01;06 Теоретические принципы работы полупроводникового детектора, основанного на p-n-переходе

© Л.А. Бакалейников, Е.Ю. Флегонтова, К.Ю. Погребицкий, И.В. Еремин

Физико-технический институт им. А.Ф. Иоффе РАН, 194021 Санкт-Петербург, Россия e-mail: fl.xiees@mail.ioffe.ru

(Поступило в Редакцию 25 февраля 2004 г.)

Проведен расчет собранного заряда, возникающего в полупроводниковом детекторе $p^+ - n - n^+$ -типа при взаимодействии с моноэнергетическим пучком электронов при энергиях в диапазоне 7–25 keV. Генерация электронно-дырочных пар (ЭДП) рассчитана на основе метода Монте-Карло. В рамках диффузионнодрейфовой модели получено аналитическое выражение для вклада генерированных ЭДП в регистрируемый сигнал. Показано, что потери заряда на рекомбинацию в процессе транспорта заметно влияют на форму детектируемого сигнала. Сравнение моделированных энергетических спектров с экспериментально измеренными демонстрирует хорошее совпадение результатов. Таким образом, развиты основы теоретического подхода, позволяющего рассчитывать рабочие характеристики полупроводниковых детекторов, и на основе этого проводить оптимизацию их параметров в процессе разработки практически важных полупроводниковых пропорциональных детекторов (ППД) для нужд аналитических методов.

Введение

Современный научно-технологический прогресс предполагает основное развитие инструментов контроля и регистрации базовых явлений именно в области разработки способов диагностики различных излучений. Прикладной выход таких разработок огромен — от экологического мониторинга состояния окружающей среды через контроль радиационно-опасных производств до проблем сверхтонкого инструментального и научноаналитического приборостроения, а также диагностического медицинского оборудования.

Существенным аспектом в обозначенной проблеме является разработка именно детекторов ионизирующих излучений в качестве конкретного продукта, позволяющего реализовать различные физические методы мониторинга и диагностики.

Заметное место в ряду детекторов, основанных на различных физических явлениях, занимают полупроводниковые пропорциональные детекторы, или ППД. Этот тип детекторов является наиболее перспективным (по сравнению с газонаполненными детекторами, канальными умножителями, либо сцинтилляционными детекторами) по следующим основным причинам: 1) малость размера активной области, 2) возможность интеграции в единый полупроводниковый чип с регистрирующим трактом, 3) возможность обеспечения позиционной чувствительности с помощью создания детектирующих элементов на основе их сегментации и на основе планарной кремниевой технологии.

В частности, особый интерес вызывает использование ППД в современных методах диагностики твердого тела, где информация об исследуемых объектах извлекается из анализа распределения электронов, эмитированных с поверхности образца. Это такие методы, как EXAFS/XANES спектроскопия [1], оже-электронная спектроскопия и рентгено-фотоэлектронная спектроскопия [2], метод стоячих рентгеновских волн [3] и прочие методы диагностики [4–7]. Однако на сегодня в литературе имеются лишь ссылки на успехи в области приложения ППД к конкретным исследованиям [8,9] и практически отсутствуют сведения о теории взаимодействия электронов с реальной полупроводниковой структурой собственно микрочипа детектора. Таким образом, становится очевидной актуальность заявленной тематики исследований.

Настоящая статья просвящена развитию теоретических принципов работы полупроводникового детектора таких заряженных частиц, как электронов. При этом в условиях жесткой постановки задачи по конкретной структуре ППД обнаружены пути оптимизации условий работы конкретных детекторов. Показано, что практическая оптимизация параметров ППД практически в равной мере зависит как от внутренней структуры активного элемента, так и от внешних условий (в частности, от приложенного напряжения обратного смещения).

Постановка задачи

Принцип действия полупроводниковых детекторов основан на генерации электронно-дырочных пар в p^+ —*n*-переходе и их собирании при приложенном напряжении обратного смещения. При этом энергия регистрируемых электронов оказывается связанной с величиной электрического сигнала, возникающего на электродах детектора, что в свою очередь является предпосылкой для определения исходного спектра. В связи с этим возникает задача о выявлении зависимости сигнала от параметров детектора и энергии электронов.



Рис. 1. Структура полупроводникового детектора электронов. $x_1 = 0.1 \,\mu$ m, $x_2 - x_1 = 300 \,\mu$ m, $x_3 - x_2 = 0.1 \,\mu$ m.

В настоящей работе ставится задача численного моделирования процесса генерации сигнала в полупроводниковом детекторе моноэнергетическим электронным пучком. Задача при этом разбивается на два этапа. На первом этапе рассчитывается распределение электронно-дырочных пар, генерированных регистрируемым электроном в детекторе, а на втором собранный заряд, возникающий в полупроводниковой структуре под действием приложенного обратного смещения.

Моделируемый полупроводниковый детектор [10] представляет собой планарную структуру типа $p^{+}-n-n^{+}$, изготовленную ИЗ высокоомного *п*-кремния (рис. 1). Толщина p^+ - и n^+ -контактов $\Delta = 1000$ Å, толщина *n*-области $L = 300 \,\mu$ m. Каждая область легирована примесью одного типа: n- и n^+ -области — фосфором, p^+ -область — бором. Концентрация легирующей примеси в *n*⁺- и *p*⁺-областях $N_D \approx N_A \sim 10^{19} \,\mathrm{cm}^{-3}$, а в *п*-области $N_D \sim 10^{12} \,\mathrm{cm}^{-3}$. В рабочем режиме *п*-область полностью обеднена электронами, что при приведенных выше параметрах полупроводниковой структуры соответствует обратному напряжению на p^+ -*n*-переходе U = 80 V. При этом через детектор течет темновой ток порядка nA/cm². В выбранном для моделирования случае входным окном для детектируемых электронов является n^+ -контакт, электронный пучок падает по нормали к поверхности образца.

