

Inhalt dieser Vorlesung

Magnetostatik

Magnetische Flussdichte

Biot-Savart'sches Gesetz

Ampere'sches Kraftgesetz

Kontinuierliche Stromdichten

Grundgleichungen der Magnetostatik
& Vektorpotential

Magnetisches Moment

Nachtrag vom letzten Male

für $|\vec{x}'| < |\vec{x}|$ gilt

$$\frac{1}{|\vec{x} - \vec{x}'|} = 4\pi \sum_{l=0}^{\infty} \sum_{m=-l}^l \frac{1}{2l+1} \frac{1}{r} \left(\frac{r'}{r}\right)^l \bar{Y}_{lm}(\vartheta, \varphi) Y_{lm}(\vartheta', \varphi')$$

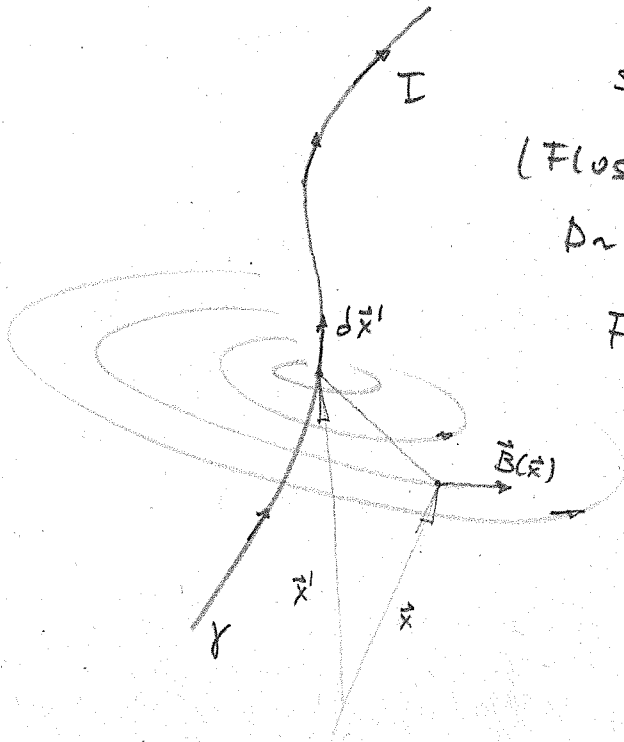
Elektrostatisches Potential & Multipolentwicklung

$$\begin{aligned} \phi(\vec{x}) &= \int d^3x' \frac{\rho(\vec{x}')}{|\vec{x} - \vec{x}'|} = \\ &= 4\pi \sum_{l=0}^{\infty} \frac{1}{2l+1} q_{lm} \frac{1}{r^{l+1}} Y_{lm}(\vartheta, \varphi) \end{aligned}$$

Multipolmomente

$$q_{lm} = \int d^3x \rho(\vec{x}) |\vec{x}|^l \bar{Y}_{lm}(\vartheta, \varphi)$$

Magnetische Flussdichte



stromführender Leiter
(Fluss von Ladungsträgern durch
Drabt) erzeugt magnetische
Flussdichte (magnetisches
Feld \vec{B})

$$\vec{B}(\vec{x}) = \frac{\mu_0 I}{c} \int_{\gamma} d\vec{x}' \times \frac{\vec{x} - \vec{x}'}{|\vec{x} - \vec{x}'|^3}$$

Drehmoment auf magnetischen Dipol

$$\vec{M} = \vec{m} \times \vec{B} \quad ; \quad \frac{d}{dt} \vec{L} = \vec{M}$$

Einheiten:

Strom

\vec{E} und \vec{B} haben gleiche Einheiten

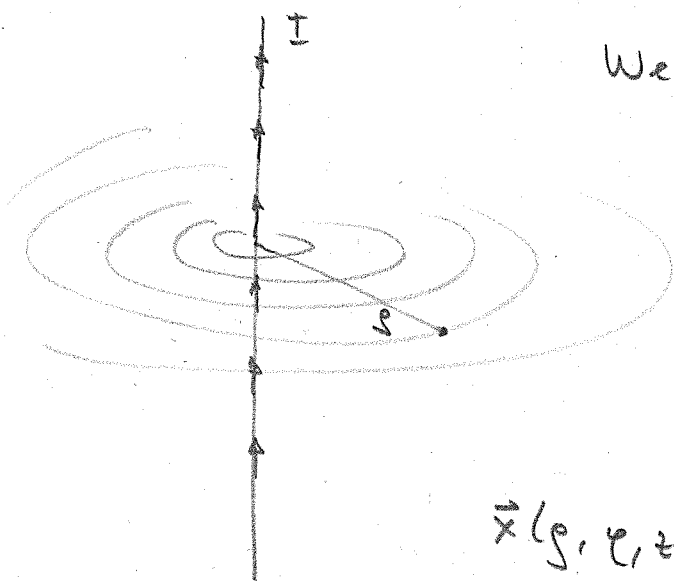
I hat die Einheit von Ladung/zeit

c ... Lichtgeschwindigkeit, hier als
Konversionsfaktor zwischen
Länge und Zeit

$$\vec{B}(\vec{x}) = \frac{I}{c} \int d\vec{x}' \times \frac{\vec{x} - \vec{x}'}{|\vec{x} - \vec{x}'|^3}$$

$$\vec{E}(\vec{x}) = q \int d^3x' \rho(\vec{x}') \frac{\vec{x} - \vec{x}'}{|\vec{x} - \vec{x}'|^3}$$

Beispiel: Magnetische Flussdichte
eines langen Leiters



Wegen der Rotationsymmetrie
bieten sich Zylinderkoordinaten
 (ρ, φ, z) an

$$\vec{x}(\rho, \varphi, z) = \begin{pmatrix} \rho \cos \varphi \\ \rho \sin \varphi \\ z \end{pmatrix}$$

$$\partial_\rho \vec{x}(\rho, \varphi, z) = \begin{pmatrix} \cos \varphi \\ \sin \varphi \\ 0 \end{pmatrix} = \vec{e}_\rho$$

$$\partial_\varphi \vec{x}(\rho, \varphi, z) = \rho \begin{pmatrix} -\sin \varphi \\ \cos \varphi \\ 0 \end{pmatrix} = \rho \vec{e}_\varphi$$

$$\partial_z \vec{x}(\rho, \varphi, z) = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} = \vec{e}_z$$

$$\vec{B}(\vec{x}) = \frac{2I}{c} \frac{1}{\rho} \vec{e}_\varphi$$

Magnetfeld

$$\vec{B}(\vec{x}) = \frac{\mu_0 I}{c} \int_{x=0, y=0} d\vec{x}' \times \frac{\vec{x} - \vec{x}'}{|\vec{x} - \vec{x}'|^3} =$$

Parametrisierung des Leitens

$$\vec{x}' = \begin{pmatrix} \rho \\ 0 \\ z' \end{pmatrix}; \text{ d.h. } d\vec{x}' = dz' \vec{e}_z$$

$$= \frac{\mu_0 I}{c} \int_{-\infty}^{+\infty} dz' \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} \times \frac{\begin{pmatrix} \rho \cos \varphi \\ \rho \sin \varphi \\ z - z' \end{pmatrix}}{(\rho^2 + (z - z')^2)^{\frac{3}{2}}}$$

$\int_{-\infty}^{+\infty} dz' (z - z') = -(z' - z)$

$$= \frac{\mu_0 I}{c} \int_{-\infty}^{+\infty} dz' \begin{pmatrix} -\rho \sin \varphi \\ \rho \cos \varphi \\ 0 \end{pmatrix} \frac{1}{(\rho^2 + z'^2)^{\frac{3}{2}}} =$$

$$z' = \rho \tan \varphi \quad \left| \quad \begin{array}{l} z = -\infty \leftarrow \varphi = -\frac{\pi}{2} \\ z = +\infty \leftarrow \varphi = +\frac{\pi}{2} \end{array} \right.$$

