

# Schriftliche Prüfung

# Elektroenergiesysteme / Erzeugung, Übertragung und Verteilung elektrischer Energie

## 30. September 2009

# Musterlösung

Vorname	Nachname	
Matrikelnummer		

		Punktezahl	
Aufgabenübersicht:		maximal	erreicht
a.	Frequenzkompensierter Spannungsteiler	14	
b.	Wanderwellen	16	
C.	Synchrongenerator	16	
d.	Einphasentransformator	16	
	Gesamt:	62	

Die Klausur besteht aus 18 nummerierten Seiten (einschließlich Deckblatt).

Hinweis:

Die Ergebnisse müssen den Lösungsansatz und den Rechenweg erkennen lassen, die Angabe eines Ergebnisses reicht nicht aus! Der Lösungsweg muss vollständig angegeben werden und nachvollziehbar sein. Begründen Sie Ihre Antworten! Bitte nicht mit Bleistift oder Rotstift schreiben, da dies nicht gewertet wird.



#### Aufgabe 1: Frequenzkompensierter Spannungsteiler

Der Tastkopf eines Oszilloskops und die Eingangsimpedanz des Oszilloskops bilden zusammen einen ohmsch-kapazitiven Spannungsteiler. Abbildung 1 stellt das Ersatzschaltbild der Gesamtanordnung dar. Die Kapazität der Anschlussleitung sei vernachlässigbar.

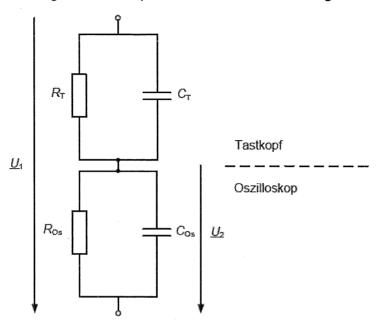


Abbildung 1: Frequenzkompensierter Spannungsteiler

a. Bestimmen Sie das Verhältnis der Spannungen  $\underline{V} = \frac{\underline{U}_2}{\underline{U}_1}$ . Welche Bedingung muss erfüllt sein, damit dieses unabhängig von der Frequenz der zu messenden Spannung ist?

$$V = \frac{V_{a}}{V_{1}} = \frac{\frac{2}{3} \cdot s}{\frac{2}{3} \cdot s + \frac{2}{3} \cdot r}, \quad \frac{2}{3} \cdot s = \frac{R_{os}}{R_{os}} + \frac{1}{3} \cdot \frac{R_{os}}{r} = \frac{R_{os}}{r} \cdot \frac{1}{3} \cdot \frac{1}{3} \cdot \frac{R_{os}}{r} \cdot \frac{1}{3} \cdot \frac{1$$

$$\frac{\mathcal{E}_{T}}{\mathcal{A} + j \omega R_{T} C_{T}} = \frac{R_{os}}{1 + j \omega R_{os} C_{os}} = \frac{R_{os}}{1 + j \omega R_{os} C_{os}} = \frac{R_{os}}{R_{os} + R_{T} \cdot \frac{1 + j \omega C_{os} R_{os}}{1 + j \omega R_{T} C_{T}}}$$

b. Für alle Frequenzen soll das Teilerverhältnis den Wert  $V_0 = \frac{\underline{U}_2}{\underline{U}_1} = \frac{1}{10}$  annehmen. Es sei  $R_{\text{Os}} = 1 \text{ M}\Omega$  und  $C_{\text{Os}} = 27 \text{ pF}$ . Bestimmen Sie die Werte für  $R_{\text{T}}$  und  $C_{\text{T}}$ !

$$\frac{U_2}{U_1} = \frac{1}{10} = \frac{R_{oS}}{R_{oS} + R_7} \quad \text{and} \quad C_{oS} R_{oS} = C_7 R_7$$

