Versuch B1/3: <u>Widerstandsmeßbrücken</u>

3.1 PhysikalischeGrundlagen

3.1.1 Mechanismus der Stromleitung in Metallen und Halbleitern

Die mit chemischen Methoden nicht mehr weiter zerlegbare Materie, das chemische Element, besteht aus Atomen. Das Atom besteht aus dem zentralen Kern und aus der Atomschale oder Atomhülle. Auf diesen bestimmten Schalen um den Kern kreisen die Elektronen. Die Bestandteile des Atomkerns sind im wesentlichen Protonen und Neutronen.

Elektronen, Protonen und Neutronen sind Elementarteilchen. Das Elektron besitzt eine Ruhemase $m_e = 9,109558 \cdot 10^{-31}$ kg und eine negative elektrische Ladung $q_e = -1,6021917 \cdot 10^{-19}$ As. Diese elektrische Ladung ist die kleinste, nicht mehr teilbare Ladungsmenge. Jede elektrische Ladung ist ein ganzzahlig Vielfaches dieser Kleinstmenge.

Die Masse des Protons ist 1860 mal größer als die Elektronenmasse, während seine Ladungsmenge gleich der des Elektrons, jedoch entgegengesetzten Vorzeichens, d.h. positiv ist.

Die Masse des Neutrons kann in erster Näherung der Masse des Protons gleichgesetzt werden. Das Neutron hat keine Ladung, ist also ein neutrales Teilchen.

3.1.1.1 Aufbau der makroskopischen Materie

Kontinuierlich erscheinende Materie besteht aus einer großen Vielzahl von Mikrosystemen, die aus den im vorhergehenden Teil behandelten Elementarteilchen aufgebaut sind. In den verschiedenen Aggregatzuständen der Materie sind diese Mikrosysteme unterschiedlich stark miteinander verbunden. Es besteht ein enger Zusammenhang zwischen dem Charakter dieser Verbindung und der mittleren kinetischen Energie der Teilchen.

Um die strukturelle Änderung der makroskopischen Materie als Funktion der Energie der Teilchen anschaulich verfolgen zu können, betrachten wir die verschiedenen Aggregatzustände:

Das Gas besteht aus Molekülen, wobei je zwei oder mehrere Atome unter bestimmten Krafteinwirkungen ein Molekül bilden. Dies ist der einfachste Zustand der Materie. Die einzelnen Moleküle können in sehr guter Näherung als voneinander unabhängig betrachtet werden und treten nur bei unmittelbarer Begegnung in eine Wechselwirkung miteinander. Dann erfolgen Stoßprozesse nach den Gesetzen der klassischen Mechanik, den Energie- und Impulssätzen.

Bei einer Temperatur von einigen tausend Grad ist die Energie des Zusammenstoßes bereits groß genug, um die molekulare Bindung zu zerreißen: Dann hat man es mit einem atomaren Gas zu tun.

Bei einer noch höheren Temperatur reißen auch die Elektronen vom Atomkern ab. Bei einer Temperatur von ca. 10^5 K sind die einzelnen Atome bereits ionisiert. Es handelt sich dann um eine aus positiv geladenen Atomrümpfen und negativ geladenen Elektronen bestehende "Gas-Mischung" : das sogenannte Plasma.

Steigt die Temperatur um mehrere Größenordnungen an, so wird die Energie der Teilchen so erhöht, daß ein Zusammenstoß bereits zur Zerstörung, genauer gesagt zur Umwandlung des Kerns führt. Die Untersuchung der Eigenschaften des Plasmas ist deshalb von entscheidender Bedeutung, weil man auf diese Weise Kernenergie, in diesem Fall Fusionsenergie, freisetzen kann. Wird das Material jedoch von der Zimmertemperatur auf niedrigere Temperaturen heruntergekühlt, dann kommen auch die bisher vernachlässigten Kraftwirkungen zur Geltung, wodurch neue Bindungen entstehen. Bei einer bestimmten Temperatur erhält man eine Flüssigkeit und bei einer noch tieferen Temperatur einen festen Körper.

Im letzteren Fall weisen die Materieteilchen oft eine wohldefinierte geometrische Anordnung auf, die dann als Kristallstruktur bezeichnet wird.

3.1.1.2 Die Arten der elektrischen Leitfähigkeit

Der Wert der Leitfähigkeit κ oder ihr Reziprokwert, der spezifische Widerstand ρ ist innerhalb sehr weiter Grenzen veränderlich. Für die Theorie oder die Praxis ist nicht so sehr der Zahlenwert der Leitfähigkeit, als die Art des Leitungsmechanismus entscheidend.

Der wichtigste Leitungstyp ist die Elektronenleitung. Dabei wird Ladung durch Elektronen transportiert. Durch die elektrische Strömung entsteht kein meßbarer Materietransport. In den metallischen Leitern sind die Elektronen in erster Näherung frei beweglich. Die Leitfähigkeit nimmt dabei mit steigender Temperatur ab; daß heißt, der spezifische Widerstand ρ nimmt zu.

Eine besondere Art der Elektronenleitung tritt bei den Halbleitern auf; bei diesen tritt sowohl die Elektronenleitung vermittels der im Leitungsband freien Elektronen als auch der spezielle Leitungstyp des Valenzbandes, die Löcherleitung, auf. Bei steigender Temperatur nimmt die Leitfähigkeit zu.