Моделирование генерации электронно-дырочных пар

Для расчета генерации ЭДП в детекторе необходима информация о распределении электронов падающего пучка. Электронное распределение может быть найдено из кинетического уравнения

$$\Omega \operatorname{grad}_{\mathbf{r}} \Phi(r, \Omega, E) = \int_{4\pi} \frac{dw_{\operatorname{el}}(E; \Omega', \Omega)}{d\Omega} \Phi(r, \Omega', E) d\Omega'$$
$$- \int_{4\pi} \frac{dw_{\operatorname{el}}(E; \Omega, \Omega')}{d\Omega'} d\Omega' \cdot \Phi(r, \Omega, E)$$
$$+ \int_{4\pi} \int_{0}^{E_{0}-E} \frac{d^{2}w_{\operatorname{in}}(E+Q, \Omega', E, \Omega)}{dQ \, d\Omega} \Phi(r, \Omega', E+Q) d\Omega' dQ$$
$$- \int_{4\pi} \int_{0}^{E} \frac{d^{2}w_{\operatorname{in}}(E, \Omega, E-Q, \Omega')}{dQ \, d\Omega'} d\Omega' dQ \cdot \Phi(r, \Omega, E). \quad (1)$$

Здесь $\Phi(r, \Omega, E)$ — дифференциальная плотность потока электронов в точке **r** с энергией *E* и направлением движения Ω ;

$$rac{dw_{
m el}(E; \Omega, \Omega')}{d\Omega'}, \quad rac{d^2 w_{
m in}(E, \Omega, E', \Omega')}{dQ \, d\Omega'}$$

— дифференциальные обратные свободные пробеги по упругим и неупругим столкновениям. Уравнение (1) решалось методом Монте-Карло. При этом применялась описанная в [11] модель однократного рассеяния, в которой результат каждого акта взаимодействия электрона с веществом определяется дифференциальными сечениями упругого и неупругого рассеяния. Для определения результатов упругого рассеяния использовалось дифференциальное сечение Мотта. Неупругое взаимодействие электронов с веществом описывается дважды дифференциальным обратным свободным пробегом $d^2 w_{\rm in}(E, \Omega, E', \Omega')/dQ \, d\Omega'$, т.е. вероятностью того, что электрон с энергией E потеряет энергию Q = E - E' и рассеется на угол $\theta = \arccos(\mathbf{\Omega} \cdot \mathbf{\Omega}')$ на единице длины пути. Дважды дифференциальный обратный свободный пробег может быть найден на основе данных о диэлектрической проницаемости вещества [12-14]. Описание процедуры расчета этой величины, как и разработанного нами алгритма розыгрыша результатов неупругого взаимодействия, позволяющего существенно сэкономить вычислительные ресурсы, приведено в [15]. Полученные нами на основании расчетов данные о дифференциальных сечениях упругого и неупругого взаимодействия могут быть найдены в электронном архиве [16].

Распределение по глубине генерированных электронным пучком ЭДП находилось в нескольких моделях. В первой, самой грубой, модели считалось, что вся потерянная в неупругом столкновении энергия идет на образование ЭДП. При этом распределение ЭДП рассчитывалось по формуле

$$\rho(\mathbf{r}) = \int_{4\pi} \int_{0}^{E_0} \beta(E) \Phi(r, \Omega, E) dE d\Omega / \Delta E_{\rm eh}, \qquad (2)$$

Журнал технической физики, 2004, том 74, вып. 9

где

$$\beta(E) = \int_{4\pi} \int_{0}^{E} \frac{d^2 w_{\rm in}(E, \Omega, E - Q, \Omega')}{dQ \, d\Omega'} \, Q dQ d\Omega'$$

 $\Delta E_{\rm eh}$ — средняя энергия образования ЭДП.

Вторая модель учитывала транспорт рожденных в процессе неупругого столкновения вторичных электронов. Траектория всего каскада вторичных электронов прослеживалась до тех пор, пока их энергия превышала заданное значение энергии обрезки E_c . При этом предполагалось, что в точке обрыва траектории оставшаяся у электрона энергия полностью идет на образование электронно-дырочных пар со средней энергией генерации $\Delta E_{\rm eh}$.

В третьей модели, как и во второй, прослеживались траектории всех электронов, но при этом считалось, что каждое неупругое взаимодействие приводит к образованию одной электронно-дырочной пары в точке взаимодействия.

Распределение плотности генерированных ЭДП по глубине при значениях энергии пучка $E_0 = 7$ и 20 keV и энергии обрезки $E_c = 10$ eV в различных моделях приведены на рис. 2. Легко видеть, что все описанные подходы дают одинаковую форму распределения генерированных ЭДП по глубине.

Это означает, что детальный учет каскада вторичных электронов и переноса переданной им энергии не является необходимым при расчете распределения генерированных ЭДП. Этот факт в свою очередь дает возможность использовать в расчетах первую модель, позволяющую существенно сэкономить время вычислений.

Помимо расчета распределения ЭДП по глубине представляет интерес и моделирование распределения электронов по потерянной энергии, поскольку эта зависимость связана с экспериментально исследованной



Рис. 2. Распределение потерянной энергии по глубине dQ/dz и плотность генерации ЭДП $\rho(z)$ при энергиях пучка 7 и 20 keV.

1.6 Calculation (dN/dQ)1.4 - Experiment (dN/dA) 1.2 20 $E_0 = 25 \text{ keV}$ dN/dQ, a.u. 15 1.0 0.8 0.6 0.40.2 0.0 5 15 20 25 30 0 10

0

Detected signal amplitude A, a.u.

50 100 150 200 250 300 350 400 450

Energy loss Q, keV

Рис. 3. Сравнение экспериментально измеренного спектра при облучении детектора моноэнергетическим электронным пучком в диапазоне энергий 7–25 keV с результатами моделирования при учете вклада в сигнал ЭДП, генерированных в области объемного заряда.

характеристикой детектора — распределением импульсов напряжения, эквивалентных собранному заряду, по амплитуде. Известно, что это распределение в случае пропорциональности собранного заряда энергии регистрируемой частицы эквивалентно энергетическому спектру регистрируемых электронов.