=) 
$$R_{7} = 9 R_{0S} = 9 MR$$
  
=)  $C_{7} = \frac{C_{0S} R_{0S}}{R_{7}} = \frac{1}{9} C_{0S} = 3 p \mp$ 



c. Versehentlich wird jedoch  $C_T$  = 0 pF gewählt. Zur Überprüfung des Tastkopfes wird ein Spannungssprung der Höhe  $U_0$  angelegt,  $u_1(t) = U_0 \cdot \sigma(t)$ . Bestimmen Sie die Zeitfunktion der am Oszilloskop angezeigten Spannung  $u_2(t)$  formelmäßig! Setzen Sie keine Zahlenwerte ein! Es gelten folgende Korrespondenzen:

$$\mathcal{L}\left\{\sigma(t)\right\} = \frac{1}{p}$$

$$\mathcal{L}\left\{\sigma(t) \cdot \frac{1}{\alpha} \cdot \left[1 - e^{-\alpha \cdot t}\right]\right\} = \frac{1}{p \cdot (p + \alpha)}$$

$$\frac{\mathcal{L}}{\mathcal{L}}\left\{\sigma(t) \cdot \frac{1}{\alpha} \cdot \left[1 - e^{-\alpha \cdot t}\right]\right\} = \frac{1}{p \cdot (p + \alpha)}$$

$$U_{\sigma}\left(\rho\right) = \frac{\mathcal{L}_{\rho}}{\mathcal{L}_{\rho S}}$$

$$U_{\sigma}\left(\rho\right) = \frac{\mathcal{L}_{\rho}}{\mathcal{L}_{\rho S}}$$

$$U_{\sigma}\left(\rho\right) = \frac{\mathcal{L}_{\rho}}{\mathcal{L}_{\rho S}}$$

$$\frac{\mathcal{L}_{\rho S}}{\mathcal{L}_{\rho S}} \cdot \frac{\mathcal{L}_{\rho S}}{\mathcal{L}_{\rho S}}$$

d. Bestimmen Sie für  $C_T$  = 0 pF die Frequenz  $f_g$ , bei der der Betrag des Teilerverhältnisses auf  $V_g = \left|V(f_g)\right| = 97\% \cdot V_0$  zurückgegangen ist  $(V_0 = \frac{1}{10})$ . Setzen Sie hierzu die Zahlenwerte aus Teilaufgabe b) ein. Wenn Sie  $R_T$  nicht bestimmen konnten, rechnen Sie mit  $R_T$  = 8 M $\Omega$ .

$$|V| = \frac{R_{oS}}{\sqrt{(R_{oS} + R_{T})^{\Delta} + (w C_{oS} R_{oS} R_{T})^{\Delta}}} \stackrel{!}{=} V_{g}$$

$$= \sum \left(\frac{R_{oS}}{V_{g}}\right)^{\Delta} = \left(R_{oS} + R_{T}\right)^{\Delta} + w^{\Delta} \left(C_{oS} R_{oS} R_{T}\right)^{\Delta}$$

$$= \sum w^{\Delta} \frac{\left(\frac{R_{oS}}{V_{g}}\right)^{\Delta} - \left(R_{oS} + R_{T}\right)^{\Delta}}{\left(C_{oS} R_{oS} R_{T}\right)^{\Delta}} = \sum f_{g} = \frac{\Delta}{4\pi} \sqrt{\frac{\left(\frac{R_{oS}}{V_{g}}\right)^{\Delta} - \left(R_{oS} + R_{T}\right)^{\Delta}}{\left(C_{oS} R_{oS} R_{T}\right)^{\Delta}}}$$

$$= \sum Z_{a} \left(\lim w^{\Delta} t^{2} V_{g} = 971. \frac{\Delta}{10} = 0,097$$

$$w_{g} = 10313,73 \frac{1}{3} = \sum f_{g} = 1641,48 \text{ Hz}$$

$$\left(\text{alknativ} \quad f_{g} = 3704,8 \text{ Hz}\right)$$

#### Aufgabe 2: Wanderwellen

Die Impulse eines Impulsgenerators sollen mit einem Transientenrekorder aufgezeichnet werden. Zum Anschluss steht ein verlustfreies Koaxialkabel der Länge  $\ell$  = 20 m zur Verfügung. Der Induktivitätsbelag sei L' = 250 nH/m, der Kapazitätsbelag sei C' = 100 pF/m. Der Aufbau entspreche dem Ersatzschaltbild in Abbildung 2. Die Leerlaufspannung des Impulsgenerators kann näherungsweise durch die Sprungfunktion  $u_0(t) = U_0 \cdot \sigma(t)$  beschrieben werden. Die Eingangsimpedanz des Transientenrekorders beträgt  $C_T$ = 30 pF parallel zu  $R_T$  = 1 M $\Omega$ .