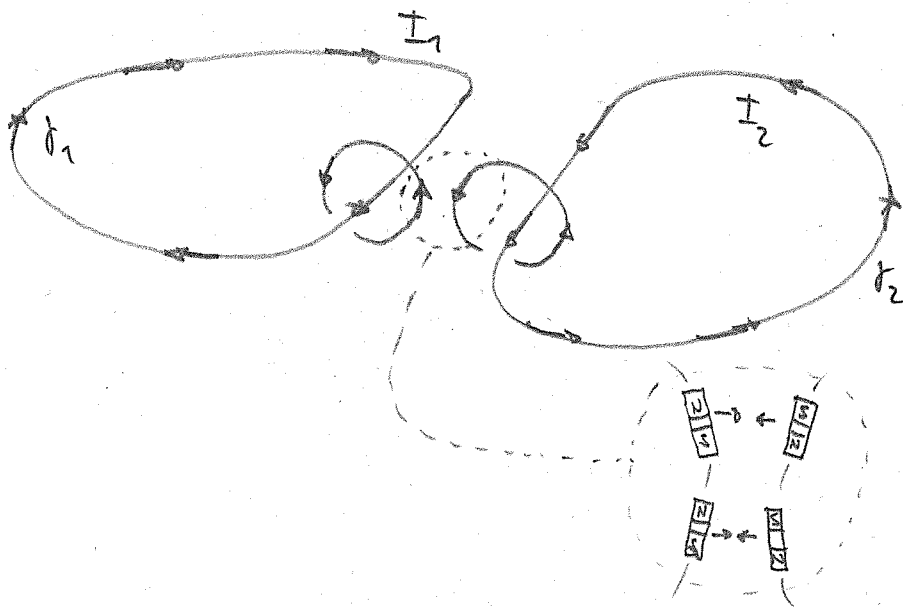
$$dz' = \frac{\rho}{\cos^2 \varphi} d\varphi$$

$$= \frac{\mu_0 I}{c} \frac{1}{\rho} \begin{pmatrix} -\rho \sin \varphi \\ \rho \cos \varphi \\ 0 \end{pmatrix} \int_{-\frac{\pi}{2}}^{+\frac{\pi}{2}} d\varphi \cos \varphi =$$

$$= \frac{2\mu_0 I}{c} \frac{1}{\rho} \vec{e}_\varphi$$

$$\vec{B}(\vec{x}) = \frac{2\mu_0 I}{c} \frac{1}{\rho} \vec{e}_\varphi$$

Ampere'sches Kraftgesetz



Kraft $d\vec{F}_{2 \rightarrow 1}$ die auf infinitesimales
Linienelement $d\vec{x}_1$ eines von einem Strom I_1
durchflossenen Leiters r_1 im Magnetfeld \vec{B}_2
eines zweiten Leiters (I_2, r_2) wirkt ist
durch

$$d\vec{F}_{2 \rightarrow 1} = \frac{I_1}{c} d\vec{x}_1 \times \vec{B}_2(\vec{x}_1)$$

gegeben.

aus dem Biot-Savart'schen Gesetz erhalten wir die vom zweiten auf den ersten Leiter wirkende Kraft $\vec{F}_{2 \rightarrow 1}$ in folgender Form

$$\begin{aligned} \vec{F}_{2 \rightarrow 1} &= \frac{I_1}{c} \oint_{\gamma_1} d\vec{x}_1 \times \vec{B}_2(\vec{x}_1) = \\ &= \frac{I_1 I_2}{c^2} \oint_{\gamma_1} d\vec{x}_1 \times \oint_{\gamma_2} \left(d\vec{x}_2 \times \frac{\vec{x}_1 - \vec{x}_2}{|\vec{x}_1 - \vec{x}_2|^3} \right) \end{aligned}$$

dieser Ausdruck lässt sich weiter vereinfachen

$$\epsilon^{ijk} \epsilon^{klm} = \delta_{il} \delta_{jm} - \delta_{im} \delta_{jl}$$

$$\vec{x} \times (\vec{y} \times \vec{z}) = \vec{y} (\vec{x} \cdot \vec{z}) - \vec{z} (\vec{x} \cdot \vec{y}) \quad \begin{matrix} \uparrow \\ \parallel \\ \downarrow \end{matrix}$$

14 Komponentenschreibweise

$$\vec{F}_{2 \rightarrow 1}^i = \frac{I_1 I_2}{c^2} \int_{r_1} \int_{r_2} \epsilon^{ijk} dx_1^j \epsilon^{klm} dx_2^l \frac{x_1^m - x_2^m}{|\vec{x}_1 - \vec{x}_2|^3} =$$

$$= \frac{I_1 I_2}{c^2} \int_{r_1} \int_{r_2} \left[dx_2^i \delta_{im} dx_1^j \frac{x_1^m - x_2^m}{|\vec{x}_1 - \vec{x}_2|^3} + \right. \\ \left. - \delta_{ie} dx_1^j dx_2^e \frac{x_1^i - x_2^i}{|\vec{x}_1 - \vec{x}_2|^3} \right] =$$

$$= -\frac{I_1 I_2}{c^2} \int_{r_1} \int_{r_2} \left[dx_2^i dx_1^j \frac{\partial}{\partial x_1^i} \frac{1}{|\vec{x}_1 - \vec{x}_2|} + \right.$$

