第 1 章 (1.7~1.12)

電子學與半導體

微電子學上冊(7e)

Adel S. Sedra, Kenneth C. Smith

簡介

■ 在本章中你將學到

- 半導體的基本性質,特別是矽半導體,目前大 多數的電子電路都是用此材料來製作成的。
- 擦雜一純半導體如何戲劇性地改變其導電度, 此為使用半導體以實現電子元件的過程中,最 基本的觀念。

簡介

■ 在本章中你將學到

- 在半導體中產生電流的兩種機制:帶電粒子的 漂移與擴散。
- pn 接面的結構與操作:其為實現二極體的基本 結構且在電晶體中扮演最重要的角色。

- 半導體 導電度介於導體 (如銅) 與絕緣體 (如玻
- 璃) 之間的材料
 - 單元素 例如鍺和矽
 - 化合物 例如砷化鎵

- 價電子 一種共同形成化學鍵的電子
 - 較封閉價殼多一至兩個價電子的原子具極高的反應性,因為多出來的電子可以輕易地移動以形成正離子
- 共價鍵 為化學鍵的一種型式,其中兩個原子共價一對原子
 - 當原子間共用電子時,這是吸引力與推斥力的穩定 平衡

■ 矽原子

- 具四個價電子
- 需另外四個價電子以 形成外圍的價殼層
- 每一對共價電子形成 一共價鍵
- ■形成晶格結構

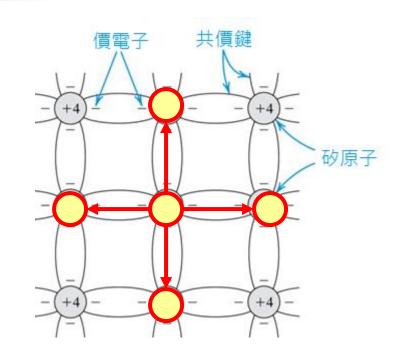


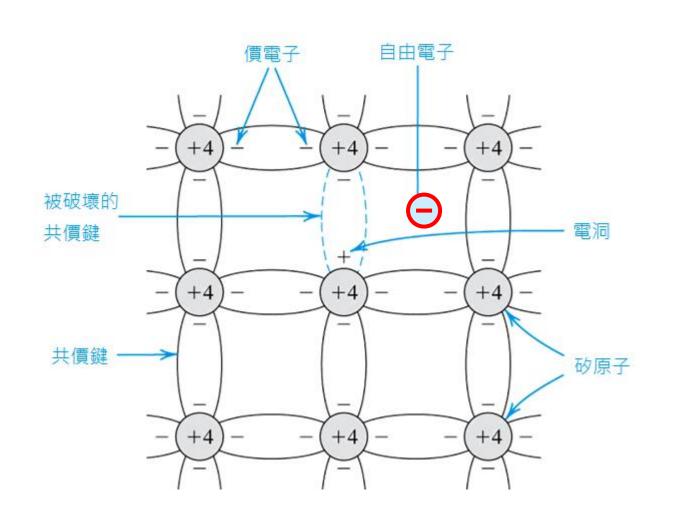
圖 1.28 矽晶體的二維平面圖。圓圈代表矽原子的內核,代表正電荷,其會被周圍的四個價電子所中和。請注意共價鍵是如何由價電子的共價過程而形成。在絕對零度下,所有的共價鍵都會呈現靜止狀態,也就無法產生自由電子得以傳導電流。

釋放電子、產生電洞、填補的過程會促進電流傳導...

- 矽在低溫時
 - 所有共價鍵都是完好的
 - 沒有電子可用來傳導
 - 導電性為零
- 矽在室溫時
 - 因為熱能,部分共價鍵會被破壞 電洞
 - 部分電子會脫離原本所屬的原子可供事導
 - 導電性會較好



圖 1.29:在室溫下,部分共價鍵由熱生成的過程被破壞。每破壞一條共價鍵同時就會產生一個自由電子及一個電洞,此自由電子和電洞便可以傳導電流。



- 本質半導體 是無摻雜的
 - 純矽即為一例
- 生成 是自由電子與電洞產生的過程
 - 生成率 上述過程發生的速度
- 復合 是自由電子與電洞消失的過程
 - 復合率 上述過程發生的速度

生成可能會受熱能影響,因此生成與復合率(至少有一部份)是溫度的一個函數

- 熱生成 影響自由電子與電洞的等量濃度
 - 因此,電子在整個材料中隨機移動
- 熱平衡時,生成率與復合率相當

- 達到熱平衡時,可得以下…
 - *n_i* = 單位體積內自由電子與電洞數
 - p = 電洞數
 - *n* = 自由電子數

$$(\pm 1.26) \quad \underline{n_i = BT^{3/2}e^{-E_g/2kT}}$$
equal to p and n

- n_i=單位體積的本質半導體內自由電子與電洞數
- $B = 7.3 \times 10^{15} \text{ cm}^3 \text{K}^{-3/2}$ 與材質相關的參數
- *T* = 温度 (*K*)
- E_g = 能隙,矽材料為1.12eV (電子伏特)
- *k* = 波茲曼常數(8.62 × 10⁻⁵ *eVIK*)

$$(\pm 1.26) \quad \underline{n_i = BT^{3/2}e^{-E_g/2kT}}$$
equal to p and n

- Q: 為何熱平衡不被用來影響電流傳導?
 - A: 前述的矽晶結構在室溫時無法充分傳導
 - ■此外,對溫度的依賴性並非我們期望的
- Q: 這個「問題」如何解決?
 - A: 摻雜

掺雜-刻意將雜質摻入一極純(本質)半導體內,以改變 載體濃度

例題 1.6

■ 計算在室溫下($T \cong 300 K$)矽的 n_i 值

$$n_i = BT^{3/2}e^{-E_g/2kT}$$

$$= 7.3 \times 10^{15} (300)^{3/2}e^{-1.12(2 \times 8.62 \times 10^{-5} \times 300)}$$

$$= 1.5 \times 10^{10} carriers / cm^3$$

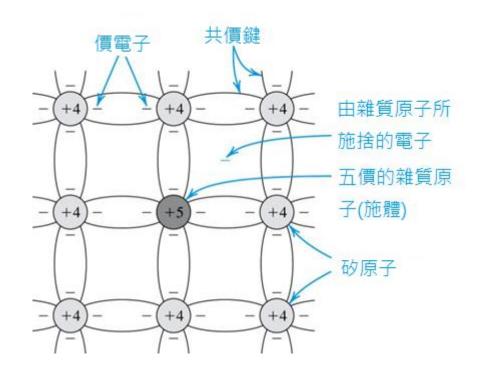
- p型半導體
 - ■矽摻雜第三族的元素
 - 用以增加電洞濃度 (p)
 - 硼即是一例,它是一 個受體

■ n型半導體

- 矽摻雜第五族的元素.
- 用以增加自由電子濃度(n)
- · 磷即是一例,它是一 個施體

■ p型半導體

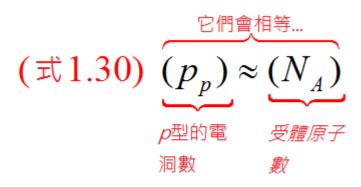
■ n型半導體



- n型半導體
 - 假設 N_D 遠大於 n_i …
 - 施體原子的濃度為 N_D
 - n型半導體內的電子濃度可定義如下

此處的關鍵是,自由電子的數量(傳導性)是取決於摻雜的濃度,不是溫度...

- p型半導體
 - 假設 N_A 遠大於 n_i …
 - 受體原子的濃度為 N_A
 - p型半導體內的電洞濃度可定義如下



- n型半導體
 - Q: 如何得知濃度?
 - A: 採用右式, 適用 於n型半導體

 $p_n \times n_n = n_i^2$

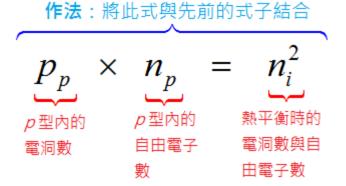
作法: 將此式與先前的式子結合

n 型內的 電洞數 n型內的 自由電子 熱平衡時的 電洞數與自

由電子數

(式1.29)
$$p_n \approx \frac{n_i^2}{N_D}$$

- p型半導體
 - Q:如何得知濃度?
 - A:採用右式,適用 於p型半導體



(式 1.31)
$$n_p \approx \frac{n_i^2}{N_A}$$

■ p型半導體

- n_p 會與 n_i^2 具相同溫度相 關性
- 電洞濃度(pp)遠大於自由 電子
- 電洞是多數載子
- 自由電子是少數載子

■ n型半導體

- p_n 會與 n_i^2 具相同溫度相關
 性
- 自由電子濃度 (n_n) 將遠大 於電洞
- 自由電子是多數載子
- ■電洞是少數載子

例題 1.7:經摻雜的半導體

■ 考慮具有摻雜濃度 $N_D = 10^{17}/cm^3$. 的n 型矽晶體。求在 T = 300 K.情況下,電子及電洞的濃度。

例題 1.7:經摻雜的半導體

- 步驟1: 對於 n型矽, 我們知 \longrightarrow $n_n = N_D = 10^{17} / cm^3$ 道 $n_n = N_D$ 。 可表示為:
- 步驟2: n_i and N_D 間的關係可 $p_n = \frac{n_i^2}{N_D}$ 表示為:
- 步驟3: 如例題1.6的方式表示 n_i。
- 步驟4: 填入值來表示*p*_n

$$n_i = BT^{3/2}e^{-E_g/2kT} = 1.5 \times 10^{10} / cm^3$$

in example 1.6, we find this value

$$p_n = \frac{(1.5 \times 10^{10} / cm^3)^2}{10^{17} / cm^3} = 2.25 \times 10^3 / cm^3$$

- Q: 當在半導體晶體中建立一電場 E 時,會發生什麼情況?
 - A: 會使電洞沿 E 的方向加速,而自由電子則沿 E 的反方向加速。
- Q: 這些電洞的速度如何給定?

