# Эффект инжекционного обеднения в p-Si-n-(Si<sub>2</sub>)<sub>1-x</sub>(ZnSe)<sub>x</sub> ( $0 \le x \le 0.01$ ) гетероструктуре

© А.С. Саидов, А.Ю. Лейдерман, Ш.Н. Усмонов, К.А. Амонов

Физико-технический институт им. С.В. Стародубцева Академии наук Республики Узбекистан, 100084 Ташкент, Узбекистан

E-mail: kvant.ph@mail.ru

(Получена 16 августа 2017 г. Принята к печати 28 октября 2017г.)

Исследованы вольт-амперные характеристики гетероструктур p-Si-n-(Si<sub>2</sub>)<sub>1-x</sub>(ZnSe)<sub>x</sub> ( $0 \le x \le 0.01$ ) при различных температурах. Обнаружено, что вольт-амперные характеристики таких структур имеют участок сублинейного роста тока с напряжением типа  $V = V_0 \exp(Jad)$ . Оценены концентрации глубоких примесей, ответственных за появление сублинейного участка вольт-амперной характеристики. Экспериментальные результаты объясняются на основе теории эффекта инжекционного обеднения.

DOI: 10.21883/FTP.2018.09.46154.8706

#### 1. Введение

Эффект инжекционного обеднения был впервые теоретически предсказан для *p*-*i*-*n*-структур, работающих в режиме двойной инжекции [1]. Этот эффект экспериментально наблюдался на многих полупроводниках и полупроводниковых структурах в различных научных центрах, в частности на кремнии, легированном цинком [2,3]; кремнии, легированном золотом [4], арсениде галлия [5], в твердым растворе кремния с германием [6] и др. Последние годы этот эффект наблюдался на структурах, изготовленных на основе различных твердых растворов, в частности  $n-Si-p-(Si_2)_{1-x-y}(Ge_2)_x(GaAs)_y, p-Si-n-(Si_2)_{1-x}(CdS)_x,$  $p-Si-n-(GaSb)_{1-x}(Si_2)_x$  и  $n-GaAs-p-(InSb)_{1-x}(Sn_2)_x$  [7], а также на структурах с гетеропереходом CdS-CdTe [8]. Это явление имеет место в p-i-n- или  $p-n-n^+$ -структурах (или в других структурах, аналогичных p-i-nпо зонной диаграмме, в частности в структурах типа металл-полупроводник-металл с соответствующими металлическими контактами) при прямом направлении тока, когда происходит инжекция из *p*-*n*-перехода и аккумуляция у  $n-n^+$ -перехода, т.е. в случае так называемой двойной инжекции.

### 2. Образцы и методика эксперимента

Для экспериментального эффекта исследования инжекционного обеднения были изготовлены р-п-гетероструктуры на основе твердого раствора p-Si-n-(Si<sub>2</sub>)<sub>1-x</sub>(ZnSe)<sub>x</sub> (0  $\leq x \leq$  0.01). Гетероструктуры  $p-\text{Si}-n-(\text{Si}_2)_{1-x}(\text{ZnSe})_x$  ( $0 \le x \le 0.01$ ) были изготовлены путем выращивания на p-Si подложках с удельным сопротивлением 0.01 Ом · см и толщиной 400 мкм твердого раствора  $(Si_2)_{1-x}(ZnSe)_x$   $(0 \le x \le 0.01)$  методом жидкофазной эпитаксии из ограниченного объема раствора-расплава (Sn-Si-ZnSe) в атмосфере очищенного палладием водорода. Температура начала кристаллизации эпитаксиального слоя составляла 1000°С, скорость охлаждения раствора-расплава  $\sim 1~^\circ\text{C/мин}.$  Выращенные слои имели толщину  $\sim 10$  мкм, удельное сопротивление 5.6 Ом  $\cdot$  см, электронный тип проводимости.

Токосъемные контакты изготавливались напылением в вакууме (~  $10^{-5}$  Topp) серебра, сплошные — с тыльной стороны, четырехугольные с площадью  $9 \text{ мм}^2$  — со стороны эпитаксиального слоя. Базовым материалом для гетероструктуры служили эпитаксиальные пленки  $(\text{Si}_2)_{1-x}(\text{ZnSe})_x$ .

