

流体靜壓力對高簡并砷化鎵 $P-N$ 結某些參數的影響*

阮 刚 陈 宁 鑄

(復旦大學物理系) (華東技術物理研究所)

提 要

本文報導了在流體靜壓力 18000 kg/cm^2 范圍內，高簡并砷化鎵 $P-N$ 結峯值電流 I_P ，谷值電流 I_V ，峯值電壓 V_P ，谷值電壓 V_V ，指數過剩電流 I_x 等參數隨壓力變化的實驗結果。分析了峯值電壓 V_P 隨壓力 P 的增加按指數規律顯著減小，以及指數過剩電流 I_x 的斜率 $s = \frac{d \ln I_x}{dV}$ 隨壓力 P 的增加而增加等實驗結果。分析的結果指出：高摻雜砷化鎵有效質量隨壓力的增加有較顯著的增加，因此在考慮高簡并砷化鎵 $P-N$ 結參數隨壓力變化的關係時，不能象在高簡并磷 $P-N$ 結樣品中那樣，只考慮禁帶寬度 E_g 隨壓力的變化，而忽略有效質量隨壓力的變化。最後，本文對其他實驗結果也作了簡單的討論。

一、引 言

研究低溫、強磁場、高流體靜壓力、高能粒子輻照、不同摻雜等條件對高簡并 $P-N$ 結伏安特性參數的影響，是研究高摻雜半導體能帶結構及高簡并 $P-N$ 結中電流傳輸機構的主要方法。流體靜壓力對於高簡并 $P-N$ 結伏安特性的影响，M. I. Nathan 等^[1-3]已作了初步的研究，其中，對於高簡并砷化鎵 $P-N$ 結，主要只研究了峯值電流 I_P ^[2]。本文報導在流體靜壓力 18000 kg/cm^2 范圍內，高簡并砷化鎵 $P-N$ 結峯值電流 I_P 、谷值電流 I_V 、峯值電壓 V_P 、谷值電壓 V_V 、指數過剩電流 I_x 等參數隨壓力變化的觀測結果，並用現有的理論分析了實驗結果。

二、實 驗 方 法

(1) 高流體靜壓力的產生和測量

實驗所用產生高流體靜壓力的設備與 W. Bridgeman^[4] 所描述的大致相同，以航空汽油作為傳壓介質，壓力用鎢銅絲壓力計測量。

(2) 高簡并砷化鎵 $P-N$ 結的制備

用閉管氣相擴散法，在一定量砷蒸汽壓下，先分別制取含鎘或含鋅的 P 型高摻雜砷化鎵多晶體或單晶體片。在此小片上，用錫球或含硫的錫球作 N 型合金，用迅速加熱燒結再結晶層的方法制得高簡并砷化鎵 $P-N$ 結。用改變工藝條件的方法，獲得了不同峯值電流

* 1963 年 3 月 5 日收到。

密度 j_P 的掺镉或掺锌的 P 型高纯并砷化镓 P-N 结的实验样品。

(3) 参数的测量

所有电流、电压特性参数都用和测试普通 P-N 结伏安特性曲线类似的逐点测试法进行。结面积用工具显微镜多次测量合金小球与基底片截面直径的平均值后，按圆截面公式计算后得到。

三、实验结果

(1) 峰值电流 I_P

峰值电流 I_P 随压力 P 的增加而减小， $\ln I_P \sim P$ 呈线性关系，即 I_P 随压力 P 的增加按指数规律减小。峰值电流密度 j_P 在 38—4370 Amp/cm² 范围内的八个样品的测量结果表明：它们的 $\frac{d \ln I_P}{dP}$ 值变化不大，其范围为 $-(0.96-1.08) \times 10^{-4} \text{ kg}^{-1} \cdot \text{cm}^2$ 。当压力升高到大约 $P = 10,000 \text{ kg/cm}^2$ 左右时，掺锌的样品 $\ln I_P \sim P$ 的关系偏离直线， $\ln I_P$ 随 P 的增加，减小更为迅速。而掺镉的样品，当压力升高到 $18,000 \text{ kg/cm}^2$ 时，还没有观察到 $\ln I_P$ 随 P 的增加有迅速减小的趋势。掺锌、掺镉样品 $\log \frac{I_P(P)^1}{I_P(1)} \sim P$ 的典型曲线如图 1 所示。