Der elektrische Strom kann auch durch Ionen vermittelt werden; dann sprechen wir von einer Ionenleitung. Bei der typischen Ionenleitung, z.B. in Elektrolyten, wird neben der Ladungsströmung auch eine meßbare Materieströmung beobachtet. Die Faradayschen Gesetze der Elektrolyse stellen eine zahlenmäßige Beziehung zwischen der durchgeströmten Ladung und der ausgeschiedenen Stoffmenge fest.

In Festkörpern, vor allem in den Kristallen mit heteropolarer Bindung, kann eine Ionenleitung ebenfalls zustande kommen; diese steht dann mit Gitterdefekten in Verbindung. Die unter Einwirkung der thermischen Bewegung aus dem Gitterverband freigewordenen Ionen wandern unter der Einwirkung des äußeren Feldes. Im allgemeinen steigt für diesen Leitungstyp die Leitfähigkeit mit der Temperatur.

Bei den Isolierstoffen des Ionenleitungstyps ist eine Tatsache von entscheidender Bedeutung: Oberhalb einer gewissen Temperatur sind diese Stoffe keine Isolierstoffe mehr.

Den vielfältigsten Leitungsformen begegnet man bei den Gasentladungen. Es trifft zwar zu, daß die Gase und sogar die Metalldämpfe gut isolieren, doch kann man in diesen Stoffen mittels eines genügend starken Feldes eine sich selbsterhaltende Entladung aufbauen.

3.1.2 Temperaturabhängigkeit des Widerstandes

3.1.2.1 Leitfähigkeit und spezifischer Widerstand

Der elektrische Widerstand R ist umso größer, je größer die Länge ℓ eines metallischen Körpers und je kleiner sein Querschnitt A (A = const.) ist:

$$R = \rho \frac{\ell}{A},\tag{3.1}$$

worin die Werkstoffkonstante ρ der spezifische Widerstand ist.

Die Einheit des spezifischen Widerstandes ρ eines Werkstoffes wird in $\frac{\Omega mm^2}{m}$, oder Ωm angegeben. Vielfach ist es üblich, anstelle des spezifischen Widerstandes ρ seinen als Leitfähigkeit bezeichneten Reziprokwert κ einzuführen:

$$\kappa = \frac{1}{\rho}.\tag{3.2}$$

Mit der Leitfähigkeit κ folgt aus Gleichung (3.1) für den Kehrwert des Widerstandes, den Leitwert G, die Gleichung

$$G = \frac{1}{R} = \frac{A}{\rho\ell} = \kappa \frac{A}{\ell},\tag{3.3}$$

wobei die Leitfähigkeit κ in der Einheit $\frac{Sm}{mm^2}$ oder $\frac{S}{m}$ angegeben wird.

3.1.2.2 Änderung des Widerstandes mit der Temperatur

Der Ladungsträgertransport ist von der Temperatur abhängig (siehe Kapitel 3.1.1.2). Bei Metallen wird mit höherer Temperatur der Widerstand größer. Bei Halbleitern werden bei höherer Temperatur vor allem weitere Ladungsträger befähigt, ihren Atomverband zu verlassen. Werden mit höherer Temperatur mehr Ladungsträger frei, so sinkt der Widerstand. Allgemein ist also der Widerstand temperaturabhängig.

Es wird die Temperaturabhängigkeit des Widerstandes in eine Taylorreihe um eine Bezugstemperatur ϑ_B entwickelt, also

$$R(\vartheta) = R(\vartheta_B) \sum_{n=0}^{\infty} \frac{1}{R(\vartheta_B)} \frac{1}{n!} \left. \frac{d^n R(\vartheta)}{d\vartheta^n} \right|_{\vartheta=\vartheta_B} (\vartheta - \vartheta_B)^n.$$
(3.4)

Wird mit $R_B = R(\vartheta = \vartheta_B)$ der Widerstand bei der Bezugstemperatur $\vartheta = \vartheta_B$ bezeichnet und ein Bereich für ϑ angeben, in dem

$$\frac{1}{R(\vartheta_B)} \frac{1}{n!} \left. \frac{d^n R(\vartheta)}{d\vartheta^n} \right|_{\vartheta=\vartheta_B} (\vartheta - \vartheta_B)^n \approx 0, \forall n \ge 3$$
(3.5)

gilt, so ergibt sich näherungsweise

$$R(\vartheta) = R_B \left[1 + \alpha_B (\vartheta - \vartheta_B) + \beta_B (\vartheta - \vartheta_B)^2 \right], \qquad (3.6)$$

mit

$$\alpha_B = \frac{1}{R_B} \left. \frac{dR(\vartheta)}{d\vartheta} \right|_{\vartheta = \vartheta_B}$$

und

$$\beta_B = \frac{1}{2R_B} \left. \frac{d^2 R(\vartheta)}{d\vartheta^2} \right|_{\vartheta = \vartheta_B}$$

Für Temperaturen bis zu etwa +200°C läßt sich bei Metallen der Widerstand $R(\vartheta)$ in Abhängigkeit von der Temperatur ϑ in guter Näherung wie folgt angeben:

$$R(\vartheta) = R_B \left[1 + \alpha_B (\vartheta - \vartheta_B) \right], \ \left[\alpha_B \right] = \frac{1}{K}.$$
(3.7)

Der lineare Temperatur-Koeffizient α_B ist für Metalle positiv.

