Elektrodynamik Skript zur Vorlesung von Bunde

Mitgeschrieben und gel $\mathbb{A}_{\mathbf{E}} \mathbf{X}$ t von Julian Bergmann

Inhaltsverzeichnis

1	Mat	thematische Einführung	1
	1.1	Partielle Ableitung und Vektorprodukt	1
		1.1.1 Partielle Ableitung	1
		1.1.2 Vektoroperator \ldots	1
	1.2	Delta-Funktion	1
		1.2.1 Darstellung der Delta-Funktion in einer Dimension	1
		1.2.2 Delta-Funktion in 3 Dimensionen	2
	1.3	Taylorentwicklung skalarer Felder	2
	1.4	Flächenintegrale	3
		1.4.1 Volumen- und Linienintegrale	3
		1.4.2 Flächenintegral	3
	1.5	Integraldarstellung der Divergenz	3
	1.6	Integraldarstellung der Rotation	4
	1.7	Gauß-Satz	5
	1.8	Stokes-Satz	5
	1.9	Der Zerlegungssatz	6
2	Elek	strostatik: Grundlagen	6
	2.1	Coulomb-Gesetz + el. Feld.	6
	2.2	Feldlinien + Äquipotentialflächen \ldots	7
	2.3	Beispiele	8
	2.4	Multipolentwicklung	8
	2.5	Elektrostatische Feldenergie	9
	2.6	Wechselwirkung einer Ladungsverteilung im äußeren Feld	10
	2.7	Elektrische Feldstärke an Grenzflächen	10
3	Ran	dwertprobleme	12
	3.1	Problemstellung	12
	3.2	Greensfunktion	13
	3.3	Entwicklung nach orthog. Funktionen	15
	3.4	Trennung der Variablen	16
	3.5	Kugelflächenfunktionen	19
4	Elek	strostatik der Dielektrika	20
	4.1	Übersicht	20
	4.2	Elektrische Polarisation und dielektrische Verschiebung	20
	4.3	Randwertprobleme und Dielektrika	22
	4.4	Elektrostatische Energie	22

5	Mag	gnetostatik	23
	5.1	Elektrischer Stromg	23
	5.2	Biot-Savart Gesetz	24
	5.3	Maxwellgleichungen und Vektorpotential	25
	5.4	Magnetostatisches Moment	26
	5.5	Magnetostatik in Materie	28
	5.6	Verhalten an Grenzflächen	30
6	Elek	trodynamik	30
	6.1	Faradaysches Induktionsgesetz und Maxwell'sche Ergänzung	30
	6.2	Elektrodynamische Potentiale	32
	6.3	Die Energiebilanz	33
Sti	chwo	ortverzeichnis	36

1.1 Partielle Ableitung und Vektorprodukt

1.1.1 Partielle Ableitung

$$\begin{split} F(x,y,z) &\equiv F(\vec{r}) \\ \frac{\partial F}{\partial x}|_{x_1,y_1,z_1} = \lim_{\substack{\Delta x \to 0 \\ \Delta x \to 0}} \frac{F(x_1 + \Delta x, y_1, z_1) - F(x_1, y_1, z_1)}{\Delta x} \text{ (siehe Mechanik 1)} \\ \ddot{a}hnlich \frac{\partial F}{\partial y}, \frac{\partial F}{\partial z} \\ Bsp: F(\vec{r}) &= |\vec{r}| = \sqrt{x^2 + y^2 + z^2}, \ \frac{\partial F}{\partial x} = \frac{x}{r} \text{ etc.} \\ \vec{A}(\vec{r}) &= A_x(x, y, z)\vec{e}_x + A_y(x, y, z)\vec{e}_y + A_z(x, y, z)\vec{e}_z \\ \frac{\partial \vec{A}(\vec{r})}{\partial x} &= \frac{\partial}{\partial x}A_x(\vec{r})\vec{e}_x + \frac{\partial}{\partial x}A_y(\vec{r})\vec{e}_y + \frac{\partial}{\partial x}A_z(\vec{r})\vec{e}_z \end{split}$$

1.1.2 Vektoroperator

$$\vec{\nabla} = \left(\frac{\partial}{\partial x}, \frac{\partial}{\partial y}, \frac{\partial}{\partial z}\right) = \vec{e}_x \frac{\partial}{\partial x} + \vec{e}_y \frac{\partial}{\partial y} + \vec{e}_z \frac{\partial}{\partial z}$$

a) *Gradient*: $\vec{\nabla} V(x, y, z) = \vec{e}_x \frac{\partial V}{\partial x} + \vec{e}_y \frac{\partial V}{\partial y} + \vec{e}_z \frac{\partial V}{\partial z} = \left(\frac{\partial V}{\partial x}, \frac{\partial V}{\partial <}, \frac{\partial V}{\partial z}\right)$

- b) *Divergenz*: $\vec{\nabla} \vec{A}(x, y, z) = \frac{\partial A}{\partial x} + \frac{\partial A}{\partial y} + \frac{\partial A}{\partial z}$
- c) Rotation: $\vec{\nabla} \times \vec{A}(x, y, z)$

Wichtige Rechenregeln:

1) $\vec{\nabla}\vec{r} = 3$ 2) $\vec{\nabla}(\vec{r} \times \vec{\alpha}) = 0$, wenn α konst 3) $\vec{\nabla} \times (\varphi(\vec{r}) \cdot \vec{A}(\vec{r})) = \varphi(\vec{\nabla} \times \vec{A}) + (\vec{\nabla}\varphi) \times \vec{A}$ 4) $\vec{\nabla} \times \vec{\nabla} \varphi = 0$ 5) $\vec{\nabla} \times f(\vec{r})\vec{r} = 0$ 6) $\vec{\nabla} \times (\vec{\nabla} \times \vec{A}) = \vec{\nabla} (\vec{\nabla} \vec{A}) - \Delta \vec{A}, \quad \Delta = \nabla^2$

1.2 Delta-Funktion

Dichte von Punktladungen: $\delta(\vec{r} - \vec{r_0}) = 0$ für $r \neq \vec{r_0}$, $\int d^3r \delta(\vec{r} - \vec{r_0}) = \begin{cases} 1 & falls \ \vec{r_0} \ in \ V \\ 0 & falls \ \vec{r_0} \ nicht \ in \ V \end{cases}$ $\varrho(\vec{r}) = Q\delta(\vec{r} - \vec{r_0})$. offensichtlich: $\delta - F$ beliebig schmal und beliebig hoch.



1.2.1 Darstellung der Delta-Funktion in einer Dimension

Einfachste Darstellung in d=1: Betr. $L_{\eta}(x - x_0) = \frac{1}{\pi} \frac{\eta}{\eta^2 + (x - x_0)^2} \xrightarrow[\eta \to 0]{} \infty$ (Breite der Lorenzkurve $\eta, \eta \to 0$) $\lim_{n \to 0} \int\limits_{\alpha}^{\beta} dx \frac{1}{\pi} \frac{\eta}{\eta^2 + (x - x_0)^2} = \frac{1}{\pi} \lim_{\eta \to 0} [\arctan(\beta - x_0/\eta) - \arctan(\alpha - x_0/\eta)] = \begin{cases} 1 & , \alpha < x_0 < \beta \\ 0 & \text{sonst} \end{cases}$ (genauso Gaußkurve) Sehr wichtige andere Darstellung: $\delta(x - x_0) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} e^{ik(x - x_0)} dk$ (Fouriertransformierte etc.)

Die $\delta - F'$ hat folgende weitere Eigenschaft: $\int_{-\infty}^{\infty} \delta(x - x_0) f(x) dx = f(x_0)$ (kann man auch als Def. d. $\delta - F'$ benutzen)

Beweis

$$\lim_{\eta \to 0} \int_{\infty}^{\infty} L_{\eta}(x - x_0) f(x) dx = f(x_0) \int_{\infty}^{\infty} L_{\eta}(x - x_0) dx = f(x_0)$$

Wichtige Eigenschaft (Beweis in Übung):

1) $\delta(g(x)) = \sum_{i} \frac{1}{|g'(x_i)|} \delta(x - x_i), x_i$: einfache Nullstelle, \sum_{i} : über Nullstellen, $g(x_i) = 0, g'(x_i) \neq 0$ $\delta(x/a) = |a|\delta(x)$ 2) $\int_{\alpha}^{\beta} \delta'(x - x_0) f(x) dx = f'(x_0), \ \alpha < x_0 < \beta$

1.2.2 Delta-Funktion in 3 Dimensionen

Karthesische Koordinaten:

$$\begin{split} \vec{r} &= (x, y, z), \quad \vec{r}_0 = (x_0, y_0, z_0), \quad \int_V = \int_V \int_V dx dy dz \\ \delta(\vec{r} - \vec{r}_0) &:= \gamma(x, y, z) \delta(x - x_0) \delta(y - y_0) \delta(z - z_0) \\ \Rightarrow \int_V d^3 r \delta(\vec{r} - \vec{r}_0) &= 1 = \int_V \int_V dx dy dz \ \gamma(x, y, z) \delta(x - x_0) \delta(y - y_0) \delta(z - z_0) \\ &= \gamma(x, y, z) \int_V \int_V dx dy dz \ \delta(x - x_0) \delta(y - y_0) \delta(z - z_0) \\ &= \gamma(x, y, z) \int dx \delta(x - x_0) \int dy \delta(y - y_0) \int dz \delta(z - z_0) = \gamma(x, y, z) = 1 \\ \Rightarrow \delta(\vec{r} - \vec{r}_0) &= \delta(x - x_0) \delta(y - y_0) \delta(z - z_0) \end{split}$$

Kugelkoordinaten

$$\begin{split} x &= r\sin(\vartheta)\cos(\varphi), \quad y = r\sin(\vartheta)\sin(\varphi), \quad z = r\cos(\vartheta)\\ \delta(\vec{r} - \vec{r_0}) &= \frac{1}{r_0^2\sin(\vartheta_0)}\delta(r - r_0)\delta(\vartheta - \vartheta_0)\delta(\varphi - \varphi_0)\\ \int \int \int d^3r &= \int \int \int V r^2\sin(\vartheta) \, dr d\vartheta d\varphi \end{split}$$



Zylinderkoordinaten

$$\delta(\vec{r} - \vec{r}_0) = \frac{1}{\rho_0} \delta(\rho - \rho_0) \delta(\varphi - \varphi_0) \delta(z - z_0)$$
$$\int \int_V \int dr = \int \int_V \int \rho d\rho d\varphi dz$$

1.3 Taylorentwicklung skalarer Felder

 $\begin{aligned} \varphi(\vec{r}) \text{ beliebig oft diffbar, } \varphi(\vec{r}), \varphi(\vec{r} + \Delta \vec{r}) ? \\ d &= 1 : \varphi(x) = \sum_{n=0}^{\infty} \frac{1}{n!} \varphi^{(n)}(x_0)(x - x_0)^n; \varphi(\vec{r} + \Delta \vec{r})) = \varphi(x_1 + \Delta x_1, x_2 + \Delta x_2, x_3 + \Delta x_3) \\ \text{Trick: } F(t) &= \varphi(\underbrace{x_1 + \Delta x_1}_{u_1}, \underbrace{x_2 + \Delta x_2}_{u_2}, \underbrace{x_3 + \Delta x_3}_{u_3}) \\ \text{Jetzt: F(t) um t=0 entwickeln: } \frac{dF}{dt} = \underbrace{\frac{\partial \varphi}{\partial u_1}}_{\Delta x_1} \underbrace{\frac{du_1}{dt}}_{\Delta x_1} + \underbrace{\frac{\partial \varphi}{\partial u_2}}_{\Delta x_2} \underbrace{\frac{du_3}{dt}}_{\Delta x_3} \end{aligned}$

$$\begin{aligned} \frac{d^2 F}{dt^2} &= \Delta x_1 \left(\frac{\partial}{\partial u_1} \frac{\partial \varphi}{\partial u_1} \Delta x_1 + \frac{\partial}{\partial u_2} \frac{\partial \varphi}{\partial u_1} \Delta x_2 + \frac{\partial}{\partial u_3} \frac{\partial \varphi}{\partial u_1} \Delta x_3 \right) \\ &+ \Delta x_2 \left(\frac{\partial}{\partial u_1} \frac{\partial \varphi}{\partial u_2} \Delta x_1 + \frac{\partial}{\partial u_2} \frac{\partial \varphi}{\partial u_2} \Delta x_2 + \frac{\partial}{\partial u_3} \frac{\partial \varphi}{\partial u_2} \Delta x_3 \right) \\ &+ \Delta x_3 \left(\frac{\partial}{\partial u_1} \frac{\partial \varphi}{\partial u_3} \Delta x_1 + \frac{\partial}{\partial u_2} \frac{\partial \varphi}{\partial u_3} \Delta x_2 + \frac{\partial}{\partial u_3} \frac{\partial \varphi}{\partial u_3} \Delta x_3 \right) \end{aligned}$$

$$= \sum_{i=1}^3 \Delta x_i \sum_{j=1}^3 \Delta x_j \frac{\partial^2}{\partial u_i u_j} \varphi \stackrel{!}{=} \left(\sum_{i=1}^3 \Delta x_i \frac{\partial}{\partial u_i} \right)^n \varphi(u_1, u_2, u_3) \Rightarrow \frac{d^n F}{dt^n} |_{t=0} = \left(\sum_{i=1}^3 \Delta x_i \frac{\partial}{\partial x_i} \right)^n \varphi(x_1, x_2, x_3) \end{aligned}$$
Allgemein: $\frac{d^n F}{dt^2} = \left(\sum_{i=1}^3 \Delta x_i \frac{\partial}{\partial u_i} \right)^n \varphi(u_1, u_2, u_3) \Rightarrow \frac{d^n F}{dt^n} |_{t=0} = \left(\sum_{i=1}^3 \Delta x_i \frac{\partial}{\partial x_i} \right)^n \varphi(x_1, x_2, x_3) \Rightarrow F(t) = \sum_{n=0}^\infty \frac{1}{n!} F^{(n)}(0) t^n = F(1) \equiv \varphi(\vec{r} + \Delta \vec{r}) = \sum_{n=0}^\infty \frac{1}{n!} \underbrace{\left(\sum_{i=1}^3 \Delta x_i \frac{\partial}{\partial x_i} \right)^n}_{\Delta \vec{r} \cdot \vec{\nabla}} \varphi(\vec{r})$

$$\begin{split} \text{Bsp:} & \varphi(\vec{r}) = \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}_0|} \text{ um } r = 0 \text{ nach kleinen } \vec{r} \text{ entwickeln.} \\ \text{wichtige Hilfsformel:} & \vec{\nabla} \frac{1}{(|\vec{r} - \vec{r}_0|)^n} = -n \frac{1}{(|\vec{r} - \vec{r}_0|)^{n-1}} \frac{\vec{r} - \vec{r}_0}{|\vec{r} - \vec{r}_0|} \\ \varphi(\vec{r}) &= \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}_0|} = \frac{1}{r_0} + \frac{1}{r_0^3} \vec{r} \cdot \vec{r}_0 + \frac{1}{2} \frac{1}{r_0^5} (3(\vec{r}\vec{r}_0)^2 - r^2 r_0^2) + \dots \end{split}$$

1.4 Flächenintegrale

1.4.1 Volumen- und Linienintegrale



1.4.2 Flächenintegral

Gegeben: $\vec{E}(\vec{r}) = (E_x(\vec{r}), E_y(\vec{r}), E_z(\vec{r}))$ und Volumen V mit geschlossener Oberfläche S(V). Zerlege S(V) in N einzelne Flächenelemente Δf_i und definiere Vektor $\Delta \vec{f_i} = \Delta f_u \cdot \vec{n}(\vec{r_i})$ (n:Nach außen gerichteter Normalenvektor bei $\vec{r_i}$).

$$I_{S,N} = \sum_{i=1}^{N} \vec{E}(\vec{r}) \cdot \Delta \vec{f}_i(N \to \infty \Rightarrow I_S)$$

 I_S : Fluss von $\vec{E}(\vec{r})$ durch S. Gilt auch für *nicht-geschlossene Flächen*. Anwendung: E-Statik.

Bsp: Fluss eines homogenen Feldes durch Quader. $(\vec{E}(E_x, E_y, E_z) = const)$ $\oint \vec{E}d\vec{F} = -abE_z + abE_z - acE_y + acE_y - bcE_x + bcE_x = 0$ S(V)

Leicht verallgemeinerbar auf beliebige geschl. Flächen.

