

# EMF Tutorübung - Blatt 4; 26.11.2010

Ausgangspunkt:  $\Delta \vec{A} = -\mu_0 \vec{j}$

$$\hookrightarrow \vec{A} = \frac{\mu_0}{4\pi} \iiint_V \frac{\vec{j}(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|} d^3 r'$$

$$\vec{B} = \text{rot } \vec{A} = \text{rot} \frac{\mu_0}{4\pi} \iiint_V \frac{\vec{j}(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|} d^3 r' = \frac{\mu_0}{4\pi} \iiint_V \text{rot} \frac{\vec{j}(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|} d^3 r'$$

NR:  $\text{rot}(\vec{a}b) = \vec{a} \times \nabla b + \underbrace{\text{rot}(\vec{a})}_{=0} b$

$$\vec{a} = \vec{j}(\vec{r}) \quad b = \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|}$$

$$\text{rot}(\vec{j}) = \text{rot}(\sigma \vec{E}) = \text{rot}(\sigma(-\nabla\Phi)) = 0$$

$$\begin{aligned} \nabla \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} &= \nabla \frac{1}{\sqrt{(x-x')^2 + (y-y')^2 + (z-z')^2}} = \\ &= \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3} \end{aligned}$$

$$\Rightarrow \vec{B} = \frac{\mu_0}{4\pi} \iiint_V \vec{j}(\vec{r}') \times \frac{(\vec{r} - \vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3} d^3 r'$$

$\Rightarrow$  Biot-Savart  $\Leftarrow$

$$\int \vec{j}(\vec{r}) dV = \int \underbrace{\vec{j}(\vec{r}) d\vec{a}}_I d\vec{r} = I d\vec{r}$$

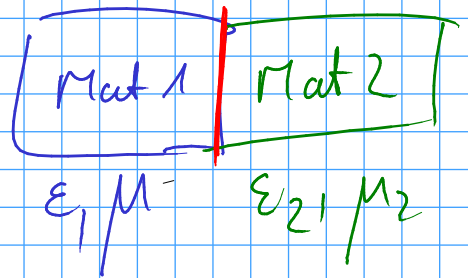
$$\Rightarrow \vec{B} = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \frac{d\vec{r}' \times (\vec{r} - \vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3}$$



$$\vec{r} = r \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{pmatrix} + e \in [0; l]$$

## Rand- und Stetigkeitsbedingungen

1. Gruppe:  $\text{div } \vec{D} = \rho$   
 $\text{div } \vec{B} = 0$



D-Feld:  $\vec{D}_2 \cdot \vec{n} - \vec{D}_1 \cdot \vec{n} = \sigma_{\text{int}}$

B-Feld:  $\vec{B}_2 \cdot \vec{n} - \vec{B}_1 \cdot \vec{n} = 0$

$\Rightarrow$  Normalkomponente (bezogen zur Oberfläche)  
 ist stetig ( $\sigma_{\text{int}} \equiv 0$ )

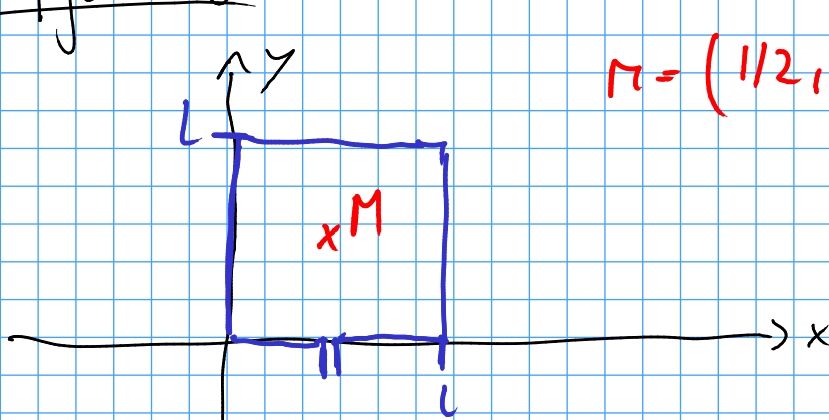
2. Gruppe:  $\text{rot } \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$   
 $\text{rot } \vec{H} = \vec{j} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$

E-Feld:  $\vec{E}_1 \cdot \vec{t} - \vec{E}_2 \cdot \vec{t} = 0 \Leftrightarrow \vec{E}_1 \times \vec{n} - \vec{E}_2 \times \vec{n} = 0$