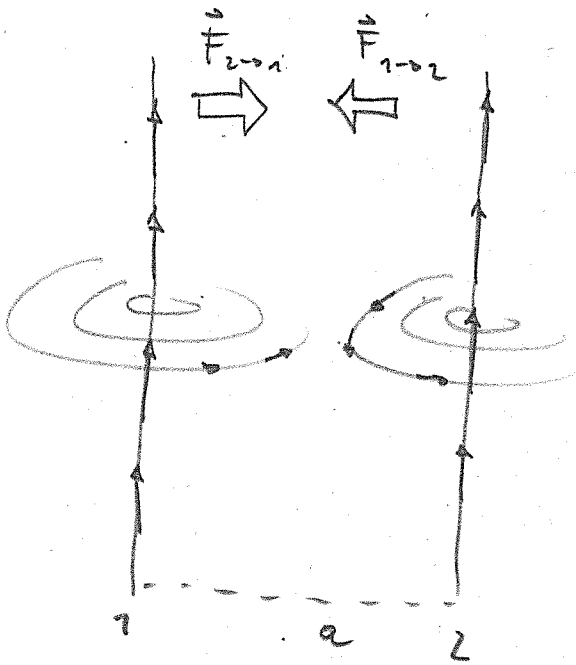
$$\left. + d\vec{x}_1 \cdot d\vec{x}_2 \frac{x_1^i - x_2^i}{|\vec{x}_1 - \vec{x}_2|^3} \right]$$

→ totale Ableitung

also

$$\vec{F}_{2 \rightarrow 1} = -\frac{I_1 I_2}{c^2} \int_{r_1} \int_{r_2} d\vec{x}_1 \cdot d\vec{x}_2 \frac{\vec{x}_1 - \vec{x}_2}{|\vec{x}_1 - \vec{x}_2|^3}$$

Beispiel: Kraft zwischen langen Leitern



$$\vec{x}_1(z_1) = \begin{pmatrix} -\frac{a}{2} \\ 0 \\ z_1 \end{pmatrix}; \quad d\vec{x}_1 = dz_1 \vec{e}_z$$

$$\vec{x}_2(z_2) = \begin{pmatrix} +\frac{a}{2} \\ 0 \\ z_2 \end{pmatrix}; \quad d\vec{x}_2 = dz_2 \vec{e}_z$$

$$\vec{F}_{2 \to 1} = - \frac{I_1 I_2}{c^2} \int_{z_1} \int_{z_2} d\vec{x}_1 \cdot d\vec{x}_2 \frac{\vec{x}_1 - \vec{x}_2}{|\vec{x}_1 - \vec{x}_2|^3} =$$

von 2 auf 1
wirkende Kraft

$$= - \frac{I_1 I_2}{c^2} \int dz_1 \int dz_2 \frac{-a \vec{e}_x + (z_1 - z_2) \vec{e}_z}{(a^2 + (z_1 - z_2)^2)^{\frac{3}{2}}} =$$

