### Lösungen zur schriftlichen Prüfung aus VO Energieversorgung am 25.06.2014

<u>Hinweis:</u> Bei den Berechnungen wurden alle Zwischenergebnisse in der technischen Notation<sup>1</sup> (Format ENG) dargestellt und auf drei Nachkommastellen gerundet. Für die weitere Rechnung wurde das gerundete Ergebnis verwendet.

Abhängig vom Rechenweg kann es aber dennoch zu leicht abweichenden Ergebnissen kommen!

#### 1. Thermische Auslegung eines Erdkabels (24 Punkte)

a. Wie groß ist der **spezifische thermische Gesamtwiderstand**? Zeichnen Sie den **Ersatz-schaltplan** für den Wärmestrom.

Thermischer Widerstand der inneren Isolierung:

$$R'_{W1} = 0.396 \frac{K \cdot m}{W}$$
 (1.1)

Thermischer Widerstand der äußeren Isolierung:

$$R'_{w2} = 0.121 \frac{K \cdot m}{W}$$
 (1.2)

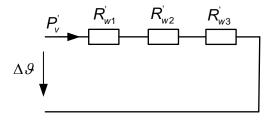
Thermischer Widerstand des umgebenden Erdreichs:

$$R_{w3} = 0,774 \frac{K \cdot m}{W}$$
 (1.3)

Hieraus ergibt sich der Gesamtwiderstand

$$R_{\rm w}^{'} = 1{,}291 \frac{{\rm K} \cdot {\rm m}}{{\rm W}}$$
 (1.4)

Ersatzschaltbild für den Wärmestrom:



b. Welche **Dauerstrombelastung** des Innenleiters darf nicht überschritten werden bei einem maximal zulässigen Temperaturunterschied zur Umgebung des Innenleiters von 70°C?

$$I_{them} = 1521,578 \text{ A}$$
 (1.5)

c. Wie groß ist die bezogene **Betriebskapazität** des Kabels ( $\varepsilon_{r, VPE} = 2,4$ )?

$$C'_{B} = 1,878 \cdot 10^{-1} \frac{\mu F}{km}$$
 (1.6)

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup> http://de.wikipedia.org/wiki/Wissenschaftliche Notation

d. Berechnen Sie die thermisch übertragbare Scheinleistung dieses Dreiphasen-systems.

$$S_{therm} = 579,799 \text{ MVA}$$
 (1.7)

e. Wie groß sind der **bezogene Ladestrom** und die **bezogene Ladeleistung** dieses Dreiphasensystems?

$$I_{\rm C}' = 7,494 \, \frac{A}{\rm km}$$
 (1.8)

$$Q_{c}' = 2855,598 \frac{kvar}{km}$$
 (1.9)

f. Das Dreiphasensystem habe eine Länge von 50km. Wie groß ist die kapazitive **Blindleistung** des leerlaufenden Systems? Dieser Wert soll auf 40% reduziert werden. Wie groß ist die dafür notwendige **Induktivität?** 

$$Q_{\rm c} = 142,78 \text{ Myar}$$
 (1.10)

$$L = 1,798 \text{ H}$$
 (1.11)

## 2. Leitungsunterbrechung

a. Ermitteln Sie Null-, Mit- und Gegenimpedanzen ( $\underline{Z}_{(0)}$ ,  $\underline{Z}_{(1)}$ ,  $\underline{Z}_{(2)}$ ) von Leitung und Last.

$$\underline{Z}_{(0),\text{Leitung}} = (5 + j\mathbf{1}) \Omega$$

$$\underline{Z}_{(1),\text{Leitung}} = (2 + j\mathbf{1}) \Omega$$

$$\underline{Z}_{(2),\text{Leitung}} = (2 + j\mathbf{1}) \Omega$$
(2.1)

$$\underline{Z}_{(0),Last} = (20 + j5) \Omega$$
 $\underline{Z}_{(1),Last} = (20 + j5) \Omega$ 
 $\underline{Z}_{(2),Last} = (20 + j5) \Omega$  (2.2)

b. Geben Sie allgemein die **Phasenströme und die Phasenspannungsdifferenzen** an der Fehlerstelle an.

$$\underline{I}_{a} = 
\underline{I}_{b} = 0 
\underline{I}_{c} = 0$$
(2.3)

$$\Delta \underline{U}_{a} = 0$$

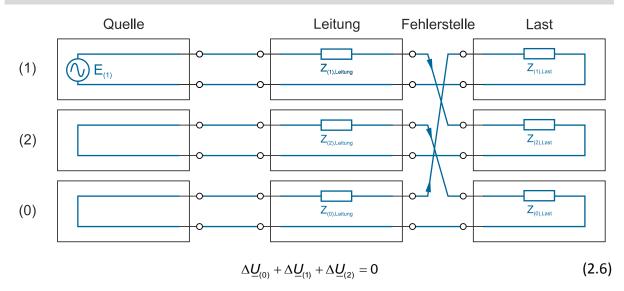
$$\Delta \underline{U}_{b} =$$

$$\Delta \underline{U}_{c} =$$
(2.4)

c. Leiten Sie die Fehlerbedingung für die Komponentenströme her.

$$\underline{I}_{(0)} = \underline{I}_{(1)} = \underline{I}_{(2)} \tag{2.5}$$

d. Vervollständigen Sie das **Schaltbild für die Komponentendarstellung**, zeichnen Sie **alle Komponenten** (Ersatzspannungsquellen und Impedanzen) ein und schreiben Sie die **Fehlerbedingung der Differenzen der Komponentenspannungen an**.