Следует отметить, что в процессе выращивания эпитаксиальных слоев твердого раствора  $(Si_2)_{1-x}(ZnSe)_x$ на кремниевой подложке *p*-типа проводимости у нас формируется диодная структура типа  $R_{OM}-p-n-R_{OM}$  с базой *n*-типа, где  $R_{OM}$  — металлический контакт.

# Теоретические предпосылки по эффекту инжекционного обеднения

Как известно, в биполярных полупроводниках обычно не рассматриваются отдельные уравнения для переноса электронов и дырок, а путем математических преобразований получают уравнение, описывающее так называемый амбиполярный перенос свободных носителей в базе  $p-n-n^+$ -структуры

$$D_a \frac{d^2 p}{dx^2} - v_a \frac{dp}{dx} - U = 0.$$
 (1)

Здесь  $D_a$  — амбиполярный коэффициент диффузии, который равен

$$D_{a} = D_{p} \frac{2b(\gamma + 1)}{b(\gamma + b + 1)},$$
(2)

 $\gamma = N_t/p_{1t}$  — фактор прилипания,  $b = \mu_n/\mu_p$  — отношение подвижностей электронов и дырок соответственно,  $v_a$  — амбиполярная скорость дрейфа, которая в общем

случае определяется выражением

$$v_{a} = \frac{\mu_{a}}{(b\gamma + b + 1)p} \times \left\{ N_{t} - \left[ \frac{dE}{dx} - p \frac{\partial}{\partial p} \left( \frac{\partial E}{\partial x} \right) \right] + N_{t}^{+} \left( 1 - p \frac{\partial}{\partial p} \right) \right\} E_{J},$$
(3)

где  $\mu_a = \frac{\mu_n \mu_p (n-p)}{\mu_n n - \mu_p p}$  — амбиполярная подвижность,  $E_J = \frac{J}{q \mu_p (b \gamma + b + 1) p}$  — электрическое поле в базе,  $N_t$  концентрация центров прилипания, N<sub>t</sub><sup>+</sup> — количество центров прилипания, захвативших дырку,  $U = p/\tau$  – скорость рекомбинации неравновесных носителей, если она подчиняется статистике Шокли-Рида,  $\tau$  — время жизни неосновных носителей (в нашем случае лырок).

Отметим, что первое слагаемое в (3), пропорциональное  $N_t$ , описывает омическую релаксацию остаточного объемного заряда, второе слагаемое (пропорциональное dE/dx) — диэлектрическую релаксацию объемного заряда, и наконец, третье слагаемое связано с токовой модуляцией заряда глубоких центров прилипания (в данном конкретном случае — центров прилипания для дырок). Если мы ограничимся случаем, когда этот член является определяющим и в качестве такой примеси выступают центры прилипания для дырок, то выражение для амбиполярной скорости дрейфа примет вид

$$v_a = \frac{I}{q} \frac{\mu_n \mu_p N_t}{(\mu_n + \mu_p)^2 (p_{1t}^*)^2}.$$
 (4)

Здесь  $p_{1t}^* = p_{1t} + \frac{\mu_n}{\mu_n + \mu_p} N_t$ ,  $p_{1t} = N_v \exp(-\Delta E/kT)$  — статистический фактор Шокли-Рида для уровня центров прилипания,  $\Delta E_t = E_v - E_t$  — энергия активации уровня центров прилипания Et. В условиях превалирующего влияния модуляции глубоких центров прилипания, фактор прилипания которых  $\gamma = \frac{N_t}{p_{1t}} \gg 1$ , и при  $p < p_{1t}^*$  выражения для амбиполярной скорости дрейфа и амбиполярного коэффициента диффузии упрощаются:  $v_a \approx aJD_a$  и  $D_a \approx D_p$ . В этом случае уравнение (1) принимает достаточно простой вид:

$$\frac{d^2p}{dx^2} - aJ\frac{dp}{dx} - \frac{p}{L_p^2} = 0,$$
(5)

где  $L_p = \sqrt{D_p \tau_p}$  — диффузионная длина неосновных носителей (дырок), Ј — плотность тока,

$$a = \frac{1}{2qkT\mu_n N_t} \tag{6}$$

- параметр, зависящий только от подвижности основных носителей — электронов ( $\mu_n$ ) и концентрации глубоких примесей — N<sub>t</sub>. При этом следует иметь в виду, что обычно в  $p-n-n^+$ -структуре концентрация свободных носителей у *p*-*n*-перехода больше, чем





Рис. 1. Распределение концентрации неравновесных носителей заряда вдоль базовой *i*-области *p*-*i*-*n*-структуры в случае, когда диффузия и дрейф носителей направлены навстречу друг другу, при различных значениях плотности тока:  $J_1 < J_2 < J_3$ .