1.5 Integraldarstellung der Divergenz





Betr: kleines Volumenelement ΔV um $\vec{r_0}$ Beh: $\vec{\nabla}\vec{E} = \lim \frac{1}{\Delta V} \cdot \oint \vec{E} d\vec{f}$

$$\begin{split} \Delta \vec{f_1} &= \Delta y \Delta z \vec{e_x} = -\Delta \vec{f_2}, \ \Delta \vec{f_3} = \Delta x \Delta z \vec{e_y} = -\Delta \vec{f_4}, \ \Delta \vec{f_5} = \Delta x \Delta y \vec{e_z} = -\Delta \vec{f_6} \\ \Rightarrow \oint_{S(V)} \vec{E} d\vec{f} &= \int \int dy dz \underbrace{\left(E_x(x_0 + \frac{\Delta x}{2}, y, z) - E_x(x_0 - \frac{\Delta x}{2}, y, z)\right)}_{\frac{\partial E_x}{\partial x}(x_0, y, z)\Delta x + O((\Delta x)^3)} \\ &+ \int \int dx dz \underbrace{\left(E_y(x, y_0 + \frac{\Delta y}{2}, z) - E_y(x, y_0 - \frac{\Delta y}{2}, z)\right)}_{\frac{\partial E_y}{\partial y}(x, y_0, z)\Delta y + O((\Delta y)^3)} \\ &+ \int \int dx dy \underbrace{\left(E_z(x, y, z_0 + \frac{\Delta z}{2}) - E_z(x, y, z_0 - \frac{\Delta z}{2})\right)}_{\frac{\partial E_y}{\partial y}(x_0, z)\Delta y + O((\Delta y)^3)} \\ &+ \int \int dx dy \underbrace{\left(E_z(x, y, z_0 + \frac{\Delta z}{2}) - E_z(x, y, z_0 - \frac{\Delta z}{2})\right)}_{\frac{\partial E_y}{\partial y}(x, y_0, z)\Delta y + O((\Delta y)^3)} \\ \end{split}$$

$$\begin{array}{c} \frac{\partial E_z}{\partial z}(x,y,z_0)\Delta z + O((\Delta z)^3) \\ \end{array} \\ \text{Jetzt: } \Delta V \to 0 \Rightarrow \Delta x, \Delta y, \Delta z \to 0 \Rightarrow x \to x_0, y \to y_0, z \to z_0 \\ \Rightarrow \oint_{S(V)} \vec{E} d\vec{f} = \Delta x \Delta y \Delta z \underbrace{\left(\frac{\partial E_x}{\partial x}(x_0, y_0, z_0) + \frac{\partial E_y}{\partial y}(x_0, y_0, z_0) + \frac{\partial E_z}{\partial z}(x_0, y_0, z_0)\right)}_{\vec{\nabla} \cdot \vec{E}} \\ \vec{\nabla} \vec{E} = \lim_{\Delta V \to 0} \frac{1}{\Delta V} \oint_{S(\Delta V)} \vec{E} \alpha \vec{F} \ (*) \end{array}$$

- a) $\vec{E} = const$ im Bereich von $\Delta V \Leftrightarrow \vec{E} = 0$
- b) $\vec{\nabla}\vec{E}$ beschreibt "*Quelle*" des Feldes, $\vec{\nabla}E$ ist maximal wenn \vec{E} überall $||d\vec{f}|$ ist.
- c) Folgerung: $\vec{E}(\vec{r}) = \vec{a}\varphi(\vec{r}), \ a: \text{const aber beliebig.}$ $\vec{\nabla}\vec{E} = \vec{\nabla}(\vec{a}\varphi(\vec{r})) = \underbrace{(\vec{\nabla}\vec{a})}_{0}\varphi(\vec{r}) + \vec{a}\underbrace{\vec{\nabla}\varphi}_{grad} = \vec{a}\vec{\nabla}\varphi = \vec{a}\lim_{\Delta V \to 0} \frac{1}{\Delta V} \oint_{S(\Delta V)} d\vec{f}\varphi$ Da \vec{a} beliebig $\Rightarrow \vec{\nabla}\varphi = \lim_{\Delta V \to 0} \frac{1}{\Delta V} \oint_{S(\Delta V)} d\vec{f}\varphi$ (Integraldarstellung des Gradienten)

1.6 Integraldarstellung der Rotation

Def. Zirkulation: $I_c = \oint_C \vec{A}(\vec{r}), \quad I_c = \lim_{n \to \infty} \sum_{i=1}^n \vec{A}(\vec{r_i}) \Delta \vec{r_i}$ "Maß für *Wirbelstärke*"

Gesucht: Zusammenhang mit $\vec{\nabla} \vec{A}$ Betrachtet: Folge von geschlossenen ebenen Kurven C_n

a) Ebene x-y:
$$I_{C_n} = \int_{C_u} \vec{A}(\vec{r}) d\vec{r} = \int_{x_0 - \frac{\Delta x_n}{2}}^{x_0 + \frac{\Delta x_n}{2}} dx \underbrace{\left(A_x(x, y_0 - \frac{\Delta y_n}{2}) - A_x(x, y_0 + \frac{\Delta y_n}{2})\right)}_{-\frac{\partial A_x}{\partial y}(x_0, y_0)\Delta y_n + O((\Delta y_n)^3)} + \int_{y_0 - \frac{\Delta y_n}{2}}^{y_0 + \frac{\Delta y_n}{2}} dy \underbrace{\left(A_y(x_0 - \frac{\Delta x_n}{2}, y) - A_y(x_0 + \frac{\Delta x_n}{2}, y)\right)}_{-\frac{\partial A_y}{\partial x}(x_0, y_0)\Delta x_n + O((\Delta x_n)^3)} - \frac{\partial A_x}{\partial y_n} \underbrace{\left(-\frac{\partial A_x}{\partial y} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_x}{\partial y} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_x}{\partial y} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial x} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial x} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial x} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial x} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial x} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial x} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial x} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla} \times \vec{A})_z} + \underbrace{\left(-\frac{\partial A_y}{\partial x} + \frac{\partial A_y}{\partial x}\right)}_{(\vec{\nabla$$

leicht verallgemeinerbar auf x-z-Fläche $(F_{n,y}(\vec{\nabla} \times \vec{A})_y)$ und y-z-Fläche $(F_{n,x}(\vec{\nabla} \times \vec{A})_x)$ $\Rightarrow \vec{n} \nabla \times \vec{A} = \lim_{F_C \to 0} \frac{1}{F_C} \oint_C \vec{A}(\vec{r}) d\vec{r}$ (Integraldarstellung der Rotation) Rotation: Flächendichte der Zirkulation

1.7 Gauß-Satz

$$\oint \vec{E}d\vec{f} = \Delta V \vec{\nabla} E, \quad \text{Betrachtet: 2 benachbarte Volumina } \Delta V_i, \ \Delta V_{i+1}$$

$$\int \vec{E}d\vec{f} \stackrel{\text{!!}}{=} \oint_{S(\Delta V_i)} \vec{E}d\vec{f} + \oint_{S(\Delta V_{i+1})} \vec{E}d\vec{f} = \Delta V_i \vec{\nabla} \vec{E}|_{\vec{r}_i} + \Delta V_{i+1} \vec{\nabla} \vec{E}|_{\vec{r}_{i+1}}$$

Allgemeine makroskopische Volumen aufteilen in
n Volumina $\Rightarrow \oint_{S(V)} \vec{E} d\vec{f} = \sum_{i=1}^{n} \Delta V_i \vec{\nabla} \vec{E}|_{\vec{r}_i} \stackrel{n \to \infty}{\longrightarrow}$

$$\oint_{S(V)} \vec{E} d\vec{f} = \int_{V} d^3 r \vec{\nabla} \vec{E}$$

Triviale Anwendung des Gauß-Satzes (Greenschen Identitäten)

1)
$$\vec{E} = \varphi(\vec{r}) \vec{\nabla} \psi(\vec{r}), RS : \vec{\nabla} \vec{E} = \vec{\nabla} \varphi \vec{\nabla} \psi + \varphi \underbrace{\vec{\nabla}^2}_{\Delta} \psi,$$

LS: $\oint_{S(V)} \varphi(\vec{\nabla} \psi \cdot \vec{n}) d\vec{f} (\vec{\nabla} \psi \cdot \vec{n} = \frac{\partial \psi}{\partial n}$: Normalableitung von ψ auf S
 $\Rightarrow \int_{V} [\vec{\nabla} \varphi \vec{\nabla} \psi + \varphi \Delta \psi] dV = \oint_{S(V)} \varphi \frac{\partial \psi}{\partial n} df$

2) In $\vec{E} \varphi, \psi$ vertausche; Beide Ergebnisse subtrahieren (1) $\Rightarrow \int_{V} (\varphi \Delta \psi - \psi \Delta \varphi) dV = \oint_{S(V)} (\varphi \frac{\partial \psi}{\partial n} - \psi \frac{\partial \varphi}{\partial n}) df$

1.8 Stokes-Satz

 $Zirkulation \Leftrightarrow Flächenintegrale$

$$\int_{C_i} \vec{A} d\vec{r} = \Delta F_i (\vec{\nabla} \times \vec{A}(\vec{r}_i)) \vec{n} \text{ (ganz kleine Flächen)}$$

$$\int_{C} = \sum_{i=1}^{N} \oint_{C_i} = \sum_{i=1}^{N} \Delta F_i \vec{n} (\vec{\nabla} \times \vec{A}(\vec{r}_i)) = \int_{F} (\vec{\nabla} \times \vec{A}) d\vec{f}$$

$$\text{Also:} \oint_{C(F)} \vec{A} d\vec{r} = \int_{F} \vec{\nabla} \times \vec{A} d\vec{f} \text{ (Stokes-Satz)}$$

$$\frac{Zirkulation}{C(F)} \vec{A} d\vec{r} = \int_{F} \vec{\nabla} \vec{A} d\vec{f} \text{ (Stokes-Satz)}$$

Folgerungen:

$$\vec{\nabla}\vec{A} = 0 \Rightarrow \oint_{C(F)} \vec{A}d\vec{r} = 0 \forall \text{ Kurven } C = \int_{P_1}^{P_2} \vec{A}d\vec{r} \text{ unabh. vom Weg}$$

 $\Rightarrow \text{Potentialbestimmung (siehe Mech. 1)}$

Beispiel zu Folgerung zu 1.8

$$\begin{split} \vec{A}(\vec{r}) &= \frac{1}{2}\vec{B}\times\vec{r}, \quad \vec{B} = const \\ \vec{\nabla}\vec{A} &= \frac{1}{2}\vec{\nabla}\times(\vec{B}\times\vec{r}) = -\frac{1}{2}(\vec{B}\vec{\nabla})\vec{r} + \frac{1}{2}\vec{B}(\vec{\nabla}\vec{r}) \\ &= -\frac{1}{2}(B_x\frac{\partial}{\partial x} + B_y\frac{\partial}{\partial y} + B_z\frac{\partial}{\partial z})(x,y,z) + \frac{1}{2}(B_x,B_y,B_z)\cdot 3 \\ &= -\frac{1}{2}B_x(1,0,0) - \frac{1}{2}B_y(0,1,0) - \frac{1}{2}B_z(0,0,1) + \frac{3}{2}(B_x,B_y,B_z) = (B_x,B_y,B_z) = \vec{B} \\ &\Rightarrow \int_F \vec{\nabla}\times\vec{A}d\vec{f} = \int_F \vec{B}d\vec{f} = \vec{B}\vec{F} = \oint_{C(F)} \vec{A}d\vec{r} \text{ (ebene Fläche)} \\ \text{Dies hängt nur ab von Größe d. Fläche und ist unabh. von der Form d. Fläche.} \end{split}$$





1.9 Der Zerlegungssatz

 $\begin{aligned} \text{Jedes } \vec{A}(\vec{r}) &\equiv \vec{A}(x,y,z) = (A_x, A_y, A_z) \text{ lässt sich schreiben als } \vec{A}(\vec{r}) = \underbrace{\vec{A}_l(\vec{r})}_{\vec{\nabla} \times \vec{A} = 0} + \underbrace{\vec{A}_l(\vec{r})}_{\vec{\nabla} \times \vec{A} = 0} \\ \text{Mit } \vec{A}_l(\vec{r}) &= -\vec{\nabla}\alpha(\vec{r}) \ (\alpha: \textit{Potential}) \\ \alpha(\vec{r}) &= \frac{1}{4\pi} \int_V d^3 r' \frac{\vec{\nabla}_{r'} \cdot \vec{A}(\vec{r})}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \\ \text{d.h. wirbelfreier Anteil bestimmt durch } \vec{\nabla}\vec{A} \ (\textit{Elektrostatik}) \\ A_t(\vec{r}) &= \vec{\nabla} \times \vec{\beta}(\vec{r}) (\vec{\beta}: \textit{Vektorpotential}) \\ \vec{\beta}(\vec{r}) &= \frac{1}{4\pi} \int_V d^3 r' \frac{\vec{\nabla}_{r'} \times \vec{A}(\vec{r})}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \\ \text{d.h. quellfreier Anteil beschrieben durch } \vec{\nabla} \times \vec{A} \ (\textit{Magnetostatik}) \\ \int_V \vec{\nabla} \vec{A} dV &= \oint_{S(V)} d\vec{f} \vec{A}, \ f \frac{d}{dx}g &= \frac{d}{dx}(fg) - g \frac{d}{dx}f \\ 1) \ \vec{\nabla} \times \vec{A} &= 0 \Rightarrow \vec{A}(\vec{r}) = -\vec{\nabla}\alpha(\vec{r}) \\ 2) \ \vec{\nabla} \vec{A} &= 0 \Rightarrow \vec{A}(\vec{r}) = -\vec{\nabla}\alpha(\vec{r}) \\ 3) \ i.A.: \ \vec{A}(\vec{r}) &= -\vec{\nabla}\alpha(\vec{r}) + \vec{\nabla} \times \vec{\beta}(\vec{r}) \\ \vec{\nabla}| &\Rightarrow \Delta\alpha(\vec{r}) &= -\vec{\nabla} \times \vec{A} \in \textit{Quellen} \\ \vec{\nabla} \times (\vec{\nabla} \times \vec{\beta})) &= \vec{\nabla}(\vec{\nabla} \vec{\beta}) - \Delta\vec{\beta} \end{aligned}$

2 Elektrostatik: Grundlagen

2.1 Coulomb-Gesetz + el. Feld.

Punktladung q_1, q_2

exp.: $\vec{K}_{12} = k \frac{\vec{r}_1 - \vec{r}_2}{|\vec{r}_1 - \vec{r}_2|^3} q_1 q_2 = -\vec{K}_{21}$ (Kraft von Ladung 2 auf Ladung 1) Viele Ladungen $q_1, ..., q_n$: Die von $q_2, ..., q_n$ auf q_1 ausgeübten Kräfte addieren sich vektoriell: *Superpositionsprinzip*

$$\vec{K}_1 = kq_1 \sum_{j=2}^N q_j \frac{\vec{r}_1 - \vec{r}_j}{|\vec{r}_1 - \vec{r}_j|^2}$$

Festlegung der Konstanten K im Volumen:

- a) K=1 (cm,gs) \rightarrow [q]=cm(dym)^{1/2}
- b) MKSA, (M:Meter, K:Kilogramm, S:Sekunde, A:Ampere) $N = \frac{1}{M^2} [q]^2, ([q]=1 \text{ Coulomb}=1\text{AS}, \text{ N:Newton})$

Definition:

Das el. Feld $\vec{E}(\vec{r})$ wird durch eine vorgegebene *Ladungskonfiguration* erzeugt und ist druch die Kraft auf eine (beliebig kleine) Testladung q definiert.