(2) 谷值电流 I_V

谷值电流 I_V 随压力的增加而减小， $\ln I_V \sim P$ 呈线性关系，即 I_V 随 P 的增加而指数地减小。峰值电流密度 j_P 在 134—4370 Amp/cm² 范围内的五个样品的测量结果表明：它们的 $\frac{d \ln I_V}{dP}$ 值变化较大，其范围为 $-(0.34-1.24) \times 10^{-4} \text{ kg}^{-1} \cdot \text{cm}^2$ 。当压力增加到大约 $P = 12,000 \text{ kg/cm}^2$ 以后，掺锌的样品 $\ln I_V \sim P$ 的关系偏离直线， $\ln I_V$ 随 P 的增加出现减小较快的情况。掺锌、掺镉样品 $\ln \frac{I_V(P)}{I_V(1)} \sim P$ 的典型曲线如图 2 所示。

(3) 峰值电压 V_P

峰值电压 V_P 随压力 P 的增加而减小，压力在 $18,000 \text{ kg/cm}^2$ 范围内，峰值电流密度 j_P 从 38—4370 Amp/cm² 的八个样品测量结果表明： $\ln V_P \sim P$ 呈线性关系，即 V_P 随 P 的增加按指数规律减小， $\frac{d \ln V_P}{dP}$ 值变化较大，其范围在 $-(0.17-0.92) \times 10^{-4} \text{ kg}^{-1} \cdot \text{cm}^2$ 内。图 3 画出了二个样品的 $\ln \frac{V_P(P)}{V_P(1)} \sim P$ 曲线。

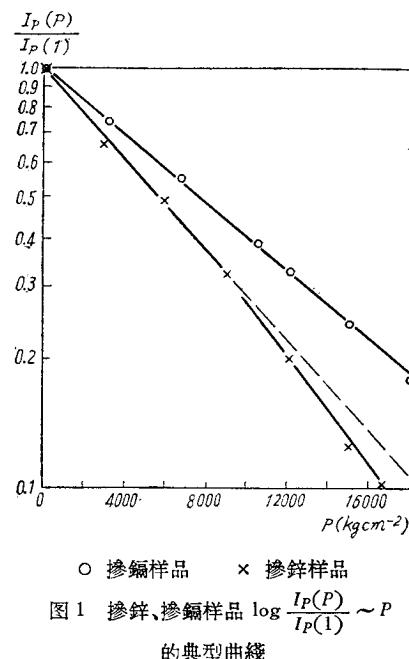


图 1 掺锌、掺镉样品 $\log \frac{I_P(P)}{I_P(1)} \sim P$ 的典型曲线

1) 以后电流、电压或斜率的值凡是用 (P) 标志的均指某一压力 P 时的值，用 (1) 标志的均指 $P=1$ 大气压时的值。

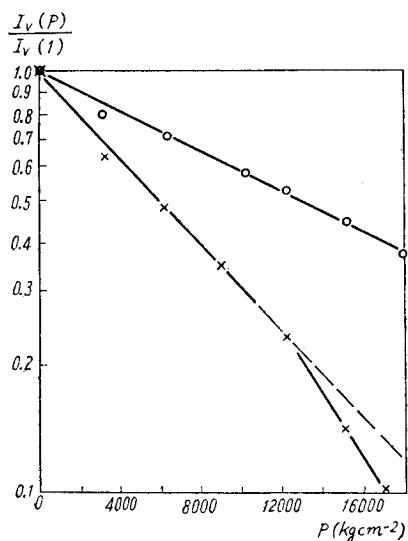
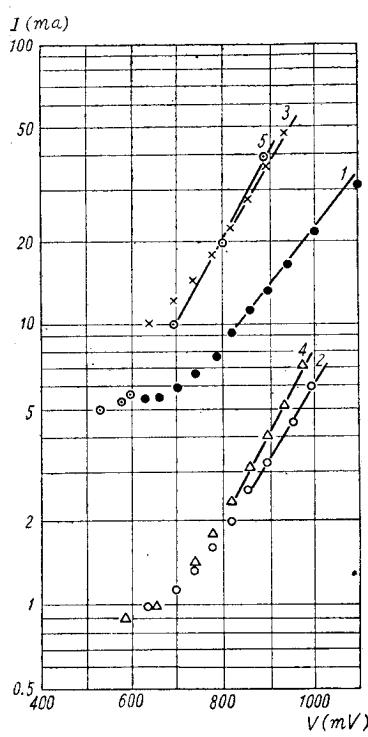
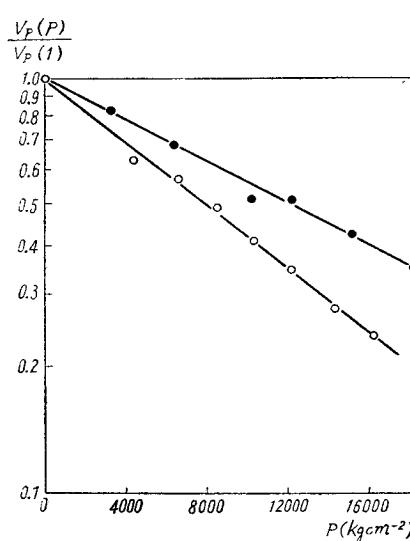