Wenn man sich auf die normale Raumtemperatur von $\vartheta_B = 20^{\circ}$ C bezieht und den hierfür geltenden Temperaturkoeffizienten α_{20} als Konstante angibt, dann lautet Gleichung (3.7):

$$R(\vartheta) = R_{20} \left[1 + \alpha_{20} (\vartheta - 20^{\circ} C) \right].$$
(3.8)

Für höhere Temperaturen als $+200^{\circ}$ C muß man auch bei Metallen zu einer quadratischen Näherung übergehen.

$$R(\vartheta) = R_B \left[1 + \alpha_B (\vartheta - \vartheta_B) + \beta_B (\vartheta - \vartheta_B)^2 \right], \tag{3.9}$$

worin β_B der quadratische Temperatur-Koeffizient bei der Bezugstemperatur ϑ_B ist. Auch in Gleichung (3.9) kann man sich auf die Raumtemperatur $\vartheta_B = 20^{\circ}$ C beziehen und die Temperaturkoeffizienten α_{20} und β_{20} verwenden:

$$R(\vartheta) = R_{20} \left[1 + \alpha_{20} (\vartheta - 20^{\circ}C) + \beta_{20} (\vartheta - 20^{\circ}C)^2 \right].$$
(3.10)

Oft möchte man sich jedoch auf irgendeine Temperatur beziehen können. Das ist möglich, wenn man den Bezugspunkt $\vartheta_B = 20^{\circ}$ C beläßt und die davon abweichenden Temperaturen, die Warmtemperatur ϑ_w und die Kalttemperatur ϑ_k auf $\vartheta_B = 20^{\circ}$ C bezieht. Dann folgt aus Gleichung (3.8) für das Verhältnis Warmwiderstand $R_w = R(\vartheta_w)$ zu Kaltwiderstand $R_k = R(\vartheta_k)$:

$$\frac{R_w}{R_k} = \frac{1 + \alpha_{20}(\vartheta_w - 20^\circ C)}{1 + \alpha_{20}(\vartheta_k - 20^\circ C)}.$$
(3.11)

Mit der Abkürzung:

$$\tau_{20} = \frac{1}{\alpha_{20}} - 293K \tag{3.12}$$

ergibt sich das Verhältnis $\frac{R_w}{R_k}$:

$$\frac{R_w}{R_k} = \frac{\tau_{20} + \vartheta_w}{\tau_{20} + \vartheta_k}.$$
(3.13)

Werte der Koeffizienten sind in Tabelle 3.1 zu finden:

| Werkstoff | $ ho/rac{\Omega mm^2}{m}$ | $\kappa/rac{Sm}{mm^2}$ | $	au_{20}/K$ | $\alpha_{20}/\frac{10^{-3}}{K}$ | $\beta_{20}/\frac{10^{-6}}{K^2}$ |
|------------|----------------------------|-------------------------|--------------|---------------------------------|----------------------------------|
| Aluminium | 0,02875 | 35 | 245 | 3,77 | 1,3 |
| Eisen | $0,\!10\dots 0,\!15$ | $106,\!6$ | 202145 | $4,5\dots 6$ | 6 |
| Gold-Chrom | 0,33 | 3,0 | | -0,01 | 0,1 |
| Konstantan | $0,\!50$ | 2,0 | | -0,003 | |
| Kupfer | 0,01786 | 56 | 235 | $3,\!93$ | $0,\!6$ |
| Nickel | 0,080,11 | $13\dots 9$ | 250145 | $3,7\dots 6$ | |
| Silber | 0,016 | 62,5 | 243 | 2,8 | 0,7 |
| Wolfram | 0,055 | 18 | 225 | 4,1 | 1,0 |

Tabelle 3.1. Werte des spezifischen Widerstandes ρ , der Leitfähigkeit κ , des Rechenhilfswertes τ_{20} , sowie des linearen Temperaturkoefizienten α_{20} und des quadratischen Temperaturkoeffizieten β_{20} für einige ausgewählte Materialien.

3.1.3 Gleich- und Wechselstrom-Meßbrücken

3.1.3.1 Die Wheatstonesche Meßbrücke

Die meßtechnische Bestimmung von Widerständen kann mit erheblich kleineren Fehlern vorgenommen werden, wenn sie nicht auf die Anzeigen von Strom- und Spannungsmessern, sondern auf die sehr genau bekannten Werte von Präzisionswiderständen zurückgeführt wird. Dazu dient z.B. die Wheatstonesche Meßbrücke (Bild 3.1).



Bild 3.1. Prinzip der Wheatstoneschen Meßbrücke.