Считая, что вся потерянная электроном энергия идет на образование ЭДП и все генерируемые в области объемного заряда ЭДП дают вклад в сигнал, можно рассчитать наблюдаемое распределение. Для сравнения с результатами эксперимента рассчитанные зависимости сворачивались с экспериментально измеренной аппаратной функцией измерительного тракта. Теоретические и экспериментальные кривые для нескольких энергий электронного пучка приведены на рис. 3. Видно, что при больших значениях энергии пучка расчетная и экспериментальная зависимости практически совпадают, однако уменьшение энергии приводит к рассогласованию положений пиков распределений. Это связано с грубостью учета вклада генерируемых электронным пучком ЭДП в сигнал. Для более детального учета этого вклада необходимо рассмотреть транспорт носителей заряда в детекторе.

Моделирование транспорта носителей заряда в детекторе

Вклад электронно-дырочной пары, генерированной на некоторой глубине, в регистриуемый сигнал определяется решением системы уравнений, описывающих перенос носителей заряда в рассматриваемой структуре в диффузионно-дрейфовом приближении. Эта система

1.6

1.4

1.2

1.0

0.8

0.6

0.4

0.2

0.0

dN/dA, a.u.

включает уравнение Пуассона для электрического поля, уравнения непрерывности для концентраций электронов и дырок, а также выражения для токов носителей заряда и рекомбинации.

Выберем ось координат по нормали к поверхности детектора, начало координат x = 0 зафиксируем на границе p^+ -области с металлическим электродом. Обозначим координату границы p^+ - и *n*-областей x_1 , координату границы *n*- и n^+ -областей — x_2 , а координату границы n^+ -области с металлическим электродом — x_3 (рис. 1). Распределение концентраций для электронов n(x) и дырок p(x) находится из уравнений непрерывности

$$\frac{1}{e} \cdot \frac{\partial j_p}{\partial x} + R = g, \qquad (3)$$

$$\frac{1}{e} \cdot \frac{\partial j_n}{\partial x} + R = -g, \qquad (4)$$

где потоки электронов и дырок в диффузионно-дрейфовом приближении имеют стандартный вид

$$\frac{1}{e}j_p = -\mu_p \frac{d\varphi}{dx} p - D_p \frac{\partial p}{\partial x},$$
(5)

$$\frac{1}{e}j_n = -\mu_n \frac{d\varphi}{dx}n + D_n \frac{\partial n}{\partial x}.$$
(6)

Здесь μ_n, μ_p, D_n, D_p — подвижности и коэффициенты диффузии электронов и дырок. Скорость рекомбинации неравновесных носителей *R* через одиночный примесный уровень в приближении Шокли–Рида–Холла [17] описывается выражением

$$R = \frac{(pn - p_0 n_0)}{\tau_{0p}(n + n_1) + \tau_{0n}(p + p_1)},$$
(7)

где p_0, n_0 — термодинамически равновесные концентрации электронов и дырок; $\tau_{0n} = 1/\alpha_n N_t$, $\tau_{0p} = 1/\alpha_p N_t$, α_n, α_p — коэффициенты захвата электронов и дырок на примесный уровень; N_t — концентрация примеси; $n_1 = n_0(1 - f_0)/f_0$, $p_1 = p_0 f_0/(1 - f_0)$, f_0 — равновесная вероятность заполнения примесного уровня электронами.

Скорость генерации электродов и дырок внешним излучением *g* положим равной

$$g = G \cdot \delta(x - x_0), \tag{8}$$

где G — плотность генерации носителей в плоскости $x = x_0$, имеющая размерность потока, т.е. будем оценивать вклад в сигнал от стационарного точечного источника, расположенного на глубине x_0 .

Распределение потенциала $\varphi(x)$ описывается уравнением Пуассона

$$-\frac{d^2\varphi}{dx^2} = \frac{4\pi e}{\varepsilon} \left(p + p_t - n - n_t\right),\tag{9}$$

где p_t — концентрация положительно заряженных доноров (связанных дырок), n_t — концентрация отрицательно заряженных акцепторов.

В рассматриваемой структуре в p^+ -области $n_t \approx N_A \sim 10^{19} \text{ cm}^{-3}$, $p_t \approx 0$, в *n*-области $p_t \approx N_D \sim 10^{12} \text{ cm}^{-3}$, $n_t \approx 0$ и, наконец, в n^+ -области $p_t \approx N_D \sim 10^{19} \text{ cm}^{-3}$, $n_t \approx 0$.

Рассматриваемая система уравнений (3)-(9) является системой шестого порядка и требует для своего решения 6 граничных условий. На поверхностях раздела металлполупроводник x = 0 и $x = x_3$ (границы детектора и металлических электродов) потоки неосновных носителей положим равными нулю

$$j_p(0) = 0, \qquad j_n(x_3) = 0.$$
 (10)

Потоки основных носителей будем считать малыми по сравнению с потоками термоэмиссии, что дает

$$p(0) = p_s, \qquad n(x_3) = n_s,$$
 (11)

где p_s , n_s — равновесные концентрации носителей заряда на границах с металлическими электродами, которые связаны с контактными разностями потенциалов U_1 , U_4 на границах x = 0, $x = x_3$ соотношениями [18]

$$p_s = p_0 \exp(U_1/kT), \qquad n_s = n_0 \exp(-U_4/kT).$$
 (12)

Для потенциала должны выполняться граничные условия

$$\varphi(0) = 0, \qquad \varphi(x_3) = U + \sum_{k=1}^{4} U_k,$$
 (13)

где *U* — приложенное внешнее напряжение, *U_k* — контактные разности потенциалов на границах областей.

На внутренних границах областей $x = x_1$, $x = x_2$ будем требовать непрерывности потенциала, напряженности поля, концентраций и токов.

Для решения системы (3)-(13) применим стандартный подход [19]. Разобьем полупроводник на области объемного заряда (I, III, IV, V, VII) и квазинейтральные области (II, VI) (рис. 1). В таком разбиении учтено, что при приложенном обратном внешнем напряжении U = 80 V *n*-область полностью обеднена электронами.