H-Feld:  $\vec{H}_1 \cdot \vec{t} - \vec{H}_2 \cdot \vec{t} = \vec{i}$   
 $\leftarrow$  Grenzflächenstromdichte  
 vektor

⇒ Tangentielle Komponente stetig (falls  $\vec{i} \equiv 0$ )

## Aufgabe 8



Lös:  $\vec{M} = \frac{1}{4\pi} \int_{\gamma} \frac{d\vec{r}' \times (\vec{r} - \vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3}$

ges:  $\vec{M} \begin{pmatrix} 1/2 \\ 1/2 \\ 0 \end{pmatrix}$

$$\gamma = \gamma_1 \cup \gamma_2 \cup \gamma_3 \cup \gamma_4$$

$$\gamma_1 = t \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \quad t \in [0, L]$$

$$d\vec{r}' = dt \vec{e}_x$$

$$\vec{r} - \vec{r}' = \begin{pmatrix} 1/2 - t \\ 1/2 - 0 \\ 0 - 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1/2 - t \\ 1/2 \\ 0 \end{pmatrix}$$

$$|\vec{r} - \vec{r}'|^3 = \left( \left(\frac{1}{2} - t\right)^2 + \frac{1}{4} \right)^{3/2}$$

$$\int_{\gamma_1} \frac{d\vec{r}' \times (\vec{r} - \vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3} = \int_0^L \frac{\begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} 1/2 - t \\ 1/2 \\ 0 \end{pmatrix}}{\left( \left(\frac{1}{2} - t\right)^2 + \frac{1}{4} \right)^{3/2}} dt$$

NR:  $\begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} 1/2 - t \\ 1/2 \\ 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1/2 \end{pmatrix}$

$$= \dots = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 112 \end{pmatrix} \int_0^L \frac{1}{\left(\left(\frac{1}{2} - t\right)^2 + \frac{1}{4}\right)^{3/2}} dt = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 112 \end{pmatrix} \frac{\sqrt{2} \cdot 4}{l^2}$$

Exkurs: Maxima <http://maxima.sourceforge.net/>

integrate(1/sqrt((a-x)^2+a^2)^3, 0, 2a);

$$\int \frac{1}{\sqrt{(a-x)^2+a^2}} dx = \frac{x}{a^2 \sqrt{(x-a)^2+a^2}} - \frac{1}{a \sqrt{(x-a)^2+a^2}}$$

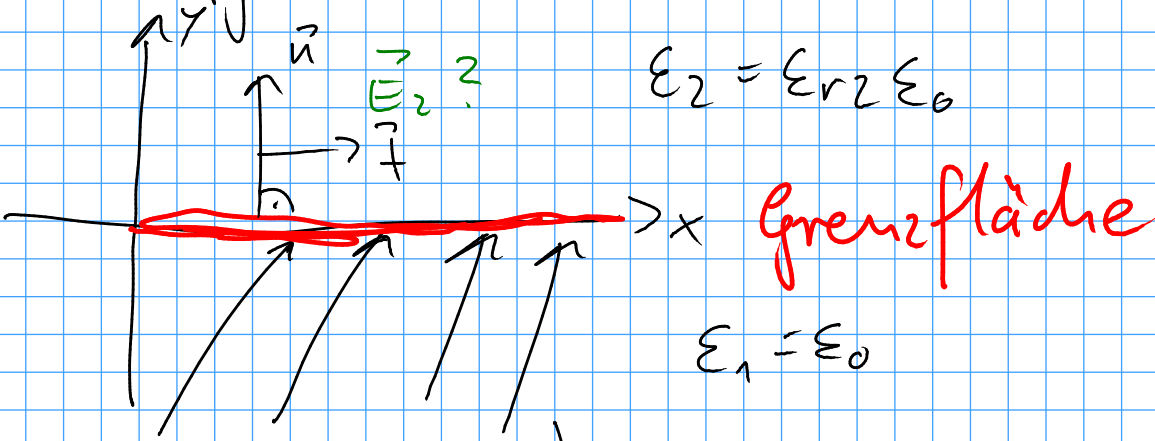
$$\vec{r}_2 = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} + t \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{pmatrix} \quad t \in [0; l]$$