 R_1 ist der zu bestimmende Widerstand. Von den Präzisionswiderständen R_2 , R_3 und R_4 ist wenigstens einer (bei uns z.B. R_2) einstellbar. Im Nullzweig C...D liegt ein Nullinstrument M (z.B. ein elektronisches Meßinstrument), ein empfindlicher Spanungsmesser mit Zeigernullstellung in der Mitte. Dieses Instrument braucht keine hohe Genauigkeit aufzuweisen. Es soll nur exakt die Spannungslosigkeit des Nullzweiges, also das Verschwinden der Spannung U_5 , anzeigen. Mit Hilfe der Maschenregel und Knotenregel kann für die unbekannte Spannung U_5 der Ausdruck

$$U_5 = \frac{R_5(R_2R_3 - R_1R_4)}{(R_1 + R_2)(R_5(R_3 + R_4) + R_3R_4) + R_1R_2(R_3 + R_4)}U_0$$
(3.14)

bestimmt werden (vgl. auch Vorlesung), wobei R_5 der Widerstand des Meßinstruments M ist. Gleichung (3.14) gilt für eine *nicht abgeglichene Brückenschaltung*. Wie sofort zu erkennen ist, wird der Brückenzweig C...D spannungslos, wenn die Abgleichbedingung

$$R_2 R_3 = R_1 R_4 \tag{3.15}$$

erfüllt ist

3.1.3.2 Die Widerstandsmessung mit der abgeglichenen Brücke

Der unbekannte Widerstand R_1 wird durch Vergleich mit einem bekannten Widerstand $R_2 = R_N$ bestimmt; das Verhältnis $\frac{R_3}{R_4}$ geht als Faktor in das Ergebnis ein. Hieraus folgt

$$R_1 = R_2 \frac{R_3}{R_4} = R_N \frac{R_3}{R_4}.$$
(3.16)

Dieses Meßverfahren gehört zu den sogenannten Nullverfahren, denn der Meßwert wird auf Grund des Nullwerdens der Spannung U_5 ermittelt.

Wird nach dem Abgleich einer der Widerstände, z.B. R_2 , um den Wert ΔR_2 geändert, so hat die am Spannungsmesser M anliegende Spannung den Wert

$$\Delta U_5 = \frac{R_5 \frac{\Delta R_2}{R_2 + \Delta R_2}}{R_5 (1 + \frac{R_1}{R_2 + \Delta R_2})(1 + \frac{R_4}{R_3}) + R_1 + R_2 + R_3 \frac{R_2}{R_2 + \Delta R_2} + R_4} U_0.$$
(3.17)

Im Bereich kleiner Verstimmungen kann man ΔR_2 gegenüber R_2 vernachlässigen. Damit ergibt sich dann

$$\Delta U_5 = \frac{R_5 \frac{\Delta R_2}{R_2}}{R_5 (1 + \frac{R_1}{R_2})(1 + \frac{R_4}{R_3}) + R_1 + R_2 + R_3 + R_4} U_0.$$
(3.18)

In Gleichung (3.18) steigt somit die Spannung ΔU_5 praktisch linear mit der relativen Änderung $\frac{\Delta R_2}{R_2}$ des Widerstandes R_2 an.

3.1.3.3 Die Empfindlichkeit des Abgleichs

Die Empfindlichkeit E einer Meßanordnung nach Bild 3.1 ist definiert als das Verhältnis der Änderung ihrer Anzeige ΔA zu der sie verursachenden, hinreichend kleinen Änderung der Meßgröße ΔM

$$E_m = \frac{\Delta A}{\Delta M}.\tag{3.19}$$

Wird ein hochohmiges Nullinstrument (z.B. elektronisches Meßgerät, Widerstand R_5) verwendet, so können die Brückenwiderstände gegenüber R_5 vernachlässigt werden. Aus Gleichung (3.18) ergibt sich mittels Grenzwertbetrachtung für $R_5 \to \infty$ dann für ΔU_5 :

$$\Delta U_5 = \frac{\frac{\Delta R_2}{R_2}}{(1 + \frac{R_1}{R_2})(1 + \frac{R_4}{R_3})} U_0.$$
(3.20)

Damit wird die Empfindlichkeit der Brücke für diesen Fall

$$E_r = \frac{\Delta U_5}{\Delta R_2} = \frac{U_0}{R_2 (1 + \frac{R_1}{R_2})(1 + \frac{R_4}{R_3})}.$$
(3.21)

Die Abgleichbedingung entsprechend Gleichung (3.15) ist unabhängig von der Höhe der angelegten Spannung U_0 . Die Empfindlichkeit der Brücke ist dagegen umso größer, je größer die Brückeneingangsspannung U und damit die Brückeneingangsstromstärke ist. Die Größe der Stromstärke ist durch die thermische Belastbarkeit der Widerstände entsprechend der am Widerstand R auftretenden Verlustleistung $P = RI^2$ begrenzt. Die Brückenempfindlichkeit steigt mit der Empfindlichkeit des zur Anzeige verwendeten Meßgerätes und geht mit kleiner werdendem Innenwiderstand R_5 desselben zurück. Außerdem hängt sie von den Brückenverhältnissen, gegeben durch die Widerstände, ab. Die Meßunsicherheit der Anordnung ist bestimmt durch die Fehlergrenzen der Meßwiderstände, besonders durch die des Vergleichswiderstandes $R_2 = R_N$. Mit sehr genauen Wheatstoneschen Brücken unter Verwendung von elektronischen Meßgeräten höchster Empfindlichkeit können Widerstände von 1 Ω bis 10⁶ Ω mit einer Meßungenauigkeit von etwa $\pm 0.5\%$ gemessen werden.