у  $n-n^+$ -перехода, и поэтому градиент концентрации  $\frac{dp}{dx} < 0$ , т.е. концентрация впрыснутых носителей убывает от p-n- к  $n-n^+$ -переходу, и амбиполярные диффузия и дрейф направлены в одну сторону.

Однако можно себе представить, что в силу тех или иных причин концентрация свободных носителей у  $n-n^+$ -перехода будет больше, чем у p-n-перехода. Тогда  $\frac{dp}{dx} > 0$ , т.е. градиент концентрации свободных носителей будет расти от p-n- к  $n-n^+$ -переходу, и амбиполярные диффузии и дрейф будут направлены навстречу друг другу. В этом случае при приложении к структуре напряжения, создающего инжекционный ток, концентрации носителей на границах базы будут расти с ростом тока, в то время как в средней части концентрация будет убывать (см. рис. 1).

При достаточно больших токах, когда Jad > 2, приближенное решение уравнения (5) имеет вид [1,9]

$$p \sim \exp(-aJd),$$
 (7)

(8)

т.е. с ростом тока концентрация убывает. Соответствующая вольт-амперная характеристика (ВАХ) диодных структур будут иметь вид

 $V \approx V_0 \exp(aJd),$ 

где

$$V_0 = rac{kT}{q} 2b \left[ rac{q V_p^* (1+\gamma) N_t^2}{(b\gamma + b + 1) n_n J} 
ight]^{1/2},$$

V<sub>p</sub><sup>\*</sup> — эффективная скорость утечки дырок через і-п-переход. Этот результат, полученный впервые приближенно аналитически в [1], затем был подтвержден численными расчетами [10]. Вслед за первой теоретической работой последовал целый ряд экспериментальных работ, блестяще подтвердивших теоретические прогнозы. Кроме того, как видно из (8), можно было ожидать, что структуры с эффектом инжекционного обеднения будут сильно чувствительны к внешним воздействиям — температуре, фотовозбуждению (собственному и примесному), магнитному полю и давлению [11,12]. Детальное исследование позволило найти зависимость протяженности сублинейного участка ВАХ от интенсивности процессов инжекции и акумуляции в  $p-n-n^+$ -структурах [12]. В условиях, когда аккумуляция в  $p-n-n^+$ -структурах, определяющая p(d), интенсивнее инжекции, определяющей p(0), и при  $p(d) > p(0) \exp(2d/L)$ , протяженность по плотности тока  $\Delta J$  сублинейного участка ВАХ определяется следующим соотношением:

$$\Delta J = \frac{1}{ad} \ln\left(\frac{p(d)}{p(0)}\right) \left\{ 2\sqrt{1 - \frac{4d^2}{L^2 \ln^2(p(d)/p(0))}} \right\}, \quad (9)$$

а логарифм протяженности по напряжению  $\Delta V$  сублинейного участка ВАХ —

$$\ln(\Delta V) = \left\{ 1 + \sqrt{1 - \frac{4d^2}{L^2 \ln^2(p(d)/p(0))}} \right\} \ln\left(\frac{p(d)}{p(0)}\right).$$
(10)

В случае, если выполняется условие  $p(d) < p(0) \times \exp(2d/L)$ , то получаются другие виды ВАХ, в частности, на ВАХ могут наблюдаться зависимости типа  $J \sim V^h$  с  $0 < h \le 1$  и даже экспоненциальная зависимость.

