

HHN ASE ET1 (304041) · Klausur SS2020 (R. Bayer) · Lösung r1.1.0

Klausur SS2020 r100

HHN Hochschule Heilbronn · ASE
ET1 (304041) · Klausur SS2020 · R. Bayer

Matrikel-Nr.: _____
Blatt 1 / 4

Aufgabenblätter inkl. Deckblatt	4	Anzahl Lösungsbogen	_____
------------------------------------	---	------------------------	-------



HHN Hochschule Heilbronn
ASE ET1 (304041) R. Bayer Rev. 1.0.0 Klausur SS2020

Dozent Dipl.-Ing. FH Rainer Bayer Datum 16.07.2020

Matrikelnummer auf jedem Blatt/Bogen (Aufgaben und Lösungen) in der Kopfzeile eintragen

Studienjahrgang _____ Zeit 60 min

Hilfsmittel Taschenrechner; Beiblatt Lösung DGL 1.O.; Formelsammlung 3 Blätter A4

Bewertung Punktzahl 100% _____ Punkte _____

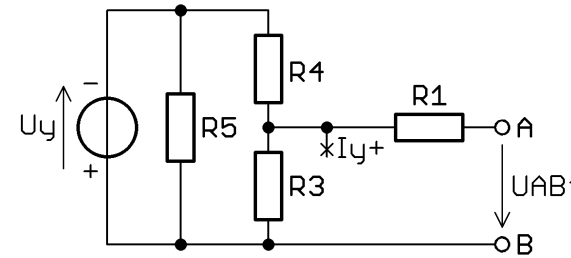
Datum, Signum _____ Ergebnis _____

Berechnen Sie Zahlenwerte auf 4 signifikante Stellen!

Aufg.	Thema	Blatt	a)	b)	c)	d)	e)	f)	Σ
1	Ersatzquelle	2	16	4					20
2	Linearer Lastwiderstand an linearer Quelle	2	5	3	10				18
3	Knotenpotenzialverfahren	3	16	6					22
4	DC-Schaltvorgang 1. Ordnung	4	8	8	4				20
Bemerkungen									80

HHN ASE ET1 (304041) R. Bayer

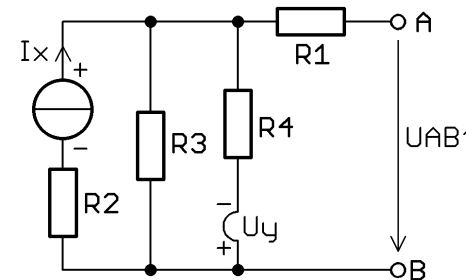
1 Ersatzquelle 20



Lsg-Abb. 1.1:
Nur U_Y aktiv

Spannungsteiler (R1 stromlos, d.h. kein Spannungsfall)

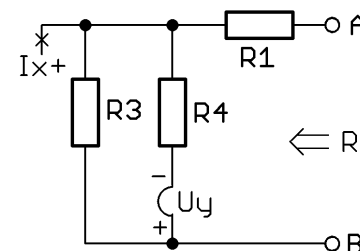
$$U'_{AB,LL} = -\frac{R3}{R3 + R4} \cdot U_Y = -2,143 \text{ V}$$



Lsg-Abb. 1.2:
Nur I_X aktiv

(R1 stromlos, d.h. kein Spannungsfall / keine Stromteilung)

$$U''_{AB,LL} = + (R3 \parallel R4) \cdot I_X = +1,714 \text{ V}$$



Lsg-Abb. 1.3:
Innenwiderstand R_i

$$R_i = R1 + R3 \parallel R4 = 2,714 \text{ k}\Omega$$

1 Ersatzquelle (fortgesetzt)

$$U_0 = U_{AB,LL} = U'_{AB,LL} + U''_{AB,LL}$$

$$U_0 = -\frac{R_3}{R_3 + R_4} \cdot U_Y + (R_3 \parallel R_4) \cdot I_X$$

$$U_0 = \frac{R_3}{R_3 + R_4} \cdot (R_4 \cdot I_X - U_Y)$$

$$U_0 = -0,429 \text{ V}$$

$$R_i = R_1 + R_3 \parallel R_4$$

$$R_i = 2,714 \text{ k}\Omega$$

a) Skizzen: 8; Formeln: 8

16

b) Zahlenwerte

4

2 Linearer Latwiderstand an linearer Quelle

18

a) Sinkt die Stromabgabe, so erhöht sich die Klemmenspannung:

5

$$P_1 = (10 \text{ mA} \mid 1,5 \text{ V}); P_2 = (8 \text{ mA} \mid 1,6 \text{ V}) \rightarrow \underline{U_{AB2} = 1,6 \text{ V}}$$

$$\underline{R_i} = \frac{U_{AB1} - U_{AB2}}{I_{AB2} - I_{AB1}} = \left| \frac{\Delta U_{AB}}{\Delta I_{AB}} \right| = \frac{0,1 \text{ V}}{2 \text{ mA}} = \underline{50 \Omega}$$

$$\underline{U_0} = I_{AB} \cdot R_i + U_{AB} = \underline{2 \text{ V}}$$

b) – Leistungsanpassung

3

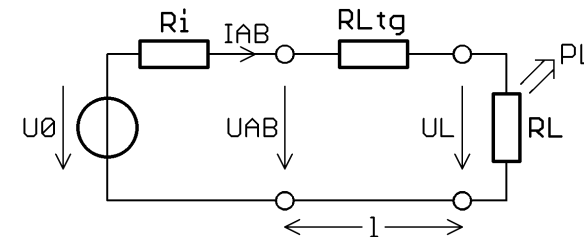
$$- \underline{R_L} = R_i$$

$$- \underline{P_{\max}} = \frac{U_0^2}{4 \cdot R_i} = \frac{(2 \text{ V})^2}{4 \cdot 50 \Omega} = \underline{20 \text{ mW}}$$

c) – Lin. Sensor: $R_L = \text{konst.}$; Bemessungsdaten: Nenndaten

10

$$R_{L,\text{Nenn}} = \frac{U_{\text{Nenn}}^2}{P_{L,\text{Nenn}}} \rightarrow \underline{R_L} = \frac{U_{\text{Nenn}}^2}{P_{L,\text{Nenn}}} = \frac{(1,8 \text{ V})^2}{15 \text{ mW}} = \underline{216 \Omega} (\neq R_i)$$



Lsg-Abb. 2:
Last R_L über Leitung (R_{Ltg}) an der Quelle (U_0 ; R_i); Leitungslänge l

– Betrieb an der Quelle

$$\underline{I_{AB}} = I_L = \frac{U_{L,\min}}{R_L} = \frac{1,6 \text{ V}}{216 \Omega} = \underline{7,407 \text{ mA}}$$

$$\underline{R_i + R_{Ltg}} = \frac{U_0 - U_{L,\min}}{I_{AB}} = \frac{(2 - 1,6) \text{ V}}{7,407 \text{ mA}} = \underline{54 \Omega}$$

$$\underline{R_{Ltg}} = 54 \Omega - R_i = \underline{4 \Omega}$$

2 Linearer Latwiderstand an linearer Quelle (fortgesetzt)

– Doppelader: zweifache Länge l (Hin- und Rückleiter) bzw. doppelter Widerstand einer Einzelader

$$A = d^2 \cdot \frac{\pi}{4} = (0,8 \text{ mm})^2 \cdot \frac{\pi}{4} = \underline{0,5027 \text{ mm}^2}$$

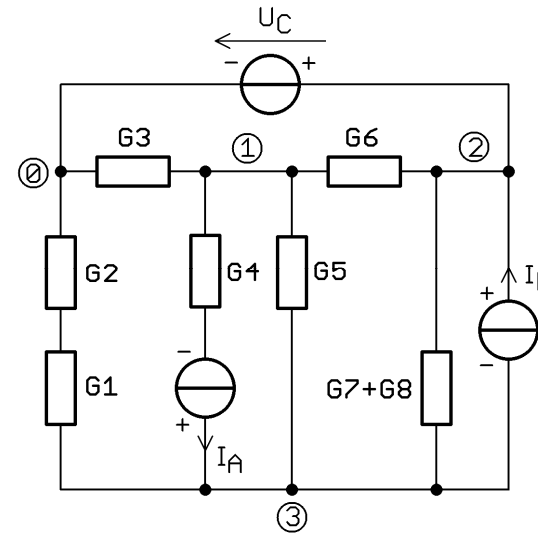
$$R_{Ltg} = 2 \cdot \frac{\rho \cdot l}{A} \rightarrow$$

$$\underline{l_{\max}} = \frac{R_{Ltg} \cdot A}{2\rho} = \frac{4 \Omega \cdot 0,5027 \text{ mm}^2}{2 \cdot 17,86 \cdot 10^{-3} \frac{\Omega \cdot \text{mm}^2}{\text{m}}} = \underline{56,29 \text{ m}}$$

