

a) Symmetrieüberlegung:

Die Anordnung und damit  $\vec{H}$  ist invariant bzgl. einer Verschiebung in z-Richtung und einer Drehung um die z-Achse. Daraus folgt, dass  $H_\rho$ ,  $H_\varphi$  und  $H_z$  unabhängig von  $\varphi$  und  $z$  sind, also

$$\vec{H}(\vec{r}) = H_\rho(\rho) \cdot \vec{e}_\rho + H_\varphi(\rho) \cdot \vec{e}_\varphi + H_z(\rho) \cdot \vec{e}_z$$

Anwendung des Durchflutungsgesetzes auf eine Fläche  $A$  mit Randkurve  $C$

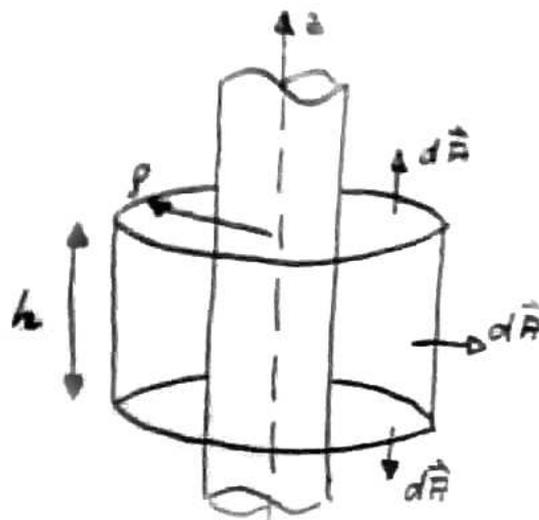


$$\oint_C \vec{H} \cdot d\vec{s} = \iint_A \vec{J} \cdot d\vec{A} \quad (\text{stationärer Fall } \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} = 0)$$

$$H_\varphi(\rho) \cdot 2\pi\rho = 0 \quad \text{da } \vec{J} \perp d\vec{A}$$

$$\underline{H_\varphi(\rho) = 0} \quad \text{für } \rho \leq R \text{ und } \rho > R$$

b) Hüllfläche  $A$ :



②

$$\oint_{\mathbb{F}} \vec{H} \cdot d\vec{A}$$

$$= \underbrace{\iint_{\mathbb{F}_{\text{Mantel}}} H_{\varphi}(\rho) \cdot dA}_{= H_{\varphi}(\rho) \cdot 2\pi\rho \cdot h} + \underbrace{\iint_{\mathbb{F}_{\text{Deckel}}} H_z(\rho) \cdot dA}_{= 0} - \iint_{\mathbb{F}_{\text{Boden}}} H_z(\rho) \cdot dA \stackrel{!}{=} 0$$

$$\Rightarrow \underline{H_{\varphi}(\rho) = 0} \quad \text{für } \rho \leq R \text{ und } \rho > R$$

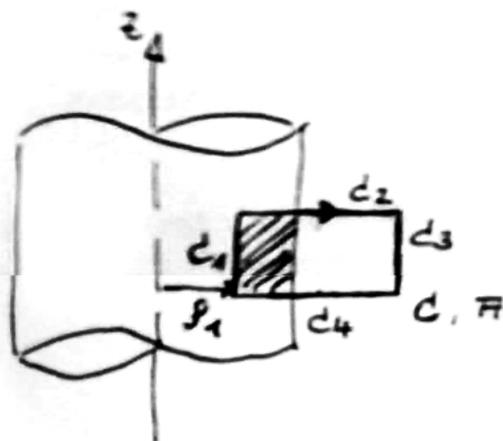
c) Pro Umdrehung mit der Dauer  $T = \frac{2\pi}{\omega}$  tritt die Ladung  $Q_{\mathbb{F}} = \sigma_e \cdot 2\pi R \cdot h$  durch  $\mathbb{F}$  hindurch.

$$\omega = \frac{2\pi}{T}$$

$$I_{\mathbb{F}} = \frac{Q_{\mathbb{F}}}{T} = \frac{\sigma_e \cdot 2\pi R \cdot h}{2\pi} \cdot \omega = \sigma_e \cdot R \cdot h \cdot \omega$$

$$I_{\mathbb{A}} = \tau_e \cdot R \cdot \omega$$

d)



Umlaufsinn der Randkurve  $C$  im Rechtsschraubensinn mit  $d\vec{A} = dA \cdot \vec{e}_{\varphi}$  verknüpft.

Zu  $\oint_C \vec{H} \cdot d\vec{s}$  liefern die Segmente  $c_2$  und  $c_4$  keinen Beitrag, da hier  $\vec{H} \perp d\vec{s}$ .

