Физико-математическая модель зависимости внутренней квантовой эффективности светодиодов с квантовыми ямами от тока

Ф.И. МАНЯХИН*, Л.О. МОКРЕЦОВА НИТУ «МИСиС», Москва * E-mail: zaomisis@yandex.ru

Аннотация

С использованием модели темпа рекомбинации *ABC* в квантовых ямах разработана физико-математическая модель зависимости внутренней квантовой эффективности от тока для светодиодных структур с квантовыми ямами. С привлечением теории рекомбинации Шокли-Нойса-Саа, дополненной функцией распределения квантовых ям, смоделирована вольт-амперная характеристика этих структур. Проведено тестирование разработанной модели при вариациях параметров квантовых ям и условий внешних воздействий.

Ключевые слова: светодиодные структуры с квантовыми ямами, внутренняя квантовая эффективность, модель рекомбинации Шокли-Нойса-Саа, модель рекомбинации *ABC*.

Введение

Светодиоды (СД) с квантовыми ямами (КЯ) являются перспективными источниками света для осветительных приборов, полноцветных экранов, оптронов и др.

Одним из основных параметров СД с КЯ является квантовая эффективность (КЭ). С начала серийного выпуска СД на основе гетероструктур с КЯ *AlGaN/InGaN/GaN* и *AlInGaP* [1, 2] начались интенсивные исследования зависимости КЭ от плотности прямого тока *J*.

В одной из первых работ по анализу поведения КПД СД синего и зелёного света фирмы Lumileds Lighting [3] показано, что он имеет максимум при $J = 1-10 \text{ A} \cdot \text{см}^{-2}$. Отмечено, что большие значения максимума КПД соответствуют большему легированию барьеров и ярко выраженным периодическим изменениям концентрации примеси в области КЯ (модулированно-легированная область КЯ).

По данным [4], при сильном световом возбуждении, когда скорость генерации носителей заряда (H3) равнялась $1,7 \cdot 10^{26}$ см⁻³·с⁻¹, с уменьшением плотности дислокаций от $5,7 \cdot 10^9$ до $5,3 \cdot 10^8$ см⁻² внешняя КЭ (η_E) возрастала с 31 до 64 %. При этом максимум η_E при снижении качества эпитаксиальных слоёв снижается и смещается в сторону больших значений J.

Измерения $\eta_{\rm E}$ при разных температурах [4, 5] показали, что с ростом температуры СД структур с КЯ максимум КЭ снижается и смещается в область больших *J*.

При анализе рекомбинационных процессов в КЯ широко используется модель *ABC* [6–10], позволяющая описывать темп рекомбинации в СД структурах при разных уровнях инжекции с учётом излучательного и безызлучательного механизмов:

$$R(n) = \frac{n}{\tau} = An + Bn^{2} + Cn^{3} + f(n), \qquad (1)$$

где R – темп рекомбинации; n – избыточная концентрация H3, участвующих в рекомбинационном процессе; τ – усреднённое время жизни H3; A, B, C – экспериментально определяемые коэффициенты для темпов рекомбинации по механизмам Шокли-Рида-Холла (A), излучательному (B) и Оже (C). Остальные механизмы образования тока учитываются дополнительным слагаемым f(n).

Более тонкие механизмы, влияющие на КЭ СД с КЯ, проанализированы в работах [11, 12] и др., но всё же все выявленные в них отличия укладываются в модель *ABC*.

Проведённый анализ литературных источников позволил выявить, что: 1) кривая зависимости от тока η_E СД структур с КЯ имеет колоколообразный вид с максимумом при $J = 1 \cdot 10^{-2} - 1 \cdot 10$ А · см⁻²; 2) высота максимума и его положение по току зависит от совершенства гетероструктуры и её температуры; 3) до настоящего времени отсутствуют математические модели зависимости η_E и внутренней КЭ (η_I) от тока, а в качестве модели вольт-амперной характеристики (ВАХ) используется модель Шокли-Нойса-Саа (ШНС) [13] (развитая в работе [14]), не учитывающая неоднородность темпа рекомбинации в области пространственного заряда (ОПЗ) с КЯ.

На основании анализа выявлена общая проблема – отсутствие аналитической модели, определяющей взаимосвязь ВАХ и люмен-вольтовых характеристик (ЛВХ) для СД гетероструктур на основе широкозонных полупроводников с КЯ и позволяющей удовлетворительно описывать и моделировать поведение η_E и η_I при разных внешних воздействиях и особенностях технологической структуры СД.

