Karlsruhe Institute of Technology (KIT) Institut für Biomedizinische Technik

Prof. Dr. rer. nat. O. Dössel Kaiserstr. 12 / Geb 30.33 Tel.: 0721 / 608 - 2650 Dipl.-Ing. T.Baas Kaiserstr. 12 / Geb 30.33 Tel.: 0721 / 608 - 2791

Bachelorprüfung: Lineare elektrische Netze 07. September 2010

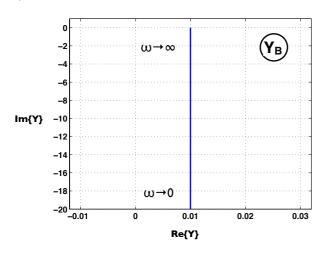
Lösung

Aufgabe 1

Ortskurve

(12 Punkte)

a)



20 18 16 14 12 10 8 6 4 2 0 -0.01 0 0.01 0.02 0.03 Re{Υ}

b)
$$\underline{Y}_A=\frac{1}{R_1}+j\omega C$$

$$\underline{Y}_B=\frac{1}{R_2}+\frac{1}{j\omega L}=\frac{1}{R_2}-j\frac{1}{\omega L}$$

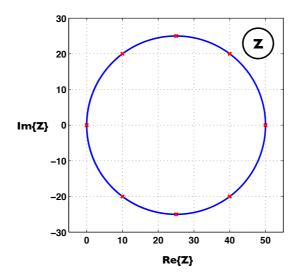
$$\underline{Y} = \underline{Y}_A + \underline{Y}_B = \frac{1}{R_1} + j\omega C + \frac{1}{R_2} - j\frac{1}{\omega L}$$
 mit R=R₁=R₂

$$\underline{Y} = \frac{2}{R} + j(\omega C - \frac{1}{\omega L})$$

c)

<u>Y</u>	<u>Z</u>
0,02 + j ∞	0
0,02 - 0,04j	10 + 20j
0,02 - 0,02j	25 + 25j
0,02 - 0,01j	40 + 20j
0,02 + 0j	50
0,02 + 0,01j	40 - 20j
0,02 + 0,02j	25 - 25j
0,02 + 0,04j	10 - 20j

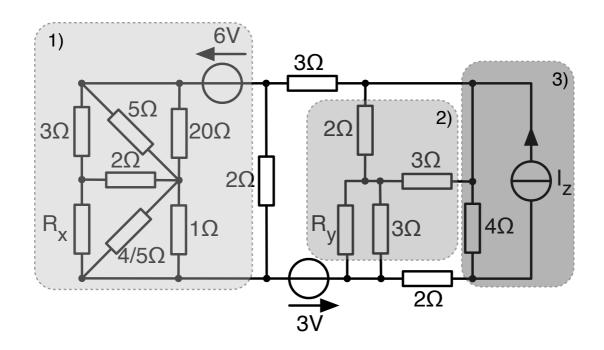
d)

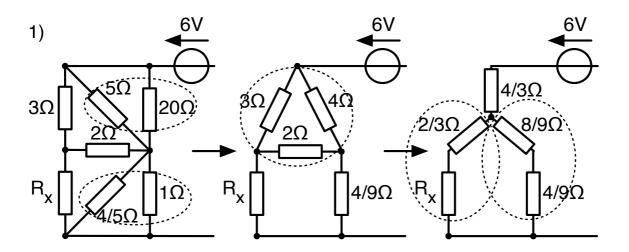


Netzwerk

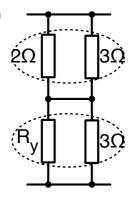
(19 Punkte)

a)