$$\vec{E} = \lim_{q \to 0} \frac{\vec{K}_q}{q}$$

N Punktladungen: $\vec{E}(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \sum_{j=1}^{N} q_j \frac{\vec{r}-\vec{r'}}{|\vec{r}-\vec{r'}|^3}$, MKSA-System Oft: Ladung kontinuierlich in geg. Volumen V' verteilgt und Dichte $\rho(\vec{r})$



$$\begin{split} d\vec{E}(\vec{r}) &= \frac{dq}{4\pi\varepsilon_0} \frac{\vec{r}-\vec{r'}}{|\vec{r}-\vec{r'}|^3} \Rightarrow \vec{E}(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \int_{V'} d^3r' \rho(\vec{r'}) \underbrace{\frac{\vec{r}-\vec{r'}}{|\vec{r}-\vec{r'}|^3}}_{-\vec{\nabla}_r \frac{1}{|\vec{r}-\vec{r'}|}} \\ \Rightarrow \vec{E}(\vec{r}) &= -\vec{\nabla}\varphi(\vec{r}), \varphi(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \int_{V'} d^3r' \frac{\rho(\vec{r'})}{|\vec{r}-\vec{r'}|} \\ \vec{Z}erlegungssatz: \vec{A}(\vec{r}) &= \vec{A}_l(\vec{r}) + \vec{A}_t(\vec{r}) = \vec{E}(\vec{r}) \\ \vec{A}_l(\vec{r}) &= -\vec{\nabla}\alpha(\vec{r}), \ \alpha = \frac{1}{4\pi} \int_V d^3r' \frac{\nabla_{r'}\vec{A}(\vec{r})}{|\vec{r}-\vec{r'}|} \\ \Rightarrow \frac{1}{4\pi} \int d^3r' \frac{\vec{\nabla}_{r'}\vec{E}(\vec{r'})}{|\vec{r}-\vec{r'}|} \stackrel{\text{!!!}}{=} \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \int_V d^3r' \frac{\rho(\vec{r})}{|\vec{r}-\vec{r'}|} = \varphi(\vec{r}) \\ \Rightarrow \vec{\nabla}\vec{E} &= \frac{\rho}{\varepsilon_0}, \ \vec{\nabla} \times \vec{E} = 0 \\ \text{Maxwell-GI der Elektrostatik in differentieller Form.} \\ \Delta\varphi &= -\vec{\nabla}\vec{E} = -\frac{\rho}{\varepsilon_0} \text{ (Poisson-GI.)} \\ \text{Entsprechende Integralform:} \int_V d^3r \vec{\nabla}\vec{\nabla}\vec{E} = \oint_{S(V)} \vec{E}(\vec{r})d\vec{f} = \frac{q(\vec{r})}{\varepsilon_0} \text{ für jedes (!!!) Volumen} \\ \text{Stokes:} \oint_C \vec{E}d\vec{r} = 0 \ (Maxwell \ in \ Integralform) \end{aligned}$$

2.2 Feldlinien + Äquipotentialflächen

a) Feldlinien: Bahnen auf denen sich ein positiv geladener Körper aufgrund der Coulomb-Kraft Fortbewegen würde.

Aus der Definition folt: Feldlinien schneiden sich nicht, d.h. es gibt keine geschlossenen Feldlinien in der Elektrostatik



b) Äquipotentialflächen: "Höhenlinien", $\varphi(\vec{r}) = konst$, $\vec{E}(\vec{r}) = -\vec{\nabla}\vec{\varphi}$ Nach Mech.1: Feldlinien \perp Äquipotentialflächen



2.3 Beispiele

Beispiel zu zu 2.2 1) N Punktladungen: $\rho(\vec{r}) = \sum_{i=1}^{N} q_i \delta(\vec{r} - \vec{r}_j) \Rightarrow \varphi(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \sum_{i=1}^{N} \frac{q_j}{|\vec{r} - \vec{r}_j|}$ 2) Homogen geladene Kugel: $\rho(\vec{r}) = \begin{cases} \rho_0 &, |\vec{r'}| < R \\ 0 &, |\vec{r'}| > R \end{cases}$ 1. Möglichkeit: $\varphi(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \int_{\kappa} d^3r' \frac{\rho}{|\vec{r}-\vec{r'}|}$ (siehe Übung) $S_R(V)$ 2. Möglichkeit: $\oint\limits_{S(V)} \vec{E} d\vec{f} = \frac{1}{\varepsilon_0} \int\limits_V \rho dV$ $S_i(V)$ Kugelsymmetrie: nur $|\vec{r}|$ -Abh.: $\vec{E}(\vec{r}) \Rightarrow E(r)\vec{e}_r$ LS: $\oint_{S(V)} \vec{E} d\vec{f} = \oint_{S(V)} \vec{E}_r df \stackrel{!}{=} E_r 4\pi r^2$ $\text{RS: } \tfrac{1}{\varepsilon_0} \int\limits_{V_r} \rho dV = \begin{cases} \frac{1}{\varepsilon_0} \rho_0 \frac{4\pi}{3} r^3 & , r < R \\ 0 & , r > R \end{cases}$ E, $\Rightarrow E_r = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0 r^2} \begin{cases} \rho_0 \frac{4\pi}{3} r^3 & , r < R \\ 0 & , r > R \end{cases}$ mit $\frac{\rho_0 4\pi}{3} R^3 = Q$, $\frac{\frac{4\pi}{3} r^3}{\frac{4\pi}{2} R^3} = Q(\frac{r}{R})$ $\varphi(r) = ?, \quad E_r(r) = -\frac{d\varphi(r)}{dr}$ $\Rightarrow \varphi(r) = -\int_{-\infty}^{r} E_r(\vec{r'}) dr'$

2.4 Multipolentwicklung

 R_{max} :maximale Ausdehnung der Ladungsverteilung. $(*)\varphi(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0}\int d^3r' \frac{\rho(\vec{r}')}{|\vec{r}-\vec{r}'|}, r > R_max (>>)$ In *Fernzone* gesucht: $\varphi(\vec{r}), \vec{E}(\vec{r})$ $\frac{1}{|\vec{r} - \vec{r'}|} \stackrel{!}{=} \frac{1}{r} \frac{1}{|\vec{r}/r - \vec{r'}/r|} \stackrel{!}{=} \frac{1}{r} (1 + \frac{\vec{r'}\vec{r}}{rr} + \frac{1}{2} (3(\frac{\vec{r}\vec{r'}}{rr}) - \frac{r'^2}{r}) + \dots)$ $\sum_{i,j=1}^{3} x_j x_i r^{\prime 2} \delta_{ij} = \sum_{i,j=1}^{3} x_i^2 r^{\prime 2} = r^2 r^{\prime 2}$... $\Rightarrow \left[\frac{1}{r^4} \sum_{i=1}^{3} (3(x'_i x_i)(x'_j x_j) - x'^2_i x^2_j)\right]$ $= \frac{1}{r^4} \sum_{i,j}^3 x_i x_j (3x'_j x'_i - r'^2 \delta_{ij}) \Rightarrow \varphi(\vec{r})$ $= \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \begin{cases} \frac{1}{r} \int d^3r(r'\rho(\vec{r}')) & (Feld\ einer\ Pktlaaung) \\ +\frac{1}{r^2} (\int d^3r'\rho(\vec{r}')\vec{r}')\frac{\vec{r}}{r} & (...):\ Dipolmoment\ \vec{P} \\ +\frac{1}{r^3} \frac{1}{2} \sum_{i=1}^3 \frac{x_i x_j}{r^2} (\int d^3r'\rho(\vec{r}')(3x'_i x'_j - \vec{r}'^2 \delta_{ij})) & \int_{Rest:\ Feld\ eines\ Quadropols} \end{cases}$



(...): Dipolmoment \vec{P} (Feld eines Dipols)

2.5 Elektrostatische Feldenergie

Mechanik Die Energie einer auf einen endl. Raumbereich beschränkten Ladungskonfiguration entspricht der Arbeit, die benötigt wird, um die Ladung aus ∞ zu dieser Konfiguration zusammen zu bringen.

Eine Punktladung $A \rightarrow B$: $W_{AB} = -\int_{A}^{B} \vec{K} d\vec{l} = -q \int_{A}^{B} \vec{E} d\vec{l} = q \underbrace{(\varphi(B) - \varphi(A))}_{=:U}$ Ladung q_{1} $(q_{2}, q_{3}$ noch nicht da): $W_{1}=0$, 2. Ladung (sieht nur $\varphi(A)$): $W_{2} = \frac{1}{4\pi\varepsilon_{0}}q_{2}\frac{q_{1}}{|\vec{r}_{2}-\vec{r}_{1}|}$, 3. Ladung (sieht q_{1}, q_{2}): $W_{3} = \frac{1}{4\pi\varepsilon_{0}}q_{3}\sum_{j=1}^{2}\frac{q_{j}}{|\vec{r}_{3}-\vec{r}_{j}|}$, $\Rightarrow W = W_{1} + W_{2} + W_{3} + ... + W_{N} = \sum_{i=1}^{N} W_{i} = \sum_{i=1}^{N} \frac{1}{4\pi\varepsilon_{0}}\sum_{j=1}^{i-1}\frac{q_{i}q_{j}}{|\vec{r}_{i}-\vec{r}_{j}|} = \frac{1}{4\pi\varepsilon_{0}} \cdot \frac{1}{2}\sum_{i,j=1}^{N}\frac{q_{i}q_{j}}{|\vec{r}_{i}-\vec{r}_{j}|}$ Jetzt kontinuierliche Ladungsverteilung: $\rho(\vec{r})$ sei stetig: $\sum q_{i}... \rightarrow \int d^{3}r \rho(\vec{r})...$ Also: $W = \frac{1}{4\pi\varepsilon_{0}} \cdot \frac{1}{2}\int d^{3}r \int d^{3}r' \frac{\rho(\vec{r})\rho(\vec{r}')}{|\vec{r}-\vec{r}'|} = \frac{1}{2}\int d^{3}r \rho(\vec{r})\varphi(\vec{r})$ $\varepsilon_{0}\vec{\nabla}\vec{E} = s(\vec{r}) = -\vec{\nabla}\vec{\nabla}\varphi\varepsilon_{0}$ $\Rightarrow W = -\frac{\varepsilon_{0}}{2}\int d^{3}r(\vec{\nabla}(\vec{\nabla}\varphi))\varphi \stackrel{!}{=}\vec{\nabla})(\vec{\nabla}\varphi)\varphi) - \vec{\nabla}\varphi\vec{\nabla}\varphi$ $= -\frac{\varepsilon_{0}}{2}\int d\vec{f}(\varphi\vec{\nabla}\varphi) + \frac{\varepsilon_{0}}{2}\int d^{3}r|\vec{E}(\vec{r})|^{2}$ $\Rightarrow W = \frac{\varepsilon_0}{2} \int d^3 r |\vec{E}(\vec{r})|^2$ $\varphi(\vec{r}) \sim \frac{1}{r}, \ \vec{\nabla}\varphi \sim \frac{1}{r^2} \ \Rightarrow \varphi \vec{\nabla}\varphi \sim \frac{1}{r^3}, \ \int \sim 4\pi r^2$ $\oint_{S(V)} \sim \lim_{r \to \infty} 4\pi r^2 \cdot \frac{1}{r^3} \sim \lim_{r \to \infty} \frac{1}{r} = 0$ $Energiedichte: \ \omega := \frac{\varepsilon_0}{2} |\vec{E}(\vec{r})|^2, \ W = \int d^3 r \omega(\vec{r})$

2.6 Wechselwirkung einer Ladungsverteilung im äußeren Feld

Gesucht: Wechselwirkungsenergie Gegeben: Externe Ladungsvereilung ρ_{ext} erzeugt äußeres E-Feld, das mit $\rho(\vec{r})$ wechselwirkt.

$$\begin{split} &\rho\rho + \underline{\rho\rho_{ext}} + \underline{\rho_{ext}}\rho + \underline{\rho_{ext}}\rho_{ext}(\vec{r}') \\ &\Rightarrow W_1 = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \int d^3r' \frac{\rho(\vec{r})\rho_{ext}(\vec{r}')}{|\vec{r}-\vec{r}'|} \ (Wechselwirkungsenergie) \\ &\Rightarrow W_1 = \int d^3r \rho(\vec{r})\varphi_{ext}(\vec{r}) \\ &\varphi_{ext}(\vec{r}) = \varphi_{ext}(0) + (\vec{r}\vec{\nabla})\varphi_{ext}|_{\vec{r}=0} + \ldots + \varphi_{ext}(0) - \vec{r}\vec{E}_{ext}(0) \\ &\Rightarrow W_1 = q\varphi_{ext}(0) - \vec{p}\vec{E}_{ext}(0) \\ &\text{Spezialfall: Wechselwirkungsenergie zu 2 Dipolen:} \\ &\text{Allgemein: Dipolfeld } \varphi_D = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \cdot \frac{1}{r^3}\vec{r}\vec{p} \\ & \ddot{U}b: \vec{E}_D(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} [\frac{3(\vec{r}\vec{p})\vec{r}}{r^5} - \frac{\vec{p}}{r^3}] \\ &W_1 = W_{12} = W_{21} = -\vec{p}_2\vec{E}_D(\vec{r}_{12}) = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} [\frac{\vec{p}_1\vec{p}_2}{r_{12}^3} - \frac{3(\vec{r}_{12}\vec{p}_1)(\vec{r}_{21}\vec{p}_2)}{r_{12}^5}] \end{split}$$





2.7 Elektrische Feldstärke an Grenzflächen

Gesucht: Zusammenhang zu $\vec{E}_1(\vec{r})$ und $\vec{E}_2(\vec{r})$ bei *Grenzfläche*

- a) Gauß-Satz: $\int_{\Delta V} d^3 r \vec{\nabla} r = \oint_{S(\Delta V)} d\vec{f} \vec{E}(\vec{r}) \xrightarrow{\Delta x \to 0} \Delta F \vec{n}_{12} (\vec{E}_2 - \vec{E}_1) = \frac{1}{\varepsilon_0} \int_{\Delta V} d^3 r \rho(\vec{r}) = \frac{1}{\varepsilon_0} \sigma \Delta F$ $\Rightarrow \vec{n}_{12} (\vec{E}_2 - \vec{E}_1) = \frac{1}{\varepsilon_0} r$ $\vec{E} \text{ normal stetig, falls } \sigma = 0$
- b) Stokes-Satz:

$$\vec{\nabla} \times \vec{E} = 0 \Rightarrow 0 \int_{\Delta F} d\vec{f} \vec{\nabla} \times \vec{E} = \oint_{S(\Delta V)} dr \vec{E} = l\vec{t} (\vec{E}_2 - \vec{E}_1) \stackrel{!}{=} 0$$

 \vec{t} : Tangentialvektor

d.h. \vec{E} tangential stetig.





3 Randwertprobleme

3.1 Problemstellung

Ohne spezielle Randbedingungen: Ladung $\rho(\vec{r})$ $\Delta \varphi = \frac{\hat{\rho(\vec{r})}}{\varepsilon_0} \Rightarrow \varphi(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \int_{V} d^3 r' \frac{\rho(\vec{r})}{|\vec{r} - \vec{r'}|}$ In vielen Fällen: Ladungen + Leiter



Beispiel zu Randwertproblemen

Trennung + und - Ladungen, die so ist, dass im Inneren der Kugel $\vec{E} = \vec{E}_a + \vec{E}_i = 0$ Auf Kugel: $\varphi = const$ (-Q, falls Kugel geordnet)

Begründung: Solange das Innere eines Leiters noch nicht feldfrei ist, wirkt auf jede Ladung q im Leiter eine Kraft $q\vec{E}$.

Da die Ladungen im Leiter dieser Kraft folgen können, werden sie ihre Position so lange verändern, bis keine Kraft mehr auf sie wirkt., d.h. bis das Innere des leiters feldfrei ist. Gleichnamige Ladungen entfernen sich möglichst weit voneinander \Rightarrow Ansammung am Rand des Leiters.

Äußeres Feld \vec{E}_a , Gegenfeld \vec{E}_i : durch influenzierte Ladungen $\vec{E} = \vec{E}_a + \vec{E}_i$, sodass $\vec{E} = 0$ im inneren $\Rightarrow \varphi = const$ $\Rightarrow E_{innen}^{(n)} = E_{innen}^{(t)} = 0 \Rightarrow E_{au\beta en}^{(t)} = 0$ $E_{au\beta en}^{(n)} = E_{innen}^{(n)} + \frac{\sigma}{\varepsilon_0}$

 σ : influenzierte Flächenladungsdichte

Problemstellung:

Geg: $\varphi(\vec{r}')$ in V und φ oder $\frac{d\varphi}{dn} = -\vec{E}_n$ auf gewissen Randflächen oder Grenzflächen

Gesucht: $\varphi(\vec{r}')$ in allen Punkten des uns interessierenden Volumens 2 mögl. Randbedingungen:

- 1) φ auf s vorgegeben: *Dirichlet-Randbedingung*
- 1) $\frac{d\varphi}{n} = -\frac{\sigma}{\varepsilon_0}$ auf s vorgegeben *von-Neumann-Randbedingung* $\Delta \varphi(\vec{r}) = -\frac{\rho(\vec{r})}{\varepsilon_0}, \ \varphi(\vec{r}) = \varphi_0(\vec{r}) \text{ auf s (oder } \sigma \text{ auf s)}$ Behauptung: Lösung pp ist eindeutig.