Цель настоящей работы – разработать аналитическую модель зависимости η_{I} (η_{E}) от тока на основе физических представлений о рекомбинационных процессах в гетероструктурах с КЯ.

Задачи работы: провести экспериментальные исследования поведения ВАХ и η_E СД с КЯ при разных температурах и при введении в них точечных и протяжённых дефектов (дислокаций, областей разупорядоченности); создать физико-математическую модель зависимости η_E (η_I) от тока; провести проверку работоспособности этой модели при разных внешних воздействиях и вариациях технологических параметров СД гетероструктур.

Для исключения двусмысленности и усложнения модели далее в работе принимается, что между $\eta_{\rm E}$ и $\eta_{\rm I}$ существует пропорциональная связь через постоянный коэффициент: $\eta_{\rm E} = \alpha \cdot \eta_{\rm I}$, $\alpha < 1$. Поэтому при моделировании КЭ в зависимости от тока речь будет идти о $\eta_{\rm I}$, а $\eta_{\rm E}$ может определяться по ней с учётом коэффициента α .

При разработке модели предполагается, что распределение НЗ в квазинейтральных областях и ОПЗ соответствует распределению Больцмана.

Эксперимент

Исследовались СД на основе гетероструктур AlGaN/ InGaN/GaN и AlInGaP с КЯ синего, зелёного, жёлтого и красного света фирм Lumileds, Epistar и произведённых в КНР. Измерялись ВАХ, ЛВХ и распределение легирующей примеси в области расположения КЯ при температурах 300 и 373 К. Графическое представление этих характеристик приведено в статье [15].

Экспериментальные образцы фирмы Lumileds синего света маркировались буквой B, зелёного света – буквой G (со структурой InGaN/GaN) и красного света – буквой R (со структурой AllnGaP).

ВАХ измерялись на компьютеризированной установке. Диапазон измерения токов: $1 \cdot 10^{-7} - 1 \cdot 10^{-1}$ А ($J = 1 \cdot 10^{-4} - 1 \cdot 10^2$ А·см⁻²), до максимального напряжения 5,12 В. Шаг по напряжению прямого смещения был $\Delta U = (0,02 \pm 1 \cdot 10^{-4})$ В.

Распределение примеси в области расположения КЯ измерялось методом динамической ёмкости на оригинальной компьютеризированной установке [16]. Разрешение по глубине профиля концентрации примеси было до 1 нм.

Излучение фиксировалось кремниевым фотодиодом ФД 7К, включённым в режим преобразования света в фототок.

Для выяснения влияния точечных и протяжённых микродефектов на η_1 все СД подвергались воздействию флюенсами реакторных нейтронов (Φ) в 10⁶, 10⁷, 10⁸ и 10¹⁵ см⁻² на установке ИРТ 2000. При этом измерялись энергетический спектр и плотность потока нейтронов (она составляла 5·10¹⁰ см⁻²·с⁻¹).

Обработка экспериментальных данных и моделирование характеристик СД проводились с использованием пакетов программ «Origin 8» и «MathCad 14».

Экспериментальные зависимости η_E от тока *I* представлены на рисунке (графики 1а и 2а). При повышении температуры от 300 до 373 К максимум η_E снижается на 8–12 % и сдвигается в область больших токов более, чем на порядок (на рисунке не показано).

Более сильное снижение η_E наблюдалось у СД после облучения нейтронами при $\Phi = 1 \cdot 10^{15}$ см⁻². Максимум η_E снижается по-разному у структур *AlGaN/InGaN/GaN* и *AlInGaP* и сдвигается в сторону больших токов. При Φ до $1 \cdot 10^8$ см⁻² сколько-нибудь существенных изменений зависимости $\eta_E(I)$ при комнатной температуре не наблюдалось.

Исследование влияния нейтронного облучения на прозрачность линз не проводилось, но визуально заметного изменения прозрачности линз не возникало.

Изменения в распределении заряженных центров примеси в области КЯ после облучения нейтронами при Φ до 10¹⁵ см⁻² для СД с разной энергией квантов происходило по-разному. Так, у СД синего и зелёного света наблюдалась компенсация примеси только в небольшой области у границы края ОПЗ слабо легированного слоя. Существенное снижение концентрации активной примеси в пределах изменения ОПЗ происходило у СД жёлтого и красного света.

Фактор неидеальности экспоненциального участка ВАХ увеличивался после нейтронного облучения на 20– 30 %, а ток насыщения – на 5–6 порядков.