3)
$$4\Omega$$
 I_z

$$I_z \cdot 4\Omega \stackrel{!}{=} 5V$$

$$I_z = \frac{5}{4} A$$

$$(2\Omega \parallel 3\Omega) + (R_y \parallel 3\Omega) \stackrel{!}{=} 4\Omega$$

$$R_y = 42\Omega$$

b)

$$A \cdot \vec{x} = \vec{b}$$

$$\begin{pmatrix} (2+2)\Omega & -2\Omega & 0 \\ -2\Omega & (2+3+4)\Omega & -4\Omega \\ 0 & -4\Omega & (4+6)\Omega \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} I_{M1} \\ I_{M2} \\ I_{M3} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 6 \text{ V} \\ 3 \text{ V} \\ -5 \text{ V} \end{pmatrix}$$

Cramersche Regel anwenden:

$$I_{M1} = \begin{vmatrix} 6 & -2 & 0 \\ 3 & 9 & -4 \\ -5 & -4 & 10 \end{vmatrix} \Omega^2 \cdot V$$

$$\frac{1}{4} \begin{vmatrix} 4 & -2 & 0 \\ -2 & 9 & -4 \\ 0 & -4 & 10 \end{vmatrix} \Omega^3$$

$$I_{M2} = \begin{vmatrix} 4 & 6 & 0 \\ -2 & 3 & -4 \\ 0 & -5 & 10 \end{vmatrix} \Omega^3$$

$$\frac{1}{4} \begin{vmatrix} 4 & 6 & 0 \\ -2 & 3 & -4 \\ 0 & -5 & 10 \end{vmatrix} \Omega^3$$

$$\frac{1}{4} \begin{vmatrix} 4 & -2 & 0 \\ -2 & 9 & -4 \\ 0 & -4 & 10 \end{vmatrix} \Omega^3$$

$$I_{M3} = \begin{vmatrix} 4 & -2 & 0 \\ -2 & 9 & 3 \\ 0 & -4 & -5 \end{vmatrix} \Omega^2 \cdot V$$

$$\frac{1}{4} \begin{vmatrix} 4 & -2 & 6 \\ -2 & 9 & 3 \\ 0 & -4 & -5 \end{vmatrix} \Omega^2 \cdot V$$

$$\frac{1}{4} \begin{vmatrix} 4 & -2 & 6 \\ -2 & 9 & 3 \\ 0 & -4 & 10 \end{vmatrix} \Omega^3$$

$$\frac{1}{4} \begin{vmatrix} 4 & -2 & 0 \\ -2 & 9 & 3 \\ 0 & -4 & -5 \end{vmatrix} \Omega^3$$

$$\frac{1}{4} \begin{vmatrix} 4 & -2 & 0 \\ -2 & 9 & -4 \\ 0 & -4 & 10 \end{vmatrix} \Omega^3$$

$$\frac{1}{4} \begin{vmatrix} 4 & -2 & 0 \\ -2 & 9 & -4 \\ 0 & -4 & 10 \end{vmatrix} \Omega^3$$

$$\frac{1}{4} \begin{vmatrix} 4 & -2 & 0 \\ -2 & 9 & -4 \\ 0 & -4 & 10 \end{vmatrix} \Omega^3$$

$$\frac{1}{4} \begin{vmatrix} 4 & -2 & 0 \\ -2 & 9 & -4 \\ 0 & -4 & 10 \end{vmatrix} \Omega^3$$

Zeigerdiagramm

(22 Punkte)

a) Abgelesene Werte:

	Re	lm
<u>U</u> 0	19V	+j 8V
<u>U</u> 1a	14V	-j 2V
<u>U</u> 1b	3,5V	-j 0,5V
<u>U</u> 1c	1,5V	+j 10,5V
<u>I</u> 1	350mA	-j 50mA

b) Berechnung der Bauteilgrößen:

mit <u>U</u>₀=<u>U</u>_{1a}+<u>U</u>_{1b}+<u>U</u>_{1c} aus Zeigerdiagramm:

$$\underline{Z}_a = \frac{\underline{U}_{1a}}{\underline{I}_1} = \frac{14V - j2V}{350mA - j50mA} = 40\Omega + j0\Omega \quad \text{(Widerstand)}$$

$$\rightarrow R_a = 40\Omega$$

$$\underline{Z}_b = \frac{\underline{U}_{1b}}{\underline{I}_1} = \frac{3,5V - j0,5V}{350mA - j50mA} = 10\Omega + j0\Omega \quad \text{(Widerstand)}$$