Beweis

Annahme: $\varphi_1(\vec{r}), \varphi_2(\vec{r})$ seien beides Lösungen der Poisson-Gleichung $\Delta \varphi_1 = -\frac{\rho}{\varepsilon_0}, \quad \Delta \varphi_2 = -\frac{\rho}{\varepsilon_0}, \quad mit\varphi_1 \neq \varphi_2 aufS(V)$ $z.Z.:\varphi = \varphi_2$ 1. Greenscher Satz $(\varphi = t) : \int d^3r (t\Delta t + (\vec{\nabla}\psi)^2) = \oint_{S(V)} \frac{d\psi}{dn} d\vec{f} \stackrel{!}{=} 0$ $\Rightarrow \int\limits_V (\vec{\nabla}\psi)^2 dr = 0 \Rightarrow \vec{\nabla}\psi = 0$ $\Rightarrow \psi = const = 0$ auf Oberfläche S(V) $\Rightarrow \psi = 0$

3.2 Greensfunktion

Lösung mit Grenzfunktion Dirichlet-Randbedingung: pp=const auf S(V), Def: $G(\vec{r}, \vec{r}'), \Delta_r G(\vec{r}, \vec{r}') \stackrel{!}{=} -\frac{1}{\varepsilon_0} \delta(\vec{r} - \vec{r}')$ Poisson-Gl. für Punktladun. Behauptung: $G(\vec{r}, \vec{r}') = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} + f(\vec{r}, \vec{r}')$ und $\Delta f = 0$

Beweis

$$\Delta_r G(\vec{r}, \vec{r'}) = \underbrace{\frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \Delta_r \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r'}|}}_{\frac{1}{en}\delta(\vec{r} - \vec{r'})} + \underbrace{\Delta_r f(\vec{r}, \vec{r'})}_{=0}$$
(OK, siehe Zerlegungssatz)

Betr.
$$\Delta_r G 8 \vec{r}, \vec{r'} = \frac{1}{\varepsilon_0} \delta(\vec{r} - \vec{r'})$$

 $\Rightarrow G(\vec{r}, \vec{r'}) = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r'}|} + f(\vec{r}, \vec{r'}), \ \Delta_r f = 0$
 $r \leftrightarrow \vec{r'} : \Delta_{r'} G(\vec{r}, \vec{r'}) = -\frac{1}{\varepsilon_0} \delta(\vec{r'} - \vec{r})$
Gesucht: $\varphi(\vec{r})$ bei vorgeg Bandbed auf S(V) Betr 2

Gesucht: $\varphi(\vec{r})$ bei vorgeg. Randbed. auf S(V) Betr. 2. Greensche Identität: $\varphi, ~\psi=G(\vec{r},\vec{r'})$

$$\begin{split} \int_{V} d^{3}r' [\varphi(\vec{r}') \Delta_{r'} \underbrace{\mathcal{G}(\vec{r}', \vec{r})}_{\psi(\vec{r}')} - \underbrace{\mathcal{G}(\vec{r}', \vec{r})}_{\psi(\vec{r}')} \underbrace{\Delta_{r} \varphi(\vec{r}')}_{\overline{e_{0}} \rho(\vec{r}')} \underbrace{d}_{S(V)} df' [\varphi(\vec{r}') \frac{\partial G}{\partial n'} - \underbrace{\mathcal{G}(\vec{r}', \vec{r})}_{\psi} \frac{\partial \varphi}{\partial n'}] \\ \Rightarrow \varphi(\vec{r}) = \int_{V} d^{3}r' G(\vec{r}', \vec{r}) \rho(\vec{r}') - \varepsilon_{0} \int df' [\varphi(\vec{r}') \frac{\partial G}{\partial n'} - G(\vec{r}', \vec{r}) \frac{\partial \varphi}{\partial n'}] \\ \text{RB: } \varphi(\vec{r}) \text{ auf } S(V) \\ \text{Jetzt: Wähle } f(\vec{r}', \vec{r}) \text{ so, dass } G(\vec{r}', \vec{r}) \text{ für } \vec{r}' \in S(V) \text{ verschwindet} \\ G(\vec{r}', \vec{r}) = 0, r' \in S(V) \\ \text{d.h. } f(\vec{r}, \vec{r}') = -\frac{1}{4\pi\varepsilon_{0}} \frac{1}{|\vec{r}-\vec{r}|}, \vec{r}' \in S(V) \\ \Rightarrow \varphi(\vec{r}) = \int_{V} d^{3}r' \rho(\vec{r}')G(\vec{r}', \vec{r}) - \varepsilon_{0} \int_{S(V)} df' \underbrace{\varphi(\vec{r}')}_{bekannt} \underbrace{\partial G'}_{\partial n'} \\ \text{Grenzfläche geerdet: } \varphi = 0 \text{ auf Grenzfläche} \\ \Rightarrow \varphi(\vec{r}) = \int d^{3}r' \rho(\vec{r}')G(\vec{r}', \vec{r}) \\ \text{Anwendungsbeispiel:} \\ \text{Gesucht: G} \\ \text{Folge allg. Beschreibung, } z' = 0: \text{ Grenzfläche} \\ \text{Folge allg. Beschreibung, } z' = 0: \text{ Grenzfläche} \\ f(\vec{r}', \vec{r}) = -\frac{1}{4\pi\varepsilon_{0}}\sqrt{(x'-x)^{2}+(y'-y)^{2}+z^{2})} \\ \text{Gesucht: } f(\vec{r}', \vec{r}) \text{ das } \Delta_{r'}f(\vec{r}', \vec{r}) = 0 \text{ erfüllt.} \\ \text{Bekannt: } 1 - \frac{1}{4\pi\varepsilon_{0}}\sqrt{(x'-x)^{2}+(y'-y)^{2}+(z'-\frac{1}{x})^{2}}} \underbrace{erfuellt Poissongl.\Delta f = 0}_{und erfuellt RB} \\ \text{Aus Eindeutigkeit } \Rightarrow \text{Lösung} \\ \text{Zusammenfassung: } \Rightarrow G(\vec{r}', \vec{r}) = \frac{1}{4\pi\varepsilon_{0}} \{\frac{1}{\sqrt{(x'-x)^{2}+(y'-y)^{2}+(z'-z)^{2}}} - \frac{1}{\sqrt{(x'-x)^{2}+(y'-y)^{2}+(z'+z)^{2}}} \} \\ \text{Pot. 2er Punktladungen, eine am Ort x,y,z} \end{aligned}$$





Methode der Bildladungen:

Man bringt außerhalb von V an von der Geometrie des Problems abhängigen Stellen fiktive Ladungen ("*Bildladungen*") an, durch welche die erforderlichen *Randbedingungen* auf S(V) erfüllt werden.

 $\begin{array}{l} \textbf{Beispiel zu Punktladungen über geerdete ∞-Metallplatte} \\ \varphi(\vec{r}) &= \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \{ \frac{1}{|\vec{r}-\vec{r}_0|} - \frac{q}{|\vec{r}+\vec{r}_0|} \} \\ \Rightarrow \vec{E}(\vec{r}) &= \frac{q}{4\pi\varepsilon_0} [\frac{(x,y,z-z_0)}{|\vec{r}-\vec{r}_0|^3} - \frac{(x,y,z+z_0)}{|\vec{r}+\vec{r}_0|^3}] \\ z &= 0: \ \vec{E}(x,y,z=0) = -\frac{2q}{4\pi\varepsilon_0} \frac{z}{|\vec{r}-\vec{r}_0|^3} \vec{e}_r \text{ (wie erwartet \perp auf Metalfl.)} \\ \hline \textbf{Influenzierte Ladungsdichte: } \sigma &\equiv \frac{\partial q}{\partial n} = \varepsilon_0 E(x,y,z=0) \\ \text{Gesamte influenzierte Flächenladung: } \overline{q} = -q \end{array}$





3.3 Entwicklung nach orthog. Funktionen

$$\begin{split} &U_n(x), n=1,2,3, \text{ rell oder komplex}\\ &\text{quadratintegrierbar auf relevanten Intervall } a \leq x \leq b = [a,b]\\ &\text{Orthonormal:} \int_a^b dx U_n^*(x) U_m(x) = \delta nm\\ &\text{f(x) quadratintegrierbar}\\ &\text{Entwicklung:} f_N(x) \text{ quadratintegrierbar Entwicklung: } f_N(x) = \sum_{n=1}^N c_n U_n(x) \text{ optional:}\\ &\text{cn, so dass } \int_a^b dx |f(x) - f_n(x)|^2 = Min \text{ Einsetzen: } \int_a^b dx |f(x) - f_N(x)|^2 =\\ &\left[\int_a^b dx f^*(x) f(x) - \sum_{n=1}^N c_n^* \int_a^b dx U_n^*(x) f(x) - \sum_{n=1}^N c_n \int_a^b dx U_n(x) f^*(x) + \sum_{n=1}^N c_n^* c_N\right]\\ &Min: \frac{\partial}{\partial c_l}[\] = -\int_a^b dx U_l(x) f^*(x) + c_l * \stackrel{!}{=} 0\\ &\frac{\partial}{\partial c_l^*}[\] = -\int_a^b dx U_l^*(x) f(x) + c_l \stackrel{!}{=} 0\\ &\text{Das System } \{U_n(x)\} \text{ heißt vollständig, falls } f_N(x) \text{ im Mittel gegen f(x) konvergiert.}\\ &(\lim_{N \to \infty} \int_a^b |f(x) - f_N(x)|^2 = 0)\\ &\Rightarrow **: f(x) = \sum_{n=1}^\infty c_n U_n(x)\\ &\text{Bedingung dafür } [(*) \text{ in } (**)]: f(x) = \sum_{n=1}^\infty \{\int_a^b dy f(y) U_n^*(y)\} U_n(x)\\ &\text{LS=RS, falls: } f(x) = \int_a^b dy f(y) \delta(x-y)\\ \hline \\ \hline \\ \hline \\ \hline \end{array}$$

Intervall
$$\left[-\frac{a}{2}, +\frac{a}{2}\right]$$

 $U_n = \sqrt{\frac{2}{a}} \sin(\frac{2\pi nx}{a}), \sqrt{\frac{2}{a}} \cos(\frac{2\pi nx}{2}), n = 0, 1, 2, ...$
 $f(x) = \frac{1}{2}A_0 + \sum_{n=1}^{\infty} [A_n \cos(\frac{2\pi nx}{a} + B_n \frac{2\pi nx}{a})]$
 $A_l = \frac{2}{a} \int_{-\frac{a}{2}}^{+\frac{a}{2}} f(x) \cos(\frac{2\pi lx}{a}) dx,$
 $B_l = \frac{2}{a} \int_{-\frac{a}{2}}^{+\frac{a}{2}} f(x) \sin(\frac{2\pi lx}{a}) dx$

Beispiel zu Fourier-Integral
komplexe
$$U_n : U_n = \frac{1}{\sqrt{a}} e^{i\frac{2\pi nx}{a}}, n=0,1,2,...$$

 $f(x) = \frac{1}{\sqrt{a}} \sum_{n=-\infty}^{\infty} A_n e^{i\frac{2\pi nx}{a}}, n=0,1,2,...$
 $f(x) = \frac{1}{\sqrt{a}} \sum_{n=-\infty}^{\infty} A_n e^{i\frac{2\pi nx}{a}}, n=0,1,2,...$
 $f(x) = \frac{1}{\sqrt{a}} \sum_{n=-\infty}^{\infty} A_n e^{i\frac{2\pi nx}{a}}, n=0,1,2,...$
 $f(x) = \frac{1}{\sqrt{a}} \sum_{n=-\infty}^{\alpha/2} e^{i\frac{2\pi nx}{a}}, f(x) dx$
einfachere, schönere schreibweise der Fourier-Reiche.
1) $a \to \infty : \to \int_{-a}^{a} dx \to \int_{-\infty}^{\infty} dx$
2) $\frac{2\pi n}{a} \to k : \sum_{n} \to \int_{\infty}^{\infty} dn... = \frac{a}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} dk...$
3) $A_n \to \sqrt{\frac{2\pi}{a}} A(k) \Rightarrow f(x) = \frac{1}{a} \frac{a}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \sqrt{\frac{2\pi}{a}} A(k) e^{ikx} dx$
 $(***) : f(x) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_{-\infty}^{\infty} dk A(k) e^{ikx}$ mit $A(k)\sqrt{\frac{2\pi}{a}} = \frac{1}{\sqrt{a}} \int_{-\infty}^{\infty} f(x')e^{-ikx'} dx'$
 $\Rightarrow (***) : A(k) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_{-\infty}^{\infty} f(x')e^{-ikx'} dx'$
Fouriertransformatierte Entwicklung nach $\frac{e^{ikx}}{\sqrt{2\pi}}$
Nollständigkeit: $f(x) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_{-\infty}^{\infty} dk \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_{-\infty}^{\infty} dx' f(x')e^{ik(xx')}$
 $\frac{1}{2} \int_{-\infty}^{\infty} dx' f(x') \{\frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} dke^{ik(x-x')}\} \frac{1}{2} f(x)$

3.4 Trennung der Variablen

[A] Laplace Gl. in karth. Koord Gesucht: $\varphi(x, y)$ in V $\Delta \varphi = \left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y}\right)\varphi(x, y) = 0$ Seperationsansatz: $\varphi(x, y) = f(x)g(y)$ $\Rightarrow g\frac{d^2}{dx^2}f + f\frac{d^2}{dy^2}g = 0 \quad |\cdot \frac{1}{fg}$ $\frac{1}{f(x)}\frac{d^2}{dx^2}f(x) + \frac{1}{g(y)}\frac{d^2}{dy^2}g(y) = 0 \Rightarrow \frac{1}{f}\frac{d^2}{dx^2}f \stackrel{!}{=} -\frac{1}{g}\frac{d^2}{dx^2}g = -\alpha^2 \text{ (wg. Symm. der RB)}$ Lösg. sehr leicht: $g(y) = a_1e^{\alpha y} + a_2e^{-\alpha y}, \quad f(x) = b_1\sin(\alpha x) + b_2\cos(\alpha x)$ Aus Randbedingung Kraft a_1, a_2, b_1, b_2 bestimmen: $\varphi(0, y) = 0 \quad (f(0) = 0 \Rightarrow b_2 = 0)$ $\varphi(x, 0) = 0 \quad (g(0) = 0 \Rightarrow a_2 = -a_1)$ $\varphi(x_0, y) = 0 \Rightarrow b_1\sin(\alpha x_0) = 0 \Rightarrow \alpha \equiv \alpha_n = \frac{n\pi}{x_0}$

