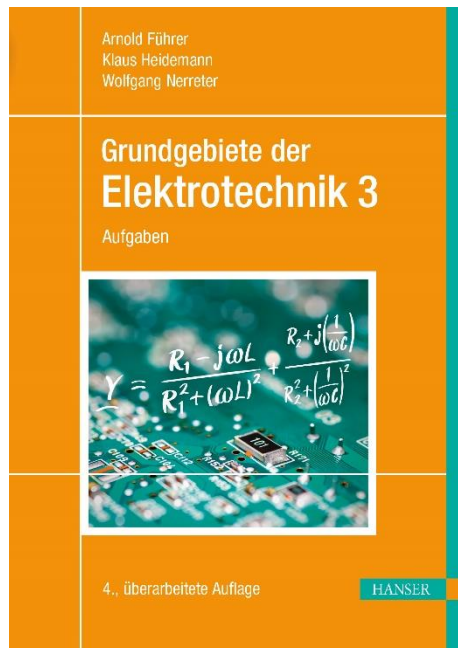


# HANSER



## Leseprobe

zu

## Grundgebiete der Elektrotechnik

von Arnold Führer, Klaus Heidemann und Wolfgang  
Nerreter

Print-ISBN: 978-3-446-47295-2

E-Book-ISBN: 978-3-446-47304-1

Weitere Informationen und Bestellungen unter

<https://www.hanser-kundencenter.de/fachbuch/artikel/9783446472952>

sowie im Buchhandel

© Carl Hanser Verlag, München

*Die Übung ist in allem  
beste Lehrerin der Sterblichen.*  
EURIPIDES (ca. 480 – 407 v. Chr.): „Andromache“

## Vorwort

Was der „alte Grieche“ vor mehr als zwei Jahrtausenden formulierte, gilt unverändert auch für die Sterblichen des 21. Jahrhunderts n. Chr. Deshalb ergänzt dieser Aufgabenband, der nun in der 4. Auflage vorliegt, unser zweibändiges Lehrbuch.

Stellt man Anfängern eine Aufgabe, so suchen sie oft nach einer „passenden Formel“, welche die Lösungsgröße enthält. Sie meinen vielfach, mit einer umfangreichen Formelsammlung könnten sie jede Aufgabe ohne eigene Anstrengung lösen. Dies mag auf triviale Problemstellungen zutreffen, wenn man z. B. aus Querschnitt und Länge eines Drahtes seinen Widerstand berechnen soll; auf so etwas haben wir im Band 3 jedoch verzichtet.

Die hier gebrachten Aufgaben bauen zwar auf den im Lehrbuch erworbenen Kenntnissen auf, haben aber meist einen gehobenen Schwierigkeitsgrad und erfordern eine planmäßige Lösungssuche über mehrere Schritte. Die Aufgabenstellungen und ihre Lösungen sind abschnittsweise voneinander getrennt, weil schon ein kurzer absichtsloser Blick auf die Lösung einen entscheidenden Hinweis geben und so die Selbstständigkeit der Arbeit verhindern kann.

Die Lösungswege sind ausführlicher dargestellt als dies bei den etwa 300 Aufgaben in den Bänden 1 und 2 aus Platzgründen möglich war. Durch Sachworte können die Studierenden Lösungshilfen aus den Bänden 1 und 2 erhalten. Genauere Bezüge haben wir vermieden, weil ein Nachschlagen im Lehrtext den Lernprozess fördert.

Wir haben versucht, Aufgaben zu stellen, die zu problemorientiertem Denken anregen. So oft wie möglich werden dabei Praxisbezüge zu verschiedenen Gebieten der Elektrotechnik hergestellt, z. B. zur Funktion eines Rauchmelders, zum „Elektrosmog“ unter einer Hochspannungsleitung oder zu den Dauermagneten in einem modernen Windkraftgenerator.

Um bestimmte Aufgaben leichter wiederfinden zu können, haben wir darin vorkommende Begriffe in einem kurzen Sachwortverzeichnis zusammengefasst.

Algebraische Umformungen, das Lösen von Gleichungssystemen oder das Differenzieren und Integrieren von Funktionen werden nicht mehr ausführlich erklärt. Die Lösung mathematischer Probleme ist mit einem leistungsfähigen Mathematikprogramm wie z. B. MATLAB möglich. An einigen Stellen wird gezeigt, wie man die Lösung mit MATLAB erhalten kann. Eine kurze Einführung in dieses Programm wird im Band 1, Anhang A3 gegeben.

Da PSpice nicht mehr erhältlich ist, haben wir die BODE-Diagramme der Aufgaben 6.5, 6.6 und 6.7 mit MATLAB berechnet und gezeichnet.

Im Lösungsweg geben wir gerundete Zwischenwerte an, intern wird jedoch 16-stellig gerechnet. Beim Weiterrechnen mit den Zwischenwerten können deswegen geringe Abweichungen von unseren Ergebnissen entstehen.

Der Übungsbetrieb an Hochschulen leidet oft unter zu großer Passivität der Studierenden; die Aufgaben werden deswegen zu schnell vorgerechnet. Es hat sich bewährt, geeignete Aufgaben aus dem vorliegenden Band einer Kleingruppe von optimal drei Studierenden als „Mini-Projekt“ zum Vortrag in der folgenden Übung aufzugeben. Dies führt zu verstärkter Motivation und zu erheblichen Lernfortschritten bei der Gruppe, auch wenn der Lösungsweg nur nachgearbeitet und ausführlicher gestaltet wurde.

Wir wünschen uns, dass diese Aufgabensammlung für Lernende und auch für Lehrende hilfreich sein möge, und sind wie immer dankbar für Anregungen, Kritik und Fehlermeldungen.

Im Internet unter **[www.elektrotechnik-buch.de](http://www.elektrotechnik-buch.de)** sind Informationen und Hinweise zu allen drei Bänden unseres Lehrwerks zu finden.

Dem Carl Hanser Verlag danken wir für die vertrauensvolle und erfolgreiche Zusammenarbeit.

