufgabe, bei Vorgabe der einlaufenden Welle die Eigenschaften der reflektierten und gebrochenen Wellen zu bestimmen, durch die **Fresnel-Gleichungen** (Augustin Jean Fresnel, 1788-1827) (5.8.23, 5.8.28-5.8.30) vollständig gelöst. Wir können nun daraus einige interessante Schlussfolgerungen über die verschiedenen Phänomene ziehen:

- Falls  $\vartheta > \vartheta''$ , d.h.  $n_2 > n_1$  ist, besitzt  $E'_{0\perp}$  gemäß (5.8.29) das entgegengesetzte Vorzeichen im Vergleich zur einlaufenden Welle, d.h. bei **Reflexion am dichteren Medium** findet ein **Phasensprung** um  $\pi$  statt. Dasselbe gilt übrigens auch für die zur Einfallsebene parallele Komponente, wo unter diesen Bedingungen zwar wegen (5.8.23)  $E'_{0\parallel}$  dasselbe Vorzeichen wie die einlaufende Welle besitzt, aber der geometrischen Bedeutung gemäß einer Richtungsumkehr des reflektierten gegenüber dem einlaufenden Polarisationsvektor entspricht.
- Ist  $\vartheta$  so gewählt, dass  $\vartheta'' + \vartheta = \pi/2$ , d.h. wenn die reflektierte und gebrochene Welle in zueinander senkrechten Richtungen voneinander weglaufen, so wird in (5.8.23)  $\tan(\vartheta + \vartheta'') \rightarrow \infty$ , d.h. der parallel zur Einfallrichtung polarisierte Anteil der Welle wird nicht reflektiert, und das reflektierte Licht ist **senkrecht zur Einfallsebene linear polarisiert**. Bezeichnen wir diesen Winkel mit  $\vartheta_p$ , folgt mit dem Brechungsgesetz das **Brewstersche Gesetz** (David Brewster, 1781-1868) (5.8.13)

$$\frac{n_2}{n_1} = \frac{\sin \vartheta_p}{\sin(\pi/2 - \vartheta_p)} = \tan \vartheta_p. \quad (5.8.31)$$

### 5.8.3 Totalreflexion

Wir untersuchen nun noch genauer den Fall, dass  $n_1 > n_2$  ist, also den Übergang vom optisch dichteren in ein optisch dünneres Medium. Betrachten wir das Brechungsgesetz (5.8.13) in der Form

$$\sin \vartheta'' = \frac{n_1}{n_2} \sin \vartheta. \quad (5.8.32)$$

Für Einfallswinkel  $\vartheta$  mit  $\arcsin(n_2/n_1) < \vartheta \leq \pi/2$ , wird die rechte Seite der Gleichung  $> 1$ , d.h. es gibt keine reelle Lösung für  $\vartheta''$ . Es spricht jedoch in unserer Behandlung des Randwertproblems mit komplexen Feldern nichts dagegen, die Fresnelschen Formeln auch auf diesen Fall anzuwenden. Dann ist

$$\sin \vartheta'' = \frac{n_1}{n_2} \sin \vartheta > 1 \quad \text{und} \quad \cos^2 \vartheta'' = 1 - \sin^2 \vartheta'' < 0. \quad (5.8.33)$$

Da nun  $\cos \vartheta''$  auch komplex (in unserem Fall sogar rein imaginär) werden darf, müssen wir das Vorzeichen beim Wurzelziehen aus dem physikalischen Kontext festlegen. Dazu betrachten wir (5.8.1) für die gebrochene Welle im Halbraum  $x_3 > 0$ . Im Exponenten ergibt sich für den räumlichen Anteil wegen (5.8.10)

$$\underline{E}'' \propto \exp(ik_2 \underline{n}'' \cdot \underline{r}) = \exp[ik_2(x_1 \sin \vartheta'' + x_3 \cos \vartheta'')] \quad (5.8.34)$$

Da  $\sin \vartheta'' \in \mathbb{R}$ , entspricht dies bzgl. der Abhängigkeit von  $x_1$  wieder einer Wellenlösung, die vom Betrag her beschränkt ist. Allerdings ist, wie eben erläutert, in diesem Fall  $\cos^2 \vartheta'' < 0$  und damit  $\cos \vartheta'' = \pm i \sqrt{\sin^2 \vartheta'' - 1}$ . Würden wir hier das untere Vorzeichen wählen, würde dies einem exponentiellen Anwachsen des elektrischen Feldes (5.8.34) entsprechen. Folglich müssen wir also zwingend

$$\cos \vartheta'' = +i \sqrt{\sin^2 \vartheta'' - 1} = i \sqrt{\frac{n_1^2}{n_2^2} \sin^2 \vartheta - 1} = i\alpha \quad (5.8.35)$$

setzen. Dabei ist das Argument der Wurzel reell und ihr Wert gemäß der üblichen Konvention der reellen Wurzel positiv, d.h. es ist  $\chi > 0$ .

Demnach breitet sich also das elektrische Feld im oberen Halbraum nicht als Welle aus sondern wird für wachsende  $x_3$  **gedämpft**. Man spricht von **Evaneszenz** und **evaneszenten Wellenmoden** (von lat. evanesce=verschwinden, sich verflüchtigen).

Betrachten wir zunächst die reflektierte Teilwelle. Gemäß (5.8.23) gilt in unserem Fall

$$\begin{aligned} E'_{0\parallel} &= E_{0\parallel} \frac{\sin \vartheta \cos \vartheta - \sin \vartheta'' \cos \vartheta''}{\sin \vartheta \cos \vartheta + \sin \vartheta'' \cos \vartheta''} \\ &= E_{0\parallel} \frac{\sin \vartheta \cos \vartheta - i\chi(n_1/n_2) \sin \vartheta}{\sin \vartheta \cos \vartheta + i\chi(n_1/n_2) \sin \vartheta} \\ &= E_{0\parallel} \frac{\cos \vartheta - i\chi(n_1/n_2)}{\cos \vartheta + i\chi(n_1/n_2)}. \end{aligned} \quad (5.8.36)$$

Nun ist

$$\cos \vartheta + i\chi(n_1/n_2) = \rho_{\parallel} \exp(i\varphi_{\parallel}) \quad (5.8.37)$$

mit

$$\rho_{\parallel} = \sqrt{\cos^2 \vartheta + \chi^2(n_1^2/n_2^2)}, \quad \varphi_{\parallel} = \arccos\left(\frac{\cos \vartheta}{\rho_{\parallel}}\right) \in (0, \pi). \quad (5.8.38)$$

Damit wird

$$E'_{0\parallel} = E_{0\parallel} \frac{\rho \exp(-i\varphi_{\parallel})}{\rho \exp(+i\varphi_{\parallel})} = E_{0\parallel} \exp(-2i\varphi_{\parallel}), \quad (5.8.39)$$

d.h. die zur Einfallsebene parallele Komponente des elektrischen Feldes der reflektierten Teilwelle besitzt die betragsmäßig gleiche Amplitude wie das einlaufende Feld, ist jedoch um den Winkel  $(-2\varphi)$  phasenverschoben. Für die zur Einfallsebene senkrechte Komponente der reflektierten Welle folgt aus (5.8.29)

$$\begin{aligned} E'_{0\perp} &= E_{0\perp} \frac{\cos \vartheta \sin \vartheta'' - \sin \vartheta \cos \vartheta''}{\cos \vartheta \sin \vartheta'' + \sin \vartheta \cos \vartheta''} \\ &= E_{0\perp} \frac{(n_1/n_2) \cos \vartheta \sin \vartheta - i\chi \sin \vartheta}{(n_1/n_2) \cos \vartheta \sin \vartheta + i\chi \sin \vartheta} \\ &= E_{0\perp} \frac{(n_1/n_2) \cos \vartheta - i\chi}{(n_1/n_2) \cos \vartheta + i\chi}. \end{aligned} \quad (5.8.40)$$

Man analysiert diese Gleichung genauso wie (5.8.36). Man erhält dann

$$\begin{aligned} (n_1/n_2) \cos \vartheta + i\chi &= \rho_{\perp} \exp(-i\varphi_{\perp}) \\ \text{mit } \rho_{\perp} &= \sqrt{(n_1/n_2)^2 \cos^2 \vartheta + \chi^2}, \quad \varphi_{\perp} = \arccos\left(\frac{(n_1/n_2) \cos \vartheta}{\rho_{\perp}}\right) \in (0, \pi). \end{aligned} \quad (5.8.41)$$

Dann wird

$$E'_{0\perp} = E_{0\perp} \exp(-2i\varphi_{\perp}), \quad (5.8.42)$$

d.h. wie der parallel zur Einfallsebene polarisierte Anteil der reflektierten Welle ist auch der senkrecht zur Einfallsebene polarisierte Anteil der reflektierten Teilwelle gegenüber der einfallenden Welle phasenverschoben, allerdings um einen anderen Phasenwinkel  $(-2\varphi_{\perp})$ .

Schließlich analysieren wir den im oberen Halbraum laufenden gebrochenen Anteil der Welle genauer. Hierzu schreiben wir wieder (5.8.28) und (5.8.32) mit Hilfe von (5.8.32) und (5.8.35) um:

$$\begin{aligned}
 E''_{0\parallel} &= E_{0\parallel} \frac{2 \cos \vartheta \sin \vartheta''}{\sin \vartheta \cos \vartheta + \sin \vartheta'' \cos \vartheta''} \\
 &= E_{0\parallel} \frac{2 \cos \vartheta (n_1/n_2) \sin \vartheta}{\sin \vartheta \cos \vartheta + (n_1/n_2) \sin \vartheta i \chi} \\
 &= E_{0\parallel} \frac{2(n_1/n_2) \cos \vartheta}{\cos \vartheta + i(n_1/n_2) \chi}, \\
 E''_{0\perp} &= E_{0\perp} \frac{2 \sin \vartheta'' \cos \vartheta}{\sin \vartheta'' \cos \vartheta + \sin \vartheta \cos \vartheta''} \\
 &= E_{0\perp} \frac{2(n_1/n_2) \sin \vartheta \cos \vartheta}{(n_1/n_2) \sin \vartheta \cos \vartheta + \sin \vartheta i \chi} \\
 &= E_{0\perp} \frac{2(n_1/n_2) \cos \vartheta}{(n_1/n_2) \cos \vartheta + i \chi}.
 \end{aligned} \tag{5.8.43}$$

Auch hier weisen also die zur Einfallsebene parallele und senkrechte Komponente des elektrischen Feldes unterschiedliche Phasenverschiebungen gegenüber der einlaufenden Welle aus. Entscheidender ist hier aber der Exponentialfaktor (5.8.34). Schreiben wir ihn wieder mit Hilfe von (5.8.32) und (5.8.35), erhalten wir

$$\underline{E}'' \propto \exp\{ik_2[x_1(n_1/n_2) \sin \vartheta + i \chi x_3]\} = \exp(ik_1 x_1 \sin \vartheta - k_2 \chi x_3). \tag{5.8.44}$$

Dabei haben wir  $k_2 = \omega/c_2 = n_2 \omega/c$  und also  $k_2 n_1/n_2 = \omega n_1/c = k_1$  verwendet.

An der Grenzfläche  $x_3 = 0$  bewegt sich also eine Welle entlang der  $x_1$ -Achse mit der Wellenzahl  $k_1 \sin \vartheta$  fort. Für  $x_3 > 0$  wird die Welle gedämpft. Betrachten wir als Zahlenbeispiel den Fall einer Grenzschicht zwischen Glas und Vakuum (bzw. Luft), also  $n_1 = 1,5$  und  $n_2 = 1$ . Setzen wir weiter als Beispiel den Winkel  $\vartheta = \pi/3$ . Dann ist  $\sin \vartheta'' = 1,5 \sin(\pi/3) \simeq 1,3$  und folglich  $\chi = \sqrt{1,3^2 - 1} \simeq 0,84$ . Dann ist für  $x_3 = \lambda_2 = 2\pi/k_2$  der Dämpfungsfaktor bereits  $\exp(-2\pi\chi) \simeq 5,5 \cdot 10^{-3}$ , d.h. die besagte Welle schreitet also nur in einer sehr dünnen Schicht entlang der Grenzfläche fort.

### 5.8.4 Energiefluss

Wir beschließen unsere Betrachtungen über die Reflexion und Brechung an Grenzschichten nichtdissipativer Dielektrika mit einer Betrachtung über den **Energiefluss**. Da unter der Annahme reeller Dielektrizitätskonstanten und Permeabilitäten keine Energiedissipation auftritt, erwarten wir, dass die Energie erhalten ist, d.h. dass die Energie der einlaufenden Welle der Gesamtenergie der reflektierten und gebrochenen Welle entspricht.

Um das nachzuweisen, verwenden wir den zeitgemittelten **Poyntingvektor**, also die Energiestromdichte der jeweiligen Teilwellen, was in der Optik der **Lichtintensität** entspricht. Betrachten wir zunächst den Fall, dass  $\vartheta'' \in [0, \pi]$  Fall, dass  $\vartheta'' \in [0, \pi/2]$  ist, also tatsächlich gewöhnliche Reflexion und Brechung stattfindet.

Gemäß (5.6.10) ist für das nichtdissipative magnetisch passive Dielektrikum für die Ausbreitung im Medium  $j \in \{1, 2\}$

$$\langle \vec{S} \rangle = \frac{1}{2Z_j} \vec{E}_0 \cdot \vec{E}_0^* \vec{n} = \frac{n_j}{2Z_{\text{vac}}} \vec{E}_0 \cdot \vec{E}_0^* \vec{n} \quad \text{mit} \quad \vec{n} = \vec{k}_j/k_j. \tag{5.8.45}$$

Dabei haben wir für die Impedanz (5.7.15) und  $\mu_j = \mu_0$  (also  $\mu_{r,j} = 1$ ) verwendet.

Dies wenden wir nun auf die einlaufende, die reflektierte und die gebrochene Teilwelle an und verwenden (5.8.21), (5.8.27), (5.8.29) und (5.8.30), um den Betrag der Energiestromvektoren dieser Teilwellen des Feldes zu berechnen. Für die einlaufende, reflektierte und gebrochene Welle gilt demnach (*Nachrechnen*)

$$S_{\text{ein}} = \frac{n_1}{2Z_{\text{vac}}} (|E_{0\parallel}|^2 + |E_{0\perp}|^2) \quad (5.8.46)$$

$$S_{\text{ref}} = \frac{n_1}{2Z_{\text{vac}}} \left[ |E_{0\parallel}|^2 \left( \frac{n_2 \cos \vartheta - n_1 \cos \vartheta''}{n_2 \cos \vartheta + n_1 \cos \vartheta''} \right)^2 + |E_{0\perp}|^2 \left( \frac{n_1 \cos \vartheta - n_2 \cos \vartheta''}{n_1 \cos \vartheta + n_2 \cos \vartheta''} \right)^2 \right] \quad (5.8.47)$$

$$S_{\text{geb}} = \frac{n_2}{2Z_{\text{vac}}} \left[ |E_{0\parallel}|^2 \left( \frac{2n_1 \cos \vartheta}{n_2 \cos \vartheta + n_1 \cos \vartheta''} \right)^2 + |E_{0\perp}|^2 \left( \frac{2n_1 \cos \vartheta}{n_1 \cos \vartheta + n_2 \cos \vartheta''} \right)^2 \right]. \quad (5.8.48)$$

Man prüft leicht nach (*Nachrechnen!*), dass in der Tat die Energie erhalten ist, d.h. es gilt

$$S_{\text{ref}} + S_{\text{geb}} = S_{\text{ein}}. \quad (5.8.49)$$

Im Fall der **Totalreflexion** ist zu beachten, dass für  $x_3 \rightarrow \infty$  die gebrochene Welle verschwindet, d.h.  $\vec{E}'' \rightarrow 0$  ist und somit keine Energie ins Medium 2 transportiert wird. Wir erwarten, dass entsprechend die total reflektierte Welle den vollen Energiestrom trägt. In der Tat ist gemäß (5.8.39) und (5.8.40).

$$S_{\text{ref}} = \frac{n_1}{2Z_{\text{vac}}} (|E'_{0\parallel}|^2 + |E'_{0\perp}|^2) = \frac{n_1}{2Z_{\text{vac}}} (|E_{0\parallel}|^2 + |E_{0\perp}|^2) = S_{\text{ein}}. \quad (5.8.50)$$

Dabei haben wir verwendet, dass  $|\exp(i\varphi_{\parallel})|^2 = |\exp(i\varphi_{\perp})|^2 = 1$  ist.

## 5.9 Beugung

Die Erkenntnis, dass es sich bei Licht um ein **Wellenphänomen** handelt, ist vor allem der Entdeckung der **Beugungserscheinungen** zu verdanken. Insbesondere das **Youngsche Doppelspaltexperiment** (Thomas Young, 1773-1829) hat hierbei eine wichtige historische Rolle gespielt. Unter Beugung versteht man dabei **Interferenzerscheinungen**, die auftreten, wenn Wellen auf Hindernisse treffen.

Es ist klar, dass die elektromagnetische Theorie des Lichtes auch hier im Prinzip die korrekte Beschreibung ist, um alle Verhältnisse bei der Beugung, also sowohl die Intensität des Lichts hinter dem Hindernis als auch seine Polarisation unter Vorgabe der Lichtquelle vollständig zu beschreiben. Allerdings erweist sich die Lösung des entsprechenden Randwertproblems als außerordentlich schwierig. Nur in wenigen sehr einfachen Fällen, wie die Beugung an einem Halbraum, lässt sich das Problem vollständig und analytisch lösen (vgl. dazu [Som78]). Wir begnügen uns daher hier mit der **skalaren Beugungstheorie** und der **Kirchhoffschen Näherung** (Gustav Kirchhoff, 1824-1887), die sich hervorragend bewährt, soweit es die Lichtintensität betrifft und den Fall, dass die Lichtquelle weit von den beugenden Objekten entfernt ist und wir die Lichtintensität in nicht zu großer Nähe dieser Objekte beobachten. Wir betrachten daher im Folgenden eine einzelne skalare Größe  $u$ , worunter wir uns z.B. eine kartesische Komponente des elektrischen Feldes vorstellen können, und betrachten monochromatische Wellen der Kreisfrequenz  $\omega$ :

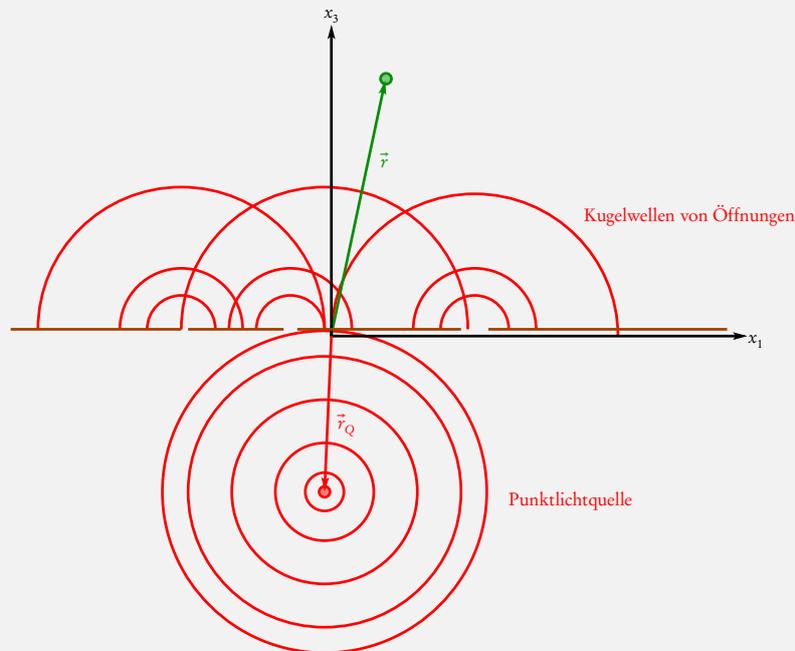
$$U_c(t, \vec{r}) = u_c(\vec{r}) \exp(-i\omega t). \quad (5.9.1)$$

### 5.9.1 Das Huygenssche Prinzip

Die Kirchhoffsche Theorie geht vereinfachend davon aus, dass die Welle sich bis zur Blende ungestört ausbreitet und daher die Welle innerhalb der Öffnungen vorgegeben ist. Die anschauliche Idee zur Beantwortung der

Frage, wie sich die Welle jenseits der Blende ausgehend von den Öffnungen, weiter ausbreitet, ist das **Huygenssche Prinzip** (Christiaan Huygens (1629-1695), auf den auch die ersten Wellentheorien des Lichtes (1678) zurückgehen).

Demnach ist die Welle hinter der Blende als **Superposition von Kugelwellen** anzusehen, die von jedem Punkt innerhalb der Öffnungen in der Blende ausgehen:



Wie die obige Abbildung illustriert, muss natürlich die Punktlichtquelle hinreichend weit weg von der Blende positioniert sein, so dass sie alle Öffnungen ausleuchtet. Ebenso muss das durch die Öffnungen gelangende Licht hinreichend weit weg von der Blende beobachtet werden, so dass sich die einzelnen Kugelwellen in der Beobachtungsregion auch überlagern und die entsprechenden **Interferenzerscheinungen** auch tatsächlich auftreten.

Wir untersuchen also als erstes die Frage, wie eine Kugelwelle mathematisch zu beschreiben ist. Betrachten wir dazu zunächst eine monochromatische Kugelwelle, deren Quelle sich am Ursprung des Koordinatensystems befindet. Wir suchen also eine Lösung für die Wellengleichung für eine Funktion der Form (5.9.1) mit  $u_c(\vec{r}) = u_c(r)$ , wo  $(r, \vartheta, \varphi)$  wieder die üblichen Kugelkoordinaten bezeichnen.

Aus der Wellengleichung folgt mit dem Ansatz (5.9.1)

$$\square U_c = 0 \quad \text{mit} \quad \square = \frac{1}{c^2} \partial_t^2 - \Delta \quad (5.9.2)$$

für  $u_c$  die Helmholtz-Gleichung

$$(\Delta + k^2)u_c = 0 \quad \text{mit} \quad k = \omega/c. \quad (5.9.3)$$

Für eine Kugelwelle ist nun aus Symmetriegründen  $u_c(\vec{r}) = u_c(r)$ , und wir können den Laplace-Operator in Kugelkoordinaten (A.2.7) anwenden. Daraus folgt

$$\Delta u_c = \frac{1}{r} \partial_r^2 (r u_c) = -k^2 u_c. \quad (5.9.4)$$

### 5.9. Beugung

Es ist nun offensichtlich bequem, mit dem Ansatz  $u_c(r) = v(r)/r$  zu arbeiten. Setzt man dies nämlich in (5.9.4) ein, folgt

$$v''(r) = -k^2 v(r), \quad (5.9.5)$$

und das ist die Differentialgleichung für einen harmonischen Oszillator mit der allgemeinen Lösung

$$\begin{aligned} v(r) &= A \exp(ikr) + B \exp(-ikr) \\ \Rightarrow u_c(r) &= \frac{1}{r} [A \exp(ikr) + B \exp(-ikr)] \end{aligned} \quad (5.9.6)$$

mit Integrationskonstanten  $A$  und  $B$ . Setzen wir dies in den Ansatz (5.9.1) ein, folgt (unter Verwendung von  $\omega = ck$ )

$$U_c(t, \vec{r}) = \frac{1}{r} \{A \exp[-ik(ct - r)] + B \exp[-ik(ct + r)]\}. \quad (5.9.7)$$

Offenbar beschreibt dies die Überlagerung einer vom Ursprung radial nach außen laufenden und einer auf den Ursprung radial zulaufenden Welle. Für unsere Zwecke benötigen wir stets rein **auslaufende Kugelwellen**, d.h. Lösungen mit  $B = 0$ .

Wir betrachten also nun genauer die spezielle Lösung einer **auslaufenden Kugelwelle**

$$G(r) = \frac{A}{r} \exp(ikr). \quad (5.9.8)$$

Berechnen wir dazu zunächst den Laplace-Operator nochmals unter Berücksichtigung der Tatsache, dass wir aus der Elektrostatik wissen, dass  $\Delta(1/r) = -4\pi\delta^{(3)}(\vec{r})$  ist, denn das Potential  $\phi(\vec{r}) = q/(4\pi\epsilon_0 r)$  beschreibt das Coulomb-Feld einer Punktladung (vgl. Abschnitt 1.6). Nun ist nach der Produktregel (*Nachrechnen!*)

$$\begin{aligned} \Delta G(r) &= A \left[ \exp(ikr) \Delta \frac{1}{r} + 2\vec{\nabla} \exp(ikr) \cdot \vec{\nabla} \frac{1}{r} + \frac{1}{r} \Delta \exp(ikr) \right] \\ &= A \left[ -4\pi\delta^{(3)}(\vec{r}) \exp(ikr) + 2\vec{\nabla} \exp(ikr) \cdot \vec{\nabla} \frac{1}{r} + \frac{1}{r} \Delta \exp(ikr) \right] \\ &= A \left[ -4\pi\delta^{(3)}(\vec{r}) + 2\vec{\nabla} \exp(ikr) \cdot \vec{\nabla} \frac{1}{r} + \frac{1}{r} \Delta \exp(ikr) \right] \end{aligned} \quad (5.9.9)$$

Verwenden wir nun, dass  $\vec{\nabla} f(r) = \vec{r}/r f'(r)$  ist, folgt nach einigen Umformungen (*Nachrechnen*)

$$\Delta G(r) = -4\pi A \delta^{(3)}(\vec{r}) - k^2 G(r). \quad (5.9.10)$$

Wir sehen also, dass für  $A = 1/(4\pi)$

$$G(r) = \frac{1}{4\pi r} \exp(ikr) \quad (5.9.11)$$

wird und damit

$$-(\Delta + k^2)G(r) = \delta^{(3)}(\vec{r}) \quad (5.9.12)$$

gilt. Die Funktion  $G$  stellt somit die Greensche Funktion für den **Helmholtz-Operator**  $-(\Delta + k^2)$  dar, die auslaufenden Kugelwellen entspricht.