Обсуждение

В качестве модельного объекта примем несимметричную $p-n^+$ -СД структуру с равномерно легированными слоями p- и n^+ -типов. КЯ расположены в относительно слабо легированном p-слое в пределах ОПЗ при отсутствии напряжения смещения. Координаты КЯ отсчитываются от металлургической границы.

Предполагается отсутствие туннелирования, токов утечки и других механизмов образования тока кроме рекомбинационных Шокли-Рида-Холла (ШРХ), излучательного и Оже; основными механизмами образования тока СД структур являются диффузионный механизм Шокли [17] и механизм ШНС [13]. При этом КЯ представляются единичными центрами рекомбинации с сечением захвата *о*.

НЗ, попавшие в КЯ, образуют ток, который делится на две составляющие: излучательную по механизму зона-зона и безызлучательную по механизмам рекомбинации через локальные центры и механизму Оже. Кроме того, при наличии в запрещённой зоне барьеров локальных уровней точечных дефектов возможно образование рекомбинационного тока по механизму ШНС по всей ОПЗ. Таким образом, плотность общего рекомбинационного тока при прямом смещении в такой структуре J есть некая сумма:

$$J = J_{\rm OW} + J_{\rm rec} + j_{\rm dif},$$

где $J_{\rm QW}$ – плотность рекомбинационного тока через квантовые ямы, $J_{\rm rec}$ – плотность рекомбинационного тока через локальные уровни точечных дефектов в ОПЗ, $J_{\rm dif}$ – плотность диффузионного тока НЗ, преодолевших потенциальный барьер $p-n^+$ -перехода и попавших в КЯ в квазинейтральной части p-области. В диапазоне рабочих токов СД $J_{\rm rec}$, $J_{\rm OW} >> J_{\rm dif}$.

Таким образом, $\eta_{\rm E}$, пропорциональная $\eta_{\rm I}$, определяется отношением токов излучательной и безызлучательной рекомбинаций. Экспериментальные результаты (рисунок) указывают на то, что коэффициенты модели *ABC* для разных типов СД сильно различны, на что указывают разные положения максимумов $\eta_{\rm I}(\eta_{\rm E})$ [7]. Как показало моделирование, это во многом касается коэффициентов *A* и *C*.

Для создания модели зависимости η_1 от прямого тока была привлечена теория ВАХ ШНС, в которой было принято, что уровни рекомбинационных центров расположены вблизи середины запрещённой зоны и сечения захвата электронов и дырок одинаковые. Но в отличие от её классического описания, где предполагается равномерность распределения рекомбинационных центров в ОПЗ симметричной *p*–*n*-структуры, в настоящей работе принято во внимание, что КЯ распределены в несимметричной структуре дискретно, т.е. являются рекомбинационными центрами, распределёнными в соответствии с некой функцией $f_{QW}(x, U)$. В общем случае и энергетические уровни точечных дефектов распределены неравномерно [18], в соответствии с функцией $f_t(x, U)$.

После принятых условий величину $J_{\rm QW}$ можно выразить как

$$J_{QW} = q\sigma N_{QWmd}(U)W(U)V_{T}N_{d} \cdot F_{QW}(U) =$$

$$= q\sigma N_{QWmd}(U)W(U)V_{T}N_{d} \cdot \exp\left(-\frac{\varphi_{k}}{n^{*}(U)kT}\right) \times$$

$$\times \left[\exp\left(\frac{qU}{n^{*}(U)kT}\right) - 1\right] =$$

$$= J_{SQW}(U)\left[\exp\left(\frac{qU}{n^{*}(U)kT}\right) - 1\right], \quad (2)$$

где, с привлечением модели ШНС, $F_{QW}(U)$ выражается формулой (3) и где, в (2) и (3), $f_{QW}(x, U)$ – функция распределения КЯ в относительно слабо легированном слое; $N_{QWmd}(U)$ – средняя по ОПЗ концентрация КЯ, зависящая от напряжения смещения U вследствие изменения ширины ОПЗ и числа находящихся в ней КЯ; φ_k – высота по-

тенциального барьера;
$$N_{\text{QWmd}}(U) = \frac{1}{W(U)} \int_{-x_n}^{x_p} N_{\text{QW}}(x,U) dx;$$

 $N_{OW}(x, U)$ – распределение КЯ в ОПЗ;

$$\begin{split} f_{\rm QW}(x,U) &= \frac{N_{\rm QW}(x,U)}{N_{\rm QWmd}(U)}; \ x_{\rm n} = -\frac{W(U) \cdot N_{\rm a}}{N_{\rm d} + N_{\rm a}}; \ x_{\rm p} = \frac{W(U) \cdot N_{\rm d}}{N_{\rm d} + N_{\rm a}}; \\ W(U) &= \sqrt{\frac{2\varepsilon\varepsilon_{\rm o} \left(N_{\rm a} + N_{\rm d}\right) \cdot \left(\varphi_{\rm k} - qU\right)}{qN_{\rm a}N_{\rm d}}} - \text{ширина OII3}; \ b = N_{\rm d}/2 \end{split}$$

 $N_{\rm a}; g = 2n_{\rm i}/N_{\rm a}; N_{\rm a}$ и $N_{\rm d}$ – концентрации акцепторных и донорных примесей.

