Trabalho Laboratorial Junção PN

João Figueirinhas e Raquel Crespo



Objetivos do trabalho

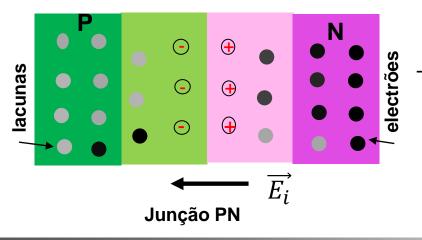
O objetivo do trabalho consiste em analisar e caracterizar o comportamento de uma Junção PN de silício, constituída por dois semicondutores acoplados de modo a formarem uma junção, um do tipo P e outro do tipo N dopados respetivamente com impurezas aceitadoras e dadoras de portadores de carga. No semicondutor do tipo N existe excesso de eletrões e no de tipo P excesso de lacunas.

Banda de condução

E_G

Banda de valência

semicondutor

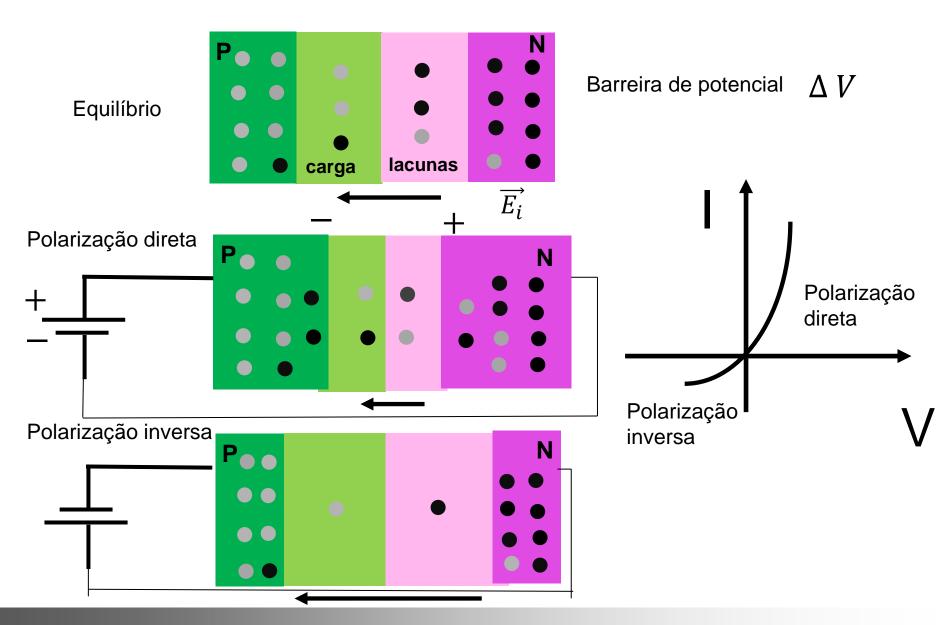


Mais concretamente para polarização direta e inversa, pretende-se:

 Estudar a característica tensão-corrente da Junção PN para diferentes temperaturas comparando-a com as previsões de dois modelos distintos

Determinar a **energia de Gap, E_G**, do Silício.

Objetivos do trabalho



Descrição da montagem experimental

Para estudar a Junção PN em polarização direta dispomos da montagem apresentada na figura 1, que inclui o seguinte equipamento:

1- Díodo (com junção PN) e sistema de aquecimento

2-fonte de alimentação

3-Resistências ligadas em série

4-Voltímetro

5-Amperimetro

6- Aparato de controlo da temperatura

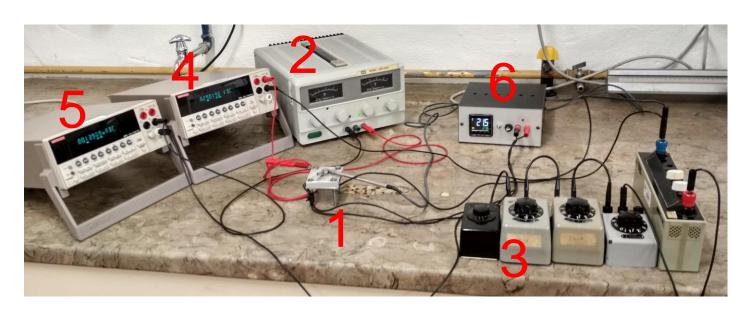


Figura 1. Montagem experimental

Esquema elétrico e diagrama de blocos da montagem

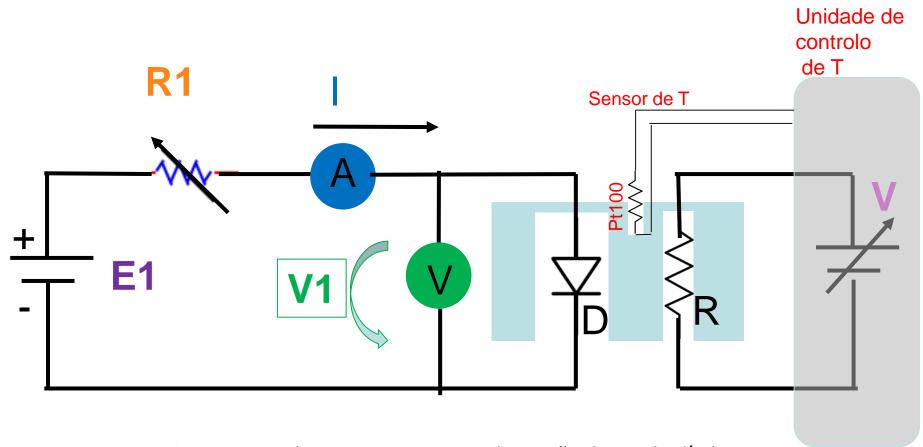


Figura 2. Esquema da montagem para polarização direta do díodo

Esquema elétrico e diagrama de blocos da montagem

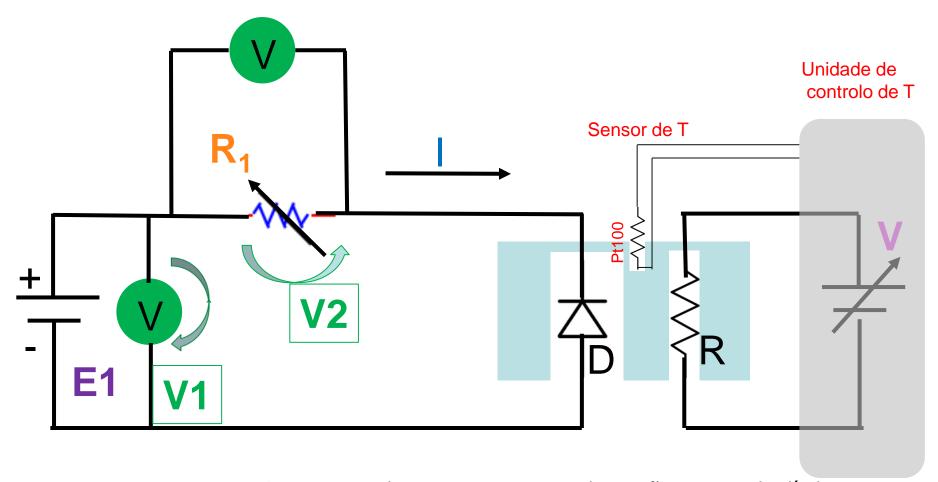
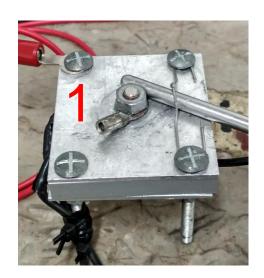


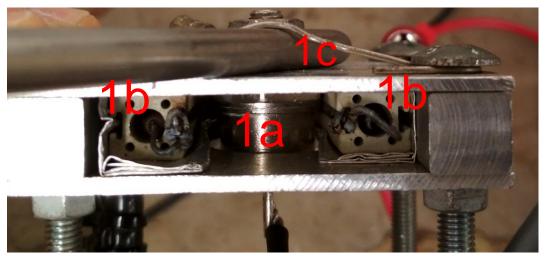
Figura 3. Esquema da montagem para polarização inversa do díodo

O díodo com sistema de aquecimento (1) é composto pelos seguintes elementos:

- uma junção PN de silício constituída por um díodo (D) comercial de referência 1n5332 (1a)
- duas resistências R de aquecimento (1b).
- um **sensor de temperatura** com resistência de platina PT100 no seu extremo (**1c**).