图2 掺锌、掺镓样品 $\log \frac{I_v(P)}{I_v(1)} \sim P$ 的典型曲线



$$S = \frac{d \ln I_x}{dV}$$

$$S_1 = 4.93V^{-1} \quad S_2 = 6.00V^{-1}$$

$$S_3 = 6.36V^{-1} \quad S_4 = 6.76V^{-1}$$

$$S_5 = 7.32V^{-1}$$

图4 大气压下5个样品谷值以后的 $\log I \sim V$ 图

(4) 谷值电压 V_v

谷值电压 V_v 随压力 P 的增加而减小，减小的规律性不明显，在被测量的五个样品中， $V_v(18000)/V_v(1)$ 的最大值为 0.56（该样品 $P = 18000 \text{ kg/cm}^2$ 时的 $V_v(18000) = 357 \text{ mV}$ ， $P = 1 \text{ 大气压时的 } V_v(1) = 640 \text{ mV}$ ）。

(5) 指数过剩电流 I_x

文献 [5] 指出：在大气压下，高能并砷化镓 $P-N$ 结伏安特性曲线中，有一段指数过剩电流区存在。我们在大气压下对五个样品的测量表明：当样品两端的偏压加到大约为 700—820 mV 时，开始进入指数过剩电流起主要作用的区域。画 $\ln I \sim V$ 图求得指数过剩电流区斜率 $S = \frac{d \ln I_x}{dV}$ 在 $4.93—7.32 \text{ V}^{-1}$ 范围内（见图 4）。在指数过剩电流起主要作用的区域，固定某一偏压 V 时的 I_x ，将随 P 的增加而减小。任取 $V = 900 \text{ mV}$ 时， $\ln I_x \sim P$ 呈线性关系，即 I_x 随 P 的增加按指数规律减小， $\frac{d \ln I_x}{dP}$ 随不同样品而异，我们测量的三个样品，其变化范围在 $-(0.19—0.63) \times 10^{-4} \text{ kg}^{-1} \cdot \text{cm}^2$ 内（见图 5）。指数过剩电流的斜率 S 随 P 的增加而增加（见图 6）， $\frac{d \ln S}{dP}$ 的值近似为 $0.61 \times 10^{-5} \text{ kg}^{-1} \cdot \text{cm}^2$ （见图 7）。

另外，由于 I_x 随压力 P 变化而变化， I_x 也随外加偏压 V 的变化而变化，所以压力变化时所引起 I_x 的变化，可以由加在样品上偏压 V 的变化来补偿。观测了固定 I_x 时压力变化 ΔP 和相应的补偿偏压 ΔV 之间的关系，但实验规律比较紊乱，至少不是简单的线性关系。