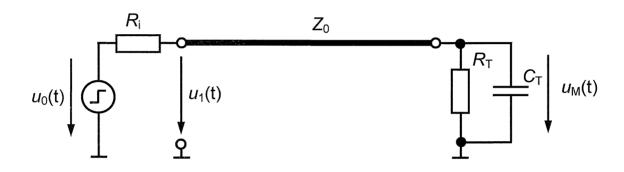


Abbildung 2: Anordnung zur Messung der Ausgangsspannung eines Impulsgenerators

a. Berechnen Sie den Wellenwiderstand  $Z_0$  des Koaxialkabels.

$$Z_0 = \sqrt{\frac{L^{\prime}}{C^{\prime}}} = 50 \text{ }$$



b. Wie groß muss der Innenwiderstand  $R_i$  des Impulsgenerators gewählt werden, damit die vom Transientenrekorder zurücklaufende Spannungswelle am Leitungsende des Impulsgenerators nicht reflektiert wird? Begründen Sie Ihre Aussage!

$$\mathcal{R}(p) = \frac{\mathcal{R}(-\delta_0)}{\mathcal{R}(+\delta_0)} = 0 = 3 \mathcal{R}(-\delta_0) = 5 \mathcal{R}$$



c. Bestimmen Sie den Zahlenwert des Einlauffaktors X der Leitung vom Impulsgenerator aus gesehen und die Zeitfunktion der einlaufenden Welle  $u_1(t)$ ! Wenn Sie den Wellenwiderstand  $Z_0$  in Teilaufgabe a) und den Innenwiderstand des Signalgenerators  $R_i$  in Teilaufgabe b) nicht bestimmen konnten, wählen Sie  $Z_0$  = 80  $\Omega$  und  $R_i$  = 75  $\Omega$ .

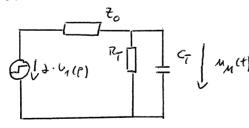
$$X = \frac{z_0}{R_i + z_0} = \frac{1}{2} \quad m_1(t) = x \cdot m_0(t) = \frac{1}{2} \cdot U_0 \cdot \delta(t)$$
(alterativ  $X = \frac{80}{155}$ ,  $m_1(t) = \frac{80}{155} \cdot m_0(t)$ )

d. Berechnen Sie die Zeitfunktion  $u_{\rm M}(t)$  der gemessenen Spannung und bringen Sie das Ergebnis auf die Form  $u_{\rm M}(t) = A \cdot U_0 \cdot (B - \exp(\frac{-t}{\tau}))$ . Geben Sie den Zahlenwert der Zeitkonstante  $\tau$  an, mit der  $u_{\rm M}(t)$  an den Klemmen des Transientenrekorders ansteigt. Stellen Sie hierzu das Wellenersatzschaltbild auf und benutzen Sie folgende Korrespondenzen:

$$\mathcal{L}\left\{\sigma(t)\right\} = \frac{1}{p}$$

$$\mathcal{L}\left\{\sigma(t) \cdot \frac{1}{\alpha} \cdot \left[1 - e^{-\alpha \cdot t}\right]\right\} = \frac{1}{p \cdot (p + \alpha)}$$