Полагая, что внешняя генерация носителей заряда мала и влиянием тока на распределение потенциала можно пренебречь, найдем потенциал в приближении обедненного (обогащенного) слоя: область I ($0 < x \le d_0^+$)

$$\Psi(x) = \frac{1}{2L_p^2} \left(x - d_0^+ \right) + \frac{eU_1}{kT}, \quad d_0^+ = L_p \sqrt{-2U_1 e/kT};$$
(14)

область II $(d_0^+ < x \le x_1 - d_1^-)$

 $\Psi(x) = \Psi(d_0^+) = eU_1/kT;$ (15)

область III $(x_1 - d_1^- < x \le x_1)$

$$\Psi(x) = \frac{1}{2L_p^2} \left(x - (x_1 - d_1^-) \right)^2 + eU_1/kT$$

$$d_{1}^{-} = \frac{(x_{2} - x_{1})}{1 + p_{0}/n_{0}^{+}} \cdot \left\{ \frac{n_{0}}{n_{0}^{+}} - 1 + \sqrt{\left(\frac{n_{0}}{n_{0}^{+}} - 1\right)^{2} - \left(\frac{1}{p_{0}} + \frac{1}{n_{0}^{+}}\right) \left(\frac{n_{0}^{2}}{n_{0}^{+}} - n_{0} - \frac{\varepsilon}{2\pi e} \cdot \frac{(U + U_{2} + U_{3})}{(x_{2} - x_{1})^{2}}\right)} \right\};$$
(16)

область IV $(x_1 < x < x_2)$

$$\Psi(x) = -\frac{1}{2L_n^2} (x - x_2)^2 + \frac{1}{L_{n^+}^2} d_2^+ (x - x_2) - \frac{1}{2L_{n^+}^2} (d_2^+)^2 + e\left(U + \sum_{k=1}^3 U_k\right) / kT; \quad (17)$$

область V $(x_2 \le x < x_2 + d_2^+)$

$$\Psi(x) = -\frac{1}{2L_{n^+}^2} \left(x - (x_2 + d_2^+) \right)^2 + e \left(U + \sum_{k=1}^3 U_k \right) / kT,$$
$$d_2^+ = \frac{p_0}{n_0^+} d_1^- - \frac{n_0}{n_0^+} (x_2 - x_1); \tag{18}$$

область VI $(x_2 + d_2^+ \le x < x_3 - d_3^-)$

$$\Psi(x) = e\left(U + \sum_{k=1}^{3} U_k\right) / kT;$$
(19)

область VII $(x_3 - d_3^- \le x < x_3)$

$$\Psi(x) = -2\ln\left(\cos\left(\frac{1}{\sqrt{2}L_{n^{+}}}\left(x - (x_{3} - d_{3}^{-})\right)\right)\right) + e\left(U + \sum_{k=1}^{3}U_{k}\right) / kT,$$

$$d_{3}^{-} = \sqrt{2}L_{n^{+}}\arccos\left(\exp(-eU_{4}/2kT)\right).$$
(20)

Здесь $\Psi(x)$ — безразмерный потенциал, связанный с $\varphi(x)$ соотношением

$$\Psi(x) = e\varphi(x)/kT, \quad L_p = \left(\frac{\varepsilon kT}{4\pi e^2 p_0}\right)^{1/2},$$
$$L_n = \left(\frac{\varepsilon kT}{4\pi e^2 n_0}\right)^{1/2}, \quad L_{n^+} = \left(\frac{\varepsilon kT}{4\pi e^2 n_0^+}\right)^{1/2}.$$

При выводе этих выражений считалось, что контактные разности потенциалов на границах с металлическими электродами $U_1 < 0$, $U_4 < 0$. Как показывают оценки, эти предположения не вносят сколько-нибудь заметных ошибок в конечный результат. Заметим, что в оставшейся системе для концентраций и токов носителей заряда в слоях объемного заряда объемной рекомбинации можно пренебречь из-за малости времени пролета носителей по сравнению со временем жизни. В области квазинейтральности II для рекомбинационного члена можно воспользоваться приближением

$$R = \frac{n - n_0}{\tau_n},\tag{21}$$

где τ_n — время жизни неравновесных электронов, n_0 — равновесная концентрация электронов.

Аналогичная ситуация имеет место и в области квазинейтральности VI. Здесь рекомбинационный член аппроксимируется выражением

$$R = \frac{p - p_0}{\tau_p}.$$
 (22)

Таким образом, во всех областях система уравнений для определения токов и концентраций оказывается линейной.

В дальнейшем нас будет интересовать сигнал, возникающий в детекторе при генерации ЭДП, т.е. разность токов через детектор при наличии и в отсутствие генерации. В силу линейности системы для токов и концентраций разность решений при $G \neq 0$ и G = 0 удовлетворяет системе уравнений (3)–(6) с рекомбинационным членом

$$R = \begin{cases} 0 & x \in [d_0^+, x_1 - d_1^-] \cup [x_2 + d_2^+, x_3 - d_3^-], \\ n/\tau_n & x \in [d_0^+, x_1 - d_1^-], \\ p/\tau_p & x \in [x_2 + d_2^+, x_3 - d_3^-] \end{cases}$$
(23)

и однородными краевыми условиями

$$j_p(0) = 0,$$
 $j_n(x_3) = 0.$
 $p(0) = 0,$ $n(x_3) = 0.$ (24)

Для решения этой системы заметим, что в областях объемного заряда токи $j_n(x)$, $j_p(x)$ остаются постоянными. В плоскости $x = x_0$ условия генерации (8) приводят к скачку значений тока

$$j_p \big|_{x_0+0} - j_p \big|_{x_0-0} = eG, \quad j_n \big|_{x_0+0} - j_n \big|_{x_0-0} = -eG.$$
(25)

Распределение концентрации при этом легко найти интегрированием уравнений (5), (6), что дает

$$n(x) = \left(n(x_b^i) \exp\left(-\Psi(x_b^i)\right) + \frac{j_n^i}{eD_n} \int_{x_b^i}^x \exp\left(-\Psi(\xi)\right) d\xi \exp(\Psi(x)), \quad (26)$$

$$p(x) = \left(p(x_b^i) \exp(\Psi(x_b^i)) - \frac{j_p^i}{eD_p} \int_{x_b^i}^x \exp(\Psi(\xi)) d\xi \right) \exp(-\Psi(x)).$$
(27)