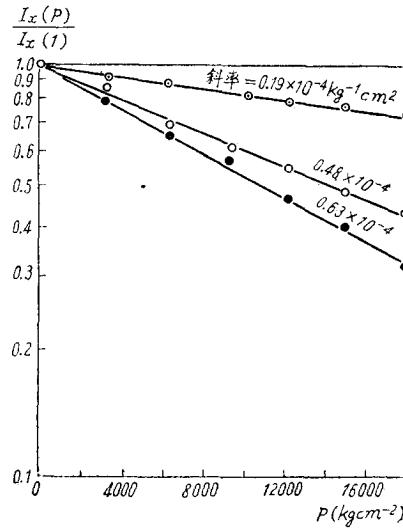
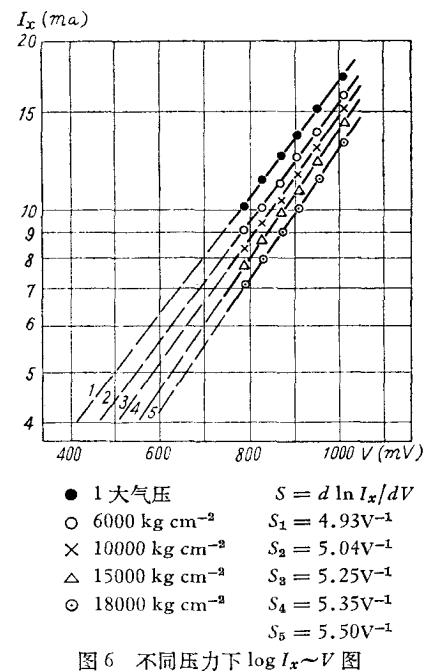
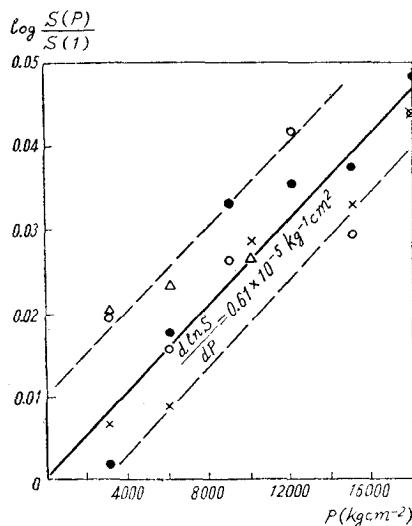


图 5 $V = 900 \text{ mV}$ 时三个不同样品的
 $\log \frac{I_x(P)}{I_x(1)} \sim P$ 图
 斜率用 $d \ln \frac{I_x(P)}{I_x(1)} / dP$ 表示



● 1 大气压 $S = d \ln I_x / dV$
 ○ 6000 kg cm^{-2} $S_1 = 4.93 \text{ V}^{-1}$
 × 10000 kg cm^{-2} $S_2 = 5.04 \text{ V}^{-1}$
 △ 15000 kg cm^{-2} $S_3 = 5.25 \text{ V}^{-1}$
 ◇ 18000 kg cm^{-2} $S_4 = 5.35 \text{ V}^{-1}$
 ■ 20000 kg cm^{-2} $S_5 = 5.50 \text{ V}^{-1}$



○ ● △ × 分别表示四个不同样品
 $\log \frac{S(P)}{S(1)} \sim P$ 图

四、討 論

(1) 有效質量隨壓力的變化

第三節列出的實驗結果中，最值得注意的是峯值電壓 V_P 和指數過剩電流 I_x 的斜率 $S = \frac{d \ln I_x}{dV}$ 隨壓力的變化關係。用現有理論對這兩個實驗結果作初步分析後可以看到：矽化鎵有效質量隨壓力的變化較顯著，因此在考慮高箇並矽化鎵 $P-N$ 結參數隨壓力變化關係時，不能象在鉑樣品中那樣，忽視有效質量隨壓力的變化。下面先分析峯值電壓 V_P 隨壓力 P 的變化關係。因為 V_P 近似地滿足關係式^[6]

$$V_P \cong \frac{1}{3} (\xi_p + \xi_N), \quad (1)$$

其中 ξ_p 和 ξ_N 分別為費米能級深入到高摻雜 P 区價帶和深入到 N 区導帶的深度（用電壓的單位來表示）。而對於高箇並 $P-N$ 結，用金屬近似則有

$$\begin{aligned} \xi_p &= \frac{\hbar^2}{2e} (3p/8\pi)^{2/3} \cdot \frac{1}{m_h}, \\ \xi_N &= \frac{\hbar^2}{2e} (3n/8\pi)^{2/3} \cdot \frac{1}{m_e}, \end{aligned}$$

其中 p 和 n 分別為 P 区空穴及 N 区電子的濃度； m_h 和 m_e 分別為 P 区價帶空穴及 N 区導帶電子的有效質量； e 為電子電荷； \hbar 為普朗克常數。若近似地取 $p = n$ ，且令

$$\begin{aligned} A &= \frac{\hbar^2}{6} (3p/8\pi)^{2/3} = \frac{\hbar^2}{6} (3n/8\pi)^{2/3}, \\ \frac{1}{m^*} &= \frac{1}{m_h} + \frac{1}{m_e}, \end{aligned}$$

