Junção PN

Laboratório de Complementos de Eletromagnetismo e Termodinâmica MEFT 2013/2014

Débora Barreiros, 75693 — Pedro Cal, 75699 — Tiago Costa, 75970 — Nuno Rosa, 76018 Instituto Superior Técnico — Turma de sexta-feira — Grupo I 25 de Maio de 2014

Resumo

O objetivo deste trabalho experimental foi a determinação da caraterística V(I) de uma junção PN e a sua variação com a temperatura. Verificou-se que à medida que a intensidade de corrente aumenta, a tensão também aumenta aproximadamente de acordo com os modelos descritos no relatório. Algumas caraterísticas da junção foram também calculadas tais como o parâmetro $\eta=1.6\pm0.6$ e o valor de $E_q=0.89\pm0.02$ eV para o primeiro modelo e ainda o parâmetro para a energia de gap de $1.07\pm0.03eV$ para o segundo modelo.

1. INTRODUÇÃO TEÓRICA

Nesta experiência laboratorial pretende-se estudar a característica tensão-corrente de uma junção PN [2] e avaliar o modo como esta varia com a temperatura. De facto ao longo da experiência foi utilizado uma junção de sílicio ou seja utilizou-se um díodo comercial.

Uma junção PN trata-se apenas de associar dois semicondutores do mesmo material sendo um de tipo N e outro de tipo P. Estes dois tipos diferentes de semicondutor diferem apenas no dopante que é inserido nos espaços entre os átomos do semicondutor. Efectivamente em qualquer um dos casos partimos de um semicondutor intrinseco isto é, sem 'impurezas', e acabamos com um semicondutor extrínseco que possui átomos de outros elementos. De uma forma mais aprofundada e tendo em conta que o semicondutor a utilizar é o sílicio, podemos considerar que a parte da junção que constitui o semicondutor do tipo N foi dopada com átomos do grupo 15 da tabela periódico, como o fósforo, enquanto que a parte da junção com o semicondutor do tipo P foi dopada com átomos do grupo 13 como o Boro. Os nomes de N e P têm a ver com a característica 'negativa' e 'positiva' do semicondutor, ou seja, ao dopar o semicondutor com átomos de fósforo estamos a adicionar partículas com mais um electrão de valência do que as existentes, enquanto que no caso da adição ser de Boro, resulta em um maior número de espaços vazios.

Assim, o maior número de electrões no caso do tipo N faz com que sejam estes os responsáveis pelo movimento da carga enquanto que no tipo P são os 'buracos' os principais responsáveis. Assim sendo para além da movimentação de carga natural que ocorre num semicondutor intrínseco o que se verifica é que ao unir os dois semicondutores haverá um transporte de electrões por difusão do semicondutor do tipo N para o P. No entanto existe uma carga fixa em ambos os lados da junção o que provoca uma barreira de potencial. O processo de difusão prossegue e com o aumento da crga positiva no terminal N e de carga negativa no terminal P, gera-se um campo contrário ao movimento das cargas e que eventualmente vai impedir a evolução das mesmas.

Ao fornecer uma diferença de potencial à junção PN o que sucede é que os elementos com maior número de electrões de valência desclocar-se-ão até ao semicondutor com lacunas, isto é vão ocupar os espaços vazios existentes e deste modo procede-se a uma diminuição da barreira de potencial já referida o que leva a que haja movimento de cargas e deste modo se gera uma corrente.

Essencialmente existem dois modelos que explicam a relação tensão corrente da junção PN.