3.1.3.4 Schleifdrahtbrücken

Die Widerstände R_3 und R_4 werden, wie in Bild 3.2 gezeigt, in Form eines Schleifdrahtes ausgeführt, der durch einen Schleifkontakt an beliebiger Stelle kontaktiert werden kann. Der Schleifdraht hat einen Widerstandsbelag R' und bei einer gegebenen Länge l den Gesamtwiderstand R = R'l.

Die Teilwiderstände R_3 und R_4 verhalten sich wie die zugehörigen Drahtlängen x und $\ell - x$:

$$R_3 = xR' = x\frac{R}{\ell} = \frac{x}{\ell}R = kR \tag{3.22}$$

und

$$R_4 = (\ell - x)R' = (\ell - x)\frac{R}{\ell} = (1 - k)R,$$
(3.23)

wobei $k = \frac{x}{l}$ das Verhältnis der Länge x der Stellung des Schleifkontaktes zur Gesamtlänge ℓ des Schleifdrahtes ist. Bei Abgleich ergibt sich der zu messende Widerstand:

$$R_1 = R_2 \frac{R_3}{R_4} = \frac{k}{1-k} R_N.$$
(3.24)

Für Übungsgeräte ist der Schleifdraht gestreckt auf einem Lineal montiert und mit einer Millimeterteilung versehen, auf der sich x und $(\ell - x)$ ablesen lassen. Manchmal ist auch eine Teilung $\frac{x}{(\ell-x)} = \frac{k}{(1-k)}$ vorhanden. Bei Benutzung der Brücke ist sehr auf die zulässige Belastung des meist niederohmigen Brückendrahtes zu achten. Häufig sind nur Brückeneingangsspannungen U_0 von einigen Volt zugelassen.

Der relative Meßfehler liegt bei Schleifdrahtbrücken bei ca. 1%, bei einem erfaßbaren Meßbereich von $0,01\Omega$ bis $10^4\Omega$.



Bild 3.2. Schaltung einer Schleifdrahtbrücke.

3.1.3.5 Wechselstrom-Meßbrücken

Die Meßbrücke nach Bild 3.3 ist eine in der Meßtechnik außerordentlich vielseitig verwendbare Meßschaltung. Sie wird zur Messung von Widerständen, Kapazitäten, Induktivitäten, Gegeninduktivitäten sowie Verlustfaktoren und Frequenzen verwendet.



Bild 3.3. Schaltung einer Wechselstrom-Meßbrücke.

Entsprechend der Abgleichbedingung für die Wheatstonesche Brücke (siehe Kapitel 3.1.3.1) ist die Brücke nach Bild 3.3 abgeglichen, d.h. die Stromstärke \hat{i}_5 ist gleich Null, wenn die Abgleichbedingung:

$$\underline{Z}_2 \underline{Z}_3 - \underline{Z}_1 \underline{Z}_4 = 0 \tag{3.25}$$

erfüllt ist.

Werden die Impedanzen \underline{Z}_k (k=1,2,3,4) durch Betrag und Winkel angegeben:

$$\underline{Z}_k = |\underline{Z}_k| e^{j\varphi_k}, \tag{3.26}$$

so kann die oben stehende Abgleichbedingung (Gleichung (3.25)) als

$$|\underline{Z}_1||\underline{Z}_4| = |\underline{Z}_2||\underline{Z}_3| \text{ und } \varphi_1 + \varphi_4 = \varphi_2 + \varphi_3$$
(3.27)

geschrieben werden.

Das bedeutet, daß die Impedanzen jeweils nach Betrag und Winkel abgeglichen werden müssen. Dementsprechend müssen auch jeweils zwei Abgleichelemente vorhanden sein.

Der Abgleich der Brücke ist nicht unter allen Umständen möglich, in Bild 3.4b ist hierzu ein Beispiel angegeben.



Bild 3.4. Beispiele für a) abgleichbare und b) nicht abgleichbare Brücken.

3.1.3.6 Messung einer kapazitiven Impedanz mit der Wechselstrom-Meßbrücke

Eine reale, kapazitiv wirkende Impedanz läßt sich als die Parallelschaltung aus einem idealen, ohmschen Widerstand R_x , der in erster Näherung die Ableitungsverluste im Dielektrikum beschreiben soll, und einem idealen Kondensator der Kapazität C_x angeben. Soll mit einem Kondensator veränderlicher Kapazität C_2 und mit einem veränderlichen Widerstand R_2 eine solche kapazitive Impedanz gemessen werden, so kann hierzu die in Bild 3.5 dargestellte Wechselstrom-Meßbrücke verwendet werden.



Bild 3.5. Wechselstrom-Meßbrücke.