這裡 m^* 為 P 区價帶空穴和 N 区導帶電子有效質量的折合值。這樣，有

$$\begin{aligned} V_P &= A/m^*, \\ \ln V_P &= \ln A - \ln m^*. \end{aligned}$$

考慮到載流子濃度和壓力無關，則 A 是和壓力無關的常數，故有

$$\frac{d \ln V_P}{dP} = -\frac{d \ln m^*}{dP}. \quad (2)$$

由公式(2)可知： $\ln V_P$ 隨 P 增加而線性減小的實驗結果，反映了 $\ln m^*$ 隨 P 增加而線性增加，即 m^* 隨 P 的增加按指數規律增加。 $\frac{d \ln m^*}{dP}$ 的值約為 $(0.17-0.92) \times 10^{-4}$ $\text{kg}^{-1} \cdot \text{cm}^2$ ，這和由文獻[8]給出的 $\frac{d \ln \mu}{dP}$ 值，估計後得到的 $\frac{d \ln m^*}{dP} \approx 0.1 \times 10^{-4} \text{kg}^{-1} \cdot \text{cm}^2$ 有相同的數量級²⁾，其中 μ 為電子遷移率。 $\frac{d \ln m^*}{dP}$ 的數值和 $\frac{d \ln E_g}{dP} \approx 0.1 \times 10^{-4} \text{kg}^{-1} \cdot \text{cm}^2$ ^[2]

1) 文獻[7]指出：鉑、矽的 m_h 在 $P = 30,000 \text{ kg/cm}^2$ 范圍內幾乎不隨壓力變化。若類似地考慮矽化鎵 m_h 隨壓力的變化遠小於 m_e 隨壓力的變化，且 m_h 比 m_e 大得多，這樣，就有 $\frac{d \ln V_P}{dP} = -\frac{d \ln m_e}{dP}$ 。

2) 估算時，假設 $\mu = Bm^{*-r}$ ，其中 B 和 r 為和壓力無關的常數，並認為 $r \approx 1$ 。

相比較，它們具有相同的数量級，其中 E_g 为禁带寬度。

以下分析指数过剩电流斜率 S 随压力的变化关系。

A. G. Chynoweth 等^[9]曾对硅高簡并 P-N 結的指数过剩电流作过較仔細的研究，对于砷化鎵，同样仔細地研究还未看到。考慮到硅指数过剩电流表示式在推导时假設的普遍性，我們把它用来分析砷化鎵的指数过剩电流。由文献[9]中公式(7)，很易把指数过剩电流的表示式改写成：

$$\ln I_x = \ln K - \beta m_x^{1/2} [E_g - eV + e(\xi_p + \xi_n)], \quad (3)$$

其中 V 为外加偏压； β 为与压力 P 及偏压 V 无关的常数； m_x 为有关帶間隧道跃迁的有效质量，亦即 N 区禁带中杂质带电子有效质量与 P 区价带空穴有效质量（或 P 区禁带中杂质带空穴有效质量与 N 区导带电子有效质量）的折合值，这个值和(2)式中的 m^* 不一定完全一样。由式(3)得

$$S = \frac{d \ln I_x}{dV} = e\beta m_x^{1/2},$$

即

$$\ln S = \ln(e\beta) + \frac{1}{2} \ln m_x.$$

将 $\ln S$ 对压力 P 求微商，有

$$\frac{d \ln S}{dP} = \frac{1}{2} \frac{d \ln m_x}{dP}. \quad (4)$$

由式(4)可知： $\ln S$ 随 P 增加而增加的实验結果反映了 $\ln m_x$ 随 P 增加而增加。由 $\frac{d \ln S}{dP}$ 的实验近似值得出： $\frac{d \ln m_x}{dP} \approx 0.12 \times 10^{-4} \text{kg}^{-1} \cdot \text{cm}^2$ ，这个值和式(2)中的 $\frac{d \ln m^*}{dP}$ 相比較，它們的数量級相同，但具体数值不一致。我們認為它們之間的差別，一方面是由于式(2)推导的近似性及实验誤差所引起的，另一方面是由于 m^* 和 m_x 的压力关系本身也不一定完全相同。

