Lösung zur Klausur "Elektrische Energiesysteme" vom 2.08.2013 Aufgabe 1

a)

$$U_{NY} = \frac{U_{N}}{\sqrt{3}} = \frac{110 \text{ kV}}{\sqrt{3}} = 63.5 \text{ kV}$$

$$I_{K} = \frac{S_{K}}{\sqrt{3} \cdot U_{N}} = \frac{60 \text{ GVA}}{\sqrt{3} \cdot 110 \text{ kV}} = 315 \text{ kA}$$

$$\underline{Z}_{NY} = j \cdot \frac{U_{NY}}{I_{K}} = \frac{63.5 \text{ kV}}{315 \text{ kA}} = j0.202 \Omega$$

b)

$$\underline{I}_{\text{Netz}} = \left(\frac{\underline{S}_{\text{N}}}{\sqrt{3} \cdot \underline{U}_{\text{N}}}\right)^* = \left(\frac{60 \text{ MVA} \cdot e^{j0^{\circ}}}{\sqrt{3} \cdot 110 \text{ kV} \cdot e^{j0^{\circ}}}\right)^* = 315 \text{ A} \cdot e^{j0^{\circ}}$$

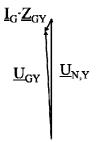
$$\underline{Z}_{KY} = -j \cdot \frac{1}{2\pi \cdot f \cdot C} = \frac{-j}{2\pi \cdot 50 \text{ Hz} \cdot 10 \text{µF}} = -j318,3 \Omega$$

$$\underline{I}_{G} = \underline{I}_{Netz} + \underline{I}_{C} = \underline{I}_{Netz} + \frac{U_{Netz}}{\sqrt{3} \cdot \underline{Z}_{KY}} = 315 \text{ A} \cdot e^{j0^{\circ}} + \frac{110 \text{ kV} \cdot e^{j0^{\circ}}}{\sqrt{3} \cdot (-j318,3 \Omega)} = 315 \text{ A} + j200 \text{ A} = 373 \text{ A} \cdot e^{j32,4^{\circ}}$$

c)

$$\underline{Z}_{GY} \cdot \underline{I}_{G} = (1 + j20) \Omega \cdot (315 + j200) A = (-3,685 + j6,615) kV$$

$$\underline{\mathbf{U}}_{GY} = \mathbf{U}_{Netz,Y} + \underline{\mathbf{Z}}_{GY} \cdot \underline{\mathbf{I}}_{G} = \frac{110 \text{ kV}}{\sqrt{3}} + (1 + j20) \Omega \cdot (315 + j200) A = (59.8 + j6.6) \text{ kV} = 60.2 \text{ kV} \cdot \text{e}^{j6.3^{\circ}}$$



<u>4</u>)

$$U_{LN} = \frac{U_N}{\sqrt{3}} = \frac{690 \text{ V}}{\sqrt{3}} = 399 \text{ V} \approx 400 \text{ V}$$

Zusatzschutz (Fehlerstrom-Schutzschalter)

IT-Netz

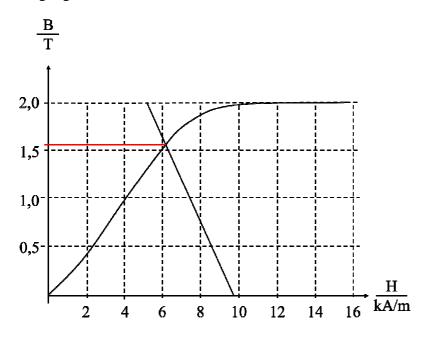
Aufgabe 2

a)