Die Brückenimpedanzen ergeben sich zu:

$$\underline{Z}_{x} = \underline{Z}_{1} = \frac{1}{\frac{1}{R_{x}} + j\omega C_{x}}} = \frac{R_{x}}{1 + j\omega R_{x}C_{x}} , \quad \underline{Z}_{3} = R_{3},$$

$$\underline{Z}_{2} = \frac{1}{\frac{1}{R_{2}} + j\omega C_{2}}} = \frac{R_{2}}{1 + j\omega R_{2}C_{2}} , \quad \underline{Z}_{4} = R_{4}.$$

$$(3.28)$$

$$C_{x}$$

$$\underline{L}_{4} = R_{4}$$

$$C_{x}$$

$$\underline{L}_{5}$$

$$C_{x}$$

$$\underline{L}_{4} = R_{4}$$



Die Abgleichbedingung lautet:

 $\hat{\underline{u}}_0$

$$\frac{R_2 R_3}{1 + j\omega R_2 C_2} = \frac{R_x R_4}{1 + j\omega R_x C_x},\tag{3.29}$$

oder nach Vergleich von Real- und Imaginärteil, bzw. Betrag und Phase

$$R_2 R_3 = R_x R_4 \quad \text{und} \quad C_2 R_2 = C_x R_x. \tag{3.30}$$

Aus den Gleichungen lassen sich die unbekannten Werte zu:

$$R_1 = R_x = R_2 \frac{R_3}{R_4} = R_N \frac{R_3}{R_4}$$
 und $C_1 = C_x = C_2 \frac{R_4}{R_3}$ (3.31)

ermitteln. Wie festgestellt werden kann, ist dieser Abgleich der Brücke unabhängig von der Frequenz der Speisespannung, vorausgesetzt, daß R_x und C_x frequenzunabhängig sind.

Wenn die Meßkapazität $C_1 = C_x$ und die Vergleichskapazität C_2 vernachlässigbare Verluste haben, kann die in Bild 3.6 angegebene Brückenschaltung verwendet werden. Hierfür ergibt sich die Abgleichbedingung:

$$C_x R_3 = C_2 R_4. (3.32)$$

3.2 Versuchsdurchführung

3.2.1 Bestimmung der Temperaturkennlinie eines Widerstandes R

3.2.1.1 Messung

Bestimmen Sie für einen gegebenen Widerstand die Funktion $R = f(\vartheta)$ im Bereich $\vartheta = 20^{\circ}$ C bis $\vartheta = 80^{\circ}$ C und tragen Sie die Werte in Tabelle 3.2 ein

| $\frac{\vartheta}{^{o}C}$ | 20 | 25 | 30 | 35 | 40 | 45 | 50 | 55 | 60 | 65 | 70 | 75 | 80 |
|-------------------------------|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|
| $\frac{R(\vartheta)}{\Omega}$ | | | | | | | | | | | | | |

Tabelle 3.2. Aufgenommene Meßwerte des temperaturabhängigen Widerstandes.

3.2.1.2 Graphische Darstellung der gemessenen Kennlinie

Der Verlauf des Widerstandes R als Funktion der Temperatur ϑ ist in dem Diagramm 1 für einen Temperaturbereich von $\vartheta = 20^{\circ}$ C bis $\vartheta = 80^{\circ}$ C aufzutragen.

3.2.1.3 Ermittlung von α_{20} und β_{20}

Berechnen Sie α_{20} und β_{20} aus den Werten an den Stützstellen $\vartheta_1 = 20^{\circ}$ C, $\vartheta_2 = 50^{\circ}$ C und $\vartheta_3 = 80^{\circ}$ C. Der Wert für R_{20} muß gegebenenfalls aus dem Kurvenverlauf extrapoliert werden.

3.2.1.4 Graphische Darstellung der angenäherten Kennlinie

Zeichnen Sie in das Diagramm 1 zusätzlich die Näherungsparabel nach Gleichung (3.10) ein und diskutieren Sie die Abweichungen bzw. Übereinstimmungen mit der Kurve aus Absatz 3.2.1.2.



3.2.2 Bestimmung der Eigenschaften einer Wheatstoneschen Meßbrücke für Gleichgrößen

3.2.2.1 Messung eines unbekannten Widerstandes

Bestimmen Sie den Wert eines unbekannten Widerstandes $R_1 = R_x$ mit Hilfe der Wheatstoneschen Meßbrücke (Bild 3.1), $U_0 = 5$ V.

 $R_2 = R_3 = R_4 = R_1 = R_x = R_2 \frac{R_3}{R_4} =$

3.2.2.2 Messung der Spannungsempfindlichkeit der Meßbrücke

Ändern Sie den Wert des Widerstandes R_2 um 5% und messen Sie die Empfindlichkeit E_m der Brücke als Funktion der Spannung. Variieren Sie dazu die Spannung U_0 zwischen 2V und 5V.

$$\Delta R_2 = R_2^+ = R_2 + \Delta R_2$$

| $\frac{U_0}{V}$ | 2,0 | 2,5 | 3,0 | 3,5 | 4,0 | 4,5 | 5,0 |
|---|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|
| $rac{U_5}{mV}$ | | | | | | | |
| $\frac{E_m = \frac{U_5}{\Delta R_2}}{\frac{mV}{k\Omega}}$ | | | | | | | |

Die Empfindlichkeit der Wheatstoneschen Brücke als Funktion von U ist in Diagramm 2 aufzutragen.



3.2.2.3 Berechnung der Spannungsempfindlichkeit der Meßbrücke

Berechnen Sie die Empfindlichkeit E_r der Brückenschaltung nach Gleichung 3.21 für $U_0 = 5$ V, und vergleichen Sie diese mit dem gemessenen Wert E_m aus Punkt 3.2.2.2.

$$E_r = E_m =$$

Worauf ist der Unterschied der beiden Werte zurückzuführen?