Здесь *х* меняется внутри каждой из выделенных областей объемного заряда; x_b^i — граничная точка этой же области; j_n^i , j_p^i — значения токов в ней. В области квазинейтральности II система уравнений для концентрации и токов неосновных носителей *n*, j_n приобретает вид

$$\frac{dn}{dx} = \frac{1}{eD_n} j_n,$$

$$\frac{dj_n}{dx} = e \frac{n}{\tau_n}.$$
(28)

Интегрируя эту систему, получим выражения для концентрации и токов неосновных носителей в области II

$$n(x) = C_1 \exp\left(\frac{x}{\sqrt{\tau_n D_n}}\right) + C_2 \exp\left(-\frac{x}{\sqrt{\tau_n D_n}}\right), \quad (29)$$
$$j_n(x) = e\sqrt{\frac{D_n}{\tau_n}} \left(C_1 \exp\left(\frac{x}{\sqrt{\tau_n D_n}}\right) - C_2 \exp\left(-\frac{x}{\sqrt{\tau_n D_n}}\right)\right). \quad (30)$$

Ток основных носителей в этой области может быть найден интегрированием уравнений (3), что дает

$$j_p(x) = -e\sqrt{\frac{D_n}{\tau_n}} \left(C_1 \exp\left(\frac{x}{\sqrt{\tau_n D_n}}\right) - C_2 \exp\left(-\frac{x}{\sqrt{\tau_n D_n}}\right) \right) + C_3.$$
(31)

Учитывая, что $j_p(x)$ и p(x) связаны уравнением (5), получим

$$p(x) = \frac{D_n}{D_p} \left(C_1 \exp\left(\frac{x}{\sqrt{\tau_n D_n}}\right) + C_2 \exp\left(-\frac{x}{\sqrt{\tau_n D_n}}\right) \right) + C_3 x + C_4.$$
(32)

Подобные результаты имеют место и в области квазинейтральности VI, что позволяет найти концентрацию и ток дырок в виде, аналогичном (29), (30). Концентрация и ток электронов определяются при этом из уравнений (4) и (6) выражениями типа (31), (32).

Окончательный вид зависимости концентраций носителей заряда от x в различных областях объемного заряда может быть получен при подстановке потенциалов (14)–(20) в выражении (26), (27). Так, например, в области I имеем

$$n(x) = \left(n(d_0^+) + \frac{\sqrt{2}L_p j_n(d_0^+)}{eD_n} F\left(\frac{(x - d_0^+)}{\sqrt{2}L_p}\right) \right) \\ \times \exp\left(\frac{(x - d_0^+)^2}{2L_p^2}\right),$$
(33)

$$p(x) = \left(p(d_0^+) - \frac{\sqrt{2}L_p j_p(d_0^+)}{eD_p} G\left(\frac{(x - d_0^+)}{\sqrt{2}L_p}\right) \right) \\ \times \exp\left(-\frac{(x - d_0^+)^2}{2L_p^2}\right),$$
(34)

где

$$G(x) = \int_{0}^{x} \exp(\tau^{2}) \cdot d\tau, \quad F(x) = \int_{0}^{x} \exp(-\tau^{2}) \cdot d\tau.$$
(35)

В областях III, IV и V решение имеет структуру, сходную с (33), (34). В области VII вычисления дают

$$n(x) = \left(n(x_3 - d_3^-) + \frac{j_n(x_3 - d_3^-)}{eD_n} \left(\frac{x - (x_3 - d_3^-)}{2} + \frac{L_{n^+}}{2\sqrt{2}} \sin\left(\sqrt{2} \frac{x - (x_3 - d_3^-)}{L_{n^+}}\right)\right)\right) \cos^{-2}\left(\frac{x - (x_3 - d_3^-)}{\sqrt{2}L_{n^+}}\right),$$
(36)
$$p(x) = \left(p(x_3 - d_3^-) - \frac{\sqrt{2}L_{n^+} j_p(x_3 - d_3^-)}{eD_p} + \exp\left(\frac{x - (x_3 - d_3^-)}{\sqrt{2}L_{n^+}}\right)\right) \cos^{2}\left(\frac{x - (x_3 - d_3^-)}{\sqrt{2}L_{n^+}}\right).$$
(37)

Для отыскания констант, входящих в решение, необходимо воспользоваться дополнительными условиями (24), (25) и условиями непрерывности токов и концентраций на границах областей. Это в свою очередь дает возможность найти обусловленный внешней генерацией полный ток через детектор $j = j_p(0) = j_n(x_3)$, который и представляет собой искомый вклад в измеряемый сигнал от генерированных в $x = x_0$ носителей.

Вычисления показывают, что в том случае, когда точка генерации расположена в *n*-области $x_1 < x_0 < x_2$, полный ток генерированных внешним излучением ЭДП имеет вид

$$j(x_0) = -eG \, \frac{1 - S_1(x_0)/S_2 - S_3(x_0)/S_4}{1 - S_5/S_2 - S_6/S_4},\tag{38}$$

где

$$\begin{split} S_1(x_0) &= \left(\sqrt{\tau_p D_p} \frac{\operatorname{ch}(\Delta_2) - 1}{\operatorname{sh}(\Delta_2)} + \sqrt{2} L_{n^+} G(\delta_3)\right) \\ &\times \exp(\delta_4^2 - \delta_1^2 - \delta_2^2 - \delta_3^2) \\ &- \sqrt{2} L_n \left(G(\delta_4) - G\left(\frac{1}{\sqrt{2} L_n} \left(x_2 - x_0 + \frac{n_0^+}{n_0} d_2^+\right)\right)\right) \\ &\times \exp(-\delta_1^2 - \delta_2^2); \end{split}$$

$$egin{aligned} &S_2 = \sqrt{ au_n D_n} \operatorname{cth}(\Delta_1) + \left(\sqrt{ au_p D_p} \, rac{\operatorname{ch}(\Delta_2) - 1}{\operatorname{sh}(\Delta_2)} + \sqrt{2} \, L_{n^+} G(\delta_3)
ight) \ & imes \exp(\delta_4^2 - \delta_1^2 - \delta_2^2 - \delta_3^2) - \sqrt{2} \, L_n igl(G(\delta_4) - G(\delta_2)igr) \ & imes \exp(-\delta_1^2 - \delta_2^2) + \sqrt{2} \, L_p F(\delta_1); \end{aligned}$$

