





a) Umdrehungszahl $n = 3000 \frac{1}{\text{min}} = 50 \frac{1}{\text{s}}$

Netzfrequenz ist entscheidend, da die Synchronmaschine am Netz läuft. Fluss ändert sich mit der Netzfrequenz. $f_N = n \cdot p \ (p = Polpaarzahl)$

Wäre die Drehzahl geringer, müsste die Polpaarzahl größer sein, sonst könnte die

Maschine nicht am Netz laufen. → Umdrehungszahl irrelevant für den Fluss.

$$U_{\rm P} = 24 \,\mathrm{kV} \cdot \mathrm{e}^{\mathrm{j}20^{\circ}}$$

$$U_{\rm P} = 22.6 \, {\rm kV} + {\rm j} \cdot 8.2 \, {\rm kV}$$

$$\underline{U} = \frac{j\omega\underline{\phi}}{\sqrt{2}}$$

$$\underline{\phi_{\mathrm{P}}} = \frac{\underline{U} \cdot \sqrt{2}}{j \cdot \omega} = \frac{-j \cdot \underline{U} \cdot \sqrt{2}}{\omega}$$

$$\underline{\phi_{P}} = \frac{-j \cdot (22.6 \text{ kV} + j \cdot 8.2 \text{ kV}) \cdot \sqrt{2}}{\omega} = \frac{(+8.2 \text{ kV} - j \cdot 22.6 \text{ kV}) \cdot \sqrt{2}}{\omega}$$

$$\phi_{\rm P} = \frac{24 \,\mathrm{kV} \cdot \mathrm{e}^{-\mathrm{j}70^{\circ}} \cdot \sqrt{2}}{0} = \frac{33.9 \,\mathrm{kV} \cdot \mathrm{e}^{-\mathrm{j}70^{\circ}}}{0} = 108 \,\mathrm{Vs} \cdot \mathrm{e}^{-\mathrm{j}70^{\circ}} = 108 \,\mathrm{Wb} \cdot \mathrm{e}^{-\mathrm{j}70^{\circ}}$$

Ein Drehstrom-Synchrongenerator hat folgende Kenndaten:

$$U_{PV} = 24 \, kV \cdot e^{20^\circ}$$

$$U_{S,Y} = 20 \ kV$$

Umdrehungsgeschwindigkeit 3000 pro Minute

Netzfrequenz 50 Hz

- Bestimmen Sie den Magnetfluss durch das Polrad und die Ständerwicklungen
- Zeichnen Sie ein Zeigerdiagramm mit den beiden Flüssen im Magnetkreis

3



$$\underline{U} = j \frac{\omega}{\sqrt{2}} \underline{\phi}$$



$$U_S = 20 \text{ kV} \cdot \text{e}^{\text{j}0^{\circ}}$$

$$U_{\rm S} = 20 \,\mathrm{kV} + \mathrm{j} \cdot 0$$

$$\underline{U} = \frac{\mathrm{j}\omega\phi}{\sqrt{2}}$$

$$\underline{\phi_{\rm S}} = \frac{\underline{U} \cdot \sqrt{2}}{\mathrm{j} \cdot \omega} = \frac{-\mathrm{j} \cdot \underline{U} \cdot \sqrt{2}}{\omega}$$

$$\underline{\phi_{S}} = \frac{-j \cdot (20 \text{ kV} + j \cdot 0) \cdot \sqrt{2}}{\omega} = \frac{(0 - j \cdot 20 \text{ kV}) \cdot \sqrt{2}}{\omega}$$

$$\underline{\phi_{S}} = \frac{-j \cdot 28,28 \text{ kV}}{\omega} = \frac{28,28 \text{ kV} \cdot e^{-j90^{\circ}}}{\omega} = 90 \text{ V} \cdot \text{s} \cdot e^{-j90^{\circ}} = \mathbf{90} \text{ Wb} \cdot \mathbf{e}^{-j90^{\circ}}$$