Lemgo, 2022

Die Verfasser

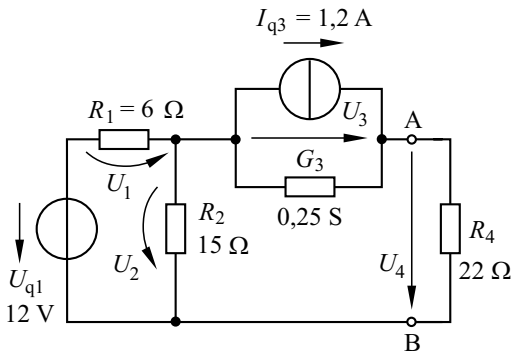
# Inhaltsverzeichnis

<b>1 Netze mit linearen Eintoren an Gleichspannung</b> . . . . .	7
Aufgaben 1.1 - 1.15 . . . . .	7
Lösungen 1.1 - 1.15 . . . . .	11
<b>2 Netze mit nichtlinearen Eintoren an Gleichspannung</b> . . . . .	21
Aufgaben 2.1 - 2.5 . . . . .	21
Lösungen 2.1 - 2.5 . . . . .	24
<b>3 Netze mit linearen Zweitoren an Gleichspannung</b> . . . . .	29
Aufgaben 3.1 - 3.13 . . . . .	29
Lösungen 3.1 - 3.13 . . . . .	33
<b>4 Netze mit nichtlinearen Zweitoren an Gleichspannung</b> . . . . .	44
Aufgaben 4.1 - 4.4 . . . . .	44
Lösungen 4.1 - 4.4 . . . . .	46
<b>5 Netze an Sinusspannung konstanter Frequenz</b> . . . . .	51
Aufgaben 5.1 - 5.15 . . . . .	51
Lösungen 5.1 - 5.15 . . . . .	55
<b>6 Netze an Sinusspannung variabler Frequenz</b> . . . . .	66
Aufgaben 6.1 - 6.16 . . . . .	66
Lösungen 6.1 - 6.16 . . . . .	70
<b>7 Drehstrom-Schaltungen</b> . . . . .	87
Aufgaben 7.1 - 7.5 . . . . .	87
Lösungen 7.1 - 7.5 . . . . .	88
<b>8 Schaltvorgänge</b> . . . . .	92
Aufgaben 8.1 - 8.11 . . . . .	92
Lösungen 8.1 - 8.11 . . . . .	95
<b>9 Nichtsinusförmige Größen</b> . . . . .	107
Aufgaben 9.1 - 9.10 . . . . .	107
Lösungen 9.1 - 9.10 . . . . .	110
<b>10 Elektrische Felder</b> . . . . .	120
Aufgaben 10.1 - 10.10 . . . . .	120
Lösungen 10.1 - 10.10 . . . . .	123
<b>11 Magnetische Felder</b> . . . . .	135
Aufgaben 11.1 - 11.16 . . . . .	135
Lösungen 11.1 - 11.16 . . . . .	143
<b>Sachwortverzeichnis</b> . . . . .	160

# 1 Netze mit linearen Eintoren an Gleichspannung

## Aufgabe 1.1

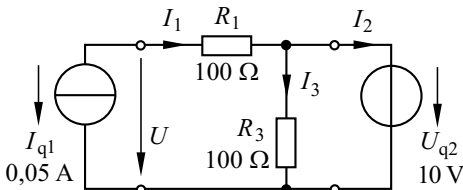
1) Berechnen Sie die Spannungen  $U_1 \dots U_4$  mit dem Knotenpotenzialverfahren.



2) Entfernen Sie den Widerstand  $R_4$  und berechnen Sie die Ersatzspannungsquelle sowie die Ersatzstromquelle für die Eintorschaltung zwischen den Klemmen A und B.

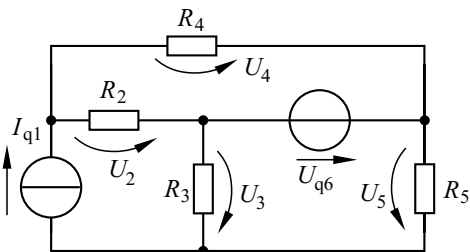
## Aufgabe 1.2

1) Berechnen Sie die Stromstärken  $I_1; I_2; I_3$  sowie die Spannung  $U$ .



2) Berechnen Sie die Leistungen sämtlicher Eintore und geben Sie an, welche Eintore aktiv und welche passiv wirken.

## Aufgabe 1.3



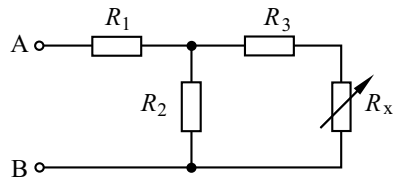
Berechnen Sie die Spannungen  $U_2 \dots U_5$  mit dem Knotenpotenzialverfahren.

Gegeben sind:  $I_{q1} = 0,2 \text{ A}$ ;  $U_{q6} = 4 \text{ V}$   
 $R_2 = 100 \Omega$ ;  $R_3 = 250 \Omega$ ;  $R_4 = 150 \Omega$ ;  $R_5 = 50 \Omega$

## Aufgabe 1.4

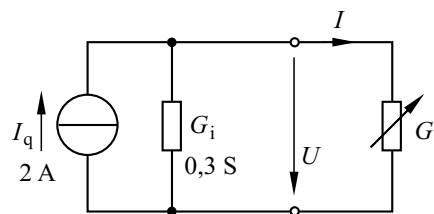
Der Widerstand  $R_x$  soll so eingestellt werden, dass er gleich dem Widerstand  $R_{AB}$  zwischen den Klemmen ist.

Stellen Sie für den Widerstand  $R_x$  eine Gleichung in allgemeiner Form auf und berechnen Sie seinen Wert für  $R_1 = 1 \text{ k}\Omega$ ;  $R_2 = 2 \text{ k}\Omega$ ;  $R_3 = 3 \text{ k}\Omega$ .



## Aufgabe 1.5

1) Wie ist der Leitwert  $G$  einzustellen, damit an den Klemmen der linearen Stromquelle die maximale Leistung abgegeben wird? Welche Werte haben dabei die Stromstärke  $I$  und die Klemmenspannung  $U$ ?

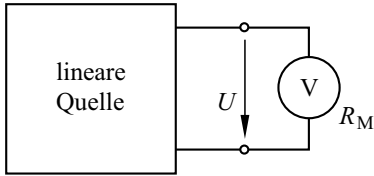


2) Bei welchem Leitwert wird an den Klemmen die Leistung  $P = 1 \text{ W}$  abgegeben? Welche Werte haben dabei die Stromstärke  $I$  und die Klemmenspannung  $U$ ?

## Aufgabe 1.6

Für die Gleichspannung an den Klemmen einer linearen Quelle erhält man bei der Messung mit zwei verschiedenen Messgeräten folgende Werte:

- Das Messgerät mit dem Widerstand  $R_{M1}$  zeigt die Spannung  $U_1$  an.
- Das Messgerät mit dem Widerstand  $R_{M2}$  zeigt die Spannung  $U_2$  an.

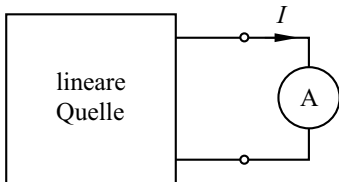


1) Welche Ersatzquellenspannung  $U_{qe}$  und welchen Ersatzinnenwiderstand  $R_{ie}$  hat die lineare Quelle?

2) Welche Werte haben  $U_{qe}$  und  $R_{ie}$  für  $R_{M1} = 10 \text{ M}\Omega$ ,  $U_1 = 1,185 \text{ V}$ ,  $R_{M2} = 500 \text{ k}\Omega$  und  $U_2 = 0,711 \text{ V}$ ?