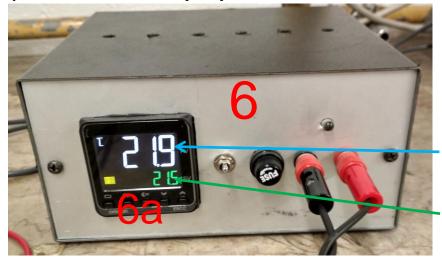


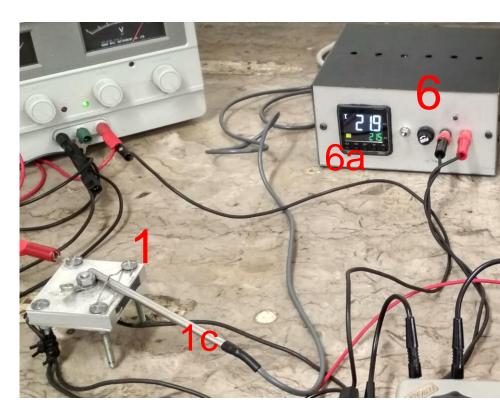




O díodo com sistema de aquecimento (1) está ligado a um aparato de controlo da temperatura (6), constituído por:

- -Um controlador de processos PID(6a) associado a fonte DC variável.
- Um sensor de temperatura baseado numa resistência de platina Pt100 (1c)



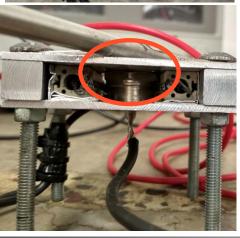


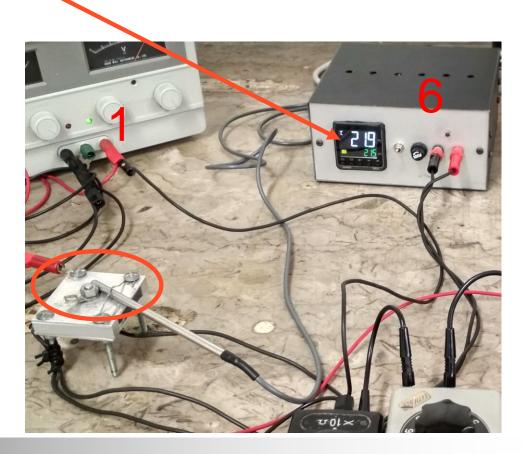
Temperatura do sistema de aquecimento

Temperatura selecionada

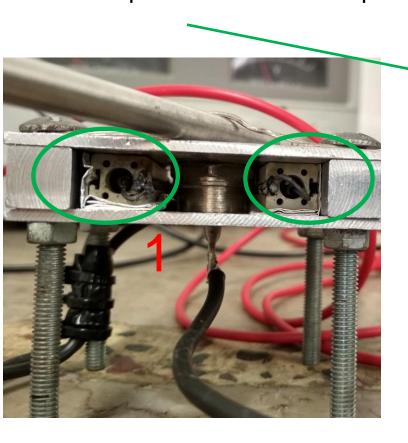
O díodo com sistema de aquecimento (1a) está termicamente acoplado a uma vareta que contém no seu extremo a resistência de platina (cujo valor é função da temperatura) e que permite ler a temperatura da junção PN no aparato de controlo de temperatura (6).

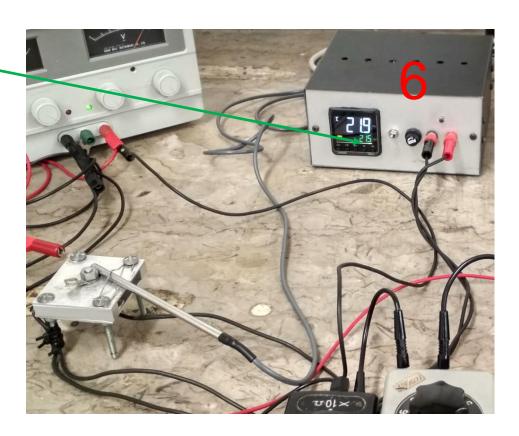






A potência elétrica fornecida às resistência de aquecimento da unidade de aquecimento do díodo (1) é automaticamente ajustada pelo aparato de controlo de temperatura (6), através da tensão auxiliar V, de modo a que a unidade de aquecimento atinja a temperatura selecionada.





Para a polarização direta, o aparato da junção PN está ligado

- em série a uma fonte de alimentação (2) um conjunto de resistências (3) e um amperímetro (5)
- e em paralelo a um voltímetro (4).