Ein Drehstrom-Synchrongenerator hat folgende Kenndaten:

$$U_{PV} = 24 \, kV \cdot e^{20^{\circ}}$$

$$U_{S,Y} = 20 \ kV$$

Umdrehungsgeschwindigkeit 3000 pro Minute

Netzfrequenz 50 Hz

- Bestimmen Sie den Magnetfluss durch das Polrad und die Ständerwicklungen
- Zeichnen Sie ein Zeigerdiagramm mit den beiden Flüssen im Magnetkreis



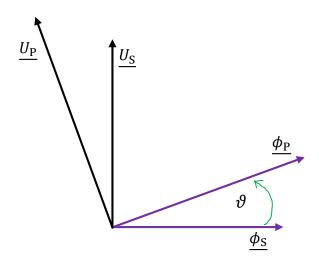


$$=j\frac{\omega}{\sqrt{2}}\underline{\phi}$$



b)
$$\frac{\phi_{\rm P}}{\phi_{\rm S}} = 108~{\rm Wb}\cdot{\rm e}^{-{\rm j}70^\circ}$$

$$\frac{\phi_{\rm S}}{\phi_{\rm S}} = 90~{\rm Wb}\cdot{\rm e}^{-{\rm j}90^\circ}$$



Ein Drehstrom-Synchrongenerator hat folgende Kenndaten:

Polradspannung

$$U_{PV} = 24 \ kV \cdot e^{20^{\circ}}$$

Ständerspannung

$$\underline{U}_{S,Y} = 20 \ kV$$

Umdrehungsgeschwindigkeit 3000 pro Minute

Netzfrequenz 50 Hz

- Bestimmen Sie den Magnetfluss durch das Polrad und die Ständerwicklungen
- Zeichnen Sie ein Zeigerdiagramm mit den beiden Flüssen im Magnetkreis

$$\underline{U} = j \frac{\omega}{\sqrt{2}} \underline{\phi}$$

a)
$$U_{SA} = 20 \text{ kV}$$

$$I_{SA} = \frac{S}{3 \cdot U_{SA}} = \frac{600 \text{ MVA}}{3 \cdot 20 \text{ kV}} = \mathbf{10 kA}$$

b)
$$x_{\rm d} = \frac{X_{\rm d} \cdot I_{\rm SA}}{U_{\rm SA}}$$

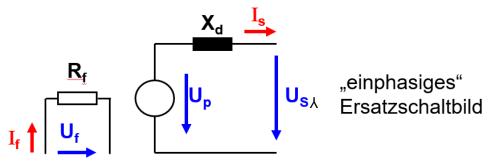
$$X_{\rm d} = \frac{x_{\rm d} \cdot U_{\rm SA}}{I_{\rm SA}} = \frac{1.5 \cdot 20 \text{ kV}}{10 \text{ kA}} = 3 \Omega$$

Ein Drehstrom-Synchrongenerator hat folgende Kenndaten:

Scheinleistung S = 600 MVABetriebsspannung U_S = 20 kV

Relative synchrone Reaktanz $x_d = 1,5$

- Bestimmen Sie bitte den Ständerstrom!
- Wie groß ist die synchrone Reaktanz (Blindwiderstand) ?



Leiter-Erde-Spannung, Sternschaltung





Aufgaben aus der Vorlesung

Was beschreibt der Polradwinkel?

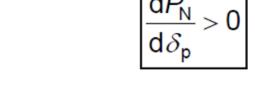
Elektrische Verschiebung zwischen Polrad- und Netzspannung

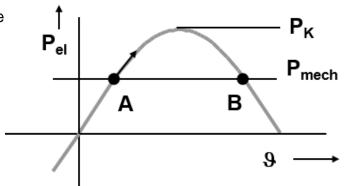
IV. Was ist das Kippmoment?

- Stabilitätsgrenze bei Polradwinkel von 90°
- Übersteigt das Turbinenmoment das Kippmoment beschleunigt de

Wie erhält man aus dem Kippmoment die Kippleistung?