– Tatsächlicher Leistungsumsatz in der Last R_L

$$\underline{P_L} = I_{AB}^2 \cdot R_L = (7,407 \text{ mA})^2 \cdot 216 \Omega = \underline{11,85 \text{ mW}} (< P_{L,Nenn})$$

3 Knotenpotenzialverfahren



Lsg-Abb. 3:
Netzwerk mit Um-
wandlung U_B zu I_B unter
Zusammenfassung
von $G7$; $G8$

a) Ideale Spannungsquelle U_C zw. Knoten 2 (+) und 0 (-) $\rightarrow \varphi_2 = U_C$ 16
Reale Spannungsquelle U_B mit $R_{iB} = 1 / (G7+G8)$ umgewandelt
in reale Stromquelle mit $I_B = U_B \cdot G_{iB}$; $G_{iB} = G7+G8$

$$\begin{pmatrix} G3 + G5 + G6 & -G6 & -G5 \\ \dots & \dots & \dots \\ -G5 & -(G7 + G8) & G^* + G5 + G7 + G8 \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} \varphi_1 \\ \dots \\ \varphi_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -I_A \\ \dots \\ +I_A - I_B \end{pmatrix}$$

$$\begin{pmatrix} G3 + G5 + G6 & -G5 \\ -G5 & G^* + G5 + G7 + G8 \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} \varphi_1 \\ \varphi_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -I_A + U_C \cdot G6 \\ +I_A - I_B + U_C (G7 + G8) \end{pmatrix}$$

mit $\varphi_2 = U_C$; $G^* = \frac{G1 \cdot G2}{G1 + G2}$; $I_B = U_B \cdot (G7 + G8)$

b) $G1 = G2 = G3 = 10 \text{ mS}$; $G4 = G5 = G6 = 5 \text{ mS}$; $G7 + G8 = 4 \text{ mS}$; 6
 $G^* = 5 \text{ mS}$; $I_A = 1 \text{ A}$; $I_B = 150 \text{ V} \cdot 4 \text{ mS} = 0,6 \text{ A}$; $U_C = 100 \text{ V}$

$$\begin{pmatrix} 20 & -5 \\ -5 & 14 \end{pmatrix} \text{ mS} \cdot \begin{pmatrix} \varphi_1 \\ \varphi_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -0,5 \\ 0,8 \end{pmatrix} \text{ A}; \varphi_2 = 100 \text{ V}$$

4 DC-Schaltvorgang

20

Allg.: im stationären Zustand ($0 < R_i < \infty$): $du_C/dt = 0$; $di_C/dt = 0$; $i_C = 0$

- a) – R_i : unmittelbar nach dem Schaltvorgang (S betätigt) vom Energiespeicher aus gesehen, Quellen unwirksam gemacht: 8

$$R_i = R1 \parallel R2 ; \tau = R_i \cdot C = (R1 \parallel R2) \cdot C$$

- $u_C(0)$: Stetigkeitsbedingung $\rightarrow u_C(0) = u_C(0_-)$

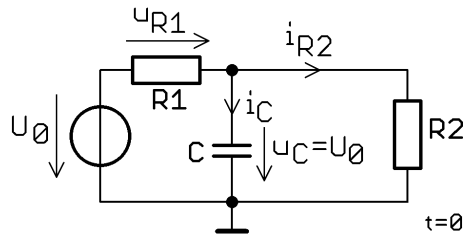
$$u_C(0) = U_0$$

$u_C(\infty)$; $i_C(\infty)$: S betätigt; neuer stationärer Zustand

$$u_C(\infty) = \frac{R2}{R1 + R2} \cdot U_0 ; i_C(\infty) = 0$$

- $i_C(0)$: sprungfähig. S betätigt. Wg. $u_C(0) = U_0$ ist $u_{R1}(0) = 0$ und damit $i_{R1}(0) = 0 \rightarrow i_C(0)$ fließt entgegen der Pfeilung durch $R2$
 $i_C(0) = -i_{R2}(0)$