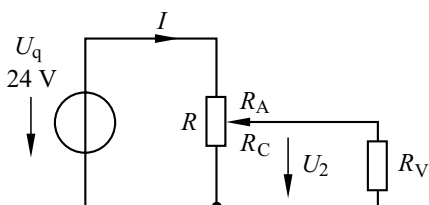
### Aufgabe 1.7

Der Strom einer linearen Quelle wird mit einem Amperemeter gemessen, das in jedem Messbereich bei Vollausschlag den Spannungsabfall  $100 \text{ mV}$  hervorruft. Wird das Messgerät in den  $10\text{-mA}$ -Bereich geschaltet, so zeigt es  $8 \text{ mA}$  an; im  $100\text{-mA}$ -Bereich zeigt es  $26 \text{ mA}$  an.



Berechnen Sie den Ersatzquellenstrom  $I_{qe}$  und den Ersatzinnenleitwert  $G_{ie}$  der linearen Quelle.

### Aufgabe 1.8

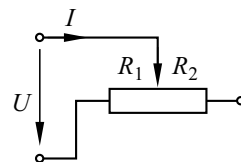


Wie ist der Teilwiderstand  $R_C$  des Stellwiderstandes  $R = R_A + R_C = 100 \Omega$  einzustellen, damit sich an dem Verbraucherwiderstand  $R_V = 25 \Omega$  die Spannung  $U_2 = 8 \text{ V}$  ergibt?

### Aufgabe 1.9

Ein Stellwiderstand  $R = R_1 + R_2 = 1 \text{ k}\Omega$  hat die Nennleistung  $40 \text{ W}$ .

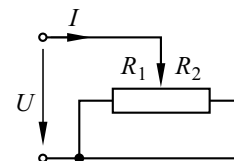
1) An welcher Nennspannung  $U_N$  darf der Stellwiderstand bei Schleifer-Endstellung ( $R_1 = R$ ;  $R_2 = 0$ ) betrieben werden? Wie groß ist die Stromstärke  $I_N$  des Nennstromes, der dabei fließt?



2) Der Widerstand  $R_1$  wird auf den Wert  $240 \Omega$  eingestellt, und der Strom  $I$  fließt lediglich durch  $R_1$ . Welche höchste Spannung  $U_{max}$  bzw. welche höchste Stromstärke  $I_{max}$  sind dabei zulässig?

3) Die Parallelschaltung von  $R_1$  und  $R_2$  soll den Widerstand  $240 \Omega$  aufweisen. Wie sind  $R_1$  und  $R_2$  zu wählen? Welche höchste Spannung bzw. welche höchste Stromstärke sind dabei zulässig?

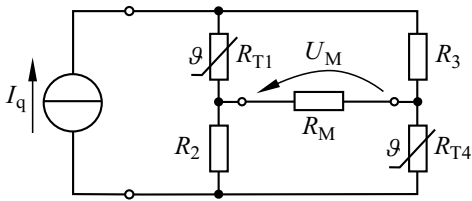
4) Welchen Stellbereich hat die Parallelschaltung?



### Aufgabe 1.10

Die Widerstände  $R_{T1}$  und  $R_{T4}$  der Brücke für die Temperaturmessung in einem Wärmeschrank haben den gleichen Wert  $R_T$  und den TK  $\alpha_{20W} = 4 \cdot 10^{-3} \text{ K}^{-1}$ . Die Widerstände  $R_2 = R_3 = 1,5 \text{ k}\Omega$  mit dem TK  $\alpha_{20B} = 40 \cdot 10^{-6} \text{ K}^{-1}$  sind außerhalb des Wärmeschrankes angebracht; sie werden auf der konstanten Temperatur  $20^\circ \text{C}$  gehalten.

Die Spannung am Widerstand  $R_M = 10 \text{ M}\Omega$  liefert die Messgröße, die – entsprechend umgewandelt – als Temperatur in  $^\circ \text{C}$  angezeigt wird.



- 1) Die Brücke soll bei 20 °C abgeglichen sein. Welcher Wert  $R_T$  ist hierfür erforderlich?
  - 2) Bestimmen Sie die Ersatzspannungsquelle der Brücke als Funktion der Wärmeschränktemperatur  $\vartheta_W$ .
- Rechnen Sie bei den folgenden Teilaufgaben auf fünf Stellen genau.
- 3) Bei  $\vartheta_W = 100$  °C soll die Spannung am Messgerät den Wert  $U_M = 0,8$  V haben. Bestimmen Sie den erforderlichen Quellenstrom  $I_q$ .
  - 4) Welche Spannung  $U_M$  entsteht bei der Temperatur  $\vartheta_W = 100$  °C, wenn die Widerstände  $R_2$  und  $R_3$  infolge einer Störung die Temperatur 23 °C (statt 20 °C) aufweisen?

**Aufgabe 1.11**

In einem Kupferdraht mit dem Querschnitt  $A = 1,5 \text{ mm}^2$  fließt 2 s lang der Gleichstrom 24 A. Um welchen Wert  $\Delta\vartheta$  steigt, ausgehend von 20 °C, die Temperatur des Drahtes, wenn die Wärmeabgabe an die Umgebung und die Widerstandsänderung unberücksichtigt bleiben?

Materialgrößen von Kupfer:

- Leitfähigkeit  $\gamma_{20} = 56 \frac{\text{S m}}{\text{mm}^2}$
- Spezifische Wärmekapazität  $c = 390 \frac{\text{J}}{\text{kg} \cdot \text{K}}$
- Dichte  $\rho = 9 \cdot 10^3 \frac{\text{kg}}{\text{m}^3}$

**Aufgabe 1.12**

Der zylindrische Trägerkörper ( $D = 7$  mm) eines Drahtwiderstands ist auf der Länge  $l = 25,9$  mm mit Konstantendraht ( $d = 0,1$  mm) so bewickelt, dass zwischen zwei Windungen jeweils der Abstand 0,1 mm besteht.