•
$$P_{\rm G} = M_{\rm G} \cdot \omega_{\rm mech}$$





$$U_{SA} = 20 \text{ kV}$$

$$X_{\rm d} = \frac{x_{\rm d} U_{\rm d}^2}{S} = \frac{1.5 \cdot (20 \text{ kV} \cdot \sqrt{3})^2}{600 \text{ MVA}} = 3 \Omega$$

$$I_{S\lambda} = \frac{S}{3 \cdot U_{S\lambda}} = \frac{300 \text{ Mvar}}{3 \cdot 20 \text{ kV}} = 5 \text{ kA induktiv also } -j \cdot 5 \text{ kA}$$

$$U_{X_d} = jX_d \cdot I_{SA} = j3 \Omega \cdot (-j5 \text{ kA}) = 15 \text{ kV} \cdot e^{j0^\circ}$$

$$\underline{U_{P}} = U_{X_{d}} + \underline{U_{S\lambda}} = 15 \text{ kV} + 20 \text{ kV} = 35 \text{ kV}$$

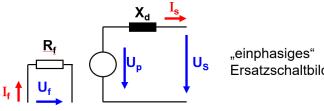
$$X_{\rm d} = \frac{x_{\rm d} U_{\Delta}^2}{S_{\rm p}}$$

Ein Kraftwerk mit einem 600 MVA Generator mit x_d = 1,5 liefert an den Ständeranschlüssen eine induktive Blindleistung von 300 Mvar.

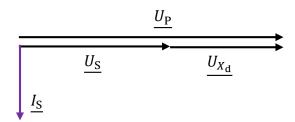
Die Ständer-Stern-Spannung beträgt 20 kV.

Zeichnen sie das Zeigerdiagramm und rechnen sie in kartesischen Koordinaten.

- Bestimmen Sie den Ständerstrom
- Wie groß ist die Spannung an der synchronen Reaktanz?
- Welche Polradspannung ist am Generator einzustellen?
- Wie groß ist der Polradwinkel ϑ ?



Leiter-Erde-Spannung, Sternschaltung



a)
$$P = 100 \text{ MW}, \quad U_{\Delta} = 380 \text{ kV}, \quad U_{\lambda} = 219.4 \text{ kV}$$

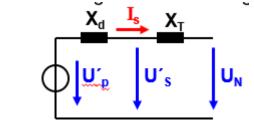
$$I_{\lambda,W} = \frac{P}{3 \cdot U_{N\lambda}} = \frac{100 \text{ MW}}{3 \cdot \frac{380 \text{ kV}}{\sqrt{3}}} = 151,9 \text{ A}$$

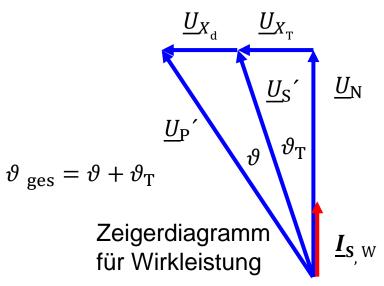
b)
$$X_{\rm T} = \frac{u_{\rm k} U_{\Delta}^2}{S}$$
 $X_{\rm T} = \frac{u_{\rm k} U_{\Delta}^2}{S} = \frac{0.1 \cdot (380 \text{ kV})^2}{630 \text{ MVA}} = 22.9 \Omega$

$$\underline{U_{X_{\mathrm{T}},\mathrm{W}}} = I_{\mathrm{A},\mathrm{W}} \cdot jX_{\mathrm{T}} = 151,9 \;\mathrm{A} \cdot \mathrm{j}22,9 \;\Omega = \mathrm{j}3,48 \;\mathrm{kV}$$

$$X_{\rm d} = \frac{x_{\rm d} U_{\Delta}^2}{S} \quad X_{\rm d} = \frac{x_{\rm d} U_{\Delta}^2}{S} = \frac{1.5 \cdot (380 \text{ kV})^2}{600 \text{ MVA}} = 361 \text{ }\Omega$$

$$U_{X_d,W} = I_{\lambda,W} \cdot \mathrm{j} X_d = 151,9 \; \mathrm{A} \cdot \mathrm{j} 361 \; \Omega = \mathrm{j} 54,8 \; \mathrm{kV}$$









a) Q= 100 Mvar,
$$U_{\Delta} = 380 \text{ kV}$$
, $U_{\lambda} = 219.4 \text{ kV}$