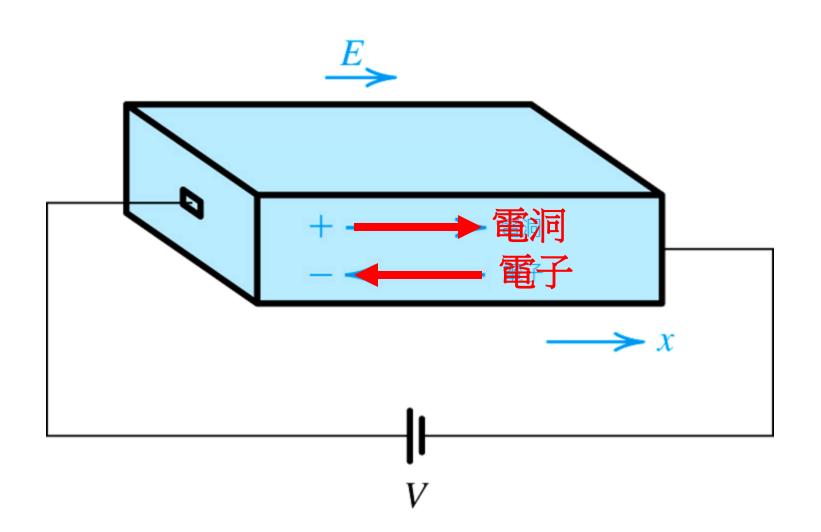
注意電子的移動速度(μ_n)大約是電洞移動速度(μ_p)的 2.5 倍

E (volts / cm)

$$\mu_p$$
 (cm²/Vs) = 480 在本質半導體中

$$\mu_n$$
 (cm²/Vs) = 1350 在本質半導體中

圖 1.32: 在矽晶棒中建立一電場 E, 會使電洞沿著 E的方向漂移, 而使自由電子沿著相反方向漂移。但電洞及自由電子兩者的漂移電流皆沿著 E的方向。



- 回到前頁的單晶矽晶棒。令電洞濃度為 p,電子濃度 為 n。
- Q: 因電洞移動所產生的電流為何(非電子)?

- 步驟1:設想與 x方向垂直 的一平面
- 步驟2:穿過此平面的電 洞電荷可表示為:

```
I_p = 電洞移動造成的電流 A = 矽晶棒的截面積 q = 電子電荷量值 p = 電洞濃度 v_{p-\text{drift}} = 電洞飄移速度 ( 式 1.34) I_p = Aqpv_{p-\text{drift}}
```

PART A:因電洞移動所產生的電流為何(非電子)?

1.9.1.漂移電流

- 步驟3:將 (1.32) 式中的值(*m_pE*)代入
- 步驟4: 電流密度可表示 $A_p = I_p / A$

Ip=電洞移動造成的電流 A=矽晶棒的截面積 q=電子電荷量值 p=電洞濃度 μ_p =電洞遷移率 E=電場

$$I_p = Aqp\mu_p E$$

$$(\pm 1.35)J_p = qp\mu_p E$$

解答

- Q: 因電子移動所產生的 電流為何(非電洞)?
 - A: 如右所示…

 I_n =電子移動造成的電流 A=矽晶棒的截面積 q=電子電荷量值 n=自由電子濃度 μ_n =電子遷移率 E=電場 $I_n = -Aqv_{n-drift}$

(式1.36)
$$J_n = qn\mu_n E$$

- Q: 總漂移電流如何表示?
 - A:如右所示··· \rightarrow (式1.37) $J = J_p + J_n = q(p\mu_p + n\mu_n)E$

此為導電度 (σ)

- 導電度 (σ) 與電流密度 (J) 和電場 (E) 有關
- 電阻率 (ρ) 與電流密度 (J) 和電場 (E) 有關

(式 1.38)
$$J = \sigma E$$

(式 1.40) $\sigma = q(p\mu_p + n\mu_n)$

(式 1.39)
$$J = E/\rho$$
(式 1.41) $\rho = \frac{1}{q(p\mu_p + n\mu_n)}$

例題 1.8:經摻雜的半導體

- Q(a): 求本質矽晶體的電阻率 給定 $\mu_n = 1350 cm^2 / Vs$ 、 $\mu_p = 480 cm^2 / Vs$ 、 $n_i = 1.5 \times 10^{10} / cm^3$
- Q(b): 當 $N_A = 10^{16}/cm^2$ 時,求p-型矽晶體的電阻率 給定 $\mu_n = 1110cm^2/Vs$ 、 $\mu_p = 400cm^2/Vs$ 、 $n_i = 1.5 \times 10^{10}/cm^3$

注意摻雜會造成載子遷移率的下降

注意…

多數電荷載子

- 本質半導體 自由電子數量為 n_i ;電洞數量為 p_i
- p型摻雜半導體 自由電子數量為 n_p ;電洞數量為 p_p
- n型摻雜半導體 自由電子數量為 n_n ;電洞數量為 p_n
- p與n為何?
 - 一般用來指自由電子與電洞

少數電荷載子

例題 1.8:經摻雜的半導體

PART A:求本質矽晶體的電阻率:

 $\mu_n = 1350 \text{cm}^2/\text{Vs},$ $\mu_p = 480 \text{cm}^2/\text{Vs},$ $n_i = 1.5 \times 10^{10}/\text{cm}^3$

- 步驟1: 注意,當達到熱 已在例題1.6說明 平衡時,會產生右式的 → $p_i = n_i = 1.5 \times 10^{10} / cm^3$ 關係
- 步驟2:使用 (式1.41)計 算電阻率

$$\rho_i = \frac{1}{q(p_i \mu_p + n_i \mu_n)}$$

$$\rho_{i} = \frac{1}{(1.6 \times 10^{-19})(1.5 \times 10^{10} \times 480 + 1.5 \times 10^{10} \times 1350)}$$

$$\rho_{i} = 2.28 \times 10^{5} \Omega \cdot cm$$

例題 1.8:經摻雜的半導體

PART B:當NA = 1016/cm2 時,求p-型矽晶體的電 阳率-:

 $\mu_n = 1110 cm^2 / Vs$, $\mu_{p} = 400 cm^{2}/Vs$, $n_i = 1.5 \times 10^{10} / \text{cm}^3$

■ 步驟3: 注意,在 p型半 \longrightarrow $p_p = N_A = 10^{16} / cm^3$

導體中, 電洞數與受體

原子數相等

$$n_p = \frac{n_i^2}{N_A} = \frac{(1.5 \times 10^{10})^2 / cm^6}{10^{16} / cm^3}$$
$$= 2.25 \times 10^4 / cm^3$$

■ 步驟4: 計算自由電子數

■ 步驟5: 計算電阻率

$$\rho_i = \frac{1}{q(p_p \mu_p + n_p \mu_n)}$$

$$\rho_i = \frac{1}{(1.6 \times 10^{-19})(10^{16} \times 400 + 2.25 \times 10^4 \times 1110)}$$

$$\rho_i = 1.56 \Omega \cdot cm$$

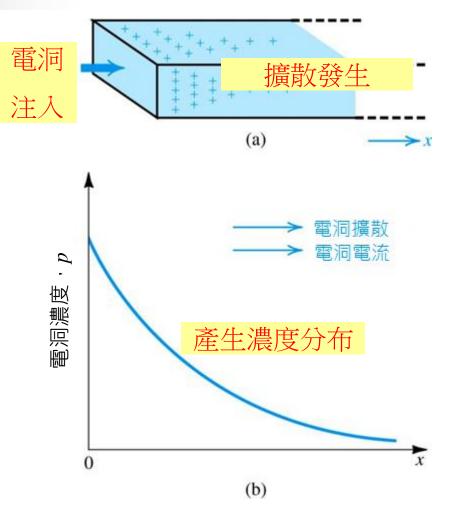
1.9.2. 擴散電流

- 載子擴散 電荷載子由高濃度區域流往低濃度區域
 - ■電荷載子之密度不均匀時會發生
- 擴散電流 因擴散所導致的電流量

1.9.2. 擴散電流

圖 1.33: (a) 電洞被注入一矽晶棒中,因此產生在 (b) 中所示沿著 x 軸的電洞濃度分布。電洞沿 x 軸的正方向擴散,並產生同一方向的電洞擴散電流。注意矽晶體所連接的電路沒有顯示出來。

- 以下方為例…
 - 電洞注入 透過某些非特定過程,電洞被注入到一矽晶棒的左側
 - <u>產生濃度分布</u> 因為電洞注 入持續,因此產生濃度分布
 - <u>擴散發生</u> 因為濃度梯度,電 洞將由左側流向右側



1.9.2. 擴散電流

■ Q: 擴散電流如何表示?