Hat man also die Helmholtz-Gleichung mit einer beliebigen Quelle  $J(\vec{r})$ , also

$$-(\Delta + k^2)u_c(\vec{r}) = J(\vec{r}) \quad (5.9.13)$$

zu lösen, ist mit unserer Greenschen Funktion (5.9.11) eine Lösung durch

$$u_c(\vec{r}) = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' G(|\vec{r} - \vec{r}'|) J(\vec{r}') = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \frac{\exp(ik|\vec{r} - \vec{r}'|)}{4\pi|\vec{r} - \vec{r}'|} J(\vec{r}') \quad (5.9.14)$$

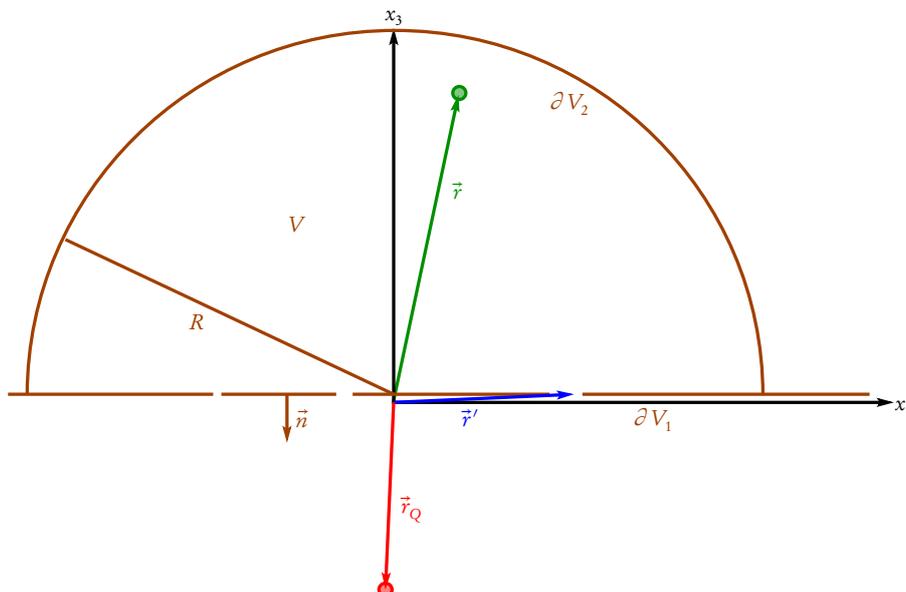
gegeben. Dies ist die formale Fassung des Huygensschen Prinzips: Das Wellenfeld  $u_c(\vec{r})$  am Beobachtungspunkt  $\vec{r}$  ist durch die Superposition der von jedem Punkt  $\vec{r}'$ , an dem sich Quellen befinden, ausgehenden Kugelwellen gegeben. Dabei ist  $J(\vec{r}')$  die „Quellstärke“ am betreffenden Punkt  $\vec{r}'$ .

### 5.9.2 Mathematische Lösung des Beugungsproblems

Im Folgenden wollen wir das Huygenssche Prinzip auf das Beugungsproblem anwenden. Dazu wenden wir den Gaußschen Integralsatz auf das Vektorfeld

$$\vec{V}(\vec{r}') = G(\vec{r} - \vec{r}') \vec{\nabla}' u_c(\vec{r}') - u_c(\vec{r}') \vec{\nabla}' G(\vec{r} - \vec{r}') \quad (5.9.15)$$

für ein Volumen  $V$  an, dessen eine Begrenzung  $\partial V_1$  die Blende mit den Öffnungen und eine Halbkugelfläche mit sehr großem Radius  $R \rightarrow \infty$  ist (s. die Abbildung unten).



## 5.9. Beugung

Wie in der Abbildung eingezeichnet, legen wir den Ursprung unseres Koordinatensystems in die Nähe der Beugungsöffnungen. Der Gaußsche Integralsatz lautet

$$\int_V d^3 r' \vec{\nabla}' \cdot \vec{V}(\vec{r}') = \int_{\partial V} d^2 \vec{f}' \cdot \vec{V}(\vec{r}'). \quad (5.9.16)$$

Nun ist mit (5.9.15)

$$\begin{aligned} \vec{\nabla}' \cdot \vec{V} &= (\vec{\nabla}' u_c) \cdot (\vec{\nabla}' G) + u_c \Delta' G - (\vec{\nabla}' G) \cdot (\vec{\nabla}' u_c) - G \Delta' u_c \\ &= u_c \Delta' G - G \Delta' u_c. \end{aligned} \quad (5.9.17)$$

Da  $u_c$  die Helmholtz-Gleichung (5.9.3) erfüllt, und wegen (5.9.4)

$$\Delta' G(\vec{r} - \vec{r}') = \Delta G(\vec{r} - \vec{r}') = -\delta^{(3)}(\vec{r} - \vec{r}') - k^2 G(\vec{r} - \vec{r}') \quad (5.9.18)$$

folgt nach kurzer Rechnung (*Nachrechnen*)

$$\vec{\nabla}' \cdot \vec{V} = \delta^{(3)}(\vec{r} - \vec{r}') u_c(\vec{r}') \quad (5.9.19)$$

und damit wegen (5.9.16)

$$u_c(\vec{r}) = \int_{\partial V} d^2 \vec{f}' \cdot [G(\vec{r} - \vec{r}') \vec{\nabla}' u_c(\vec{r}') - u_c(\vec{r}') \vec{\nabla}' G(\vec{r} - \vec{r}')]. \quad (5.9.20)$$

Da außer durch die im Endlichen gelegenen Öffnungen kein Licht durch die Blende gelangt, fällt  $u_c(\vec{r}')$  für  $r' \rightarrow \infty$  wie  $1/r'$  ab. In diesem Limes gilt

$$u_c(\vec{r}') \simeq \frac{\exp(ikr')}{r'} \Rightarrow \vec{\nabla}' u_c(\vec{r}') \simeq \frac{\exp(ikr')}{r'^3} \vec{r}' (ikr' - 1). \quad (5.9.21)$$

Ebenso ist

$$\vec{\nabla}' G(\vec{r} - \vec{r}') = \frac{\exp(ik|\vec{r} - \vec{r}'|)}{4\pi|\vec{r} - \vec{r}'|^3} (\vec{r}' - \vec{r})(k|\vec{r} - \vec{r}'| - 1). \quad (5.9.22)$$

Damit ergibt sich, dass der Integrand in (5.9.20) für  $r' \rightarrow \infty$  wie  $1/r'^3$  abfällt. Da  $d^2 \vec{f}' = \mathcal{O}(r'^2)$  ist, bedeutet das, dass die Halbkugel für  $R \rightarrow \infty$  in diesem Flächenintegral nichts beiträgt und die Integration somit allein über die Blendenöffnungen erfolgt. Das wiederum ist konsistent mit der anschaulichen Lösung des Problems durch das Huygenssche Prinzip: von jedem Punkt der Blendenöffnungen geht eine Kugelwelle aus.

Nun nehmen wir eine in  $\vec{r}_Q$  gelegene punktförmige Lichtquelle an, d.h. die Quelle ist wieder eine Kugelwelle, und **unterhalb und entlang der Blende** soll demnach gemäß der Kirchhoffschen Annahme

$$u_c(\vec{r}) = u_0 \frac{\exp(ik|\vec{r} - \vec{r}_Q|)}{|\vec{r} - \vec{r}_Q|} \quad \text{für } r_3 \leq 0 \quad (5.9.23)$$

gelten.

D.h. die Kirchhoffschen Annahmen ergeben schließlich

1. auf der Blende  $\partial V_1$  ist außer in den Öffnungen  $u_c = 0$  und  $\vec{\nabla} u_c = 0$ ,
2. in den Öffnungen der Blende nimmt die Welle die ungestörten Werte der Kugelwelle (5.9.23) an.

Wir betonen, dass dies eigentlich ein mathematischer Widerspruch ist, denn wie bei der Laplace-Gleichung für das elektrostatische Potential kann man auch bei der Helmholtz-Gleichung eigentlich nur *entweder* Randwerte für  $u_c$  oder für  $\vec{\nabla} u_c$  vorschreiben. Um die jeweils nicht gegebene Information (d.h. in unserem Fall  $\vec{\nabla} u_c$ , wenn wir die zweite Kirchhoffsche Annahme machen) zu vermeiden, müssten wir also eigentlich anstelle der freien Green-Funktion der Helmholtz-Gleichung (5.9.11) eine an die Form der Blende und deren Öffnungen angepasste Green-Funktion mit den entsprechenden Dirichletschen Randbedingungen verwenden, was aber i.a. sehr schwierig ist.

Setzen wir also (5.9.11) und (5.9.23) in (5.9.20) ein. Wir benötigen dazu zunächst die Gradienten der Green-Funktion (5.9.11) und der Lichtquelle (5.9.23) (*Nachrechnen!*):

$$\begin{aligned}\vec{\nabla}' G(\vec{r} - \vec{r}') &= -\frac{\vec{r} - \vec{r}'}{4\pi|\vec{r} - \vec{r}'|^2} \left( ik - \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \right) \exp(ik|\vec{r} - \vec{r}'|), \\ \vec{\nabla}' u_c(\vec{r}') &= -u_0 \frac{\vec{r}_Q - \vec{r}'}{|\vec{r}_Q - \vec{r}'|^2} \left( ik - \frac{1}{|\vec{r}_Q - \vec{r}'|} \right) \exp(ik|\vec{r}_Q - \vec{r}'|).\end{aligned}\quad (5.9.24)$$

Nun betrachten wir den Fall, dass die Beugungsöffnungen auf einen kleinen Bereich  $r' = |\vec{r}'| < d$  beschränkt sind und nehmen an, dass sowohl die Punktlichtquelle als auch der Beobachtungspunkt sehr weit von den Blendenöffnungen entfernt sind. Dann ist auch  $k = 2\pi/\lambda \gg 1/|\vec{r} - \vec{r}'|$  und  $k \gg 1/|\vec{r}_Q - \vec{r}'|$ , d.h. wir können jeweils die zweiten Terme in den Klammern vernachlässigen:

$$\begin{aligned}\vec{\nabla}' G(\vec{r} - \vec{r}') &= -ik \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{4\pi|\vec{r} - \vec{r}'|^2} \exp(ik|\vec{r} - \vec{r}'|) \mathcal{O}(|\vec{r} - \vec{r}'|^{-3}), \\ \vec{\nabla}' u_c(\vec{r}') &= -ik u_0 \frac{\vec{r}_Q - \vec{r}'}{|\vec{r}_Q - \vec{r}'|^2} \exp(ik|\vec{r}_Q - \vec{r}'|) + \mathcal{O}(|\vec{r}_Q - \vec{r}'|^{-3}).\end{aligned}\quad (5.9.25)$$

Setzen wir diese Näherung in (5.9.20) ein, folgt mit dem Normalenvektor  $\vec{n}$  der Blendenoberfläche  $d^2 f' = \vec{n} d^2 f'$

$$u_c(\vec{r}) = -\frac{ik u_0}{4\pi} \int_{\text{Öffnungen}} d^2 f' \frac{\exp(ik|\vec{r}_Q - \vec{r}'|)}{|\vec{r}_Q - \vec{r}'|} \frac{\exp(ik|\vec{r} - \vec{r}'|)}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \vec{n} \cdot \left( \frac{\vec{r}_Q - \vec{r}'}{|\vec{r}_Q - \vec{r}'|} - \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \right).\quad (5.9.26)$$

Nun ist wegen  $r_Q \gg r'$  und  $r \gg r'$  sowohl der Winkel  $\phi_Q$  zwischen dem Normalenvektor  $\vec{n}$  auf die Blendenfläche und  $\vec{r}_Q$  als auch der Winkel  $\phi$  zwischen  $\vec{n}$  und  $(-\vec{r})$  stets sehr klein (s. die obige Abbildung), d.h.

$$\begin{aligned}\cos \phi_Q &= \vec{n} \cdot \frac{\vec{r}_Q - \vec{r}'}{|\vec{r}_Q - \vec{r}'|} \approx \vec{n} \cdot \hat{r}_Q \approx 1, \\ \cos \phi &= -\vec{n} \cdot \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \approx -\vec{n} \cdot \hat{r} \approx 1.\end{aligned}\quad (5.9.27)$$

Dabei ist  $\hat{r} = \vec{r}/r$  der Einheitsvektor, der vom Koordinatenursprung (der auf der Blende gewählt wurde) zum Beobachtungspunkt weist und entsprechend  $\hat{r}_Q$  der Einheitsvektor der vom Ursprung zur Lichtquelle zeigt.

Setzen wir (5.9.27) in (5.9.26) ein, folgt

$$u_c(\vec{r}) = -\frac{2ik u_0}{4\pi} \int_{\text{Öffnungen}} d^2 f' \frac{\exp(ik|\vec{r}_Q - \vec{r}'|)}{|\vec{r}_Q - \vec{r}'|} \frac{\exp(ik|\vec{r} - \vec{r}'|)}{|\vec{r} - \vec{r}'|}.\quad (5.9.28)$$

## 5.9. Beugung

Wegen  $r_Q \gg r'$  können wir den ersten Faktor als konstant ansehen, d.h. dort  $\vec{r}' = \vec{0}$  setzen.

Damit finden schließlich mit all diesen Näherungen das Huygenssche Prinzip bestätigt:

$$u_c(\vec{r}) = C \int_{\text{Öffnungen}} d^2 f' \frac{\exp(ik|\vec{r} - \vec{r}'|)}{|\vec{r} - \vec{r}'|}, \quad (5.9.29)$$

denn diese Formel besagt ja, dass sich das Feld am Beobachtungspunkt als Überlagerung der von jedem Punkt  $\vec{r}'$  der Öffnungen ausgehenden Kugelwellen ergibt.

Unter unseren Annahmen ist dabei die Quellstärke über die Öffnungen konstant. Zur Vereinfachung haben wir als Abkürzung

$$C = -\frac{k u_0 \exp(ikr_Q)}{2\pi r_Q} \quad (5.9.30)$$

geschrieben.

Nun ist aber i.a. selbst das Integral (5.9.29) noch sehr schwierig exakt zu berechnen. Wir leiten also noch weitere Näherungen her, die wieder ausnutzen, dass  $r' \leq d \ll r$  ist. Dann können wir  $|\vec{r} - \vec{r}'|$  nach Potenzen von  $r'/r \ll 1$  entwickeln. Es gilt

$$\begin{aligned} |\vec{r} - \vec{r}'| &= \sqrt{(\vec{r} - \vec{r}')^2} = \sqrt{r^2 + r'^2 - 2\vec{r} \cdot \vec{r}'} \\ &= r \sqrt{1 + \left(\frac{r'}{r}\right)^2 - 2\hat{r} \cdot \frac{\vec{r}'}{r}} = r \sqrt{1 + \epsilon}. \end{aligned} \quad (5.9.31)$$

Nun entwickeln wir die Wurzel bis zur zweiten Ordnung in  $(r'/r)$ , d.h.

$$\sqrt{1 + \epsilon} = 1 + \frac{\epsilon}{2} - \frac{1}{8}\epsilon^2 + \mathcal{O}(\epsilon^3). \quad (5.9.32)$$

Offenbar ist tatsächlich  $\mathcal{O}(\epsilon^3) = \mathcal{O}[(r'/r)^3]$ . Setzen wir den Ausdruck für  $\epsilon$  ein, folgt nach einigen Rechnungen (*Übung!*)

$$|\vec{r} - \vec{r}'| = r \left( 1 - \hat{r} \cdot \frac{\vec{r}'}{r} + \frac{1}{2} \left(\frac{r'}{r}\right)^2 - \frac{(\vec{r} \cdot \vec{r}')^2}{2r^4} + \mathcal{O}\left[\left(\frac{r'}{r}\right)^3\right] \right). \quad (5.9.33)$$

Im Integranden (5.9.29) dürfen wir nun im Nenner offenbar  $|\vec{r} - \vec{r}'| \approx r$  setzen. Im Argument der Exponentialfunktion müssen wir (5.9.33) verwenden.

Hier sind nun zwei Fälle zu unterscheiden:

Kann man den Beitrag der Ordnung  $\mathcal{O}[(r'/r)^2]$  vernachlässigen, spricht man von **Fraunhofer-Beugung** (Joseph von Fraunhofer, 1787-1826), andernfalls spricht man von **Fresnel-Beugung** (Augustin Jean Fresnel, 1788-1827).

Hier betrachten wir nur den einfacheren Fall der Fraunhofer-Beugung. Dazu müssen wir uns noch kurz die Bedingungen für deren Gültigkeit überlegen. Damit die Beiträge der Ordnung  $\mathcal{O}[(r'/r)^2]$  vernachlässigbar gegenüber dem Beitrag der Ordnung  $\mathcal{O}(r'/r)$  sind, muss gelten

$$\begin{aligned} \frac{kr}{2} \left(\frac{r'}{r}\right)^2 &= \frac{\pi r'^2}{\lambda r} \leq \frac{\pi d^2}{\lambda r} \ll 1, \\ \frac{k(\vec{r} \cdot \vec{r}')^2}{2r^3} &\leq \frac{kr'^2}{2r} \leq \frac{\pi d^2}{\lambda r} \ll 1. \end{aligned} \quad (5.9.34)$$

Es muss also

$$\frac{\pi d}{r} \ll \frac{\lambda}{d} \quad (5.9.35)$$

erfüllt sein, damit die Bedingungen für **Fraunhofer-Beugung** erfüllt sind.

Dies kann man stets dadurch erreichen, dass man  $r$  hinreichend groß macht. Jedenfalls ergibt sich dann für (5.9.29)

$$u_c(\vec{r}) = C \frac{\exp(ikr)}{r} \int_{\text{Öffnungen}} d^2 f' \exp(-i\vec{k} \cdot \vec{r}'), \quad \vec{k} = k \hat{r}. \quad (5.9.36)$$

Bis auf Konstanten ist also bei der Fraunhofer-Beugung das Interferenzmuster durch die **Fourier-Transformation der Beugungsöffnungen** gegeben.

### 5.9.3 Rechteckige Beugungsöffnung

Als einfachstes Beispiel betrachten wir als Beugungsöffnung ein Rechteck  $(-a/2, a/2) \times (-b/2, b/2)$  in der 12-Ebene des kartesischen Koordinatensystems. Dann legen wir den Ursprung des Koordinatensystems in den Mittelpunkt des Rechtecks, und (5.9.35) wird zu (*nachrechnen!*)

$$\begin{aligned} u_c(\vec{r}) &= C \frac{\exp(ikr)}{r} \int_{-a/2}^{a/2} dx'_1 \int_{-b/2}^{b/2} dx'_2 \exp[-ik(x_1 x'_1 + x_2 x'_2)/r] \\ &= C' \operatorname{sinc}\left(\frac{akx_1}{2r}\right) \operatorname{sinc}\left(\frac{bkx_2}{2r}\right), \end{aligned} \quad (5.9.37)$$

wobei wir  $C' = C \exp(ikr)/r \simeq C \exp(ikL)/L = \text{const}$  gesetzt haben. Dabei ist  $L$  der Abstand zwischen dem Mittelpunkt der Blendenöffnung und der Beobachtungsebene. Außerdem haben wir die Funktion

$$\operatorname{sinc} \alpha = \frac{\sin \alpha}{\alpha} \quad (5.9.38)$$

eingeführt.

Die Lichtintensität ist  $I = |u_c|^2$ . Da bei  $x_1 = x_2 = 0$  die sinc-Faktoren 1 werden (*warum?*), wird dort die Lichtintensität maximal. Bezeichnen wir diesen Maximalwert mit  $I_0$ , ist demnach

$$I(\vec{r}) = I_0 \operatorname{sinc}^2\left(\frac{akx_1}{2r}\right) \operatorname{sinc}^2\left(\frac{bkx_2}{2r}\right). \quad (5.9.39)$$

Offenbar liegen die Beugungsminima bzgl. der  $x_1$ -Richtung, d.h. die Stellen, wo  $I = 0$  wird, bei  $akx_{1n}/2 = n\pi L$  mit  $n \in \mathbb{Z} \neq \{0\}$ , d.h. bei  $x_{1n} = nr\lambda/a$ . Genauso folgt bzgl. der  $x_2$ -Richtung  $x_{2n} = nr\lambda/b$ .

### 5.9.4 Einzelspalt, Doppelspalt, $N$ -fach=Spalt

Das Resultat für den **Einzelspalt** erhalten wir formal für  $b \rightarrow \infty$ . Dabei rückt das erste Intensitätsminimum bzgl.  $x_2$  immer näher an  $x_2 = 0$ .

## 5.9. Beugung

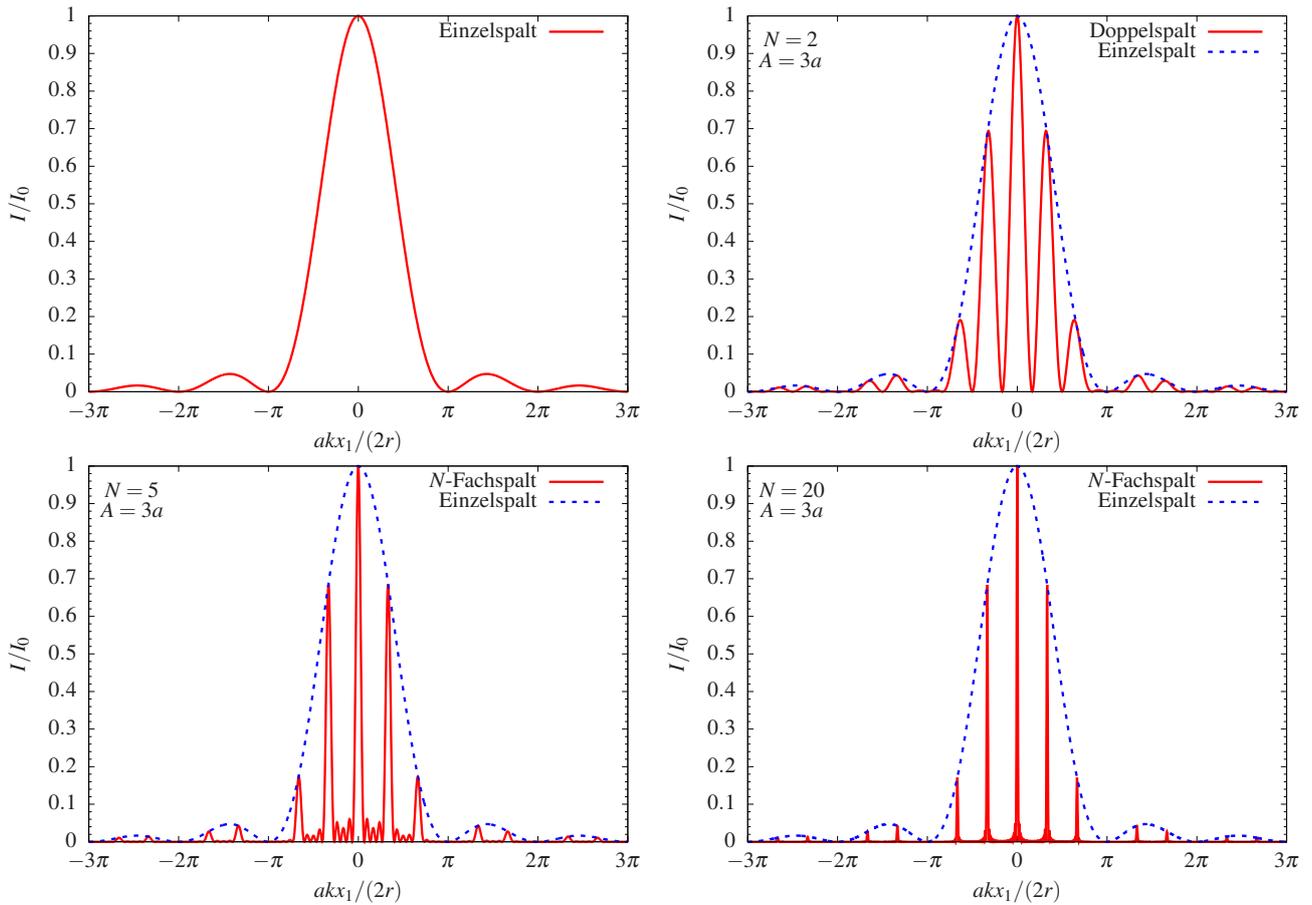


Abbildung 5.1: Intensitätsverteilung bei Fraunhofer-Beugung am Einzel-, Doppel-, 5-fach- und 20-fach-Spalt.