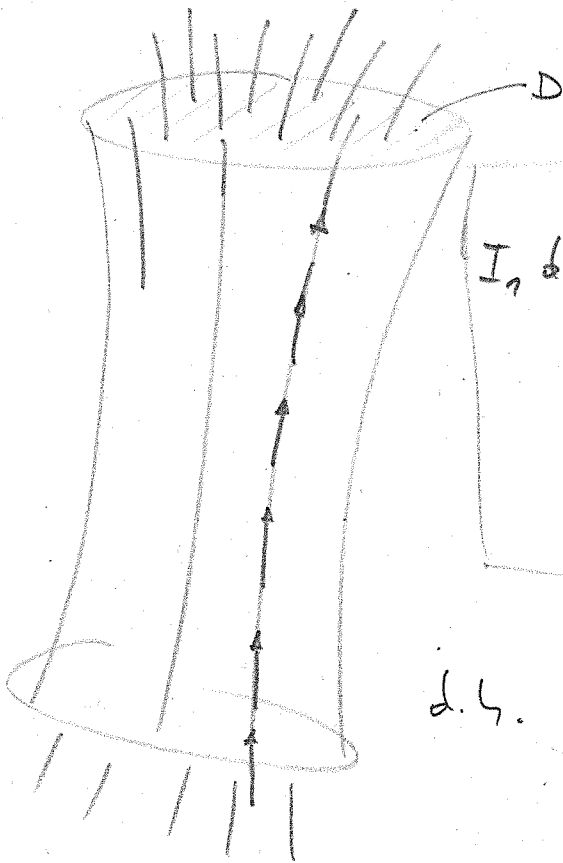
$$= \int dz_1 \frac{\partial \vec{F}_{2 \to 1}}{\partial z_1} \rightarrow a$$

$$\frac{\partial \vec{F}_{2 \to 1}}{\partial z_1} = \frac{I_1 I_2}{c^2} \frac{1}{a} \int_{-\infty}^{\infty} dt \frac{\vec{e}_x}{(1+t^2)^{\frac{3}{2}}} = 2 \frac{I_1 I_2}{c^2} \frac{1}{a} \vec{e}_x$$

..... Kraft pro Längeneinheit

Stromdichten

bisher betrachteten wir stets isolierte ein-dimensionale (d.h. unendlich dünne) Leiterschleifen. Realistische Stromverteilungen sind ausgedehnt im Raum. Wir denken uns dies als Bündel solcher isolierter Leiterschleifen.



$$I_n d\vec{x}_n \rightarrow \sum_{i=1}^N I_i \int dt \underbrace{\frac{d\vec{x}_i(t)}{dt}}_{\text{Länge}} \underbrace{\delta(\vec{x} - \vec{x}_i(t))}_{1/\text{Volumen}} =$$

$$=: \vec{j}(\vec{x})$$

d.h. $\vec{j}(\vec{x})$... Strom/Fläche
 I ... Ladung/Zeit

$$I[D] = \int_D d^2\vec{S} \cdot \vec{j} \dots \text{Strom durch Fläche}$$

Kraft auf Stromdichte im Magnetfeld

$$\vec{F} = \frac{1}{c} \int_V d^3x \times \vec{B} \rightarrow$$

$$\rightarrow \frac{1}{c} \int d^3x \vec{j}(\vec{x}) \times \vec{B}(\vec{x})$$

Kraftdichte

$$\boxed{d\vec{F} = \frac{1}{c} d^3x \vec{j}(\vec{x}) \times \vec{B}(\vec{x})}$$

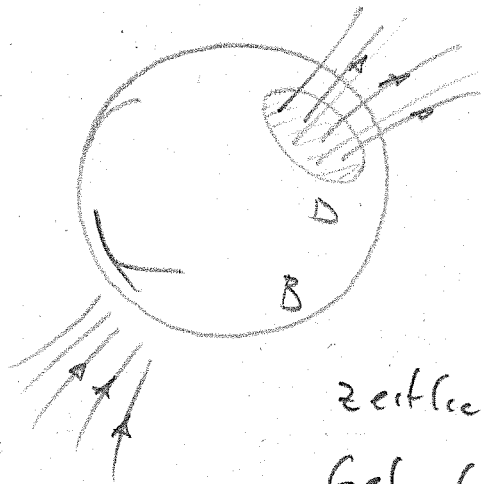
Drehmoment auf Volumenelement d^3x

$$d\vec{H} = \vec{x} \times d\vec{F}$$

↳ Drehmomentdichte

Ladungserhaltung

betrachte stromdurchflossenes Gebiet B



Ströme

$$I[D] = \int_D d^2\vec{S} \cdot \vec{j} \dots \text{Ladung durch } D \text{ pro Zeit}$$

zeitliche Änderung der im
Gebiete enthaltenen Ladung ist

$$\frac{d}{dt} Q_+[B] = \int_B d^3x \frac{\partial}{\partial t} \rho(t, \vec{x})$$

erfolgt aufgrund des durch den Rand
fließenden Stromes

$$\frac{d}{dt} Q_+[B] = - \oint_{\partial B} d^2\vec{S} \cdot \vec{j} =$$

$$= - \int_B d^3x \vec{\nabla} \cdot \vec{j}$$

Gauss

dies muss für alle Gebiete gelten

es folgt also die Kontinuitätsgleichung

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \vec{\nabla} \cdot \vec{j} = 0$$