Wellen as a faschalt Sild:



$$\frac{U_{M}(P)}{JU_{r}(P)} = \frac{RT}{R_{T} + \tilde{\tau}_{0} + PC_{T}R_{T}\tilde{\tau}_{0}} = \frac{RT}{C_{T}R_{T}\tilde{\tau}_{0}} \cdot \frac{\Lambda}{\frac{R_{T} + \tilde{\tau}_{0}}{C_{T}R_{T}\tilde{\tau}_{0}}} + P$$

$$U_{M}(P) = \frac{J}{J} \cdot J \cdot \frac{V_{o}}{P} \cdot \frac{RT}{C_{T}R_{T}\tilde{\tau}_{0}} \cdot \frac{\Lambda}{\frac{R_{T} + \tilde{\tau}_{0}}{C_{T}R_{T}\tilde{\tau}_{0}}} + P$$

$$M_{M}(t) = \frac{V_{o} \cdot R_{T}}{C_{T}R_{T}\tilde{\tau}_{0}} \cdot \frac{C_{T}R_{T}\tilde{\tau}_{0}}{R_{T} + \tilde{\tau}_{0}} \cdot \left(\Lambda - e^{-\frac{t}{C_{T}}}\right)$$

$$= U_{o} \cdot \frac{R_{T}}{R_{T} + \tilde{\tau}_{0}} \left(\Lambda - e^{-\frac{t}{C_{T}}}\right)$$

$$= \int C = \frac{C_{T}R_{T}\tilde{\tau}_{0}}{R_{T} + \tilde{\tau}_{0}} = 1, 5 \text{ ms}$$

e. Zur Verbesserung der Messung wird zu  $R_T$  ein weiterer Widerstand  $R_{Zus} = Z_0$  parallelgeschaltet. Bestimmen Sie wiederum den Zahlenwert der Zeitkonstante  $\tau$ , mit der  $u_M(t)$  nun an den Klemmen des Transientenrekorders ansteigt. Geben Sie hier nicht nur das Ergebnis, sondern auch den Rechenweg oder eine kurze Begründung an!

$$R_{T}^{-1} = \frac{R_{T} z_{0}}{z_{0} + R_{T}}; \quad T = \frac{c_{T} R_{T}^{-1} z_{0}}{R_{T}^{-1} + z_{0}} = \frac{c_{T} \frac{R_{T} z_{0}}{R_{T} + z_{0}} z_{0}}{\frac{R_{T} z_{0}}{R_{T} + z_{0}} + z_{0}}$$

$$= \frac{c_{T} R_{T} z_{0}}{z_{0} + z_{0}} = 0,75 \text{ ms}$$

(3)

f. Bestimmen Sie den Wert, gegen den  $u_{\rm M}(t)$  für  $t\to\infty$  geht, nachdem die Parallelschaltung des Widerstands  $R_{\rm Zus}=Z_0$  zu  $R_{\rm T}$  in e) durchgeführt wurde! Um welchen Faktor ist dieser Wert gegenüber der ursprünglichen Anordnung zurückgegangen? Geben Sie den Zahlenwert an!

mit 
$$\mathcal{R}_{zus}$$
:  $\lim_{t\to\infty} \mathcal{M}_{m}(t) = V_{o} \cdot \frac{\mathcal{R}_{7}^{1}}{\mathcal{R}_{7}^{1}+t_{o}} = \frac{\mathcal{R}_{7}t_{o} \cdot V_{o}}{\mathcal{R}_{7}t_{o}+t_{o}^{2}} = \frac{\mathcal{R}_{7}}{2\mathcal{R}_{7}t_{o}^{2}} \cdot V_{o}$ 

Falton: 
$$\frac{R_7}{R_7+20} = \frac{R_7+20}{R_7+20} = \frac{R_7+20}{R_7+20}$$

## **Aufgabe 3: Synchrongenerator**

Ein vierpoliger Synchrongenerator mit Vollpolläufer besitze die Daten

$$S_N = 150 \text{ MVA}$$

$$U_{\rm N} = 11 \; {\rm kV}$$
  $f = 50 \; {\rm Hz}$ 

$$f = 50 \; Hz$$

$$L_{\rm H}$$
 = 2,9 mH

$$L_{\sigma 1} = 0.856 \text{ mH}$$

und wird an einem symmetrischen Drehstromnetz mit fester Spannung und Frequenz betrieben. Der ohmsche Widerstand der Statorwicklung R1 sei vernachlässigbar. Im Nennbetrieb sei die abgegebene Wirkleistung  $P_N$  = 135 MW.