Wir können für den Einzelspalt also  $x_2 = 0$  setzen. Dann wird der zweite  $\text{sinc}^2$ -Faktor in (5.9.35) einfach zu 1, d.h. entlang der  $x_1$ -Achse ist die Intensitätsverteilung

$$I(x_1) = I_0 \text{sinc}^2\left(\frac{akx_1}{2r}\right). \quad (5.9.40)$$

Betrachten wir nun den **Doppelspalt**. Es sei der Abstand der beiden Spalten  $A$  und die Breite des Einzelspalt es wieder  $a$ . Dann ist im Fourierintegral über die Bereiche  $x'_1 \in [A/2 - a/2, A/2 + a/2]$  und  $x'_1 \in [-A/2 - a/2, -A/2 + a/2]$  zu integrieren, und das liefert (*Nachrechnen!*)

$$\begin{aligned} u_c(x_1) &= C \left[ \int_{A/2-a/2}^{A/2+a/2} dx'_1 \exp(-ikx_1 x'_1/r) \right. \\ &\quad \left. + \int_{-A/2-a/2}^{-A/2+a/2} dx'_1 \exp(-ikx_1 x'_1/r) \right] \\ &= 2C \cos\left(\frac{Akx_1}{2r}\right) \text{sinc}\left(\frac{akx_1}{2r}\right). \end{aligned} \quad (5.9.41)$$

Es überlagert sich also das Beugungsbild des Einzelspalt es mit dem Beugungsbild, das sich für den Limes  $a \rightarrow 0$  ergäbe, also

$$u_c^{(\text{doppel})}(x_1) \propto \exp[-ikx_1 A/(2r)] + \exp[ikx_1 A/(2r)] = 2 \cos[Akx_1/(2r)]. \quad (5.9.42)$$

Für die Intensitätsverteilung ergibt sich

$$I(x_1) = |u_c^{(\text{doppel})}|^2 = 4I_0 \cos^2\left(\frac{Akx_1}{2r}\right) \text{sinc}^2\left(\frac{akx_1}{2r}\right), \quad (5.9.43)$$

wobei  $I_0$  das Intensitätsmaximum des Einzelspalts ist. Bei  $x_1 = 0$  ergibt sich also für den Doppelspalt die **vierfache Intensität** im Vergleich zum Einzelspalt.

Das erklärt sich damit, dass bei  $x_1 = 0$  alle von jedem Punkt in den Spalten ausgehenden Huygensschen Kugeln **konstruktiv interferieren**. Entsprechend ist die Amplitude dort doppelt so groß wie die Amplitude beim Einzelspalt, die Intensität also, wie berechnet, viermal so groß.

Entsprechend erhält man für  $N$  Spalten im Abstand  $A$  mit Hilfe der Summenformel für die geometrische Reihe (*Nachrechnen!*)

$$\begin{aligned} u_c^{(N)}(x_1) &\propto \sum_{n=0}^{N-1} \exp(-ikAx_1An/r) \\ &= \frac{1 - \exp(-iNkAx_1/r)}{1 - \exp(-ikAx_1/r)} \\ &= \frac{\exp[iNkAx_1/(2r)] - \exp[-iNkAx_1/(2r)]}{\exp[ikx_1/(2r)] - \exp[-ikAx_1/(2r)]} \\ &= \frac{\exp[-iNkx_1/(2r)]}{\exp[-ikAx_1/(2r)]} \\ &= \frac{\sin[NkAx_1/(2r)]}{\sin[kAx_1/(2r)]} \frac{\exp[-iNkAx_1/(2r)]}{\exp[-ikAx_1/(2r)]}. \end{aligned} \quad (5.9.44)$$

Die Intensität hinter dem  $N$ -fach-Spalt ist also unter Berücksichtigung der Beugung am jeweiligen Einzelspalt

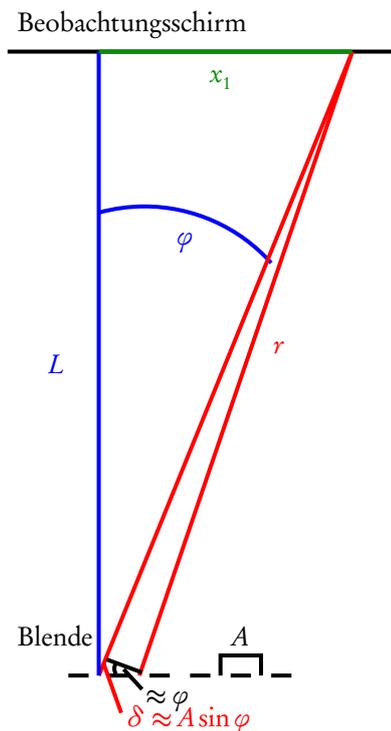
$$I_N(x_1) = |u_c(x_1)|^2 = I_0 \frac{\sin^2[NkAx_1/(2r)]}{\sin^2[kAx_1/(2r)]} \text{sinc}^2\left(\frac{akx_1}{2r}\right). \quad (5.9.45)$$

Dabei ist wieder  $I_0$  die maximale Intensität für den Einfachspalt. Auch hier kann man mit der de L'Hospital'schen Formel nachrechnen, dass  $I_N(0) = N^2 I_0$  ist. Die anschauliche Begründung ist analog wie oben beim Doppelspalt.

Mit der Doppelwinkelformel  $\sin(2\alpha) = 2 \sin \alpha \cos \alpha$  bestätigt man, dass für  $N = 2$  wieder die Formel für den Doppelspalt (5.9.41) folgt, wie es sein muss.

In Abb. 5.1 sind die Intensitätsverläufe für den Einzel-, Doppel-, den 5-fach- und den 20-fach-Spalt geplottet. Wie man sieht, werden die Einzelpeaks, die sich durch Überlagerung der von den Spalten ausgehenden Teilwellen ergeben, umso schärfer je mehr Spalten das Beugungsgitter enthält (bzw. von der Lichtquelle beleuchtet werden).

### 5.9.5 Geometrische Interpretation der Fraunhoferbeugung



Betrachten wir (5.9.36) für das Gitter nun noch einmal unter geometrischen Gesichtspunkten. In Fraunhoferscher Beobachtung wird die Amplitude wegen  $r \simeq L = \text{const}$

$$u_c(\vec{r}) = C \int_{\text{Öffn.}} dx'_1 \exp(-ikx'_1 \sin \varphi), \quad (5.9.46)$$

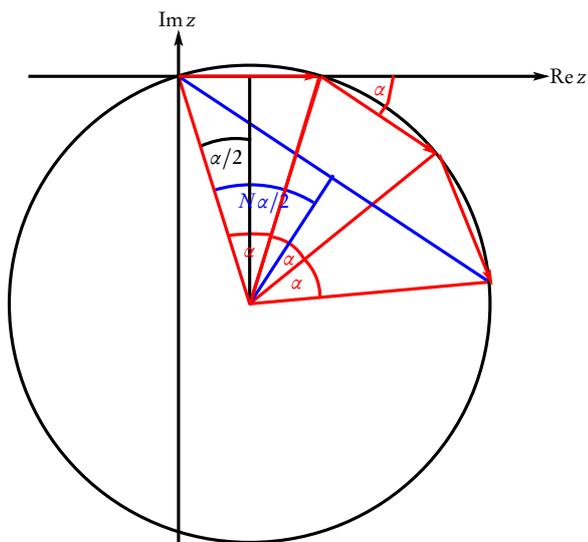
wobei  $\sin \varphi = x_1/r \simeq \tan \varphi = x_1/L$  der Sinus des Winkels der Beobachtungsrichtung ist (s. Skizze, wobei die Näherung natürlich nur gilt, wenn der Winkel  $\varphi$  wesentlich kleiner als in der Zeichnung, also wenn  $L$  wesentlich größer als die Abmessung  $NA$  des gesamten Gitters, ist). Dabei können wir die Verbindungslinien von jedem Spalt zum Beobachtungspunkt auf dem „unendlich weit entfernten“ Beobachtungsschirm als parallel ansehen. Sehen wir vom Beugungsbild des Einzelspalts ab, machen also  $a \ll A$  und betrachten nur Beobachtungspunkte mit  $ak \sin \varphi/2 \ll 1$ , so dass  $\text{sinc}^2 ak(\sin \varphi/2) \simeq 1$  gesetzt werden kann, müssen wir nur noch die Exponentialfunktionen für jede Öffnung, also über  $x'_1 = nA$  mit  $n \in \{0, 1, \dots, (N-1)\}$  summieren, was die bereits oben angegebene geometrische Reihe ergibt.

Dies lässt sich nun auch rein geometrisch verstehen. Wir beginnen ja die Abzählung der Spalten willkürlich beim äußersten linken Spalt bei  $n = 0$ , und setzen den entsprechenden Beitrag  $\exp(-in k A \sin \varphi) = 1$ . Die nächste

Welle, die vom Spalt  $n = 1$  ausgeht, weist gegenüber der Welle von  $n = 0$  eine Phasenverschiebung auf, die sich aus dem Gangunterschied  $\delta$  der entsprechenden Teilwelle gegenüber der vom linken Spalt ausgehenden Teilwelle berechnen lässt. Dieser Gangunterschied ist gemäß der Skizze durch

$$\frac{\delta}{A} \approx \sin \varphi \Rightarrow \delta = A \sin \varphi \quad (5.9.47)$$

gegeben. Die entsprechende Phasenverschiebung zwischen beiden Wellen ist  $\alpha = k \delta$ . Für  $n = 2$  ist die Phasenverschiebung  $2\alpha$  usw. d.h. für den  $n$ -ten Spalt ist die Phasenverschiebung gegenüber der Teilwelle, die von Spalt  $n = 0$  ausgeht,  $n\alpha$ .



Man kann sich nun die komplexen Zahlen  $\exp(-in\alpha)$  in der komplexen Zahlenebene als Vektoren („Zeiger“) aufgetragen denken (s. die obige Skizze). Die Gesamtamplitude ergibt sich dann durch die Summe all dieser Vektoren bzw. durch Aneinanderhängen der Pfeile. Aus dem Dreieck mit dem Winkel  $\alpha/2$  liest man für den Radius  $r$  des Umkreises ab  $r \sin(\alpha/2) = 1/2$ , da ja der rote Pfeil die Länge 1 besitzt. Die Gesamtamplitude ist dann durch die Länge der blau eingezeichneten Sehne gegeben, und diese ist  $2r \sin(N\alpha/2)$ . Damit ergibt sich schließlich für die Intensität

$$I_N = I_0 \frac{\sin^2(N\alpha/2)}{\sin^2(\alpha/2)} = \frac{\sin^2(NkA \sin \varphi/2)}{\sin^2(kA \sin \varphi/2)}, \quad (5.9.48)$$

was mit dem ersten Faktor in (5.9.45) übereinstimmt und entsprechend das „ $N$ -Spalten-Interferenzmuster“ beschreibt.

Der zweite Faktor liefert die Intensitätsänderung aufgrund der Interferenz der Teilwellen, die von jedem Punkt des Einzelspalts mit der Breite  $a$  ausgehen.

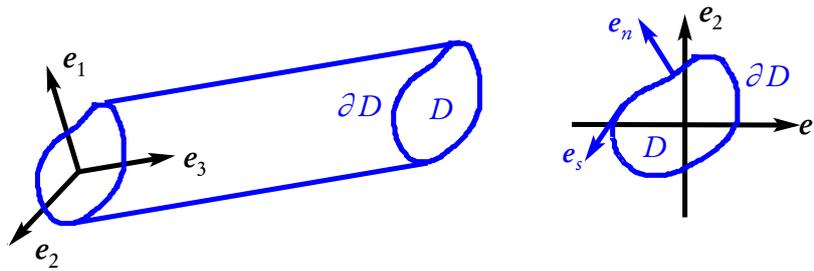


Abbildung 5.2: Die geometrischen Verhältnisse des zylindrischen Wellenleiters: Der Wellenleiter liegt mit seiner Achse parallel zur  $z$ -Achse eines kartesischen Koordinatensystems  $\{\vec{e}_1, \vec{e}_2, \vec{e}_3\}$ . Der Querschnitt ist also in der  $xy$ -Ebene gelegen und ein kompaktes Gebiet  $D$ . Dessen Rand  $\partial D$  ist bzgl. des ebenen kartesischen Systems  $\{\vec{e}_1, \vec{e}_2\}$  positiv orientiert. Der Vektor  $\vec{e}_s$  bezeichnet den Tangentenvektor an  $\partial D$  und  $\vec{e}_n$  den stets nach außen weisenden Normalenvektor an  $\partial D$  in der  $x_1x_2$ -Ebene:  $\vec{e}_n = \vec{e}_s \times \vec{e}_3$ .

Man kann mit Hilfe von (5.9.48) durch eine Grenzwertbildung übrigens auch zu dieser Intensitätsverteilung für den Einzelspalt kommen. Dazu denkt man man sich die Einzelspaltöffnung in  $N$  Spalte der Länge  $A = a/N$  geteilt. Dann ergibt die der Summation der Zeiger entsprechende geometrische Reihe gemäß (5.9.48)

$$u_c \propto \frac{\sin(Nka \sin \varphi/2)}{\sin(ka \sin \varphi/2)} = \frac{\sin[ka \sin \varphi/2]}{\sin[ka/N \sin \varphi/2]} \simeq N \operatorname{sinc}\left(\frac{ka \sin \varphi}{2}\right). \quad (5.9.49)$$

Dabei haben wir im letzten Schritt für  $N \rightarrow \infty$  den Sinus im Nenner durch sein Argument genähert. Die maximale Intensität ergibt sich wieder bei  $\varphi = 0$  und entsprechendes Skalieren liefert wieder

$$I = |u_c|^2 = I_0 \operatorname{sinc}^2\left(\frac{ka \sin \varphi}{2}\right), \quad (5.9.50)$$

was wegen  $x_1/r = \sin \varphi$  in der Tat mit (5.9.40) übereinstimmt.

## 5.10 Wellenleiter

In diesem Abschnitt betrachten wir die Standardtheorie der zylindrischen Wellenleiter. Dabei handelt es sich um einen sehr langen metallischen, sehr gut leitenden Hohlzylinder. Wir wollen zunächst kurz den Fall allgemeinen Querschnitts betrachten, d.h. die Leitlinie des Zylinders sei eine beliebige abschnittsweise glatte Kurve. Wir legen die Zylinderachse in die  $x_3$ -Richtung eines rechtshändigen kartesischen Koordinatensystems, sodass die Leitlinie für beliebiges  $x_3$  ein und dasselbe Gebiet  $D$  in den jeweiligen Ebenen parallel zur  $x_1x_2$ -Ebene umschließt. Die Leitlinie ist dann  $\partial D$ , und wir wollen diese in positive Richtung, d.h. entgegen dem Uhrzeigersinn orientieren. Weiter bezeichnen wir mit  $\vec{e}_s$  den Einheitstangentenvektor an  $\partial D$  in positiver Orientierungsrichtung und den nach außen weisenden Normalenvektor an die Leitlinie mit  $\vec{e}_n$ . Es gilt dann offenbar  $\vec{e}_n = \vec{e}_s \times \vec{e}_3$ . Diese geometrischen Verhältnisse werden in der Abbildung 5.2 skizziert.

### 5.10.1 Allgemeine Wellenleiter

Wir setzen im folgenden voraus, dass das Innere des Hohlleiters als Vakuum behandelt werden kann, in dem sich keinerlei Ladungen oder Magnete befinden. Dann gelten dort die Maxwell-Gleichungen in der Form

$$\partial_t \underline{B} = -\operatorname{rot} \underline{E}, \quad \operatorname{rot} \underline{B} - \frac{1}{c^2} \partial_t \underline{E} = 0, \quad \operatorname{div} \underline{E} = 0, \quad \operatorname{div} \underline{B} = 0. \quad (5.10.1)$$

Bilden wir die Zeitableitung der zweiten und die Rotation der ersten Gleichung, finden wir zusammen mit der dritten Gleichung, dass die kartesischen Komponenten  $\underline{E}$  der Wellengleichung genügen müssen (*Nachrechnen!*). Umgekehrt folgt durch Bildung der Zeitableitung der ersten und der Rotation der zweiten Gleichung auch die Wellengleichung für  $\underline{B}$  (*Nachrechnen!*), d.h. es gilt

$$\square \underline{E} = \square \underline{B} = 0. \quad (5.10.2)$$

Nunmehr nehmen wir an, das Material der Hohlleiterwände sei ideal leitfähig. Daraus folgen die Randbedingungen an  $\underline{E}$  und  $\underline{B}$ . Zu deren Herleitung bezeichnen wir mit  $\underline{r}_\perp = x_1 \underline{e}_1 + x_2 \underline{e}_2$  die Projektion des Ortsvektors  $\underline{r}$  auf die  $x_1$ - $x_2$ -Ebene. Im Folgenden bedeutet ein Ausdruck der Art  $\underline{E}|_{\partial D}$ , dass der Ausdruck für beliebiges  $x_3$  gilt und  $\underline{r}_\perp \in \partial D$ , also auf der Leitkurve des Zylinders, liegt.

Es ist klar, dass bei der vorausgesetzten idealen Leitfähigkeit des Hohlleiters die Tangentialkomponenten von  $\underline{E}$  an den Zylindermantel verschwinden müssen, d.h. es gelten die Randbedingungen

$$E_s|_{\partial D} = \underline{e}_s \cdot \underline{E}|_{\partial D} = E_3|_{\partial D} = 0. \quad (5.10.3)$$

Wir betrachten Felder mit harmonischer Zeitabhängigkeit der Form

$$\underline{E}(t, \underline{r}) = \underline{E}_0(\underline{r}) \exp(-i\omega t), \quad \underline{B}(t, \underline{r}) = \underline{B}_0(\underline{r}) \exp(-i\omega t). \quad (5.10.4)$$

Jetzt ist es auch einfacher, Randbedingungen für  $\underline{B}_0(\underline{r})$  herzuleiten. Aus der ersten Gleichung (5.10.1) folgt zusammen mit  $\underline{e}_s \times \underline{e}_z = \underline{e}_n$

$$-i\omega \underline{e}_n \cdot \underline{B}(\omega, \underline{r})|_{\partial D} = (\partial_s E_z - \partial_z E_s)|_{\partial D} = 0 \Rightarrow B_n|_{\partial D} = 0, \quad (5.10.5)$$

denn die Tangentialkomponenten von  $\underline{E}$  sind ja gemäß (5.10.3) entlang des Zylindermantels konstant. Genau so leiten wir aus der zweiten Gleichung (5.10.1) die Randbedingung

$$\partial_n B_z|_{\partial D} = 0 \quad (5.10.6)$$

her (*Nachrechnen!*).

Die Wellengleichung (5.10.2) geht für die harmonische Zeitabhängigkeit (5.10.4) in die *Helmholtz-Gleichung*

$$(\Delta + k^2) \underline{E}_0(\underline{r}) = (\Delta + k^2) \underline{B}_0(\underline{r}) = 0 \quad \text{mit} \quad k = \omega/c \quad (5.10.7)$$

über. Aufgrund der Translationssymmetrie des Problems in  $z$ -Richtung können wir die Helmholtzgleichung in  $\underline{r}_\perp$  und  $z$  separieren, d.h. wir können  $\underline{E}(\omega, \underline{r})$  und  $\underline{B}(\omega, \underline{r})$  als Produkt einer Funktion, die nur von  $z$  und einer, die nur von  $\underline{r}_\perp$  abhängt, ansetzen. Diesen Ansatz in (5.10.7) eingesetzt ergibt (*Nachrechnen!*)

$$\underline{E}_0(\underline{r}) = \underline{E}_1(\underline{r}_\perp) \exp(ik_3 x_3), \quad \underline{B}_0(\underline{r}) = \underline{B}_1(\underline{r}_\perp) \exp(ik_3 x_3). \quad (5.10.8)$$

Insgesamt haben wir für die Felder also nunmehr den Ansatz

$$\begin{aligned} \underline{E}(t, \underline{r}) &= \underline{E}_1(\underline{r}_\perp) \exp(ik_3 x_3 - i\omega t), \\ \underline{B}(t, \underline{r}) &= \underline{B}_1(\underline{r}_\perp) \exp(ik_3 x_3 - i\omega t). \end{aligned} \quad (5.10.9)$$

Als nächstes wollen wir zeigen, dass mit diesem Ansatz die vier Maxwell-Gleichungen (5.10.1) sich drastisch vereinfachen lassen. Wir werden nämlich gleich sehen, dass

- (a) die beiden ersten Gleichungen bereits die beiden letzten Gleichungen implizieren und
- (b) die Anteile der Felder  $\underline{E}_\perp = (E_1, E_2, 0)$  und  $\underline{B}_\perp = (B_1, B_2, 0)$  senkrecht zur Zylinderachse bereits durch Vorgabe der Komponenten  $E_3$  und  $B_3$  folgen, d.h. wir finden die allgemeine Lösung des Problems bereits daraus, dass wir die allgemeine Lösung der Helmholtzgleichungen (5.10.7) für  $E_3$  und  $B_3$  unter Berücksichtigung der Randbedingungen (5.10.3) und (5.10.6) angeben und daraus  $\underline{E}_\perp$  und  $\underline{B}_\perp$  bestimmen.

Um die Behauptung (a) zu zeigen, benötigen wir nur die harmonische Zeitabhängigkeit des Ansatzes (5.10.9), die impliziert, dass  $\partial_t \underline{E} = -i\omega \underline{E}$  und  $\partial_t \underline{B} = -i\omega \underline{B}$  ist. Dies in die beiden ersten Gleichungen in (5.10.1) eingesetzt liefert

$$i\omega \underline{B} = \underline{\nabla} \times \underline{E}, \quad -\frac{i\omega}{c^2} \underline{E} = \underline{\nabla} \times \underline{B}, \quad (5.10.10)$$

d.h. sowohl  $\underline{B}$  als auch  $\underline{E}$  sind bis auf Faktoren die Rotationen des jeweils anderen Feldes, und da  $\underline{\nabla} \cdot (\underline{\nabla} \times \underline{V}) = \underline{0}$  für jedes Vektorfeld gilt, sind folglich auch die beiden letzten Gleichungen in (5.10.1) erfüllt.

Behauptung (b) erfordert einige Rechnungen. Dazu zerlegen wir alle Vektoren und Felder in Komponenten entlang der  $x_3$ -Achse und senkrecht dazu, also, wie bereits oben eingeführt  $\underline{r} = \underline{r}_\perp + x_3 \underline{e}_3$ ,  $\underline{E} = \underline{E}_\perp + E_3 \underline{e}_3$  usw. Dabei ist offenbar einfach  $\underline{r}_\perp = (x_1, x_2, 0)^T$ ,  $\underline{E}_\perp = (E_1, E_2, 0)^T$  usw. Setzen wir den Ansatz (5.10.9) in die beiden ersten Gleichungen (5.10.1) ein und zerlegen alle Gleichungen nach Komponenten in  $x_3$ -Richtung und in senkrechter Richtung erhalten wir

$$i\omega \underline{B}_{1\perp} = -\underline{e}_3 \times (\underline{\nabla} E_{13} - ik_3 \underline{E}_{1\perp}), \quad (5.10.11)$$

$$ik_3 \omega \underline{e}_3 B_{03} = \underline{\nabla} \times \underline{E}_{1\perp}, \quad (5.10.12)$$

$$-i\omega/c^2 \underline{E}_{1\perp} = \underline{e}_3 \times (ik_3 \underline{B}_{1\perp} - \underline{\nabla} B_{03}), \quad (5.10.13)$$

$$-i\omega/c^2 \underline{e}_3 E_{13} = \underline{\nabla} \times \underline{B}_{1\perp}. \quad (5.10.14)$$

Betrachten wir die longitudinalen Feldkomponenten  $E_{13}$  und  $B_{13}$  als gegeben, haben wir hier also vier Gleichungen für die vier unbekanntes dazu senkrechten Feldkomponenten  $\underline{E}_{1\perp}$  und  $\underline{B}_{1\perp}$ . Wir sollten also in der Lage sein, die letzteren Komponenten durch die Longitudinalkomponenten auszudrücken. Dazu wenden wir die für jeden Vektor  $\underline{v}$  gültige Beziehung

$$\underline{e}_3 \times (\underline{e}_3 \times \underline{v}) = \underline{e}_3 (\underline{e}_3 \cdot \underline{v}) - \underline{v} \quad (5.10.15)$$

zunächst auf (5.10.13) an. Dann ergibt sich nach einfachen Umformungen (*Nachrechnen!*)

$$i\omega \underline{e}_3 \times \underline{B}_{1\perp} = -ik_3 \underline{E}_{1\perp} + \underline{\nabla} E_{13}. \quad (5.10.16)$$

Dies verwenden wir nun, um in (5.10.13) den Term  $\propto \underline{e}_3 \times \underline{B}_{1\perp}$  zu eliminieren. Nach einer weiteren kleinen Umstellung erhalten wir mit  $k = \omega/c$  (*Nachrechnen!*)

$$\underline{E}_{1\perp} = \frac{i}{k^2 - k_3^2} (k_3 \underline{\nabla} E_{13} - \omega \underline{e}_3 \times \underline{\nabla} B_{13}), \quad (5.10.17)$$

d.h. wir können bei vorgegebenen Longitudinalkomponenten  $E_{13}$  und  $B_{13}$  tatsächlich  $\underline{E}_{1\perp}$  bestimmen.