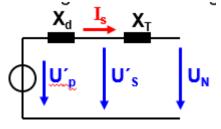
$$I_{\lambda,B} = \frac{Q}{3 \cdot U_{N\lambda}} = \frac{100 \text{ Mvar}}{3 \cdot \frac{380 \text{ kV}}{\sqrt{3}}} = 151,9 \text{ A}$$

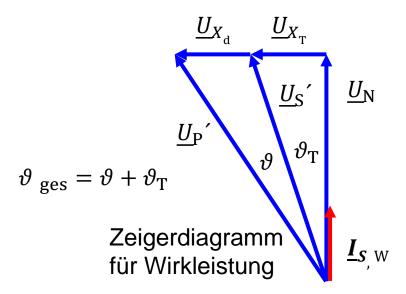
b)
$$X_{\rm T} = \frac{u_{\rm k} U_{\Delta}^2}{S}$$
 $X_{\rm T} = \frac{u_{\rm k} U_{\Delta}^2}{S} = \frac{0.1 \cdot (380 \text{ kV})^2}{630 \text{ MVA}} = 22.9 \Omega$

$$U_{X_T,B} = jI_{A,B} \cdot jX_T = j151,9 \text{ A} \cdot j22,9 \Omega = -3,48 \text{ kV}$$

$$X_{\rm d} = \frac{x_{\rm d} U_{\Delta}^2}{S} \quad X_{\rm d} = \frac{x_{\rm d} U_{\Delta}^2}{S} = \frac{1.5 \cdot (380 \text{ kV})^2}{600 \text{ MVA}} = 361 \text{ }\Omega$$

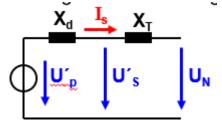
$$U_{X_{d},B} = jI_{A,B} \cdot jX_{d} = j151,9 \text{ A} \cdot j361 \Omega = -54,8 \text{ kV}$$





$$\underline{U_{S}'} = \underline{U_{NA}} + \underline{U_{X_{T},W}} + \underline{U_{X_{T},B}} = 219,4 \text{ kV} + j3,48 \text{ kV} - 3,48 \text{ kV} = 215,9 \text{ kV} + j3,48 \text{ kV} = 215,9 \text{ kV} \cdot e^{j0,9^{\circ}}$$

$$\vartheta_{T} = \mathbf{0}, \mathbf{9}^{\circ}$$

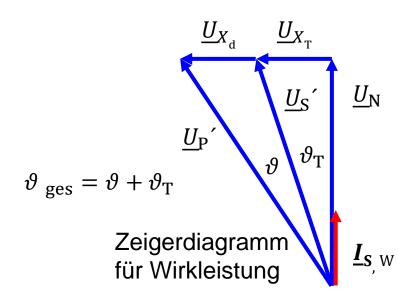


c)
$$\underline{U_{P}'} = \underline{U_{S}'} + \underline{U_{X_{d},W}} + \underline{U_{X_{d},B}} = 215,9 \text{ kV} + j3,48 \text{ kV} - 54,8 \text{ kV} + j54,8 \text{ kV}$$

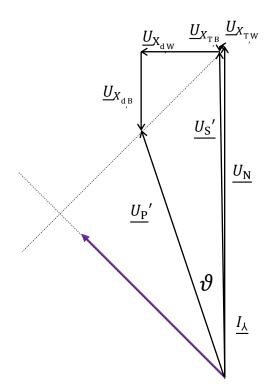
= 161 kV + j58,3 kV = 171,3 kV · e^{j19,9°}