 $J_P =$ 電洞電流密度 q = 電子電荷量值 $D_p =$ 擴散常數(矽 $12cm^2/s$) p(x) = 在x 點上的電洞濃度 dp/dx = 電洞濃度梯度

(式 1.43) 電洞電流密度: $J_P = -qD_p \frac{dp(x)}{dx}$ (式 1.44) 電子電流密度: $J_n = qD_n \frac{dn(x)}{dx}$

 J_n = 電子電流密度 D_n = 擴散常數(矽 $12cm^2/s$) p(x) = 在 x 點上的電子濃度 dp/dx = 電子濃度梯度

例題 1.9: 擴散

- 考慮一矽晶棒其電洞濃度分布p(x)為以下方程式所描述:
- Q(a): 求在x = 0處之電洞電流密度 J_p
- Q(b): 求*I_p*
 - 給定 $p_0 = 10^{16}/cm^3$ 、 $L_p = 1 \mu m$ 、 $A = 100 \mu m^2$

$$p(x) = p_0 e^{-x/L_p}$$

例題 1.9: 擴散

PART A

求在x = 0處之電 洞電流密度Jp

▶ 步驟1: 以*x*表示電流密**¬** 度*J*_n

$$= -qD_p \frac{d}{dx} - p_0 e^{-x/L_p} - \frac{1}{2}$$

■ **步驟2:** 當*x* = 0,計算電流密度

$$J_{p}(0) = q \frac{D_{p}}{L_{p}} I_{0}$$

$$= 1.6 \times 10^{-19} \times \frac{12}{1 \times 10^{-4}} \times 10^{16}$$

$$= 192A / cm^{2}$$

例題 1.9: 擴散

PART B: 求*I_ρ* 給定: ρ₀ = 10¹⁶/cm³, *L_ρ* = 1μm, *A* = 100μm²

■ 步驟3:將 J_p 乘上截面積(A)以計算電流 I_p .

$$I_p = J_p A$$

$$I_p = 192 A cm^2 \times 100 \mu m^2$$

$$I_p = 192 \mu A$$

1.9.3. D與µ間的關係?

- Q: 載子擴散常數(D) 與 移動率(μ)間的關係為何?
 - A: 熱電壓 (V_T)
- Q: 值為何?
 - A: 當 T = 300K, $V_T = 25.9mV$

擴散常數與移動率之間的可用 熱電壓表示

$$(\pm 1.45)$$
 $\frac{D_n}{\mu_n} = \frac{D_p}{\mu_p} = V_T$

稱為愛因斯坦關係式

- 飄移電流密度 (J_{drift})
 - 受電場(E)的影響
- 擴散電流密度 (J_{diff})
 - 受自由電子與電洞濃度梯度的影響

A = 砂晶棒的截面積,q = 電荷量值 p = 電洞濃度,n = 自由電子濃度 $\mu_p =$ 電洞移動率, $\mu_n =$ 電子移動率,E = 電場

$$lacksymbol{\mathbb{R}}$$
 A:無移電流密度: $J_{ ext{drift}}=J_{p- ext{drift}}+J_{n- ext{drift}}=q(p\mu_p+n\mu_n)E$

擴散電流密度:
$$J_{\mathrm{diff}} = J_{p-\mathrm{diff}} + J_{n-\mathrm{diff}} = -qD_{p} \, \frac{dp(x)}{dx} + qD_{n} \, \frac{dn(x)}{dx}$$

 D_P = 電洞擴散常數(矽為 $12cm^2/s$), D_n =電子擴散常數(矽為 $35cm^2/s$) p(x) = 在x處的電洞濃度,n(x) = 在x處的自由電子濃度 dp/dx = 電洞濃度梯度,dn/dx = 電子濃度梯度

1.10.1.物理結構

- *pn* 接面 結構
 - *p*-型半導體
 - *n*-型半導體
 - 金屬接觸以連結

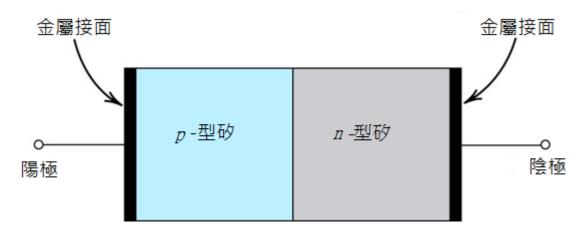


圖 1.35: 簡化後的 *pn* 接面物理結構 (實際的 幾何形狀收錄於附錄 A)。以 *pn*接面實現接 面二極體時,兩邊的端點標示為陽極和陰極。

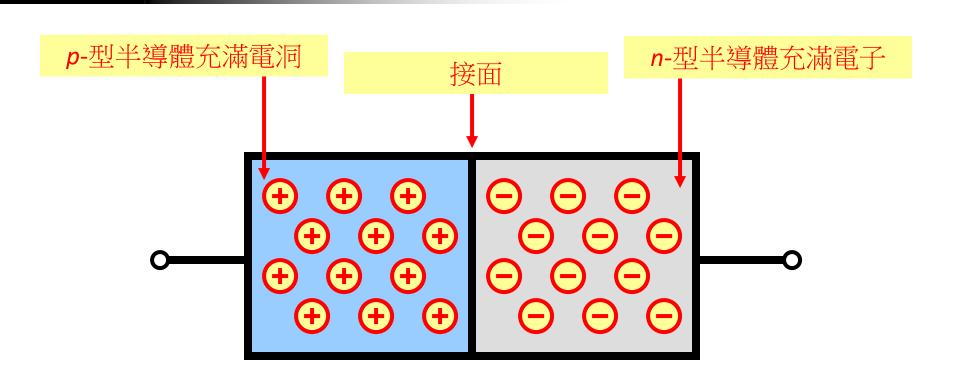
- Q: pn 接面在開路時的狀態為何?
- A:
 - p-型材料包含多數電洞
 - 電洞的電荷會被等量的受體原子所帶之負束縛 電荷中和掉
 - *n*-型材料包含多數自由電子
 - 電洞的電荷會被等量的受體原子所帶之正束縛 電荷中和掉

■ 束縛電荷

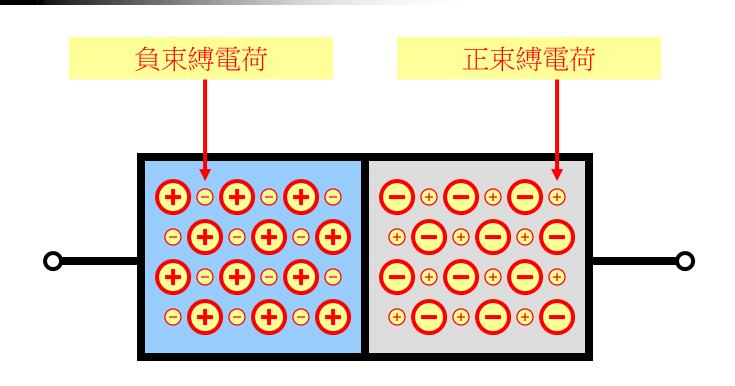
- 一材料中自由電子/電洞的相反極性的電荷
- 能中和多數載子的電荷
- ■不影響濃度梯度

- Q: 當pn接面形成時(換句話說,當p-型與n-型半導體首次接觸時)會發生什麼事?
 - A: 見下頁…

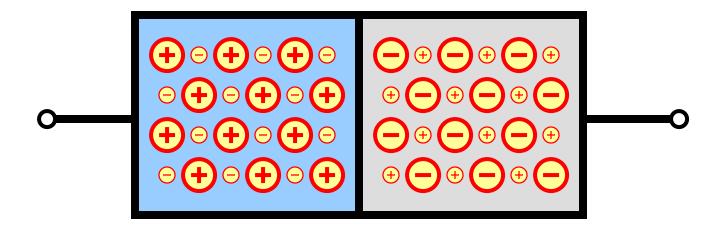
步驟1: p-型與n-型半導體在接面處接觸



步驟1A: 束縛電荷分別被p-型與 n-型半導體內的自由電子與電洞所吸引。它們仍與多數載子微弱的連結在一起,但它們不會重新連結

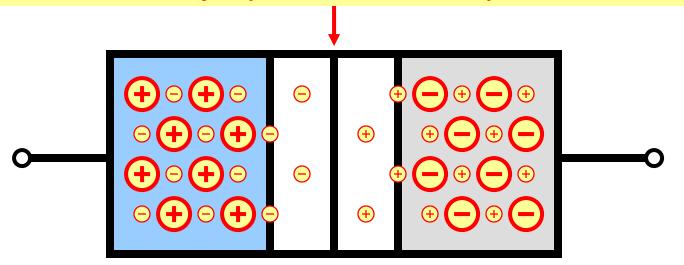


步驟2: 擴散開始。最接近接面的自由電子與電洞會復合, 同時基本上會使另一方消失。



步驟3:空乏區開始形成 - 當擴散發生且自由電子和電洞復合

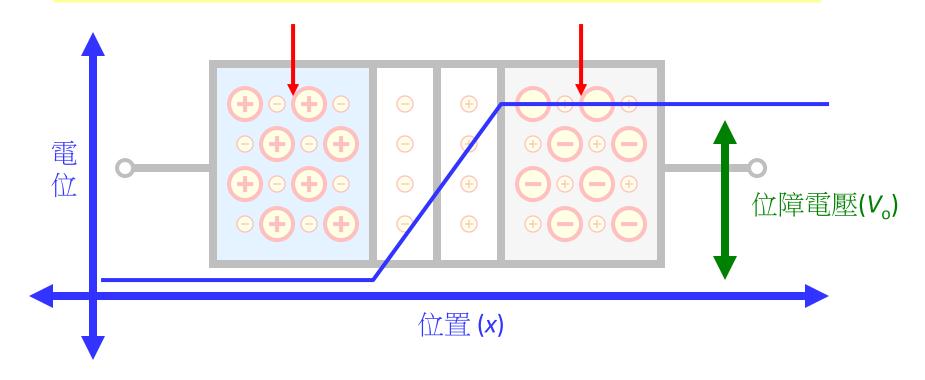
The depletion region is filled with "uncovered" bound charges – who have lost the majority carriers to which they were linked.