 $\varphi(x_0, y) = 0$

$$\Rightarrow \text{spezielle Lösg: } \varphi_n(x,y) = \sin(\alpha_n x) \sinh(\alpha_n y) \Rightarrow \text{allg. Lösung: } \varphi(x,y) = \sum_{n=1}^{\infty} c_n \varphi_n(x,y) \text{Also: } \varphi(x,y_0) = \varphi_0(x) = \sum_{n=1}^{\infty} c_n \sin(\frac{n\pi}{x_0}x) \sinh(\frac{n\pi}{x_0}y) \quad |\cdot\sin(\frac{m\pi}{x_0}x), \frac{2}{x_0} \int_0^x dx \Rightarrow \frac{2}{x_0} \int_0^{x_0} dx \varphi_0(x) \sin(\frac{m\pi}{x_0}x) = \sum_{n=1}^{\infty} c_n \delta_{m,n} \sinh(\frac{n\pi}{x}y_0) \stackrel{!}{=} c_m \sinh(\frac{m\pi}{x_0}y_0) \Rightarrow c_m$$

$$\begin{split} &[\mathrm{B}]\mathrm{Kugelkoordinaten} \ (\mathrm{d}{=}3) \\ &x=r\cos(\varphi)\sin(\vartheta) \\ &y=r\sin(\varphi)\sin(\vartheta) \\ &x=r\cos(\vartheta) \\ &\Delta \ \mathrm{in} \ \mathrm{Kugekoord} \ (\mathrm{Mech.} \ 1) \\ &\mathrm{Jetzt} \ \mathrm{kurzfristig} \ (\mathrm{solange} \ \mathrm{Kugelkoord}) \ \phi(r,\vartheta,\varphi) \ \mathrm{Potential} \\ &\Delta\varphi = (\frac{1}{r}\frac{\partial^2}{\partial r^2}r + \frac{1}{r^2}\Delta_{\vartheta,\varphi})\phi \\ &\Delta_{\vartheta,\varphi} = \frac{1}{\sin(\vartheta)}\frac{\partial}{\partial\vartheta}(\sin(\vartheta)\frac{\partial}{\partial\vartheta}\phi) + \frac{1}{\sin^2(\vartheta)}\frac{\partial^2}{\partial\vartheta^2}\phi \\ &\Delta\phi = 0 \\ &\mathrm{Seperationsansatz:} \ \phi(r,\vartheta,\varphi) = \frac{R(r)}{r}P(\vartheta)Q(\varphi) \\ &0 = \frac{1}{r}\{PQ\frac{d^2}{d^2r}R + \frac{R}{r^2}\frac{R(\eta)}{\sin(\vartheta)}[Q\frac{d}{d\vartheta}(\sin(\vartheta)\frac{dP}{d\vartheta}) + \frac{P}{\sin(\vartheta)}\frac{d^2Q}{d\varphi^2}]\} \ | \cdot \frac{r^3\sin^2(\vartheta)}{RPQ} \\ &\Rightarrow (*): \ r^2\sin^2(\vartheta)[\frac{1}{R}\frac{d^2}{dr^2}R + \frac{1}{r^2}\frac{1}{\sin(\vartheta)}\frac{d}{d\vartheta}(\sin(\vartheta)\frac{dP}{dQ})] = -\frac{1}{Q}\frac{d^2Q}{d\varphi^2} \stackrel{!}{=} -m^2 \\ &\varphi \rightarrow \varphi + 2\pi \Rightarrow Q(\varphi) \stackrel{!}{=} Q(\varphi + 2\pi) \ (\mathrm{period.} \ \mathrm{Lösg!}) \\ &\Rightarrow Q = e^{\pm im\varphi}, \ e^{im\varphi + 2\pi} = e^{im\varphi} \Rightarrow e^{im2\pi} = 1 \Rightarrow m = 0, 1, 2, \dots \\ &\dots \cdot \frac{1}{\sin^2(\vartheta)} \Rightarrow \frac{r^2}{R}\frac{d^2R}{dr^2} = -\left(\frac{1}{\sin(\vartheta)}\frac{1}{P}\frac{d}{d\vartheta}(\sin(\vartheta)\frac{dP}{d\vartheta}) - \frac{m^2}{\sin^2(\vartheta)}\right) \\ &\stackrel{!}{=} -l(l+1) \ reell \\ \hline \\ &\mathrm{Beh.} \ \boxed{R = Ar^{l+1} + Br^{-l}} \end{split}$$

Beweis

Durch Einsetzen:

$$(l+1)lAr^{l-1} - l(-l-1)Br^{-l-2}$$

 $-l(l+1)Ar^{l+1-2} - l(l+1)Br^{-l-2} = 0$

$$\begin{aligned} x &= \cos(\vartheta) \Rightarrow \frac{dx}{d\vartheta} = -\sin(\vartheta) \Rightarrow dx = -\sin(\vartheta)d\vartheta \Rightarrow \frac{1}{dx} = -\frac{1}{\sin(\vartheta)}\frac{1}{d\vartheta} \\ x^2 &= \cos^2(\vartheta) = 1 - \sin^2(\vartheta) \Rightarrow \sin^2(\vartheta) = 1 - x^2 \\ \sin^2(\vartheta)\frac{dP}{dx} &= -\sin^2(\vartheta)\frac{1}{\sin(\vartheta)}\frac{dP}{d\vartheta} = -\sin(vartheta)\frac{dP}{d\vartheta} \\ \Rightarrow \frac{1}{P}\frac{d}{dx}(1-x^2)\frac{dP}{dx} - \frac{m^2}{1-x^2} + l(l+1) = 0 \\ \hline \Rightarrow \frac{d}{dx}(1-x^2)\frac{dP}{dx} + (-\frac{m^2}{1-x^2} + l(l+1))P(x) = 0 \end{aligned}$$
(*)
verallgemeinerte *Legendre* Gl.

 $P(x) \equiv P_l^m(x) \equiv P_l^m(\cos \vartheta)$ ("zugeordnete Legende-Polynome") Wichtiger Spezielfall *Azimuthalsymmetrie*, Q unabh. von $\varphi Q(\varphi) = const \Rightarrow m \stackrel{!}{=} 0$

$$\Rightarrow \left[\frac{d}{dt}(1-x^2)\frac{dP}{dx}+l(l+1)P=0\right]^{(**)} \\ Lösg: \left[\frac{P_l(x)}{L}=\frac{1}{b!}\frac{1}{2!}\frac{d}{dx^2}(x^2-1)^l\right]^{(**)} \\ l=0,1,2,... \\ Für andere l-Werte gibt es keine im ganzen Wertebereich gültige Lösg. \\ l=0: P_0(x)=1, l=1: P_1(x)=x, l=2: P_2(x)=\frac{1}{2}(3x^2-1) \\ Man kann zeigen \int_{-1}^{1} dxP_l(x)P_k(x)=\frac{2}{2!+1}\delta_{lk} (orthogonal!) \\ \sum_{l=0}^{\infty} \frac{2l+1}{2!}P_l(x)P_l(x')=\delta(x-x') (Vollständigkeit) \\ Die allgemeine Lösung ist damit \left[\phi(r, \vartheta)=\sum_{l=0}^{\infty}(2l+1)[A_lr^2+B_lr^{-(l+1)}]P_l(\cos(\vartheta))\right]^{(***)} \\ Ausgangspunkt für Beispiele mit Azimuthalsymmetrie. \\ \hline Beispiel zu Pot. einer Kugel mit azimuthalsymmetrischer \\ Flächenladungsdichte \\ \sigma(\vartheta)=\sum_{l=0}^{\infty}(2l+1)\sigma_lP_l(\cos(\vartheta)) \\ Gesucht: \phi(r, \vartheta) \\ A_l, B_l gesucht, Bedingungen für \phi \\ A_l, B_l gesucht, Bedingungen für \phi \\ 2) \phi_a \to 0$$
 für $r \to \infty \Rightarrow \phi_a(r, \vartheta)=\sum_{l=0}^{\infty}(2l+1)B_l^{(a)}r^{-l-1}P_l(\cos(\vartheta)) \\ 3) \phi stetig auf Kugeloberfläche: $\phi_i(R, \varphi) \stackrel{1}{=} \phi_a(R, \vartheta) \Rightarrow B_l^{(a)} = A_l^i R^{2l+1} \\ 4) E_n unstetig \\ \Rightarrow \sigma(\vartheta) = -\varepsilon_0(\frac{2\phi_n}{\partial r} - \frac{\partial\phi_n}{\partial r})|_{r=R} = -\varepsilon_0\sum_{l=0}^{\infty}(2l+1)P_l(\cos(\vartheta))[-(l+1)B_l^{(a)}R^{-l-2} - IA_l^{(l)}Rl - 1] \\ = \varepsilon_0\sum_{l=0}^{\infty}(2l+1)A_l^{(l)}R^{l-1}P_l(\cos(\vartheta)) \\ \Rightarrow a_l = \varepsilon_0(2l+1)A_l^{(l)}R^{l-1} \Rightarrow A_l^{(1)} = \frac{\sigma_l}{\varepsilon_0(2l+1)R^{l-1}} \\ \Rightarrow \phi_l(r, \vartheta) = \frac{R}{\varepsilon_0}\sum_{l=0}^{\infty}(\sigma_l(\frac{R}{R})^l + IP_l(\cos(\vartheta)) \\ \Rightarrow a_0 = \sigma_0, a_1 = 3\sigma_1, \quad \sigma_2, \sigma_3, \dots = 0 \\ \end{cases}$$



3.5 Kugelflächenfunktionen

Lösung von (*) gesucht mit *Potenzreihenansatz*. Man erhält, dass Konvergenz der Potenzreihe erfordert: $l = 0, 1, 2..., m = 0, \pm 1, \pm 2, ..., \pm l$ Lösung: $P(x) = P_l^m(x)$ $m > 0: P_l^m(x) = (-1)^m (1 - x^2)^{m/2} \frac{d^m}{dx^m} \underbrace{P_l(x)}_{m}$ $P_l^{-m}(x) = (-1)^m \frac{(l-m)!}{(l+m)!} P_l^m(x)$ Allgemeine Lösung: $P_l^m(\cos(\vartheta))e^{im\varphi}$ $Y_{lm}(\vartheta,\varphi) = \sqrt{\frac{2l+1}{4\pi} \frac{(l-m)!}{(l+m)!}} \cdot P_l^m(\cos(\vartheta))e^{im\varphi} \quad (Kugelflächenfunktion)$ $\Rightarrow \phi(r,\vartheta,\varphi) = \sum_{l=0}^{\infty} \sum_{m=-l}^{+l} (a_{lm}r^l + b_{lm}r^{-l-1})Y_{lm}(\vartheta,\varphi)$ Allg. Lösg von $\Delta_{r,\vartheta,\varphi}\phi = 0$. Y_{lm} orthonormal $\int_{0}^{\pi} d\varphi \int_{-1}^{1} (d\cos(\vartheta)) Y_{l'm}^{*}(\vartheta,\varphi) Y_{lm}(\vartheta,\varphi) = \delta_{ll'} \delta_{mm'}$ Allg. Lösung setzt keine Symmetrien voraus. $\sigma(\vartheta, \varphi)$ bekannt Problem: Bestimmung von a_{lm} und b_{lm} $\sigma(\vartheta, \varphi)$ entwickeln nach Y_{Im} Azimuthalsymmetrie: Unabh. von φ (siehe voriger Abschnitt) \rightarrow Koeff. $\sigma_{\rm Im} \rightarrow a_{\rm Im}, b_{\rm Im}$ $\phi = const$ für $r \to \infty$ $a_{lm} = 0$ für $l \ge 1$
$$\begin{split} \phi &= const \text{ für } \vec{r} = 0 \Rightarrow b_{lm} = 0 \\ Y_{lm} \text{ vollständig: } \sum_{l=0}^{\infty} \sum_{m=-l}^{+l} Y_{lm}^*(\vartheta', \varphi') Y_{lm}(\vartheta, \varphi) = \delta(\cos(\vartheta) - \cos(\vartheta')) \delta(\varphi, \varphi') \end{split}$$
 Y_{lm} : zentrale Rolle in der QM bei Lösung der Schrödingergleichung, Potential $\frac{1}{r}$ l:Drehimpulsquantenzahl, m: Quantenzahl der z-Komp des Drehimpulses

äußeres \vec{E} – Feld

4 Elektrostatik der Dielektrika

4.1 Übersicht

Dielektrika, Paraelekrika, Ferroelektrika

Dielektrika: Moleküle, positive und negative Ladungen (gebunden)

Elektr. Feld verschiebt + und - Ladungen relativ zueinander, d.h. durch Einfluss des Feldes werden lokale elektr. Dipole erzeugt und im Feld ausgerichtet. (Verschiebungspolarisation)

- **Paraelektrika:** Materie enthält bereits Permamente Dipole, z.B. auf Grund der Molekülstruktur (H_2O) Diese Dipole werden im Feld ausgerichtet (Orientierungspolarisation)
- **Ferroelektrika:** permamente Dipole (Seignette Satz, Bariumdikanat) richten sich auf Grund der Dipol-Dipol-Wechselwirkung bereits ohne Feld in geordneter Weise unterhalb einer kritischen Temperatur T_c spontan aus. Weit oberhalb T_c : Paraelektrika

Einfache mikroskopische Behandlung:

a) Verschiebungspolarisation:

isoliertes Atom, <u>Kern</u> + <u>Elektronen</u> fest harmonisch an Kern gebunden $m_e \ddot{x}_i = -m\omega_0^2 x_i + qE_i(i = 1, 2, 3)$ $x_i(t) = x_{i0} \cos(\omega_0 t - \beta_i) + \frac{q}{m_e \omega_0^2 E_i}$ Dipolmoment: $p_i = qx_i$ N Atome, unabh. voneinander

Jetzt: räuml. Mittelung über alle Atome Elektronen, die alle unabh. voneinander schwingen:

$$\langle \vec{x}_i \rangle = \frac{1}{N} \sum_{i=1}^{N} (...)$$

$$\Rightarrow \text{ Zeitabh. Terme mitteln sich raus}$$

$$\langle \vec{p} \rangle = \frac{q^2}{m_e \omega_0^2} \vec{E} (\text{ für } 1e^-)$$

$$\text{ Z Elektronen: } \vec{p} = \sum_{l=1}^{Z} \frac{q^2}{m_e \omega_{0,l}^2} \vec{E} = \varepsilon_0 \alpha \vec{E}$$

b) Orientierungspolarisation:

N Dipole, p_i permament

Temperatur (Entropie) steht völliger Ausrichtung entgegen, wichtig bei T > 0Wärmelehre: $\langle \vec{p} \rangle = \frac{1}{N} \sum_{i=1}^{N} \vec{p}_i = \frac{p^2}{3kT} \vec{E} = \varepsilon_0 \alpha \vec{E}$

Materie besitzt Dipolmomente (entweder durch Feldeinwirkung oder schon vorhanden)

$$\begin{split} \varphi_{P}(\vec{r}) &= \frac{1}{4\pi\varepsilon_{0}} \vec{p} \frac{|\vec{r}-\vec{r}'|^{3}}{|\vec{r}-\vec{r}'|^{3}} \\ \vec{P}(\vec{r}') : &\sum_{\text{alle p in } d^{3}r} \vec{p} = \vec{P}(\vec{r}') d^{3}r' \; (el. \; Polarisation) \\ \text{Jetzt: } , \Sigma'' \; \text{über alle kleinen Volumina } d^{3}r': \\ &\Rightarrow \varphi_{P}(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\varepsilon_{0}} \int d^{3}r' \vec{P}(\vec{r}') \frac{\vec{r}-\vec{r}'}{|\vec{r}-\vec{r}'|^{3}} \\ \vec{r} - \vec{r}' = \vec{\nabla}_{r'} \frac{1}{|\vec{r}-\vec{r}'|^{3}} = \vec{\nabla}_{r'} [\frac{\vec{P}(\vec{r}')}{|\vec{r}-\vec{r}'|}] - \frac{1}{\vec{r}-\vec{r}'} \vec{\nabla}_{r'} \vec{P}(\vec{r}') \\ \vec{P}(\vec{r}') \vec{\nabla}_{r'} \frac{1}{\vec{r}-\vec{r}'} = \vec{\nabla}_{r'} [\frac{\vec{P}(\vec{r}')}{|\vec{r}-\vec{r}'|}] - \frac{1}{4\pi\varepsilon_{0}} \vec{\nabla}_{r'} \vec{\nabla}_{r'} \vec{P}(\vec{r}') \\ einsetzen : \varphi_{P}(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\varepsilon_{0}} \int_{V} d^{3}r' \frac{\vec{\nabla}_{r'} \vec{P}(\vec{r})}{|\vec{r}-\vec{r}'|} \\ \vec{\nabla}_{r'} \underbrace{\vec{P}(\vec{r}')}_{(V \; viel \; größer \; als \; Materievol.)} \\ \Rightarrow \boxed{\varphi_{P}(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\varepsilon_{0}} \int_{V} d^{3}r' \frac{-\vec{\nabla}_{r'} \vec{P}(\vec{r})}{|\vec{r}-\vec{r}'|}} \\ außerdem: freie Ladungen mit Ladungsdichte $\rho(\vec{r}) \\ \varphi_{a}(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\varepsilon_{0}} \int_{V} d^{3}r' \frac{\rho(\vec{r})}{|\vec{r}-\vec{r}'|} \\ \varphi(\vec{r}) = \varphi_{P}(\vec{r}) + \varphi_{a}(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\varepsilon_{0}} \int_{V} d^{3}r' \frac{1}{|\vec{r}-\vec{r}'|} (\rho(\vec{r}') - \vec{\nabla}_{\vec{r}'} \vec{P}(\vec{r})) \\ = \frac{1}{4\pi} \int_{V} d^{3}r' \frac{\vec{\nabla}_{r'} \vec{E}(\vec{r}')}{|\vec{r}-\vec{r}'|} \quad (\vec{E} = \vec{\nabla}\varphi) \\ \text{Also} \boxed{\vec{\nabla}\vec{E} = \frac{1}{\varepsilon_{0}} (\rho(\vec{r}) - \vec{\nabla}\vec{P}(\vec{r}))} \\ (ganz \; allgemein; noch \; keine \; Aussage, wie \; \vec{P} \; von \; \vec{E} \; abhängt) \end{aligned}$$$