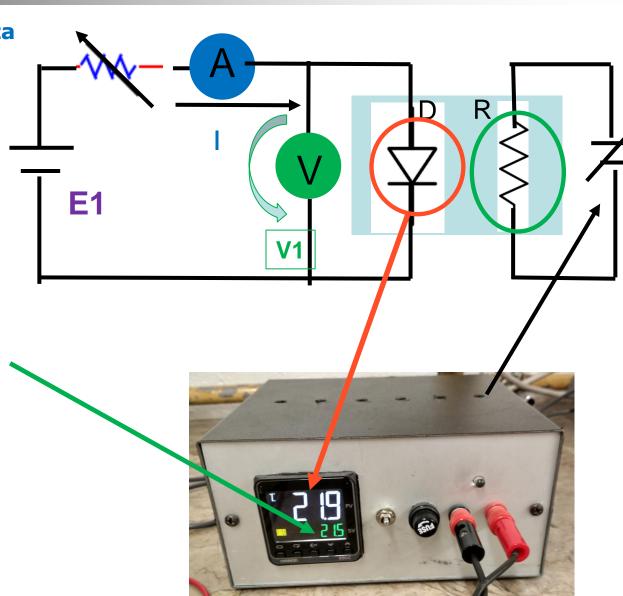


A-Polarização direta

 Montar o circuito com o díodo em polarização direta

2) Mantenha a temperatura selecionada no controlador inferior à temperatura ambiente de modo a que a temperatura da junção seja a temperatura ambiente, T1=21.9 °C.

Verificar que a temperatura do díodo permanece constante.

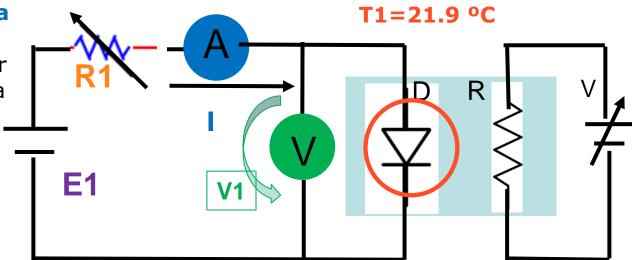


A-Polarização direta

3)Fixar R1=100 KΩ, e variar a tensão E1 de modo a que a junção seja percorrida por uma corrente com os seguintes valores:
I=10 μA a 100μA em passos de 10μA, registando a corrente I e tensão V1.

4) Variar a resistência para R1=20 KΩ, e variar a tensão E1 de modo a que a junção seja percorrida por uma corrente com os seguintes valores:

I=100 μA a 1000μA em passos de 100μA, registando a corrente I e tensão V1.









(I,V1)

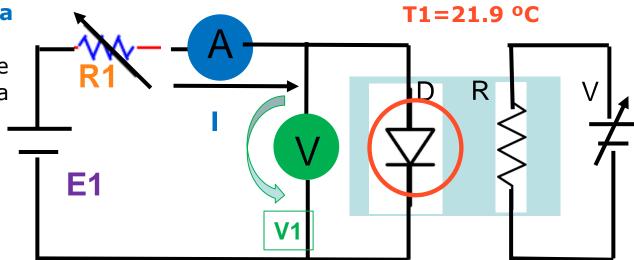
A-Polarização direta

5)Fixar de novo R1=1 KΩ, e variar a tensão E1 de modo a que a junção seja percorrida por uma corrente com os seguintes valores:

I=1 mA a 20 mA em passos de 2 mA, registando a corrente I e tensão V1.

6) Variar a resistência para R1=200 Ω, e variar a tensão E1 de modo a que a junção seja percorrida por uma corrente com os seguintes valores:

I=20 mA a 100 mA em passos de 10 mA, registando a corrente I e tensão V1.