$c_3$  liefert keinen Beitrag, da hier  $\vec{H} = 0$ .

$$\text{Also } \oint_C \vec{H} \cdot d\vec{s} = \int_{c_1} \vec{H} \cdot d\vec{s} = H_z(\rho_1) \cdot h$$

$$\stackrel{!}{=} I_{\mathbb{F}} = \sigma_e \cdot R \cdot h \cdot \omega \quad \text{für } \rho_1 \leq R$$

rechte Seite des Durchflutgesetzes

$$\Rightarrow \underline{\underline{\vec{H}(\vec{r}) = \sigma_e \cdot R \cdot \omega \cdot \vec{e}_z}} \quad \text{für } \rho < R$$

( $\rho_1$  ersetzt durch  $\rho$ )

e) Die bewegte Raumladung erzeugt ein stationäres Strömungsfeld  $\vec{J}(\vec{r})$

$$\vec{J} = \vec{v} \cdot \rho_{e0} \quad \text{mit} \quad \vec{v}(\vec{r}) = \omega \cdot \rho \cdot \vec{e}_\varphi \quad (\text{für } \rho < R)$$

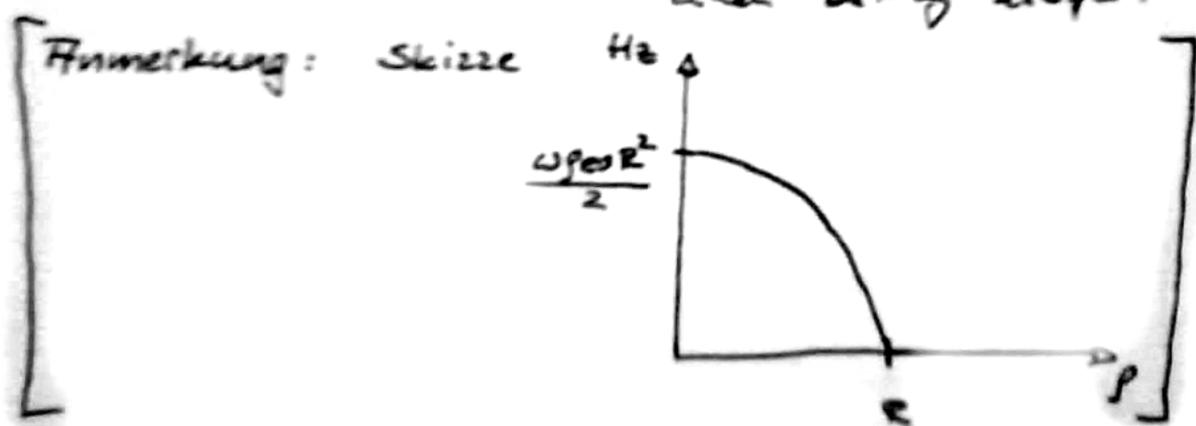
$$\vec{J}(\vec{r}) = \omega \cdot \rho_{e0} \cdot \rho \cdot \vec{e}_\varphi \quad \text{für } \rho < R \quad \text{hier: } \vec{r} = \rho \vec{e}_\rho + r \vec{e}_z$$

Durchflutungsgesetz auf Fläche  $\vec{A}$  angewendet:

$$\underbrace{\oint_C \vec{H} \cdot d\vec{s}}_{= H_z(\rho) \cdot h} = \underbrace{\iint_{\vec{A}} \vec{J} \cdot d\vec{A}}_{= \omega \cdot \rho_{e0} \cdot h \cdot \int_{\rho=\rho_1}^R \rho \cdot d\rho} = \frac{\omega \cdot \rho_{e0} \cdot h}{2} \cdot (R^2 - \rho_1^2)$$

$$\text{Also } \underline{\underline{\vec{H}(\vec{r}) = \frac{\omega \cdot \rho_{e0}}{2} \cdot (R^2 - \rho^2)}} \quad \text{für } \rho < R$$

( $\rho_1$  ersetzt durch  $\rho$ )  $\leftarrow$  weil nur der hier  $C_1$  einen Beitrag liefert



f) Das Durchflutungsgesetz in differentieller Form,  
 $\text{rot } \vec{H} = \vec{j}$  (stationärer Fall!), vereinfacht  
 sich wegen  $\vec{H}(\vec{r}) = H_z(\rho) \cdot \vec{e}_z$  zu

$$\text{rot } \vec{H} = \left( -\frac{\partial H_z}{\partial \rho} \right) \cdot \vec{e}_\varphi = \vec{j} = \left( j_\varphi \right) \cdot \vec{e}_\varphi$$

$$\text{also } -\frac{\partial H_z}{\partial \rho} \stackrel{\rho < R}{=} -\frac{\omega \cdot \mu_0}{2} \cdot \frac{\partial}{\partial \rho} [R^2 - \rho^2] \\ = +\omega \cdot \mu_0 \cdot \rho = j_\varphi(\rho) \quad \text{q.e.d.}$$

$$\left[ \text{Anmerkung: } -\frac{\partial H_z}{\partial \rho} \stackrel{\rho > R}{=} 0 = j_\varphi(\rho) \right]$$

g) Jetzt

$$\text{rot } \vec{H} = -\frac{\partial H_z}{\partial \rho} \cdot \vec{e}_\varphi = -\omega \cdot \mu_0 \cdot \left[ 2\rho \cdot \left(1 - \frac{\rho}{R}\right) - \frac{\rho^2}{R} \right] \cdot \vec{e}_\varphi \\ = +\omega \cdot \mu_0 \cdot \left[ 3 \cdot \frac{\rho^2}{R} - 2\rho \right] \cdot \vec{e}_\varphi$$

$$\text{D.h. } \boxed{j_\varphi(\rho) = \omega \cdot \mu_0 \cdot \rho \cdot \mu_e(\rho)} \\ \stackrel{!}{=} \omega \cdot \mu_0 \cdot \left[ 3 \frac{\rho^2}{R} - 2\rho \right]$$

$$\mu_e(\rho) = \mu_0 \cdot \left[ 3 \frac{\rho}{R} - 2 \right]$$

Anmerkung: Skizze