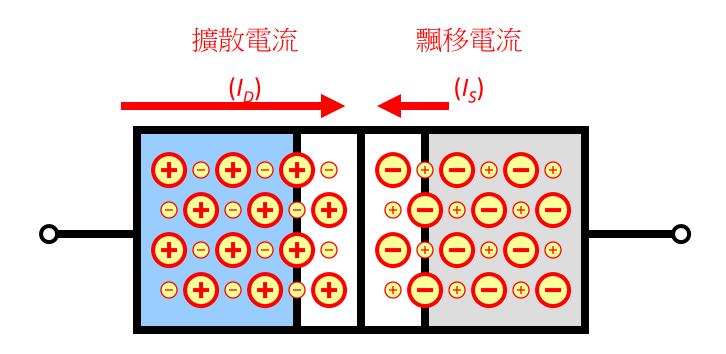
- Q: 為何當束縛電荷中和多數載子的電子引力時,會發生擴散?
 - A: 擴散電流受到多數載子濃度梯度的影響,而非受粒子間的電子引力影響,如式 (1.43) 與 (1.44)所示。

步驟4: "被披露"的束縛電荷會影響空乏區的電壓差。當 擴散持續,此位障電壓(V₀)差量值會增加

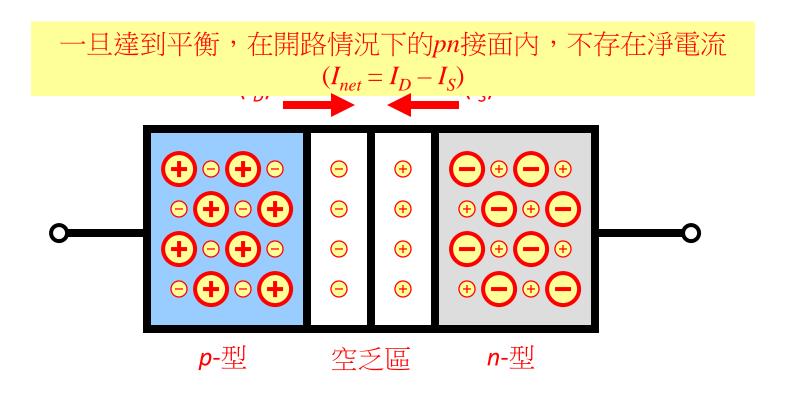
由於正、負束縛電荷的中和效應,使的空乏區外的*pn*-接面區域 不存在電壓差



步驟5: 位障電壓(V_0) 是一極性與擴散電流 (I_D) 方向相反的電場。當 V_0 增加時, I_D 就會減少



步驟6: 當達到平衡,擴散停止時,一旦擴散與飄移電流的 值相當時,就會導致無淨電流



- pn-接面內建電壓(V_0) 是位障電壓的平衡值
 - 以右式表示
 - 以矽晶體而言,在室溫下, V_0 的範圍為 0.6至 0.9 V
 - 此電壓被施加於空乏區,非pn 接面的端點
 - 無法自 V₀取得能量

 $V_0 =$ 位障電壓 $V_T =$ 熱電壓 $N_A =$ 受體摻雜濃度 $N_D =$ 施體摻雜濃度 $n_i =$ 自由電子濃度... $x_i =$ 在本質半導體內

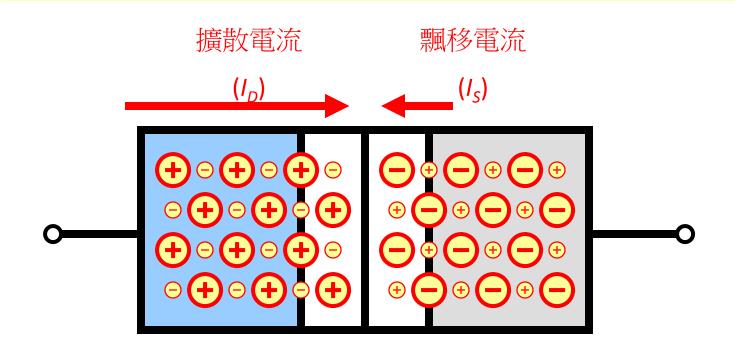
$$(\text{T1.46}) \quad V_0 = V_T \ln \left(\frac{N_A N_D}{n_i^2} \right)$$

■ 飄移電流Is與平衡

- 除了多數載子的擴散電流分量 (I_D) 外,尚存在一因少數載子飄移而產生的電流分量 (I_S)
- 更仔細說,*p*-型與*n*-型材料中由熱生成的電洞,會向接面移動並到達空乏區的邊緣
- 到達空乏區邊緣的少數載子都會被電場(E) 將其由原本的位置 掃到對面
 - 不同於擴散電流, V₀ 的極性會加強飄移電流

- 由於這些電洞與自由電子是因熱能而生成的,因此*I_S* 與溫度強烈相關
- 任何接面層的電壓,不論多小,都會造成接面上的轉移。因此*I*。與 V₀無關
- 飄移電流(Ig) 是少數載子的移動
 - 也就是電子自接面的n-型側移至p-型側

飄移電流 (I_S) 不受擴散程度與/或 V_0 影響,但受到溫度影響



- Q: 空乏區總是像前頁圖示的那樣對稱嗎
 - A: 答案是否定的,因為通常 $N_A > N_D$
- 由於 N_A 與 N_D 的摻雜濃度通常是不相等的,接面兩側上空乏區的寬度也不會一樣

- 要顯露同量的電荷,空乏區會更加擴展至較少摻雜的 那一側
 - $X_p: p$ -型側空乏區的寬度
 - X_n : n-型側空乏區的寬度

空乏區會**更加擴展**至較少摻雜的那一側。但顯露電荷的"數量" 是一樣的。

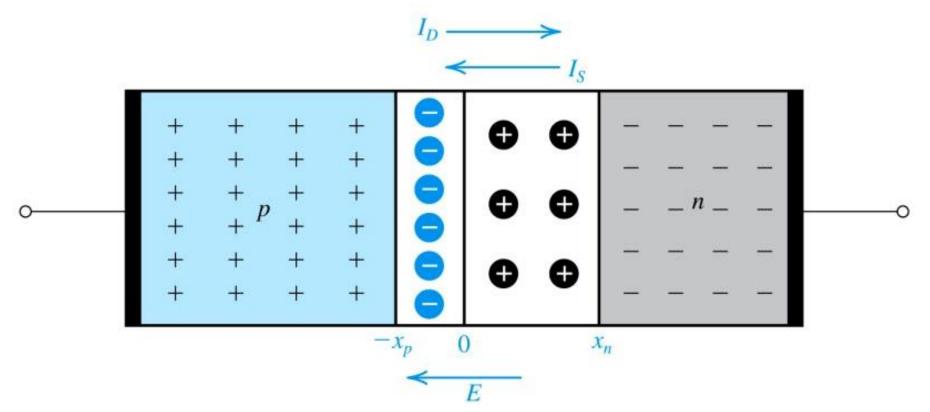


圖 1.37 (a) 端點開路時的 pn 接面; (b) 載子濃度,注意 $N_A > N_D$; (c) 空乏區兩側所儲存的電荷, $Q_J = |Q_+| = |Q_-|$; (d) 內建電壓 V_0 。

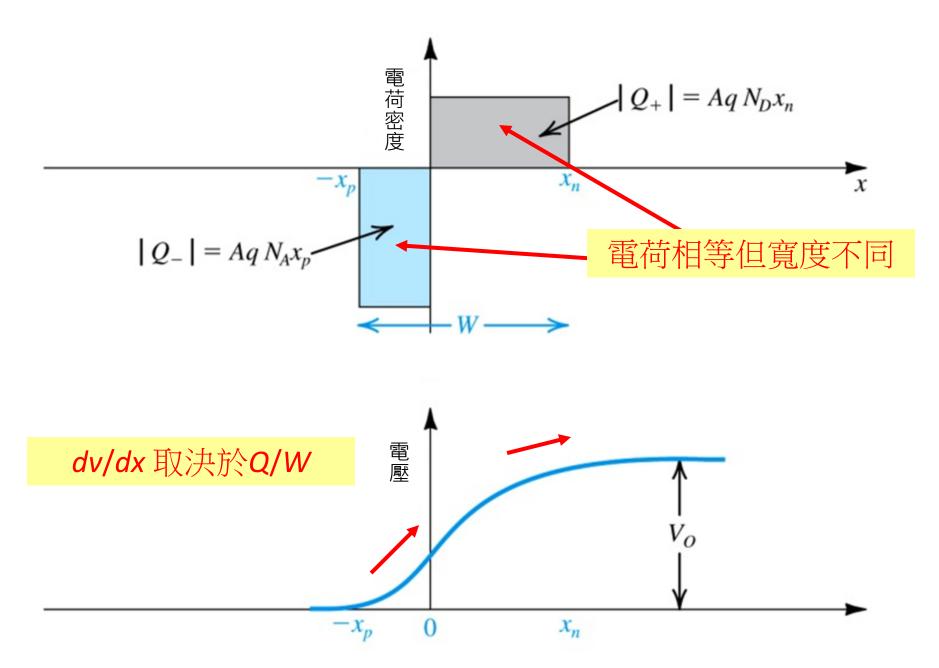


圖 1.37 (a) 端點開路時的 pn 接面;(b) 載子濃度,注意 $N_A > N_D$;(c) 空乏區兩側所儲存的電荷, $Q_J = |Q_+| = |Q_-|$;(d) 內建電壓 V_0 。