Остановимся подробнее на возможности создания условий для реализации эффекта инжекционного обеднения. Главное из этих условий — изменение знака градиента концентрации свободных носителей. Чтобы это было реализовано, нужно, чтобы *i*-*n*-контакт был "идеальным", т.е. поставлял много электронов, а *p*-*i*-переход — "неидеальным", т.е. впрыскивал мало дырок. Эта ситуация может реализоваться изначально технологически, но может сложиться и в процессе эксплуатации прибора. Как известно, при идеальных контактах  $p(0) \sim J$  и  $p(d) \sim J$  (см. [9]), а при неидеальных эти зависимости ослабевают:  $p(0) \sim \sqrt{J}$ ,  $p(d) \sim \sqrt{J}$ . Если p-i-переход станет неидеальным ( $p(0) \sim \sqrt{J}$ ), а i-n-переход останется идеальным ( $p(d) \sim J$ ), то концентрация носителей у *i*-*n*-перехода может стать больше, чем у *p*-*i*-перехода; соответственно знак градиента dp/dx изменится на положительный, т.е. реализуются условия для эффекта инжекционного обеднения.

## 4. Экспериментальные результаты и их обсуждение

ВАХ гетероструктуры, представленная на рис. 2, регистрировалась в прямом и обратном направлениях в широких пределах изменения тока и напряжения. Из рисунка видно, что зависимость темнового тока от напряжения имеет выпрямляющие свойства. На рис. 3



**Рис. 2.** Темновые вольт-амперные характеристики гетероструктуры p-Si-n-(Si<sub>2</sub>)<sub>1-x</sub>(ZnSe)<sub>x</sub> ( $0 \le x \le 0.01$ ) при различных температурах, T, K: I = 293, 2 = 313, 3 = 333, 4 = 353.



Рис. 3. Экспоненциальные участки вольт-амперны характеристик p-Si-n-(Si<sub>2</sub>)<sub>1-x</sub>(ZnSe)<sub>x</sub> ( $0 \le x \le 0.01$ ) гетероструктуры при различных температурах, *T*, K: *I* — 293, *2* — 313, *3* — 333, *4* — 353.

представлены прямые ветви ВАХ в полулогарифмическом масштабе при различных температурах — от 293 до 353 К.

Из анализа прямых ветвей ВАХ (рис. 3) следует, что в диапазоне температур 293–353 К их начальный участок (до 1.1 В) хорошо аппроксимируется экспоненциальной зависимостью [13]:

$$I = I_o e^{\frac{q_v}{ckT}},\tag{11}$$

где q — элементарный заряд, V — приложенное к структуре электрическое напряжение, k — постоянная Больцмана, T — абсолютная температура. Зависимость (11) характерна для "длинного" ( $d/L_n > 1$ ,  $L_n$  — диффузионная длина носители заряда, для данного материала,

**Таблица 1.** Значения показателя экспоненты "c" и предэкспоненциального множителя  $I_0$  в формуле (11)

Τ,Κ	293	313	333	353
с	11.8	10.8	9.96	11.2
I <sub>0</sub> , мА	0.28	0.31	0.38	0.92

как было указано нами в работе [14], она принимает значение  $L_p = 3.4$  мкм, d — толщина базы) p-n-диода. Значения показателя "c" в экспоненте, вычисленные из экспоненциального участка ВАХ (11), для различных температур приведены в табл. 1. Предэкспоненциальный множитель  $I_0$  в зависимости (11) описывается выражением [12]

$$I_0 = \frac{kT}{q} \frac{Sb \operatorname{ch}(d/L_n)}{2(b+1)L_n \rho \operatorname{tg}(d/2L_n)},$$
 (12)

где *S* — площадь образца,  $\rho$  — удельное сопротивление, d — длина базы,  $b = \mu_n/\mu_p$  — отношение подвижностей электронов и дырок, для твердого раствора (Si<sub>2</sub>)<sub>1-x</sub>(ZnSe)<sub>x</sub> в нашем случай b = 4.8. По соотношению (12) были найдены расчетные значения удельного сопротивления высокоомного слоя, состоящего из твердого раствора (Si<sub>2</sub>)<sub>1-x</sub>(ZnSe)<sub>x</sub>. Зависимость удельного сопротивления высокоомного слоя от температуры приведена на рис. 4. Как видно из рис. 4, в базовой области исследованных структур между подложкой и низкоомной эпитаксиальной пленкой образуется высокоомный слой, и он в основном определяет электронные процессы в структуре в целом, в том числе и механизм переноса тока. С ростом температуры наблюдается уменьшение удельного сопротивления высокоомного слоя, что обус-



**Рис. 4.** Зависимость удельного сопротивления высокоомного переходного слоя, расположенного между подложкой и эпитаксиальной пленкой p-Si-n-(Si<sub>2</sub>)<sub>1-x</sub>(ZnSe)<sub>x</sub> ( $0 \le x \le 0.01$ ) структуры от температуры.