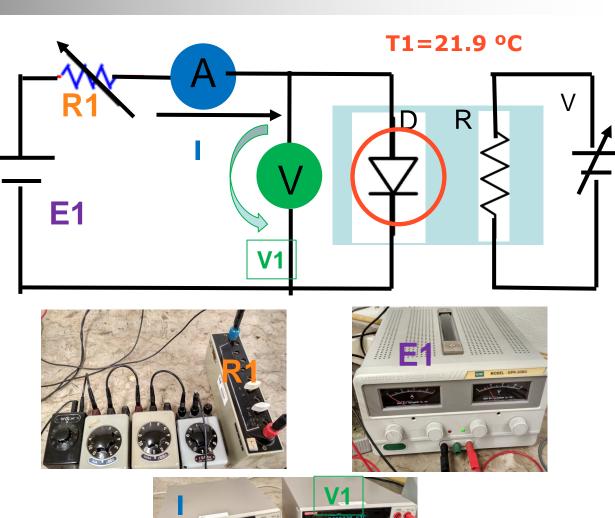


(I,V1)

A-Polarização direta

7) Selecionar uma temperatura de 30° no controlador e aguardar até que a temperatura no sistema de aquecimento estabilize, repetir o ciclo de medidas anterior 3)-6)

8) Repetir novamente para outras temperaturas.

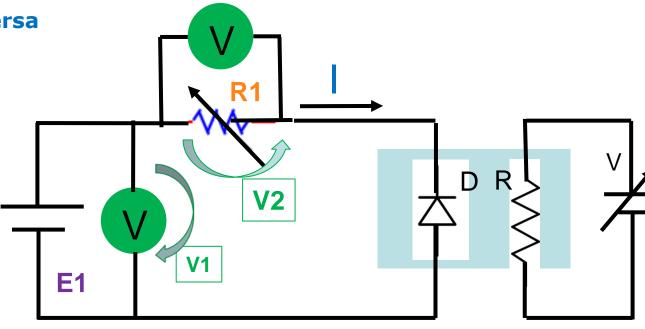




(I,V1)

B-Polarização inversa

Montar o circuito com o díodo em polarização inversa



2) Mantenha a temperatura selecionada no controlador inferior à temperatura ambiente de modo a que a temperatura da junção seja a temperatura ambiente, T1=21.9 °C.

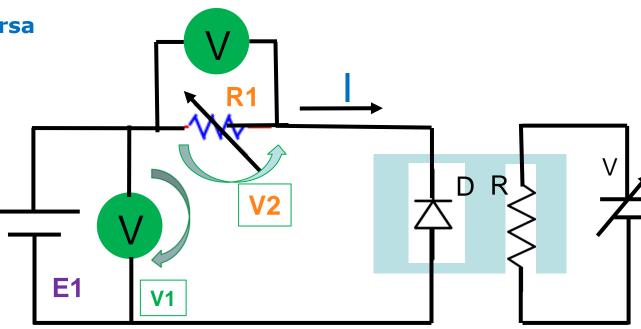
B-Polarização inversa

3) Fixar $R1=100 \text{ K}\Omega$, e variar a tensão E1 para os seguintes valores:

E1=5V a 25V em passos de 2.5V

Registando a tensão **V1** e **V2**

4) Repetir para o mesmo conjunto de temperaturas usado no procedimento da polarização direta.



(I) Modelo Standard

Tensão aos terminais do díodo

$$V = V_D + R I$$

V_D: tensão na região de transição do díodo ; R- resistência das partes neutras dos semicondutores P e N e ligações internas.

Corrente terminais díodo:
$$I = I_S \left(e^{\frac{qV_D}{\eta K_B T}} - 1 \right)$$
 $\eta \in (1,2)$

Parâmetro caraterístico do díodo

$$I_S(T) = aT^3 e^{\frac{-E_G}{K_B T}}$$

 $I_S(T)=aT^3 \ e^{\frac{-E_G}{K_BT}} \ \mathbf{I_{s,}}$ corrente inversa de saturação, medida quando se polariza nversamente o díodo.

$$V = RI + \frac{\eta K_B T}{q} ln \left(\frac{I}{I_S(T)} + 1 \right) \quad V = \mathbf{R}(T)I + \mathbf{b}(T) ln \left(\frac{I}{I_S(T)} + 1 \right)$$

$$\boldsymbol{b}(\boldsymbol{T}) = \frac{\boldsymbol{\eta} K_B T}{a} \qquad \qquad \boldsymbol{I_S}(\boldsymbol{T}) = \boldsymbol{a} T^3 \ e^{\frac{-\boldsymbol{E_G}}{K_B T}}$$