- Q: 在空乏區兩側儲存的 電荷要如何表示?
 - A: 如右式所示。這些 值應彼此相等。

 $|Q_{+}|$ = 接面n-型側的電荷量值 q = 電子電荷量值 A = 接面的截面積 X_{n} = n 型側空乏區的寬度 N_{D} = 施體原子濃度

$$(\pm 1.47) \quad |Q_+| = qAx_n N_D$$

$$(\pm 1.48) \quad |Q_{\perp}| = qAx_p N_A$$

 $|Q_{-}| = 接面<math>p$ -型側的電荷量值 q =電子電荷量值 A = 接面的截面積 $X_{P} = p$ 型側空乏區的寬度 $N_{A} =$ 施體原子濃度

- Q: 由前述等式可獲知什麼訊息?
 - A: 在實際應用上,空乏區幾乎全都落在pn-接面的同一側 (肇因於 $N_A > N_D$ 的差距)

$$qAx_p N_A = qAx_n N_D \qquad \rightarrow \qquad (\pm 1.49) \quad \frac{x_n}{x_p} = \frac{N_A}{N_D}$$

■ X_p 與 X_n 可用空乏區 寬度(W)來表示 W=空乏區寬度 $\varepsilon_S=$ 砂的介電常數 $(11.7\varepsilon_0=1.04\times 10^{-12}$ F/cm) q=電子電荷量值 $N_A=$ 受體原子濃度 $N_D=$ 施體原子濃度 $V_0=$ 位障/接面内建電壓

(£1.50)
$$W = x_n + x_p = \sqrt{\frac{2\varepsilon_S}{q}} \left(\frac{1}{N_A} + \frac{1}{N_D} \right) V_0$$

(式1.51)
$$x_n = W \frac{N_A}{N_A + N_D}$$

(式1.52)
$$x_p = W \frac{N_D}{N_A + N_D}$$

■ 空乏區兩側的電荷可經由(1.53)、(1.54)兩式計算

(武1.53)
$$Q_{J} = |Q_{\pm}| = Aq \left(\frac{N_{A}N_{D}}{N_{A} + N_{D}} \right) W$$
(武1.54) $Q_{J} = A\sqrt{2\varepsilon_{S}q \left(\frac{N_{A}N_{D}}{N_{A} + N_{D}} \right) V_{0}}$

- Q:我們學到了哪些關於pn-接面的知識?
 - A: 組成
 - The pn-接面是由兩個矽晶半導體組成,一個摻雜成p-型,另一個為n-型
 - A: 多數載子
 - ■經由摻雜而生成
 - ■電洞呈現在p-側,自由電子呈現在n-側

- Q:我們學到了哪些關於pn-接面的知識?
 - A: 束縛電荷
 - ■多數載子的電荷會被束縛電荷中和
 - A: 擴散電流 I_D
 - 靠近接面的多數載子會擴散,導致它們消失

- Q:我們學到了哪些關於pn-接面的知識?
 - A: 空乏區
 - \blacksquare 當載子消失,會釋出束縛電荷並招致電壓差異 V_0
 - A: 空乏層電壓
 - ■當擴散持續,空乏層電壓(V₀)會增加,使擴散愈來愈難,最後甚至使它停止。

- Q:我們學到了哪些關於pn-接面的知識?
 - A: 少數載子
 - ■因熱而生成
 - ■自由電子呈現在p-側,電洞呈現在n-側
 - A: 飄移電流 I_S
 - ■空乏層電壓(V₀) 會促使少數載子流向另一側
 - A: 開路平衡 $I_D = I_S$

1.11.1.接面操作的定性描述

- 右圖顯示*pn*-接面的三種 情况:
 - \blacksquare 開路 存在位障電 $\blacksquare V_0$
 - $反向偏壓 施加直流 電壓<math>V_R$
 - 順向偏壓 施加直流 電壓 V_F

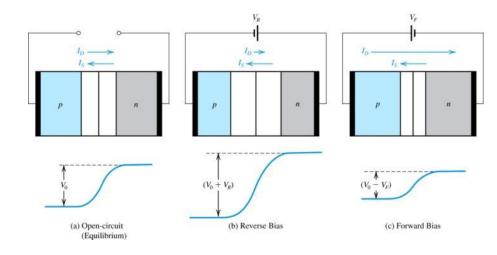
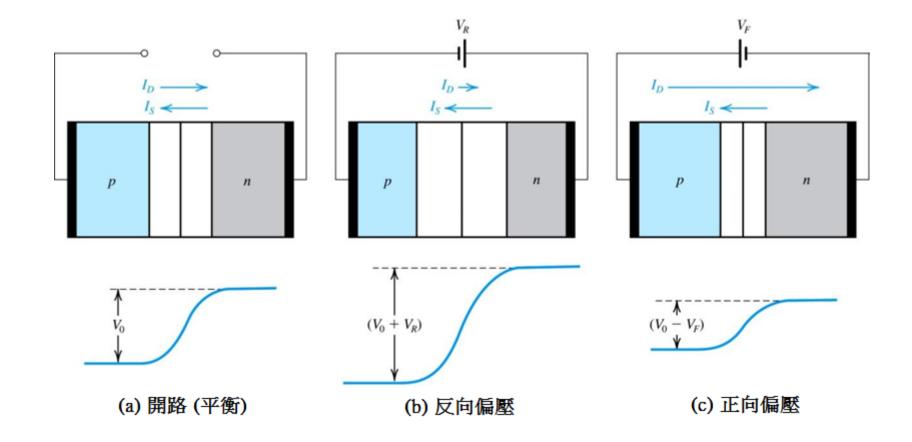


圖 1.38: pn 接面在:(a) 平衡; (b) 反向偏壓;(c) 順向偏壓

- 1) 未施加電壓
- 2) 跨越空乏區的電壓 差為 V_0
- 3) $I_D = I_S$

- 1) 施加負電壓
- 2) 跨越空乏區的電壓 差為 $V_0 + V_R$
- 3) $I_D < I_S$

- 1) 施加正電壓
- 2) 跨越空乏區的電壓 $差為V_0 V_F$
- 3) $I_D > I_S$



1.11.1.接面操作的定性描述

■ 反向偏壓情況

- 外部施加的反向偏壓 *V_R* 與位 障電壓 *V₀*相加(又稱加強)
 - …增加實效位障電壓
- 減少擴散率,即減少 I_D
 - 假如 $V_R > 1$ V, I_D 將降至0A
- 飄移電流 I_S 不受影響,但與溫度相依
- 結果就是pn接面會傳導一很小的飄移電流 I_S

反向偏壓情況中的最小電流

■ 順向偏壓情況

- 外部施加的順向偏壓 V_F 與位障電壓 V_0 相減
 - …減少實效位障電壓
- \blacksquare 增加擴散率,即增加 I_D
- 飄移電流 *I_s* 不受影響, 但與溫 度相依
- 結果就是pn接面會傳導一顯著的電流 I_D I_S

正向偏壓情況中的明顯電流

順向偏壓情況

- 減小的位障電壓將會:
 - 使接面兩側的顯露電 荷儲存減少
 - 較小 / 窄的空乏區

W=空乏區寬度 $\varepsilon_S=$ 矽的介電常數 $(11.7\varepsilon_0=1.04\times 10^{-12}$ F/cm) q=電子電荷量值 $N_A=$ 受體原子濃度 $N_D=$ 施體原子濃度 $V_0=$ 位障/接面內建電壓 $V_F=$ 外部施加順向偏壓

$$W = x_n + x_p = \sqrt{\frac{2\varepsilon_S}{q} \left(\frac{1}{N_A} + \frac{1}{N_D}\right) \underbrace{(V_0 - V_F)}_{\text{ blf: } UV_0 - V_F \text{ plft} V_0}}$$

$$Q_J = A \sqrt{2\varepsilon_S q \left(rac{N_A N_D}{N_A + N_D}
ight)} \underbrace{(V_0 - V_F)}_{$$
動作:以 $V_0 - V_F$ 取代 V_0

 Q_I = 空乏區任一側儲存的電荷量值

反向偏壓情況

- 增加的位障電壓將 會:
 - 使接面兩側的顯 露電荷儲存增加
 - 較大/寬的空乏區

W=空乏區寬度 $\varepsilon_S=$ 矽的介電常數 $(11.7\varepsilon_0=1.04\times 10^{-12}$ F/cm)q=電子電荷量值 $N_A=$ 受體原子濃度 $N_D=$ 施體原子濃度 $V_0=$ 位障/接面內建電壓 $V_R=$ 外部施加反向偏壓

(武1.55)
$$W = x_n + x_p = \sqrt{\frac{2\varepsilon_S}{q} \left(\frac{1}{N_A} + \frac{1}{N_D}\right) \underbrace{(V_0 + V_R)}_{\text{動作:}}}_{\text{以 $V_0 + V_R$ 取代 $V_0}}$$$