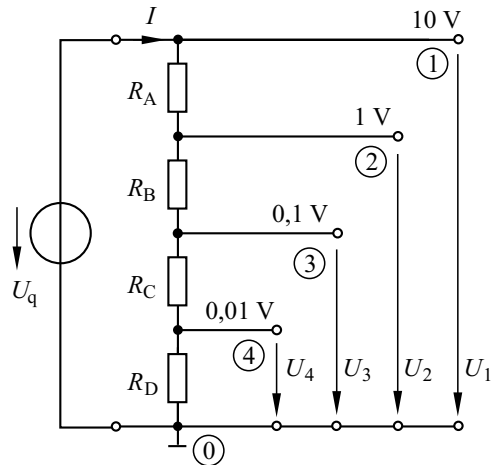
Materialgrößen von Konstantan:

- Leitfähigkeit  $\gamma_{20} = 2,04 \frac{\text{S m}}{\text{mm}^2}$
- Temperaturkoeffizient  $\alpha_{20} = 40 \cdot 10^{-6} \text{ K}^{-1}$

- 1) Welchen Wert hat der Widerstand  $R_{20}$ ?
- 2) Die höchstzulässige Betriebstemperatur ist  $\vartheta_{\text{Bmax}} = 170$  °C. Der thermische Widerstand hat den Wert  $R_{\text{th}} = 60 \text{ K/W}$ . Die maximal zulässige Leistung wird vom Hersteller mit 2 W angegeben. Bestimmen Sie die Lastminderungskurve.
- 3) Der Widerstand wird bei der Umgebungstemperatur 20 °C mit der zulässigen Leistung betrieben. Welche Temperatur hat der Widerstand dabei? Wie groß ist der Widerstandswert? Welche Spannung liegt am Widerstand und welcher Strom fließt?

**Aufgabe 1.13**

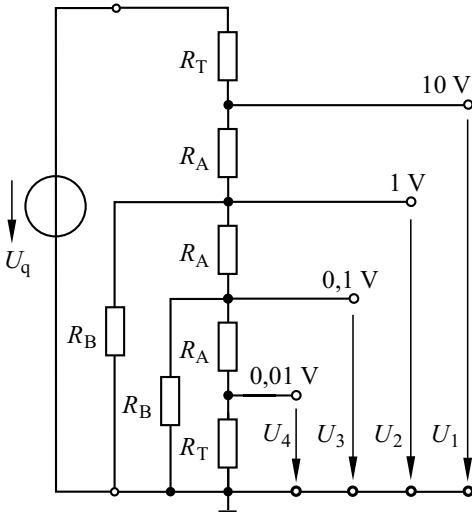
Für die Spannungsteiler-Schaltung sind die Ausgangsspannungen gegeben.



- 1) Der Widerstand  $R_A = 10 \text{ k}\Omega$  ist vorgegeben. Dimensionieren Sie die übrigen Widerstände  $R_B$ ,  $R_C$  und  $R_D$ .
- 2) Mit welchem Widerstand wird die Quelle belastet?
- 3) Welche Ersatzinnenwiderstände hat die Schaltung an den vier Ausgängen?

**Aufgabe 1.14**

Die Schaltung lässt sich so dimensionieren, dass jeder Ersatzinnenwiderstand denselben Wert hat.



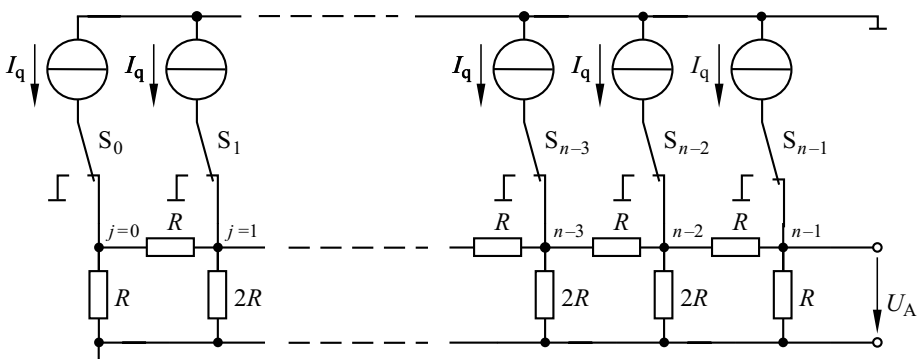
- 1) Dimensionieren Sie die Widerstände  $R_A, R_B$  und  $R_T$  so, dass jeder Ersatzinnenwiderstand  $R_1 \dots R_4$  den Wert  $600 \Omega$  aufweist.
- 2) Mit welchem Widerstand wird die Quelle belastet?
- 3) Berechnen Sie die Quellenspannung  $U_q$ .

**Aufgabe 1.15**

Der Digital-Analog-Umsetzer besteht im Prinzip aus  $n$  Konstantstromquellen,  $n$  Schaltern und dem sog.  $R$ - $2R$ -Widerstandsnetzwerk. Er liefert eine Ausgangsspannung, die von der Stellung der Schalter abhängig ist, und wird im Leerlauf betrieben.

Ein beliebiger Schalter  $S_j$  wird als geschlossen bezeichnet, wenn die zugehörige Stromquelle in das  $R$ - $2R$ -Netzwerk einspeist; dabei hat die Variable  $s_j$  den Wert  $s_j = 1$ . Ist der Schalter  $S_j$  geöffnet und die zugehörige Stromquelle speist nicht in das  $R$ - $2R$ -Netzwerk ein, so hat die Variable  $s_j$  den Wert  $s_j = 0$ .

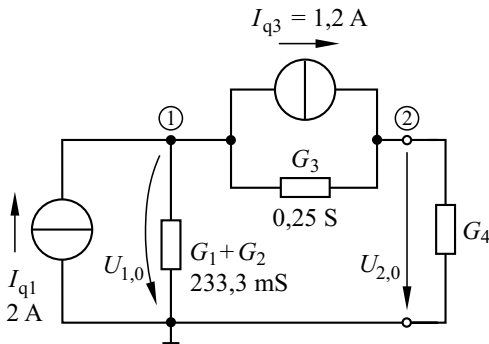
- 1) Welcher Widerstand  $R_j$  liegt zwischen einem beliebigen Knoten  $j$  und dem Schaltungspunkt mit dem Bezugspotenzial  $0 \text{ V}$ , der sog. Masse?
- 2) Welche Ausgangsspannung entsteht, wenn lediglich der Schalter  $S_j$  geschlossen ist?
- 3) Welche Ausgangsspannung entsteht bei beliebiger Stellung jedes Schalters  $S_j$ ?
- 4) Die Anzahl der Quellen ist  $n = 8$ . Der Quellenstrom jeder Quelle beträgt  $1 \text{ mA}$ ; jeder Widerstand  $R$  hat den Wert  $1,5 \text{ k}\Omega$ . Welche Ausgangsspannung  $U_A$  entsteht, wenn sämtliche Schalter geschlossen sind? Welche kleinste Spannungsänderung  $\Delta U_A$  ist am Ausgang möglich?



**Lösung 1.1**

Zunächst wandeln wir die Reihenschaltung von  $U_{q1}$  und  $R_1$  in eine lineare Stromquelle ( $I_{q1} = 2 \text{ A}$ ;  $G_1 = 166,6 \text{ mS}$ ) um. Der Leitwert  $G_1$  ist dem Leitwert  $G_2$  parallel geschaltet.

Den Widerstand  $R_4$  wandeln wir in den Leitwert  $G_4 = 45,45 \text{ mS}$  um. Wir wählen den Bezugsknoten und nummerieren die Knoten.