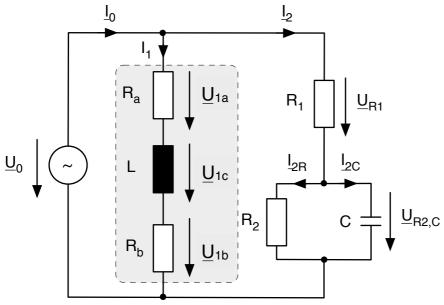
$$\rightarrow R_b = 10\Omega$$

$$\underline{Z}_{c} = \frac{\underline{U}_{1c}}{\underline{I}_{1}} = \frac{1,5V - j10,5V}{350mA - j50mA} = 0\Omega + j30\Omega \quad \text{(Spule)}$$

$$\rightarrow j\omega L = j30\Omega$$

$$\rightarrow L = \frac{30\Omega}{2\pi 50Hz} = 95,5mH$$

- c) Schaltbild:
- I. Durch alle Bauteile fließt der gleiche Strom I₁. Daher Reihenschaltung.
- II. Strom I₁ und Spannungen U_{1a} sowie U_{1b} in Phase. Daher Widerstände
- III. Die Spannung U_{1c} eilt dem Strom voraus, daher Induktivität.



d) Berechnung der Spannungen und Ströme:

$$\underline{I}_2 = \frac{\underline{U}_0}{R_1 + \underline{Z}_{R2,C}}$$

$$\underline{Z}_{R2,C} = \frac{R_2 \cdot \frac{1}{j\omega C}}{R_2 + \frac{1}{j\omega C}} = \frac{R_2}{1 + j\omega C R_2} = \frac{70\Omega}{1 + j \cdot 2\pi \cdot 50 Hz \cdot 22\mu F \cdot 70\Omega}$$
$$= 56,72\Omega - j27,44\Omega$$

$$\underline{I}_{2} = \frac{19V + j8V}{10\Omega + 56,72\Omega - j27,44\Omega} = 201,38mA + j202,73mA$$

$$\approx 200mA + j200mA$$

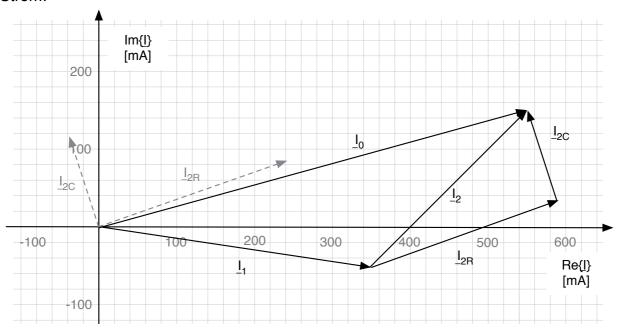
$$\underline{U}_{R1} = R_1 \cdot \underline{I}_2 = 10\Omega \cdot (201, 38mA + j202, 73mA) = 2,01V + j2,03V$$

 $\approx 2V + j2V$

$$\underline{U}_{R2,C} = \underline{Z}_{R2,C} \cdot \underline{I}_2 = (56,72\Omega - j27,44\Omega) \cdot (201,38mA + j202,73mA)
= 16,99V + j5,97V
\approx 17V + j6V$$

e)Zeigerdiagramme

Strom:

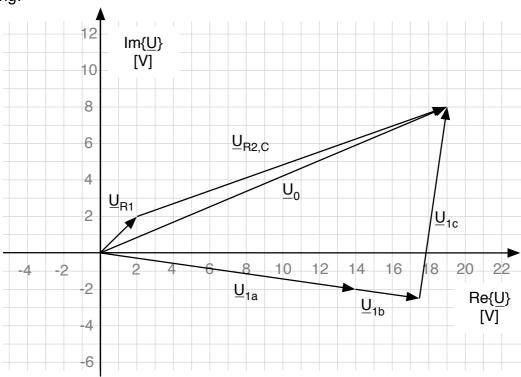


Die Richtung von $\underline{I}_{2R}+\underline{I}_{2C}$ folgt aus $\underline{U}_{R2,C}$.