(式1.56)
$$Q_{J} = A \sqrt{2\varepsilon_{S} q \left(\frac{N_{A} N_{D}}{N_{A} + N_{D}}\right) \underbrace{(V_{0} + V_{R})}_{\text{動作:}}}_{\text{以 $V_{0} + V_{R}$ 取代 $V_{0}$$$

 Q_I = 空乏區任一側儲存的電荷量值

- Q: 當正向偏壓(V_P)施加於pn-接面時,會發生什麼?
 - 步驟1: 施加一小的正向偏壓(V_F)。它的極性將多數載子推向接面,並使空乏區的寬度減少。

步驟1:施加一小的正向偏壓(V_F)。它的極性將多數載注意,此圖中的小圓代表的是少數載子,不是束縛電荷,束縛電荷在此不納入考量。

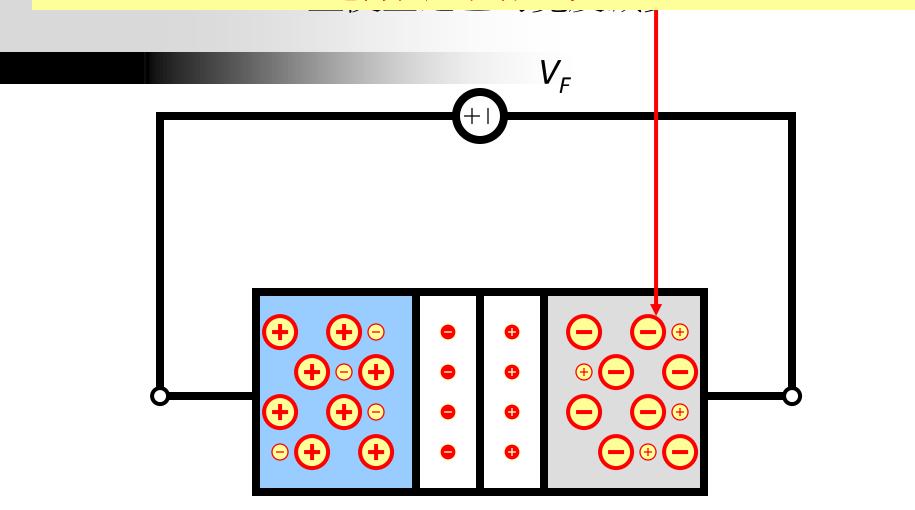


圖:施加電壓的pn接面

步驟2: 當 V_F 的量值增加,空乏區會變的相當窄,使得位障電壓($V_0 - V_F$)無法阻止擴散電流

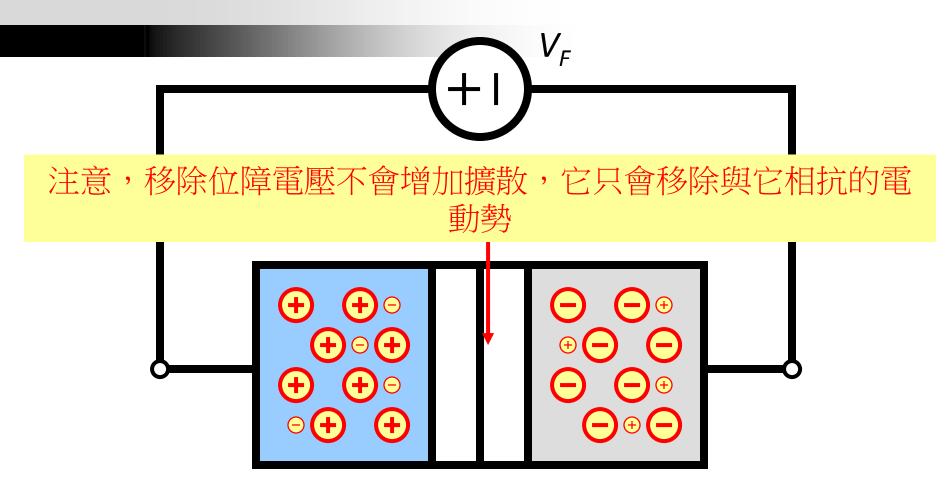


圖:施加電壓的pn接面

步驟3: 多數載子(n區的自由電子與p區的電洞)跨越接面,並 在近中性區變成少數電荷載子。

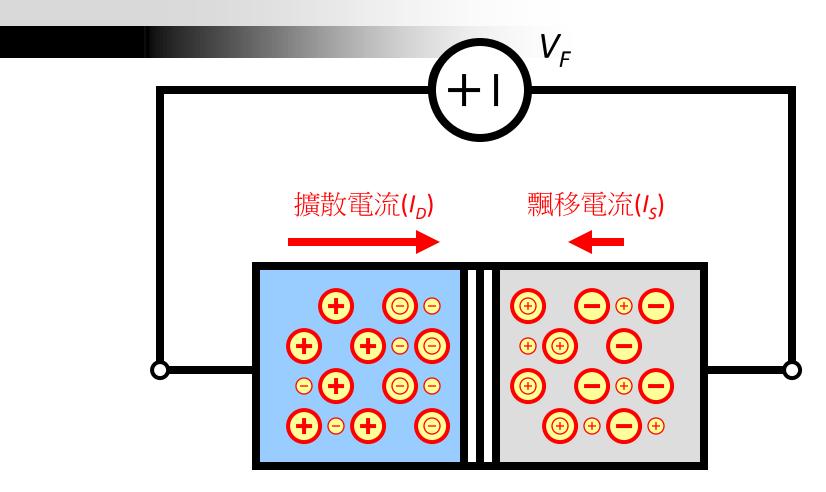
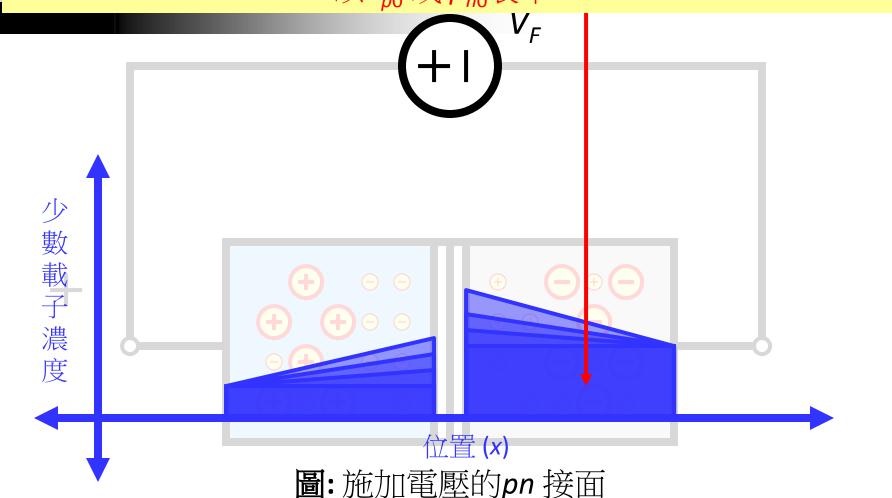
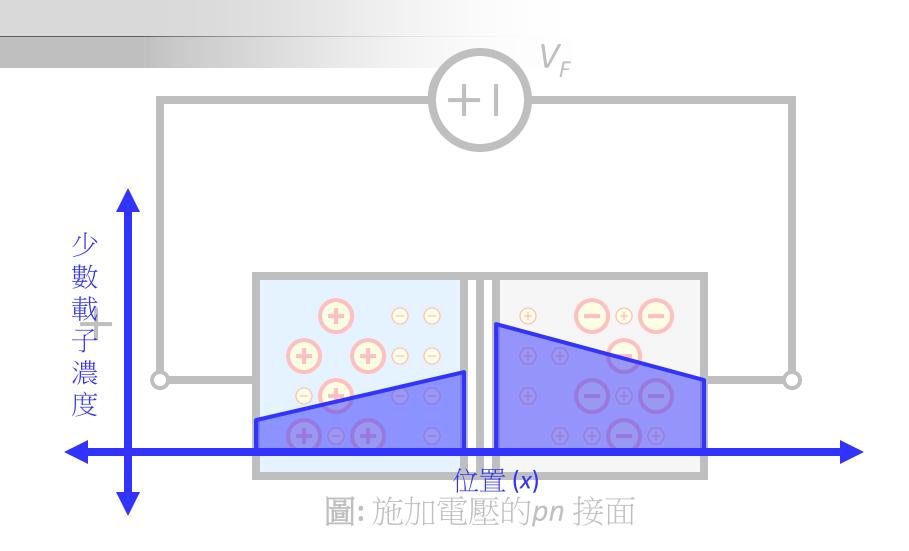


