

При наличии поля в запорном слое

$$E = \frac{V_k + V}{l}, \quad (8.25)$$

потенциал будет описываться уравнением

$$U = -\frac{e}{4x} - Ex \quad (8.26)$$

и проходить через максимум, величина которого будет зависеть от величины и знака приложенного внешнего напряжения  $V$ .

Расчет в данном случае совершенно аналогичен вычислению понижения энергии активации примесных атомов при термоэлектронной ионизации (см. стр. 287), и мы не станем его повторять, а приведем результат — снижение высоты потенциального барьера  $\Delta V_k$  как функцию от приложенного внешнего напряжения  $V$ :

$$\Delta V_k = \frac{e^{3/2}}{e^{1/2} l^{1/2}} [(V_k + V)^{1/2} - V_k^{1/2}]. \quad (8.27)$$

Если разложить  $\Delta V_k$  в ряд по степеням  $V/V_k$  и ограничиться в разложении первым членом, то можно получить следующее выражение для тока:

$$I' = I_0 e^{-\frac{\alpha V}{kT}} (1 - e^{-\frac{eV}{kT}}), \quad (8.28)$$

где

$$I_0 = ev_d n_0 \quad (8.29)$$

и  $\alpha$  — коэффициент порядка 0,05.

Чтобы согласовать теорию с опытом, надо брать  $\alpha$  значительно больше. Качественно тот же результат должен дать туннельный эффект, однако толщина запорного слоя в меднозакисных и селеновых выпрямителях слишком велика. Можно предположить, что в запорном слое есть небольшие очень тонкие участки, влияние которых не оказывается заметно на емкости, но эти участки обусловливают электростатической пробой выпрямителя.

#### 8.4. ДИОДНАЯ ТЕОРИЯ БЕТЕ

Если имеет место обратное соотношение между длиной свободного пробега и толщиной запорного слоя по сравнению с рассмотренным выше, т. е. длина свободного пробега

много больше толщины запорного слоя, то последний «простреливается» электронами как вакуумный промежуток в диоде. Отсюда и название теории выпрямления, рассматривающей этот случай.

Если ось  $x$  направлена перпендикулярно поверхности полупроводника, то через запорный слой будут за 1 сек проскакивать все электроны, находящиеся вблизи контакта (т. е. в слое  $v_x$ ) и имеющие кинетическую энергию, достаточную, чтобы преодолеть потенциальный барьер, т. е. удовлетворяющую условию

$$\frac{1}{2}mv_x^2 = \frac{p_x^2}{2m} \geq e(V_k + V), \quad (8.30)$$

где  $V$  — внешнее напряжение, приложенное к запорному слою, или

$$p_x > \sqrt{2e(V_k + V)m}. \quad (8.31)$$

Ток из полупроводника в металл, создаваемый такими электронами, будет равен

$$\begin{aligned} I_1 &= \frac{2e}{h^3} \int f v_x dg = \frac{2}{h^3} e^{\frac{\mu}{kT}} \times \\ &\times \int_{-\infty}^{\infty} e^{-\frac{p_y^2}{2mkT}} dp_y \int_{-\infty}^{\infty} e^{-\frac{p_z^2}{2mkT}} dp_z \times \\ &\times \int_{-\infty}^{\infty} v_x e^{-\frac{p_x^2}{2mkT}} dp_x. \end{aligned} \quad (8.32)$$

$$p_x = \sqrt{2e(V_k + V)m}$$

Интегрирование (8.32) дает следующий результат:

$$I_1 = \frac{1}{4} n v_0 e e^{-\frac{e(V_k + V)}{kT}}, \quad (8.33)$$

где введено обозначение

$$v_0 = \sqrt{\frac{8kT}{\pi m}} \quad (8.34)$$

( $v_0$  — средняя тепловая скорость).

Ток, текущий из металла в полупроводник, не зависит от приложенного напряжения, следовательно, он должен быть равен току из полупроводника при  $V = 0$  (так как

при этом результирующий ток равен нулю):

$$I_2 = I_1(0) = \frac{1}{4} n v_0 e e^{-\frac{eV_K}{kT}}. \quad (8.35)$$

Таким образом, результирующий ток

$$I = I_2 - I_1 = \frac{1}{4} n v_0 e e^{-\frac{eV_K}{kT}} (1 - e^{-\frac{eV}{kT}}). \quad (8.36)$$

Итак, отличие вольтамперной характеристики тонкого запорного слоя заключается в следующем:

1) ток насыщения в этом случае

$$I_s = \frac{1}{4} n v_0 e e^{-\frac{eV_K}{kT}} \quad (8.37)$$

не зависит от приложенного напряжения, в то время как в толстом запорном слое он растет для запорного направления и падает для пропускного;

2) ток насыщения в тонком запорном слое больше во столько раз, во сколько тепловая скорость  $v_0$  носителей больше их скорости дрейфа  $v_d$ .

Обе эти особенности являются достоинствами тонкого запорного слоя. Недостатком его является тот факт, что он не выдерживает высоких обратных напряжений из-за электростатической ионизации. Соотношение, характеризующее тонкий запорный слой, соблюдается в германиевых детекторах; при концентрации примесей порядка  $10^{19}$  толщина запорного слоя падает до  $10^{-7}$ . В то же время подвижность носителей в германии велика, при комнатной температуре  $u \approx 10^3 \text{ см}^2/\text{в}\cdot\text{сек}$ , и соответственно велика длина свободного пробега; таким образом, в данном случае мы имеем дело с ситуацией, обратной селеновым выпрямителям \*).

## 8.5. ТЕОРИЯ ФИЗИЧЕСКОГО ЗАПОРНОГО СЛОЯ (ТЕОРИЯ ИСТОЩЕНИЯ ШОТТКИ)

Физический запорный слой в равновесии мы рассмотрели в начале этой главы; как видно из (8.7), его толщина и заряд пропорциональны корню из приложенного к нему

\* ) В действительности в данном случае длина свободного пробега не намного больше, а одного порядка с толщиной запорного слоя, и изложенную ниже теорию можно применять с некоторой натяжкой.