(2) 峰值电流 I_P 、指数过剩电流 I_x 随压力的变化

由于有效质量随压力的变化不可忽略，所以 I_P 和 I_x 随压力的变化不仅应考虑禁带寬度随压力的变化，还需考虑有效质量随压力的变化。因为由 E. O. Kane 直接帶間跃迁隧道理論得出的峰值电流 I_P 的表示式^[10]为

$$I_P = K' \exp [-\alpha m^{*1/2} E_g], \quad (5)$$

即

$$\ln I_P = \ln K' - \alpha m^{*1/2} E_g.$$

其中 α 为与压力 P 无关的常数，若假設 K' 也和压力无关，且同时考虑了 E_g 和 m^* 随压力 P 的变化，则有

$$\frac{d \ln I_P}{dP} = -\alpha \frac{d(m^{*1/2} E_g)}{dP} = (\ln I_P - \ln K') \left(\frac{d \ln E_g}{dP} + \frac{1}{2} \frac{d \ln m^*}{dP} \right). \quad (6)$$

实验結果有： $\frac{d \ln I_P}{dP} = -\lambda'$ ，其中 λ' 为和压力无关的常数，具有正值。由公式(6)可知，它們反映了：

$$(\ln I_P - \ln K') \left(\frac{d \ln E_g}{dP} + \frac{1}{2} \frac{d \ln m^*}{dP} \right) = -\lambda'. \quad (7)$$

摻鋅樣品隨 P 增加到大約 $10,000 \text{ kg/cm}^2$ 後, $\ln I_P \sim P$ 偏離直線, 且 $\ln I_P$ 隨 P 的增加而迅速減小的實驗結果(見圖 1), 與 M. I. Nathan, W. Paul^[2] 曾發表的 $\ln I_P \sim P$ 的實驗結果定性相符(不過他們沒有指明所測樣品 P 区的摻雜類型), 他們對 $\ln I_P \sim P$ 偏離直線, 且隨壓力增加 $\ln I_P$ 快速減小的實驗結果, 用電子向較高的導帶極值轉移, 因而更迅速地減小隧道几率來解釋。但是由於他們缺乏更明確的理論分析和更充分的實驗根據, 所以這種解釋不能認為已經是完全肯定的。目前, 我們對此實驗結果(包括摻鋅樣品 $\ln I_P \sim P$ 偏離直線下降迅速, 以及摻鋅、摻鎘樣品顯著的區別)也還不能作出明確的分析。

另外, 由指數過剩電流的表式(3), 假設 K 和壓力无关, 且同時考慮 E_g 和有效質量隨壓力的變化, 則有:

$$\begin{aligned}\frac{d \ln I_x}{dP} &= -\beta \frac{d \{m_x^{1/2} [E_g - eV + e(\xi_p + \xi_n)]\}}{dP} = \\ &= (\ln I_x - \ln K) \left\{ \frac{d \ln [E_g - eV + e(\xi_p + \xi_n)]}{dP} + \frac{1}{2} \frac{d \ln m_x}{dP} \right\},\end{aligned}\quad (8)$$

實驗結果有: $\frac{d \ln I_x}{dP} = -\lambda$ 。在任一固定偏壓 V 時, 其中 λ 為和壓力无关的常數, 具有正值。由公式(8)可知, 它反映了

$$(\ln I_x - \ln K) \left\{ \frac{d \ln [E_g - eV + e(\xi_p + \xi_n)]}{dP} + \frac{1}{2} \frac{d \ln m_x}{dP} \right\} = -\lambda.\quad (9)$$

(3) 其他實驗結果的初步分析

由於有效質量隨壓力的變化不可忽略, 因此固定 I_x 時, 壓力變化 ΔP 和相應的補償偏壓 ΔV 之比 $\frac{\Delta V}{\Delta P}$, 反映了 m_x , E_g 及 $(\xi_p + \xi_n)$ 三者變化的複雜組合, 這個組合可由公式(3)推得。至少 $\frac{\Delta V}{\Delta P}$ 肯定不是簡單的線性關係, 而假如 m_x 及 $(\xi_p + \xi_n)$ 隨 P 的變化可以忽略, 例如在高箇并錯 $P-N$ 結中, 則有 $\frac{\Delta V}{\Delta P} = \frac{1}{e} \frac{\Delta E_g}{\Delta P}$, e 為電子電荷。所以, 固定 I_x 測 $\frac{\Delta V}{\Delta P}$, 對於高箇并砷化鎗 $P-N$ 結不能方便地得到 $\frac{\Delta E_g}{\Delta P}$, 需要在擴散電流起主要作用的區域固定擴散電流 I_D 來測 $\frac{\Delta V}{\Delta P}$ 而獲得。但是對於高箇并砷化鎗 $P-N$ 結, 當電流達到擴散電流區時(一般將超過峯值電流好多倍), 由於在結上消耗功率太大, 會使 $P-N$ 結伏安特性參數不穩定, 甚至使 $P-N$ 結燒毀。所以由固定 I_D 測 $\frac{\Delta V}{\Delta P}$ 而求得 $\frac{\Delta E_g}{\Delta P}$ 的精確性和可靠性是有問題的¹⁾。通過高箇并砷化鎗 $P-N$ 結參數隨壓力的變化, 來測定高箇并砷化鎗晶體的 $\frac{\Delta E_g}{\Delta P}$ 的工作, 尚待進一步嘗試。