O modelo A, modelo mais simples a utilizar diz-nos que a corrente que percorre a junção é dada por:

$$I = I_s(e^{\frac{QVd}{KT\eta}} - 1) \tag{1.1}$$

A expressão da tensão em função da corrente toma então a forma:

$$V = RI + b \cdot ln(I) + c \Leftrightarrow \tag{1.2}$$

$$\Leftrightarrow V = RI + \frac{\eta KT}{g} ln(I) - \frac{\eta KT}{g} ln(I_s)$$
 (1.3)

em que:

$$b = \frac{\eta KT}{a} \tag{1.4}$$

$$c = -\frac{\eta KT}{q} ln(I_s) \tag{1.5}$$

O valor de I_s é:

$$I_s \propto T^3 e^{-\frac{E_g}{KT}} \tag{1.6}$$

Uma vez que existem algumas impurezas associadas aos estados de condução do sistema temos que considerar um novo modelo que leve isso em conta e daí surge o modelo B, no qual a expressão da corrente toma a forma:

$$I = I_s(e^{\frac{QVd}{KT\eta}} - 1) + I_r(e^{\frac{QVd}{2KT}} - 1)$$
 (1.7)

Em que as expressões de I_s e de I_r são respectivamente:

$$I_s \propto T^3 e^{-\frac{E_g}{KT}} \tag{1.8}$$

$$I_r \propto T^{\frac{5}{2}} e^{-\frac{E_g}{2KT}} \tag{1.9}$$

O valor da tensão para este modelo B tendo em conta as novas aproximações feitas pode ser escrito:

$$V = RI + \frac{2KT}{q}ln\left[\sqrt{\left(\frac{I_r}{2I_s}\right)^2 + \left(\frac{I + I_r}{I_s} + 1\right)} - \frac{I_r}{2I_s}\right] (1.10)$$

2. MONTAGEM DA EXPERIÊNCIA

Esta experiência possui apenas uma montagem [1], sendo que serão analisados diversos conjuntos de dados para situações distintas. De facto o circuito efectuado pode ser analisado na figura 1.

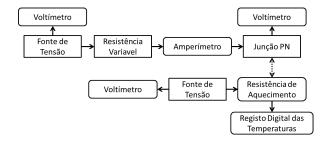


Figura 1. Diagrama de blocos associado à montagem experimental

Desta forma o circuito possuia duas fontes de tensão uma que controlava a temperatura da junção PN devido à presença de resistências eléctricas (E_2) e uma outra que regulava a corrente que era transmitida á junção (E_1) . Assim a primeira fase do procedimento exigia que a fonte que regula a temperatura se mantivesse a 0 por forma a que não houvesse qualquer alteração na junção, isto é esta teria que se manter à temperatura ambiente. Assim, ajusta-se a resistência inicialmente para 100 K Ω , e varia-se a tensão de tal modo que a corrente varie de forma controlada entre 10 μ A e 100 μ A. Altera-se a resistência para 20 K Ω e procede-se do mesmo modo para correntes entre os 100 μ A e os 1000 μ A. Altera-se de novo a resistência, desta feita para 1000 Ω e ajusta-se a tensão para que a corrente varie de 1 mA até 19 mA. Por fim a resistência toma o valor de 200 Ω e a corrente varia entre os 20 mA e os 110 mA. Em todas as medidas foram retirados os valores de tensão correspondente ao ajuste da corrente pretendida. Desta forma recolheram-se os dados para a relação tensão corrente pretendida. De salientar que as alterações nos valores da resistência devem-se ao facto de se pretender evitar correntes e tensões elevadas que prejudiquem a correcção dos resultados

Repetiu-se o procedimento para 8,9 V, 12,6 V, 15,5 V, 17,5 V e 20 V. Procedeu-se posteriormente ao ajuste dos dados recolhidos através dos dois modelos já referenciados anteriormente. De notar que o sistema demora algum tempo a estabilizar numa nova temperatura após alteração da tensão na fonte E_2

3. RESULTADOS EXPERIMENTAIS

3.1. Análise utilizando o Modelo 1

Em primeiro lugar, efectue-se a análise dos resultados utilizando o modelo mais simples para a Junção PN, segundo o qual a corrente que a atravessa é dada pela expressão (1.1).

Recolhidos os pares (I,V) foi efectuado um ajuste para cada temperatura utilizando a equação (1.2), como se pode ver na figura 2. Note-se que os valores de temperatura obtidos resultam da média dos valores lidos ao longo da recolha de dados.

Efectuou-se novamente o ajuste para cada temperatura, desta vez aos pares $(\ln(I),V)$, que se encontra presente na figura 3.

