

**UNIVERSITATEA "POLITEHNICA" DIN BUCUREȘTI  
DEPARTAMENTUL DE FIZICĂ**

**LABORATORUL DE OPTICĂ**

**BN 121**

**STUDIUL DISTRIBUȚIEI DUPĂ VITEZE A  
ELECTRONILOR ÎNTR-UN METAL**

# STUDIUL DISTRIBUȚIEI DUPĂ VITEZE A ELECTRONILOR ÎNTR-UN METAL

## Scopul lucrării

Lucrarea are drept scop determinarea funciei de distribuție după viteze a electronilor dintr-un metal, precum și obținerea unor rezultate de interes fizic – temperatura gazului electronic și viteza cea mai probabilă a acestora din studiul emisiei termoelectronice, prin metoda magnetronului.

## Teoria lucrării

Emisia termoelectronică este emisia de electroni datorată temperaturii ridicate a suprafeței unui corp (în general metal).

Un model simplu pentru comportarea electronilor într-un metal este modelul electronilor liberi, în care se consideră ca aceștia se mișcă într-o groapă de potențial de adâncime constantă  $W$ , astfel încât fără acțiunea unor factori externi electrobii nu pot părăsi metalul. Dacă energia cinetică a electronilor devine cel puțin egală cu  $W$  (numit și **energia de extracți**), electronii vor părăsi metalul.

Din condiția:  $\frac{mv^2}{2} \geq W$  (1) se găsește viteza minimă (critică) a electronilor ce pot fi expulzați:  $v_0 = \sqrt{\frac{2W}{m}}$  (2). Condiția (1) nu este însă suficientă, impunându-se, în plus condiția ca  $v$  să nu fie paralelă cu suprafața metalului.

Vom studia în continuare fenomenul de emisie termoelectrică, ținând cont de considerente ale statisticii clasice. Ipoteza de baza a acestui studiu este aceea ca între limite suficient de largi de temperatură **electronii din metal alcătuiesc un gaz ce se supune statisticii Maxwell.**

Dacă în unitatea de volum a metalului se găsesc  $n_0$  electroni, numărul  $dn'$  de electroni din unitatea de volum care au componentele vitezei  $v(v_x, v_y, v_z)$ , cuprinse în intervalele  $(v_x, v_x + dv_x)$ ,  $(v_y, v_y + dv_y)$ ,  $(v_z, v_z + dv_z)$  este dat de relația:

$$dn' = \left( \frac{m}{2\pi kT} \right)^{3/2} \cdot n_0 \cdot e^{-\frac{m(v_x^2 + v_y^2 + v_z^2)}{2kT}} \cdot dv_x \cdot dv_y \cdot dv_z \quad (3)$$

unde  $T$  este temperatura absolută a gazului electronic,  $m$  este masa electronului ( $m = 9,1 \cdot 10^{-31} \text{ kg}$ ) iar  $k$  este constanta Boltzmann ( $k = 1,38 \cdot 10^{-23} \text{ J/K}$ ).

Considerăm un sistem de coordonate carteziene a cărui axă Ox este perpendiculară pe suprafața emisivă. Numărul de electroni din unitatea de volum care au componenta pe direcția Ox a vitezei în intervalul de valori  $(v_x, v_x + dv_x)$ , indiferent de mărimea componentelor  $v_y$  și  $v_z$  se obține integrând (3) după variabilele  $v_y$  și  $v_z$  între limitele  $-\infty$  și  $+\infty$ :

$$dn_x = \left( \frac{m}{2\pi kT} \right)^{3/2} \cdot n_0 \cdot e^{-\frac{mv_x^2}{2kT}} dv_x \cdot \int_{-\infty}^{\infty} e^{-\frac{mv_y^2}{2kT}} dv_y \cdot \int_{-\infty}^{\infty} e^{-\frac{mv_z^2}{2kT}} dv_z. \quad (4)$$

Știind că  $\int_{-\infty}^{+\infty} e^{-\alpha x^2} dx = \sqrt{\frac{\pi}{\alpha}}$ , se obține (practicându-se schimbarea de variabilă

corespunzătoare):

$$dn_x = \left( \frac{m}{2\pi kT} \right)^{1/2} \cdot n_0 \cdot e^{-\frac{mv_x^2}{2kT}} dv_x. \quad (5)$$

Numărul de electroni cu viteza cuprinsă în intervalul de valori  $(v_x, v_x + dv_x)$ , care ajung în unitatea de timp la unitatea de suprafață normală pe Ox va fi:

$$dN' = \frac{dN}{\Delta t \cdot \Delta \sigma} = dn_x \cdot v_x = \left( \frac{m}{2\pi kT} \right)^{1/2} \cdot n_0 \cdot e^{-\frac{mv_x^2}{2kT}} \cdot v_x dv_x. \quad (6)$$

(electronii care ajung la suprafața  $\Delta \sigma$  în intervalul de timp  $\Delta t$  sunt cei aflați într-un cilindru drept, având aria bazei  $\Delta \sigma$  și înălțimea  $v_x \cdot \Delta t$ , deci  $dN = v_x \cdot \Delta t \cdot \Delta \sigma \cdot dn_x$ ).