В формуле (3) принято, что фронт потенциального барьера со стороны n^+ -области растёт линейно, поэтому в формуле он обозначен как $\frac{(\varphi_k - qU)}{W(U)}(x - x_n)$; это допу-

щение практически не влияет на суть модели.

Коэффициент $n^*(U)$ определяется по формуле

$$n^{*}(U) = -\frac{(\varphi_{k} - qU)}{kT} \left[\ln(F_{QW}(U)) \right]^{-1}.$$

Учитывая дискретный характер распределения КЯ, функцию $f_{\text{OW}}(x, U)$ запишем в виде

$$\begin{split} f_{\rm QW}(x,U) &= \frac{N_{\rm QW}(x,U)}{N_{\rm QWmd}(U)} = \\ &= \frac{\sum_{i} \left(\begin{array}{c} 0 \mapsto x < a_i \\ (\frac{1}{H} + \beta \cdot N_{\rm rec}) \mapsto a_i \ge x \ge (a_i + H) \\ 0 \mapsto x > (a_i + H) \end{array} \right)}{N_{\rm QWmd}(U)}, \end{split}$$

где a_i – положение края i-й КЯ относительно металлургической границы, H – ширина КЯ, N_{rec} – концентрация безызлучательных центров в КЯ, $\beta = \sigma_{rec} / \sigma$ – отношение сечения захвата безызлучательных рекомбинационных центров к сечению захвата КЯ, 1/H – коэффициент из условия $1 \int_{a+H}^{a+H} dt$

 $\frac{1}{H} \cdot \int_{a}^{a+H} dx = 1$ (для единичного рекомбинационного центра).

Ток безызлучательной рекомбинации в ОПЗ в зависимости от U по механизму ШНС описывается выражениями, тождественными (2) и (3). При этом плотность тока J_t выражается как

$$\begin{split} J_{t} &= q\sigma_{t}N_{tmd}(U)W(U)V_{T}N_{d}F_{t}(U) = \\ &= q\sigma_{t}N_{tmd}(U)W(U)V_{T}N_{d} \cdot \exp\left(-\frac{(\varphi_{k})}{n_{t}^{*}(U)kT}\right) \times \\ &\times \left[\exp\left(\frac{qU}{n_{t}^{*}(U)kT}\right) - 1\right] = J_{st}\left[\exp\left(\frac{qU}{n_{t}^{*}kT}\right) - 1\right], \end{split}$$

где $F_t(U)$ – функция, тождественная функции по формуле (3), в которой вместо распределения КЯ введена функция распределения, $f_t(x, U)$, суммы концентраций изначальных, $N_{to}(x, U)$, и генерированных (наработкой, радиацией), $N_{tr}(U)$, точечных дефектов, а также сечения захвата НЗ рекомбинационными центрами дефектов σ_t и σ_r соответственно: $\sigma_r/\sigma_t = \gamma$. Вследствие этого $f_t(x, U) = [N_{to}(x, U) + \gamma \cdot N_{tr}(U)]/N_{tmd}(U)$, где $N_{tmd}(U)$ – средняя концентрация точечных дефектов в ОПЗ.

$$F_{QW}(U) =$$

$$= \int_{-x_{n}}^{x_{p}} \frac{1}{W(U)} \cdot \frac{f_{QW}(x,U) \cdot \exp\left(-\frac{\varphi_{k}}{kT}\right) \left(\exp\left(\frac{qU}{kT}\right) - 1\right)}{b \cdot \exp\left(-\frac{(\varphi_{k} - qU)}{W(U) \cdot kT} (x - x_{n})\right) + \exp\left(-\left(\frac{(\varphi_{k} - qU) - \frac{(\varphi_{k} - qU)}{W(U)} (x - x_{n})}{kT}\right)\right) + g\right)}{dx =$$

$$= \exp\left(\frac{-\varphi_{k}}{n^{*}(U)kT}\right) \cdot \exp\left[\frac{qU}{n^{*}(U)kT} - 1\right].$$
(3)