圖:施加電壓的pn接面

步驟4:少數電荷載子的濃度在接面的任一邊會增加。當多在開路情況下,少數載子會均勻的分佈在非空乏區內。此濃度以 n_{p0} 或 p_{n0} 表示。



步驟4:少數電荷載子的濃度在接面的任一邊會增加。當多數載子跨越接面的比率相當於復合率時,會達到穩態梯度



步驟5+:儘管低擴散長度(e.g. 微米)與復合,擴散電流會因持續朝向接面的自由電子流與電洞流而被維持

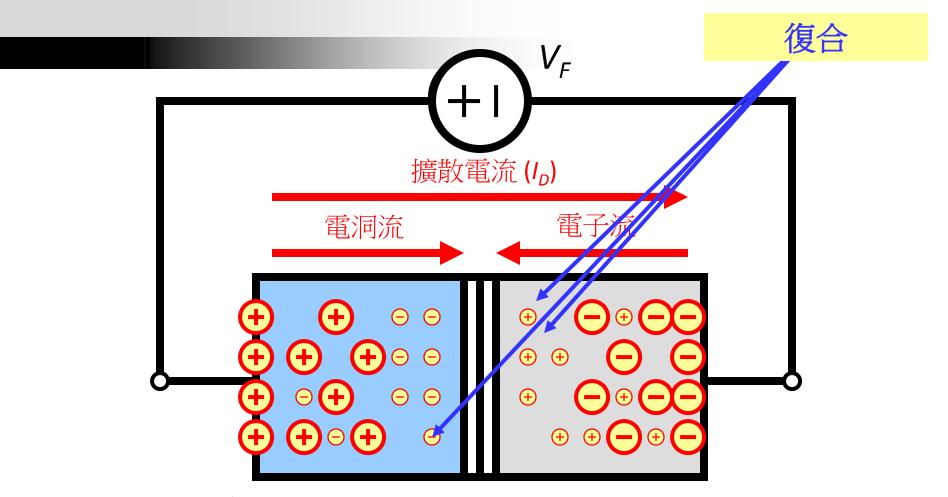


圖:未施加電壓的pn 接面 (開路端點)

總電流

- Q: 有哪些因素會限制淨電流通過pn接面?
 - A: 新少數載子擴散去與多數載子復合的比率
 - 換言之,少數載子擴散電流遠離接面
- Q: 是什麼決定新少數載子的濃度梯度?
 - A: V_F 與 L_p/L_n

(式1.57) 觀念重點為,它與接面邊緣的少數電荷載子濃度有關

- \mathbf{Q} : (V_P) 與少數載子濃度的關係為何?
 - 步驟1: 採用 (式1.57).
 - 步驟2: 將 $p_n(x)$ 減去 p_{n0} 以計算多出的少數電 荷載子

(武1.31)
$$p_{n0} = \frac{n_i^2}{N_A}$$

$$P_n(X_n)$$
 = n區電洞濃度,以 X_n 函數表表 P_{n0} = 熱平衡濃度 V = 施加的順向電壓 V_T = 熱電壓

(式1.57)
$$p_n(x_n) = p_{n0}e^{V/V_T}$$

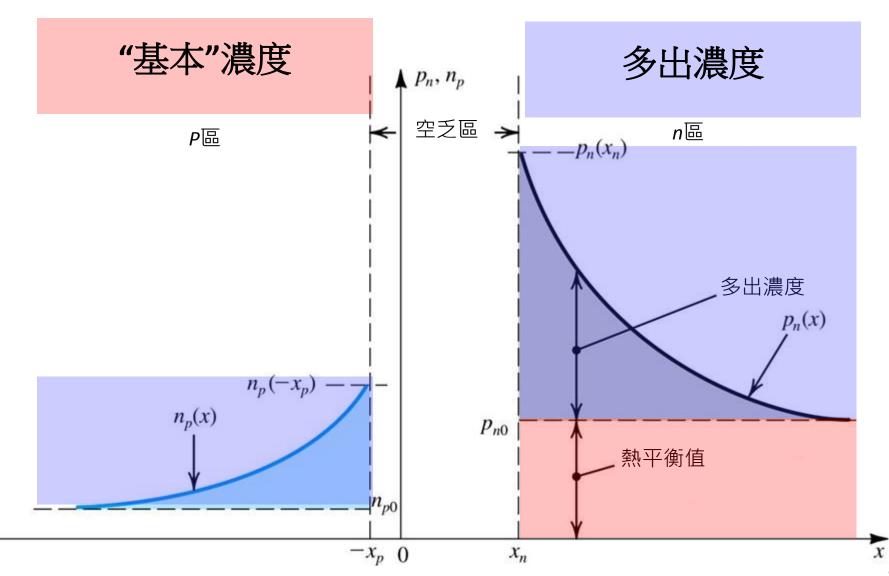
(式1.58) 多出濃度 =
$$p_{n0}e^{V/VT} - p_{n0}$$

$$=p_{n0}(e^{V/VT}-1)$$

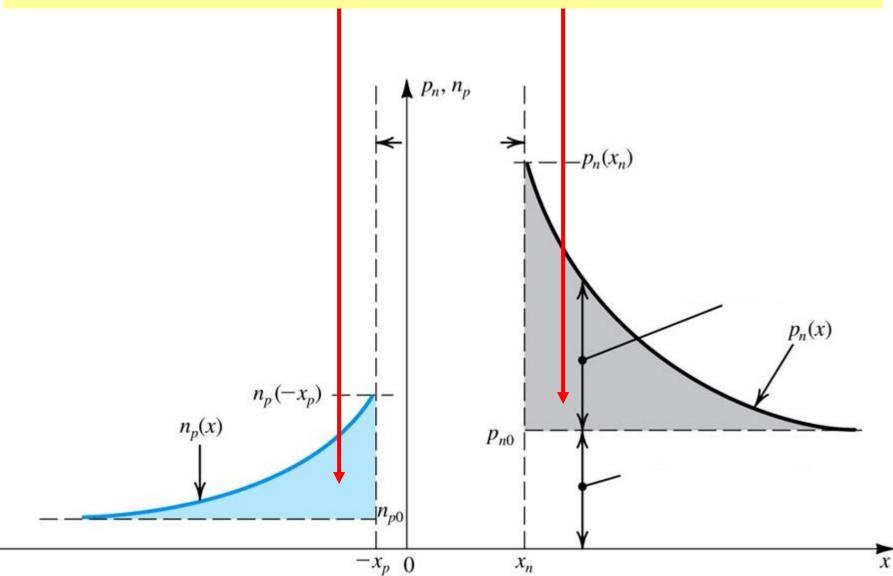
- $\mathbf{Q}:(V_{P})$ 與少數載子濃度的關係為何?
 - 步驟3: 見(式1.59).

 $P_n(X_n)$ = n區電洞濃度·以 X_n 函數表示; P_{n0} = 熱平衡濃度 x = 興趣點; X_n = 擴散區邊緣; L_P = 擴散長度

當N_A >> N_D時pn接面兩側的穩態少數載子濃度



這些多出濃度會影響穩態擴散電流。但是此擴散電流 該如何表示?



- $lackbox{Q:} V_F$ 與 擴散電流 (I_D) 的關係為何?
 - 步驟1: 以(式1.59)的 表示式去表示電洞 擴散電流.

動作:取 $P_n(x)$ 的衍生

$$\frac{dp_n(x)}{dx} = \underbrace{\frac{d}{dx} [p_{n0}]}_{0} + \dots$$

$$\dots + \underbrace{\frac{d}{dx} [p_{n0} (e^{V/V_T} - 1)e^{-(x - x_n)/L_p}]}_{-\frac{p_{n0}}{2} (e^{V/V_T} - 1)e^{-(x - x_n)/L_p}}$$

動作: 將上式帶入值

(式1.60)
$$J_p = -qD_p \left(-\frac{p_{n0}}{L_p} \left(e^{V/V_T} - 1 \right) e^{-(x-x_n)/L_p} \right) \frac{dp_n(x)}{dx}$$

動作:計算最大值

$$\max(J_p) = q \frac{D_p}{L_p} p_{n0} (e^{V/V_T} - 1)$$

Q: V_F 與擴散電流 (I_D) 的關係為何?

■ 步驟3: 得出因少數載子電子而形成的最大擴散電流的組成 (與前述方法相同)

(式 1.61) 最大電洞擴散濃度:

$$J_p(+x_n) = q \frac{D_p}{L_p} p_{n0} (e^{V/V_T} - 1)$$

(式 1.62) 最大電子擴散濃度:

$$J_n(-x_p) = q \frac{D_n}{L_n} n_{p0} (e^{V/V_T} - 1)$$

Q: V_F 與擴散電流 (I_D) 的關係為何?

■ 步驟4:將兩部分合併

接面總電流(I)等於面積(A)乘上最大電洞(J_p)與電子(J_n)擴 散電流密度

$$I = A \left[J_p(+x_n) + J_n(-x_p) \right]$$

$$I = A \left[q \frac{D_p}{L_p} p_{n0} + q \frac{D_n}{L_n} n_{p0} \right] (e^{V/V_T} - 1)$$

動作:將值帶入 $J_p(x_n)$ 與 $J_p(-x_n)$

$$I = Aqn_i^2 \left(rac{D_p}{L_p N_D} + rac{D_n}{L_n N_A}
ight) (e^{V/V_T} - 1)$$
動作:帶入 $P_{n0} = n_i^2/N_D$ 與 $n_{p0} = n_i^2/N_A$

$$\underline{I} = I_S (e^{V/V_T} - 1)$$

動作:帶入
 $I_s = Aqn_i^2 \left[\frac{D_p}{L_p N_D} + \frac{D_n}{L_n N_A} \right]$

- Q: V_F 與擴散電流 (I_D) 的關係為何?
 - A: 見(式1.63)。此為一重要式子,在未來的章節中 還會用到它。

(式1.63)
$$I = Aqn_i^2 \left(\frac{D_p}{L_p N_D} + \frac{D_n}{L_n N_A} \right) (e^{V/V_T} - 1) = I_S (e^{V/V_T} - 1)$$