Stromdichte einer Verteilung von Punktteilchen

$$\rho(t, \vec{x}) = \sum_{i=1}^N q_i \delta(\vec{x} - \vec{x}_i(t))$$

$$\vec{j}(t, \vec{x}) = \sum_{i=1}^N q_i \vec{v}_i \delta(\vec{x} - \vec{x}_i(t))$$

Kontinuitätsgleichung erfüllt:

$$\frac{\partial}{\partial t} \rho(t, \vec{x}) = - \sum_{i=1}^N q_i \vec{v}_i \cdot \vec{\nabla}_x \delta(\vec{x} - \vec{x}_i(t))$$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{j}(t, \vec{x}) = \sum_{i=1}^N q_i \vec{v}_i \cdot \vec{\nabla}_x \delta(\vec{x} - \vec{x}_i(t))$$

Spezialfall wo alle Ladungsträger gleich und erhalten sind (also z.B. keine Rekombination von Elektronen an Ionen geschieht)

$$\vec{j}(t, \vec{x}) = \rho(t, \vec{x}) \vec{v}(t, \vec{x})$$

↖ Geschwindigkeitsfeld
der Ladungsträger

↑
Ladungsdichte

Kraft auf einzelne Punktladung

$$\begin{aligned} \vec{F} &= \frac{1}{c} \int d^3x \vec{j}(\vec{x}) \times \vec{B}(\vec{x}) = \\ &= \frac{1}{c} \int d^3x q \delta(\vec{x} - \vec{x}(t)) \vec{v}(t) \times \vec{B}(\vec{x}) = \\ &= \frac{1}{c} q \vec{v}(t) \times \vec{B}(\vec{x}(t)) \end{aligned}$$

Lorentzkraft auf Punktladung in elektrischen und magnetischen Feldern

$$\vec{F}(t) = m \frac{d^2}{dt^2} \vec{x}(t) = q \vec{E}(\vec{x}(t)) + \frac{1}{c} q \vec{v}(t) \times \vec{B}(\vec{x}(t))$$

Grundgleichungen der Magnetostatik

Magnetfeld kontinuierlicher Stromdichte

$$\vec{B}(\vec{x}) = \frac{1}{c} \int d^3x' \vec{j}(\vec{x}') \times \frac{\vec{x} - \vec{x}'}{|\vec{x} - \vec{x}'|^3}$$

beachte

$$\frac{\vec{x} - \vec{x}'}{|\vec{x} - \vec{x}'|^3} = -\vec{\nabla}_x \frac{1}{|\vec{x} - \vec{x}'|}$$

also

$$\begin{aligned} \vec{B}(\vec{x}) &= -\frac{1}{c} \int d^3x' \vec{j}(\vec{x}') \times \vec{\nabla}_x \frac{1}{|\vec{x} - \vec{x}'|} = \\ &= +\frac{1}{c} \vec{\nabla}_x \times \int d^3x' \vec{j}(\vec{x}') \frac{1}{|\vec{x} - \vec{x}'|} = \\ &= (\vec{\nabla} \times \vec{A})(\vec{x}) \end{aligned}$$

↑ ↑ Vorzeichenwechsel bei Vertauschung

Vektorpotential

$$\vec{B}(\vec{x}) = (\vec{\nabla} \times \vec{A})(\vec{x})$$

mit

$$\vec{A}(\vec{x}) = \frac{1}{c} \int d^3x' \vec{j}(\vec{x}') \frac{1}{|\vec{x} - \vec{x}'|}$$

Helmholtzzerlegung

$\mathcal{O}(\frac{1}{r^{n+2}})$ Vektorfeld $\vec{V}(\vec{x})$ eindeutig durch $\vec{\nabla} \cdot \vec{V}$ und $\vec{\nabla} \times \vec{V}$ bestimmt und besitzt Zerlegung

$$\vec{V} = -\vec{\nabla} \phi + \vec{\nabla} \times \vec{A}$$

$$\phi = \phi[\vec{\nabla} \cdot \vec{V}]$$

$$\vec{A} = \vec{A}[\vec{\nabla} \times \vec{V}]$$

Divergenz von \vec{B}

es ist $\vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}$

damit

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{B} = \vec{\nabla} \cdot (\vec{\nabla} \times \vec{A}) = 0$$

da

$$\vec{\nabla} \cdot (\vec{\nabla} \times \vec{A}) = \sum^{i,j,k} \epsilon^{ijk} \partial_i \partial_j A^k = 0$$