Рисунок. Зависимости $\eta_{\rm E}$ (эксперимент, графики 1а, 2а) и $\eta_{\rm I}$ (модель, графики 1b, 2b) от тока / для светодиодов синего (a), зелёного (б) и красного (в) света. Графики 1а и 1b – для исходных структур и нормированы к единице, график 2a – для облучённых нейтронами структур, график 2b – для модельных структур с введённой в модели концентрацией радиационных дефектов



Коэффициент показателя экспоненты $n_t^*(U)$ для $F_t(U)$ выражается как

$$n_{t}^{*}(U) = -\frac{(\varphi_{k} - qU)}{kT} \left[\ln(F_{t}(U)) \right]^{-1}.$$

Будем считать, что излучательная рекомбинация происходит только в КЯ и лимитируется долей безызлучательного потока. Поэтому допустимо применять модель *ABC* для определения η_I , причём для каждой *i*-й КЯ, так как концентрация избыточных НЗ в КЯ при одном и том же *U* разная:

$$n_{\rm IQWi} = \exp\left(\frac{\Delta E}{n_{\rm i}^*(U) \cdot kT}\right) \cdot N_{\rm d} \cdot \int_{-x_{\rm n}}^{x_{\rm p}} F_{\rm IQWi}(x,U) dx, \qquad (4)$$

где $F_{1QW}(x, U)$ – функция для одиночной КЯ вида (3), ΔE – разность энергий запрещённых зон материалов барьеров и КЯ.

$$f_{1\text{QW}}(x,U) = \frac{\begin{pmatrix} 0 \mapsto x < a_i \\ (\frac{1}{H} + \beta \cdot N_{\text{rec}}) \mapsto a_i \ge x \ge (a_i + H) \\ 0 \mapsto x > (a_i + H) \end{pmatrix}}{N_{1\text{QWmd}}(U)}$$

а

$$N_{1\text{QWmd}}(U) =$$

$$= \frac{1}{W(U)} \int_{-x_n}^{x_p} \begin{pmatrix} 0 \mapsto x < a_i \\ (\frac{1}{H} + \beta \cdot N_{\text{rec}}) \mapsto a_i \ge x \ge (a_i + H) \\ 0 \mapsto x > (a_i + H) \end{pmatrix} dx.$$

Темпы рекомбинации в *i*-й КЯ по трёхмерной модели *ABC* выражаются формулами

$$R_{\rm Si}(U) = A \cdot n_{\rm IQWi}, \ R_{\rm Ri}(U) = B \cdot n_{\rm IQWi}^2, \ R_{\rm Ai}(U) = C \cdot n_{\rm IQWi}^3,$$

где $R_{Si}(U)$, $R_{Ri}(U)$ и $R_{Ai}(U)$ – темпы рекомбинации по механизмам ШРХ, зона-зона и Оже в одной *i*-й КЯ соответственно; *A*, *B* и *C* – коэффициенты модели *ABC*. При этом должен соблюдаться принцип равенства рекомбинационных потоков по ШНС и модели *ABC*.

Области КЯ, по сути, двумерны. Поэтому рассчитываемая по (4) концентрация избыточных НЗ, имеющая размерность см⁻³, для КЯ должна быть принята равной двумерной концентрации H3, т.е. (4) необходимо умножить на ширину КЯ H, а коэффициенты A, B и C должны быть приведены к двумерной модели ABC [19]. Тогда η_1 в зависимости от концентрации избыточных носителей заряда в КЯ можно выразить формулой

$$\eta_{\mathrm{I}} = \frac{B \cdot \sum_{i} (Hn_{\mathrm{IQWi}})^{2}}{\left[A \cdot \sum_{i} (Hn_{\mathrm{IQWi}}) + J_{\mathrm{t}} / q \right] + \left(+B \cdot \sum_{i} (Hn_{\mathrm{IQWi}})^{2} + C \cdot \sum_{i} (Hn_{\mathrm{IQWi}})^{3} \right)}, \qquad (5)$$

где коэффициенты *А*, *В*, *С* соответствуют двумерной модели.

Зависимость η_I от тока определяется зависимостью избыточной концентрации от тока, а зависимость от *J* внешнего квантового выхода *L* описывается как

$$L(J) = \alpha \cdot \frac{J}{q} \cdot \eta_{\mathrm{I}}.$$

В (5) темп безызлучательной рекомбинации в барьерах между КЯ выражается отношением $J_t / q = A_t \cdot n_t$, где $A_t -$ коэффициент модели *ABC* для механизма рекомбинации ШРХ в областях между КЯ, а n_t – эффективная концентрация НЗ на энергетическом уровне ($\varphi_k - qU$)/(n_t^*k) (эффективный уровень протекания НЗ к области рекомбинации).