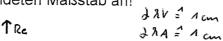
Berechnen Sie für den Nennbetrieb die Polradspannung sowie den Statorstrom 11 nach Betrag und Phase! Berechnen Sie die im Nennbetrieb abgegebene Blindleistung und den Leistungsfaktor  $\cos(\varphi)!$  -> Fallakscheider:  $\frac{1}{2}$  Q>0

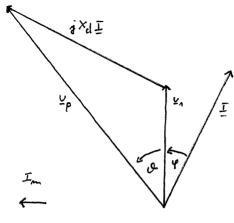
cos(4) = 
$$\frac{P_N}{S_N}$$
 = 0,9 => 4 = 45,84°, Q<sub>N</sub> = S<sub>N</sub>. Sin 4 = 65,38 Mva~

$$I_{N} = \frac{S_{N}}{13^{1} \cdot V_{N}} = 7872,36A \Rightarrow I = 7872,36A \cdot e^{-j35,84^{\circ}}$$



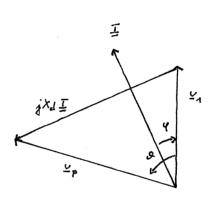
b. Zeichnen Sie ein maßstäbliches Zeigerdiagramm für den Nennbetrieb! Geben Sie den von Ihnen verwendeten Maßstab an!





1 Re

Q>0



Ím

Q40

(3)

c. Geben Sie die Drehzahl n des Läufers an und bestimmen Sie das Drehmoment  $M_{\rm N}$ , das im Nennbetrieb am Rotor angreift!

$$M = \frac{60 \cdot f_N}{P} = 1500 \frac{1}{min}$$

d. Der Synchrongenerator wird in den Phasenschieberbetrieb versetzt. Der Erregerstrom wird zu Null geregelt. Bestimmen Sie den Statorstrom <u>I</u><sub>1</sub> nach Betrag und Phase! Wie groß ist die Blindleistung, die abgegeben bzw. aufgenommen wird?

$$\frac{U_{p} = 0}{V_{p}} = 0, \text{ cla } I_{e} = 0 = \sum_{i=1}^{n} \frac{1}{i} \frac{1}{X_{e}} = \sum_{i=1}^{n} \frac{1}{i} \frac{1}{X$$



e. Der Turbogenerator wird über ein kurzes Stück verlustlose Freileitung mit der nächsten Sammelschiene verbunden. Die Freileitung kann vereinfacht durch ihre Längsreaktanz  $X_L = 2 \Omega$  dargestellt werden. Der Erregerstrom des Generators sei gegenüber Teilaufgabe a) unverändert. Bestimmen Sie die maximale Wirkleistung  $P_{\text{max}}$ , die an der Sammelschiene ins Netz eingespeist werden kann, wenn an dieser genau die Nennspannung  $U_N = 11$  kV anliegt! Wie groß ist für diesen Fall die Phasenverschiebung zwischen der Spannung an der Sammelschiene und der Polradspannung? Bestimmen Sie den komplexen Wert des Stroms, der in diesem Fall über die Leitung fließt.

Hinweis: Wenn Sie den Betrag der Polradspannung in Teilaufgabe a) nicht bestimmen konnten, rechnen Sie mit  $|\underline{U}_p|$  = 14 kV.

$$\frac{1}{1} = \frac{V_P - V_A}{\int (x_{cl} + x_c)} = 4647,354e^{\int dS_1 + S_0} (7a(14))$$

(3)

f. Beschreiben Sie in Stichworten wie sich die in Teilaufgabe e) ermittelte maximale Wirkleistung  $P_{\text{max}}$  steigern lässt. Die Daten der Synchronmaschine, die Spannung an der Sammelschiene und die Polradspannung sollen dabei nicht verändert werden.