(ganz allgemein; noch keine Aussage, wie P von E abhängt Auf 2 Arten interpretierbar:

a)
$$\vec{\nabla}(\underbrace{\varepsilon_0 \vec{E} + \vec{P}}_{\vec{D}}) = \rho$$
 (freie Ladungsdirchte)
 \vec{D} : dielektrische Verschiebung
 $\Rightarrow \boxed{\vec{D} = \varepsilon_0 \vec{E} + \vec{P}, \ \vec{\nabla} \vec{D} = \rho, \ \vec{\nabla} \times \vec{E} = 0}$ (Maxwellgl., der Elektrostatik)
 \vec{D} unabh. von betrachteten Diel. hängt nur ab von ρ , Hilfsgröße
 \vec{E} : eigentliche Messgröße, über \vec{K} hängt über \vec{P} vom Medium ab.
 $\frac{\vec{D}}{\varepsilon_0} = \vec{E}_a \rightarrow \vec{E} = \vec{E}_a + \vec{E}_p = \vec{E}_a - \frac{\vec{P}}{\varepsilon_0}$
 \vec{P} wirkt wie inneres Zusatzfeld, das sich dem durch die freien Ladungen erzeug-
ten Feld $\vec{E}_a = \frac{\vec{D}}{\varepsilon_0}$ überlagert.
b) $\rho_p(\vec{r}) = -\vec{\nabla}\vec{P}(\vec{r}) \Rightarrow \boxed{\vec{\nabla}\vec{E} = \frac{1}{\varepsilon_0}(\rho(\vec{r}) + \rho_p(\vec{r}))}$
 \vec{P} : $\vec{\nabla}\vec{P}$ wichtig
 $\vec{P}(\vec{E}), \ \vec{P}(0) = 0$ entwickeln von \vec{P} nach \vec{E}
 $\vec{D} = \vec{P} + \varepsilon_0 \vec{E} = (1 + \chi_e)\varepsilon_0 \vec{E}\varepsilon_r$ relativer Dielektrizitätskonst. $P_i = en \sum_{j=1}^{3} \xi_{ij}E_j, \ i, j = 1, 2, 3 \ (x, y, z)$

 $\chi_{ij}:$ Suszeptibilität
stensor

Falls Medium isotrop:
$$\chi_{ij}\chi_e \delta_{ij} \Rightarrow \vec{P} = \varepsilon_0 \xi_e \vec{E}$$

 $\vec{D} = \varepsilon_0 \varepsilon_r \vec{E}$
(∞ groß)
Unterscheiden \vec{E} im Medium und Vakuum.
Wir wissen aus Symmetriegründen $\vec{E} = E(z)\vec{e}_r$ $\Rightarrow D(z)\vec{e}_z$
1) \vec{D} : $\vec{\nabla}\vec{D} = \rho \xrightarrow{Kap.2.5} \vec{D} = \begin{cases} \sigma \vec{e}_z &, innen \\ 0 &, außen \\ \vec{D}/\varepsilon_0 \varepsilon_r &, im Medium \end{cases}$
2) \vec{E} : $\vec{E} = \begin{cases} \vec{D}/\varepsilon_0 &, im Vakuum \\ \vec{D}/\varepsilon_0 \varepsilon_r &, im Medium \end{cases}$
2) $\vec{P} = \begin{cases} 0 &, im Vakuum \\ vecD - \varepsilon_0 \vec{E} = \vec{D} - \frac{\vec{D}}{\varepsilon_r} = \frac{\varepsilon_r - \varepsilon_r}{\varepsilon_r} \vec{D} = \frac{\varepsilon_r - 1}{\varepsilon_r} \sigma \vec{e}_z , im Medium \end{cases}$
 $\vec{\nabla}\vec{P} = -\rho_p \\ \sqrt{d^3}r \vec{\nabla}\vec{P} = \int_{S(V)} \vec{P} d\vec{f} = \Delta F(-P_z) = -\Delta F \frac{\varepsilon_r - 1}{\varepsilon_r} \sigma$
Kapazität:
 $U = E_z d = \frac{\sigma_0 \varepsilon_r \vec{E}}{\varepsilon_0 \varepsilon_r \vec{E}} = \varepsilon_r C_0$
Randwertprobleme und Dielektrika

4.3 Randwertprobleme und Dielektrika

 \vec{D}, \vec{E} an Grenzfläche Stetigkeitsbedingunen? Alles wie in Kap 2.7 $\vec{\nabla}\vec{D} = \rho \Rightarrow \vec{n}_{12}(\vec{D}_2 - \vec{D}_1) = \sigma \text{ (Gauss)}$ $\sigma:$ Flächenladungsdichte der freien Ladung $\vec{\nabla} \times \vec{E} = 0 \Rightarrow E_1 + E_2 \text{ (Stokes)}$ Falls $\sigma = 0$ auf Grenzfläche: $D_{1,n} = D_{2,n}$, \vec{D} normal stetig $\Rightarrow E_{1,n} = \frac{\varepsilon_r^{(2)}}{\varepsilon_r^{(1)}} E_{2n}$ sowieso: $E_{1t} = E_{2t} \Rightarrow D_{1t} = \frac{\varepsilon_r^{(1)}}{\varepsilon_r^{(2)}} D_{2t}$ $\begin{array}{c}
\epsilon_{r}^{(2)} \\
h \to 0 \\
\hline
Grenzfläche
\end{array}$

4.4 Elektrostatische Energie

Vakuum: $W = \frac{1}{2} \int d^3 r \rho(\vec{r}) \varphi(\vec{r})$

Dieser Ausdruck kann nicht direkt übernommen werden, da ein Dielektrikum der Aufbau der olarisationsladungen ebenfalls Energie erfordert.

Betr. kleine Änderung der Energie δW , die durch Änderung $\delta \rho$ der Ladungsdichte ρ.

Die bei der Änderung aufzubringende Arbeit ist $\delta W = \int d^3 r \phi(\vec{r}) \delta \rho(\vec{r})$ $\vec{\nabla}\vec{D}=\rho\Rightarrow\vec{\nabla}\delta\vec{D}=\delta\rho$ $\phi \delta \rho = \phi \vec{\nabla} \delta \vec{D} = \vec{\nabla} (\varphi \delta \vec{D}) \underbrace{-\vec{\nabla} \varphi}_{\vec{E}} \delta \vec{D}$

$$\begin{split} \Rightarrow \delta W &= \int d^3 r \vec{E} \delta \vec{D} + \int_{S(V)} d\vec{f} (\varphi \delta \vec{D}) \\ \stackrel{v \to \infty}{\longrightarrow} 0, \text{ da } \varphi(\infty) &= 0 \\ \text{Isotropes Medium:} \\ \vec{E} \delta \vec{D} &= \varepsilon_0 \varepsilon_r \underbrace{\vec{E} \delta \vec{E}}_{\frac{1}{2} (\vec{E} \delta \vec{E} + \delta \vec{E} \vec{E})} \\ \Rightarrow \delta W &= \int d^3 r \delta(\vec{E} \vec{D}) \Rightarrow \delta(W) = \delta(\frac{1}{2} \int d^3 r \vec{E} \vec{D}) \\ \Rightarrow \boxed{W &= \frac{1}{2} \int d^3 r \vec{E} \vec{D}} \end{aligned}$$

5 Magnetostatik

Bisher: ruhende el. Ladungen üben Kraft auf andere el. Ladungen aus $\Rightarrow \vec{E}$ -Feld Jetzt: stationärer Strom el. Ladungen

Exp: Stromdurchflossene Leiter übt Kraft auf andere stromdurfl. Leiter aus neues Feld: *Magnetfeld* (Biot-Savart)

5.1 Elektrischer Stromg

el. Stromg: geordnete Bewegung el. Ladungen (wie Wasserstrom) Erzeugung:

- 1) Verschiebung der Ladung im Raum (Konvektion)
- 2) Erzeugen einer Potentialdifferenz U zwischen den Enden eines metallischen Leiters \Rightarrow Kraft auf (quasi-)freie Ladungen im Draht \Rightarrow Strom

Ladungsmene ΔQ durch Fläche:

$$\Delta Q = F \Delta z n q = F v \Delta t n q$$

Stromstärke $I = \lim_{\Delta t \to 0} \frac{\Delta Q}{\Delta t} = \frac{dQ}{dt}$
$$\Rightarrow \boxed{I = F n v q}$$

Einheit: Ampere $A = \frac{C}{2}$

Verallgemeinerung: Stromdichte $\vec{j} = \frac{I}{\Delta F} \vec{e}_v$ \vec{e}_v : EInheitsvektor in Richtung der Geschw. der Ladungen. Dünner Draht: \vec{v} in Drahtrichtung $\vec{e}_v \rightarrow \vec{e}_l$ $\vec{j} = \frac{I}{\Delta F} \vec{e}_l$ $d^3r = \Delta F dl = \Delta V$ $\Rightarrow \vec{j} d^3r = \frac{I}{\Delta F} \Delta F dl \vec{e}_l = I dl \vec{e}_l$ $\vec{j}(\vec{r}, t) d^3r = I(\vec{r}, t) dl \vec{e}_l$ Allgemein:

$$ec{j}(ec{r},t) =
ho(ec{r},t)ec{v}(ec{r},t)$$
 klar.
$$I = \int_{F} ec{j} dec{f}$$

v in z – Richtung Teilchendichte $n \Delta z = v\Delta t$ Wieviele e^- in Zeit – intervall Δt durch F?

dQ



 e^- werden beschleunigt, bis sie mit anderen e^- oder den Ionenrümpfen zusammenstoßen

Dann wird \vec{v}_{Feld} gleich Null und Beschleunigung durch Feld beginnt aufs neue Geschwindigkeit des l-ten Elektrons

$$\vec{v}_{l} = \underbrace{\vec{v}_{l}(0)}_{ohne \ Feld} + \underbrace{\frac{q}{m}\vec{E}}_{Beschl} \underbrace{t_{l}}_{Zeit \ nach \ letzten \ Zus.stoß}$$
Def: Mittlere Geschw.:

$$\vec{v} = \frac{1}{N} \sum_{l=1}^{N} \vec{v}_{l}$$

$$\tau = \frac{1}{N} \sum_{l=1}^{N} \vec{v}_{l} \text{ (mittlere Zeit nach letzem Stoß ,, mittlere Stoßzeit")}$$

$$\Rightarrow \vec{v} = \underbrace{\vec{v}(0)}_{=0} = -nev$$

$$\Rightarrow \vec{j} = -ne\vec{v} = \frac{e^{2}n\tau}{m}\vec{E} = \sigma\vec{E}$$

$$\sigma = \frac{e^{2}n}{m}\tau \text{ Drude-Formel}$$
Eektr. Leistung:
Lodward a wind im \vec{E} Feld um \vec{e} waveshehen



Ohne E : Geschwindigkeit zufällig

Ladung q wird im \vec{E} -Feld um \vec{r} verschoben. geleistete Arbeit: $dW = \vec{F}(\vec{r})d\vec{r} = q\vec{E}(\vec{r})d\vec{r}$ Verschiebung in Zeit dt Leistung: $\frac{dW}{dt} = q\vec{E}(\vec{r})\frac{d\vec{r}}{dt} = q\vec{E}(\vec{r})\vec{v}(\vec{r})$ $\rho(\vec{r})d^3r\vec{E}(\vec{r})\vec{v}(\vec{r}) \stackrel{!}{=} \vec{E}(\vec{r})\vec{j}(\vec{r})d^3r$ Alle Ladungen in V $\Rightarrow P = \int_V d^3r\vec{E}(\vec{r})\vec{j}(\vec{r})$

5.2 Biot-Savart Gesetz

$$\begin{split} & \text{Experimentell (Ampere)} \\ & \text{Kraft von 2 auf 1: } \vec{K}_{12} \\ & \vec{K}_{12} = I_1 \oint\limits_{c_1} d\vec{r}_1 x \frac{\mu_0 I_2}{4\pi} \oint\limits_{c_2} \frac{d\vec{r}_2 x (\vec{r}_1 - \vec{r}_2)}{|\vec{r}_1 - \vec{r}_2|^3} \\ & \mu_0 \text{: magnetische Feldkonstante} \\ & \mu_0 = 4\pi \cdot 10^{-7} \frac{Vs}{Am} \ (\varepsilon_0 \mu_c^2 = 1) \\ \end{split}$$



$$\begin{split} & \frac{\mu_0 I_2}{4\pi} \oint_{c_2} \frac{d\vec{r}_2 \cdot x(\vec{r}_1 - \vec{r}_2)}{|\vec{r}_1 - \vec{r}_2|^3} : \vec{B}_2(\vec{r}_1) \text{ magn. Induktion} \\ & \text{Verallgemeinerung auf beliebige Stromdichte} \\ & \int_c I d\vec{r}' \to \int_V d^3 r' \vec{j}(\vec{r}') \\ & \Rightarrow \boxed{\vec{B}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_V d^3 r' \vec{j}(\vec{r}) \cdot \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3}} \\ & \text{Elektrostatik } \vec{E} : \rho(\vec{r}')(\vec{r} - \vec{r}') \\ & \text{Magnetostatik } \vec{B} : \vec{j}(\vec{r}') \cdot x(\vec{r}' - \vec{r}') \\ \hline & \text{Beispiel zu Feld eines geraden Leiters} \\ & \text{Leiter } \infty \text{ lang.} \\ & \text{Zylindersymmetrie} \Rightarrow \text{Zylinderkoord sinnvoll.} \\ & \rho, \varphi, z \\ \vec{r}' = z' e_z \\ & \vec{B} = \frac{\mu_0 I}{4\pi} \int_c d\vec{r}' \frac{x(\vec{r} - \vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3} \\ \vec{r} - \vec{r}' = \rho \vec{e}_\rho + (z - z') \vec{e}_z \\ & \Rightarrow d\vec{r}' x(\vec{r} - \vec{r}') = \rho dz' \underbrace{(\vec{e}_z \times \vec{e}_\rho)}_{\vec{e}_\varphi} \\ & \Rightarrow \vec{B}(\vec{r}) = \mu_0 \frac{I}{4\pi} \rho \vec{e}_\varphi \int_{-\infty}^{\infty} dz' \frac{1}{(\rho^2 + (z - z')^2)^{3/2}} \\ & \int_{-\infty}^{\infty} dz' \frac{1}{(\rho^2 + (z - z')^2)^{3/2}} = \frac{2}{\rho^2} \\ & \Rightarrow \vec{B}(\vec{r}) = \mu_0 \frac{I}{2\pi\rho} \vec{e}_\varphi \\ \hline & \vec{K} = \int_V d^3 r(\vec{j}(\vec{r}) \times \vec{B}(\vec{r})) \\ & \text{Bsp.: } \rho(\vec{r}) = q \delta(\vec{r} - \vec{r}_0) \text{ Punktladung am Ort } \vec{r}_0 \\ & \vec{r} = \rho(\vec{r}) \vec{v}(\vec{r}) = \vec{v}(\vec{r}) q \delta(\vec{r} - \vec{r}_0) \\ & \Rightarrow \vec{K} = q v(\vec{r}_0) \times \vec{B}(\vec{r}_0) \end{aligned}$$