Журнал технической физики, 2004, том 74, вып. 9

$$\begin{split} S_{3}(x_{0}) &= \left(\sqrt{\tau_{n}D_{n}} \frac{\operatorname{ch}(\Delta_{1}) - 1}{\operatorname{sh}(\Delta_{1})} + \sqrt{2}L_{p}G(\delta_{1})\right) \\ &\times \exp(\delta_{4}^{2} - \delta_{1}^{2} - \delta_{2}^{2} - \delta_{3}^{2}) + \sqrt{2}L_{n}\left(F(\delta_{2})\right) \\ &- F\left(\sqrt{2}L_{n}\left(x_{2} - x_{0} + \frac{n_{0}^{+}}{n_{0}}d_{2}^{+}\right)\right)\right) \exp(\delta_{4}^{2} - \delta_{3}^{2}); \\ S_{4} &= \sqrt{\tau_{p}D_{p}}\operatorname{ch}(\Delta_{2}) + \left(\sqrt{\tau_{n}D_{n}}\frac{\operatorname{ch}(\Delta_{1}) - 1}{\operatorname{sh}(\Delta_{1})} + \sqrt{2}L_{p}G(\delta_{1})\right) \\ &\times \exp(\delta_{4}^{2} - \delta_{1}^{2} - \delta_{2}^{2} - \delta_{3}^{2}) + \sqrt{2}L_{n}(F(\delta_{2}) - F(\delta_{4})) \\ &\times \exp(\delta_{4}^{2} - \delta_{3}^{2}) + \sqrt{2}L_{n^{+}}F(\delta_{3}); \\ S_{5} &= \left(\sqrt{\tau_{p}D_{p}}\frac{\operatorname{ch}(\Delta_{2}) - 1}{\operatorname{sh}(\Delta_{2})} - \frac{d_{3}^{-}}{2} - \frac{L_{n^{+}}}{2\sqrt{2}}\sin\frac{\sqrt{2}d_{3}^{-}}{L_{n^{+}}} \right) \\ &- (x_{3} - d_{3}^{-} - x_{2} - d_{2}^{+})\right) \exp(\delta_{4}^{2} - \delta_{1}^{2} - \delta_{2}^{2} - \delta_{3}^{2}); \\ S_{6} &= \left(\sqrt{\tau_{n}D_{n}}\frac{\operatorname{ch}(\Delta_{1}) - 1}{\operatorname{sh}(\Delta_{1})} - \sqrt{2}L_{p}G\left(\frac{d_{0}^{+}}{\sqrt{2}L_{p}}\right)\exp\left(-\frac{d_{0}^{+2}}{2L_{p}^{2}}\right) \\ &- (x_{1} - d_{1}^{-} - d_{0}^{+})\right)\exp(\delta_{4}^{2} - \delta_{1}^{2} - \delta_{2}^{2} - \delta_{3}^{2}); \\ \Delta_{1} &= \frac{(x_{1} - d_{1}^{-} - d_{0}^{+})}{\sqrt{\tau_{n}D_{n}}}; \quad \Delta_{2} &= \frac{(x_{3} - d_{3}^{-} - x_{2} - d_{2}^{+})}{\sqrt{\tau_{p}D_{p}}}; \\ \delta_{1} &= \frac{d_{1}^{-}}{\sqrt{2}L_{p}}; \quad \delta_{2} &= \frac{1}{\sqrt{2}L_{n}}\left(x_{2} - x_{1} + \frac{n_{0}^{+}}{n_{0}}d_{2}^{+}\right); \\ &\delta_{3} &= \frac{d_{2}^{+}}{\sqrt{2}L_{n^{+}}}; \quad \delta_{4} &= \frac{n_{0}^{+}}{n_{0}}\frac{d_{2}^{+}}{\sqrt{2}L_{n}}. \end{split}$$

 $al(\Lambda)$

В случае, когда точка генерации расположена в n^+ -области $x_2 + d_2^+ < x_0 < x_3 - d_3^-$, полный ток через детектор

$$j(x_0) = eG \cdot \frac{S_7(x_0)/S_2 - S_8(x_0)/S_4}{1 - S_5/S_2 - S_6/S_4},$$
(39)

где

$$\begin{split} S_{7}(x_{0}) &= \sqrt{\tau_{p}D_{p}} \left(\frac{\operatorname{ch}(\Delta_{2}) - 1}{\operatorname{sh}(\Delta_{2})} \operatorname{ch}\left(\frac{x_{0} - x_{2} - d_{2}^{+}}{\sqrt{\tau_{p}D_{p}}} \right) \\ &- \operatorname{sh}\left(\frac{x_{0} - x_{2} - d_{2}^{+}}{\sqrt{\tau_{p}D_{p}}} \right) \right) \exp(\delta_{4}^{2} - \delta_{1}^{2} - \delta_{2}^{2} - \delta_{3}^{2}); \\ S_{8}(x_{0}) &= \sqrt{\tau_{p}D_{p}} \cdot \left[\operatorname{cth}(\Delta_{2}) \operatorname{ch}\left(\frac{x_{0} - x_{2} - d_{2}^{+}}{\sqrt{\tau_{p}D_{p}}} \right) \right. \\ &- \operatorname{sh}\left(\frac{x_{0} - x_{2} - d_{2}^{+}}{\sqrt{\tau_{p}D_{p}}} \right) \right]. \end{split}$$

Вследствие малой толщины областей объемного заряда V и VII вклад в суммарный сигнал от источников при $x_2 \le x_0 < x_2 + d_2^+$ и $x_3 - d_3^- \le x < x_3$ оказывается

6* Журнал технической физики, 2004, том 74, вып. 9

пренебрежимо малым и $j(x_0)$ в этих случаях не рассчитывался.