1

# Aufgabe 4: Einphasentransformator

Gegeben sei ein Einphasentransformator mit folgenden Daten

$$S_N = 7.2 \text{ MVA}$$

$$U_{N1} = 6 \text{ k}$$

$$U_{\rm N1} = 6 \text{ kV}$$
  $U_{\rm N2} = 120 \text{ kV}$   $f = 50 \text{ Hz}$ 

$$f = 50 \; Hz$$

und den Windungszahlen

$$N_1 = 80$$

$$N_2 = 1600.$$

a. Bestimmen Sie die Nennströme  $I_{\rm N1}$  und  $I_{\rm N2}$  der Unter- und Oberspannungsseite!

$$I_{N} = \frac{S_{N}}{V_{N}}, \quad I_{NA} = 1200 A$$

$$I_{NA} = 60 A$$



b. Es werde ein Kurzschlussversuch durchgeführt. Dabei wird die Oberspannungsseite kurzgeschlossen. Es gelte das in Abbildung 3 dargestellte Ersatzschaltbild, wobei  $R_1 = R_2$ ' und  $X_{\sigma 1} = X_{\sigma 2}$ ' angenommen werden kann. Die Spannung wird solange erhöht bis bei  $U_1 = 685,2$  V gerade Nennstrom in der Wicklung fließt, d.h. es gilt  $I_1 = I_{N1}$ . Die gemessenen Verluste betragen  $P_k = 30$  kW.

Bestimmen Sie die relative Kurzschlussspannung  $u_k$ , die Kurzschlussimpedanz  $Z_k$ , sowie die Größen  $R_1$ ,  $R_2$ ',  $X_{\sigma 1}$  und  $X_{\sigma 2}$ '.

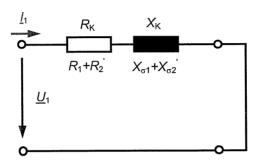


Abbildung 3: Kurzschlussersatzschaltbild des Einphasentransformators

$$M_{R} = \frac{685.4V}{6000V} = 11.44/.$$

$$E_{R} = \frac{685.4V}{1300A} = 0.571R = M_{R} \cdot \frac{U_{N}}{S_{N}}$$

$$R_{R} = \frac{P_{R}}{I_{N}} = 0.0408R = 0.7.1 = R_{A} = 0.0104R$$

$$X_{R} = \sqrt{E_{R}^{2} - R_{R}^{2}} = 0.571R = 0.0104R$$

$$X_{R} = \sqrt{E_{R}^{2} - R_{R}^{2}} = 0.571R = 0.0104R$$



c. Es werde ein Leerlaufversuch durchgeführt. Dabei wird an der Unterspannungsseite Nennspannung angelegt, die Oberspannungsseite bleibt unbelastet. Es gelte das in Abbildung 4 dargestellte Ersatzschaltbild.  $R_1$ ,  $R_2$ ',  $X_{\sigma 1}$  und  $X_{\sigma 2}$ ' können bei diesem Versuch vernachlässigt werden. Der Strom in der Unterspannungswicklung beträgt hierbei  $I_1$  = 3,18 A, die gemessenen Leerlaufverluste betragen  $P_0$  = 12 kW. Berechnen Sie den Wirkwiderstand  $R_{\rm Fe}$  und den Eisenverluststrom  $I_{\rm Fe}$ . Wie groß ist der Magnetisierungsstrom  $I_{\mu 1}$  und die Hauptfeldreaktanz  $X_{\rm H}$ ?

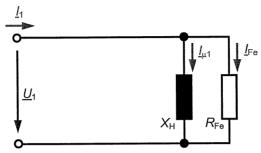


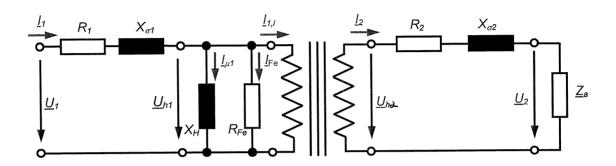
Abbildung 4:

Leerlaufersatzschaltbild des Einphasentransformators

$$R_{Fe} = \frac{U_1^2}{P_0} = 3 2R = 3 I_{Fe} = \frac{U_1}{R_{Fe}} = 4A$$

$$I_{M} = \sqrt{I_{M}^2 - I_{Fe}^2} = 2.47A = 2X_{H} = \frac{U_1}{I_{M}} = 246,86R$$

d. Auf der Oberspannungsseite des Einphasentransformators wird eine Last angeschlossen. Berechnen Sie den Strom  $\underline{I}_1$ , der auf der Unterspannungsseite in den Transformator hineinfließt, wenn die Spannung an den Klemmen der Oberspannungsseite die Nennspannung  $\underline{U}_2$  = (120 + j0) kV erreichen soll und die Last in diesem Fall eine Scheinleistung von  $\underline{S}_2$  = (5,76 + j4,32) MVA aufnimmt. Es gelte das in Abbildung 5 dargestellte Ersatzschaltbild. Verwenden Sie die Größen  $R_1$ ,  $R_2$ ',  $X_{\sigma 1}$ ,  $X_{\sigma 2}$ ',  $R_{Fe}$  und  $X_H$  aus Aufgabenteil b) und c).



# Abbildung 5: Vollständiges Ersatzschaltbild des Einphasentransformators

Sofern Sie die Größen in Teilaufgabe b) und c) nicht bestimmen konnten, rechnen Sie mit  $R_1=R_2'=0.02~\Omega,~X_{\sigma 1}=X_{\sigma 2}'=0.5~\Omega,~X_{H}=3~k\Omega$  und  $R_{Fe}=3.5~k\Omega$ 

$$\begin{split}
\bar{I}_{J} &= \left(\frac{S_{0}}{V_{A}}\right)^{4} \cdot R_{0}^{T} = 4 \cdot 136 A \\
R_{J} &= \left(\frac{N_{J}}{N_{A}}\right)^{4} \cdot R_{0}^{T} = 4 \cdot 137 C , \quad X_{J} &= \left(\frac{N_{J}}{N_{A}}\right)^{4} \cdot X_{0}^{T} = 114 \cdot 127 C \\
\underline{V}_{h,l} &= \underline{V}_{J} + \underline{I}_{J} (R_{J} + \frac{1}{2} X_{0}) = 1100 A V + \left(1308 \cdot 146 + \frac{1}{2} 5307 \cdot 135\right) V \\
&= \left(134308 \cdot 146 + \frac{1}{2} 5307 \cdot 135\right) V \\
\underline{V}_{h,l} &= \underline{V}_{h,l} \cdot \left(\frac{N_{J}}{N_{J}}\right) = \left(6015 \cdot 1360\right) A \\
\underline{I}_{A} &= \underline{I}_{h,l} \cdot \left(\frac{N_{J}}{N_{A}}\right) = \left(360 - \frac{1}{2} \frac{1}{3}0\right) A \\
\underline{I}_{A} &= \underline{V}_{h,l} \cdot \left(\frac{N_{J}}{N_{A}}\right) = \left(360 - \frac{1}{2} \frac{1}{3}0\right) A \\
\underline{I}_{A} &= \frac{U_{h,l}}{I \cdot X_{h}} = \left(0.11 - \frac{1}{2} \cdot 3.561\right) A \cdot \underline{I}_{R_{TC}} = \frac{U_{h,l}}{R_{TC}} = \left(\frac{1}{2} \cdot 0.70 + \frac{1}{2} \cdot 0.08\right) A \\
\underline{I}_{A} &= \underline{I}_{A,l} \cdot + \underline{I}_{A} + \underline{I}_{R_{TC}} = \left(\frac{1}{2} \cdot 60 + 18 - \frac{1}{2} \cdot 700, 47\right) A
\end{split}$$

$$\overline{I}_{J} = 48 - j \cdot 36A = \left(\frac{S_{J}}{v_{J}}\right)^{4}$$

$$R_{J} = 8R = \left(\frac{N_{J}}{N_{J}}\right)^{3} \cdot R_{J}^{i} \qquad \chi_{CJ} = \left(\frac{N_{J}}{N_{J}}\right)^{4} \cdot \chi_{J}^{i} = 100R$$

$$I_{1i} = I_{1} \cdot \frac{N_{1}}{N_{1}} = (960 - 1700) A$$

$$= \frac{1}{x} + \frac{1}{x} = \frac{2\pi i}{1} = (0, 15-5) - \frac{1}{1}, 1264|A$$

=R<sub>Fe</sub> = 
$$\frac{U_{41}}{R_{Fe}}$$
 = (1,823+10,133) A