Rotation von \vec{B}

beachte

$$\begin{aligned} [\vec{\nabla} \times (\vec{\nabla} \times \vec{A})]^i &= \sum^{j,k} \epsilon^{ijk} \partial_j (\vec{\nabla} \times \vec{A})^k = \\ &= \sum^{j,k} \epsilon^{ijk} \sum^{l,m} \epsilon^{klm} \partial_j \partial_l A^m = \\ &= \partial_j \partial^j A^i - \Delta A^i \end{aligned}$$

also

$$\vec{\nabla} \times (\vec{\nabla} \times \vec{A}) = \vec{\nabla} (\vec{\nabla} \cdot \vec{A}) - \Delta \vec{A}$$

hier

$$\vec{A}(\vec{x}) = \frac{1}{c} \int d^3x' \vec{j}(\vec{x}') \frac{1}{|\vec{x} - \vec{x}'|}$$

also

$$(\vec{\nabla} \times \vec{B})(\vec{x}) = \frac{1}{c} \vec{\nabla} \int d^3x' j^l(\vec{x}') \frac{\partial}{\partial x^l} \frac{1}{|\vec{x} - \vec{x}'|} +$$

$$- \frac{1}{c} \int d^3x' \vec{j}(\vec{x}') \Delta \frac{1}{|\vec{x} - \vec{x}'|} =$$

$$= - \frac{1}{c} \vec{\nabla} \int d^3x' j^l(\vec{x}') \frac{\partial}{\partial x^{l'}} \frac{1}{|\vec{x} - \vec{x}'|} +$$

$$+ \frac{4\pi}{c} \vec{j}(\vec{x}) =$$

$$= + \frac{1}{c} \vec{\nabla} \int d^3x' (\vec{\nabla} \cdot \vec{j})(\vec{x}') \frac{1}{|\vec{x} - \vec{x}'|} +$$

$$+ \frac{4\pi}{c} \vec{j}(\vec{x}) =$$

$$= - \frac{1}{c} \vec{\nabla} \int d^3x' \frac{\partial}{\partial t} \rho(\vec{x}') + \frac{4\pi}{c} \vec{j}(\vec{x}) =$$

= 0 in der Magnetostatik

$$= \frac{4\pi}{c} \vec{j}(\vec{x})$$

ist $\rho = 0$; d.h. keine \vec{E} -Felder

↳ Magnetostatik

Grundgleichungen der Magnetostatik

$$\vec{\nabla} \times \vec{B} = \frac{1}{c} \vec{j} \quad ; \quad \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} = 0$$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{B} = 0 \quad ; \quad \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} = 0$$

\vec{B} ... ist Wirbelfeld

$\vec{\nabla} \cdot \vec{B} = 0$... es gibt keine magnetischen Ladungen / Monopole

Eichttransformationen

da $\vec{\nabla} \cdot \vec{B} = 0$ folgt dass es ein
Vektorpotential \vec{A} gibt so dass

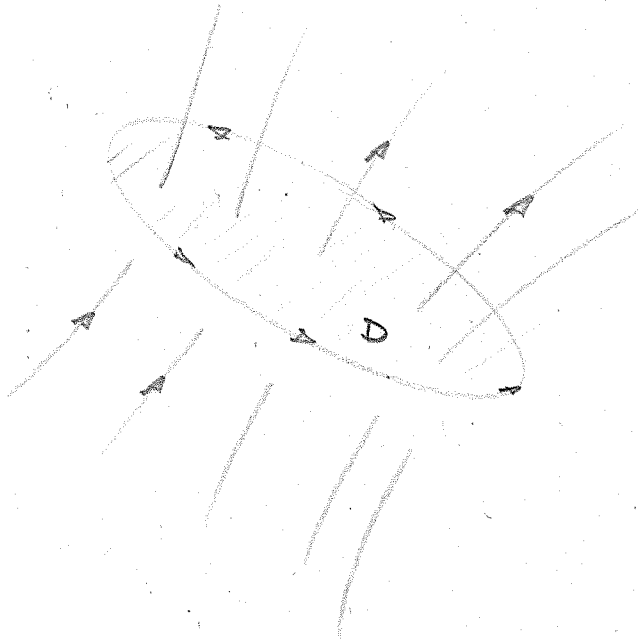
$$\vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}$$