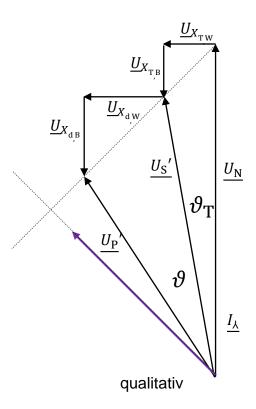
d)
$$\theta_{\rm ges} = 19.9^{\circ}$$

$$\vartheta = 19.9^{\circ} - 0.9^{\circ} = 19^{\circ}$$



11





e) Trafo hat kaum Einfluss auf Übertragungswinkel





Aufgabe 4a

Welche Wirk- und Blindleistung nimmt ein Verbraucher am Leitungsende ab, wenn am Leitungsanfang bei U_1 = 110 kV eine Scheinleistung S_1 = 50 MVA bei $\cos \varphi$ = 0,8 (induktiv) eingespeist wird?

$$P_2 = S_2 \cdot \cos \varphi_2 = 3 \cdot U_{2Y} \cdot I \cdot \cos \varphi_2$$

$$Q_2 = S_2 \cdot \sin \varphi_2 = 3 \cdot U_{2Y} \cdot I \cdot \sin \varphi_2$$

$$\underline{U}_{1Y} = \underline{I} \cdot (jX + R) + \underline{U}_{2Y} \rightarrow \underline{U}_{2Y} = \underline{U}_{1Y} - \underline{I} \cdot (jX + R) = \underline{U}_{1Y} - \underline{U}_{X} - \underline{U}_{R}$$

$$X = \omega L' \cdot l = 0.4 \frac{\Omega}{\text{km}} \cdot 200 \text{km} = 80 \Omega$$

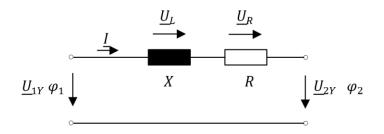
$$R = R' \cdot l = 0.1 \frac{\Omega}{\text{km}} \cdot 200 \text{km} = 20 \Omega$$

$$\cos \varphi_1 = 0.8 \rightarrow \varphi_1 = \arccos 0.8 = 36.9^{\circ}$$

Eine 200 km lange 110-kV-Drehstrom-Freileitung hat die Leitungsbeläge:

$$R' = 0.1 \Omega / km$$

$$\omega L' = 0.4 \Omega/km$$



"Einspeisung bei $cos\phi$ ": Es besteht bereits ein Versatz von Strom und Spannung; wenn ϕ_u = 0°, dann ϕ_i = - ϕ



Aufgabe 4a

$$I = \frac{S_1}{\sqrt{3} \cdot U_{1\Delta}} = \frac{50 \, MVA}{\sqrt{3} \cdot 110 \, kV} = 262 \, A$$

$$I = 262 \text{ A} \cdot \text{e}^{-\text{j}36,9^{\circ}} = 209,52 \text{ A} - \text{j} 157,31 \text{ A}$$

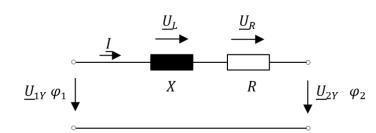
$$\underline{U}_{X} = j X \cdot \underline{I} = 80 \Omega \cdot e^{j90^{\circ}} \cdot 262 A \cdot e^{-j36.9^{\circ}} = 21 kV \cdot e^{j53.1^{\circ}} = 12.6 kV + j 16.8 kV$$

$$\underline{U}_{R} = R \cdot \underline{I} = 20 \Omega \cdot e^{j0^{\circ}} \cdot 262 A \cdot e^{-j36,9^{\circ}} = 5,24 \text{ kV} \cdot e^{-j36,9^{\circ}} = 4,2 \text{ kV} - j 3,1 \text{ kV}$$

$$\underline{U}_{2Y} = \underline{U}_{1Y} - \underline{U}_{X} - \underline{U}_{R} = 63.5 \text{ kV} - (12.6 \text{ kV} + \text{j } 16.8 \text{ kV}) - (4.2 \text{ kV} - \text{j } 3.1 \text{ kV})$$

$$\underline{U}_{2Y} = 46.7 \text{ kV} - \text{j } 13.7 \text{ kV} = 48.7 \text{ kV} \cdot \text{e}^{-\text{j} 16.3^{\circ}}$$

$$\varphi_2 = \varphi_{U2} - \varphi_I = -16.3^{\circ} + 36.9^{\circ} = 20.6^{\circ}$$