 $w \cdot I = H_i \cdot l_i + H_a \cdot l_a + 2 \cdot H_\delta \cdot \delta$ mit $H_a = H_j$ wg. gleichen Querschnitts

$$\begin{split} H_{j} &= H_{a} = \frac{w \cdot I - 2 \cdot H_{\delta} \cdot \delta}{l_{j} + l_{a}} = \frac{w \cdot I - 2 \cdot \frac{B_{\delta}}{\mu_{0}} \cdot \delta}{l_{j} + l_{a}} \\ &= \frac{100 \cdot 15,5 \text{ A} - B_{\delta} \cdot \frac{2 \cdot 2,5 \cdot 10^{-4} \text{ m}}{4\pi \cdot 10^{-7} \text{ Vs A}^{-1} \text{ m}^{-1}}}{0,11 \text{ m} + 0,05 \text{ m}} \\ &= 9688 \frac{A}{m} - 2487 \frac{A}{m} \cdot \frac{B}{T} \end{split}$$

z. B. Punkte bei H(0 T)=9688 A/m, H(2 T)=4714 A/m einzeichnen u. Schnittpunkt mit Sättigungskennlinie bilden: B \approx 1,6 T



b)

Für die gesamte Teilaufgabe b) kann $\mu_{Fe} \rightarrow \infty$ angenommen werden.

$$w_{\text{mag}} = \frac{1}{2} \cdot B_{\delta} \cdot H_{\delta} = \frac{1}{2} \cdot \frac{B_{\delta}^{2}}{\mu_{0}} = \frac{1 \, T^{2}}{2 \cdot 4 \cdot \pi \cdot 10^{-7} \, \text{Vs A}^{-1} \, \text{m}^{-1}} = 398 \, \frac{\text{mJ}}{\text{m}^{3}}$$

$$W_{mag} = W_{mag} \cdot V_{\delta} = 398 \frac{mJ}{m^3} \cdot 5 \cdot 10^{-9} \text{ m}^3 = 1,99 \text{ mJ}$$

Änderung des Stroms, so dass B_{δ} = 1 T. Für μ_{Fe} $\rightarrow \infty$ folgt

$$B_{\delta} = \frac{\mu_0 \cdot w \cdot I}{2 \cdot \delta} \Rightarrow w \cdot I = \frac{2 \cdot \delta \cdot B_{\delta}}{\mu_0} = 398 \text{ A}$$

$$\begin{split} W_{\text{mag}} &= w_{\text{mag}} \cdot V_{\delta} = \frac{1}{2} \cdot \frac{B_{\delta}^{2}}{\mu_{0}} \cdot A_{\delta} \cdot \delta = \frac{1}{2} \cdot \frac{\left(\frac{w \cdot I}{2 \cdot \delta} \cdot \mu_{0}\right)^{2}}{\mu_{0}} \cdot A_{\delta} \cdot \delta = \frac{(w \cdot I)^{2}}{8 \cdot \delta} \cdot \mu_{0} \cdot A_{\delta} \\ F_{\text{mag}} &= \frac{\partial W_{\text{mag}}}{\partial \delta} = \frac{\partial \frac{(w \cdot I)^{2}}{8 \cdot \delta} \cdot \mu_{0} \cdot A_{\delta}}{\partial \delta} \\ &= -\frac{(w \cdot I)^{2} \cdot \mu_{0} \cdot A_{\delta}}{8 \cdot \delta^{2}} = -7,95 \text{ N} \end{split}$$

Alternativ lt. Skript (für einen Luftspalt):

$$F_{\text{mag}} = -\frac{B_{\delta}^2 \cdot A_{\delta}}{2 \cdot \mu_0} = -7,95 \text{ N}$$

c)

Dy5: Oberspannung Dreieckschaltung, Unterspannung Sternschaltung, $5.30 = 150^{\circ}$ Phasenverschiebung

Nein

Wegen der Wirbelstromverluste

d)

$$n = f/p = 50/60 \text{ s}^{-1} = 50 \text{ U/min}$$

 $U_P = U_N/\cos\vartheta = 797 \text{ V (hier: Leiterspannung)}$

mögliche Antworten: Brushless DC, Schrittmotor, permanenterregter Synchronmotor

2.8.2013

Aufgabe 3:

a)

$$p \approx \frac{f}{n_N} = \frac{50 \text{ Hz}}{1480 \text{ min}^{-1}} = 2,027 \implies p = 2$$

$$I_{WN} = \Re\{I_{N,Strang}\} = 43.3 \text{ A}$$

$$I_{WN} = I_{WN} \cdot \frac{M_{Kipp}}{M_{N}} = 77.9 \text{ A}$$

b)