Заключение

Представленная модель была протестирована по воздействию температур от -200 до 500 К и Φ от 10^6 до 10^{15} см⁻², по степени легирования области расположения КЯ от $1 \cdot 10^{17}$ до $7 \cdot 10^{18}$ см⁻³, а также по координатам КЯ и их ширине. Модельные зависимости η_I без учёта четвёртого слагаемого f(n) в выражении (1) представлены на рисунке (графики 1b и 2b). Параметры моделей приведены в табл. 1. Параметры полупроводников для моделей заимствованы из [20].

Вариации параметров модели показали, что на зависимость η_1 от тока в большей мере влияют расположение КЯ относительно металлургической границы, степень легирования *p*- и *n*-областей, начальная ширина ОПЗ и глубина КЯ. В меньшей степени на положение максимума η_1 и его значения оказывает влияние ширина КЯ.

Для получения удовлетворительного согласия результатов моделирования $\eta_{\rm I}$ подбирались коэффициенты двумерной модели *ABC* [19] и учитывались особенности взаимо-

Таблица 1

Параметры моделей светодиодов

Образец СД	Концентрация доноров $N_{ m d},{ m cm}^{-3}$	Концентрация акцепторов $N_{\rm a},{ m cm^{-3}}$	Ширина КЯ, нм	Ширина барьеров, нм	Положение первой КЯ <i>а</i> ₁ , нм	
В (5 КЯ)	$2 \cdot 10^{19}$	$7 \cdot 10^{18}$	3,0	12	5,2	
<i>G</i> (5 КЯ)	$2 \cdot 10^{19}$	$8 \cdot 10^{17}$	3,0	12	4,5	
<i>R</i> (8 КЯ)	$2 \cdot 10^{18}$	$8 \cdot 10^{17}$	2,5	7,5	2,0	

Таблица 2

Модельные коэффициенты А, В, С и параметры зависимостей у для исходных образцов светодиодов

Образец СД	A, c ⁻¹	<i>B</i> , см ² ·с ⁻¹	<i>С</i> , см ^{4.} с ⁻¹	и _{тах} , см ⁻² при 300 К (модель)	I _{max} , A		η_{Imax}	
					<i>T</i> = 300 K	T = 373 K	T = 300 K	<i>T</i> = 373 K
В (5 КЯ)	$1 \cdot 10^{4}$	8·10 ⁻⁶	1.10-15	$1,5 \cdot 10^{8}$	7,1 · 10-5	1,3 · 10 ⁻³	1,0	0,93
<i>G</i> (5 КЯ)	3.104	8·10 ⁻⁶	$4 \cdot 10^{-19}$	$9 \cdot 10^{12}$	7,2.10-4	$1,0 \cdot 10^{-2}$	1,0	0,94
<i>R</i> (8 КЯ)	8·10 ⁶	$4 \cdot 10^{-5}$	8 · 10 ⁻²⁰	$1 \cdot 10^{13}$	4,6.10-2	2,5 · 10-1	1,0	0,90

действия нейтронов с полупроводниками: сечение взаимодействия нейтронов с атомами, образование треков и пр. Концентрацию точечных дефектов, создаваемых нейтронами, рассчитывали по формуле [21, с. 27]

$$N_{\rm tr} = \Phi N_{\rm i} \sigma_{\rm d} \overline{\nu} \,,$$

где Φ – интегральный поток нейтронов, N_i – число атомов в единице объёма полупроводника, σ_d – поперечное сечение столкновений, $\overline{\nu}$ – среднее число смещённых атомов, приходящихся на один первично смещённый атом.

 $\overline{\nu}$ составляет приблизительно 3 · 10² на один налетающий нейтрон. Так как соударение нейтрона происходит с ядром атома, то σ_d принято равным порядка 1 · 10⁻²⁴ см². Область разупорядоченности после столкновения нейтрона с первичным атомом составляет 50–60 нм [21].

Модельные коэффициенты *A*, *B* и *C* для двумерной модели *ABC* приведены в табл. 2. Для СД красного (*R*) света моделирование в случае облучения нейтронами при $\Phi = 1 \cdot 10^{15}$ см⁻² не проводили из-за сильного спада η_{I} , который, по-видимому, связан с возникновением туннельного тока из-за образования больших разупорядоченных областей, сравнимых с периодом следования КЯ.