Mărimea:

$$f(v_x) = \frac{dN'}{dv_x} = \left( \frac{m}{2\pi kT} \right)^{1/2} \cdot n_0 \cdot e^{-\frac{mv_x^2}{2kT}} \cdot v_x \quad (7)$$

constituie **funcția de distribuție a electronilor după viteze**.

Viteza  $v_p$  pentru care funcția  $f(v_x)$  prezintă un maxim se numește **viteza cea mai probabilă** și se poate calcula punându-se condiția de extrem  $df(v_x)/dv_x = 0$ . Dacă se fac calculele se obține:

$$v_{x_p} = \sqrt{\frac{2kT}{m}} \quad (8)$$

Numărul total  $n$  de electroni emiși în unitatea de timp prin unitatea de suprafață normală pe Ox se obține prin integrarea relației (6) pentru toate vitezele superioare lui  $v_0$  (viteza minimă a termoelectronilor, vezi relația (2)):

$$n = n_0 \cdot \left(\frac{m}{2\pi kT}\right)^{3/2} \cdot \int_{v_0}^{\infty} e^{-\frac{mv_x^2}{2kT}} \cdot v_x \cdot dv_x = n_0 \left(\frac{kT}{2\pi m}\right)^{1/2} \cdot e^{-\frac{mv_0^2}{2kT}} = n_0 \left(\frac{kT}{2\pi m}\right)^{1/2} \cdot e^{-\frac{W}{kT}} \quad (9)$$

Intensitatea curentului total care străbate o suprafață oarecare  $S$  este numeric egală cu sarcina electrică totală ce străbate suprafața dată în unitatea de timp ( $I = n \cdot e \cdot S$ );  $e = 1,6 \cdot 10^{-19} \text{ C}$  este sarcina electronului. Prin urmare:

$$I = n_0 \left(\frac{kT}{2\pi m}\right)^{1/2} \cdot e^{-\frac{W}{kT}} \cdot e \cdot S = I_0 \cdot e^{-\frac{W}{kT}}, \text{ cu } I_0 = n_0 \left(\frac{kT}{2\pi m}\right)^{1/2} \cdot e \cdot S \quad (10)$$

$I_0$  este **intensitatea curentului de saturație**.

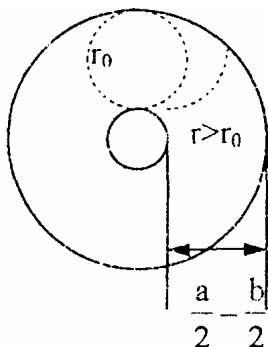
Studiul experimental al fenomenului de emisie termoelectrică se poate realiza cu ajutorul unei diode cu filament (catod) cilindric și cu anod cilindric (de asemenea), coaxiali.

Pentru a selecta dintre electroni numai pe cei care au  $v_x \geq v_0$ , dioda se introduce într-un câmp magnetic, având vectorul inducție  $\vec{B}$  paralel cu axa comună a celor doi cilindri; acest câmp magnetic este furnizat de o bobină alimentată la o sursă de curent continuu, ale carei spire „îmbracă” complet respectiva dioda. În aceste condiții, asupra fiecărui electron emis acționează o forță Lorentz ( $F = e \cdot v_x \cdot B$ ) care determină o

traietorie circulară a electronilor. Raza acestei traietorii rezultă din condiția:

$$e \cdot v_x \cdot B = \frac{mv_x^2}{r} \quad (11) \quad \Rightarrow r = \frac{m \cdot v_x}{e \cdot B} \quad (12)$$

Considerând că „ $a$ ” este raza anodului, iar „ $b$ ” este raza catodului (vezi figura alăturată), se observă că electronii vor ajunge la anod numai dacă:



$$r \geq \frac{a-b}{2}. \quad (13)$$

Deci raza minimă a traiectoriei trebuie să fie:

$$r_0 = \frac{a-b}{2} \quad (14)$$

care corespunde electronilor având viteza minimă:

$$v_0 = \frac{e \cdot B(a-b)}{2m} \quad (15)$$

(vor ajunge la anod electronii pentru care  $v_x > v_0$ ). Dacă bobina este parcursă de curentul  $I_B$  și are  $N$  spire pe o lungime înfășurată egală cu  $l$ , modul vectorului inducție câmp magnetic este dat de relația:

$$B = \mu_0 \cdot \mu_r \cdot \frac{N \cdot I_B}{l} \quad (\mu_0 = 4\pi \cdot 10^{-7} \text{ H/m}). \quad (16)$$

Se consideră  $\mu = \mu_0$  ( $\mu_r = 1$ ) deoarece capsula diodei este vidată.