Nun stellen wir das Gleichungssystem des Knotenpotenzialverfahrens auf.

$$\begin{pmatrix} G_1 + G_2 + G_3 & -G_3 \\ -G_3 & G_3 + G_4 \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} U_{1,0} \\ U_{2,0} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} I_{q1} - I_{q3} \\ I_{q3} \end{pmatrix}$$

Für die Leitwerte und die Ströme setzen wir die Werte ein.

$$\begin{pmatrix} 483,3 & -250 \\ -250 & 295,45 \end{pmatrix} \text{ mS} \cdot \begin{pmatrix} U_{1,0} \\ U_{2,0} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0,8 \\ 1,2 \end{pmatrix} \text{ A}$$

Wir lösen dieses Gleichungssystem mit einem Mathematikprogramm und erhalten:

$$U_{1,0} = 6,68 \text{ V}; \quad U_{2,0} = 9,71 \text{ V}$$

Damit berechnen wir die gesuchten Spannungen:

$$U_1 = U_{q1} - U_{1,0} = 5,32 \text{ V}$$

$$U_2 = U_{1,0} = 6,68 \text{ V}$$

$$U_3 = U_{1,0} - U_{2,0} = -3,03 \text{ V}$$

$$U_4 = U_{2,0} = 9,71 \text{ V}$$

2) Die unvollständige Schaltung, die den Widerstand  $R_4$  nicht mehr enthält, kann nicht mit dem Knotenpotenzialverfahren berechnet werden.

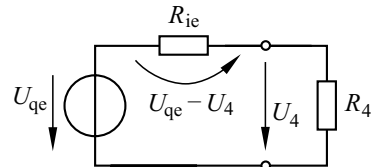
Dies ist aber auch nicht erforderlich, denn die Leerlaufspannung zwischen den Knoten A und B lässt sich sehr einfach bestimmen: Die Quelle mit der Spannung  $U_{q1}$  treibt einen Strom durch die Widerstände  $R_1$  und  $R_2$ , der an  $R_2$  den Spannungsfall erzeugt:

$$U_2 = \frac{U_{q1} R_2}{R_1 + R_2} = 8,57 \text{ V}$$

Die andere Quelle treibt den Strom  $I_{q3}$  durch den Widerstand  $R_3$ , wodurch der Spannungsfall  $-U_3 = R_3 I_{q3} = 4,8 \text{ V}$  entsteht. Die Ersatzquellenspannung ist die Leerlaufspannung:

$$U_{qe} = U_2 - U_3 = 13,37 \text{ V}$$

Wird die Ersatzspannungsquelle mit  $R_4$  belastet, so liegt an ihren Klemmen die Spannung  $U_4 = 9,71 \text{ V}$ .



Mithilfe der Spannungsteilerregel berechnen wir:

$$R_{ie} = R_4 \frac{U_{qe} - U_4}{U_4} = 8,29 \Omega$$

Die Umwandlung in die Ersatzstromquelle ergibt:

$$G_{ie} = 1 / R_{ie} = 120,7 \text{ mS}$$

$$I_{qe} = U_{qe} / R_{ie} = 1,614 \text{ A}$$

**Lösung 1.2**

1) Der Widerstand  $R_3$  liegt parallel zur idealen Quelle an der Spannung  $U_{q2}$ ; somit gilt:

$$I_3 = \frac{U_{q2}}{R_3} = \frac{10 \text{ V}}{100 \Omega} = 0,1 \text{ A}$$

Der Knotensatz liefert die Gleichung:

$$I_1 - I_2 - I_3 = 0$$



Mit  $I_1 = -I_{q1} = -0,05 \text{ A}$  berechnen wir:

$$I_2 = I_1 - I_3 = -0,05 \text{ A} - 0,1 \text{ A} = -0,15 \text{ A}$$

Bei einem Umlauf um die äußere Masche erhalten wir nach dem Maschensatz:

$$U - U_{q2} - R_1 I_1 = 0$$

Damit berechnen wir:

$$U = 10 \text{ V} - 100 \Omega \cdot 0,05 \text{ A} = 5 \text{ V}$$

2) An den OHMSchen Widerständen entstehen die Leistungen:

$$P_1 = R_1 I_1^2 = 0,25 \text{ W}; \quad P_3 = R_3 I_3^2 = 1 \text{ W}$$

OHMSche Widerstände sind passive Eintore und können daher ausschließlich passiv wirken.

Wir wenden das Verbraucherfeilsystem an. Die Leistung an den Klemmen der Stromquelle beträgt:

$$P_{q1} = I_{q1} U = 0,05 \text{ A} \cdot 5 \text{ V} = 0,25 \text{ W}$$

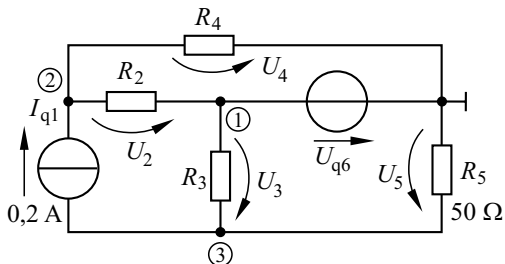
Das positive Vorzeichen der Leistung sagt aus, dass diese Quelle passiv wirkt.

Die Leistung an den Klemmen der Spannungsquelle beträgt:

$$P_{q2} = I_2 U_{q2} = -0,15 \text{ A} \cdot 10 \text{ V} = -1,5 \text{ W}$$

Das negative Vorzeichen der Leistung sagt aus, dass diese Quelle aktiv wirkt. In der Schaltung wird insgesamt die Leistung  $1,5 \text{ W}$  erzeugt und insgesamt die Leistung  $1,5 \text{ W}$  verbraucht.

### Lösung 1.3



Wir legen zweckmäßig den Bezugsknoten an die ideale Spannungsquelle und nummerieren die übrigen Knoten.