В табл. 2 n_{max} и I_{max} – значения избыточной концентрации H3 и тока при максимальном значении η_{I} (η_{Imax}), приведённом к единице.

На темп безызлучательной рекомбинации по ШРХ и, соответственно, на коэффициенты A и A_t во многом влияет степень совершенства кристаллической структуры КЯ [4].

Выводы

1. Разработана физико-математическая модель зависимости внутренней квантовой эффективности СД с КЯ от тока с использованием моделей рекомбинации ШНС и *ABC*; в модель ШНС введена функция распределения КЯ, а модель *ABC* применена для выделения темпов излучательной и безызлучательной рекомбинаций в КЯ. 2. Вследствие малой ширины КЯ для расчёта в них темпа рекомбинации по модели *ABC* необходимо использовать численное значение концентрации НЗ как двумерную концентрацию избыточных носителей заряда и соответствующие коэффициенты *A*, *B* и *C*, приведённые к двумерной модели.

Работа выполнена при государственной поддержке, предоставленной в рамках реализации Программы повышения конкурентоспособности НИТУ «МИСиС» среди ведущих мировых научно-образовательных центров на 2013–2020 гг.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Nakamura S., Iwasa M.S. Method of manufacturing p-type compound semicondoctors // Patent N5306662. Apr.1994. Japan.

2. Amano H., Akasaki I. et.al. Method for producing a luminous element of III-group nitride. Patent N5496766. Mar. 1996. Japan.

3. Мамакин С.С., Юнович А.Э., Ваттана А.Б., Маняхин Ф.И. Электрические свойства и спектры люминесценции светодиодов на основе гетеропереходов InGaN/GaN с модулирванно-легированными квантовыми ямами // ФТП. – 2003. – Т. 37, № 9. – С. 1131–1137.

4. Войцеховский А.В., Несмелов С.Н., Кульчицкий Н.А., Мельников А.А. Влияние дислокаций на внутреннюю квантовую эффективность светоизлучающих структур на основе квантовых ям InGaN/GaN // Нано- и микросистемная техника. – 2011. – № 8. – С. 27–35.

5. *Shim J.-I., Shin D.-S.* Measuring the internal quantum efficiency of light-emitting diodes towards accurate reliable room-temperature characterization // Nanophotonics. – 2018. – September. – P. 1–15.

6. Zang M., Bhattacharya P., Singh J., Hinckley J. Direct measurement of auger recombination in $In_{0.1}Ga_{0.9}N/GaN$ quantum well and its impact on the efficiency in $In_{0.1}Ga_{0.9}N/GaN$ multiply uantum well light emitting diodes // Appl. Phys. Lett. – 2009. – Vol. 95, No. 20. – P. 1108.

7. Dai Q., Shan Q., Wang J., Chhajed S., Cho J.M., Shubert E.F., Crauford M.H., Koleske D.D., Kim M.-H., Park Y. Carrier recombination mechanisms and efficiency droop in GaInN/GaN light-emitting diodes // Appl. Phys. Lett. – 2010. – Vol. 97, No. 13. – P. 3507.

8. David A., Grundmann M.J. Droop in InGaN light-emitting diodes: A differential carrier lifetime analysis // Appl. Phys. Lett. – 2010 – Vol. 96, No. 10. – P. 3504. 9. David A., Hurni C.A., Young N.G., Craven M.D. Electrical properties of III-nitride LEDs recombination-based injection model and theoretical limits to electrical efficiency and electroluminescent cooling // Appl. Phys. Lett. – 2016. – Vol. 109, No. 8. – P. 3501.

10. Hopkins M.A., Allsopp D.W.E., Kappers M.J., Oliver R.A., Humpreys C.J. The ABC model of recombination reinterpreted: Impact on understanding carrier transport and efficiency droop in In-GaN/GaN light emitting diodes // J. Appl. Phys. – 2017. – Vol. 122, No. 23. – P. 4505.

11. Бочкарёва Н.И., Ребане Ю.Т., Шретер Ю.Г. Рост скорости рекомбинации Шокли-Рида-Холла в квантовых ямах InGaN/ GaN как основной механизм падения эффективности светодиодов при высоких уровнях инжекции // ФТП. – 2015. – Т. 49, № 12. – С. 1714–1719.

12. Прудаев И.А., Скакунов М.С., Лелеков М.А., Рябоштан Ю.Л., Горлачук П.В., Мармалюк А.А. Рекомбинационные токи в светодиодах на основе множественных квантовых ям $(Al_xGa_{1-x})_{0.5}In_{0.5}P/(Al_yGa_{1-y})_{0.5}In_{0.5}P // Известия вузов. Физика. – 2013. – Т. 56, № 8. – С. 44–47.$

13. Sah C.T., Noyce R.N., Shockley W. Carrier Generation and Recombination in P-N Junctions and P-N Junction Characteristics // Proc. IRE. – 1957. – Vol. 45. – P. 1228–1243.