Bilden wir andererseits (5.10.15) auf (5.10.13) an erhält man nach kurzer Rechnung

$$\frac{i\omega}{c^2} \underline{e}_3 \times \underline{E}_{1\perp} = ik_3 \underline{B}_{1\perp} - \underline{\nabla} B_{13} \quad (5.10.18)$$

und damit in (5.10.11) den Term  $\propto \underline{e}_3 \times \underline{E}_{1\perp}$  eliminiert liefert schließlich

$$\underline{B}_{1\perp} = \frac{i}{k^2 - k_3^2} \left( k_3 \underline{\nabla} B_{13} + \frac{k}{c} \underline{e}_3 \times \underline{\nabla} E_{13} \right). \quad (5.10.19)$$

Wir können also tatsächlich die transversalen Komponenten  $\underline{E}_{1\perp}$  und  $\underline{B}_{1\perp}$  aus den longitudinalen Komponenten  $E_{13}$  und  $B_{13}$  berechnen, sofern nicht diese beiden Komponenten verschwinden.

Diese Lösungen können wir nun in zwei Anteile zerlegen, nämlich **transversal elektrische (TE)** und **transversal magnetische (TE)**.

(TE) Dann ist definitionsgemäß  $E_{13}^{(\text{TE})} = 0$  und mit (5.10.17) und (5.10.19)

$$\begin{aligned}\underline{E}_{1\perp}^{(\text{TE})} &= -\frac{i\omega}{k^2 - k_3^2} \underline{e}_3 \times \underline{\nabla} B_{13}^{(\text{TE})} = -\frac{\omega}{k_3} \underline{e}_3 \times \underline{B}_{1\perp}^{(\text{TE})}, \\ \underline{B}_{1\perp}^{(\text{TE})} &= \frac{ik_3}{k^2 - k_3^2} \underline{\nabla} B_{13}^{(\text{TE})}.\end{aligned}\tag{5.10.20}$$

(TM) Dann ist definitionsgemäß  $B_{13}^{(\text{TM})} = 0$  und mit (5.10.17) und (5.10.19)

$$\begin{aligned}\underline{E}_{1\perp}^{(\text{TM})} &= \frac{ik_3}{k^2 - k_3^2} \underline{\nabla} E_{13}, \\ \underline{B}_{1\perp}^{(\text{TM})} &= \frac{ik}{c(k^2 - k_3^2)} \underline{e}_3 \times \underline{E}_{13}^{(\text{TM})} = \frac{k}{ck_3} \underline{e}_3 \times \underline{E}_{1\perp}^{(\text{TM})}.\end{aligned}\tag{5.10.21}$$

Zuletzt müssen wir noch den Fall diskutieren, dass beide Longitudinalkomponenten  $E_{13} = B_{13} = 0$  verschwinden. Dann sprechen wir von **transversal elektromagnetischen (TEM)** Wellen, und wir müssen wir auf die ursprünglichen Gleichungen (5.10.11-5.10.14) zurückgreifen. Offenbar folgt aus (5.10.12)

$$\underline{\nabla} \times \underline{E}_{1\perp} = \underline{0}.\tag{5.10.22}$$

Wegen  $E_{13} = 0$  ist nun auch  $E_3 = 0$  und damit wegen  $\underline{\nabla} \cdot \underline{E} = 0$

$$0 = \underline{\nabla} \cdot \underline{E} = \exp(ik_3 x_3 - i\omega t) \underline{\nabla} \cdot \underline{E}_{1\perp} \Rightarrow \underline{\nabla} \cdot \underline{E}_{1\perp} = 0.\tag{5.10.23}$$

Folglich muss  $\underline{E}_{1\perp}(\underline{r}_\perp)$  die Lösung eines ebenen elektrostatischen Problems sein. Ist die Querschnittsfläche  $D$  einfach zusammenhängend, muss im Inneren des Zylinders demzufolge  $\underline{E}_{1\perp} = \underline{0}$  sein, denn dann existiert ein elektrostatisches Potential  $\Phi(x_1, x_2)$  mit  $\underline{E}_{1\perp} = -\underline{\nabla}\Phi$ , und der Rand  $\partial D$  muss Äquipotentiallinie sein. Demnach ist eine (und damit die einzige) Lösung der Laplacegleichung  $\Delta\Phi = 0$  ein konstantes Potential  $\Phi = \text{const}$ . Wegen (5.10.11) verschwindet dann auch  $\underline{B}_{1\perp}$ , d.h. in einem solchen Fall existieren keine TEM-Wellen.

Nur wenn wir eine Anordnung wie ein Koaxialkabel haben, wo auch noch ein Innenleiter vorliegt und das Gebiet  $D$  mehrfach zusammenhängend wird, kann es nichtverschwindende elektrostatische Lösungen  $\underline{E}_{1\perp} = -\underline{\nabla}\Phi$  geben (im Fall des Koaxialkabels vgl. dazu (1.13.20), wo wir den entsprechenden Zylinderkondensator für Gleichspannung behandelt haben), wobei  $\Phi$  das entsprechende elektrostatische Potential ist. In diesem Fall ergibt die Wellengleichung (5.10.2)

$$\begin{aligned}\square[\underline{E}_{1\perp} \exp(ik_3 x_3 - i\omega t)] &= (k_3^2 - \omega^2/c^2) \underline{E}_{1\perp} \exp(ik_3 x_3 - i\omega t) = 0 \\ &\Rightarrow k_3 = \pm \frac{\omega}{c} = \pm k.\end{aligned}\tag{5.10.24}$$

Falls also, wie beim Koaxialkabel, TEM-Wellen existieren, so breiten sich diese für jede Frequenz entlang der Wellenleiterachse mit der Vakuumlichtgeschwindigkeit aus. Wegen (5.10.11) ist dann  $\underline{B}_{1\perp} = \underline{e}_3 \times \underline{E}_{1\perp}$ , und die Welle ist einer ebenen Welle im freien Raum sehr ähnlich. Der einzige Unterschied ist, dass die Amplitude entlang der Querschnittsfläche des Wellenleiters gemäß der elektrostatischen Lösung für  $\underline{E}_{1\perp}$  eine Funktion von  $\underline{r}_\perp$  ist.

Der Vollständigkeit halber sei angemerkt, dass die **Quellen** der Felder im Wellenleiter sich als Oberflächenladungen und Oberflächenströme ergeben. Dazu betrachtet man wieder die Abb. 1.5, wobei man als die blaue Fläche einen (infinitesimalen) Ausschnitt des Zylindermantels verwendet. Bei unserer Wahl der Normalen in Abb. 5.2 wird entlang der Zylinderwand (*Nachrechnen!*)

$$\sigma_Q = -\epsilon_0 \underline{e}_n \cdot \underline{E}, \quad \underline{k}_Q = -\mu_0 \underline{e}_n \times \underline{B}.$$

Dabei sind  $\underline{E}$  bzw.  $\underline{B}$  die Werte der Felder unmittelbar an der inneren Oberfläche des Wellenleiters.

### 5.10.2 Eigenmoden für rechteckige Wellenleiter

Betrachten wir nun als konkretes Beispiel einen **rechteckigen Wellenleiter**. Es sei also  $D = [0, a] \times [0, b]$ . Nach den obigen Betrachtungen für allgemeine Wellenleiter müssen wir nur  $E_{13}(x_1, x_2)$  und  $B_{13}(x_1, x_2)$  für die beiden Fälle transversal elektrischer (TE) und transversal magnetischer (TM) Wellen berechnen, d.h. die allgemeine Lösung der Helmholtz-Gleichung (5.10.7)

$$(\Delta + k^2)E_3(t, \underline{r}) = 0, \quad (\Delta + k^2)B_3(t, \underline{r}) = 0 \quad (5.10.25)$$

finden. Setzen wir den Ansatz (5.10.8) in (5.10.4) ein, erhalten wir daraus

$$(\Delta + k_\perp^2)E_{13}(x_1, x_2) = 0, \quad (\Delta + k_\perp^2 - k_3^2)B_{13}(x_1, x_2) = 0. \quad (5.10.26)$$

Diese Gleichungen sind unter Berücksichtigung der **Randbedingungen** (5.10.3) und (5.10.5), also für die  $x_3$ -Komponenten

$$E_{13}|_{\partial D} = 0, \quad \underline{e}_n \cdot \underline{\nabla} B_{13}|_{\partial D} = 0, \quad (5.10.27)$$

zu lösen. Dabei ist

$$k_\perp^2 = k^2 - k_3^2. \quad (5.10.28)$$

Eine wichtige Lösungsstrategie für solche Probleme ist es, einen **Separationsansatz** zu versuchen. Betrachten wir zunächst die **TM-Wellen**, also  $B_{13} = 0$ . Wir setzen also den Ansatz

$$E_{13}(x_1, x_2) = X_1(x_1)X_2(x_2) \quad (5.10.29)$$

in (5.10.25) ein und erhalten

$$X_1''(x_1)X_2(x_2) + X_1(x_1)X_2''(x_2) = -k_\perp^2 X_1(x_1)X_2(x_2). \quad (5.10.30)$$

Dividieren wir diese Gleichung durch  $X_1(x_1)X_2(x_2)$  und formen etwas um, erhalten wir

$$\frac{X_1''(x_1)}{X_1(x_1)} = -\left(\frac{X_2''(x_2)}{X_2(x_2)} + k_\perp^2\right). \quad (5.10.31)$$

Da nun die linke Seite dieser Gleichung nicht von  $x_2$  und die rechte nicht von  $x_1$  abhängen, müssen beide Seiten konstant sein, d.h.

$$\frac{X_1''(x_1)}{X_1(x_1)} = -k_1^2, \quad \frac{X_2''(x_2)}{X_2(x_2)} = -k_2^2 \quad \text{mit} \quad k_2^2 = k_\perp^2 - k_1^2. \quad (5.10.32)$$

Die allgemeinen Lösungen dieser Differentialgleichungen sind offenbar

$$\begin{aligned} X_1(x_1) &= A_1 \cos(k_1 x_1) + B_1 \sin(k_1 x_1), \\ X_2(x_2) &= A_2 \cos(k_2 x_2) + B_2 \sin(k_2 x_2). \end{aligned} \quad (5.10.33)$$

Die Randbedingung für  $E_{13}$  in (5.10.27) verlangt  $X_1(0) = X_2(0) = 0$ , was  $A_1 = A_2 = 0$  bedeutet. Weiter muss noch  $X_1(a) = X_2(b) = 0$  gelten, und das ist der Fall wenn  $k_1 a$  und  $k_2 b$  jeweils ein ganzzahliges Vielfaches von  $\pi$  ist.

Wir erhalten somit die folgenden Lösungen für die **TM-Wellenmoden**

$$E_{13;m,n}^{(\text{TM})} = \sin(k_{1m} x_1) \sin(k_{2n} x_2) \quad (5.10.34)$$

mit  $k_{1m} = \frac{m\pi}{a}$ ,  $k_{2n} = \frac{n\pi}{b}$ ,  $m, n \in \mathbb{N} = \{1, 2, \dots\}$ .

Dabei benötigen wir für  $m$  und  $n$  nur die positiven ganzen Zahlen, weil die negativen Zahlen bis auf das Vorzeichen dieselben Lösungen, also linear abhängige Lösungen, liefern. In der Theorie der **Fourier-Reihen** zeigt man, dass (5.10.34) einen **vollständigen Satz** von Lösungen der Helmholtz-Gleichung (5.10.25) liefern, d.h. alle Lösungen können in eine Reihe der Form

$$E_{13}(x_1, x_2) = \sum_{m,n \in \mathbb{N}} \tilde{E}_{mn}^{(\text{TM})} E_{13;m,n}^{(\text{TM})}(x_1, x_2) \quad (5.10.35)$$

$$= \sum_{m,n \in \mathbb{N}} \tilde{E}_{mn}^{(\text{TM})} \sin(k_{1m} x_1) \sin(k_{2n} x_2)$$

entwickelt werden. Man nennt die entsprechenden Funktionen  $E_{13;m,n}^{(\text{TM})}$  die **Wellenmoden**. Wegen (5.10.32) kann also  $k_{\text{per}}$  nur die diskreten Werte

$$k_{\perp mn}^{(\text{TM})} = \sqrt{k_{1m}^2 + k_{2n}^2} \quad (5.10.36)$$

annehmen. Stellen wir nun (5.10.27) zu  $k_3^2 = k^2 - k_{\perp}^2$  um, wird klar, dass sich Wellen entlang der  $x_3$ -Achse nur dann ausbreiten können, wenn  $k_3^2 > 0$  ist, denn andernfalls wird  $k_3$  **rein imaginär**. Der minimale Wert für  $k_{\perp}^{(\text{TM})}$  ist der Wert (5.10.35) für  $m = n = 1$ . Demnach muss also

$$k^2 > \pi^2 \left( \frac{1}{a^2} + \frac{1}{b^2} \right) = k_g^{(\text{TM})} \quad (5.10.37)$$

sein, d.h. es können sich nur dann TM-Wellen ausbreiten wenn die Frequenz  $\omega > \omega_g^{(\text{TM})} = c k_g^{(\text{TM})}$  ist. Genauso findet man die **TE-Wellenmoden**. Der einzige Unterschied ist die Randbedingung für  $B_{13}$  in (5.10.26), die zu

$$B_{13;m,n}^{(\text{TE})} = \cos(k_{1m} x_1) \cos(k_{2n} x_2) \quad (5.10.38)$$

mit denselben Werten für  $k_1$  bzw.  $k_2$  wie in (5.10.33), wobei jedoch auch die Fälle  $m = 0$ ,  $n \neq 0$  bzw.  $m \neq 0$ ,  $n = 0$  erlaubt sind. Man macht sich anhand von (5.10.20) klar, dass  $m = n = 0$  nicht zur Ausbreitung von Wellen entlang der  $x_3$ -Achse führt<sup>a</sup>. Weiter folgt, dass für  $a > b$  demnach die Grenzfrequenz, oberhalb derer sich TE-Wellen ausbreiten können,

$$\omega_g = c k_g^{(\text{TE})} = \frac{c\pi}{a} \quad (5.10.39)$$

ist. Das ist dann überhaupt die kleinste Frequenz eines Signals, die mittels des Wellenleiters übertragen werden kann.

<sup>a</sup>Für  $m = n = 0$  wäre  $B_{13} = \text{const}$  und  $\underline{B}_{1\perp} = 0$ . Dann ist aber  $\text{div } \underline{B} \neq 0$  (Nachprüfen!).

Für die Feldmodenkomponenten senkrecht zur Wellenleiterachse finden wir mittels (5.10.20) und (5.10.21) (*Nachrechnen!*)

$$\underline{E}_{1\perp,mn}^{(\text{TM})} = \frac{ik_3}{k_{\perp mn}^2} \begin{pmatrix} k_{1m} \cos(k_{1m}x_1) \sin(k_{2n}x_2) \\ k_{2n} \sin(k_{1m}x_1) \cos(k_{2n}x_2) \\ 0 \end{pmatrix}, \quad (5.10.40)$$

$$\underline{B}_{1\perp,mn}^{(\text{TM})} = \frac{ik}{ck_{\perp mn}^2} \begin{pmatrix} -k_{2n} \sin(k_{1m}x_1) \cos(k_{2n}x_2) \\ k_{1m} \cos(k_{1m}x_1) \sin(k_{2n}x_2) \\ 0 \end{pmatrix}, \quad (5.10.41)$$

$$\underline{E}_{1\perp,mn}^{(\text{TE})} = \frac{ik}{k_{\perp mn}^2} \begin{pmatrix} -k_{2n} \cos(k_{1m}x_1) \sin(k_{2n}x_2) \\ k_{1m} \sin(k_{1m}x_1) \cos(k_{2n}x_2) \\ 0 \end{pmatrix} \quad (5.10.42)$$

$$\underline{B}_{1\perp,mn}^{(\text{TE})} = -\frac{ick_3}{k_{\perp mn}^2} \begin{pmatrix} k_{1m} \sin(k_{1m}x_1) \cos(k_{2n}x_2) \\ k_{2n} \cos(k_{1m}x_1) \sin(k_{2n}x_2) \\ 0 \end{pmatrix}. \quad (5.10.43)$$

Insbesondere sehen wir, dass auch die erste Randbedingung in (5.10.3), also  $\underline{e}_t \cdot \underline{E}|_{\partial D} = 0$ , erfüllt ist (*Nachprüfen!*).

Fassen wir alles zusammen, erhalten wir für die Felder

$$\underline{E}^{(\text{TM})}(t, \underline{r}) = \sum_{m,n=1}^{\infty} \tilde{E}_{mn}^{(\text{TM})} [\underline{e}_3 E_{13,mn}^{(\text{TM})}(x_1, x_2) + \underline{E}_{1\perp,mn}^{(\text{TM})}(x_1, x_2)] \exp(ik_3x_3 - i\omega t), \quad (5.10.44)$$

$$\underline{B}^{(\text{TM})}(t, \underline{r}) = \sum_{m,n=1}^{\infty} \tilde{E}_{mn}^{(\text{TM})} \underline{B}_{1\perp,mn}^{(\text{TM})}(x_1, x_2) \exp(ik_3x_3 - i\omega t), \quad (5.10.45)$$

$$\underline{E}^{(\text{TE})}(t, \underline{r}) = \sum_{m,n=0}^{\infty} \tilde{B}_{mn}^{(\text{TE})} B_{13,mn}^{(\text{TE})}(x_1, x_2) \underline{E}_{1\perp,mn}^{(\text{TE})}(x_1, x_2) \exp(ik_3x_3 - i\omega t), \quad (5.10.46)$$

$$\underline{B}^{(\text{TE})}(t, \underline{r}) = \sum_{m,n=0}^{\infty} \tilde{B}_{mn}^{(\text{TE})} [\underline{e}_3 B_{13,mn}^{(\text{TE})}(x_1, x_2) + \underline{B}_{1\perp,mn}^{(\text{TE})}(x_1, x_2)] \exp(ik_3x_3 - i\omega t). \quad (5.10.47)$$

Dabei ist zu beachten, dass zwingend  $\tilde{B}_{00}^{(\text{TE})} = 0$  ist, wie oben erörtert. Jedes im Wellenleiter mögliche Feld lässt sich als Superposition aus TE- und TM-Moden berechnen.

### 5.10.3 TEM-Moden beim kreiszylindrischen Koaxialkabel

Als einfachstes Beispiel für die Ausbreitung von **TEM-Wellen** entlang eines Wellenleiters betrachten wir das kreiszylindrische Koaxialkabel. Es sei der Radius des Innenleiters  $a$  und der des Außenleiters  $b$ . Wir nehmen wieder einen idealen Leiter an, so dass die allgemeinen Ausführungen in Abschnitt 5.10.1 gelten. Wir berücksichtigen allerdings für dieses Beispiel nur die TEM-Wellen. Selbstverständlich gibt es auch TE- und TM-Wellenmoden. Deren Behandlung erfordert aber Kenntnisse über die Bessel- und Neumann-Funktionen (Zylinderfunktionen). Für den kreiszylindrischen Wellenleiter bzw. das kreiszylindrische Koaxialkabel sei auf die Literatur verwiesen, z.B. [Som01, Som77].

### 5.10. Wellenleiter

Für die Bestimmung der TEM-Wellen müssen wir gemäß (5.10.22) nur das elektrostatische Problem für das Feld  $\vec{E}_{1\perp}(\vec{r}_\perp)$  lösen. Dabei bedienen wir uns der üblichen Zylinderkoordinaten. Wegen der Symmetrie des Problems gilt für das entsprechende statische Potential

$$\Phi(\vec{r}_\perp) = \Phi(R), \quad (5.10.48)$$

und mit Hilfe von (A.2.7) folgt

$$\Delta\Phi = \frac{1}{R}\partial_R(R\partial_R)\Phi = 0. \quad (5.10.49)$$

Wie bereits in Abschnitt (1.13) bei der Behandlung des Zylinderkondensators gezeigt, gilt für unsere Randbedingungen

$$\Phi(R) = -\Phi_0 \ln(R/a), \quad (5.10.50)$$

wobei wir willkürlich den Nullpunkt des Potentials auf den Innenleiter gelegt haben. Das entspricht im entsprechenden elektrostatischen Problem einer Belegung des Innenleiters mit positiver und des Außenleiters mit negativer Ladung (für  $\Phi_0 > 0$ ). Das elektrische Feld ergibt sich zu

$$\vec{E}_{1\perp}(R) = \vec{e}_R \frac{\Phi_0}{R} \quad (5.10.51)$$

und damit

$$\vec{E}(t, \vec{r}) = \vec{e}_R \frac{\Phi_0}{R} \exp(ik_3 x_3 - i\omega t). \quad (5.10.52)$$

Gemäß (5.10.24) gilt die Dispersionsrelation für freie elektromagnetische Wellen  $k_3 = k = \omega/c$ . Das Magnetfeld berechnet man sofort aus der ersten Gleichung (5.10.1). Wegen der harmonischen Zeitabhängigkeit können wir nämlich überall  $\partial_t$  durch  $-i\omega$  ersetzen, und daraus folgt

$$\vec{B}(t, \vec{r}) = -\frac{i}{\omega} \text{rot } \vec{E} = \underline{e}_\varphi ik_3 E_R = \vec{e}_\varphi \frac{\Phi_0}{cR} \exp(ik_3 x_3 - i\omega t). \quad (5.10.53)$$

Hier ist es sehr einfach, die Flächenladungsdichten bzw. die Flächenstromdichten auf dem Innen- und Außenleiter zu bestimmen. Am Innenleiter (Außenleiter) ist  $\underline{e}_n = -\underline{e}_R$  ( $\underline{e}_n = +\underline{e}_R$ ) und folglich

$$\begin{aligned} \sigma_Q|_{R=a} &= -\epsilon_0 \underline{e}_n \cdot \underline{E} = \frac{\epsilon_0 \Phi_0}{a} \exp(ik_3 x_3 - i\omega t), \\ \sigma_Q|_{R=b} &= -\epsilon_0 \underline{e}_n \cdot \underline{E} = -\frac{\epsilon_0 \Phi_0}{b} \exp(ik_3 x_3 - i\omega t), \\ \underline{k}_Q|_{R=a} &= -\frac{1}{\mu_0} \underline{e}_n \times \underline{B} = \vec{e}_z \frac{\Phi_0}{\mu_0 c a} \exp(ik_3 x_3 - i\omega t), \\ \underline{k}_Q|_{R=b} &= -\frac{1}{\mu_0} \underline{e}_n \times \underline{B} = -\vec{e}_z \frac{\Phi_0}{\mu_0 c b} \exp(ik_3 x_3 - i\omega t). \end{aligned} \quad (5.10.54)$$

Man rechnet sofort nach, dass die Kontinuitätsgleichung für die Flächenladungen und -ströme gilt am Innenleiter (*Nachrechnen!*)

$$\partial_t \sigma_Q = -i\omega \sigma_Q = -\frac{i\omega \epsilon_0 \Phi_0}{a} \exp(ik_3 x_3 - i\omega t). \quad (5.10.55)$$

und

$$\text{div } \vec{k}_Q = \frac{ik_3 \Phi_0}{\mu_0 c a} \exp(ik_3 x_3 - i\omega t) = \frac{i\omega \Phi_0}{\mu_0 c^2 a} \exp(ik_3 x_3 - i\omega t) = -\partial_t \sigma_Q, \quad (5.10.56)$$

wobei wir im letzten Schritt  $\mu_0 c^2 = 1/\epsilon_0$  verwendet haben.

## 5.11 Hohlraumresonatoren

Bei Hohlraumresonatoren haben wir es mit endlichen von einem Leiter umschlossenen Hohlraum zu tun. Wir betrachten nur den einfachsten Fall eines **kastenförmigen Hohlleiters**. Es sei also der Hohlraum der Quader  $[0, a] \times [0, b] \times [0, c]$ .

Wir suchen gleich die **Eigenmoden**, die sich aus dem Separationsansatz

$$A_i(t, \vec{x}) = a_i \exp(-i\omega t) X_i(x) Y_i(y) Z_i(z) \quad (5.11.1)$$

für das Vektorpotential ergeben.