\vec{r}' $\vec{r} - \vec{r}'$ \vec{r}' $\vec{\rho}$ \vec{e}_{ρ}

5.3 Maxwellgleichungen und Vektorpotential

Umformung von
$$\vec{B}$$

(*) Es gilt: $\vec{\nabla}_{\varphi} \times \vec{a} = \vec{\nabla} \times (\varphi \vec{a}) - \underbrace{\varphi(\vec{\nabla} \times \vec{a})}_{\vec{a} \ const}$
 $\vec{j}(\vec{r}') \times \underbrace{\vec{r} - \vec{r}'}_{|\vec{r} - \vec{r}'|^3} = +\vec{\nabla}_r \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \times \vec{j}(\vec{r}') \stackrel{*}{=} \vec{\nabla}_r \frac{\vec{j}(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|}$
 $\Rightarrow \vec{B}(\vec{r}) = \vec{\nabla} \times \vec{A}(\vec{r}) \text{ mit } \vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int d^3 r' \frac{\vec{j}(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \quad (\text{Vektorpotential})$
 $\vec{B}: \text{ reines Wirbelfeld}$
 $\vec{\nabla}\vec{B} = 0$ homogene Maxwellgl. der Magnetostatik (Differentialform)
 $\Rightarrow \underbrace{\oint_{S(V)} \vec{B}(\vec{r}) d\vec{f}} (\text{Integralform})$

Aus Zerlegungssatz folgt, da
$$B(\vec{r})$$
 reines Wirbelfeld:
 $\vec{A}(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi} \int d^3 r' \frac{\vec{\nabla}_{r'} \times \vec{B}(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|}$

 $\Rightarrow \vec{\nabla} \times \vec{B} = \mu_0 \vec{j}$ inhomogene Maxwelgl. der Magnetostatik
Stokes: $\oint_{S(C)} (\vec{\nabla} \times \vec{B}) d\vec{f} = \oint_{S(C)} \vec{B} d\vec{r} = \mu_0 I$
(Ampere-Durchflutungsgesetz für praktische Anwendungen (sehr wichtig))
Beispiel zu 5.3
 $\vec{B} = \vec{B}(\rho)$
 $\int_C \vec{B} d\vec{r} = \mu_0 I = B_{\varphi}(\rho) \int_C dr = \mu_0 I$
 $\Rightarrow B_{\varphi} = \frac{\mu_0 I}{2\pi\rho}$

Zurück zu $\vec{A}(\vec{r})$ $A(\vec{r})$ Hilfsgröße, legt \vec{B} nicht eindeutig fest $A(\vec{r}) \rightarrow A(\vec{r}) + \vec{\nabla}\chi \quad (\vec{\nabla} \times \vec{\nabla}\chi = 0) \quad (\text{kein Beitrag zu } \vec{B})$ χ frei verfügbar, χ , so dass wählbar dass $\vec{\nabla}\vec{A} = 0$ (Coulomb-Eichung) $\vec{\nabla} \times \vec{B} = \vec{\nabla} \times (\vec{\nabla} \times A) = \vec{\nabla}(\vec{\nabla}\vec{A}) \boxed{-\Delta \vec{A} = \mu_0 \vec{j}}$ (Poissongleichung)

d.h.: in der Elektrostatik anwendbar auf entsprechende Randprobleme in der Magnetostatik

5.4 Magnetostatisches Moment

Magnet. Moment ist genauso wichtig für Magnetostatik wie el. Ladung in der Elektrostatik.

Betr.:
$$\vec{A}(\vec{r})$$
:

$$\frac{1}{|\vec{r}-\vec{r'}|} = \underbrace{\frac{1}{r}}_{Monopol} + \underbrace{\frac{\vec{r'}\vec{r}}{r^3}}_{Dipol} + \ldots$$

$$\Rightarrow \vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi r} \int_{V} V d^3 r' \vec{j}(\vec{r'}) + \underbrace{\frac{\mu_0}{4\pi r^3} \int d^3 r'(\vec{r}\vec{r'}) \vec{j}(\vec{r'})}_{\frac{\mu_0}{4\pi} \frac{\vec{m} \times \vec{r}}{r^3}} + \ldots$$

$$\underbrace{=0}_{keine \ magn. \ Monop.}$$
Mit $\boxed{\vec{m} = \frac{1}{2} \int_{V} d^3 r'(\vec{r'} \times \vec{j}(\vec{r'}))}_{V}$

$$(*) \boxed{\vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{\vec{m} \times \vec{r}}{r^3}}$$

Beweis

Hilfssatz:
Beh.:
$$\hat{I} = \int d^3 r' \left[f(\vec{r}')(\vec{j}(\vec{r}')\vec{\nabla}g(\vec{r}')) + g(\vec{r}')\vec{j}(\vec{r}')\vec{\nabla}f(\vec{r}') \right] \stackrel{!}{=} 0$$

f,g stetig differenzierbar
Beweis
 $\vec{\nabla}gf\vec{j} = gf\vec{\nabla}\underbrace{\vec{j}}_{l=0} + \vec{j}\vec{\nabla}(gf) = \underbrace{f(\vec{j}\vec{\nabla}g) + g(\vec{j}\vec{\nabla}f)}_{Integrand}$
Also $\hat{I} = \int_{V} d^3 r' \vec{\nabla}gf\vec{j} \stackrel{**}{=} \oint_{S(V)} d\vec{f'}gf\vec{j} = 0$
mit (**) üblicher Trick mittels Gauß
Spezialfälle:
a) $f = 1, \ g = x'_i \Rightarrow \vec{\nabla}x'_i = \vec{e}_i$
 $\Rightarrow \int d^3 r' \vec{j}(\vec{r'}) \begin{pmatrix} \vec{e}_1 \\ \vec{e}_2 \\ \vec{e}_3 \end{pmatrix} = 0 \Rightarrow \int d^3 r \vec{j}_i = 0$
 $\Rightarrow \int d^3 r \vec{j} = 0$

b)
$$f = x'_i, \ g = x'_l \Rightarrow \int d^3r'(x'_ij_l + x'_lj_i) = 0$$

 $\Rightarrow \int d^3r'x'_lj_i = -\int d^3r'x'_ij_l$
Weiter in Übung. (Nolting)

$$\vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}(\vec{r}) = \vec{\nabla} \times \frac{\vec{m} \times \vec{r}}{r^3} \frac{\mu_0}{4\pi} \text{ (Nolting)}$$

$$\Rightarrow \vec{B} \stackrel{!}{=} \frac{\mu_0}{4\pi} \left[\frac{3(\vec{m}\vec{r})\vec{r}}{r^5} - \frac{\vec{m}}{r^3} \right]$$
discalls a Costalt rate in den Elektrostatile (\vec{m} (), \vec{n})

dieselbe Gestalt wie in der Elektrostatik $(\vec{m} \leftrightarrow \vec{p})$

 $\tan(\varphi) = \frac{B_u}{B_0}$



Beispiel zu N Punktladungen

Wir betrachten: N Punktladungen der Ladung q und Masse
$$M_0$$

$$\Rightarrow \vec{j}(\vec{r}) = q \sum_{i=1}^{N} \vec{v}_i \delta(\vec{r} - \vec{R}_i(t))$$

$$\Rightarrow \vec{m} = \frac{1}{2} \int d^3 r(\vec{r} \times \vec{j}(\vec{r})) \stackrel{!}{=} \frac{1}{2} q \sum_{i=1}^{N} (\vec{R}_i(t) \times \vec{v}_i) \frac{M_0}{M_0}$$

$$\Rightarrow (\vec{R}_i(t) \times \vec{v}_i) M_0 = \vec{l}_i: \text{Bahndrehimpuls des i-ten Teilchens}$$

$$\Rightarrow \sum \dots: \text{gesamter Impuls}$$

$$\vec{m} = \frac{q}{2M_0} \vec{L}$$
mit $\frac{q}{2M_0}: \text{Pyromagnet. Verhältnis}$

Kraftwirkung eines externes Magnetfeldes auf Stromerteilung

$$\vec{B}_{e}(\vec{r}) \text{ un } \vec{r} = 0 \text{ entwickeln:} \\ \vec{B}_{e}(\vec{r}) = \vec{B}_{e}(0) + \vec{r} \nabla \vec{B}_{e}(\vec{r})|_{0} + \dots \\ \Rightarrow \vec{K} = \int d^{3}r(\vec{j}(\vec{r}) \times \vec{B}_{e}(\vec{r})) = - \vec{B}_{e}(0) \times \int d^{3}r\vec{j} + \int d^{3}r[\vec{j} \times (\vec{r} \nabla)\vec{B}_{e}(\vec{r})|_{0}] \\ \text{Man kann zeigen:} \\ \vec{K} = (\vec{m} \times \vec{\nabla}) \times \vec{B}_{e}(\vec{r})|_{0} = \vec{\nabla}(\vec{m}\vec{B}_{e}) - \vec{m}(\underbrace{\nabla \vec{B}_{e}|_{0}}_{=0}) \\ \vec{K} = -\vec{\nabla}V \\ V = -\vec{m}\vec{B}_{e}(0) = -mB_{e}(0)\cos(\vartheta) \\ \vartheta = 0: V \text{ Minimum } \Rightarrow \vec{m}||vecB \\ \text{Anwendungen:} \\ 1) \text{ Kompassnadel: } \vec{m} \text{ in Richtung } \vec{B}_{e} \text{ (Nordrichtung bei Erdfeld)} \\ 2) \text{ Bestimmung eines unbekannten Magnetfeldes } \vec{B}_{u} \text{ mit Kompass} \\ 3) \text{ Wechselwirkungsenergie 2er magnetdipole } \vec{m}_{1}, \vec{m}_{2} \\ \vec{B}_{e} \text{ is the second of } \vec{B}_{e} \text{ is the second of } \vec{m}_{1}, \vec{m}_{2} \\ \vec{B}_{e} \text{ is the second of } \vec{B}_{e} \text{ is the second of } \vec{M}_{e} \text{ is th$$

$$V_{12} = -\vec{m}_1 \vec{B}_e(\vec{m}_2), \vec{r}_{12} \text{ Abstandsvektor} \\ = -\frac{\mu_0}{4\pi} \left[\frac{3(\vec{m}_1 \vec{r}_{12})(\vec{m}_2 \vec{r}_{12})}{r_{12}^5} - \frac{\vec{m}_1 \vec{m}_2}{r_{12}^3} \right] \text{ identische Formel wie bei Dipolen}$$

5.5 Magnetostatik in Materie

Einteilung der magnet. Stoffe:

a)Diamagnetismus: keine permamentmagnet. Dipole. Eingeschaltetes Magnetfeld induziert Dipole. Diese sind dem Magnetfeld entgegengerichtet (Lenz-Regel) **b)Paramagnetismus:** permamene magn. Dipole entstehen. Diese werde im Magnetfeld ausgerichtet.

 $\chi_m(T) = \frac{c}{T}$

c) Ferromagnetismus, Antiferromagnetismus: magnet. Dipole ausgerichtet n

$$\Rightarrow \begin{cases} \text{Magnetisierung} & (T < T_C) \\ \text{Paramagnet.} & (T > T_C) \end{cases}$$

Gesucht: mikroskop. Beschreibung in Analogie zum Vorgehen bei Dielektrika. $d\vec{A}_{mag}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{d\vec{m}(\vec{r}') \times (\vec{r} - \vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3}$

$$\begin{split} & \textbf{Beispiel zu Kugel, homogen magnetisiert}} \\ & \vec{M}(\vec{r}) = M_0 \vec{e}_z \\ & \vec{j}_{frei} = 0 \\ & \vec{j}_{frei} = 0 \Rightarrow \vec{\nabla} \times \vec{=} 0 \Rightarrow \vec{H} = -\vec{\nabla}_{\varphi_m} \\ & \varphi_m: \text{magnetisches Potential} \\ & 0?\vec{\nabla}\vec{B} = \mu_0\vec{\nabla}(\vec{H} + \vec{M}) \\ & \Rightarrow \boxed{\Delta\varphi_m = \vec{\nabla}\vec{M} = -\frac{\rho}{\varepsilon_0}} \\ & \text{Keine Randbedingungen:} \\ & \text{Elektrostatik} \Rightarrow \varphi_m = -\frac{1}{4\pi} \int d^3r' \frac{\vec{\nabla}_{r'}\vec{M}(\vec{r})}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \\ & \text{übl. Trick:} \int_V d^3r' \frac{\vec{\nabla}_{r'}\vec{M}(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|} = \int_V d^3r' \vec{\nabla}_{r'} \frac{\vec{M}(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \underbrace{-\vec{M}(\vec{r}')\vec{\nabla}_{r'} \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|}}_{+M(\vec{r}')\vec{\nabla}_r \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \\ & \int_V d^3r' \vec{\nabla}_{r'} \frac{\vec{M}(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|} = \oint_{S(V)} \frac{\vec{M}(\vec{r})}{|\vec{r} - \vec{r}'|} d\vec{f} \\ & \Rightarrow \varphi_m(\vec{r}) = -\frac{1}{4\pi} \vec{\nabla}_r \int d^3r' \frac{\vec{M}(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \\ & \text{speziell Kugel, homogen, magnetisiert, } \vec{M} = M_0 \vec{e}_z: \\ & \Rightarrow \varphi_m(\vec{r}) = -\frac{M_0}{4\pi} \frac{d}{dz} \int_{V_{Kugel}} d^3r' \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \end{aligned}$$

5.6 Verhalten an Grenzflächen

völlig analog zur ELektrostatik!

a)
$$\vec{\nabla}\vec{B} = 0$$

 $\Rightarrow B_{2n} = B_{1n} \text{ normalstetig}$
 $\Rightarrow H_{2n} = \frac{\mu_r^{(1)}}{\mu_r^{(2)}} H_{1n} \text{ unstetig}$
b) $\vec{\nabla} \times \vec{H} = \vec{j}_{frei}$
 $\Rightarrow H_{2t} = H_{1t}, \text{ falls } \vec{j}_{frei} = 0$
 $\Rightarrow B_{2t} = \frac{\mu_r^{(2)}}{\mu_r^{(1)}} B_{1t}$

6 Elektrodynamik

Zeitunabhängige Felder:

- Elektrostatische Gl: $\vec{\nabla}\vec{D} = \rho$, $\vec{\nabla} \times \vec{E} = 0$, $\vec{D} = \varepsilon_r \varepsilon_0 \vec{E}$
- Magnetostatische Gl: $\vec{\nabla}\vec{B} = 0$, $\vec{\nabla} \times \vec{H} = \vec{j}$, $\vec{B} = \mu_r \mu_0 \vec{H}$

Ab jetzt: zeitabhängig Felder

6.1 Faradaysches Induktionsgesetz und Maxwell'sche Ergänzung

a) Faradaysches Induktionsgesetz

 α) Entdeckung Faradays:

In einem Leiter ensteht ein Strom, wenn ein in der Nähe befindlicher Magnet bewegt wird oder wenn der Leiter im Magnetfeld bewegt wird.

Änderung des Induktionsfeldes induziert ein elektrisches Feld.

 $\beta)~$ Definition des Induktionsflusses oder des magnetischen Flusses $\phi=\int\limits_{F}\vec{B}d\vec{f}$

Dimension von ϕ : $[\phi] = [\vec{B}][d\vec{f}] = \frac{Vs}{m^2}m^2 = Vs$ 1Vs=1Wb (Weber)

geschlossene Flächen verschwindet der Induktionsfluss:

$$\int_{F(V)} \vec{B} d\vec{f} = \int_{V} (div(\vec{B})) dV = 0$$

 $\gamma)$ Faraday
sches Induktions
gesetz:

Man findet experimentell:
$$\oint_{R(F)} \vec{E} d\vec{s} = -\frac{d}{dt} \int_{F} \vec{B} d\vec{f} = -\frac{d}{dt} \phi$$

Umlaufrichtung um Rand der Fläche und Richtung der differenziellen Flächennormalen sind durch ein Rechtssystem festgelegt.