14. *Choo S.C.* Carrier generation-recombination in the spacecharge region of an assymmetrical p-n junction // Solid State Electronics. – 1968. – Vol. 11. – P. 1069–1077.

15. *Маняхин Ф.И., Ваттана А.Б., Мокрецова Л.О.* Применение механизма рекомбинации Шокли, Нойса, Саа для модели вольт-амперной характеристики светодиодных структур с квантовыми ямами //Светотехника. – 2020. – № 4. – С.

16. Горюнов Н.Н., Маняхин Ф.И., Клебанов М.П., Лукашев Н.В. Импульсный трехчастотный метод измерения параметров заряженных центров в области пространственного заряда полупроводниковых структур // Приборы и системы управления. – 1999. – № 10. – С. 46–49.

17. *Shockley W.* The Theory of *p-n* Junctions in Semiconductors and *p-n* Junction Transistors // Bell Syst. Tec. J. – 1949. – Vol. 28. – P. 435–489.

18. Абдуллаев Ж.С., Гусев М.Ю, Зюганов А.Н., Торчинская Т.В. Параметры глубоких центров в светодиодах AlGaAs, оценённые методами емкостной и инжекционной спектроскопии // Укр. физ. журнал. – 1989. – Т. 34, № 8. – С. 1220– 1224.

19. Войцеховский А.В., Горн Д.И. Механизмы рекомбинации в структурах InGaN/GaN с квантовыми ямами при высоких уровнях возбуждения // Изв. вузов. Физика. – 2015. – Т. 58, № 8/2. – С. 171–173.

20. NSM Archive. Physical Properties of Semiconductors. URL: http://www.ioffe.rssi.ru/SVA/NSM/Semicond/ (дата обращения: 28.02.2020).

21. Ладыгин Е.А. Действие проникающей радиации на изделия электронной техники. – М.: Советское радио, 1980. – 224 с.



Маняхин Фёдор Иванович, доктор физ.-мат. наук, профессор. Окончил в 1973 г. Московский институт электронного машиностроения (МИЭМ). Профессор кафедры «Автоматизированное проектирование и дизайн» НИТУ «МИ-СиС». Автор и соавтор более 150 публикаций. Награждён грамотой Министерства образования и науки РФ, лауреат конкурса «Золотые имена высшей школы 2018» в номинации «За вклад в науку и высшее образование». Область

научных интересов: полупроводниковая электроника, физика полупроводниковых приборов



Мокрецова Людмила Олеговна, кандидат техн. наук, доцент. Окончила в 1978 г. Московский институт стали и сплавов (МИСиС). Доцент кафедры «Автоматизированное проектирование и дизайн» НИТУ «МИСиС». Лауреат конкурса «Золотые имена высшей школы 2018» в номинации «За внедрение инновационных методик преподавания». Область научных интересов: трёхмерное моделирование в световом дизайне

Расширение области аккредитации Испытательного центра ВНИСИ

Испытательный центр светотехнической продукции ВНИСИ прошёл процедуру расширения области аккредитации в национальной системе аккредитации. В расширении области аккредитации – 92 стандарта (25 из которых – иностранные стандарты МЭК и МКО) и 6 уникальных методик.

Расширение позволяет закрыть полный перечень наиболее востребованных сертификационных испытаний светотехнических изделий и электроустановочных устройств.

Теперь ВНИСИ может проводить измерения и испытания светотехнических изделий и электроустановочных устройств в соответствии с актуальными требованиями ТР ТС 004/2011 «О безопасности низковольтного оборудования».

Среди них стоит особо выделить испытания светотехнических изделий по обязательным требованиям стандартов ГОСТ *IE*C62471 (*IE*C62471) «Безопасность ламп и ламповых систем» и ГОСТ *IE*C62493 (*IE*C62493) «Оценка осветительного оборудования, связанного с влиянием на человека электромагнитных полей». Новые возможности появились и для испытаний, про-



водимых мобильной лабораторией ВНИСИ в части дорожного и тепличного освещения.

Кроме того, в область аккредитации ИЦ ВНИСИ вошли оригинальные международные стандарты МЭК и МКО, что делает возможным проведение испытаний и оформление протоколов для вывода продукции на Европейский и прочие перспективные рынки.

www.vnisi.ru