- Q: 為何擴散電流 (I_D) 會依賴少數電荷載子的濃度梯度?
 - A: 基本上它並不依賴。他依賴新少數電荷載子。

- 飽和電流 (I_S) 是流過 pn接面的最大反向電流
 - 正比於接面面積 (A)
 - 典型值為 10-18 4

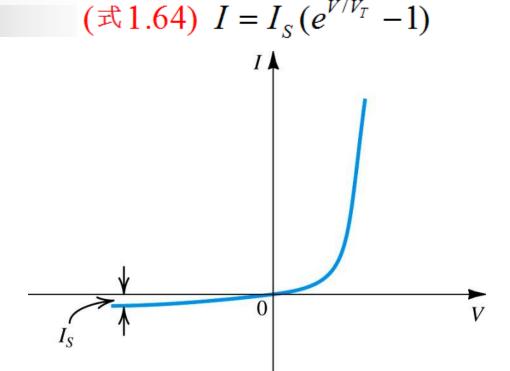


圖 1.40: pn接面的 I-V 特性

例題 1.11: pn-接面

- 考量pn接面為順向偏壓且傳導一個電流I=0.1mA,給定以下值:
 - $N_A = 10^{18}/\text{cm}^3$ ` $N_D = 10^{16}/\text{cm}^3$ ` $A = 10^{-4}\text{cm}^2$ ` $n_i = 1.5 \times 10^{10}/\text{cm}^3$ ` $L_p = 5 \text{um}$ ` $L_n = 10 \text{um}$ ` $D_p (n \blacksquare) = 10 \text{cm}^2/\text{s}$ ` $D_n (p \blacksquare) = 18 \text{cm}^2/\text{s}$
- Q(a): 計算 I_S
- Q(b): 計算順向偏壓 (V).
- Q(c): 電流 I 中因電洞跨過接面而注入所產生的成分及 因電子跨過接面而注入所產生的成分

例題 1.11: pn-接面(a)

■ 步驟1: 定義飽和電 $\longrightarrow I_s = Aqn_i^2 \left(\frac{D_p}{L_p N_D} + \frac{D_n}{L_n N_A}\right) (e^{V/V_T} - 1)$ 流 (I_S) .

■ 步驟2: 帶入相對應 $\longrightarrow I_s = 10^{-4} \times 1.6 \times 10^{-19} \times (1.5 \times 10^{10})^2$ 的值 $I_s = 7.3 \times 10^{-14} A$

例題 1.11: pn-接面(b)

- 步驟1: 採用式(1.64)
- 步驟2: 簡化此式
 - 因為 (e^{V/V} >> 1)
- 步驟3: 倒置此式,解 V
- 步驟4: 帶入數值

$$V = V_T \ln \left(\frac{I}{I_s}\right)$$

$$V = (25.9 \times 10^{-3}) \ln \left(\frac{0.1 \times 10^3}{7.3 \times 10^{-15}}\right)$$

$$V = 0.605V$$

 $I = I_{\mathfrak{s}} e^{V/V_T}$

 $\rightarrow I = I_{s}(e^{V/V_{T}} - 1)$

例題 1.11: pn-接面(c)

■ 步驟1: 計算A 與 J_p 的產物 I_p $I_p = AJ_p(x_n)$

■ 步驟2: 以式 (1.60) 帶入
$$J_p$$
 $\longrightarrow I_p = A q \left(\frac{D_p}{L_p}\right) p_{no} \left(e^{V/V_T - 1}\right)$

■ 步驟3:以 n_i/N_D帶入 p_{n0}

■ 步驟4: 對I,重複此步驟

$$I_{p} = A \left[q \left(\frac{D_{p}}{L_{p}} \right) \frac{n_{i}^{2}}{N_{D}} \left(e^{V/V_{T}-1} \right) \right]$$

$$I_{n} = A \left[q \left(\frac{D_{n}}{L_{n}} \right) \frac{n_{i}^{2}}{N_{A}} \left(e^{V/V_{T}-1} \right) \right]$$

$$\frac{I_p}{I_n} = \left(\frac{D_p}{D_n}\right) \left(\frac{L_n}{L_p}\right) \left(\frac{N_A}{N_D}\right)$$

例題 1.11: pn-接面(c)

■ 步驟5: 帶入數值

$$\begin{split} &\frac{I_p}{I_n} = \left(\frac{D_p}{D_n}\right) \left(\frac{L_n}{L_p}\right) \left(\frac{N_A}{N_D}\right) = \frac{10}{18} \times \frac{10}{5} \times \frac{10^{18}}{10^{16}} = 1.11 \times 10^2 = 111 \\ &I_p = \frac{111}{112} \times 0.1 = 0.0991 \text{mA} \\ &I_n = \frac{1}{112} \times 0.1 = 0.0009 \text{mA} \end{split}$$

1.11.3.逆向崩潰

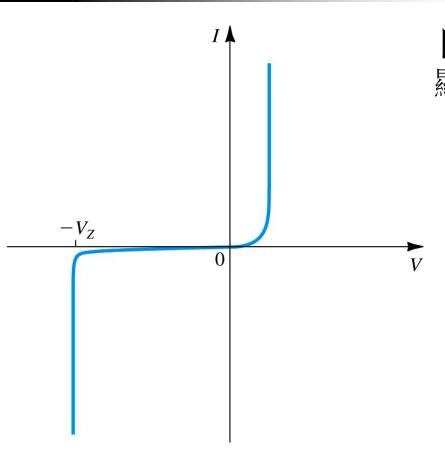


圖1.41 pn 接面的*I-V* 特性,其顯示出在崩潰區反向電流會快速增加

1.12.1.空乏或接面電容

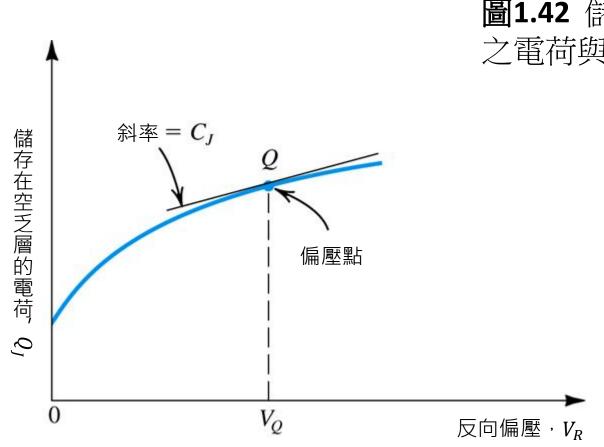


圖1.42 儲存在空乏區任一側 之電荷與反向偏壓V_R的關係。

1.12.1.空乏或接面電容

■ 當pn接面有反向偏壓 V_R , $\longrightarrow Q_J = A\sqrt{2\varepsilon_s q \frac{N_A N_D}{N_A + N_D}}(V_0 + V_R)$ 電荷儲存在空乏區的任一側

- 因此,針對給定的pn接面
- 定義電容 C_j 與電荷 Q_J 的變 化到電壓 V_R 的變化均相關 $\longrightarrow C_j = \frac{dQ_J}{dV_R}\Big|_{V_R = V_Q}$

where
$$\alpha = A \sqrt{2\varepsilon_s q \frac{N_A N_D}{N_A + N_D}}$$

$$C_j = \frac{dQ_J}{dV_R} \Big|_{V_R = V_O}$$

$$C_j = \frac{\alpha}{2\sqrt{V_0 + V_R}}$$

1.12.1.空乏或接面電容

- C_{j0} 在零偏壓時的值可維持如右
- C_j 可表示如右
- 將 α 帶入C_{j0}
- 接面電容的公式可寫成更一般 的型式,其中*m為*一常數,稱 為**漸變係數**

$$C_{j0} = \frac{\alpha}{2\sqrt{V_0}}$$

$$C_j = \frac{C_{j0}}{2\sqrt{\frac{V_R}{V_0}}}$$

$$C_{j} = \frac{C_{j0}}{\left(1 + \frac{V_{R}}{V_{0}}\right)^{m}}$$

1.12.2. 擴散電容

■ 考慮一個順向偏壓pn接面。 在穩態時,於n區及p區的 少數載子濃度分布已建立, 如圖 1.39 所示。

$$Q_p = Aq \times P_n(x)$$
曲線下的陰影面積
$$= Aq[p_n(x_n) - p_{n0}]L_p$$

- 將 (1.57) 式的 代入上式,並 使用 (1.61) 式使我們可以將 表示成
- 將 Q_p 與 I_p 相關聯起來的因子 (L_P^2/D_P) 是一個有用的元件 參數,其具有時間的單位,且記做 τ_p

$$Q_p = \frac{L_p^2}{D_p} I_p$$

$$\tau_p = \frac{L_p^2}{D_p}$$

1.12.2. 擴散電容

$$Q_p = \tau_p I_p$$

■ 時間常數τ_P多出**少數載子(電洞)**生命。它是電洞注入n 區後會與多數電子復合的平均時間。

$$Q_p = \tau_T I$$

其中τρ稱為接面的平均穿越時間

1.12.2. 擴散電容

■ 若在某一個選定的偏壓附近有小小變動,我們可以定義一個增 量擴散電容C_d如下:

且可證明

$$C_d = \frac{dQ}{dV}$$

$$C_d = \left(\frac{\tau_T}{V_T}\right) I$$

其中 I 是順向偏壓電流

■ 注意 C_d 直接正比於順向電流I且因此在反向偏壓時,可忽略