Os parâmetros resultantes dos ajustes encontam-se na tabela I.

Utilizando os valores resultantes dos ajustes, é possível representar a resistência da parte neutra dos semicondutores em função da temperatura, e procede-se ao ajuste dos valores de b(T), utilizando a expressão (1.4), e c(T), utilizando a conjugação das expressões (1.5) e (1.6). Estas representações gráficas e ajustes encontram-se, respetivamente, nas figuras 4.5, 6.

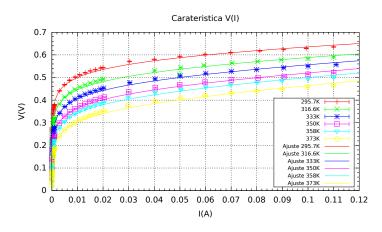


Figura 2. Ajuste aos valores de V em função de I para cada temperatura

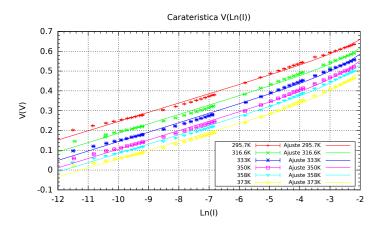


Figura 3. Ajuste aos Valores de V em função de $\ln(I)$ para cada temperatura

T(K)	$\mathbf{R}(\Omega)$	b(mV)	c(mV)
	0.31 ± 0.08		
316.6 ± 0.4	0.38 ± 0.08	47.3 ± 0.9	659 ± 7
	0.46 ± 0.08		
	0.53 ± 0.07		
	0.56 ± 0.07		
373 ± 2	0.65 ± 0.08	44.7 ± 0.8	503 ± 7

Tabela I. Parâmetros resultantes dos ajustes

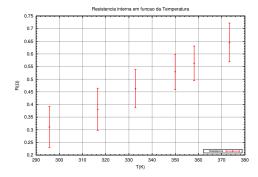


Figura 4. Resistência em função da temperatura

Para o ajuste aos valores de b
 obteve-se $\eta=1.6\pm0.6.$ Feito o ajuste aos valores de c
, foi possível obter o valor $E_g=(1.42\pm0.03)\times10^{-19} \mathrm{J}.$ Dividindo este valor pela carga do eletrão, tem-se que em eV,
 $E_g=0.89\pm0.02$ eV.

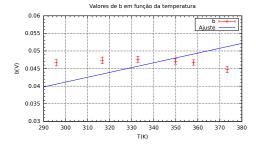


Figura 5. Valores de b em função da temperatura

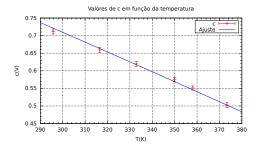


Figura 6. Valores de c em função da temperatura

3.2. Análise utilizando o Modelo 2

Efectue-se agora a análise utilizando o modelo para a Junção PN segundo o qual a corrente que a atravessa é dada pela expressão (1.7).

Efetuou-se de novo o ajuste para os pares $(V,\ln(I))$, utilizando agora a expressão (1.10), deixando R, I_s e I_r como parâmetros livres. Obteve-se então o ajuste presente na figura 7.

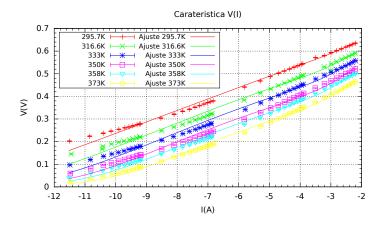


Figura 7. Ajuste aos valores de V em função de $\ln(I)$ para cada temperatura

Os parâmetros resultantes deste ajuste encontram-se presentes na tabela III.

Obtidos estes valores é agora possível representar graficamente R(T) e fazer os ajustes teóricos a $I_r(T)$ e $I_s(T)$ utilizando as expressões (1.9) e (1.8) respetivamente. A representação gráfica e ajustes de R, I_r e I_s encontram-se presentes nas figuras 8, 9 e 10.