谷值電流 I_V 隨 P 的變化規律, 由實驗結果表明: 它和峯值電流 I_P 類似。因此, 谷值電流 I_V 隨壓力變化的表示式有

1) 作者之一最近^[11]指出: 高箇并砷化鎗 $P-N$ 結, 加正向高偏壓時, 不一定有純擴散電流區出現。

$$I_V = K'' \exp [-\lambda'' P] \quad (10)$$

的形式，其中 K'' 和 λ'' 为与压力 P 无关的常数。

谷值电压 V_V 随 P 增加而减小，其原因显然和峯值电压 V_P 一样，主要反映了有效质量随压力增加而增加。但另一方面，由于谷值电压 V_V 还可能和杂质尾态效应及禁带中缺陷能级等其他因素有关，所以比峯值电压 V_P 随压力 P 的变化规律更为复杂。当然，从实验的角度来看，由于谷值电压 V_V 测量值的精确性也较差，因而我们没有能从实验中总结出 V_V 随压力增加而减小的有规则的变化规律。

对谢希德教授对本工作的关心和在分析结果上的帮助；袁祥通、谈湘英、张宝金、李元圆、傅月薇等同志在实验工作上的热忱帮助，在此一并致谢。

参 考 文 献

- [1] Miller, S. L., Nathan, M. I., Smith, A. C., *Phys. Rev. letter*, **4** (1960), 60.
- [2] Nathan, M. I., Paul, W., *Proc. International Conf. on Semicond. Phys. Prague* (1960), 209.
- [3] Nathan, M. I., *J. Appl. Phys.*, **33** (1962), 1460.
- [4] Bridgman, W., *Proc. Amer. Acad. Art. Sci.*, **72** (1938), 157.
- [5] Clausen, R. S., *Jour. Appl. Phys.*, **32** (1961), 2372.
- [6] Gremmelmairer, R., Henkel, H. J., *Z. für Naturforschung*, **14a** (1959), 1072.
- [7] Paul, W., Brooks, H., *Phys. Rev.*, **94** (1954), 1128.
- [8] Keyes, R. W., *Solid State Phys.*, **11**, 149—221.
- [9] Chyheth, A. G., Feldmann, W. I. and Logan, R. A., *Phys. Rev.*, **121** (1961), 83.
- [10] Kane, E. O., *J. Appl. Phys.*, **32** (1961), 83.
- [11] 阮 刚、褚幼龄，复旦大学学报（自然科学版），第 9 卷 第 1 期(1964),53.

PRESSURE DEPENDENCE OF SOME TUNNELING PARAMETERS IN NARROW GALLIUM ARSENIDE P-N JUNCTIONS

YUAN KONG

(Department of Physics, Fudan University)

CHEN NING-CHIANG

(Institute of Technical Physics, Shanghai)

ABSTRACT

A study has been made on the effects of hydrostatic pressure at room temperature on peak currents I_P , valley currents I_V , peak voltages V_P , valley voltages V_V and the exponential excess currents I_X of several narrow GaAs P-N junctions. The pressure ranges from the atmospheric pressure up to 18000 Kg/cm^2 .

The exponential decrease of the peak voltage V_P and the slope S of the exponential excess current ($S = \frac{d \ln I_X}{dV}$) with the increase of pressure can be explained in terms of the pressure variations of the effective mass of GaAs. It is suggested therefore that pressure dependences of both the energy gap and the effective mass should be taken into account in analyzing the pressure dependent tunneling data of the highly degenerate GaAs P-N junctions. A brief discussion has also been made on the other experimental results.