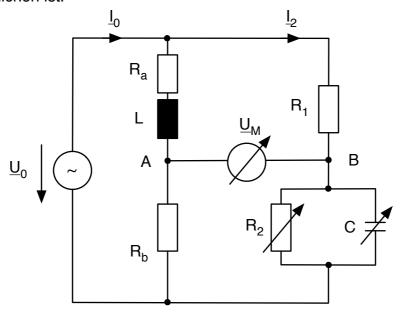
$$\underline{I}_{2R} \approx 240mA + j85mA$$

$$\underline{I}_{2C} \approx -42mA + j120mA$$

Spannung:



f) Bei dieser Schaltung handelt es sich um eine Maxwell-Wien-Brücke mit der verlustbehaftete Spulen vermessen werden können. Hierfür muss die Spannung zwischen A und B gemessen werden. Der Abgleich erfolgt über R₂ und C. Deren Größen müssen so eingestellt werden, dass die Spannung U_M auf 0V abgeglichen ist.



(Zeichnung zur Lösung der Aufgabe nicht erforderlich)

Bodediagramm

(21 Punkte)

a)

$$a_v = \left| \frac{\underline{U}_2}{\underline{U}_1} \right| = \left| \frac{\frac{1}{j\omega C}}{R + \frac{1}{j\omega C}} \right| = \frac{\left| \frac{1}{j\omega C} \right|}{\left| R + \frac{1}{j\omega C} \right|} = \frac{1}{|j\omega RC + 1|} = \cdots$$

wähle

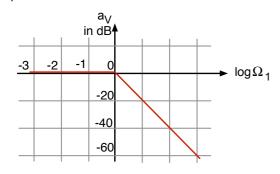
$$\Omega_a = \frac{\omega}{\omega_1}, \ \omega_a = \frac{1}{RC}$$

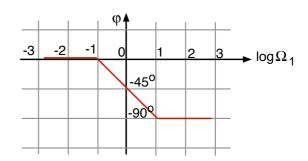
$$\cdots = \frac{1}{|j\Omega_a + 1|} = \frac{1}{\sqrt{\Omega_a^2 + 1}}$$

$$\frac{a_v}{\mathrm{dB}} = 20log(\frac{1}{\sqrt{\Omega_a^2 + 1}}) = 20log(1) - 20log(\sqrt{\Omega_a^2 + 1})$$

$$\varphi = \varphi_Z - \varphi_N = 0 - \arctan\left(\frac{\omega RC}{1}\right) = -\arctan\left(\Omega_a\right)$$

b)





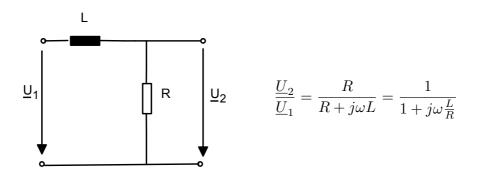
c)
$$R=1k\Omega$$
, $C=100{
m nF}$, $f=125{
m Hz}$

$$\Omega_a = \frac{\omega}{\omega_a} = \frac{\omega}{\frac{1}{RC}} = \omega RC = 2\pi fRC = 2\pi \cdot 125 \text{Hz} \cdot 1 \text{k}\Omega \cdot 100 \text{nF} = 0.0785 \frac{\Omega F}{s} = 0.0785 \frac{\frac{V}{A} \frac{As}{V}}{s} = 0.0785$$