damit $\vec{\nabla} \cdot \vec{B} = 0$ automatisch erfüllt
da $\vec{\nabla} \times \vec{\nabla} \chi = 0$ (da $(\vec{\nabla} \times \vec{\nabla} \chi)^2 = \epsilon_{ijk} \partial_j \partial_k \chi = 0$)
ist \vec{A} eindeutig bis auf

Eichttransformationen bestimmt

$$\vec{A} = \frac{1}{c} \int d^3x' \vec{j}(\vec{x}') \frac{1}{|\vec{x} - \vec{x}'|} + \vec{\nabla} \chi$$

Amperesches Durchflussgesetz



Strom durch Fläche D :

$$\begin{aligned} I[D] &= \int_D d^2\vec{S} \cdot \vec{J} = \frac{c}{4\pi} \int_D d^2\vec{S} \cdot (\vec{\nabla} \times \vec{B}) = \\ &= \frac{c}{4\pi} \oint_{\partial D} d\vec{x} \cdot \vec{B} \end{aligned}$$

$$\oint_{\partial D} d\vec{x} \cdot \vec{B} = \frac{c}{4\pi} \int_D d^2\vec{S} \cdot \vec{J}$$

Magnetisches Dipolmoment einer Stromverteilung

betrachte die Entwicklung ($\frac{|\vec{x}'|}{|\vec{x}|} < 1$)

$$\frac{1}{|\vec{x} - \vec{x}'|} = \frac{1}{|\vec{x}|} - \vec{x}' \cdot \vec{\nabla} \frac{1}{|\vec{x}|} + \dots$$

also für das Vektorpotential

$$\begin{aligned} \vec{A}(\vec{x}) &= \frac{1}{c} \int d^3x' \vec{j}(\vec{x}') \frac{1}{|\vec{x} - \vec{x}'|} = \\ &= \frac{1}{c} \frac{1}{|\vec{x}|} \int d^3x' \vec{j}(\vec{x}') + \\ &\quad + \frac{1}{c} \frac{x^i}{|\vec{x}|^3} \int d^3x' x'_i \vec{j}(\vec{x}') \end{aligned}$$

für einzelne Leiterschleife ist

$$\int d^3x \vec{j}^l(\vec{x}) = I \oint_{\gamma} dt \frac{dx^l}{dt} = 0$$

$$\int d^3x (x^l j^m(\vec{x}) + x^m j^l(\vec{x})) =$$

$$= I \oint_{\gamma} dt (x^l(t) \frac{d}{dt} x^m(t) + x^m(t) \frac{d}{dt} x^l(t)) =$$

$$= I \oint_{\gamma} dt \frac{d}{dt} (x^l(t) x^m(t)) = 0$$


also damit auch für Superpositionen solcher Leiterschleifen, d.h. allgemeine Stromdichten $\vec{j}(\vec{x})$ gilt dass

$$\int d^3x x^l j^m(\vec{x}) = \frac{1}{2} \int d^3x (x^l j^m(\vec{x}) - x^m j^l(\vec{x})) =$$

$$= \frac{1}{2} \epsilon^{lmk} \int d^3x \epsilon^{kns} x^n j^s(\vec{x}) =$$

$$= \epsilon^{lmk} m^k$$

damit

 Magnetisches Dipolmoment

$$A^i(\vec{x}) = \frac{x^l}{|\vec{x}|^3} \epsilon_e{}^i{}_{lk} m^k + \mathcal{O}\left(\frac{1}{|\vec{x}|^3}\right)$$

$$\vec{A}(\vec{x}) = \frac{\vec{m} \times \vec{x}}{|\vec{x}|^3} + \mathcal{O}\left(\frac{1}{|\vec{x}|^3}\right); \quad \vec{m} = \frac{1}{2} \int d^3x \vec{x} \times \vec{j}(\vec{x})$$