Dabei verwenden wir das Vektorpotential in Coulomb-Eichung, verlangen also

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{A} = 0. \quad (5.11.2)$$

Das elektromagnetische Feld ergibt sich dann zu

$$\vec{E} = -\partial_t \vec{A} - \vec{\nabla} \Phi, \quad \vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}. \quad (5.11.3)$$

Dies erfüllt die beiden homogenen Maxwell-Gleichungen identisch. Die inhomogenen Maxwell-Gleichungen mit  $\rho = 0$  und  $\vec{j} = 0$  liefern für Felder mit harmonischer Zeitabhängigkeit  $\propto \exp(-i\omega t)$  und  $\omega = ck$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{E} = -\Delta \Phi = 0, \quad (5.11.4)$$

wobei wir (5.11.3) und (5.11.2) verwendet haben. Da im Hohlraum keine Ladung vorhanden ist, muss zwingend  $\Phi = 0$  sein, und die verbliebene Gleichung

$$\vec{\nabla} \times \vec{B} - \frac{1}{c^2} \partial_t \vec{E} = \mu_0 \vec{j} \stackrel{!}{=} 0 \quad (5.11.5)$$

liefert durch Einsetzen von (5.11.3) und Berücksichtigung der Eichbedingung (5.11.2) die **Helmholtz-Gleichung**

$$(\Delta + k^2) \vec{A} = 0. \quad (5.11.6)$$

Setzt man den Separationsansatz (5.11.1) ein, ergeben sich für die Modenfunktionen die Lösungen

$$\begin{aligned} X_i(x) &= A_x^{(i)} \cos(k_1 x) + B_x^{(i)} \sin(k_1 x), \\ Y_i(x) &= A_y^{(i)} \cos(k_2 y) + B_y^{(i)} \sin(k_2 y), \\ Z_i(z) &= A_z^{(i)} \cos(k_3 z) + B_z^{(i)} \sin(k_3 z). \end{aligned} \quad (5.11.7)$$

Da die Hohlraumwände ideale Leiter sein sollen, müssen die Tangentialkomponenten von  $\vec{E}$  und damit wegen

$$\vec{E} = -\partial_t \vec{A} = i\omega \vec{A} \quad (5.11.8)$$

auch die Tangentialkomponenten von  $\vec{A}$  auf den Quaderflächen verschwinden müssen.

Für die zur  $xy$ -Ebene parallelen Flächen bedeutet dies, dass

$$Z_1(0) = Z_1(c) = 0, \quad Z_2(0) = Z_2(c) = 0, \quad (5.11.9)$$

für die zur  $xz$ -Ebene parallelen Flächen

$$Y_1(0) = Y_1(b) = 0, \quad Y_3(0) = Y_3(b) = 0 \quad (5.11.10)$$

### 5.11. Hohlraumresonatoren

und für die zur  $yz$ -Ebene parallelen Flächen

$$X_2(0) = X_2(a) = 0, \quad X_3(0) = X_3(a) = 0. \quad (5.11.11)$$

Aus den Randbedingungen für  $x = 0$  bzw.  $y = 0$  bzw.  $z = 0$  folgt, dass die entsprechenden Funktionen der Form (5.11.7)  $A_x^{(i)} = A_y^{(i)} = A_z^{(i)} = 0$  erfüllen müssen, also reine sin-Funktionen sind.

Dass sie auch am anderen Rand  $x = a$  bzw.  $y = b$  bzw.  $z = c$  ebenfalls verschwinden, ergibt für die erlaubten Wellenvektoren  $\vec{k}$  die diskreten Werte

$$k_1 = \frac{\pi}{a} n_1, \quad k_2 = \frac{\pi}{b} n_2, \quad k_3 = \frac{\pi}{c} n_3 \quad (5.11.12)$$

mit  $n_1, n_2, n_3 \in \mathbb{N}_0 = \{0, 1, 2, \dots\}$ ,  $\vec{k}^2 \neq 0$ .

Wir schreiben ab jetzt vereinfacht

$$s_1(x) = \sin(k_1 x), \quad s_2(y) = \sin(k_2 y), \quad s_3(z) = \sin(k_3 z). \quad (5.11.13)$$

Bis jetzt ergibt sich für die Komponenten von  $\vec{A}$  also

$$\begin{aligned} A_1(t, \vec{x}) &= a_1 \exp(-i\omega t) X_1(x) s_2(y) s_3(z), \\ A_2(t, \vec{x}) &= a_2 \exp(-i\omega t) Y_2(y) s_1(x) s_3(z), \\ A_3(t, \vec{x}) &= a_3 \exp(-i\omega t) Z_3(z) s_1(x) s_2(y). \end{aligned} \quad (5.11.14)$$

Damit die Eichbedingung (5.11.2) erfüllt ist, muss offenbar  $X_1'(x) \propto s_1(x)$ ,  $Y_2'(y) \propto s_2(y)$ ,  $Z_3'(z) \propto s_3(z)$  sein. Wegen (5.11.7) folgt daraus, dass wir

$$\begin{aligned} X_1(x) &= c_1(x) = \cos(k_1 x), \\ Y_2(y) &= c_2(y) = \cos(k_2 y), \\ Z_3(z) &= c_3(z) = \cos(k_3 z) \end{aligned} \quad (5.11.15)$$

setzen können. Damit wird schließlich

$$\begin{aligned} A_1(t, \vec{x}) &= a_1 \exp(-i\omega t) c_1(x) s_2(y) s_3(z), \\ A_2(t, \vec{x}) &= a_2 \exp(-i\omega t) c_2(y) s_1(x) s_3(z), \\ A_3(t, \vec{x}) &= a_3 \exp(-i\omega t) c_3(z) s_1(x) s_2(y), \end{aligned} \quad (5.11.16)$$

und aus (5.11.2) folgt für jedes mögliche durch (5.11.12) bestimmte  $\vec{k}$ ,

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{A} = -\vec{a} \cdot \vec{k} s_1(x) s_2(y) s_3(z) = 0 \Rightarrow \vec{a} \cdot \vec{k} = 0. \quad (5.11.17)$$

Wir betrachten zunächst den Fall, dass alle Komponenten  $k_i \neq 0$  für  $i \in \{1, 2, 3\}$  sind. Wie bei freien ebenen Wellen, gibt es zu jedem solchem zu  $\vec{k}$  **zwei transversale Moden**. Wir wählen  $\vec{\epsilon}_1(\vec{k})$  und  $\vec{\epsilon}_2(\vec{k})$  als zueinander orthogonale Einheitsvektoren, so dass  $\vec{\epsilon}_1(\vec{k}) \times \vec{\epsilon}_2(\vec{k}) = \vec{k}/k$  ist, d.h. die beiden Vektoren bilden in dieser Reihenfolge zusammen mit  $\vec{k}/k$  eine rechtshändige kartesische Basis.

Wir definieren nun die **Moden-Funktionen**

$$\vec{A}_{\vec{k},\lambda}(\vec{x}) = N(\vec{k}) \begin{pmatrix} \epsilon_{1\lambda}(\vec{k}) \cos(k_1 x) \sin(k_2 y) \sin(k_3 z) \\ \epsilon_{2\lambda}(\vec{k}) \sin(k_1 x) \cos(k_2 y) \sin(k_3 z) \\ \epsilon_{3\lambda}(\vec{k}) \sin(k_1 x) \sin(k_2 y) \cos(k_3 z) \end{pmatrix}. \quad (5.11.18)$$

Dabei ist  $N(\vec{k})$  eine Normierungskonstante.

Um sie zu bestimmen, müssen wir nun zwei Fälle unterscheiden, denn offenbar ergeben sich auch nichtverschwindende Lösungen wenn ein  $k_i = 0$  ist. Sind zwei oder gar alle drei der  $k_i = 0$ , wird nämlich (5.11.18) offenbar null. Wir müssen also im Folgenden zwei Fälle unterscheiden:

- Eine Komponente von  $\vec{k}$  verschwindet. Nehmen wir als Beispiel eine Mode mit  $k_1 = 0$ . In dem Fall ist notwendig  $A_{\vec{k},\lambda 2} = A_{\vec{k},\lambda 3} = 0$ , weil diese Terme  $\sin(k_1 x) = \sin 0 = 0$  enthalten, d.h. in diesem Fall gibt es nur *einen* Polarisationsrichtungvektor, nämlich  $\vec{\epsilon}_1^{(0)}(0, k_2, k_3) = \vec{e}_1$ . Damit überhaupt  $\vec{A}_{\vec{k},\lambda} \neq \vec{0}$  ist, müssen notwendig  $k_2 \neq 0$  und  $k_3 \neq 0$  sein. Analog kann man auch für  $k_2 = 0$  bzw.  $k_3 = 0$  argumentieren. In diesem Fall haben wir für jedes solche  $\vec{k}$  jeweils nur eine Modenfunktion entsprechend der einen Polarisationsrichtung:

$$\begin{aligned} \vec{A}_{(0,k_2,k_3),1}^{(0)}(\vec{x}) &= N_{(0,k_2,k_3)}^{(0)} \sin(k_2 y) \sin(k_3 z) \vec{e}_1, \\ \vec{A}_{(k_1,0,k_3),2}^{(0)}(\vec{x}) &= N_{(k_1,0,k_3)}^{(0)} \sin(k_1 x) \sin(k_3 z) \vec{e}_2, \\ \vec{A}_{(k_1,0,k_2),3}^{(0)}(\vec{x}) &= N_{(k_1,k_2,0)}^{(0)} \sin(k_1 x) \sin(k_2 y) \vec{e}_3. \end{aligned} \quad (5.11.19)$$

- Alle drei Komponenten von  $\vec{k}$  sind von 0 verschieden. Dann gibt es, wie oben erläutert und in Analogie zum Fall freier ebener elektromagnetischer Wellen, stets zwei linear unabhängige Polarisationsvektoren, die wir wie oben angegeben zusammen mit  $\vec{k}/k$  als rechtshändige kartesische Basis wählen.

Zur Bestimmung der Normierungsfaktoren bemerken wir, dass die Modenfunktionen ein **orthogonales System von Funktionen** in folgendem Sinne bilden. Dazu definieren wir für zwei beliebige auf dem Quader  $Q = [0, a] \times [0, b] \times [0, c]$  definierte Vektorfelder  $\vec{V}_1, \vec{V}_2 \in \mathbb{R}^3$  ein **Skalarprodukt**

$$\langle \vec{V}_1 | \vec{V}_2 \rangle = \int_Q d^3x \vec{V}_1(\vec{x}) \cdot \vec{V}_2(\vec{x}). \quad (5.11.20)$$

Betrachten wir nun die Modenfunktionen (5.11.18). Durch direktes Nachrechnen (*Übung!*) zeigt sich, dass

$$\begin{aligned} \langle \vec{A}_{\lambda,\vec{k}} | \vec{A}_{\lambda',\vec{k}} \rangle &= \delta_{\lambda,\lambda'} \delta_{\vec{k},\vec{k}'} N_{\lambda}^2(\vec{k}) V/8, \\ \langle \vec{A}_{\vec{k},j}^{(0)} | \vec{A}_{\vec{k}',j'}^{(0)} \rangle &= \delta_{jj'} \delta_{\vec{k},\vec{k}'} [N_j^{(0)}(\vec{k})]^2 V/4, \\ \langle \vec{A}_{\vec{k},j}^{(0)} | \vec{A}_{\vec{k},\lambda} \rangle &= 0. \end{aligned} \quad (5.11.21)$$

gilt. Damit ergibt sich für die Normierungskonstanten, die wir positiv wählen

$$N_{\lambda}(\vec{k}) = \sqrt{8/V}, \quad N_j^{(0)}(\vec{k}) = \sqrt{4/V}. \quad (5.11.22)$$

Dann können wir die **Fourier-Entwicklung** der Lösungen der Maxwell-Gleichungen im Hohlraum nach diesen Modenfunktionen in der Form

$$\begin{aligned} \vec{A} = & \sum_{\vec{k}} \sum_{\lambda=1}^2 \left[ a_{\lambda}(\vec{k}) \exp[-i\omega(\vec{k})t] + a_{\lambda}^*(\vec{k}) \exp[+i\omega(\vec{k})t] \right] \vec{A}_{\vec{k},\lambda}(\vec{x}) \\ & + \sum_{j=1}^3 \sum_{\vec{k}} \left[ a_j^{(0)}(\vec{k}) \exp[-i\omega(\vec{k})t] + a_j^{(0)*}(\vec{k}) \exp[+i\omega(\vec{k})t] \right] \vec{A}_{\vec{k},j}^{(0)} \end{aligned} \quad (5.11.23)$$

schreiben. Dabei haben wir ausgenutzt, dass die Modenfunktionen Lösungen für beide Exponentialfaktoren sind, da in der Helmholtzgleichung nur  $k^2 = \omega^2(\vec{k})/c^2 = \vec{k}^2/c^2$  vorkommt und wir reelle Lösungen suchen. In der zweiten Summe ist natürlich nur über die beiden jeweils von 0 verschiedenen Komponenten von  $\vec{k}$  zu summieren.

Die Koeffizienten  $a_{\lambda}(\vec{k})$  kann man aus den Anfangsbedingungen  $\vec{A}(0, \vec{x})$  und  $\partial_t \vec{A}(0, \vec{x})$  gewinnen. Verwenden wir nämlich die Orthogonalitätsrelationen (5.11.21) erhalten wir für Moden, wo keine Komponente von  $\vec{k}$  verschwindet

$$\begin{aligned} \langle \vec{A}|_{t=0} | \vec{A}_{\lambda, \vec{k}} \rangle &= a_{\lambda}(\vec{k}) + a_{\lambda}^*(\vec{k}) = 2 \operatorname{Re} a_{\lambda}(\vec{k}), \\ \langle \partial_t \vec{A}|_{\lambda, \vec{k}} | \vec{A}_{\lambda, \vec{k}} \rangle &= -i[a_{\lambda}(\vec{k}) - a_{\lambda}^*(\vec{k})] = 2 \operatorname{Im} a_{\lambda}(\vec{k}) \end{aligned} \quad (5.11.24)$$

und analog für die verbliebenen Moden, wo eine Komponente von  $\vec{k}$  null ist

$$\begin{aligned} \langle \vec{A}|_{t=0} | \vec{A}_{\vec{k}, j}^{(0)} \rangle &= a_j^{(0)}(\vec{k}) + a_j^{(0)*}(\vec{k}) = 2 \operatorname{Re} a_j^{(0)}(\vec{k}), \\ \langle \partial_t \vec{A}|_{\lambda, \vec{k}} | \vec{A}_{\lambda, \vec{k}} \rangle &= -i[a_j(\vec{k}) - a_j^{(0)*}(\vec{k})] = 2 \operatorname{Im} a_j^{(0)}(\vec{k}) \end{aligned} \quad (5.11.25)$$

Wir erhalten also in der Tat aus den Anfangsbedingungen Real- und Imaginärteil für alle  $a_{\lambda}(\vec{k})$  und  $a_j^{(0)}(\vec{k})$ .

Wir bemerken ohne Beweis, dass damit jede Anfangswertaufgabe durch die Entwicklung nach den Modenfunktionen gelöst werden kann. Dies ist der **Vollständigkeit** dieser Modenfunktionen zu verdanken, d.h. jedes Vektorfeld, das die Wellengleichung und die Lorenz-Eichbedingung sowie die oben definierten Randbedingungen erfüllt, durch eine Modenentwicklung der Form (5.11.23) dargestellt werden kann. Wie aus (5.11.18) und (5.11.19) klar wird, handelt es sich dabei um Entwicklungen in Form von **Fourier-Reihen**.

Wir besprechen nun noch einen anderen wichtigen Aspekt der Modenentwicklung. Dazu nutzen wir aus, dass die Feldmoden die Helmholtz-Gleichung erfüllen und alle divergenzfreenen Vektorfelder, die die Randbedingungen erfüllen, durch die Fourier-Entwicklung nach den Modenfunktionen (5.11.18) und (5.11.19) darstellbar ist, d.h. es gilt

$$\vec{A}(t, \vec{x}) = \sum_{\vec{k}} \sum_{\lambda} a_{\lambda}(t, \vec{k}) \vec{A}_{\vec{k}, \lambda}(\vec{x}) + \sum_{j=1}^3 \sum_{\vec{k}} a_j^{(0)}(t, \vec{k}) \vec{A}_{\vec{k}, j}^{(0)}(\vec{x}). \quad (5.11.26)$$

Wir müssen nun nur noch die Wellengleichung für  $\vec{A}$  erfüllen. Nun folgt aber aus dem Fourier-Ansatz (5.11.26), dass

$$\square \vec{A}(t, \vec{x}) = 0 \Rightarrow \partial_t^2 a_{\lambda}(t, \vec{k}) + \omega^2 a_{\lambda}(t, \vec{k}), \quad \omega = c|\vec{k}| \quad (5.11.27)$$

gilt, d.h. wir haben die Anfangswertaufgabe auf die Lösung eines entkoppelten Systems aus Gleichungen für unabhängige **harmonische Oszillatoren** zurückgeführt. Analog folgt die auch für die Funktionen  $a_j^{(0)}$ . Die allgemeinen Lösungen sind

$$\begin{aligned} a_\lambda(t, \vec{k}) &= A_\lambda(\vec{k}) \exp(-i\omega t) + A_\lambda^*(\vec{k}) \exp(i\omega t) \quad \text{mit} \quad \omega = c|\vec{k}|, \\ a_j^{(0)}(t, \vec{k}) &= A_j^{(0)}(\vec{k}) \exp(-i\omega t) + A_j^{(0)*}(\vec{k}) \exp(i\omega t) \quad \text{mit} \quad \omega = c|\vec{k}|. \end{aligned} \quad (5.11.28)$$

Dabei erhält man die benötigten Anfangswerte für die Fourierkoeffizienten  $a_\lambda(t, \vec{k})$  wieder wie oben aus der Orthonormalität der Modenfunktionen aus den vorgegebenen Anfangsbedingungen für  $\vec{A}(t, \vec{x})$ .

In diesem Sinne ist die Lösung der Maxwellgleichungen für die Wellen in einem Hohlraum äquivalent zur Lösung für Bewegungsgleichungen von ungekoppelten harmonischen Oszillatoren der Punktmechanik. Jeder Feldmode zum Wellenvektor  $\vec{k}$  entspricht also einem harmonischen Oszillator mit der Kreisfrequenz  $\omega = c|\vec{k}|$ .

## Anhang A

---

# Die Differentialoperatoren in krummlinigen Orthogonalkoordinaten

### A.1 Allgemeiner Fall

Wir gehen von drei beliebigen **generalisierten Koordinaten**  $q_1, q_2$  und  $q_3$  aus, die zumindest einen Teil des dreidimensionalen Euklidischen Raumes abdecken. Dazu geben wir den Ortsvektor

$$\vec{r} = \vec{r}(q_1, q_2, q_3) \quad (\text{A.1.1})$$

bzgl. eines beliebigen Punktes (**Ursprung des Bezugssystems**) vor. Weiter seien  $\vec{e}'_1, \vec{e}'_2$  und  $\vec{e}'_3$  eine rechtshändige kartesische Basis, d.h. es gilt

$$\vec{e}'_i \cdot \vec{e}'_j = \delta_{ij}, \quad \vec{e}'_1 \times \vec{e}'_2 = \vec{e}'_3. \quad (\text{A.1.2})$$

Die Komponenten von  $\vec{r}$  bzgl. dieser Basis sind

$$\underline{r}' = \begin{pmatrix} x'_1 \\ x'_2 \\ x'_3 \end{pmatrix} = \underline{r}'(q_1, q_2, q_3). \quad (\text{A.1.3})$$

Dann definieren wir in jedem Punkt des Raumes drei neue Basisvektoren als die **Tangentialvektoren an die Koordinatenlinien**

$$\vec{b}_j(q_1, q_2, q_3) = \frac{\partial \vec{r}}{\partial q_j}. \quad (\text{A.1.4})$$

Es ist wichtig zu beachten, daß diese Basisvektoren i.a. *ortsabhängig* sind.

Die krummlinigen Koordinaten  $(q_1, q_2, q_3)$  heißen **krummlinige Orthogonalkoordinaten**, wenn die  $\vec{b}_j$  senkrecht aufeinander stehen, d.h. wenn

$$\vec{b}_i \cdot \vec{b}_j = g_i \delta_{ij} \quad (\text{A.1.5})$$

gilt, wobei  $g_i = |\vec{b}_i| > 0$ . Wir betrachten im folgenden nur solche krummlinigen Orthogonalkoordinaten.

Wir führen weiter die **normierten krummlinigen Basisvektoren**

$$\vec{e}_i = \frac{1}{g_i} \vec{b}_i \quad (\text{A.1.6})$$

ein.

Dann gilt wegen (A.1.5)

$$\vec{e}_i \cdot \vec{e}_j = \delta_{ij}, \quad (\text{A.1.7})$$

d.h. die  $\vec{e}_i$  bilden an jedem Punkt des Raumes kartesische Basisvektoren, sind aber i.a. an jedem Punkt verschieden. Wir nehmen weiterhin an, daß die Reihenfolge der  $q_i$  so gewählt ist, daß in jedem Punkt die  $\vec{e}_i$  ein **rechtshändiges kartesisches Basissystem** bilden, d.h.

$$\vec{e}_1 \times \vec{e}_2 = \vec{e}_3. \quad (\text{A.1.8})$$

Im Folgenden betrachten wir Skalar- und Vektorfelder. Die letzteren können wir nach Komponenten bzgl. der *ortsabhängigen* kartesischen Basisvektoren zerlegen. Sei  $\vec{A}(\vec{r})$  ein Vektorfeld. Definitionsgemäß sind dann die Komponenten

$$A_i(q_1, q_2, q_3) = \vec{e}_i \cdot \vec{A}[\vec{r}(q_1, q_2, q_3)]. \quad (\text{A.1.9})$$

Wir betrachten also diese Komponenten als Funktionen der generalisierten Koordinaten  $q_i$ .

Wir wollen nun die Differentialausdrücke  $\text{grad } \phi = \nabla \phi$  (Gradient eines Skalarfeldes  $\phi$ ),  $\text{rot } \underline{A} = \nabla \times \vec{A}$  (Rotation eines Vektorfeldes  $\vec{A}$ ) und  $\text{div } \underline{A} = \underline{\nabla} \cdot \vec{A}$  (Divergenz eines Vektorfeldes  $\vec{A}$ ) herleiten.

Das Volumenelement lautet in den krummlinigen Koordinaten

$$\begin{aligned} d^3 \vec{r} &= dq_1 dq_2 dq_3 (\vec{b}_1 \times \vec{b}_2) \cdot \vec{b}_3 \\ &= dq_1 dq_2 dq_3 g_1 g_2 g_3 (\vec{e}_1 \times \vec{e}_2) \cdot \vec{e}_3 \\ &= dq_1 dq_2 dq_3 g_1 g_2 g_3. \end{aligned} \quad (\text{A.1.10})$$

### A.1.1 Gradient eines Skalarfeldes

Der Gradient ist definiert durch

$$d\phi = d\vec{r} \cdot \nabla \phi. \quad (\text{A.1.11})$$

Betrachten wir andererseits  $\phi$  via  $\phi(q_1, q_2, q_3) = \phi[\vec{r}(q_1, q_2, q_3)]$  als Funktion der generalisierten Koordinaten, gilt andererseits wegen der Kettenregel

$$d\phi = \sum_{i=1}^3 dq_i \frac{\partial \phi}{\partial q_i} = \sum_{i=1}^3 dq_i \frac{\partial \vec{r}}{\partial q_i} \cdot \nabla \phi. \quad (\text{A.1.12})$$

### A.1. Allgemeiner Fall

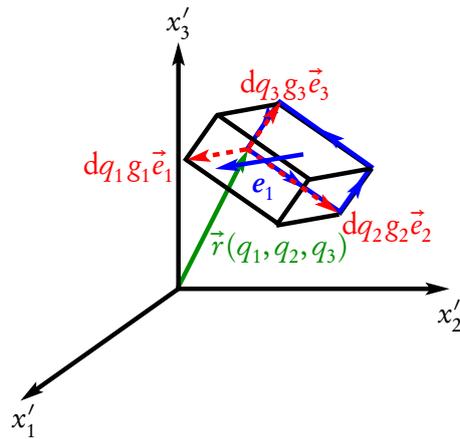


Abbildung A.1: Zur Berechnung der Rotation eines Vektorfeldes

Nun ist aber wegen (A.1.4), (A.1.6) und (A.1.9)

$$d\phi = \sum_{i=1}^3 dq_i \vec{b}_i \cdot \nabla \phi = \sum_{i=1}^3 dq_i g_i \vec{e}_i \cdot \nabla \phi. \quad (\text{A.1.13})$$

Damit ist aber

$$\frac{\partial \phi}{\partial q_i} = g_i (\nabla \phi)_i \quad (\text{A.1.14})$$

wobei

$$(\nabla \phi)_i = \vec{e}_i \cdot \nabla \phi \quad (\text{A.1.15})$$

die gesuchten Komponenten des Gradientenfeldes bzgl. der krummlinigen Orthonormalbasisvektoren  $\vec{e}_i$  sind.

Es gilt also

$$(\nabla \phi)_i = \frac{1}{g_i} \frac{\partial \phi}{\partial q_i} \Rightarrow \nabla \phi = \sum_{i=1}^3 \vec{e}_i \frac{1}{g_i} \frac{\partial \phi}{\partial q_i}. \quad (\text{A.1.16})$$

#### A.1.2 Rotation eines Vektorfeldes

Zur Berechnung der Rotation eines Vektorfeldes verwenden wir die Definition über den Limes eines Wegintegrals entlang der Ränder der Koordinatenflächen. Daraus ergeben sich die drei Komponenten bzgl. der krummlinigen Orthonormalbasisvektoren. Z.B. ist für die Abb. A.1 blau eingezeichnete Koordinatenfläche

$$\begin{aligned} (\text{rot } \vec{A})_1 &= \frac{1}{\Delta^2 f_{23}} \int_{\partial \Delta^2 f_{23}} d\vec{r} \cdot \vec{A} \\ &= \frac{1}{g_2 g_3 dq_2 dq_3} [dq_2 dq_3 \partial (g_3 A_3) / \partial q_3 - dq_3 dq_2 \partial (g_2 A_2) / \partial q_2] \\ &= \frac{1}{g_2 g_3} \left[ \frac{\partial (g_3 A_3)}{\partial q_2} - \frac{\partial (g_2 A_2)}{\partial q_3} \right]. \end{aligned} \quad (\text{A.1.17})$$

Genauso können wir auch für die anderen beiden Koordinatenflächen vorgehen.