Dacă se înlocuiește relația (16) în relația (15) rezultă:

$$v_0 = \mu_0 \cdot \frac{e \cdot (a-b)}{2m} \cdot \frac{N}{l} \cdot I_B = \alpha \cdot I_B. \quad (17)$$

În condițiile montajului experimental utilizat pentru a efectua practic această lucrare, valoarea constantei  $\alpha$  este:

$$\alpha = 2 \cdot 10^6 \text{ m/A} \cdot \text{s}. \quad (18)$$

Prin urmare, din toți electronii emiși de catod în unitatea de timp prin unitatea de suprafață, vor ajunge la anod numai cei pentru care  $v_x > v_0$ ; curentul anodic va fi dat de o expresie similară cu (10), în care – însă -  $W$  trebuie înlocuit cu:

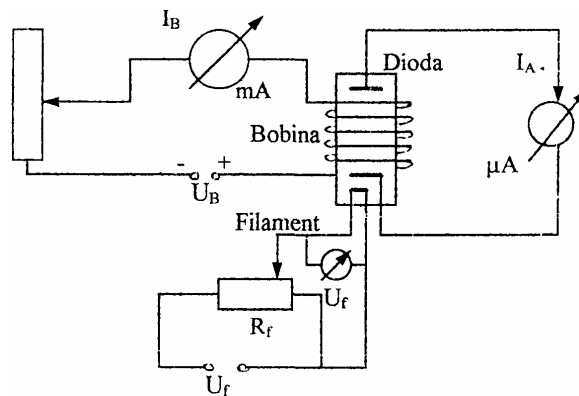
$$\frac{mv_0^2}{2} = \frac{m\alpha^2 \cdot I_B^2}{2} \Rightarrow I_A = I_0 \cdot e^{-\frac{m\alpha^2 \cdot I_B^2}{2kT}}. \quad (19)$$

Prin logaritmare, relația (19) devine:

$$\ln I_A = \ln I_0 - \frac{m\alpha^2}{2kT} \cdot I_B^2. \quad (20)$$

Din această relație, se observă faptul că reprezentarea grafică a dependenței dintre  $I_A$  și  $I_B^2$  este o dreaptă de pantă  $\frac{m\alpha^2}{2kT} = \frac{1,319 \cdot 10^5 \text{ K/A}^2}{T}$ , ceea ce permite aflarea temperaturii  $T$  a catodului.

## Dispozitivul experimental



Montajul experimental contine o dioda introdusa într-o bobina (vezi figura).

Alimentarea filamentului se realizeaza cu sursa I 4103 stabilizata prin intermediul potentiometrului  $R_f$  - care permite variatia tensiunii de filament  $U_f$ , deci si a temperaturii  $T$  a catodului. Curentul anodic este masurat cu microampermetrul  $\mu A$ , iar circuitul bobinei cuprinde alimentatorul MULTISTAB 235, reostatul  $R_B$  prin intermediul caruia se variaza curentul  $I_B$ , ale carui valori sunt înregistrate de miliampermetrul mA.

### Mod de lucru

1. Se alimenteaza circuitul filamentului (sursa I 4103), fixând tensiunea de alimentare  $U_f = 5V$ . Se asteapta 5 minute pentru stabilizarea regimului de emisie al catodului.

Curentul anodic se masoara cu  $\mu A$  pe scala de  $7,5 \mu A$  sau  $15 \mu A$  (initial se fixeaza pe scala  $15 \mu A$  iar - daca este cazul - se comuta pe scala  $7,5 \mu A$ ).

2. Se alimenteaza sursa MULTISTAB 235, trecând comutatorul sau pe pozitia A. Tensiunea furnizata de aceasta sursa poate fi variata pe doua plaje ( $0 - 15 V$  si  $15 - 30 V$ ), selectându-se domeniul respectiv cu ajutorul comutatorului plasat sub voltmetrul propriu sursei.

Curentul prin bobina  $I_B$  se citeste pe miliampermetrul fixat pe scala 120 mA

3. Pentru  $U_f$  mentinut constant se modifica  $I_B$  si se înregistreaza  $I_A$ . Valorile citite pentru  $I_B$  si  $I_A$  se trec în tabel.

4. Se fac aceleasi citiri pentru ( $U_f = 6 V$  si pentru  $U_f = 7 V$ ).

### Prelucrarea datelor experimentale

1. Se trasează graficele  $\ln I_A = f(I_B^2)$  pentru fiecare dintre cele trei valori ale lui

$U_f$ ; conform relației (20) aceste grafice au forma unor drepte de pantă  $\frac{m\alpha^2}{2kT}$ .

Determinând din grafice pantele celor trei drepte, se calculează temperaturile  $T_{1,2,3}$  ale catodului pentru cele trei tensiuni de filament.