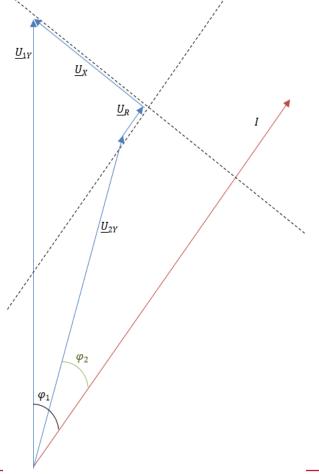


14

Aufgabe 4a

$$P_2 = S_2 \cdot \cos \varphi_2 = 3 \cdot U_{2Y} \cdot I \cdot \cos \varphi_2 = 3 \cdot 48,7 \text{ kV} \cdot 262 \text{ A} \cdot \cos 20,6^\circ = 35,8 \text{ MW}$$

$$Q_2 = S_2 \cdot \sin \varphi_2 = 3 \cdot U_{2Y} \cdot I \cdot \sin \varphi_2 = 3 \cdot 48,7 \text{ kV} \cdot 262 \text{ A} \cdot \sin 20,6^\circ = 13,5 \text{ Mvar}$$







Welche Wirk- und Blindleistung gibt der Generator an seinen Klemmen ab, wenn bei einem gesamten Übertragungswinkel von 45° in das Netz nur Wirkleistung eingespeist werden soll?

$$P_{\rm G} = 3 \cdot U_{\rm GY} \cdot I \cdot \cos \varphi_{\rm G}$$

$$\varphi_G$$
 = Winkel zwischen U_{NetzY} und \underline{U}_{GY}

$$Q_{\rm G} = 3 \cdot U_{\rm GY} \cdot I \cdot \sin \varphi_G$$

Berechnung von U_{GY} , ϕ_G über Maschenregel (2. Kirchhoffsches Gesetz):

$$\underline{U}_{GY} = \underline{I} \cdot j(X_{T} + X_{FL}) + \underline{U}_{NetzY}$$

Berechnung des Spannungsfalls U_{Xges} : U und I Netz in Phase. Ux eilt 90° vor

Aus
$$\varphi \left[\sphericalangle \underline{U}_{X_{\text{ges}}}, \underline{U}_{\text{NetzY}}, \right] = 90^{\circ} \text{ folgt}$$

$$U_{X_{\text{ges}}} = U_{\text{NetzY}} \cdot \tan(45^\circ) = 63.5 \text{ kV}$$

Die beschriebene Leitung diene zur Anbindung eines

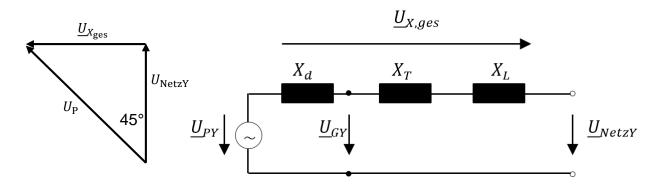
Drehstrom-Synchrongenerators

$$(U_n = 20 \text{ kV}, S_n = 40 \text{ MVA}, x_d = 100 \%)$$

über einen Drehstromtransformator

$$(20/110 \text{ kV}, S_n = 40 \text{ MVA}, u_k = 15 \%)$$

an ein starres Netz ($U_{netz} = 110 \text{ kV}$, f = 50 Hz).