Da die Knotenspannung  $U_{1,0} = U_{q6} = 4 \text{ V}$  gegeben und damit bekannt ist, brauchen wir nur ein Gleichungssystem für die beiden Knotenspannungen  $U_{2,0}$  und  $U_{3,0}$  aufzustellen.

$$\begin{pmatrix} -G_2 & G_2 + G_4 & 0 \\ -G_3 & 0 & G_3 + G_5 \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} U_{2,0} \\ U_{3,0} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} I_{q1} \\ -I_{q1} \end{pmatrix}$$

Nun multiplizieren wir die Elemente der Spalte 1 mit  $U_{1,0} = U_{q6}$  und bringen die Ergebnisse auf die rechte Seite des Gleichungssystems:

$$\begin{pmatrix} G_2 + G_4 & 0 \\ 0 & G_3 + G_5 \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} U_{2,0} \\ U_{3,0} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} G_2 U_{q6} + I_{q1} \\ G_3 U_{q6} - I_{q1} \end{pmatrix}$$

Hierbei handelt es sich um zwei einzelne Gleichungen, mit denen wir die Knotenspannungen berechnen:

$$U_{2,0} = \frac{G_2 U_{q6} + I_{q1}}{G_2 + G_4} = 14,4 \text{ V}$$

$$U_{3,0} = \frac{G_3 U_{q6} - I_{q1}}{G_3 + G_5} = -7,667 \text{ V}$$

Damit berechnen wir die gesuchten Spannungen:

$$U_2 = U_{2,0} - U_{1,0} = 10,4 \text{ V}$$

$$U_3 = U_{1,0} - U_{3,0} = 11,667 \text{ V}$$

$$U_4 = U_{2,0} = 14,4 \text{ V}$$

$$U_5 = -U_{3,0} = 7,667 \text{ V}$$

### Lösung 1.4

Der Widerstand  $R_2$  liegt parallel zur Reihenschaltung aus  $R_3$  und  $R_x$ ; zu dieser Gruppe ist noch  $R_1$  in Reihe geschaltet. Die Schaltung zwischen den Klemmen A und B hat den Widerstand:

$$R_{AB} = R_1 + \frac{1}{\frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_3 + R_x}}$$

Wir setzen den Ausdruck mit  $R_x$  gleich:

$$R_x = R_1 + \frac{1}{\frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_3 + R_x}}$$

Diese Gleichung lösen wir nach  $R_x$  auf und erhalten die quadratische Gleichung:

$$R_x^2 + (R_3 - R_1) R_x - (R_1 R_2 + R_2 R_3 + R_1 R_3) = 0$$

Für die gegebenen Zahlenwerte hat sie die Lösungen:

$$R_{x1} = 2,46 \text{ k}\Omega$$

$$R_{x2} = -4,46 \text{ k}\Omega$$

Da OHMSche Widerstände nur für  $R > 0$  definiert sind, schließen wir die zweite Lösung aus.

### Lösung 1.5

1) Die maximale Leistung wird bei Anpassung abgegeben; dabei ist der angeschlossene Leitwert  $G_{\text{anp}}$  gleich dem Innenleitwert  $G_i$  der Quelle:

$$G_{\text{anp}} = G_i = 0,3 \text{ S}$$

Bei Anpassung fließt die Hälfte des Quellenstromes  $I_q$  durch den Leitwert  $G_{\text{anp}}$ :

$$I_{\text{anp}} = \frac{I_q}{2} = 1,0 \text{ A}$$

Die Spannung ist das Produkt aus Widerstand und Strom bzw. der Quotient aus Strom und Leitwert:

$$U_{\text{anp}} = \frac{I_{\text{anp}}}{G_{\text{anp}}} = 3,33 \text{ V}$$

Schließlich berechnen wir die maximale Leistung als Produkt von Spannung und Strom:

$$P_{\text{max}} = U_{\text{anp}} I_{\text{anp}} = 3,33 \text{ W}$$

2) Nach der Stromteilerregel gilt:

$$I = \frac{I_q G}{G + G_i}$$

Diesen Ausdruck setzen wir in die Gleichung für die Leistung  $P = I^2/G$  ein und erhalten:

$$P = \frac{I_q^2 G^2}{G(G + G_i)^2}$$

Nun lösen wir nach  $G$  auf:

$$G^2 + \left(2G_i - \frac{I_q^2}{P}\right)G + G_i^2 = 0$$

Diese quadratische Gleichung hat die Lösungen:

$$G_1 = 3,37 \text{ S}; G_2 = 26,7 \text{ mS}$$

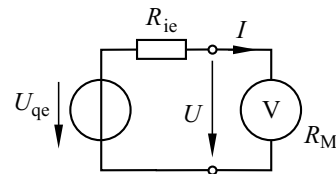
Wie oben berechnen wir hierzu die Werte:

$$U_1 = 0,545 \text{ V}; I_1 = 1,837 \text{ A (Unteranpassung)}$$

$$U_2 = 6,12 \text{ V}; I_2 = 163,34 \text{ mA (Überanpassung)}$$

### Lösung 1.6

1) Wir ersetzen die lineare Quelle durch ihre Ersatzspannungsquelle.



Die Maschengleichung lautet:

$$-U_{\text{qe}} + R_{\text{ie}} I + U = 0$$

Wir setzen in diese Gleichung die nach dem Strom aufgelöste Eintorgleichung  $I = U/R_M$  ein und formen die entstehende Gleichung so um, dass die beiden Unbekannten  $U_{\text{qe}}$  und  $R_{\text{ie}}$  auf der linken Seite stehen:

$$R_M U_{\text{qe}} - U R_{\text{ie}} = U R_M$$

Nun berücksichtigen wir, dass zwei Messungen durchgeführt wurden, und setzen hierfür entsprechend an:

$$R_{M1} U_{\text{qe}} - U_1 R_{\text{ie}} = U_1 R_{M1}$$

$$R_{M2} U_{\text{qe}} - U_2 R_{\text{ie}} = U_2 R_{M2}$$

Das lineare Gleichungssystem hat die Lösungen:

$$U_{qe} = \frac{U_1 U_2 (R_{M2} - R_{M1})}{U_1 R_{M2} - U_2 R_{M1}}$$

$$R_{ie} = \frac{(U_2 - U_1) R_{M1} R_{M2}}{U_1 R_{M2} - U_2 R_{M1}}$$

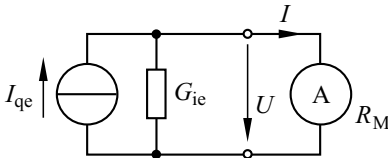
2) In diese Gleichungen setzen wir die gegebenen Werte ein und erhalten:

$$U_{qe} = 1,228 \text{ V}$$

$$R_{ie} = 364 \text{ k}\Omega$$

### Lösung 1.7

Wir ersetzen die lineare Quelle durch ihre Ersatzstromquelle.



Bei der Messung im 10-mA-Bereich hat der Widerstand des Messgeräts den Wert:

$$R_{M1} = \frac{100 \text{ mV}}{10 \text{ mA}} = 10 \text{ }\Omega$$

Bei der Messung im 100-mA-Bereich hat der Widerstand des Messgeräts den Wert:

$$R_{M2} = 1 \text{ }\Omega$$

Die Knotengleichung lautet:

$$I_{qe} - U G_{ie} - I = 0$$

Wir setzen die Eintorgleichung  $U = R_M I$  in die Knotengleichung ein und formen die entstehende Gleichung so um, dass die beiden Unbekannten  $I_{qe}$  und  $G_{ie}$  auf der linken Seite stehen:

$$I_{qe} - I R_M \cdot G_{ie} = I$$

Nun setzen wir die bekannten Werte in die Knotengleichung ein:

$$I_{qe} - 0,080 \text{ V} \cdot G_{ie} = 0,008 \text{ A}$$

$$I_{qe} - 0,026 \text{ V} \cdot G_{ie} = 0,026 \text{ A}$$

Das lineare Gleichungssystem hat die Lösungen:

$$I_{qe} = 34,7 \text{ mA}$$

$$G_{ie} = 333 \text{ mS}$$

Wenn ein Amperemeter in verschiedenen Messbereichen unterschiedliche Werte anzeigt, so ist dies kein Hinweis darauf, dass das Messgerät defekt ist: Die Abweichungen der Messergebnisse entstehen vielmehr dadurch, dass das Messgerät das Messobjekt unterschiedlich beeinflusst.