Destes ajustes obtiveram-se os valores de \boldsymbol{E}_g que se encontram na tabela

Apesar de dos ajustes de I_r e I_s resultarem dois valores para a energia de gap, estes valores são referentes aos mesmos pontos experimentais e ao mesmo modelo, pelo que só pode

T(K)	$\mathbf{R}(\Omega)$	$I_r(\mathbf{A})$	$I_s(\mathbf{A})$
295.7 ± 0.5	0.3 ± 0.1	$(4.4 \pm 0.2) \times 10^{-7}$	$(2.5 \pm 0.3) \times 10^{-12}$
316.6 ± 0.4	0.6 ± 0.1	$(1.9 \pm 0.1) \times 10^{-6}$	$(3\pm1)\times10^{-10}$
333 ± 1	0.7 ± 0.1	$(5.0 \pm 0.3) \times 10^{-6}$	$(3\pm1)\times10^{-9}$
350 ± 2	0.78 ± 0.09	$(1.19 \pm 0.07) \times 10^{-5}$	$(3.4 \pm 0.8) \times 10^{-8}$
358 ± 2	0.78 ± 0.08	$(1.9 \pm 0.1) \times 10^{-5}$	$(9\pm2)\times10^{-8}$
373 ± 2	0.76 ± 0.07	$(3.9 \pm 0.2) \times 10^{-5}$	$(5.0 \pm 0.7) \times 10^{-7}$

Tabela II. Parâmetros resultantes dos ajustes utilizando o modelo $2\,$

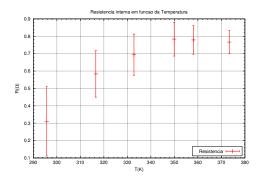


Figura 8. Resistência em função da temperatura

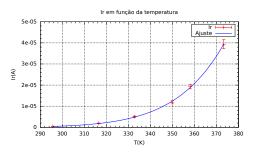


Figura 9. Valores de I_r em função da temperatura

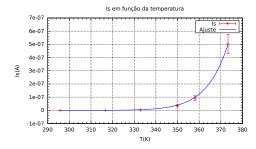


Figura 10. Valores de I_s em função da temperatura

	$E_g(\mathbf{J})$	$E_g(\mathbf{eV})$
I_r	$(1.58 \pm 0.03) \times 10^{-19}$	0.99 ± 0.02
I_s	$(1.58 \pm 0.03) \times 10^{-19}$ $(1.80 \pm 0.05) \times 10^{-19}$	1.13 ± 0.03

Tabela III. Parâmetros resultantes dos ajustes utilizando o modelo 2

existir um valor de E_g . Para tal, foi necessário realizar várias iterações em que se variava incrementalmente E_g - igual para os dois ajustes - de modo a se encontrar o valor para o qual a soma dos χ^2 fosse mínima. O valor de E_g que satisfez estas condições foi então $E_g=(1.71\pm0.04)\times10^{-19}J$, o que corresponde a $1.07\pm0.03eV$.

Os ajustes com o valor de E_g que minimiza χ^2 podem ser encontrados nas figuras 11 e 12.

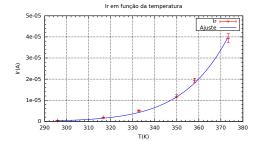


Figura 11. Valores de I_r em função da temperatura em que o ajuste é feito com $E_g=1.71\times 10^{-19}J$

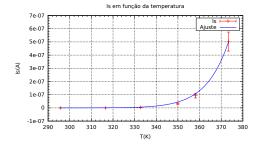


Figura 12. Valores de I_s em função da temperatura em que o ajuste é feito com $E_g=1.71\times 10^{-19}J$

4. ANÁLISE, CRÍTICAS E CONCLUSÃO

Quanto ao primeiro modelo, após a análise dos resultados, observa-se que a expressão da tensão em função da intensidade de corrente por este prevista se ajusta razoavelmente aos pontos obtidos experimentalmente, apesar de em alguns pontos a curva não estar compreendida dentro do valor do erro. Esta discrepância entre a curva teórica e os valores obtidos pode ter origem na impossibilidade de se manter a temperatura constante - existiram flutuações na temperatura da Junção PN enquanto se efectuavam as medições - uma vez que o modelo admite que a temperatura é constante para os vários valores de tensão e intensidade.

