

## 6. ZÁVISLOST ODPORU VODIČŮ A POLOVODIČŮ NA TEPLOTĚ

### Měřicí potřeby

- |                               |                              |
|-------------------------------|------------------------------|
| 1) elektromagnetická míchačka | 4) vodič v olejové lázni     |
| 2) RLC měřič E317             | 5) polovodič v olejové lázni |
| 3) digitální teploměr         |                              |

### Obecná část

Důležitou charakteristikou pevných látek je konduktivita  $\gamma$  (dříve nazývaná měrná elektrická vodivost), která je definována Ohmovým zákonem v diferenciálním tvaru:  $\mathbf{j} = \gamma \mathbf{E}$  (u anizotropních látek je popsána tenzorem II. řádu). Podle její velikosti lze látku zhruba dělit do tří skupin:

$$\text{nevodiče} < 10^{-8} (\Omega m)^{-1} < \text{polovodiče} < 10^6 (\Omega m)^{-1} < \text{vodiče}$$

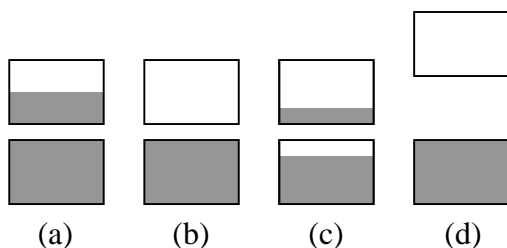
(Uvedené hranice jsou pouze orientační, neboť především u polovodičů závisí konduktivita na teplotě, osvětlení, množství příměsí a dalších faktorech.)

Přímá úměrnost mezi proudovou hustotou  $\mathbf{j}$  a intenzitou elektrického pole  $\mathbf{E}$  je důsledkem srážek elektronů s kmitajícími atomy krystalové mřížky (fonony) nebo s poruchami (příměsí, dislokace, plošné poruchy). Tyto srážky lze popsat **relaxační dobou**  $\tau$ , která udává, jak rychle se systém narušený vnějším polem vrací do rovnováhy. V případě srážek elektronů s fonony je relaxační doba totožná se střední dobou mezi dvěma srážkami. Pro konduktivitu lze odvodit [1] vztah:

$$\gamma = \frac{e^2 \cdot n \cdot \tau}{m^*} = e \cdot n \cdot \mu_n, \quad (1)$$

kde  $e$  je elementární náboj,  $n$  je koncentrace elektronů,  $m^*$  je efektivní hmotnost elektronů a  $\mu_n$  je jejich pohyblivost. (V případě polovodičů se zavádí pojem „díry“ a konduktivita je pak  $\gamma = en\mu_n + ep\mu_p$ , kde  $p$  je koncentrace děr a  $\mu_p$  jejich pohyblivost.)

Obrovské rozdíly v hodnotách konduktivity kovů (vodiče) a polovodičů a rovněž její rozdílnou teplotní závislost vysvětluje kvantová teorie pevných látek existencí pásové struktury. Elektrony obsazují pásy dovolených energií, které jsou od sebe odděleny pásy zakázaných energií (tzv. zakázané pásy).



Obr. 1 Schéma zaplnění energetických pásů elektrony v jednomocném kovu (a), ve vlastním polovodiči při  $T = 0^\circ \text{C}$  (b) a při  $T \neq 0^\circ \text{C}$  (c) a v nevodiči (d). Nevodič (izolátor) se od polovodiče liší jen šířkou zakázaného pásu  $E_g > 3 \text{ eV}$ .

### Vodiče (kovy)

V kovech je vodivostní pás zaplněn právě do poloviny (alkalické kovy, jednomocné kovy Cu, Ag, Au,...) nebo se dovolené pásy překrývají (dvojmocné kovy).

Teplotní závislost odporu (vodivosti) je **dána teplotní závislostí relaxační doby resp. pohyblivosti**. Se zvyšující se teplotou roste amplituda kmitů iontů a zvyšuje se tak pravděpodobnost srážek elektronů s ionty. Střední doba mezi dvěma srážkami (relaxační doba) klesá, a tedy klesá konduktivita kovu (roste rezistivita  $\rho$ ). (Teorie [3] poskytuje pro teploty od pokojové výše vztah  $1/\gamma = \rho \sim T$  a pro teploty nízké  $\rho \sim T^5$ .)