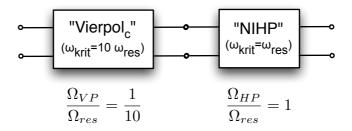
$$\frac{a_v}{dB}(\Omega_a = 0.0785) = -\frac{20}{2}log\left((0.0785)^2 + 1\right) = -0,0267$$

$$U_{2eff} = 0,997 \text{V} \approx 1 \text{V}$$
 $\varphi_{125} = 4,49^{\circ}$

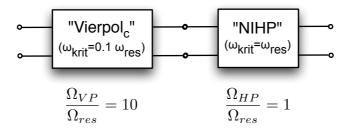
d)



e) (1)

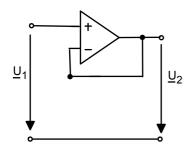


(2)



Schaltung des Kerbfilter (notch filter):

f) Passive Vierpole werden voneinander mithilfe eines Spannungsfolgers (Synonym: "Impedanzwandler") entkoppelt.
Schaltungsskizze:



Operationsverstärker

(16 Punkte)

a) Übertragungsfunktion Teilschaltung 1:

Maschengleichungen:

$$M1: -U_{e1} + R_1 I = 0$$

$$M2: -U_{a1} - R_2 I = 0$$

auflösen nach Strom:

$$M1: I = \frac{U_{e1}}{R_1}$$

$$M2: I = -\frac{U_{a1}}{R_2}$$

gleichsetzen:

$$\frac{U_{e1}}{R_1} = -\frac{U_{a1}}{R_2}$$

 $aufl\"{o}sen:$

$$U_{a1} = -\frac{R_2}{R_1} U_{e1}$$

Knot enpotentiale:

$$K: \frac{U_{e1} - U_n}{R_1} = \frac{U_n - U_{a1}}{R_2}$$

$$mit\ U_n = U_p = 0$$

$$K: \frac{U_{e1}}{R_1} = -\frac{U_{a1}}{R_2}$$

$$U_{a1} = -\frac{R_2}{R_1} U_{e1}$$

b) Übertragungsfunktion Teilschaltung 2:

Knot enpotentiale:

$$K: \frac{U_{a1} - U_n}{R_4} + \frac{U_{e2} - U_n}{R_3} = \frac{U_n - U_{a2}}{R_5}$$

$$mit\ U_n = U_p = 0$$

$$\frac{U_{a1}}{R_4} + \frac{U_{e2}}{R_3} = -\frac{U_{a2}}{R_5}$$

$$U_{a2} = -\frac{R_5}{R_4}U_{a1} - \frac{R_5}{R_3}U_{e2}$$

c)

Damit $U_{a2} = -(U_{a1} + U_{e2})$ ist, muss gelten:

1:
$$\frac{R_5}{R_4} \stackrel{!}{=} 1$$

$$2: \frac{R_5}{R_3} \stackrel{!}{=} 1$$

 $daraus \ folgt:$

$$R_3 = R_4 = R_5$$

d)

 $Ge samt\"{u}bertragungs funktion:$

$$U_{a2} = f(U_{e1}, U_{e2})$$

$$U_{a2} = -\frac{R_5}{R_4} U_{a1} - \frac{R_5}{R_3} U_{e2}$$

$$U_{a2} = \frac{R_5}{R_4} \frac{R_2}{R_1} U_{e1} - \frac{R_5}{R_3} U_{e2}$$

 $Ergebnis\ aus\ c):$

$$U_{a2} = -(U_{a1} + U_{e2})$$

 $Einsetzen\ in\ Gesamt\"{u}bertragungs funktion:$

$$U_{a2} = \frac{R_2}{R_1} U_{e1} - U_{e2}$$

Damit $U_{a2} = 3U_{e1} - U_{e2}$ ist, muss gelten:

$$\frac{R_2}{R_1} \stackrel{!}{=} 3$$

$$R_2 = 3R_1$$

Lineare Elektrische Netze Klausur SS10 Lösungen

e)

Teilschaltung 1: Invertierender (Spannungs-)Verstärker

Teilschaltung 2: Invertierender Addierer

Gesamtschaltung: Teilverstärkender Differenzverstärker oder

Teilverstärkender Subtrahierer *oder* Minuend-verstärkender Subtrahierer