Analisando o gráfico da figura 4 verifica-se que a resistência da parte neutra dos condutores cresce com a temperatura, como se poderia prever. Para este modelo obteve-se o valor $\eta=1.6\pm0.6$, valor esse que se encontra entre 1 e 2, como seria de esperar para o valor de η utilizado por este modelo. Contudo, verifica-se que o ajuste de b através deste modelo é extremamente insatisfatório, pelo que é posta em causa a validade quer do valor de η quer da parte do modelo responsável pela previsão dos valores de b em função da temperatura. Por outro

lado, a expressão obtida para os valores de c
 ajusta-se bastante bem aos valores obtidos experimentalmente. Desse ajuste resultou o valor
 $E_g=(1.42\pm0.03)\times10^{-19}\mathrm{J}$ com um desvio à precisão de 2.45%, o que corresponde a
 $E_g=0.89\pm0.02\mathrm{eV}.$ Sabendo que a Energia da Banda Proibida de um semi
condutor se encontra compreendida entre os 0eV e os 3eV, então conclui-se que o valor obtido para
 E_g é plausível uma vez que estamos na presença de dois semi
condutores.

Relativamente ao segundo modelo, verifica-se mais uma vez que a expressão para a tensão em função da intensidade prevista por este se ajusta adequadamente aos pontos experimentais. Tal como no caso anterior, alguns pontos pelos quais a curva não está compreendida dentro do seu erro, o que se pode atribuir a flutuações térmicas durante as medições. O facto de o ajuste não se adequar completamente aos pontos pode também dever-se a caraterísticas intrínsecas ao modelo, uma vez que aplicados aos mesmos dados este modelo e o anterior produzem resultados de qualidade diferente. Isto é, pode dar-se o caso que, tanto o modelo 1 como o modelo 2 não se adequarem perfeitamente por não serem rigorosos o suficiente, em conjugação com fatores de perturbação externa já apresentados. Por este andar poder-se-ia pensar que o modelo 1, mais simples, descreve melhor o comportamento da Junção PN do que o modelo 2, visto que o ajuste aparenta ser melhor. Contudo verificar-se-á posteriormente que não é isso que acontece.

Quanto à representação gráfica da resistência da parte neutra em função da temperatura, observa-se novamente que a primeira tem tendência a aumentar com a segunda. Analisando agora o ajuste de I_r em função da temperatura já considetando o valor de E_g que minimiza o χ^2 verifica-se que o ajuste é bom. Verifica-se uma qualidade de ajuste semelhante para os valores de I_s novamente já tendo em conta o valor de E_g que minimiza a soma dos erros. Esse valor foi de $E_g = (1.71 \pm 0.04) \times 10^{-19} J$, o que corresponde a $1.07 \pm 0.03 eV$ valor esse que cai novamente no intervalo 0eV-3eV.

Se se tomar o valor da Energia de Banda Proibida do silício $(E_g=1.11\mathrm{eV})$ como o verdadeiro, então para o valor calculado pelo modelo 1 obtém se um desvio à exactidão de 24.7%, e para o valor calculado a partir do modelo 2 tem-se um desvio à exactidão de 3.6% . O facto de o desvio à exactidão para o modelo 2 dar bastante inferior ao do modelo 1, juntamente com a significativa melhor qualidade dos ajustes por parte do modelo 2, leva-nos a concluir que o modelo 2 apresenta, de facto, uma melhor descrição da Junção PN que o modelo 1.

Finalmente, sugere-se que para uma melhor determinação do valor de E_g se melhore o isolamento térmico da Junção PN, de forma a que a assunção dos modelos de que a temperatura se mantém constante ao longo das medições se verifique.

^[1] Guia experimental Protocolo de execução do trabalho sobre a determinação das características eléctricas de uma junção PN e sua variação com a temperatura, Professor João Figueirinhas

^[2] Apontamentos das aulas teóricas, Professor João Figueirinhas