Физика и техника полупроводников, 2018, том 52, вып. 9



**Рис. 5.** Сублинейные участки вольт-амперных характеристик p-Si-n-(Si<sub>2</sub>)<sub>1-x</sub>(ZnSe)<sub>x</sub> ( $0 \le x \le 0.01$ ) структуры. Обозначения на вставке соответствуют следующим температурам, T, K: 1 - 293, 2 - 313, 3 - 333, 4 - 353.

ловлено температурной генерацией свободных носителей тока.

За экспоненциальной зависимостью ВАХ в исследованном диапазоне температур появляется протяженный сублинейный участок, где ток слабо меняется с ростом приложенного напряжения (рис. 5). Этот участок ВАХ может быть хорошо описан в рамках изложенной выше теории эффекта инжекционного обеднения (8). Используя выражение (8), можно определить значение параметра "*a*" непосредственно из сублинейного участка ВАХ:

$$a = \frac{S\ln(V_1/V_2)}{(I_1 - I_2)d},\tag{13}$$

где  $I_1, I_2$  — значения тока при напряжениях  $V_1, V_2$  в соседних точках сублинейного участка ВАХ. Поскольку коэффициент диффузии носителей заряда зависит только от температуры и подвижности основных носителей, определив параметр "*a*" по соотношению (6), можно найти произведение подвижности основных носителей и концентрации глубоких примесей:  $\mu_n N_t$ .

Значение параметра "*a*", определенное на основе экспериментальных данных ВАХ, гетероструктуры  $p\text{-Si}-n\text{-}(\text{Si}_2)_{1-x}(\text{ZnSe})_x$  ( $0 \le x \le 0.01$ ) составляло при комнатной температуре  $a \approx 4.76 \cdot 10^4$  см/А, тогда соответственно  $\mu_n N_t \approx 2.54 \cdot 10^{15} \text{ B}^{-1} \cdot \text{сm}^{-1} \cdot \text{c}^{-1}$ . Подвижность основных носителей, определенная по методу Холла, составляла  $\mu_n \approx 1018 \text{ см}^2/\text{B} \cdot \text{c}$ . Зная *b*, можем найти подвижность неосновных носителей и $\mu_p \approx 236.7 \text{ см}^2/\text{B} \cdot \text{c}$ , следовательно, концентрация глубоких примесей, приводящих к появлению эффекта инжекционного обеднения, составляте  $N_t \approx 2.5 \cdot 10^{12} \text{ см}^{-3}$ . Результаты расчета величин  $\mu_n N_t$  и значений параметра "*a*" приведены в табл. 2. Из табл. 2 видно, что произведение  $\mu_n N_t$  в интервале температур от 293

Т,К	293	313	333	353
a, см/А $\mu_n N_t, $ В <sup>-1</sup> · см <sup>-1</sup> · с <sup>-1</sup>	$4.76 \cdot 10^4 \\ 2.54 \cdot 10^{15}$	$\begin{array}{c} 4.48 \cdot 10^{4} \\ 2.58 \cdot 10^{15} \end{array}$	$\begin{array}{c} 4.20\cdot 10^{4} \\ 2.59\cdot 10^{15} \end{array}$	$\begin{array}{c} 4.03 \cdot 10^{4} \\ 2.55 \cdot 10^{15} \end{array}$

**Таблица 2.** Значения произведения  $\mu_n N_t$ , определенные по выражению (6) при различных температурах

до 353 К практически не меняется, что, по-видимому, свидетельствует о равномерном распределении плотности концентрации глубоких примесей в запрещенной зоне твердого раствора [14].

В работе [15] нами были исследованы дифрактограммы твердого раствора  $Si_{1-x}Sn_x$ , выращенного из оловянного раствора—расплава, и его кремниевой подложки. Было установлено, что олово может не только замещать узельные атомы кремния, но также сегрегируется в местах между блоками из кремниевых атомов, на межфазовых границах, а также может оказаться и в междоузлиях. Эти факты позволяют предположить, что в твердом растворе  $(Si_2)_{1-x}(ZnSe)_x$  ( $0 \le x \le 0.01$ ) олово не всегда будет вести себя как нейтральный атом замещения. Возможно, находясь на межфазовых границах, оно будет вести себя как обычная глубокая примесь и будет ответственно за наблюдаемую сублинейную BAX.