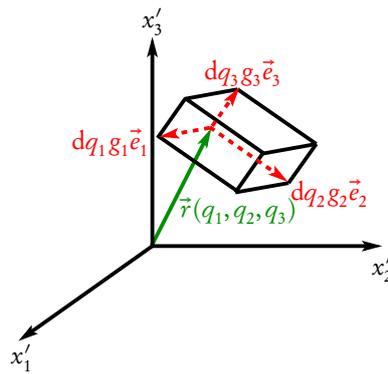


Abbildung A.2: Zur Berechnung der Divergenz eines Vektorfeldes

Es ergibt sich schließlich wieder eine „zyklische Struktur“ bzgl. der Indexnumerierung:

$$\begin{aligned}
 (\text{rot } \vec{A})_1 &= \frac{1}{g_2 g_3} \left[ \frac{\partial(g_3 A_3)}{\partial q_2} - \frac{\partial(g_2 A_2)}{\partial q_3} \right], \\
 (\text{rot } \vec{A})_2 &= \frac{1}{g_3 g_1} \left[ \frac{\partial(g_1 A_1)}{\partial q_3} - \frac{\partial(g_3 A_3)}{\partial q_1} \right], \\
 (\text{rot } \vec{A})_3 &= \frac{1}{g_1 g_2} \left[ \frac{\partial(g_2 A_2)}{\partial q_1} - \frac{\partial(g_1 A_1)}{\partial q_2} \right].
 \end{aligned} \tag{A.1.18}$$

### A.1.3 Divergenz eines Vektorfeldes

Hier wenden wir die Definition der Divergenz über ein infinitesimales Flächenintegral an, wobei wir als Volumen  $\Delta^3 V$  den von den Koordinatenlinientangentenvektoren aufgespannten Quader verwenden (s. Abb. A.2) (*Nachrechnen*):

$$\begin{aligned}
 \text{div } \vec{A} &= \frac{1}{\Delta^3 V} \int_{\partial \Delta^3 V} d^2 \vec{f} \cdot \vec{A} \\
 &= \frac{1}{g_1 g_2 g_3} \left[ \frac{\partial(g_2 g_3 A_1)}{\partial q_1} + \frac{\partial(g_3 g_1 A_2)}{\partial q_2} + \frac{\partial(g_1 g_2 A_3)}{\partial q_3} \right].
 \end{aligned} \tag{A.1.19}$$

### A.1.4 Laplace-Operator

Schließlich können wir durch Kombination von (A.1.16) und (A.1.19) auch den Laplace-Operator, angewandt auf ein Skalarfeld, in krummlinigen Orthonormalkoordinaten ausdrücken

$$\begin{aligned}\Delta\phi &= \operatorname{div} \operatorname{grad} \phi \\ &= \frac{1}{g_1 g_2 g_3} \left[ \frac{\partial}{\partial q_1} \left( \frac{g_2 g_3}{g_1} \frac{\partial \phi}{\partial q_1} \right) + \frac{\partial}{\partial q_2} \left( \frac{g_3 g_1}{g_2} \frac{\partial \phi}{\partial q_2} \right) \right. \\ &\quad \left. + \frac{\partial}{\partial q_3} \left( \frac{g_1 g_2}{g_3} \frac{\partial \phi}{\partial q_3} \right) \right].\end{aligned}\tag{A.1.20}$$

Wir benötigen also für ein gegebenes krummliniges orthogonales Koordinatensystem nur die Längen  $g_i$  der Koordinatenlinientangentenvektoren (A.1.4), um mittels (A.1.16) den Gradienten eines Skalarfeldes, (A.1.18) bzw. (A.1.19) Rotation und Divergenz eines Vektorfeldes und (A.1.20) den Laplaceoperator auf ein Skalarfeld zu berechnen. Diese Längen erhält man aber sehr einfach über die Parametrisierung der kartesischen Komponenten  $\underline{r}'$  des Ortsvektors  $\vec{r}$ . Zur Übersicht geben wir in den folgenden Abschnitten die entsprechenden Formeln für Zylinder- und Kugelkoordinaten an.

## A.2 Zylinderkoordinaten

Definitionsgemäß lauten die kartesischen Komponenten des Ortsvektors in Zylinderkoordinaten  $(R, \varphi, z)$

$$\underline{r}' = \begin{pmatrix} R \cos \varphi \\ R \sin \varphi \\ z \end{pmatrix}.\tag{A.2.1}$$

Die Definitionsbereiche für die Koordinaten sind  $R > 0$ ,  $\varphi \in [0, 2\pi[$  und  $z \in \mathbb{R}$ . Zylinderkoordinaten sind entlang der  $\vec{e}'_3$ -Achse (also für  $R = 0$  singulär. Die Koordinatenlinienbasisvektoren sind also (*Nachrechnen!*)

$$\underline{b}_R = \partial_R \underline{r}' = \begin{pmatrix} \cos \varphi \\ \sin \varphi \\ 0 \end{pmatrix}, \quad \underline{b}_\varphi = \partial_\varphi \underline{r}' = \begin{pmatrix} -R \sin \varphi \\ R \cos \varphi \\ 0 \end{pmatrix}, \quad \underline{b}_z = \partial_z \underline{r}' = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix}.\tag{A.2.2}$$

Die Beträge dieser Vektoren sind somit (*Nachrechnen!*)

$$g_R = |\underline{b}_R| = 1, \quad g_\varphi = |\underline{b}_\varphi| = R, \quad g_z = |\underline{b}_z| = 1.\tag{A.2.3}$$

Setzen wir dies in (A.1.16) und (A.1.18-A.1.20) ein, ergibt sich (*Nachrechnen!*)

$$\text{grad } \phi = \vec{e}_R \frac{\partial \phi}{\partial R} + \vec{e}_\varphi \frac{1}{R} \frac{\partial \phi}{\partial \varphi} + \frac{\partial \phi}{\partial z} \vec{e}_z \quad (\text{A.2.4})$$

$$\text{div } \vec{A} = \frac{1}{R} \frac{\partial (R A_R)}{\partial R} + \frac{1}{R} \frac{\partial A_\varphi}{\partial \varphi} + \frac{\partial A_z}{\partial z}, \quad (\text{A.2.5})$$

$$\begin{aligned} \text{rot } \vec{A} = & \vec{e}_R \left[ \frac{1}{R} \frac{\partial A_z}{\partial \varphi} - \frac{\partial A_\varphi}{\partial z} \right] \\ & + \vec{e}_\varphi \left[ \frac{\partial A_R}{\partial z} - \frac{\partial A_z}{\partial R} \right] \\ & + \vec{e}_z \frac{1}{R} \left[ \frac{\partial (R A_\varphi)}{\partial R} - \frac{\partial A_R}{\partial \varphi} \right], \end{aligned} \quad (\text{A.2.6})$$

$$\Delta \phi = \frac{1}{R} \frac{\partial}{\partial R} \left( R \frac{\partial \phi}{\partial R} \right) + \frac{1}{R^2} \frac{\partial^2 \phi}{\partial \varphi^2} + \frac{\partial^2 \phi}{\partial z^2}. \quad (\text{A.2.7})$$

Dabei sind die Einheitstangentenvektoren an die Koordinatenlinien

$$\underline{e}_R = \begin{pmatrix} \cos \varphi \\ \sin \varphi \\ 0 \end{pmatrix}, \quad \underline{e}_\varphi = \begin{pmatrix} -\sin \varphi \\ \cos \varphi \\ 0 \end{pmatrix}, \quad \underline{e}_z = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix}. \quad (\text{A.2.8})$$

### A.3 Kugelkoordinaten

Definitionsgemäß lauten die kartesischen Komponenten des Ortsvektors in Kugelkoordinaten  $(r, \vartheta, \varphi)$

$$\underline{r}' = \begin{pmatrix} r \cos \varphi \sin \vartheta \\ r \sin \varphi \sin \vartheta \\ r \cos \vartheta \end{pmatrix}. \quad (\text{A.3.1})$$

Die Bereiche sind  $r \in (0, \infty)$ ,  $\vartheta \in (0, \pi)$  und  $\varphi \in [0, 2\pi)$ . Kugelkoordinaten sind entlang der Polarachse (also entlang  $\vec{e}_3$ ) singular.

Die Koordinatenlinienbasisvektoren sind also (*Nachrechnen!*)

$$\begin{aligned} \underline{b}_r = \partial_r \underline{r}' &= \begin{pmatrix} \cos \varphi \sin \vartheta \\ \sin \varphi \sin \vartheta \\ \cos \vartheta \end{pmatrix}, & \underline{b}_\vartheta = \partial_\vartheta \underline{r}' &= \begin{pmatrix} r \cos \varphi \cos \vartheta \\ r \sin \varphi \cos \vartheta \\ -r \sin \vartheta \end{pmatrix}, \\ \underline{b}_\varphi = \partial_\varphi \underline{r}' &= \begin{pmatrix} -r \sin \varphi \sin \vartheta \\ r \cos \varphi \sin \vartheta \\ 0 \end{pmatrix}. \end{aligned} \quad (\text{A.3.2})$$

Die Beträge dieser Vektoren sind somit (*Nachrechnen!*)

$$g_r = |\underline{b}_r| = 1, \quad g_\vartheta = |\underline{b}_\vartheta| = r, \quad g_\varphi = |\underline{b}_\varphi| = r \sin \vartheta. \quad (\text{A.3.3})$$

Die Differentialoperatoren in Kugelkoordinaten berechnen sich also zu

$$\text{grad } \phi = \vec{e}_r \frac{\partial \phi}{\partial r} + \vec{e}_\vartheta \frac{1}{r} \frac{\partial \phi}{\partial \vartheta} + \vec{e}_\varphi \frac{1}{r \sin \vartheta} \frac{\partial \phi}{\partial \varphi}, \quad (\text{A.3.4})$$

$$\text{div } \vec{A} = \frac{1}{r^2} \frac{\partial (r^2 A_r)}{\partial r} + \frac{1}{r \sin \vartheta} \frac{\partial (\sin \vartheta A_\vartheta)}{\partial \vartheta} + \frac{1}{r \sin \vartheta} \frac{\partial A_\varphi}{\partial \varphi}, \quad (\text{A.3.5})$$

$$\begin{aligned} \text{rot } \vec{A} = & \vec{e}_r \frac{1}{r \sin \vartheta} \left[ \frac{\partial (\sin \vartheta A_\varphi)}{\partial \vartheta} - \frac{\partial A_\vartheta}{\partial \varphi} \right] \\ & + \vec{e}_\vartheta \left[ \frac{1}{r \sin \vartheta} \frac{\partial A_r}{\partial \varphi} - \frac{1}{r} \frac{\partial (r A_\varphi)}{\partial r} \right] \\ & + \vec{e}_\varphi \frac{1}{r} \left[ \frac{\partial (r A_\vartheta)}{\partial r} - \frac{\partial A_r}{\partial \vartheta} \right], \end{aligned} \quad (\text{A.3.6})$$

$$\Delta \phi = \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left( r^2 \frac{\partial \phi}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2 \sin \vartheta} \frac{\partial}{\partial \vartheta} \left( \sin \vartheta \frac{\partial \phi}{\partial \vartheta} \right) + \frac{1}{r^2 \sin^2 \vartheta} \frac{\partial^2 \phi}{\partial \varphi^2} \quad (\text{A.3.7})$$

$$= \frac{1}{r} \frac{\partial^2}{\partial r^2} (r \phi) + \frac{1}{r^2 \sin \vartheta} \frac{\partial}{\partial \vartheta} \left( \sin \vartheta \frac{\partial \phi}{\partial \vartheta} \right) + \frac{1}{r^2 \sin^2 \vartheta} \frac{\partial^2 \phi}{\partial \varphi^2}. \quad (\text{A.3.8})$$

Die Einheitsvektoren sind

$$\underline{e}_r = \begin{pmatrix} \cos \varphi \sin \vartheta \\ \sin \varphi \sin \vartheta \\ \cos \vartheta \end{pmatrix}, \quad \underline{e}_\vartheta = \frac{1}{r} \partial_\vartheta \underline{r} = \begin{pmatrix} \cos \varphi \cos \vartheta \\ \sin \varphi \cos \vartheta \\ -\sin \vartheta \end{pmatrix}, \quad (\text{A.3.9})$$

$$\underline{e}_\varphi = \frac{1}{r \sin \vartheta} \partial_\varphi \underline{r} = \begin{pmatrix} -\sin \varphi \\ \cos \varphi \\ 0 \end{pmatrix}.$$

*A. Die Differentialoperatoren in krummlinigen Orthogonalkoordinaten*

## Anhang B

---

# Umkehrung von grad und rot und der Helmholtzsche Fundamentalsatz

In diesem Anhang stellen wir einige wichtige Sätze der Vektoranalysis zusammen, die im Zusammenhang mit den partiellen Differentialgleichungen, die in der Elektrodynamik auftreten, wichtig sind. Wir betrachten zuerst die Frage, wie und in welchem Sinne man die Differentialoperatoren umkehren kann.

### B.1 Wirbelfreiheit und Potentialfelder

Wir haben bereits in Abschnitt 1.5.5 das **Poincarésche** Lemma kennengelernt, wonach in jedem einfach wegzusammenhängenden Gebiet des dreidimensionalen Raumes, in dem für ein Vektorfeld **Wirbelfreiheit**, d.h.

$$\operatorname{rot} \vec{V} = 0 \quad (\text{B.1.1})$$

gilt, das Vektorfeld ein skalares Potential besitzt, also ein Skalarfeld  $\phi$  existiert, so dass

$$\vec{V} = -\nabla\phi \quad (\text{B.1.2})$$

ist. Wir können dies auch durch einfaches Integrieren in kartesischen Koordinaten nachweisen. Zunächst bedeutet (B.1.1)

$$\underline{\nabla} \times \underline{V} = \begin{pmatrix} \partial_2 V_3 - \partial_3 V_2 \\ \partial_3 V_1 - \partial_1 V_3 \\ \partial_1 V_2 - \partial_2 V_1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}. \quad (\text{B.1.3})$$

Es ist auch klar, daß in dem Fall, dass es ein (zweimal stetig partiell differenzierbares) Skalarfeld  $\phi$  gibt, so daß (B.1.2) erfüllt ist, (B.1.1) erfüllt ist, da in dem Fall die zweiten partiellen Ableitungen von  $\phi$  vertauschbar sind.

Um umgekehrt zu sehen, daß es immer ein Skalarfeld  $\phi$  der gewünschten Art, also ein skalares Potential für das Vektorfeld  $\vec{V}$  gibt, schreiben wir zunächst (B.1.2) in kartesischen Koordinaten ausführlich hin

$$\underline{\nabla}\phi = \begin{pmatrix} \partial_1\phi \\ \partial_2\phi \\ \partial_3\phi \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -V_1 \\ -V_2 \\ -V_3 \end{pmatrix}. \quad (\text{B.1.4})$$

Wir lösen zuerst die durch die erste Komponente vorgegebene Gleichung durch Integration. Im folgenden sei  $\vec{a}$  ein im Inneren des Bereichs gelegener Punkt, an dem alle Felder wohldefiniert (und stetig partiell differenzierbar sind). Offenbar gilt dann aufgrund dieser Gleichung

$$\phi(x_1, x_2, x_3) = - \int_{a_1}^{x_1} dx'_1 V_1(x'_1, x_2, x_3) + \phi'(x_2, x_3). \quad (\text{B.1.5})$$

Dabei ist  $\phi'$  irgendeine Funktion, die bzgl.  $x_1$  konstant ist, denn ein unbestimmtes Integral ist immer bis auf eine Konstante unbestimmt. Freilich kann diese Konstante immer noch von  $x_2$  und  $x_3$  abhängen, d.h. entsprechend der obigen Notation ist  $\phi'(x_2, x_3)$  eine Funktion von  $x_2$  und  $x_3$ , hängt aber *nicht* von  $x_1$  ab.

Nun wollen wir auch die zweite Komponente der Gleichung (B.1.4) erfüllen. Dazu setzen wir erst (B.1.5) in die linke Seite ein:

$$\partial_2 \phi(x_1, x_2, x_3) = - \int_{a_1}^{x_1} dx'_1 \partial_2 V_1(x'_1, x_2, x_3) + \partial_2 \phi_2(x_2, x_3). \quad (\text{B.1.6})$$

Nun ist wegen der dritten Komponente von (B.1.3)

$$\partial_2 V_1 = \partial_1 V_2 \quad (\text{B.1.7})$$

und damit

$$\begin{aligned} \partial_2 \phi(x_1, x_2, x_3) &= - \int_{a_1}^{x_1} dx'_1 \partial_1 V_2(x'_1, x_2, x_3) + \partial_2 \phi'(x_2, x_3) \\ &= -V_2(x_1, x_2, x_3) + V_2(a_1, x_2, x_3) + \partial_2 \phi_2 \\ &\stackrel{(\text{B.1.4})}{=} -V_2(x_1, x_2, x_3). \end{aligned} \quad (\text{B.1.8})$$

Daraus folgt, daß

$$\begin{aligned} \partial_2 \phi'(x_2, x_3) &= -V_2(a_1, x_2, x_3) \\ \Rightarrow \phi'(x_2, x_3) &= - \int_{a_2}^{x_2} dx'_2 V_2(a_2, x'_2, x_3) + \phi''(x_3) \end{aligned} \quad (\text{B.1.9})$$

gilt. Damit ist also

$$\phi(x_1, x_2, x_3) = - \int_{a_1}^{x_1} dx'_1 V_1(x'_1, x_2, x_3) - \int_{a_2}^{x_2} dx'_2 V_2(a_2, x'_2, x_3) + \phi''(x_3). \quad (\text{B.1.10})$$

Wir müssen also nur noch die dritte Komponente von (B.1.4) erfüllen:

$$\begin{aligned} \partial_3 \phi(x_1, x_2, x_3) &= - \int_{a_1}^{x_1} dx'_1 \partial_3 V_1(x'_1, x_2, x_3) \\ &\quad - \int_{a_2}^{x_2} dx_2 \partial_3 V_2(a_1, x'_2, x_3) + \partial_3 \phi''(x_3). \end{aligned} \quad (\text{B.1.11})$$

Verwenden wir schließlich wieder die Bedingung der Wirbelfreiheit (B.1.3), finden wir

$$\begin{aligned} \partial_3 \phi(x_1, x_2, x_3) &= - \int_{a_1}^{x_1} dx'_1 \partial_1 V_3(x'_1, x_2, x_3) \\ &\quad - \int_{a_2}^{x_2} dx_2 \partial_2 V_3(a_1, x'_2, x_3) + \partial_3 \phi''(x_3) \\ &= -V_3(x_1, x_2, x_3) + V_3(a_1, x_2, x_3) \\ &\quad - V_3(a_1, x_2, x_3) + V_3(a_1, a_2, x_3) + \partial_3 \phi''(x_3) \\ &= -V_3(x_1, x_2, x_3) + V_3(a_1, a_2, x_3) + \partial_3 \phi''(x_3) \\ &\stackrel{!}{=} -V_3(x_1, x_2, x_3). \end{aligned} \quad (\text{B.1.12})$$

Daraus folgt, daß

$$\partial_3 \phi''(x_3) = -V_3(a_1, a_2, x_3) \Rightarrow \phi''(x_3) = - \int_{a_3}^{x_3} dx'_3 V_3(a_1, a_2, x'_3) + C \quad (\text{B.1.13})$$

mit einer willkürlichen Konstanten  $C$  ist. Damit erhalten wir schließlich gemäß (B.1.10)

$$\begin{aligned} \phi(x_1, x_2, x_3) = & - \int_{a_1}^{x_1} dx'_1 V_1(x'_1, x_2, x_3) - \int_{a_2}^{x_2} dx'_2 V_2(a_2, x'_2, x_3) \\ & - \int_{a_3}^{x_3} dx'_3 V_3(a_1, a_2, x'_3) + C. \end{aligned} \quad (\text{B.1.14})$$

Dabei ist  $C$  eine unbestimmte Integrationskonstante.

## B.2 Quellenfreiheit und Wirbelfelder

Nehmen wir umgekehrt an, daß  $\vec{W}$  ein reines Wirbelfeld ist, d.h. es sei

$$\vec{W} = \text{rot } \vec{A}. \quad (\text{B.2.1})$$

Wegen der Vertauschbarkeit der partiellen Ableitungen folgt daraus sofort

$$\text{div } \vec{W} = 0. \quad (\text{B.2.2})$$

Wir wollen nun zeigen, inwiefern umgekehrt aus (B.2.2), also der **Quellenfreiheit** des Vektorfeldes  $\vec{W}$  die Existenz eines **Vektorpotentials**  $\vec{A}$  folgt, so dass (B.2.1) gilt.

Als erstes beschäftigen wir uns mit der einfacheren Frage nach der Eindeutigkeit. Nehmen wir also an, es gäbe zwei Vektorpotentiale  $\vec{A}$  und  $\vec{A}'$  zu  $\vec{W}$ . Dann gilt

$$\text{rot}(\vec{A}' - \vec{A}) = \text{rot } \vec{A}' - \text{rot } \vec{A} = \vec{W} - \vec{W} = 0. \quad (\text{B.2.3})$$

Wie wir im vorigen Abschnitt gesehen haben, muß es demnach ein Skalarpotential  $\phi$  geben, so daß

$$\vec{A}' - \vec{A} = -\text{grad } \phi \Rightarrow \vec{A}' = \vec{A} - \text{grad } \phi. \quad (\text{B.2.4})$$

Das bedeutet, daß offenbar das Vektorpotential nur bis auf ein additives Potentialfeld bestimmt sein kann. Man nennt den Übergang von  $\vec{A}$  zu  $\vec{A}'$  auch eine **Eichtransformation** und die Invarianz von  $\vec{W} = \text{rot } \vec{A} = \text{rot } \vec{A}'$  **Eichsymmetrie**.

Beschäftigen wir wir uns nun mit der Frage, ob ein solches Vektorpotential immer existiert. Um dies ähnlich wie oben durch einfache Integration zu beantworten, vereinfachen wir zunächst die Aufgabe dadurch, dass wir die Freiheit zur „Umeichung“ ausnützen, um eine Nebenbedingung an  $\vec{A}$  zu stellen. Nehmen wir dazu an, wir hätten irgendein  $\vec{A}'$  mit  $\text{rot } \vec{A}'$  gefunden. Dann ist es nach der obigen Betrachtung aufgrund der Eichsymmetrie möglich, ein neues Vektorpotential zu definieren, so dass  $A_3 = 0$  ist. Dazu setzen wir gemäß (B.2.4)

$$\vec{A} = \vec{A}' + \text{grad } \phi. \quad (\text{B.2.5})$$

Dann ist unsere Nebenbedingung  $A_3 = 0$  offenbar erfüllt, wenn

$$A_3 = A'_3 + \partial_3 \phi = 0 \quad (\text{B.2.6})$$

gilt. Offenbar ist dann

$$\phi(x_1, x_2, x_3) = - \int dx_3 A'_3(x_1, x_2, x_3) + \check{\phi}(x_1, x_2). \quad (\text{B.2.7})$$

Es gibt also offenbar sogar beliebig viele Skalarfelder, die (B.2.6) erfüllen. Wir dürfen also in der Tat annehmen, daß

$$A_3 = 0 \quad (\text{B.2.8})$$

gilt. Diese Wahl der Eichung nennt man **axiale Eichung**.