Faradaysches Induktionsgesetz

F. Induktionsgesetz bei Veränderung der Fläche kann aus Lorentzkraft abgeleitet werde. **d**

 $\delta)$ Induktions
gesetz in differentieller Form

Annahme: keine zeitliche Änderung der Fläche, ruhender Rand der Fläche, bzw. ruhende Leiter

$$\begin{split} \frac{d\phi}{dt} &= \int_{F} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} d\vec{f} \\ \oint_{S(F)} \vec{E} d\vec{s} &= \int_{F} rot(\vec{E}) d\vec{f} = -\int_{F} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} d\vec{f} \\ \int_{F} (rot(\vec{E}) + \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} d) \vec{f} &= 0 \\ \Rightarrow \boxed{rot(\vec{E}) = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}} \end{split}$$

Differentielle Form des Induktionsgesetzes

b) Maxwellsche Ergänzung:

$$\begin{split} \text{Magnetostatik } Oerstedsches \ Gesetz \ in \ Differentialform \ rot(\vec{H}) = \vec{j} \\ div(rot(\vec{H})) &= div(\vec{j}) \rightarrow div(\vec{j}) = 0 \ (\text{gilt bei } stationären \ Strömen) \\ \textbf{nichtstationäre } Ströme \ div(j) &= -\frac{\partial p}{\partial t} \\ 0 &= div(rot(\vec{H})) = div(\vec{j}) + \frac{\partial p}{\partial t}, \frac{\partial p}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial t} div(\vec{D}) = div(\frac{\partial \vec{D}}{\partial t}) \\ \Rightarrow 0 &= div(j + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}) \\ div(rot(\vec{H})) &= div(j + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}) \\ \Rightarrow \boxed{rot(\vec{H}) = \vec{j} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}} \end{split}$$

- $\frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$ heißt Verschiebungsstromdichte, Maxwellsche Ergänzung
- c) *Grundgleichungen der Elektrodynamik* in differentieller Form gelten nur für ruhende Medien und ruhende Leiter.
 - $\alpha)$ Die elektrische Ladung als Quelle des elektrischen Verschiebungsvektors
 - β) Quellfreiheit des magnetischen Induktionsfeldet $div(\vec{D}) = 0$ (Nichtexistenz von magn. Monopolen)







- $\gamma \quad \underbrace{ \textit{Erweitertes Oerstetisches Gesetz:} }_{rot(\vec{H}) = \vec{j} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}, \quad \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} = \textit{Verschiebungsstromdichte, von Maxwell eingeführt}$
- δ) Faradaysches Induktionsgesetz: $rot(\vec{E}) = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$ gültig für nicht-bewegte Leiter
- ϵ) Materialgleichungen (Verbindungsgleichungen)
 - $\vec{D} = \varepsilon_r \varepsilon_0 \vec{E} = \varepsilon \vec{E}, \ \varepsilon$: Dielektrizitätskonstante $\vec{B} = \mu_r \mu_0 \vec{H} = \mu \vec{H}, \ \mu$: Permeabilitätskonstante Im Vakuum: ε_0, μ_0 $\vec{j} = \sigma \vec{E}, \ \sigma$: Leitfähigkeit
- $$\begin{split} \zeta) \mbox{ Kraft auf Ladung } \\ \vec{F} &= q\vec{E} + q\vec{v}\times\vec{B} \\ \mbox{ kontinuierliche Ladungsverteilung, } \\ \frac{d\vec{F}}{dV} &= \rho\vec{E} + \vec{j}\times\vec{B} \\ \vec{j} &= \rho\vec{v}, \ \ \rho &= \frac{dq}{dV} \end{split}$$

6.2 Elektrodynamische Potentiale

Maxwell-Gl:

- (1) $rot(\vec{H}) = \vec{j} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$
- (2) $rot(\vec{E}) = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$
- $(3) \ div(\vec{D}) = \rho$
- $(4) \ div(\vec{B}) = 0$

Gegeben: Ladungs- und Stromverteilung ρ, \vec{j} Gesucht:
Felder \vec{E}, \vec{B}

a) Das Vektorpotential und das skalare Potential: wegen $div(\vec{B}) = 0 \Rightarrow \vec{B} = rot(\vec{A})$ $rot(\vec{E}) = -dtrot(\vec{A}) \Rightarrow rot(\vec{E} + \frac{\partial \vec{A}}{\partial t}) = 0$ wird allgemein gelöst durch $\vec{E} + \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} = -grad(\varphi)$ $\vec{E} = -grad(\varphi) - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t}$ $\vec{B} = rot(\vec{A})$ $\vec{E} = -grad(\varphi) - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t}$ lösen Gleichung 2 und 4 für beliebige Potential \vec{A} und φ

 φ : skalares Potential

- $\vec{A:}$ Vektor
potential
- b) Eichtransformation

 $\vec{A'} = \vec{A} + grad(\psi), \quad \vec{B} = rot(\vec{A'}) = rot(\vec{A}), \quad \text{Induktionsfeld ändert sich nicht!}$ ψ ist willkürliches Potential zu $\vec{A'}$ gehöre ϕ'

zu A' gehöre
$$\varphi'$$

 $\vec{E} = -grad(\varphi') - \frac{\partial \vec{A'}}{\partial t} = -grad(\varphi') - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} - grad(\frac{\partial \psi}{\partial t}) = -grad(\varphi) - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t}$
 $\varphi = \varphi' + \frac{\partial \psi}{\partial t}, \quad \phi' = \phi - \frac{\partial \psi}{\partial t}, \quad \vec{A'} = \vec{A} + grad(\psi)$

Eine solche Transformation lässt \vec{E} und \vec{B} invariant.

Man nennt eine solche Transformation Eichtransformation

- c) Differentialgleichungen für \vec{A} und φ \vec{A} und φ wird durch die beiden restlichen Maxwellgleichungen bestimmt: $rot(\vec{H}) = \vec{j} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}, div(\vec{D}) = \rho$ μ und ε seien orts- und zeitunabhängig $\vec{B} = \mu \vec{H}, \quad \vec{D} = \varepsilon \vec{E}$ 1) $rot(\frac{1}{\mu}rot(\vec{A})) = \vec{j} + \frac{\partial}{\partial t}((\varepsilon)(-grad(\varphi - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t})))$ $\frac{1}{\mu}(grad(div(\vec{A})) - \Delta \vec{A}) = \vec{j} - \varepsilon grad(\frac{\partial \varphi}{\partial t}) - \varepsilon \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2}$ $-\Delta \vec{A} + \varepsilon \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} + grad(div(\vec{A}) + \varepsilon \mu \frac{\partial \varphi}{\partial t}) = \mu \vec{j}$ 2) $div(\varepsilon(-grad(\varphi) - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t})) = \rho$ $-\Delta \rho - \frac{\partial}{\partial t} div(\vec{A}) = \frac{\rho}{\varepsilon}$
- d) *Eichung*:
 - $\begin{aligned} \alpha) \quad & \textbf{Coulombeichung:} \\ & div(\vec{A}) = 0 \Rightarrow \boxed{\Delta\varphi = -\frac{\rho}{\varepsilon}} \quad (\text{Poisson-Gleichung}) \\ & \text{Daher Name: Coulombeichung (heißt auch$ *Transversale Eichung* $)} \\ & \varphi(\vec{r},t) = \frac{1}{4\pi\varepsilon} \int \int \int \frac{\rho(\vec{r}',t)}{|\vec{r}-\vec{r}'} dV' \\ & \vec{A} \text{ bestimmt sich aus } \Delta \vec{A} \varepsilon \mu \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = -\mu j + \varepsilon \mu grad(\frac{\partial\varphi}{\partial t}) \\ & (inhomogene \ Wellengleichung) \end{aligned}$
 - β) Lorentzeichung:

$$div(\vec{A}) + \varepsilon \mu \frac{\partial \varphi}{\partial t} = 0$$
$$\Delta A - \varepsilon \mu \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = -\mu j$$
$$\Delta \varphi - \varepsilon \mu \frac{\partial^2 \vec{\varphi}}{\partial t^2} = \frac{-\rho}{\varepsilon}$$

Entkopplung der beiden Potentiale \vec{A} und φ Wichtig für spezielle Relativitästheorie. (Sind invariant gegen Lorentztransformation)

6.3 Die Energiebilanz

a) Arbeit und Leistung beim Verschieben von Ladungen im elektromagnetischen Feld

 $\begin{aligned} A &= \int_{1}^{2} \vec{F} d\vec{s} = q \int_{1}^{2} \vec{E} d\vec{s} + q \int_{1}^{2} (\vec{v} \times \vec{B}) d\vec{s} \\ \text{Leistung } P &= \frac{dA}{dt} \vec{F} \vec{v} = q \vec{E} \vec{v} + q (\vec{v} \times \vec{B}) \vec{v} = q \vec{E} \vec{v} \\ \text{Leistungsdichte:} \frac{dP}{dV} = \frac{dq}{dV} \vec{E} \vec{v} = \rho \vec{v} \vec{E} = \vec{j} \vec{E} \\ \text{Einheit:} [\frac{dP}{dV}] &= [\frac{W}{m^3}] \end{aligned}$

b) Energiesatz der Elektrodynamik: $\vec{j}\vec{E} = (rot(\vec{H}) - \frac{\partial \vec{D}}{\partial t})\vec{E}$

$$div(\vec{E} \times \vec{H}) = \vec{H}rot(\vec{E}) - \vec{E}rot(\vec{H})$$

$$(rot(\vec{H}))\vec{E} = \vec{H}rot\vec{E} - div(\vec{E} \times \vec{H}) = -\vec{H}\frac{\partial\vec{B}}{\partial t} - div(\vec{E} \times \vec{H})$$

$$\vec{j}\vec{E} = -(\vec{H}\frac{\partial\vec{B}}{\partial t}\vec{E}\frac{\partial\vec{D}}{\partial t}) - div(\vec{E} \times \vec{H})$$

$$\int_{V} \vec{j}\vec{E}dV = -\int_{V} (\vec{H}\frac{\partial\vec{B}}{\partial t} + \vec{E}\frac{\partial\vec{D}}{\partial t})dV - \int_{V} div(\vec{E} \times \vec{H})dV$$

$$\underbrace{\int_{V} (\vec{F} \times \vec{H})d\vec{f}}_{F(V)} (\vec{E} \times \vec{H})d\vec{f} = -\int_{V} (\vec{H}\frac{\partial\vec{B}}{\partial t} + \vec{E}\frac{\partial\vec{D}}{\partial t})dV$$

$$A = q \int_{1}^{2} \vec{E}d\vec{s} + q \int_{1}^{2} (\vec{v} \times \vec{B})d\vec{s}$$

1. Term: Leistung des Feldes an Ladungsträgern 2. Term: $[\vec{E} \times \vec{H}] = [\frac{V}{m} \frac{A}{m}] = [\frac{Ws}{m^2s}] = [\frac{J}{m^2s}]$ Dimension ist die Energie pro Zeit und pro Flächeneinheit $\vec{S} = \vec{E} \times \vec{H} = Pointingscher \ Vektor$ $\int_{F(V)} (\vec{E} \times \vec{H}) d\vec{f} = \int_{F(V)} \vec{S} d\vec{f}$ Energie, die pro Zeit aus dem Volumen heraustritt. $[\vec{E} \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}] = [\frac{V}{m} \frac{A}{m^2} \frac{s}{s}] = [\frac{J}{m^3s}]$ $[\vec{H} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t}] = [\frac{A}{m} \frac{V}{m^2} \frac{s}{s}] = [\frac{J}{m^3s}]$ $\int_{V} \vec{j} \vec{E} dV = \frac{dA}{dt}$ Leistung des Feldes am Ladungsträgern wird umgewandelt in mechanische

Energie, Wärmeenergie, falls Leiter mit Widerstand vorhanden ist. $f(\vec{n} \partial \vec{R} + \vec{n} \partial \vec{R}) = d^{W}$

$$\int_{V} (E \frac{\partial B}{\partial t} + H \frac{\partial B}{\partial t}) dV = \frac{dW}{dt}$$

W=Energie des elektromagnetischen Feldes in V.

$$\frac{dA}{dt} + \frac{dW}{dt} = -\int\limits_{F(V)} (\vec{E} \times \vec{H}) d\vec{f}$$

Energie-Erhaltungssatz, wenn keine Teilchenströme aus dem Volumen heraustreten.

c) Energiedichte des elektromagnetischn Feldes

$$\begin{split} \frac{dW}{dt} &= \int_{V} (\vec{E} \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} + \vec{H} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t}) dV \\ W &= \int_{t} \int_{V} (\vec{E} \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} + \vec{H} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t}) dV dt \\ \frac{dW}{dV} &= \text{Energiedichte} \\ \frac{dW}{dV} &= \int_{t} (\vec{E} \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} + \vec{H} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t}) dt = u \\ \text{Energiedichte des elektromagnetischen Feldes} \\ du_{el} &= \vec{E} d\vec{D}, \quad du_{magn} = \vec{H} d\vec{B} \\ \textit{Lineare Medien}: \vec{D} &= \varepsilon \vec{E}, \quad \vec{B} = \mu \vec{H} \quad \varepsilon \text{ und } \mu \text{ sind konstant} \\ du_{el} &= \vec{E} \varepsilon d\vec{E} = \frac{\varepsilon}{2} d\vec{E}^2 = \frac{1}{2} d(\vec{E}\vec{D}) \\ du_{ag} &= \vec{H} \mu d\vec{H} = \frac{\mu}{2} d\vec{H}^2 = \frac{1}{2} d(\vec{H}\vec{B}) \\ \hline u &= \frac{1}{2} \vec{E} \vec{D} + \frac{1}{2} \vec{H} \vec{B} \\ \textit{Lineare anisotrope Medien}: \varepsilon \text{ und } \mu \text{ sind Matrizen} \end{split}$$

Dies gilt auch für lineare anisotrope Medien

Stichwortverzeichnis

Symbols

∞ ausgedehnte gelader	e Ebene $\dots \dots \dots 11$
------------------------------	--------------------------------

\mathbf{A}

Achsialsymmetrie1	1
Ampere-Durchflutungsgesetz2	26
Azimuthalsymmetrie1	8
Azimuthalsymmetrie1	7

В

Bildkraft	14
Bildladungen	14

\mathbf{C}

Coulombeichung	
----------------	--

D

dielektrische Verschiebung	21
Dipolfeld	10
Dirichlet-Randbedingung	12
Divergenz	1

\mathbf{E}

\mathbf{F}

Faradaysches Induktionsgesetz 30
Fernzone
Flächendichte der Zirkulation5
Flächenelemente 3
Fouriertransformatierte Entwicklung16
Fouriertransformierte 1
freie Ladungsdirchte

\mathbf{G}

Gauß-Satz	5
-----------	---

geschlossener Oberfläche
$Gradient \dots \dots 1$
Greenschen Identität5
Grenzfläche10
Grundgleichungen der Elektrodynamik31

Ι

influenzierte Flächenladung14
influenzierte Flächenladungsdichte 12
Influenzierte Ladungsdichte
inhomogene Wellengleichung33
Integraldarstellung der Rotation 5
Integraldarstellung des Gradienten4

K

Kapazität	11
Kontinuitätsgleichung	24
Konvektion	23
Kugelflächenfunktion	19

\mathbf{L}

$Ladungskonfiguration \dots \dots 6$
Legendre 17
Lineare anisotrope Medien
Lineare Medien
Linienintegral
Lorentzeichung 33
Lorenzkurve 1

\mathbf{M}

Magnetfeld 23
Magnetostatik 6
Materialgleichung24
Materialgleichungen 32
Maxwell in Integralform7
Maxwellsche Ergänzung 31
Methode der Bildladungen14
mittlere Geschwindigkeit24
mittlere Stoßzeit

\mathbf{N}

nicht-geschlossene Flächen	3
nichtstationäre Ströme3	1
Normalenvektor	3

0

P	
Plattenkondensator 1	11
Pointingscher Vektor	34
Potential	6
Potenzreihenansatz 1	19

\mathbf{Q}

Quelle .		 ••	 	•		•			•		•			•	• •		•		•	•	4
Quellen	•••	 	 •		•		•		•		•	 •	•	•	•			•	•	•	6

\mathbf{R}

Randbedingungen	.12,	14
Randeffekten		11
regulär		18
Rotation	1	., 5

\mathbf{S}

Seperationsansatz	16
skalare Potential	32
Spannung	11
spezifische Leitfähigkeit	24
stationären Ströme	31
Superpositionsprinzip	. 6

\mathbf{T}

tangential stetig	. 10
Transversale Eichung	. 33

\mathbf{V}

Vektorpotential	32
Verbindungsgleichungen	32
Verschiebungsstromdichte	. 31
vollständig	.15
Volumenintegral	. 3
von-Neumann-Randbedingung	12

\mathbf{W}

\mathbf{Z}

Zerlegungssatz	7	,
Zirkulation	5)