Выражения (38), (39) можно существенно упростить, используя соотношения между численными значениями параметров задачи. При концентрациях $n_0 \sim 10^{11} - 10^{12}$ сm⁻³ и толщине *n*-области порядка $100 \,\mu m \, \delta_2^2 - \delta_1^2 = \exp(-(x_2 - x_1)^2/2L_n^2) \ll 1, \, \sqrt{2}L_{n^+} \gg 1, \, \sqrt{2}L_p \gg 1$, поэтому в случае источника в обедненном слое с большой точностью

$$j(x_0) = eG \cdot \left(1 - \tilde{S}_1(x_0) / \tilde{S}_2 - \tilde{S}_3(x_0) / \tilde{S}_4\right),$$
(40)

где

$$\begin{split} \tilde{S}_{1}(x_{0}) &= \sqrt{2}L_{n} \left(G \left(\frac{1}{\sqrt{2}L_{n}} \left(x_{2} - x_{0} + \frac{n_{0}^{+}}{n_{0}} d_{2}^{+} \right) \right) - G(\delta_{4}) \right) \\ &\times \exp(-\delta_{1}^{2} - \delta_{2}^{2}); \\ \tilde{S}_{2} &= \sqrt{\tau_{n}D_{n}} \operatorname{cth}(\Delta_{1}) + \sqrt{2}L_{n} \left(G(\delta_{2}) - G(\delta_{4}) \right) \exp(-\delta_{1}^{2} - \delta_{2}^{2}); \\ \tilde{S}_{3}(x_{0}) &= \sqrt{2}L_{n} \left(F(\delta_{2}) - F \left(\sqrt{2}L_{n} \left(x_{2} - x_{0} + \frac{n_{0}^{+}}{n_{0}} d_{2}^{+} \right) \right) \right) \\ &\times \exp(\delta_{4}^{2} - \delta_{3}^{2}); \\ \tilde{S}_{4} &= \sqrt{\tau_{p}D_{p}} \operatorname{cth}(\Delta_{2}) + \sqrt{2}L_{n} \left(F(\delta_{2}) - F(\delta_{4}) \right) \exp(\delta_{4}^{2} - \delta_{3}^{2}). \end{split}$$

При этом при облучении электронным пучком через n^+ -контакт, т. е. при источнике вблизи x_2 , $\tilde{S}_1(x_0) = 0$ и

$$j(x_0) = -eG \cdot \left(1 - \tilde{S}_3(x_0)/\tilde{S}_4\right).$$

Аналогично в случае источника в квазинейтральной *n*⁺-области

$$j(x_0) = -eG \cdot S_8(x_0) / \tilde{S}_2.$$
(41)

Так как $n_0/n_0^+ \ll 1$, $n_0/p_0 \ll 1$, то с точностью до членов второго порядка малости

$$d_1^- = \frac{\varepsilon}{4\pi e} \frac{(U+U_2+U_3)}{(x_2-x_1)\cdot p_0} + \frac{n_0}{2p_0} (x_2-x_1),$$

$$d_2^+ = \frac{\varepsilon}{4\pi e} \frac{(U+U_2+U_3)}{(x_2-x_1)\cdot p_0} - \frac{n_0}{2p_0} (x_2-x_1).$$

Учитывая, что $L_n \sim 1/\sqrt{n_0}$, $L_p \sim 1/\sqrt{p_0}$, $L_{n^+} \sim 1/\sqrt{n_0^+}$, нетрудно проанализировать зависимость тока от равновесных концентраций носителей заряда в различных областях. Отношение $\tilde{S}_3(x_0)/\tilde{S}_4$ растет с ростом n_0 и уменьшается с ростом n_0^+/p_0 . Естественно, что на величину $\tilde{S}_3(x_0)/\tilde{S}_4$ также сильно влияет параметр $\sqrt{D_p \tau_p}$, характеризующий потери на рекомбинацию в квазинейтральной n^+ -области. Рост $\sqrt{D_p \tau_p}$ приводит к уменьшению $\tilde{S}_3(x_0)/\tilde{S}_4$.

Качественно зависимость тока от параметров задачи можно понять следующим образом. Тонкие области сильного экранирующего поля в p^+ - и n^+ -областях вблизи границ x_1 и x_2 препятствуют диффузии неосновных носителей заряда в квазинейтральные области, где

происходит рекомбинация. Если источник находится вблизи границы x_2 , на ток влияет толщина экранирующей области d_2^+ , высота потенциального барьера $U(x_2 + d_2^+) - U(x_2)$ и длина диффузии неравновесных дырок в n^+ -области $\sqrt{D_p \tau_p}$. С ростом n_0 и p_0 толщина экранирующей области уменьшается, в то время как от n_0^+ она практически не зависит (пока соблюдается условие $n_0/n_0^+ \ll 1$). Но с ростом n_0^+ увеличивается высота потенциального барьера, препятствующего диффузии дырок в n^+ -область. Поэтому рост n_0 , p_0 и уменьшение n_0^+ приводят к увеличению характерной глубины генерации, на которой заметно влияние потерь на рекомбинацию. Следует отметить, что при постоянстве отношения n_0^+/p_0 изменение p_0 и n_0^+ слабо влияет на ток.

В проведенных нами расчетах значения параметров задачи варьировались приблизительно в пределах порядка вблизи значений $n_0^+ \sim 10^{19} \,\mathrm{cm}^{-3}$, $p_0 \sim 10^{19} \,\mathrm{cm}^{-3}$, $n_0 \sim 10^{12} \,\mathrm{cm}^{-3}$, $\sqrt{D_p \tau_p} \sim 10^{-5} \,\mathrm{cm}$.

На рис. 4 приведена зависимость полного тока j(z) от глубины генерации $z = x_3 - x_0$ при значениях параметров $p_0 = n_0^+ = 10^{18} \text{ cm}^{-3}$, $n_0 = 7 \cdot 10^{11} \text{ cm}^{-3}$, $\sqrt{D_p \tau_p} = 2 \cdot 10^{-5}$ ст вместе с распределением по глубине плотности генерации ЭДП электронным пучком с энергиями 7 и 20 keV. Видно, что на характерных глубинах проникновения электронов с энергиями порядка 10 keV форма j(z) может оказывать заметное влияние на регистрируемый сигнал.