3.2.3 Messung der Impedanz eines verlustbehafteten Kondensators

Bestimmen Sie die Werte R_x und C_x der Impedanz eines verlustbehafteten Kondensators nach Bild 3.5 mit Hilfe der in Bild 3.5 dargestellten Wechselstrombrücke.

$$R_{2} = R_{N} = f = R_{3} = R_{4} = C_{2} =$$

$$R_{1} = R_{x} = R_{2} \frac{R_{3}}{R_{4}} = C_{1} = C_{x} = C_{2} \frac{R_{4}}{R_{2}} =$$

3.2.4 Messung der Kapazität eines Kondensators

Bestimmen Sie den Wert der Kapazität eines Kondensators mit Hilfe der in Bild 3.6 dargestellten Wechselstrombrücke.

$$R_3 = f = R_4 = R_N = C_2 =$$

 $C_1 = C_x = C_2 \frac{R_4}{R_3} =$

3.2.5 Messung der Impedanz einer verlustbehafteten Spule

Mit der Brückenschaltung nach Bild 3.5 soll die Impedanz einer verlustbehafteten Spule $\underline{Z}_x = R_x + j\omega L_x$ gemessen werden. In welchen Brückenzweig muß \underline{Z}_x geschaltet werden? Skizzieren Sie die Schaltung und geben Sie die Formeln zur Berechnung von R_x und L_x an.

3.3 Versuchsvorbereitungen

Vor der Teilnahme am Versuch sind folgende Aufgaben zu lösen und die Ergebnisse zum Praktikumstermin mitzubringen:

- 1. Berechnungen zu Versuchsteil 3.2.1.3: Gegeben seien die Widerstandswerte R_{20} , R_{50} und R_{80} eines temperaturabhängigen Widerstandes für die Temperaturen $\vartheta_1 = 20^{\circ}$ C, $\vartheta_2 = 50^{\circ}$ C und $\vartheta_3 = 80^{\circ}$ C. Der Temperaturverlauf des Widerstandes soll nun durch Gleichung (3.10) näherungsweise beschrieben werden. Bestimmen Sie hierzu die Temperaturkoeffizienten α_{20} und β_{20} in Abängigkeit der Widerstandswerte R_{20} , R_{50} und R_{80} .
- 2. Zu Versuchsteil 3.2.5: Die Schaltung des Versuchsteils ist zu skizzieren. Des weiteren sind die Formeln für R_x und L_x anzugeben.

Die Lösung dieser Aufgaben ist eine notwendige Voraussetzung für die Teilnahme am Versuch!

3.4 Anhang zu Versuch I/3

3.4.1 Meßgeräte

Zum Abgleich einer Meßbrücke wird ein Meßgerät benötigt, daß die Spannungs- bzw. Stromlosigkeit des Brückenzweiges C-D (Bild 3.A.1) anzeigt (Nullindikator). Für einen genauen Abgleich ist eine hohe Empfindlichkeit in der Umgebung des Nullpunktes der Meßgröße erforderlich.



Bild 3.A.1: Meßbrücke mit Meßgerät (M).

Im folgenden werden die am häufigsten angewandten Meßgerätetypen kurz beschrieben.

3.4.1.1 Dreheisenmeßwerk

Beim Dreheisenmeßwerk ist das durch den Stromfluß aufgebrachte, auf die Zeigerachse wirkende Drehmoment $M \sim I^2$. Der Zeigerausschlag α ergibt sich dann aus der Beziehung $M = c(\alpha) \cdot \alpha$, wobei $c(\alpha)$ die Federkonstante der Rückstellfeder (Schneckenfeder) ist. Häufig ist c = const., so daß $\alpha \sim I^2$ gilt. Das Dreheisenmeßwerk liefert somit aufgrund der mechanischen Trägheit einen Zeigerauschlag, der dem Effektivwert des Meßstromes proportional ist und daher sowohl für Gleichstrommessungen als auch für Wechselstrommessungen bis zu einer Frequenz von ca. 1 kHz verwendbar ist. Empfindliche Dreheisenmeßwerke sind für Ströme $I \geq 3$ mA bei Vollausschlag erhältlich und weisen einen Innenwiderstand von $R_i = 500\Omega$ auf. Aufgrund der recht geringen Empfindlichkeit, die durch die quadratische Abhängigkeit des Zeigerausschlags von der Meßstromstärke in der Umgebung des Nullpunktes noch geringer ist, ist das Dreheisenmeßwerk als Nullindikator schlecht zu gebrauchen.

3.4.1.2 Drehspulmeßwerk

Beim Drehspulmeßwerk gilt $M \sim I$ und somit $\alpha \sim I$. bei c =const. Aufgrund der mechanischen Trägheit entspricht die Anzeige dem arithmetischen Mittelwert der Meßstromstärke, wodurch das Drehspulmeßwerk zum Messen der Wechselstromstärke ungeeignet ist. Bei Gleichstrommessungen zeichnet es sich durch eine hohe Empfindlichkeit aus ($I \geq 10 \mu$ mA bei Vollausschlag). Bei Gleichrichtung des Meßstromes über Dioden ist das Drehspulmeßwerk auch für Wechselstrommessungen geeignet, jedoch tritt dabei durch den Spannungsabfall U_D über den Dioden ein Meßfehler auf, der erst für große Spannungen am Meßwerk $U_{Me\beta} \gg U_D$ vernachlässigbar ist. Wegen der sehr geringen Empfindlichkeit in der Umgebung des Nullpunktes eignet sich das Drehspulmeßwerk mit Gleichrichter nicht als Nullindikator für Wechselgrößen.