A- Carateristica V-I junção PN: polarização direta

(I) Modelo padrão

$$V = \mathbf{R}(\mathbf{T})I + \mathbf{b}(\mathbf{T}) \ln \left(\frac{I}{I_S(T)} + 1\right) \qquad \mathbf{b}(\mathbf{T}) = \frac{\eta K_B T}{q} \quad \eta \in (1,2)$$

$$Is(\mathbf{T}) = \mathbf{a}T^3 \ e^{\frac{-E_G}{K_B T}}$$

- Represente graficamente V(ln(I)) para todas as temperaturas analisadas e efetue um ajuste à expressão anterior V(ln(I)) de modo a determinar experimentalmente, R(T), b(T) e Is(T). Representar graficamente a evolução destas grandezas.
- 2) Comparar por ajuste b(T) e Is(T) com as previsões teóricas obtendo os parâmetros η , α e E_G
- 3) Discuta a validade do modelo com base nos resultados obtidos em 1) e 2).

(II) Modelo mais complexo

Tensão junção PN

$$V = V_D + R I$$

V_D: tensão na região de transição do díodo ; R- resistência das partes neutras dos semicondutores P e N e ligações internas.

Corrente terminais díodo:
$$I = I_S \left(e^{\frac{qV_D}{K_BT}} - 1 \right) + I_R \left(e^{\frac{qV_D}{2K_BT}} - 1 \right)$$

$$I_S(T) = aT^3 e^{\frac{-E_G}{K_BT}}$$
 $I_R(T) = bT^{5/2} e^{\frac{-E_G}{2K_BT}}$

$$V = \mathbf{R}(\mathbf{T})I + \frac{2K_BT}{q}ln\left(\sqrt{\left(\frac{I_R(T)}{2I_S(T)}\right)^2 + \left(1 + \frac{I_R(T) + I}{I_S(T)}\right)} - \frac{I_R(T)}{2I_S(T)}\right)$$

(II) Modelo mais complexo

$$V = \mathbf{R}(T)I + \frac{2K_BT}{q} ln \left(\sqrt{\frac{I_R(T)}{2I_S(T)}}^2 + \left(1 + \frac{I_R(T) + I}{I_S(T)}\right) - \frac{I_R(T)}{2I_S(T)} \right)$$

$$I_S(T) = a T^3 e^{\frac{-E_G}{K_BT}} \qquad I_R(T) = b T^{5/2} e^{\frac{-E_G}{2K_BT}}$$

- Represente graficamente V(ln(I)) para todas as temperaturas analisadas e efetue um ajuste à expressão anterior V(ln(I)) de modo a determinar experimentalmente, R(T), Ir(T) e Is(T). Representar graficamente a evolução destas grandezas.
- 2) Comparar por ajuste $I_R(T)$ e $I_S(T)$ com as previsões teóricas obtendo os parâmetros a_r , b_r , E_G .
- 3) Discutir a validade do modelo com base nos resultados encontrados em 1) e 2).
- 4) Comparar o desempenho dos dois modelos na descrição do comportamento da junção PN de silício polarizada diretamente e tentar identificar o modelo que melhor descreve globalmente o comportamento deste díodo.

B- Carateristica V-I junção PN: polarização inversa

De acordo com os modelos anteriores para a junção PN quando esta estiver inversamente polarizada a corrente que a atravessa deverá ser independente da tensão aos terminais do díodo;

Modelo padrão:
$$I = I_S \left(e^{\frac{qV_D}{\eta K_B T}} - 1 \right)$$
 $V_D << 0 \Rightarrow I = -I_S$

Modelo mais complexo:
$$I = I_S \left(\begin{array}{c} \frac{qV_D}{R} \\ e^{\frac{qV_D}{R}} - 1 \end{array} \right) + I_R \left(\begin{array}{c} \frac{qV_D}{2K_BT} - 1 \end{array} \right) \qquad \forall_{D} <<0 \Rightarrow \textbf{I} = -\textbf{I}_S - \textbf{I}_R$$

Análise: Represente graficamente a corrente que atravessa o díodo em função da tensão aos seus terminais, V=V₁-V₂ para todas as temperaturas analisadas. Determinar se I permanece ou não constante com a variação de V e caso varie propor a alteração mais simples ao modelo ou modelos, que permita que este ou estes possam descrever o comportamento do díodo para ambos os tipos de polarização (direta e inversa).

FIM

O aparato PN (1) é composto pelos seguintes elementos:

Uma junção PN de silício constituída por um díodo (D) comercial de referência 1n5332 (1a)





Uma Resistência R de aquecimento (1b).