$$i_C(0) = -\frac{U_0}{R2}$$



Lsg-Abb. 4.1: Ermittlung von $i_C(0)$

- b) – $u_C(0) = -2 \text{ V}$; $u_C(\infty) = +10 \text{ V}$

8

Pro τ ändern sich $u_C(t)$ und $i_C(t)$ um 63%, s. Lsg-Abb. 4.2. Es empfiehlt sich, an $i_C(t)$ abzulesen.: wg. $i_C(\infty) = 0$ ist $i_C(1\tau) = 37\%$ von $i_C(0)$:

$$i_C(1 \cdot \tau) = 0,37 \cdot i_C(0) = 0,37 \cdot 10 \text{ mA} = 3,7 \text{ mA} \rightarrow \tau = 2 \text{ ms}$$

An $u_C(t)$ erhält man mit:

$$u_C(1 \cdot \tau) = 0,63 \cdot [u_C(\infty) - u_C(0)] + u_C(0)$$

$$u_C(1 \cdot \tau) = 0,63 \cdot [10 - (-2)] \text{ V} + (-2 \text{ V}) = 5,56 \text{ V} \rightarrow \tau = 2 \text{ ms}$$

4 DC-Schaltvorgang (fortgesetzt)

- Lösung DGL 1.O. mit konstanten Koeffizienten:

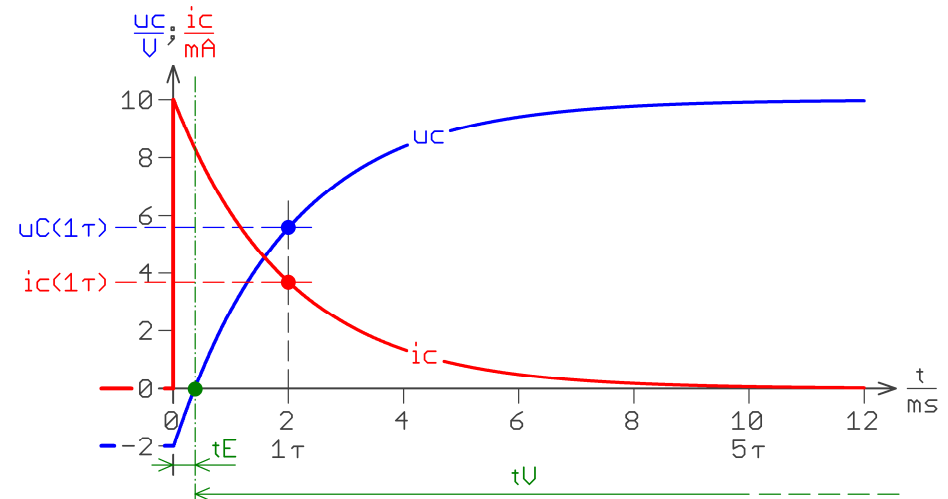
$$s(t) = [s(0) - s(\infty)] \cdot \exp\left(\frac{-t}{\tau}\right) + s(\infty) \text{ mit } \tau = R_i \cdot C = \frac{L}{R_i}$$

$$u_C(t^*) = 0 = [-2 - (+10)] \text{ V} \cdot \exp\left(\frac{-t^*}{2 \text{ ms}}\right) + 10 \text{ V}$$

$$\frac{5}{6} = \exp\left(\frac{-t^*}{\tau}\right) \quad | \ln$$

$$t^* = -\ln\left(\frac{5}{6}\right) \cdot 0,5 \text{ ms} = 0,1823 \cdot 2 \text{ ms} = \underline{\underline{364,6 \mu\text{s}}}$$

- c) Besitzen die Zahlenwerte von Spannung und Strom am Energiespeicher [hier $u_C(t)$; $i_C(t)$] das gleiche Vorzeichen, so arbeitet der Energiespeicher wie gepfeilt [hier als Verbraucher; t_V], ansonsten umgekehrt [hier als Erzeuger, t_E]. 4



Lsg-Abb. 4.2: Ermittlung von Zeitkonstante τ und Arbeitsweise des Energiespeichers als Verbraucher bzw. Erzeuger