Wir schreiben nun wieder die Bedingung der Quellenfreiheit und (B.2.1) unter Berücksichtigung der Eichbedingung (B.2.8) in kartesischen Koordinaten hin

$$\operatorname{div} \underline{W} = \partial_1 W_1 + \partial_2 W_2 + \partial_3 W_3 = 0, \quad (\text{B.2.9})$$

$$\operatorname{rot} \underline{A} = \begin{pmatrix} -\partial_3 A_2 \\ \partial_3 A_1 \\ \partial_1 A_2 - \partial_2 A_1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} W_1 \\ W_2 \\ W_3 \end{pmatrix}. \quad (\text{B.2.10})$$

Wir können nun die ersten beiden Gleichungen in (B.2.10) sofort integrieren. Dazu sei  $\vec{a}$  irgendein Punkt im Raum, der im Inneren des Bereichs liegt, wo die Felder wohldefiniert (und insbesondere stetig partiell differenzierbar) sind

$$\begin{aligned} A_2(x_1, x_2, x_3) &= - \int_{a_3}^{x_3} dx'_3 W_1(x_1, x_2, x'_3) + A'_2(x_1, x_2), \\ A_1(x_1, x_2, x_3) &= + \int_{a_3}^{x_3} dx'_3 W_2(x_1, x_2, x'_3) + A'_1(x_1, x_2). \end{aligned} \quad (\text{B.2.11})$$

Schließlich müssen wir die verbliebenen unbestimmten Funktionen  $A'_1$  und  $A'_2$  noch verwenden, um auch die dritte Komponente von (B.2.10) zu erfüllen. Offenbar ist

$$\begin{aligned} \partial_1 A_2 - \partial_2 A_1 &= - \int_{a_3}^{x_3} dx'_3 [\partial_1 W_1(x_1, x_2, x'_3) + \partial_2 W_2(x_1, x_2, x'_3)] \\ &\quad + \partial_1 A'_2(x_1, x_2) - \partial_2 A'_1(x_1, x_2). \end{aligned} \quad (\text{B.2.12})$$

wegen (B.2.9) ist  $\partial_1 W_1 + \partial_2 W_2 = -\partial_3 A_3$  und damit

$$\begin{aligned} \partial_1 A_2 - \partial_2 A_1 &= + \int_{a_3}^{x_3} dx'_3 \partial_3 W_3(x_1, x_2, x'_3) + \partial_1 A'_2(x_1, x_2) - \partial_2 A'_1(x_1, x_2) \\ &= W_3(x_1, x_2, x_3) - W_2(x_1, x_2, a_3) \\ &\quad + \partial_1 A'_2(x_1, x_2) - \partial_2 A'_1(x_1, x_2). \end{aligned} \quad (\text{B.2.13})$$

Wir brauchen also nur zu verlangen, dass  $\partial_1 A'_2(x_1, x_2) - \partial_2 A'_1(x_1, x_2) = W_2(x_1, x_2, a_3)$  ist, damit auch die dritte Komponente von (B.2.10) erfüllt ist. Die einfachste Möglichkeit ist,  $A'_1 = 0$  und

$$A'_2(x_1, x_2) = \int_{a_1}^{x_1} dx'_1 W_2(x'_1, x_2, a_3) \quad (\text{B.2.14})$$

zu setzen. Dann erhalten wir für die Komponenten des Vektorpotentials schließlich aus (B.2.11) und (B.2.14)

$$\begin{aligned} A_1(x_1, x_2, x_3) &= + \int_{a_3}^{x_3} dx'_3 W_2(x_1, x_2, x'_3), \\ A_2(x_1, x_2, x_3) &= - \int_{a_3}^{x_3} dx'_3 W_1(x_1, x_2, x'_3) + \int_{a_1}^{x_1} dx'_1 W_2(x'_1, x_2, a_3), \\ A_3(x_1, x_2, x_3) &= 0. \end{aligned} \quad (\text{B.2.15})$$

## B.3 Der Helmholtzsche Fundamentalsatz

Wir können nun den sehr wichtigen **Helmholtzischen Fundamentalsatz der Vektoranalysis** beweisen. Dieser besagt, dass sich ein beliebiges Vektorfeld  $\underline{U}$  aus seinen Quellen und Wirbeln, also durch Vorgabe von

$$\operatorname{div} \vec{U} = Q, \quad \operatorname{rot} \vec{U} = \vec{w} \quad (\text{B.3.1})$$

bestimmen lässt.

Dabei lässt es sich in einen quellen- und wirbelfreien Anteil

$$\vec{U} = \vec{V} + \vec{W} \quad \text{mit} \quad \operatorname{rot} \vec{V} = 0, \quad \operatorname{div} \vec{W} = 0 \quad (\text{B.3.2})$$

zerlegen. Damit (B.3.1) erfüllt ist, muß demnach

$$\operatorname{div} \vec{V} = Q, \quad \operatorname{rot} \vec{W} = \vec{w} \quad (\text{B.3.3})$$

sein. Verlangt man noch das Verschwinden von  $\vec{U}$  im Unendlichen, ist die Zerlegung eindeutig.

Nach den in den vorigen beiden Abschnitten bewiesenen Sätzen gibt es für das wirbelfreie Feld  $\vec{V}$  ein Skalarpotential  $\phi$  und für das quellenfreie Feld  $\vec{W}$  ein Vektorpotential  $\vec{A}$ :

$$\vec{V} = -\nabla\phi, \quad \vec{W} = \operatorname{rot} \vec{A}. \quad (\text{B.3.4})$$

Wir rechnen im Folgenden wieder in kartesischen Koordinaten. Setzen wir (B.3.4) in (B.3.3) ein, folgt

$$\operatorname{div} \vec{V} = -\Delta\phi = Q, \quad \operatorname{rot} \vec{W} = \operatorname{rot} \operatorname{rot} \vec{A} = \vec{w}. \quad (\text{B.3.5})$$

Die erste Gleichung kennen wir aus der Elektrostatik, wo  $Q = \rho/\epsilon_0$  war.

Wir können die Gleichung wieder mit Hilfe des Integrals über Coulomb-Potentiale (also die Green-Funktion des Operators  $(-\Delta)$ ) lösen, wie dort ausführlich erklärt wurde:

$$\phi(\vec{r}) = \int_{\mathbb{R}^3} d^3r' \frac{Q(\vec{r}')}{4\pi|\vec{r} - \vec{r}'|}. \quad (\text{B.3.6})$$

Wenden wir uns nun der zweiten Gleichung in (B.3.6) zu. Wir begegnen ihr in der Magnetostatik (s. Kapitel 3). In kartesischen Koordinaten können wir die Gleichung auf eine ähnliche Gleichung wie für das Skalarpotential zurückführen, wenn wir *kartesische Koordinaten* verwenden. Um das zu sehen, rechnen wir zuerst die zweimalige Rotation in kartesischen Koordinaten aus

$$\begin{aligned} \operatorname{rot} \operatorname{rot} \underline{A} &= \operatorname{rot} \begin{pmatrix} \partial_2 A_3 - \partial_3 A_2 \\ \partial_3 A_1 - \partial_1 A_3 \\ \partial_1 A_2 - \partial_2 A_1 \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} \partial_1 \partial_2 A_2 - \partial_2^2 A_1 - \partial_3^2 A_1 + \partial_1 \partial_3 A_3 \\ \partial_2 \partial_3 A_3 - \partial_3^2 A_2 - \partial_1^2 A_2 + \partial_1 \partial_2 A_1 \\ \partial_1 \partial_3 A_1 - \partial_1^2 A_3 - \partial_2^2 A_3 + \partial_2 \partial_3 A_2 \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} \partial_1 (\partial_1 A_1 + \partial_2 A_2 + \partial_3 A_3) - (\partial_1^2 A_1 - \partial_2^2 A_1 - \partial_3^2 A_1) \\ \partial_2 (\partial_1 A_1 + \partial_2 A_2 + \partial_3 A_3) - (\partial_1^2 A_2 + \partial_2^2 A_2 + \partial_3^2 A_2) \\ \partial_3 (\partial_1 A_1 + \partial_2 A_2 + \partial_3 A_3) - (\partial_1^2 A_3 + \partial_2^2 A_3 + \partial_3^2 A_3) \end{pmatrix}. \end{aligned} \quad (\text{B.3.7})$$

Dabei haben wir im letzten Schritt die rot markierten Terme zusätzlich addiert und wieder subtrahiert, denn dann entnimmt man den Ausdrücken für die Vektordifferentialoperatoren in kartesischen Koordinaten

$$\text{rot rot } \underline{A} = \nabla(\text{div } \underline{A}) - \Delta \underline{A}. \quad (\text{B.3.8})$$

Es ist wichtig, sich daran zu erinnern, dass der Ausdruck  $\Delta \underline{A}$  nur in Anwendung *kartesischer Komponenten* so einfach berechnet werden kann bzw. überhaupt sinnvoll definiert ist. Damit lautet die zweite Gleichung in (B.3.5) in kartesischen Komponenten

$$\nabla(\text{div } \underline{A}) - \Delta \underline{A} = \underline{w}. \quad (\text{B.3.9})$$

Nun erinnern wir uns, daß wir in Abschnitt B.2 gesehen haben, dass  $\underline{A}$  nur bis auf ein Potentialfeld bestimmt ist (Eichinvarianz) und wir daher eine willkürliche Eichbedingung fordern dürfen.

In unserem Fall bietet es sich an, die **Coulomb-Eichung** zu wählen, die dadurch definiert ist, dass

$$\text{div } \underline{A} = 0 \quad (\text{B.3.10})$$

gelten soll.

Das ist immer möglich, denn nehmen wir an, wir hätten ein Vektorpotential  $\underline{A}'$  für  $\underline{W}$  gefunden, können wir  $\underline{A} = \underline{A}' + \nabla \phi$  setzen und verlangen, daß

$$\text{div } \underline{A} = \text{div } \underline{A}' + \Delta \chi = 0 \Rightarrow -\Delta \chi = \text{div } \underline{A}' \quad (\text{B.3.11})$$

ist, und diese Gleichung können wir wieder mit der entsprechenden Integration über Coulombfelder lösen:

$$\chi(\underline{x}) = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \frac{\text{div } \underline{A}'(\underline{x}')}{4\pi |\underline{x} - \underline{x}'|}. \quad (\text{B.3.12})$$

Wir dürfen also die Coulomb-Eichbedingung (B.3.10) stets zusätzlich fordern. Verwenden wir dies in (B.3.9) finden wir schließlich

$$-\Delta \underline{A} = \underline{w}, \quad (\text{B.3.13})$$

und dies sind getrennte Poisson-Gleichungen für jede der drei kartesischen Komponenten  $\underline{A}$ , so dass wir wieder die Integration mittels Coulomb-Feldern zur Lösung verwenden können, d.h.

$$\underline{A}(\underline{x}) = \int_{\mathbb{R}^3} d^3 r' \frac{\underline{w}(\underline{x}')}{4\pi |\underline{x} - \underline{x}'|}. \quad (\text{B.3.14})$$

Wir können also in der Tat die behauptete Aufspaltung (B.3.2) mittels (B.3.4) erreichen, wobei Skalar- und Vektorpotential durch (B.3.6) bzw. (B.3.14) gegeben sind. Diese Felder sind auch eindeutig bestimmt, denn angenommen, die Integrale (B.3.6) bzw. (B.3.14) sind wohldefiniert, d.h. insbesondere dass die Quellen und Wirbel im Unendlichen hinreichend schnell verschwinden, so erfüllen die Potentiale und damit auch die Ableitungen in (B.3.4) die Bedingungen

$$\lim_{|\vec{r}| \rightarrow \infty} \vec{V}(\vec{r}) = \lim_{|\vec{r}| \rightarrow \infty} \vec{W}(\vec{r}) = 0, \quad (\text{B.3.15})$$

und diese Felder sind eindeutig über die eben bestimmten Potentiale gegeben.

## Anhang C

# Der Ricci-Kalkül für kartesische Koordinaten

Für manche Rechnungen ist der **Ricci-Kalkül** (Giovanni Ricci, 1904-1973), bequem. Wir betrachten ihn hier in der Form für kartesische Basen und die dazugehörigen Komponenten von Vektoren und Vektorfeldern.

### C.1 Kartesische Basen und orthogonale Basistransformationen

Zuerst erspart man sich die Notation von Summensymbolen. Nach dieser **Einsteinschen Summenkonvention** wird über doppelt auftretende Indizes in den Gleichungen stillschweigend summiert.

Es ist klar, dass in unserem Fall alle Indizes von 1 bis 3 laufen, weil wir es stets mit Vektoren im dreidimensionalen Raum zu tun haben. Es darf also jeder Index nur maximal zweimal in einer korrekten Gleichung des Ricci-Kalküls auftreten. Einmal auftretende Indizes nennt man freie Indizes. Über Indexpaare wird summiert. Im Folgenden bezeichnen  $\vec{e}_j$  drei kartesische Basisvektoren, die vereinbarungsgemäß ein rechtshändiges Basissystem bilden. Die entsprechenden kartesischen Komponenten eines Vektors  $\vec{v}$  sind durch  $v_j = \vec{e}_j \cdot \vec{v}$  definiert.

Die Zerlegung in Komponenten im Ricci-Kalkül liest sich demnach einfach wie folgt:

$$\vec{v} = \vec{e}_j v_j = \vec{e}_j (\vec{e}_j \cdot \vec{v}). \quad (\text{C.1.1})$$

Es sei nochmals daran erinnert, dass in dieser Formel über den doppelt auftretenden Index  $j$  zu summieren ist, wobei  $j$  die Werte  $\{1, 2, 3\}$  durchläuft.

Da die Basisvektoren kartesische Vektoren sind, sind sie definitionsgemäß Einheitsvektoren, und sie stehen aufeinander senkrecht, d.h. es gilt

$$\vec{e}_j \cdot \vec{e}_k = \delta_{jk} := \begin{cases} 1 & \text{für } j = k, \\ 0 & \text{für } j \neq k. \end{cases} \quad (\text{C.1.2})$$

Das Symbol  $\delta_{jk}$  heißt **Kronecker-Symbol** (Leopold Kronecker, 1823-1892).

Betrachten wir nun die wichtige Frage, wie sich die Komponenten eines Vektors bzgl. verschiedener kartesischer Koordinatensysteme ineinander umrechnen lassen. Sei dazu  $\vec{e}'_j$  ( $j \in \{1, 2, 3\}$ ) ein anderes kartesisches rechtshändiges Koordinatensystem. Der Vektor  $\vec{v}$  ist unabhängig von der Wahl des Koordinatensystems. Es gilt also

$$\vec{v} = v_j \vec{e}_j = v'_k \vec{e}'_k. \quad (\text{C.1.3})$$

Nun ist

$$v'_k = \vec{e}'_k \cdot \vec{v} = \vec{e}'_k \cdot \vec{e}_j v_j. \quad (\text{C.1.4})$$

Definieren wir nun die **Basistransformationsmatrix**

$$T_{kj} = \vec{e}'_k \cdot \vec{e}_j, \quad (\text{C.1.5})$$

dann gilt

$$v'_k = T_{kj} v_j. \quad (\text{C.1.6})$$

Offenbar folgt mit (C.1.1), angewandt auf  $\vec{v} = \vec{e}'_k$

$$T_{kj} \vec{e}_j = (\vec{e}'_k \cdot \vec{e}_j) \vec{e}_j = \vec{e}'_k \quad (\text{C.1.7})$$

und

$$\vec{e}'_k T_{kj} = \vec{e}'_k (\vec{e}'_k \cdot \vec{e}_j) = \vec{e}_j. \quad (\text{C.1.8})$$

Weiter ist

$$T_{kj} T_{kl} = (\vec{e}'_k \cdot \vec{e}_j) (\vec{e}'_l \cdot \vec{e}_l) = \vec{e}_j \cdot \vec{e}_l = \delta_{jl} \quad (\text{C.1.9})$$

und

$$T_{kj} T_{lj} = (\vec{e}'_k \cdot \vec{e}_j) (\vec{e}'_l \cdot \vec{e}_j) = \vec{e}'_k \cdot \vec{e}'_l = \delta_{kl}, \quad (\text{C.1.10})$$

wobei wir beidemal wieder (C.1.1) verwendet haben. Man nennt eine Matrix  $(T_{kj})$ , die (C.1.9) und (C.1.10) erfüllt **orthogonale Matrix**.

Es ist klar, daß man das Skalarprodukt zwischen zwei Vektoren  $\underline{v}$  und  $\vec{w}$  auf gleiche Art über die Komponenten bzgl. einer beliebigen kartesischen Basis berechnen kann, denn es gilt

$$\vec{v} \cdot \vec{w} \stackrel{(\text{C.1.6})}{=} v'_k w'_k = T_{kj} v_j T_{kl} w_l \stackrel{(\text{C.1.8})}{=} \delta_{jl} v_j w_l = v_j w_j. \quad (\text{C.1.11})$$

## C.2 Rechenregeln für das Vektorprodukt

Im Folgenden gehen wir davon aus, dass alle kartesischen Basen, die wir verwenden, **rechtshändig** sind, d.h. es soll gelten

$$\vec{e}_1 \times \vec{e}_2 = \vec{e}_3. \quad (\text{C.2.1})$$

Für das Vektorprodukt von zwei beliebigen Vektoren folgt im Ricci-Kalkül

$$(\vec{v} \times \vec{w})_j = \vec{e}_j \cdot (\vec{e}_k \times \vec{e}_l) v_k w_l. \quad (\text{C.2.2})$$

Nun definieren wir das **Levi-Civita-Symbol** (Tullio Levi-Civita, 1873-1941), durch

$$\epsilon_{jkl} = \vec{e}_j \cdot (\vec{e}_k \times \vec{e}_l). \quad (\text{C.2.3})$$

Dann folgt aus (C.2.2)

$$(\vec{v} \times \vec{w})_j = \epsilon_{jkl} v_k w_l. \quad (\text{C.2.4})$$

Offenbar gilt  $\epsilon_{123} = 1$ . Weiter ist  $\epsilon_{jkl} = 0$ , wenn wenigstens zwei der Indizes gleich sind (*warum?*). Außerdem ist

$$\epsilon_{jkl} = \vec{e}_j \cdot (\vec{e}_k \times \vec{e}_l) = (\vec{e}_j \times \vec{e}_k) \cdot \vec{e}_l = \epsilon_{ljk} \quad (\text{C.2.5})$$

### C.3. Einige Formeln für Differentialoperatoren

und

$$\epsilon_{jkl} = \vec{e}_j \cdot (\vec{e}_k \times \vec{e}_l) = -\vec{e}_j \cdot (\vec{e}_l \times \vec{e}_k) = \epsilon_{jlk}. \quad (\text{C.2.6})$$

Das Levi-Civita-Symbol ist allgemein unter Vertauschen je zweier Indizes antisymmetrisch, d.h. vertauscht man zwei Indizes, multipliziert es sich mit  $(-1)$ .

Das Ricci-Kalkül erlaubt es, relativ einfach kompliziertere Formeln für Vektorprodukte herzuleiten. Dazu benötigt man nur einige Formeln für Produkte und Summen von Levi-Civita-Symbolen. So ist

$$\begin{aligned} \epsilon_{jkl}\epsilon_{jmn} &= \vec{e}_j \cdot (\vec{e}_k \times \vec{e}_l) \vec{e}_j \cdot (\vec{e}_m \times \vec{e}_n) \\ &= (\vec{e}_k \times \vec{e}_l) \cdot (\vec{e}_m \times \vec{e}_n) \\ &= \vec{e}_k \cdot [\vec{e}_l \times (\vec{e}_m \times \vec{e}_n)]. \end{aligned} \quad (\text{C.2.7})$$

Die eckige Klammer werten wir nun mit der „bac-cab-Formel“ aus:

$$\epsilon_{jkl}\epsilon_{jmn} = \vec{e}_k \cdot [\vec{e}_m(\vec{e}_l \cdot \vec{e}_n) - \vec{e}_n(\vec{e}_l \cdot \vec{e}_m)] = \delta_{km}\delta_{ln} - \delta_{kn}\delta_{lm}. \quad (\text{C.2.8})$$

Setzen wir hierin noch  $m = k$  (was dann der Summationskonvention gemäß auch die Summe über das gleichnamige Indexpaar impliziert)

$$\epsilon_{jkl}\epsilon_{jkn} = \delta_{kk}\delta_{ln} - \delta_{kn}\delta_{lk} = 3\delta_{ln} - \delta_{ln} = 2\delta_{ln}. \quad (\text{C.2.9})$$

### C.3 Einige Formeln für Differentialoperatoren

Das Ricci-Kalkül ist besonders flexibel, wenn es um den Umgang mit den Differentialoperatoren grad, div und rot geht, da man hier ausschließlich mit den Komponenten von Skalar- und Vektorfeldern arbeitet. In kartesischen Koordinaten gilt

$$\vec{\nabla} = \vec{e}_j \partial_j, \quad (\text{C.3.1})$$

wobei wir zur Abkürzung die partielle Ableitung nach den Ortsvektorkomponenten als Operator in der Form

$$\partial_j = \frac{\partial}{\partial x_j} \quad (\text{C.3.2})$$

eingeführt haben.

Ist nun  $\phi = \phi(\vec{r}) = \phi(x_1, x_2, x_3) = \phi'(x'_1, x'_2, x'_3)$  ein Skalarfeld mit den Komponenten  $(x_1, x_2, x_3)$  des Ortsvektors  $\vec{r}$  bzgl. einer kartesischen Basis  $\vec{e}_j$  ( $j \in \{1, 2, 3\}$ ) und  $(x'_1, x'_2, x'_3)$  die entsprechenden Komponenten bzgl. einer anderen kartesischen Basis  $\vec{e}'_k$ , folgt aus der Kettenregel

$$\partial'_k \phi' = \frac{\partial x_j}{\partial x'_k} \partial_j \phi = (\partial'_k x_j) \partial_j \phi = T_{kj} \partial_j \phi, \quad (\text{C.3.3})$$

wobei wir die Transformationsmatrix (C.1.5) verwendet haben:

$$x_j = \vec{e}_j \cdot \vec{r} = \vec{e}_j \cdot \vec{e}'_k x'_k = T_{kj} x'_k. \quad (\text{C.3.4})$$

Da nun offenbar  $\partial'_l x'_k = \delta_{lk}$  gilt, folgt

$$\partial'_l x_j = T_{jk} \delta_{lk} = T_{jl}. \quad (\text{C.3.5})$$

Gl. (C.3.4) besagt, daß  $\partial_j \phi$  sich in der Tat wie die Komponenten eines Vektorfeldes transformiert:

$$A'_k(\vec{r}) = T_{kj} A_j(\vec{r}). \quad (\text{C.3.6})$$

Im Ricci-Kalkül kann man nun z.B. einfacher mit Ableitungen von Produkten rechnen. Betrachten wir als erstes Beispiel

$$\begin{aligned}\operatorname{div}(\vec{A} \times \vec{B}) &= \partial_j \epsilon_{jkl} A_k B_l = \epsilon_{jkl} (B_l \partial_j A_k + A_k \partial_j B_l) \\ &= \epsilon_{ljk} B_l \partial_j A_k - A_k \epsilon_{kjl} \partial_j B_l \\ &= \vec{B} \cdot \operatorname{rot} \vec{A} - \vec{A} \cdot \operatorname{rot} \vec{B}\end{aligned}\tag{C.3.7}$$

und als weiteres Beispiel

$$\begin{aligned}(\vec{A} \times \operatorname{rot} \vec{B})_j &= \epsilon_{jkl} A_k (\operatorname{rot} \vec{B})_l \\ &= \epsilon_{jkl} \epsilon_{lmn} A_k \partial_m B_n \\ &= \epsilon_{ljk} \epsilon_{lmn} A_k \partial_m B_n \\ &= (\delta_{jm} \delta_{kn} - \delta_{jn} \delta_{km}) A_k \partial_m B_n \\ &= A_k \partial_j B_k - A_k \partial_k B_j.\end{aligned}\tag{C.3.8}$$

Nun gilt weiter

$$[\operatorname{grad}(\vec{A} \cdot \vec{B})]_j = \partial_j (\vec{A} \cdot \vec{B}) = \partial_j (A_k B_k) = (\partial_j A_k) B_k + A_k \partial_j B_k.\tag{C.3.9}$$

Dies läßt sich nicht so einfach im  $\nabla$ -Kalkül schreiben, aber wir können es mit Hilfe von (C.3.8) in eine Form bringen, die eine Schreibweise im  $\nabla$ -Kalkül erlaubt, denn es ist offenbar

$$\begin{aligned}(\vec{A} \times \operatorname{rot} \vec{B} + \vec{B} \times \operatorname{rot} \vec{A})_j &= A_k \partial_j B_k + B_k \partial_j A_k - A_k \partial_k B_j - B_k \partial_k A_j \\ &= \partial_j (\vec{A} \cdot \vec{B}) - A_k \partial_k B_j - B_k \partial_k A_j.\end{aligned}\tag{C.3.10}$$

Damit folgt

$$\operatorname{grad}(\vec{A} \cdot \vec{B}) = \vec{A} \times \operatorname{rot} \vec{B} + \vec{B} \times \operatorname{rot} \vec{A} + (\vec{A} \cdot \vec{\nabla}) \vec{B} + (\vec{B} \cdot \vec{\nabla}) \vec{A}.\tag{C.3.11}$$

Im Folgenden geben wir noch eine Liste mit nützlichen Formeln an. Dabei sind  $\phi$  und  $\psi$  Skalare und  $\vec{A}$  und  $\vec{B}$  Vektorfelder. Es ist eine sehr gute *Übung* all diese Formeln mit Hilfe des Nabla- oder Ricci-Kalküls, wie in den obigen Beispielen gezeigt, nachzuvollziehen!

$$\operatorname{grad}(\phi \psi) = \phi \operatorname{grad} \psi + \psi \operatorname{grad} \phi,\tag{C.3.12}$$

$$\operatorname{div}(\phi \vec{A}) = \phi \operatorname{div} \vec{A} + \vec{A} \operatorname{grad} \phi,\tag{C.3.13}$$

$$\operatorname{rot}(\phi \vec{A}) = \phi \operatorname{rot} \vec{A} - \vec{A} \times \operatorname{grad} \phi,\tag{C.3.14}$$

$$\operatorname{div}(\vec{A} \times \vec{B}) = \vec{B} \cdot \operatorname{rot} \vec{A} - \vec{A} \cdot \operatorname{rot} \vec{B},\tag{C.3.15}$$

$$\operatorname{grad}(\vec{A} \cdot \vec{B}) = \vec{A} \times \operatorname{rot} \vec{B} + \vec{B} \times \operatorname{rot} \vec{A} + (\vec{A} \cdot \vec{\nabla}) \vec{B} + (\vec{B} \cdot \vec{\nabla}) \vec{A},\tag{C.3.16}$$

$$\operatorname{rot}(\vec{A} \times \vec{B}) = \vec{A} \operatorname{div} \vec{B} - \vec{B} \operatorname{div} \vec{A} + (\vec{B} \cdot \vec{\nabla}) \vec{A} - (\vec{A} \cdot \vec{\nabla}) \vec{B},\tag{C.3.17}$$

$$\operatorname{rot} \operatorname{rot} \vec{A} = \operatorname{grad} \operatorname{div} \vec{A} - \Delta \vec{A}.\tag{C.3.18}$$

Zur letzteren Formel ist zu sagen, daß man *nur* in kartesischen Koordinaten die Komponenten von  $\Delta \vec{A}$  naiv berechnen darf, weil die kartesischen Basisvektoren  $\vec{e}_j$  konstant sind, d.h. nicht vom Ort abhängen.