e. Wie groß sind die drei Komponentenströme  $\underline{I}_{(0)}$ ,  $\underline{I}_{(1)}$  und  $\underline{I}_{(2)}$ ?

$$\underline{I}_{(0)} = (3,134 - j0,817) \text{ A}$$
 (2.7)

f. Wie groß sind die drei Phasenströme  $\underline{I}_a$ ,  $\underline{I}_b$  und  $\underline{I}_c$ ? (komplexe Darstellung)

$$\begin{pmatrix} \underline{I}_{a} \\ \underline{I}_{b} \\ \underline{I}_{c} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 9,36 - j2,442 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} A$$
(2.8)

g. Wie groß sind die die **Differenzen der Komponentenspannungen**  $\Delta \underline{U}_{(0)}$ ,  $\Delta \underline{U}_{(1)}$  und  $\Delta \underline{U}_{(2)}$ ? (**komplexe Darstellung**)

$$\begin{pmatrix}
\Delta \underline{U}_{(0)} \\
\Delta \underline{U}_{(1)} \\
\Delta \underline{U}_{(2)}
\end{pmatrix} = \begin{pmatrix}
-82,884 + j1,63 \\
157,416 - j0,812 \\
-73,524 - j0,812
\end{pmatrix} V$$
(2.9)

Da nicht mit dem exakten Wert von  $I_{(0)} = I_{(1)} = I_{(2)}$  gerechnet wird ist die Summe der Spannungen nicht genau 0.

### 3. Wirtschaftlichkeitsvergleich – GuD oder Kohle zur Grundlastdeckung (24 Punkte)

a. Welche **Volllaststunden** müssten die beiden Kraftwerke mindestens pro Jahr aufweisen, um die angebende Grundlast wirtschaftlich erzeugen zu können? Welches **Kraftwerk** wäre dafür **günstiger**?

$$T_{m,GuD} = 5,406 \cdot 10^3 \frac{h}{a}$$
 (3.1)

$$T_{m,Kohle} = 5,860 \cdot 10^3 \frac{h}{a}$$
 (3.2)

Damit ist das Gaskraftwerk günstiger, da es bereits bei kleinerer Volllaststundenzahl wirtschaftlicher wird.

b. Der Grundlastpreis sinkt um 10% auf 63 €/MWh. Berechnen Sie für das GuD-Kraftwerk die sich (bei sonst gleichen Rahmenbedingungen) erforderlichen Volllaststunden für den wirtschaftlichen Betrieb. Interpretieren Sie das Ergebnis!

$$T_{m,GuD,neu} = 8,799 \cdot 10^3 \frac{h}{a}$$
 (3.3)

Das ist bereits höher als die Stundenzahl eines Jahres → unrealistisch, Betrieb zur Grundlastdeckung also nicht mehr wirtschaftlich möglich!

c. Um 700 €/ kW<sub>el</sub> kann das GuD-Kraftwerk mit einer Wärmeauskopplung ausgerüstet werden, wodurch sich der Wirkungsgrad auf 65% erhöht (der Zugewinn wir vereinfachend dem elektrischen Wirkungsgrad angerechnet). Berechnen Sie über das kalorische Kostenäquivalent, ab welcher Einsatzdauer sich diese Investition rechnet.

$$T_{m,GuD,neu} = \alpha \cdot \frac{\Delta a}{\Delta b} = 2,064 \cdot 10^3 \frac{h}{a}$$
 (3.4)

d. Ist der erhöhte Aufwand aus Punkt c. unter Berücksichtigung der Volllaststunden aus Punkt a. eine sinnvolle Investition (kurze Begründung)?

Bei einer Volllaststundenzahl von ca. 5400 h/a ist die Investition sinnvoll (da eigentlich schon 2064 h/a ausreichend wären). Es kann sogar gezeigt werden, dass hierdurch das GuD-Kraftwerk wirtschaftlicher als das Kohle-Kraftwerk wird!

#### 4. Fünf Sicherheitsregeln (4 Punkte)

Siehe Skriptum

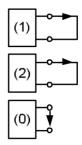
# 5. Dreipoliger Kurzschluss (24 Punkte)

a. Berechnen Sie die für den Kurzschlussfall wirksame **Gesamtimpedanz** (Resistanz und Reaktanz) bezogen auf die Kurzschlussseite (Leitung).

Gesamtimpedanz (Mitsystem):

$$R_{ges}$$
 = 12,127  $\Omega$  
$$X_{ges}$$
 = 23,05  $\Omega$  (5.1) 
$$Z_{ges}$$
 = 26,045  $\Omega$ 

b. Zeichnen Sie die korrekte **Verschaltung** der **Komponentensysteme** am Kurzschlussort für den angegebenen Kurzschlussfall **in** das **untenstehende Diagramm** ein.



c. Berechnen Sie den Betrag des dreiphasigen **Anfangs-Kurzschlussstrom**  $I_{k3p}^{''}$ .

$$I_{k3p}^{"} = 0,732kA$$
 (5.2)

d. Berechnen Sie den Betrag des maximalen **dreiphasigen Stoßstrom**  $i_p$ .

$$i_p = 1,234 \text{ kA}$$
 (5.3)

e. Wie hoch ist der den Betrag des maximalen **dreiphasigen Stoßstrom**  $i_p$ , wenn der dreipolige **Fehler** jetzt auf der **110kV-Seite** des **Transformators** erfolgt?.

$$i_p = 48,435 \text{ kA}$$
 (5.4)