#### 5. Заключение

Таким образом, показано, что при выращивании твердого раствора n- $(Si_2)_{1-x}(ZnSe)_x$  ( $0 \le x \le 0.01$ ) на p-Si-подложках методом жидкофазной эпитаксии из раствора—расплава Sn-Si-ZnSe между подложкой и низ-коомной эпитаксиальной пленкой образуется высокоомный варизонный переходной слой с удельным сопротивлением при комнатной температуре  $5.1 \cdot 10^7$  Ом · см, который ответствен за появление на ВАХ участка инжекционного обеднения тока.

Работа выполнена в рамках гранта ФА-Ф2-003 фонда фундаментальных исследований РУз.

#### Список литературы

- [1] A.Yu. Leiderman, P.M. Karageorgy-Alkalaev. Sol. St. Commun., 27, 339 (1976).
- [2] P.M. Karageorgy-Alkalaev, I.Z. Karimova, P.I. Knigin, A.Yu. Leiderman. Phys. Status Solidi A, 34 (1), 391 (1976).
- [3] А.А. Абакумов, П.М. Карагеоргий-Алкалаев, И.Е. Каримова, П.И. Книгин, А.Ю. Лейдерман. ФТП, **10** (3), 486 (1976).
- [4] M.E. Gilenko, P.M. Karageorgy-Alkalaev, A.Yu. Leiderman. Phys. Status Solidi A, 78 (1), K165 (1981).
- [5] В.В. Морозкин. ДАН УзССР, 4, 40 (1976).
- [6] А.С. Саидов, А.Ю. Лейдерман, Б. Сапаев, С.Ж. Каражанов, Д.В. Сапаров. ФТП, 30 (6), 1036 (1996).
- [7] Ш.Н. Усмонов, А.С. Саидов, А.Ю. Лейдерман. ФТТ, 56 (12), 2391 (2014).

- [8] Ш.Н. Усмонов, Ш.А. Мирсагатов, А.Ю. Лейдерман. ФТП, 44 (3), 330 (2010).
- [9] Э.И. Адирович, П.М. Карагеоргий-Алкалаев, А.Ю. Лейдерман. Токи двойной инжекции в полупроводниках (М., Сов. радио, 1978).
- [10] П.М. Карагеоргий-Алкалаев, А.Ю. Лейдерман, В.С. Рубин. ДАН УзССР, **11**, 26 (1981).
- [11] М.С. Гиленко, А.Ю. Лейдерман, В.В. Морозкин, В.Д. Овсяников. ДАН УзССР, 2, 23 (1982).
- [12] А.С. Саидов, А.Ю. Лейдерман, Ш.Н. Усмонов, К.Т. Холиков. ДАН РУз, 5, 23 (2008).
- [13] В.И. Стафеев. ЖТФ, 28 (9), 1631 (1958).
- [14] A.S. Saidov, K.A. Amonov, B.R. Kutlimurotov. Appl. Solar Energy, 52 (1), 1 (2016).
- [15] А.С. Саидов, Ш.Н. Усмонов, М.У. Каланов, А.Н. Курмантаев, А.Н. Бахтибаев. ФТТ, 55 (1), 36 (2013).

Редактор Г.А. Оганесян

# Effect of injection decomposition in p-Si-n-(Si<sub>2</sub>)<sub>1-x</sub>(ZnSe)<sub>x</sub> ( $0 \le x \le 0.01$ ) heterostructure

A.S. Saidov, A.Yu. Leyderman, Sh.N. Usmonov, K.A. Amonov

Physical-Technical Institute S.V. Starodubtseva Academy of Sciences of the Republic of Uzbekistan, 100084 Tashkent, Uzbekistan

**Abstract** Current-voltage characteristics of heterostructures  $p-\text{Si}-n-(\text{Si}_2)_{1-x}(\text{ZnSe})_x$   $(0 \le x \le 0.01)$  are investigated at various temperatures. It found that the current-voltage characteristics of these structures have sublinear increasing of type  $V = V_0 \exp(Jad)$ . The concentration of deep impurities responsible for the appearance of sublinear part of the current-voltage characteristics are estimate. The experimental results are explained on the basis of the theory of the effect injection of depletion.