Berechnung von I über Spannungsabfall und Impedanz:

$$I = \frac{U_{X_{\rm ges}}}{X_{\rm ges}}$$

$$X_{\rm FL} = 80 \,\Omega$$
 (X aus a))

$$X_{\rm d} = x_{\rm d} \cdot \frac{U^2}{S_{\rm n}} = 1 \cdot \frac{(110 \text{ kV})^2}{40 \text{ MVA}} = 302,5 \Omega$$

$$X_{\rm T} = u_{\rm k} \cdot \frac{U^2}{S_{\rm p}} = 0.15 \cdot \frac{(110 \text{ kV})^2}{40 \text{ MVA}} = 45.4 \Omega$$

$$X_{\rm ges} = X_{\rm d} + X_{\rm T} + X_{\rm FL} = 427.9~\Omega$$

$$I = \frac{U_{X_{\text{ges}}}}{X_{\text{ges}}} = \frac{63,5 \text{ kV}}{427,9 \Omega} = 148,4 \text{ A}$$

$$u_{
m k} = rac{U_{
m k}}{U} \cdot 100 \, \%$$
 Bezug: Außenleiter

Beim Kurzschlussversuch gilt:

$$U_{\mathbf{k}} = X_{\mathbf{T}} \cdot I$$

$$\to X_{\mathbf{T}} = \frac{U_{\mathbf{k}}}{\sqrt{3} \cdot I} = \frac{U_{\mathbf{k}}}{\sqrt{3} \cdot S} \sqrt{3} \cdot U = \frac{u_{\mathbf{k}} \cdot U^2}{S}$$

$$X_{\rm d} = x_{
m d} \cdot \frac{U^2}{S_{
m n}}$$
 aus:
$$x_{
m d} = \frac{I_{
m S}}{U_{
m S}} \cdot X_{
m d} = \frac{S}{3 \cdot U_{
m S}^2} \cdot X_{
m d}$$





Aus
$$\varphi \left[\not \leq \underline{U}_{\text{NetzY}}, \underline{I} \right] = 0^{\circ} \text{ folgt } \underline{I} = 148,4 \text{ A} \cdot e^{j0^{\circ}}$$

$$\underline{U}_{GY} = \underline{I} \cdot j(X_{T} + X_{FL}) + \underline{U}_{NetzY}$$

= 148,4 A · j(45,5
$$\Omega$$
 + 80 Ω) + 63,5 kV · e^{j0°}

= 148,4 A · 125,4
$$\Omega \cdot e^{j90^{\circ}}$$
 + 63,5 kV · $e^{j0^{\circ}}$

$$= 18,6 \text{ kV} \cdot \text{e}^{\text{j}90^{\circ}} + 63,5 \text{ kV} \cdot \text{e}^{\text{j}0^{\circ}} = 63,5 \text{ kV} + \text{j}18,6 \text{ kV}$$

$$= 66,2 \text{ kV} \cdot \text{e}^{\text{j}16,3^{\circ}}$$

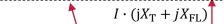
$$\rightarrow \varphi_G = 16.3^{\circ}$$

$$P_{G} = 3 \cdot U_{GY} \cdot I \cdot \cos \varphi_{G} = 3 \cdot 66.2 \text{ kV} \cdot 148.4 \text{ A} \cdot \cos(16.3^{\circ}) = 28.3 \text{ MW}$$

$$Q_{G} = 3 \cdot U_{GY} \cdot I \cdot \sin \varphi_{G} = 3 \cdot 66,2 \text{ kV} \cdot 148,4 \text{ A} \cdot \sin(16,3^{\circ}) = 8,3 \text{ Mvar}$$



Zeigerdiagramm (Maßstab: 5 kV = 1 cm)



 $\underline{U}_{\mathrm{GY}}$

 $\underline{U}_{\text{NetzY}}$

 $arphi_{\mathsf{G}}$

 $\theta = 45^{\circ}$



 $\underline{U}_{X_{\text{ges}}}$

 $\underline{U}_{\mathrm{PY}}$