### Lösung 1.8

Durch einen Maschenumlauf außen um die Schaltung erhalten wir die Gleichung:

$$U_q - U_2 - R_A I = 0$$

Eine zweite Gleichung liefert uns der Knotensatz:

$$I = \frac{U_2}{R_C} + \frac{U_2}{R_V}$$

Wir fassen diese Gleichungen zusammen, ersetzen  $R_A$  durch  $R - R_C$  und erhalten die quadratische Gleichung:

$$U_2 R_C^2 + (R_V U_q - R U_2) R_C - R_V R U_2 = 0$$

Die Lösungen dieser Gleichung berechnen wir mit dem Programm MATLAB:

$$R_{C,1} = 64,04 \text{ }\Omega$$

$$R_{C,2} = -39,04 \text{ }\Omega$$

Da ein Widerstand  $R < 0$  nicht definiert ist, schließen wir die negative Lösung aus:

$$R_A = R - R_C = (100 - 64,04) \text{ }\Omega$$

Damit erhalten wir das Ergebnis:

$$R_A = 35,96 \text{ }\Omega$$

**Lösung 1.9**

1) Wir lösen die Gleichung  $P_N = U_N^2/R$  nach  $U$  auf und berechnen:

$$U_N = 200 \text{ V}; I_N = U_N/R = 0,2 \text{ A}$$

2) Der maximale Strom  $I_{\max} = I_N = 0,2 \text{ A}$  ist der Nennstrom, der bei der Spannung  $U_{\max}$  fließt:

$$U_{\max} = R_1 \cdot I_{\max} = 48 \text{ V}$$

3) Bei der Parallelschaltung ist die Summe der Einzelleitwerte gleich dem Gesamtleitwert:

$$\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} = \frac{1}{240 \Omega} \quad (1)$$

Wir lösen die Gleichung  $R = R_1 + R_2$  für die Summe der Widerstände nach  $R_2$  auf und setzen sie in die Gl. (1) ein:

$$\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R - R_1} = \frac{1}{240 \Omega}$$

Diese Gleichung erweitern wir mit dem Produkt  $R_1(R - R_1)$  und erhalten dadurch die quadratische Gleichung

$$R_1^2 - 1000 \Omega \cdot R_1 + 240 \cdot 10^3 \Omega^2 = 0$$

mit den Lösungen:

$$R_{1,1} = 400 \Omega; R_{1,2} = 600 \Omega$$

Die Spannung muss so gewählt werden, dass durch den kleineren Widerstand  $R_1 = 400 \Omega$  der Nennstrom  $I_N = 0,2 \text{ A}$  fließt, weil dann beim größeren Widerstand  $R_2 = 600 \Omega$ , der an derselben Spannung liegt, die Stromstärke  $I < I_N$  ist. Mit

$$U_{\max} = 0,2 \text{ A} \cdot 400 \Omega = 80 \text{ V}$$

ergibt sich:

$$I_{\max} = \frac{U_{\max}}{240 \Omega} = 0,333 \text{ A}$$

Bei der Parallelschaltung von  $R_1$  und  $R_2$  kann der Stellwiderstand an höherer Spannung bzw. mit höherer Stromstärke betrieben werden als der Widerstand  $R_1$  allein.

4) Der Stellbereich der Parallelschaltung von  $R_1$  und  $R_2$  beträgt  $0 \dots 250 \Omega$ , er ist kleiner als der von  $R_1$  allein ( $0 \dots 1000 \Omega$ ).

**Lösung 1.10**

1) Bei der Temperatur  $20 \text{ }^\circ\text{C}$  ist die Brücke für  $R_{T20} = 1,5 \text{ k}\Omega$  abgeglichen.

2) Die Ersatzquellenspannung  $U_{qe}$  ist die Spannung  $U_M$  für  $R_M \rightarrow \infty$ .

Durch  $R_{T1}$  und  $R_2$  sowie durch  $R_3$  und  $R_{T4}$  fließt der Strom  $I_q/2$ . Mit der Maschengleichung

$$\frac{I_q}{2} R_{T1} - U_M - \frac{I_q}{2} R_3 = 0$$

berechnen wir die Ersatzquellenspannung:

$$U_{qe} = U_M = \frac{I_q}{2} (R_{T1} - R_3) \quad (1)$$

Mit den Gleichungen  $R_{T1} = R_{T20} (1 + \alpha_{20W} \Delta T)$  und  $R_3 = R_{T20}$  lautet der Ansatz für die Ersatzquellenspannung mit  $\Delta T = \vartheta_W - 20 \text{ }^\circ\text{C}$ :

$$U_{qe} = \frac{I_q R_{T20} \alpha_{20W}}{2} (\vartheta_W - 20 \text{ }^\circ\text{C}) \quad (2)$$

Zur Bestimmung des Ersatzinnenwiderstandes ersetzen wir die ideale Stromquelle durch eine Unterbrechung. Vom Mittelzweig aus gesehen sind die Reihenschaltungen  $R_{T1} + R_3$  und  $R_2 + R_{T4}$  einander parallel geschaltet. Wegen

$$R_{T1} + R_3 = R_2 + R_{T4}$$

gilt für den Ersatzinnenwiderstand:

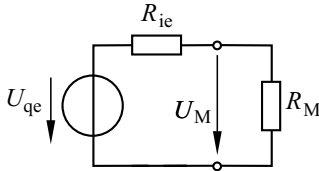
$$R_{ie} = \frac{R_{T1} + R_3}{2} \quad (3)$$

Mit  $R_{T1} = R_{T20} (1 + \alpha_{20W} \Delta T)$  und  $R_3 = R_{T20}$  ergibt sich für  $\Delta T = \vartheta_W - 20 \text{ }^\circ\text{C}$ :

$$R_{ie} = R_{T20} + \frac{R_{T20} \alpha_{20W}}{2} (\vartheta_W - 20 \text{ }^\circ\text{C}) \quad (4)$$

3) Für  $\vartheta_W = 100 \text{ }^\circ\text{C}$  berechnen wir mit der Gl. (4) den Ersatzinnenwiderstand  $R_{ie} = 1740 \Omega$ . Damit ergibt sich die Ersatzquellenspannung:

$$U_{\text{qe}} = U_{\text{M}} \frac{R_{\text{ie}} + R_{\text{M}}}{R_{\text{M}}} = 0,80014 \text{ V}$$



Dies setzen wir in die Gl. (2) ein und berechnen den erforderlichen Quellenstrom:

$$I_{\text{q}} = 3,3339 \text{ mA}$$

4) Zunächst berechnen wir die Widerstände:

$$R_{\text{T1}} = R_{\text{T20}} (1 + \alpha_{20\text{W}} \cdot 80 \text{ K}) = 1980 \Omega$$

$$R_3 = R_{\text{T20}} (1 + \alpha_{20\text{B}} \cdot 3 \text{ K}) = 1500,2 \Omega$$

Mit der Gl. (1) ergibt sich hierfür die Ersatzquellen­spannung  $U_{\text{qe}} = 0,79984 \text{ V}$ ; mit Gl. (3) ergibt sich der Ersatzinnenwiderstand  $R_{\text{ie}} = 1740,1 \Omega$ .