Kreisdurchmesser 78 A, d. h. 10 A/cm ergibt 15,6 cm Durchmesser: passt

 I_N : 5 cm, j_N : 30°

Radius I_{WKipp}: 7,79 cm

s. nächste Seite

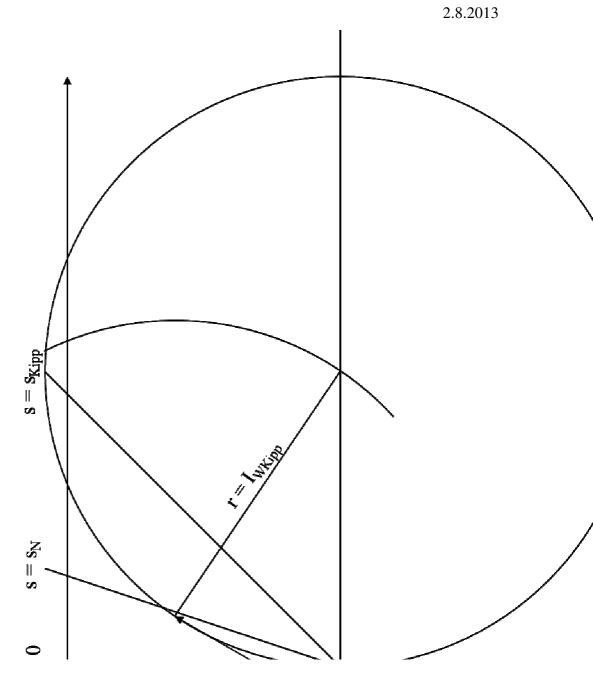
c)

$$n_0 = f_N/p = 1500 \text{ min}^{-1}$$

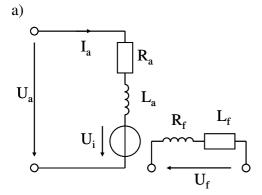
$$s_N = 1 - \frac{n_N}{n_0} = 1,33 \%$$

$$s_{Kipp} = \frac{7.2 \text{ cm}}{2.4 \text{ cm}} \cdot s_N == 4 \%$$

$$n_{Kipp} = (1 - s_{Kipp}) \cdot n_0 = 1440 \text{ min}^{-1}$$



Aufgabe 4:



$$M_{N} = \frac{P_{N}}{2\pi n_{N}} = 229,2 \text{ Nm}$$

$$k\Phi = 2\pi \cdot \frac{M_{N}}{I_{aN}} = 10,91 \text{ Vs}$$

$$P_{VaN} = U_{aN} \cdot I_{aN} - P = 4.8 \text{ kW}$$

$$R_a = \frac{P_{VaN}}{I_{aN}^2} = 275,5 \text{ m}\Omega$$

$$\eta_{\rm N} = \frac{P}{P + P_{\rm VaN} + U_{\rm fN} \cdot I_{\rm fN}} = 90.1 \%$$

$$I_{ac} = \frac{P_c}{U_{ic}} = 85,71 \,A$$

$$k\Phi_{fc} = \frac{U_{ic}}{n_c} = 7.5 \text{ Vs}$$

$$I_{fc} = I_{fN} \cdot \frac{k\Phi_c}{k\Phi_N} = 1.38 \text{ A}$$

$${\rm U_{ac}} = {\rm U_{ic}} + {\left({{R_a} + {R_V}} \right)} \cdot {\rm I_{ac}} = 380~{
m V} < {\rm U_{aN}}$$

d)

L, N und PE (L1, L2 und L3 anstelle von L ebenfalls richtig)

Schutzklasse II (Schutzisolation)

Erwärmung (Richtwert für Stromdichte 10 A mm $^{-2}$) und Spannungsabfall (< 10 % U_N bei max. Strom)