Závislost odporu kovů na teplotě lze v širokém teplotním oboru (s výjimkou nízkých teplot) dosti přesně popsat polynomem druhého stupně. Často dokonce postačí (pro nepříliš široké intervaly teplot) uvažovat pouze lineární závislost a odpor měřeného vzorku vyjádřit pomocí vztahu:

$$R = R_0 \cdot [1 + \alpha \cdot (t - t_0)] , \quad (2)$$

kde  $R_0$  je odpor při teplotě  $t_0 = 0 \text{ }^\circ\text{C}$  a  $\alpha$  je teplotní součinitel odporu.

### Polovodiče

U polovodičů se kromě teplotní závislosti pohyblivosti (jako u kovů) uplatňuje velmi výrazně **změna koncentrace nosičů náboje způsobená tepelnou aktivací**. U vlastních polovodičů elektrony přecházejí do vodivostního pásu z valenčního pásu za vzniku děr. Lze například ukázat [2], že u vlastních polovodičů platí pro koncentraci nosičů náboje:

$$n_i = p_i \sim T^{3/2} \cdot e^{-\frac{E_g}{2kT}} ,$$

kde  $k$  je Boltzmannova konstanta a  $E_g$  je energie zakázaného pásu. Protože pohyblivost  $\mu \sim T^{-3/2}$  (pro mřížový rozptyl) dostáváme dosazením do vztahu (1):

$$\gamma \sim e^{-\frac{E_g}{2kT}} \quad (3)$$

Podobnou exponenciální závislost konduktivity dostaneme i pro příměsové polovodiče, jen aktivační energií je zde energie příměsové hladiny [2].

Termistory (**THERMal resISTOR** = teplotně závislý rezistor) jsou polovodičové součástky, které využívají výrazné závislosti odporu na teplotě. Tuto závislost charakterizuje teplotní součinitel odporu, definovaný vztahem

$$\alpha = \frac{1}{R} \frac{dR}{dT}$$

Již v roce 1834 zjistil Faraday velký záporný teplotní součinitel odporu u sirníku stříbrného. Většina termistorů pracuje s **tepelným vybuzením nosičů proudu** (viz výše) a proto mají záporný teplotní součinitel. Takové termistory označujeme NTC (**Negative Thermal Coefficient**) na rozdíl od PTC (**Positive TC**), u kterých v určitém teplotním oboru má teplota vliv jen na pohyblivost nosičů a tedy odpor s teplotou roste podobně jako u kovů. Dále se budeme zabývat jen NTC termistory.

Jelikož se termistory nevyrábějí z monokrystalických materiálů, pro které platí výše uvedené vztahy, ale vyrábějí se spékáním různých kysličníků (Ni, Mn, Co, Fe, Ti, ...), vyjadřuje se závislost odporu na teplotě obecnějším vztahem:

$$R = R_a \cdot e^{-B(1/T_a - 1/T)} \quad (4)$$

kde  $R_a$  je odpor termistoru při absolutní teplotě  $T_a$ , a  $B$  je konstanta související s aktivační energií nosičů náboje a se složením a zpracováním použitého polovodičového materiálu. Zlogaritmujeme-li vztah (4), zjistíme, že se jedná o přímkovou závislost, kde veličina  $1/T$  představuje nezávisle proměnnou a veličina  $\ln R$  je závisle proměnná. Můžeme tedy vynést naměřené hodnoty jako závislost  $\ln R$  na  $1/T$  do grafu a pokud se měřený polovodič skutečně řídí vztahem (4), bude tato závislost přímková. Pak můžeme z parametrů proložené přímky snadno získat konstanty  $B$  a  $R_a$  (teplotu  $T_a$  volíme – obvykle 273,15 K). Derivováním vztahu (4) dostáváme pro teplotní součinitel odporu:

$$\alpha = -\frac{B}{T^2} \quad (5)$$

### Měření a zpracování naměřených hodnot

Měřené vzorky v baňkách s olejem jsou vychlazeny v lednici v místnosti UC103. Vezměte si příslušnou baňku vždy těsně před měřením. **POZOR - zátky nejsou v baňkách upevněny!**

Sondu teploměru zasuňte do otvoru v zátce a vzorek připojte k RLC měřiči do zdírek „L“ a „H“. Zvolte nejmenší možný rozsah přístroje, abyste tak plně využili jeho citlivosti. (Je-li měřený odpor větší než použitý rozsah, bliká na displeji údaj „999“.)