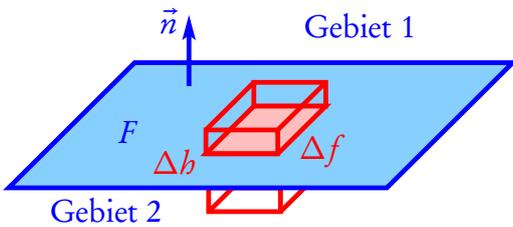
Dies ist in den in Anhang A beschriebenen krummlinigen Orthogonalkoordinaten *nicht* der Fall. Will man dann überhaupt den Laplace-Operator in Anwendung auf Vektorfelder definieren, muß man also (C.3.18) als *Definitionsgleichung* für diesen Ausdruck betrachten, d.h.

$$\Delta \vec{A} = \operatorname{grad} \operatorname{div} \vec{A} - \operatorname{rot} \operatorname{rot} \vec{A}\tag{C.3.19}$$

definieren. Die rechte Seite kann man dann mit den allgemeinen Formeln im Anhang A für die entsprechenden Komponenten bzgl. der lokal definierten, d.h. vom Ort abhängigen Einheitsbasisvektoren, die in jedem Raumpunkt wieder kartesische Basen bilden, auswerten.

### C.4 Sprungdivergenz und Sprungrotation

Zuweilen kommt es vor, dass physikalische Größen entlang von Flächen **Unstetigkeiten** aufweisen, z.B. die elektrische Verschiebungsdichte  $\vec{D}$  entlang einer Fläche, die eine Oberflächenladung trägt. Dann existieren weder partielle Ableitungen noch die Differentialoperatoren  $\text{div}$  und  $\text{rot}$ . Man benötigt dann aber oft eine Verallgemeinerung dieser Begriffe, die sog. **Sprungdivergenz** bzw. **Sprungrotation**.



Zur Definition der **Sprungdivergenz** betrachten wir die nebenstehende Abbildung. Wir berechnen das Volumenintegral eines Vektorfeldes  $\vec{V}$  über den rot eingezeichneten Bereich im Limes  $\Delta h \rightarrow 0$  und  $\Delta F \rightarrow 0$ . Wir gehen dabei davon aus, dass nur die **Normalkomponente**  $V_n = \vec{n} \cdot \vec{V}$  einen **Sprung** aufweist, während der **Tangentialanteil**  $\vec{n} \times \vec{V}$  **stetig** ist. Dann definieren wir dieses Volumenintegral als  $\Delta f \text{Div } \vec{V}$ . Man beachte, dass

wir hier nicht wie bei der Definition der gewöhnlichen Divergenz das Integral als proportional zum Volumen  $\Delta V = \Delta f \Delta h$  angesetzt haben, denn in der Tat bleibt nach dem Gaußschen Integralsatz wegen des angenommenen Sprungs der Normalkomponenten  $\vec{n} \cdot \vec{V}$  des Feldes entlang der Fläche der Beitrag  $\Delta f \vec{n}(\vec{V}_1 - \vec{V}_2)$  übrig. dabei bezeichnen  $\vec{V}_1$  und  $\vec{V}_2$  die Grenzwerte von  $\vec{V}(\vec{r})$ , wenn man sich  $\vec{r} \in F$  aus Gebiet 1 bzw. aus Gebiet 2 nähert.

Dividieren wir die Resultate für das Volumenintegral und das dazugehörige Oberflächenintegral durch  $\Delta f$  erhalten wir die Definition der **Sprungdivergenz** entlang der Fläche  $F$  zu

$$\text{Div } \vec{V}(\vec{r}) = \vec{n} \cdot (\vec{V}_1 - \vec{V}_2), \tag{C.4.1}$$

wobei  $\vec{V}_1$  und  $\vec{V}_2$  die Grenzwerte des Vektorfeldes für die Annäherung des Arguments an  $\vec{r}$  auf der Oberfläche vom Gebiet 1 bzw. 2 her sind.

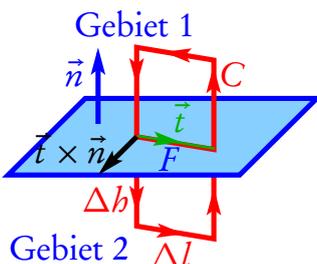
Ein Beispiel sind **Flächenladungen**. Nach dem Gaußschen Gesetz gilt

$$\int_{\partial V} d^2 \vec{f} \cdot \vec{D} = Q_V. \tag{C.4.2}$$

Betrachten wir dann den Fall, dass außer einer kontinuierlichen räumlichen Ladungsdichte („Ladung pro Volumen“  $\rho(\vec{r})$ ) auch eine **Flächenladungsdichte** („Ladung pro Fläche“  $\sigma_Q(\vec{r})$ ,  $\vec{r} \in F$ ) vorliegt. Dann ergibt die Anwendung des Gaußschen Gesetzes auf das in der obigen Zeichnung definierte rote Volumen für beliebige  $\Delta h$  stets  $Q_V = \sigma \Delta f$ , und die lokale Form des Gaußschen Gesetzes für  $\vec{r} \in F$  muss in diesem Fall mit der Sprungdivergenz geschrieben werden, denn die gewöhnliche Divergenz existiert in diesem Fall offensichtlich nicht,

denn  $\int_{\partial V} d^2 \vec{f} \cdot \vec{D} = \sigma \Delta f$  und  $\Delta V = \Delta h \Delta f$ , erhält man im Limes  $\Delta h \rightarrow 0$  offenbar  $\sigma \Delta f / \Delta h \rightarrow \infty$ . Es ist aber gemäß der obigen Definition der Sprungdivergenz

$$\text{Div } \vec{D}(\vec{r}) = \sigma(\vec{r}), \quad \vec{r} \in F. \tag{C.4.3}$$



In analoger Weise definiert man die **Sprungrotation** eines Vektorfeldes, dessen **Tangentialkomponenten Sprünge** entlang der Fläche  $F$  aufweisen, während die **Normalkomponenten stetig** sein sollen.

Dann ergibt die Anwendung des Stokesschen Integralsatzes auf die rot gezeichnete Fläche die Definition der **Sprungrotation**

$$(\vec{t} \times \vec{n}) \cdot \text{Rot } \vec{V}(\vec{r}) = \vec{t} \cdot [\vec{V}_2(\vec{r}) - \vec{V}_1(\vec{r})], \quad \vec{r} \in F, \quad (\text{C.4.4})$$

wobei  $\vec{V}_1(\vec{r})$  bzw.  $\vec{V}_2(\vec{r})$  für  $\vec{r} \in F$  die Werte des Vektorfelds bei Annäherung des Arguments an  $\vec{r}$  aus Gebiet 1 bzw. aus Gebiet 2 sein sollen.

Da für drei Vektoren stets  $(\vec{a} \times \vec{b}) \cdot \vec{c} = \vec{a} \cdot (\vec{b} \times \vec{c})$  gilt, folgt

$$\vec{t} \cdot (\vec{n} \times \text{Rot } \vec{V}) = \vec{t} \cdot (\vec{V}_2 - \vec{V}_1), \quad (\text{C.4.5})$$

und da wir dabei  $\vec{t}$  als einen beliebigen Tangentenvektor wählen konnten, folgt

$$\vec{n} \times \text{Rot } \vec{V} = \vec{V}_2 - \vec{V}_1. \quad (\text{C.4.6})$$

Wegen  $\vec{a} \times (\vec{b} \times \vec{c}) = \vec{b}(\vec{a} \cdot \vec{c}) - \vec{c}(\vec{a} \cdot \vec{b})$  folgt durch Vektormultiplikation der Gl. (C.4.6) von links mit  $\vec{n}$  wegen  $\vec{n} \cdot \text{Rot } \vec{V} = 0$  und  $\vec{n} \cdot \vec{n} = 1$

$$\text{Rot } \vec{V} = \vec{n} \times (\vec{V}_1 - \vec{V}_2). \quad (\text{C.4.7})$$

## Anhang D

---

# Gauß-Integrale

### D.1 Grundlegende Formeln

Die **Gaußsche Normalverteilung**

$$f(x) = \frac{1}{\sqrt{\pi}} \exp(-x^2) \quad (\text{D.1.1})$$

spielt als die sog. **Normalverteilung** eine wichtige Rolle in der Wahrscheinlichkeitsrechnung. Oft werden Integrale über diese Funktion benötigt. Die Stammfunktion ist (bis auf einen Faktor 2) die **Gaußsche Fehlerfunktion**

$$\operatorname{erf}(x) = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \int_0^x dx' \exp(-x'^2). \quad (\text{D.1.2})$$

Sie lässt sich nicht mit den üblichen elementaren Funktionen ausdrücken, ist jedoch bequem durch numerische Integration zu berechnen.

Das Integral über die ganze reelle Achse kann man aber mit einem Trick berechnen. Dazu definieren wir zunächst

$$I = \frac{1}{\sqrt{\pi}} \int_{\mathbb{R}} dx \exp(-x^2). \quad (\text{D.1.3})$$

Offensichtlich ist  $I > 0$ , und wir können auch  $I^2$  berechnen. Dazu schreiben wir das Integral einfach zweimal hin, nennen aber die Integrationsvariable im zweiten Integral anders:

$$I^2 = \frac{1}{\pi} \int_{\mathbb{R}} dx \exp(-x^2) \int_{\mathbb{R}} dy \exp(-y^2). \quad (\text{D.1.4})$$

Dieses Integral können wir auch als Integral über die gesamte  $(x, y)$ -Ebene betrachten und dann in Polarkoordinaten  $(R, \varphi)$  ausdrücken. Betrachten wir die ebenen Vektoren als  $(x_1, x_2)$ -Ebene im Raum, können wir schreiben

$$\underline{r} = \begin{pmatrix} x \\ y \\ 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} R \cos \varphi \\ R \sin \varphi \\ 0 \end{pmatrix}, \quad R \geq 0, \quad \varphi \in (0, 2\pi). \quad (\text{D.1.5})$$

Die Koordinatenlinien  $R = \text{const}$  sind offenbar Kreise in der  $(x, y)$ -Ebene und  $\varphi = \text{const}$  beschreibt radiale Strahlen in der  $(x, y)$ -Ebene. Den Flächeninhalt der entsprechenden Flächenstücke können wir nun mittels

#### D. Gauß-Integrale

(1.3.18) berechnen (*Nachrechnen!*):

$$\begin{aligned}
 d^2 \underline{f} &= dR d\varphi \frac{\partial \underline{r}}{\partial R} \times \frac{\partial \underline{r}}{\partial \varphi} \\
 &= dR d\varphi \begin{pmatrix} \cos \varphi \\ \sin \varphi \\ 0 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} -R \sin \varphi \\ R \cos \varphi \\ 0 \end{pmatrix} \\
 &= dR d\varphi \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ R \end{pmatrix},
 \end{aligned} \tag{D.1.6}$$

und der Betrag ist

$$d^2 f = |d^2 \underline{f}| = dR d\varphi R. \tag{D.1.7}$$

Dies in (D.1.4) eingesetzt, liefert

$$\begin{aligned}
 I^2 &= \frac{1}{\pi} \int_0^\infty dR \int_0^{2\pi} d\varphi R \exp(-R^2) \\
 &= 2 \int_0^\infty dR R \exp(-R^2) \\
 &= -\exp(-R^2) \Big|_{R=0}^{R \rightarrow \infty} = 1.
 \end{aligned} \tag{D.1.8}$$

Es ist also

$$\frac{1}{\sqrt{\pi}} \int_{\mathbb{R}} dx \exp(-x^2) = 1. \tag{D.1.9}$$

Wichtig sind noch die **Momente der Gauß-Verteilung**, also

$$I_n = \frac{1}{\sqrt{\pi}} \int_{\mathbb{R}} dx x^n \exp(-x^2). \tag{D.1.10}$$

Offenbar sind aus Symmetriegründen für ungerade  $n$  diese Integrale 0. Für alle anderen Integrale empfiehlt sich die Berechnung der **erzeugenden Funktion**

$$Z(y) = \frac{1}{\sqrt{\pi}} \int_{\mathbb{R}} dx \exp(-x^2 + yx). \tag{D.1.11}$$

Dieses Integral läßt sich auf (D.1.9) zurückführen. Dazu schreiben wir für das Argument der Exponentialfunktion (*Nachrechnen!*)

$$-x^2 + yx = -[(x - y/2)^2 - y^2/4]. \tag{D.1.12}$$

Dann folgt

$$Z(y) = \frac{1}{\sqrt{\pi}} \exp(y^2/4) \int_{\mathbb{R}} dx \exp[-(x - y)^2]. \tag{D.1.13}$$

Substituieren wir nun  $x' = x - y$ ,  $dx' = dx$  finden wir in der tat mit (D.1.9)

$$Z(y) = \frac{1}{\sqrt{\pi}} \exp(y^2/4) \int_{\mathbb{R}} dx' \exp(-x'^2) = \exp(-y^2/4). \tag{D.1.14}$$

## D.2. Fourier-Transformation der Gauß-Verteilung

Nun lassen sich die Momente (D.1.11) offenbar durch die Ableitungen von  $Z$  berechnen, denn gemäß (D.1.11) ist

$$\begin{aligned} Z'(y)|_{y=0} &= \frac{1}{\sqrt{\pi}} \int_{\mathbb{R}} dx x \exp(-x^2) = I_1, \\ Z''(y)|_{y=0} &= \frac{1}{\sqrt{\pi}} \int_{\mathbb{R}} dx x^2 \exp(-x^2) = I_2, \\ &\dots \\ Z^{(n)}(y)|_{y=0} &= \frac{1}{\sqrt{\pi}} \int_{\mathbb{R}} dx x^n \exp(-x^2) = I_n. \end{aligned} \tag{D.1.15}$$

Die ersten drei Ableitungen sind

$$\begin{aligned} Z'(y) &= \frac{y}{2} \exp(y^2/4), & Z''(y) &= \left( \frac{y^2}{4} + \frac{1}{2} \right) \exp(y^2/4), \\ Z^{(3)}(y) &= \left( \frac{y^3}{8} + y \right) \exp(y^2/4). \end{aligned} \tag{D.1.16}$$

Dies ist ein wenig mühsam. Wir benötigen aber nur die Werte der Ableitungen bei  $y = 0$ , die wir einfach aus der bekannten Taylor-Reihe für die Exponentialfunktion finden

$$\begin{aligned} \exp z &= \sum_{n=0}^{\infty} \frac{z^n}{n!} \Rightarrow \exp(y^2/4) = \sum_{n=0}^{\infty} \frac{1}{n!} \left( \frac{y^2}{4} \right)^n \\ &= \sum_{n=0}^{\infty} \frac{1}{n!} \left( \frac{1}{2} \right)^{2n} y^{2n} = \sum_{j=0}^{\infty} \frac{1}{j!} I_j y^j. \end{aligned} \tag{D.1.17}$$

Es ist demnach

$$I_j = \begin{cases} 0 & \text{für } j = 2n + 1, \\ \frac{(2n)!}{n!} \left( \frac{1}{2} \right)^{2n} & \text{für } j = 2n. \end{cases} \tag{D.1.18}$$

## D.2 Fourier-Transformation der Gauß-Verteilung

Wir können nun mit Hilfe des Integrale (D.1.9) auch die Fourier-Transformierte der Gauß-Verteilung berechnen. Wir wollen dies sogleich für eine etwas allgemeinere Funktion tun:

$$\begin{aligned} f(x) &= \int_{\mathbb{R}} \frac{dk}{2\pi} \tilde{f}(k) \exp(ikx) \\ &= \int_{\mathbb{R}} \frac{dk}{2\pi} \exp \left[ -\frac{(k-k_0)^2}{2\sigma^2} \right] \exp(ikx) \\ &= \int_{\mathbb{R}} \frac{dk}{2\pi} \exp \left[ -\frac{(k-k_0)^2}{2\sigma^2} + ikx \right]. \end{aligned} \tag{D.2.1}$$

Wir können wieder ähnlich wie bei der Berechnung von (D.1.13) zunächst das Argument der Exponentialfunktion umformen:

$$\begin{aligned} - \left[ \frac{(k-k_0)^2}{2\sigma^2} - ikx \right] &= - \left[ \frac{k^2 + k_0^2 - 2k(k_0 + i\sigma^2 x)}{2\sigma^2} \right] \\ &= - \left[ \frac{(k-k_0 - i\sigma^2 x)^2 + k_0^2 - (k_0 + i\sigma^2 x)^2}{2\sigma^2} \right]. \end{aligned} \tag{D.2.2}$$

#### D. Gauß-Integrale

Dies in (D.2.1) eingesetzt und noch etwas vereinfacht, ergibt

$$f(x) = \frac{1}{2\pi} \exp\left(-\frac{\sigma^2 x^2}{2} + ik_0 x\right) \int_{\mathbb{R}} dk \exp\left[-\frac{(k - k_0 - i\sigma^2 x)^2}{2\sigma^2}\right]. \quad (\text{D.2.3})$$

Nun substituieren wir

$$k - k_0 - i\sigma^2 x = \sqrt{2}\sigma \chi \Rightarrow dk = \sqrt{2}\sigma d\chi. \quad (\text{D.2.4})$$

Damit wird unter Zuhilfenahme von (D.1.9)

$$\begin{aligned} f(x) &= \frac{\sigma}{\sqrt{2\pi}} \exp\left(-\frac{\sigma^2 x^2}{2} + ik_0 x\right) \frac{1}{\sqrt{\pi}} \int_{\mathbb{R}} d\chi \exp(-\chi^2) \\ &= \frac{\sigma}{\sqrt{2\pi}} \exp\left(-\frac{\sigma^2 x^2}{2} + ik_0 x\right). \end{aligned} \quad (\text{D.2.5})$$

Definieren wir nun

$$\delta_{\sigma}(x) = \frac{1}{\sigma\sqrt{2\pi}} f(x) = \frac{1}{2\pi} \exp\left(-\frac{\sigma^2 x^2}{2} + ik_0 x\right), \quad (\text{D.2.6})$$

folgt

$$\lim_{\sigma \rightarrow 0^+} \delta_{\sigma}(x) = \frac{1}{2\pi} \exp(ik_0 x). \quad (\text{D.2.7})$$

Die Umkehrung der Fourier-Transformation gemäß (5.1.1) liefert

$$\tilde{\delta}_{\sigma}(k) = \int_{\mathbb{R}} dx \delta_{\sigma}(x) \exp(-ikx) = \frac{1}{\sigma} \tilde{f}(k) = \frac{1}{\sigma\sqrt{2\pi}} \exp\left[-\frac{(k - k_0)^2}{2\sigma^2}\right]. \quad (\text{D.2.8})$$

Im Sinne von verallgemeinerten Funktionen (Distributionen) können wir nun den Limes  $\sigma \rightarrow 0^+$  mit der Integration vertauschen. Dann folgt aus (D.2.6)

$$\begin{aligned} \lim_{\sigma \rightarrow 0^+} \tilde{\delta}_{\sigma}(k) &= \int_{\mathbb{R}} dx \frac{1}{2\pi} \exp(ik_0 x) \exp(-ikx) \\ &= \int_{\mathbb{R}} dx \frac{1}{2\pi} \exp[i(k_0 - k)x] = \delta(k_0 - k). \end{aligned} \quad (\text{D.2.9})$$

Dabei haben wir im letzten Schritt (5.1.8) verwendet. Damit stellt (D.2.8) eine Regularisierung der Diracschen  $\delta$ -Distribution dar, die manchmal nützlich ist.

*D.2. Fourier-Transformation der Gauß-Verteilung*

*D. Gauß-Integrale*

# Literaturverzeichnis

- [AHK<sup>+</sup>15] T. Arens, et al., *Mathematik*, Springer-Verlag, Berlin, Heidelberg (2015).  
URL <https://doi.org/10.1007/978-3-642-44919-2>
- [BFK<sup>+</sup>15] M. Bartelmann, et al., *Theoretische Physik*, Springer-Verlag, Berlin, Heidelberg (2015).  
URL <https://doi.org/10.1007/978-3-642-54618-1>
- [BK88] D. Bourne, P. Kendall, *Vektoranalysis*, 2. Aufl., B. G. Teubner, Stuttgart (1988).
- [FLS07] R. P. Feynman, R. B. Leighton, M. Sands, *Feynman-Vorlesungen über Physik*, Bd. 2, 5. Aufl., Oldenbourg Verlag, München, Wien (2007).
- [Gri15] D. J. Griffiths, *Elektrodynamik – Eine Einführung*, 3. Aufl., Pearson Deutschland, Hallbergmoos (2015).
- [Gro12] S. Großmann, *Mathematischer Einführungskurs für die Physik*, 10. Aufl., Springer Verlag, Berlin, Heidelberg (2012).  
URL <https://doi.org/10.1007/978-3-8348-8347-6>
- [Hee14] H. van Hees, *Mathematische Ergänzungen zu Theoretische Physik 1* (2014).  
URL <https://itp.uni-frankfurt.de/~hees/math-erg1-ws14/matherg1.pdf>
- [Hee18a] H. van Hees, *Mathematische Methoden für das Lehramt L3*, Goethe-Universität Frankfurt (2018).  
URL <https://itp.uni-frankfurt.de/~hees/publ/mameth-13.pdf>
- [Hee18b] H. van Hees, *Theoretische Physik 1 für das Lehramt L3*, Goethe-Universität Frankfurt (2018).  
URL <https://itp.uni-frankfurt.de/~hees/publ/theo1-13.pdf>
- [Her07] P. Hertel, *Theoretische Physik*, Springer Verlag, Berlin, Heidelberg, New York (2007).  
URL <https://doi.org/10.1007/978-3-540-36645-4>
- [Jac14] J. D. Jackson, *Klassische Elektrodynamik*, 4. Aufl., Walter de Gruyter, Berlin, Boston (2014).
- [JO01] J. D. Jackson, L. B. Okun, Historical roots of gauge invariance, *Rev. Mod. Phys.* **73**, 663 (2001).  
URL <https://link.aps.org/doi/10.1103/RevModPhys.73.663>
- [Joo89] G. Joos, *Lehrbuch der theoretischen Physik*, 15. Aufl., Aulaverlag, Wiesbaden (1989).
- [Lig58] M. Lighthill, *Introduction to Fourier analysis and generalised functions*, Cambridge University Press (1958).
- [LL92] L. D. Landau, E. M. Lifschitz, *Klassische Feldtheorie*, Bd. 2 von *Lehrbuch der Theoretischen Physik*, Akademie Verlag, Berlin (1992).
- [Mes10] D. Meschede, *Gerthsen Physik*, 24. Aufl., Springer Verlag, Heidelberg, Dordrecht, London, New York (2010).  
URL <https://doi.org/10.1007/978-3-642-12894-3>

Literaturverzeichnis

- [Oku89] L. B. Okun, The concept of mass, *Physics Today* **42**, 31 (Juni 1989).  
URL <https://doi.org/10.1063/1.881171>
- [Oku09] L. B. Okun, Mass versus relativistic and rest masses, *Am. Jour. Phys.* **77**, 430 (2009).  
URL <https://doi.org/10.1119/1.3056168>
- [Reb07] E. Rebhan, *Theoretische Physik: Elektrodynamik*, Springer Spektrum, Berlin, Heidelberg (2007).
- [Sau73] F. Sauter, *Becker/Sauter Theorie der Elektrizität 1*, 21. Aufl., B. G. Teubner, Stuttgart (1973).  
URL <https://doi.org/10.1007/978-3-322-96789-3>
- [Sch12] P. Schmäser, *Theoretische Physik für Studierende des Lehramts 1*, Springer Verlag, Berlin, Heidelberg (2012).  
URL <https://doi.org/10.1007/978-3-642-25397-3>
- [Som77] A. Sommerfeld, *Vorlesungen über Theoretische Physik VI, Partielle Differentialgleichungen der Physik*, Verlag Harri Deutsch (1977).
- [Som78] A. Sommerfeld, *Vorlesungen über Theoretische Physik IV, Optik*, Verlag Harri Deutsch (1978).
- [Som92] A. Sommerfeld, *Vorlesungen über Theoretische Physik II, Mechanik der deformierbaren Medien*, Verlag Harri Deutsch, Frankfurt/M. (1992).
- [Som01] A. Sommerfeld, *Vorlesungen über Theoretische Physik III, Elektrodynamik*, Verlag Harri Deutsch, Frankfurt/M. (2001).
- [Wei63] W. Weizel, *Lehrbuch der Theoretischen Physik Bd. 1*, 3. Aufl., Springer Verlag, Berlin, Göttingen, Heidelberg (1963).  
URL <https://doi.org/10.1007/978-3-642-87337-9>