Полученные результаты позволяют рассчитать экспериментально наблюдаемое распределение импульсов заряда по амплитуде. Интегрируя по глубине распределение энергии, потерянной электроном вдоль каждой траектории, с функцией j(z), учитывающей вклад ЭДП в сигнал, можно найти распределение регистрируемых импульсов по амплитуде. Вариация параметров в выражении для j(z), показывает, что хорошее согласие экспериментальных и теоретических зависимостей достига-



Рис. 4. Зависимость полного тока j(z) от глубины генерации ЭДП z и распределение плотности генерации ЭДП по глубине. $p_0 = n_0^+ = 10^{18} \text{ cm}^{-1}, n_0 = 7 \cdot 10^{11} \text{ cm}^{-1}, \sqrt{D_p \tau_p} = 2 \cdot 10^{-5} \text{ cm}.$



Рис. 5. Сравнение экспериментально измеренного спектра при облучении детектора моноэнергетическим электронным пучком в диапазоне энергий 7–25 keV с результатами моделирования при учете транспорта носителей заряда.

ется при $p_0 = n_0^+ \sim 10^{18} - 10^{20} \,\mathrm{cm}^{-3}$, $n_0 = 7 \cdot 10^{11} \,\mathrm{cm}^{-3}$, $\sqrt{D_p \tau_p} = 2 \cdot 10^{-5} \,\mathrm{cm}$. Сравнение этих зависимостей для электронов с энергиями в диапазоне 7–25 keV приведено на рис. 5. Отметим, что полученные значения концентраций носителей и длин диффузии неплохо соответствуют действительным параметрам полупроводникового детектора.

Заключение

Проведено численное моделирование методом Монте-Карло распределения плотности генерации ЭДП по глубине при облучении полупроводниковой структуры моноэнергетическим пучком электронов с энергиями порядка десятков keV. Показано, что форма полученных зависимостей определяется пространственным распределением плотности потерь энергии первичного электрона и не зависит от деталей процесса генерации ЭДП.

Для планарной полупроводниковой структуры $p^+ - n - n^+$ -типа в режиме полностью обедненной носителями п-области получено аналитическое решение системы уравнений, описывающих транспорт генерированных ЭДП к электродам. Показано, что потери задачи на рекомбинацию в процессе транспорта заметно влияют на форму детектируемого сигнала.

Результаты численного моделирования сигнала при облучении детектора моноэнергетическим пучком электронов с энергиями в диапазоне 7–25 keV сравнивались с экспериментально измеренными зависимостями. При этом значения некоторых плохо известных характеристик полупроводниковой структуры (таких, как длины диффузии неравновесных носителей заряда) использовались как подгоночные параметры. Показано, что учет потерь заряда на рекомбинацию с помощью найденных

выше аналитических оценок позволяет получить хорошее совпадение результатов моделирования с экспериментом.

Таким образом, развит теоретический подход, позволяющий рассчитывать рабочие характеристики полупроводниковых детекторов, и на основе этого проводить оптимизацию их параметров в процессе разработки практически важных ППД для нужд аналитических методов.

Список литературы

- Koningsberger D.C., Prins R. X-ray Absorption: Principles, Applications, Techniques of EXAFS, SEXAFS and XANES. John Wiley & Sons, 1988. 688 p.
- [2] Briggs D., Seah M.P. Practical Surface Analysis: Auger and X-ray Photoelectron Spectroscopy. John Wiley & Sons, 1990. 674 p.
- [3] Ковальчук М.В., Кон В.Г. // УФН. 1986. Т. 149. Вып. 1.
- [4] Амусья М.Я. Атомный фотоэффект. М.: Наука, 1987. 272 с.
- [5] Вудраф Д., Делчар Т. Современные методы исследования поверхности. М.: Мир, 1989. 568 с.
- [6] Нефедов В.И., Черепин В.Т. Физические методы исследования поверхности твердого тела. М.: Наука, 1983. 296 с.
- [7] Страница группы электронной эмиссии, возбуждаемой рентгеновским излучением. http://www.ioffe.ru/XIEES/.
- [8] Акимов Ю.К., Игнатьев О.В., Калинин А.И. Полупроводниковые детекторы в экспериментальной физике. М.: Энергоатом интас, 1989. 433 с.
- [9] 9th European Simposium on Semiconductor Detertors. Schloss Elmau, 2002. http://www.hll.mpg.de/elmau/main.html.
- [10] Еремин И.В., Конников С.Г., Погребицкий К.Ю. // ПЖТФ. 2003. Т. 29. Вып. 24. С. 27–34.
- [11] Бакалейников Л.А., Флегонтова Е.Ю., Погребицкий К.Ю. и др. // ЖТФ. 2001. Т. 71. Вып. 7. С. 14–20.
- [12] Пайнс Д. Элементарные возбуждения в твердых телах: М.: Мир, 1965. 382 с.
- [13] Fundamental Studies of the Interactions of kV Electrons with Solids for Applications to Electron Spectroscopies. PHD Thesis. Osaka University, 1990. 219 p.
- [14] Palik E.D. Handbook of Optical Constants of Solids II. New York: Academic Press, 1991. 1086 p.
- [15] Флегонтова Е.Ю., Бакалейников Л.А., Погребицкий К.Ю. и др. // ЖТФ. 2000. Т. 70. Вып. 12. С. 6–11.
- [16] Электронный архив http://www.ioffe.rssi.ru/ES.
- [17] Бонч-Бруевич В.Л., Калашников С.Г. Физика полупроводников. М.: Наука, 1977. 672 с.
- [18] Пикус Г.Е. Основы теории полупроводниковых приборов. М.: Наука, 1965. 444 с.
- [19] *Резников Б.И., Царенков Г.В. //* ФТП. 1991. Т. 25. Вып. 11. С. 1922–1933.