Baňku postavte na míchačku a ihned zapněte míchání („STIRRING“). Páčka vpravo od vypínačů („REVOLUTIONS“) slouží k nastavení otáček míchadla. Dbejte na to, aby se míchadlo (kovová tyčka v baňce) otáčelo volně s dostatečnou rychlostí. Pokud jsou otáčky rotujícího magnetu pod plotnou příliš vysoké, nestačí míchadlo sledovat točivé magnetické pole a pohybuje se pomalu a trhaně. V tom případě je třeba míchání vypnout, snížit otáčky a opět zapnout. Topení („HEATING“) zpočátku nemusíte zapínat, vzorky se ohřívají samovolně. **Než zahájíte vlastní odečítání hodnot, ponechejte olej asi dvě minuty promíchávat, aby se teplotní poměry ustálily v celém objemu baňky.**

### A. Vodič

Pro zápis naměřených hodnot použijte následující tabulku 1:

$t_i$ [°C]	$R_i$ [Ω]	$t_{i+5}$ [°C]	$R_{i+5}$ [Ω]	$\alpha_i$ [K <sup>-1</sup> ]	$\alpha_i - \bar{\alpha}$ [K <sup>-1</sup> ]	$(\alpha_i - \bar{\alpha})^2$ [K <sup>-2</sup> ]

Prvních pět dvojic naměřených hodnot se zapíše do prvních dvou sloupců, druhých pět dvojic do druhých dvou sloupců. Výpočet je založen na tzv. postupné metodě popsané v úvodní části skript v kapitole „Měřicí metody“.

Hodnoty  $\alpha_i$  spočtete podle vztahu  $\alpha_i = \frac{R_{i+5} - R_i}{R_i \cdot t_{i+5} - R_{i+5} \cdot t_i}$ .

## B. Polovodič (termistor)

Naměřené hodnoty odporu a teploty zapisujte do následující tabulky 2:

$t$ [°C]	$R$ [Ω]	$T$ [K]	$1/T$ [K <sup>-1</sup> ]	$\ln R$

### Pracovní úkol

#### A. Vodič

- 1) Proměřte závislost odporu vodiče na teplotě tak, že změříte 10 hodnot odporu s teplotním krokem tři stupně.
- 2) Spočtete průměrnou hodnotu teplotního součinitele odporu a jeho směrodatnou chybu (viz kapitola „Chyby měření“ v úvodní části skript). Výsledek zapište ve tvaru  $\bar{\alpha} \pm \delta\alpha$  a správně zaokrouhlete (viz „Chyby měření“, odst. E).
- 3) Naměřenou závislost  $R(t)$  znázorněte graficky a spočtete rovnici této přímkové závislosti lineární regresí (viz „Chyby měření“, odst. D). Z koeficientů rovnice ( $R = kt + q$ ) určete srovnáním s rovnicí (2) součinitel  $\alpha$  a odpor  $R_0$ . **Obě hodnoty teplotního součinitele odporu porovnejte s tabulkovou hodnotou.**

#### B. Polovodič

- 1) Proměřte odpor termistoru v teplotním rozmezí 40 °C s teplotním krokem 2 °C. Sestrojte graf závislosti odporu na teplotě  $R(t)$ .
- 2) Dále sestrojte graf závislosti  $\ln R$  na  $1/T$  a spočtete lineární regresí rovnici této přímkové závislosti. Porovnáním se zlogaritmovaným vztahem (4) určete konstantu  $B$  a odpor termistoru  $R_a$  při teplotě 0 °C.
- 3) Podle vztahu (5) spočtete pro teplotu 0 °C teplotní součinitel odporu  $\alpha$ .

Literatura:

- [1] Charles Kittel: Úvod do fyziky pevných látek, ACADEMIA, Praha 1985
- [2] H. Frank, V.Šnejdar: Principy a vlastnosti polovodičových součástek, SNTL, Praha 1976
- [3] R. Kužel, M. Saxlová, J. Šternberk: Úvod do fyziky kovů II, SNTL, Praha 1985