3.4.1.3 Elektronisches Meßgerät

Bei elektronischen Meßgeräten wird die zu messende Größe durch ein Widerstandsnetzwerk und einen nachgeschalteten Verstärker in eine Spannung von einigen Volt umgesetzt, die dann über ein Drehspulmeßwerk mit vorgeschaltetem Gleichrichter angezeigt wird (Bild 3.A.2).



Bild 3.A.2: Aufbau eines elektronischen Meßgerätes

- a) Widerstandsnetzwerk
- b) Operationsverstärker mit Rückkopplung
- c) Brücken-Gleichrichter
- d) Drehspulmeßwerk.

Im folgenden soll die Bestimmung der notwendigen Widerstandswerte für R_v und R_p für die einzelnen Meßbereiche kurz behandelt werden. Für die Größen des Operationsverstärkers gilt

$$I_{p} = I_{R1} + I_{R2},$$

$$U_{a} = -v_{0}U_{p},$$

$$U_{e} = U_{p} + R_{1}I_{R1} \quad \text{und}$$

$$U_{a} = U_{p} + R_{2}I_{R2}$$

mit der Verstärkung v_0 . Betrachtet man den Operationsverstärker als ideal, d.h. kann man $I_p = 0$ und $v_0 \to \infty$ annehmen, so ergibt sich damit schließlich

$$\left|\frac{U_a}{U_e}\right| = \frac{R_2}{R_1}.$$

Die Widerstände R_v und R_p werden nun so bestimmt, daß in allen Meßbereichen bei Vollausschlag z.B. $|U_e| = 50 \text{ mV}$ gilt. Mit $R_1 = 1,5M\Omega$ und $R_2 = 300M\Omega$ ergibt sich daraus $|I_{R1}| = 33,3$ nA und $|U_a| = 10$ V bei Vollausschlag. Für die Ströme und Spannungen gilt

$$I_{R1} = I_{Me\beta} \frac{R_p}{R_1 + R_p}$$

bzw.

$$U_{Me\beta} = I_{Me\beta}R_i.$$

Dabei ist R_i zugleich der Innenwiderstand des Meßgerätes. Es gilt

$$R_i = R_v + \frac{R_1 R_p}{R_1 + R_p}.$$

Bei der Messung von Strömen soll $U_{Me\beta}$ möglichst klein sein, weshalb hier $R_v = 0\Omega$ gesetzt wird. Setzt man für $I_{Me\beta}$ jeweils den maximal zulässigen Strom eines Meßbereiches ein, so gilt für R_p

$$R_p = \frac{R_1}{\frac{I_{MeB}}{I_{R1}} - 1}.$$

| $I_{Me\beta}$ | $1 \ \mu A$ | $3 \ \mu A$ | $10 \ \mu A$ | $30 \ \mu A$ | $100 \ \mu A$ | $300 \ \mu A$ |
|---------------|----------------------|-----------------|------------------------|-----------------|----------------|-----------------|
| R_p | 51,7 k Ω | 16,9 k Ω | 5,02 k Ω | 1,67 k Ω | 500 Ω | 167 Ω |
| R_i | $50 \text{ k}\Omega$ | 16,7 k Ω | $5 \ \mathrm{k}\Omega$ | 1,67 k Ω | $500 \ \Omega$ | 167 Ω |
| | | | | | | |
| I_{MeB} | 1 mA | 3 mA | 10 mA | 30 mA | 100 mA | 1 A |
| R_p | $50 \ \Omega$ | 16,7 Ω | $5 \ \Omega$ | 1,67 Ω | $0,5 \ \Omega$ | $0,05~\Omega$ |
| R_i | $50 \ \Omega$ | 16,7 Ω | $5 \ \Omega$ | 1,67 Ω | $0,5 \ \Omega$ | $0,05 \ \Omega$ |

Tabelle 3.A.1: R_p und R_i für die Strommeßbereiche eines elektronischen Meßgerätes $(R_v = 0\Omega)$.

Zur Auswahl eines Meßbereiches werden über einen Stufenschalter die entsprechenden Widerstände zugeschaltet.

3.4.1.4 Oszilloskop

Bei Wechselspannungsmeßbrücken kann auch ein Oszilloskop als Nullindikator verwendet werden. Legt man die Brückenspeisespannung U_0 auf die x-Ablenkung und die Spannung U_5 im Brückenzweig C-D auf die y-Ablenkung, so ergibt sich je nach Phasenlage und Amplitudenverhältnissen im allgemeinen eine schrägliegende Ellipse (Lissajous-Figur, siehe auch Versuch B1/2), die bei abgeglichener Brücke in eine horizontale Gerade übergeht (Bild 3.A.3).



Bild 3.A.3: Lissajous-Figur auf dem Oszilloskop als Nullindikator bei Wechselspannungsmeßbrücken.

3.4.2 Die komplexe Wechselstromrechnung

Die Kenntnis der komplexen Wechselstromrechnung ist zur Durchführung des Versuchs unerläßlich. Eine ausführliche Darstellung finden Sie in den Unterlagen zum Versuch B1/2.