Damit berechnen wir:

$$U_{\text{M}} = U_{\text{qe}} \frac{R_{\text{M}}}{R_{\text{ie}} + R_{\text{M}}} = 0,79970 \text{ V}$$

Die durch die Störung verursachte Messabweichung beträgt  $-0,0375 \%$ .

### Lösung 1.11

In der Zeit  $\Delta t = 2 \text{ s}$  wird dem Draht die Energie  $\Delta W = UI \Delta t$  zugeführt.

Die Spannung  $U$  ist nicht gegeben; sie kann aber mithilfe des Widerstandes

$$R = \frac{l}{\gamma \cdot A}$$

und des Stromes  $I$  ausgedrückt werden. Damit ergibt sich die Energie:

$$\Delta W = \frac{l I^2 \cdot \Delta t}{\gamma \cdot A} \quad (1)$$

Da die Länge  $l$  des Drahtes nicht gegeben ist, kann die Energie  $\Delta W$  nicht berechnet werden.

Dies ist aber auch nicht erforderlich, denn gesucht ist vielmehr die Temperaturerhöhung  $\Delta \vartheta$ , die in der Gleichung für die spezifische Wärmekapazität enthalten ist:

$$c = \frac{\Delta W}{m \cdot \Delta \vartheta}$$

Wir setzen in diese Gleichung die Masse des Drahtes  $m = \rho l A$  ein. Dann lösen wir die Gleichung nach  $\Delta W$  auf und setzen sie in die Gl. (1) ein:

$$c \rho l A \cdot \Delta \vartheta = \frac{l I^2 \cdot \Delta t}{\gamma_{20} \cdot A}$$

Es zeigt sich, dass wir die unbekannte Länge  $l$  aus der Gleichung herauskürzen können. Danach erhalten wir folgende Gleichung für die Temperaturerhöhung:

$$\Delta \vartheta = \frac{I^2 \cdot \Delta t}{\gamma_{20} \cdot A^2 \rho c}$$

Wir setzen die Leitfähigkeit in S/m sowie die Fläche in  $\text{m}^2$  ein und führen, bevor wir den Zahlenwert berechnen, zweckmäßig eine Einheitenbetrachtung durch:

$$[\Delta \vartheta] = 1 \frac{\text{A}^2 \cdot \text{s}}{\frac{\text{S}}{\text{m}} \cdot \text{m}^4 \cdot \frac{\text{kg}}{\text{m}^3} \cdot \frac{\text{J}}{\text{kg} \cdot \text{K}}}$$

Mit  $1 \text{ J} = 1 \text{ Ws} = 1 \text{ VAs}$  und  $1 \text{ S} = 1 \text{ A/V}$  erhalten wir die Temperaturerhöhung in der Einheit  $1 \text{ K}$ . Mit den gegebenen Zahlenwerten berechnen wir:

$$\Delta \vartheta = 2,6 \text{ K}$$

In der Aufgabe 8.10 wird die Wärmeabgabe an die Umgebung berücksichtigt.

### Lösung 1.12

1) Zunächst berechnen wir die Drahtlänge  $l_{\text{D}}$ ; sie ist das Produkt aus der Windungszahl  $N$  und der Windungslänge  $l_{\text{W}}$ , die sich als Länge einer Schraubenlinie mit dem Durchmesser  $D + d$  und der Höhe  $2d$  ergibt. Die Höhe ist jedoch so klein, dass ihr Einfluss auf die Länge vernachlässigt werden kann. Wir setzen zunächst an:

## Sachwortverzeichnis

Ablenkempfindlichkeit 122

Ablenkplatten 122

Abschaltbedingung 88

Allpass 76

Antialiasingfilter 107

Bandpass 73, 81

Bandsperre 78

Begrenzerschaltung 109

BOUCHEROT-Schaltung 52

CMOS-Schaltung 21, 44

dBm 81

Dielektrikum, geschichtetes 94

Digital-Analog-Umsetzer 10

div 56

division (Oszilloskop) 56

Doppel-T-Filter 67

Drehstromleitung 123, 141

Eigenschwingung 100, 101, 102

Eingangsruehestrom 32

Einpulserschaltung 109

Elektromagnet 136

Erdmagnetfeld 141

Fehlerschleife 88

Fehlerstrom 87

Flachbandkabel 140

Freilaufdiode 93

Freileitung 122

Gegenkopplung 36

Gleichstrommotor 137

HUMMEL-Schaltung 54

Induktivitätsbelag 154

Ionisations-Rauchmelder 22

Kaskodeschaltung 30

Klirrfaktor 107

Koaxialleitung 120

Kollektorschaltung 83

Konstantspannungsquelle 44

Konstantstromquelle 46

Konvektionskoeffizient 94

Leistung, natürliche 91

Magnetisierungskurve 142

Masse 10

Messwerk, elektrodynamisches 54

MILLER-Effekt 85

Nachladeeffekt 94

Netze, äquivalente 69

Netz, duales 97

Offsetspannung 32

Operationsverstärker, idealisierter 31, 32

Oszilloskop 122

PE-Leiter 87

Polynomfilter 68

R-2R-Widerstandsnetzwerk 10

Rauchmelder 22

Relais 135

Schutzleiter 87

Sensor, kapazitiver 122

Spannung, wiederkehrende 94, 106

Spannungsspule 54

Spannungsteilerschaltung 9

Sperrschichttemperatur 45

Spule, planare 140

Stabilisierung 36

Stellwiderstand 8

Stromspiegel 46, 50

Stromspule 54

Stromverdrängung 140

Temperaturmessung 8

TN-Netz 87

Überstrom-Schutzeinrichtung 87

Übertrager 136

Verstärker, invertierender 41

Verstärker, nicht invertierender 42

Wärmekapazität 94

Wärmeleitung 94

Wärmewiderstand 94

Windkraftwerk 137

Zylinderkondensator 125, 127, 128