$$d\vec{r}' = dt \vec{e}_y \quad \vec{r} - \vec{r}' = \begin{pmatrix} 112 - t \\ 112 - t \\ 0 - 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -112 \\ 112 - t \\ 0 \end{pmatrix}$$

$$\int_0^L \frac{d\vec{r}' \times (\vec{r} - \vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3} = \int_0^L \frac{\begin{pmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} -112 \\ 112 - t \\ 0 \end{pmatrix}}{\left(\frac{1}{4} + \left(\frac{1}{2} - t\right)^2\right)^{3/2}} dt = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 112 \end{pmatrix} \frac{\sqrt{2} \cdot 4}{l^2}$$

$$\vec{H} \left( \begin{pmatrix} 112 \\ 112 \\ 0 \end{pmatrix} \right) = \frac{1}{4\pi} \cdot 4 \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 112 \end{pmatrix} \frac{\sqrt{2} \cdot 4}{l^2} = \frac{1}{\pi} \frac{2\sqrt{2}}{l} \vec{e}_z$$

### 9. Aufgabe



$$\epsilon_2 = \epsilon_{r2} \epsilon_0$$

$$\epsilon_1 = \epsilon_0$$

$$\sigma_{int} = 0$$

$$\vec{E}_1 = \begin{pmatrix} E_0 \sin \alpha \\ E_0 \cos \alpha \\ 0 \end{pmatrix}$$

$$\vec{E}_2 = \begin{pmatrix} E_{2,x} \\ E_{2,y} \\ E_{2,z} \end{pmatrix}$$

$$\vec{E} \cdot \vec{t} = \vec{E} \cdot \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} = E_x$$

- bekannt:
- tangentielle E-Feld-Komp. stetig (1)
  - normale D-Feld-Komp. stetig (2)

$$\vec{t} = \vec{e}_x$$

$$\vec{n} = \vec{e}_y$$

aus (1):  $E_{2,x} = E_0 \sin \alpha$

$$\vec{D}_1 = \epsilon_1 \vec{E}_1 = \begin{pmatrix} E_0 \epsilon_1 \sin \alpha \\ E_0 \epsilon_1 \cos \alpha \\ 0 \end{pmatrix}$$

aus (2):  $D_{1,y} = D_{2,y}$

$$D_{2,y} = \epsilon_2 E_{2,y}$$

$$\Rightarrow E_{2,y} = \frac{D_{2,y}}{\epsilon_2} = \frac{E_0 \epsilon_1 \cos \alpha}{\epsilon_2}$$

$$= \frac{E_0 \cos \alpha}{\epsilon_{r2}}$$

$$\Rightarrow \vec{E}_2 = \begin{pmatrix} E_0 \sin \alpha \\ \frac{E_0}{\epsilon_{r2}} \cos \alpha \\ 0 \end{pmatrix}$$

## Aufgabe 10

Anweisung: elektrostatische Betrachtungsweise:  $\frac{\partial}{\partial t} = 0$

In diesem Falle sind folgende Gleichungen gültig:

- $\operatorname{div} \vec{D} = \rho$
- $\operatorname{div} \vec{B} = 0$
- $\operatorname{rot} \vec{E} = 0$
- $\operatorname{rot} \vec{H} = 0$  (folgt aus dem Umstand, dass keine Oberflächenströme fließen)

Dementsprechend ist die Normalkomponente des  $\vec{B}$ -Feldes stetig, ebenso wie die Tangentialkomponente von  $\vec{E}$  und  $\vec{H}$ . Die Normalkomponente von  $\vec{D}$  hingegen weist einen Sprung um  $\sigma$  auf. Diese Punkte lassen sich wie folgt mathematisch formulieren (der Index 1 bezeichnet dabei das jeweilige Feld im Inneren während der Index 2 das Feld außerhalb der Kugel spezifiziert):

$$\begin{aligned}(\vec{D}_1 - \vec{D}_2) \cdot \vec{e}_r &= \sigma \\(\vec{E}_1 - \vec{E}_2) \times \vec{e}_r &= 0 \\(\vec{H}_1 - \vec{H}_2) \times \vec{e}_r &= 0 \\(\vec{B}_1 - \vec{B}_2) \cdot \vec{e}_r &= 0\end{aligned}$$

Hierbei ist  $\vec{e}_r$  der Normalenvektor bzgl. der Kugeloberfläche.