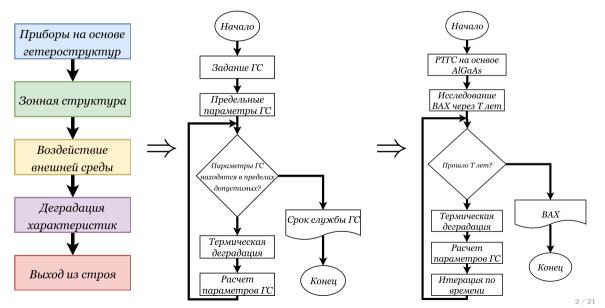
Моделирование термической деградации AlGaAs гетероструктур

Выполнил: студент гр. РЛ6–82 Прохоров М.Д. Руководитель: к.т.н. доц. Данилов И.И

МГТУ им. Н.Э.Баумана

Москва, 2017

Постановка проблемы



Цели и задачи

Цель работы:

▶ Разработка алгоритма прогнозирования деградации приборов на основе GaAs гетероструктур.

Задачи работы:

- ► Моделирование диффузионного размытия гетероструктур на основе GaAs под действием градиента концентрации при фиксированной температуре;
- ► Моделирование токопереноса через гетероструктуру на основе GaAs;
- Разработка алгоритма деградации резонансно-туннельной гетероструктуры на основе GaAs.

Численное моделирование физических процессов

Метод конечных разностей:

Аппроксимация первой производной:

Аппроксимация второй производной:

$$rac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}\mathrm{x}}\mathrm{S}(\mathrm{x}_0) = rac{\mathrm{S}(\mathrm{x}_0 + \Delta\mathrm{x}) - \mathrm{S}(\mathrm{x}_0)}{\Delta\mathrm{x}};$$

$$\frac{\mathrm{d}^2}{\mathrm{d}x^2}\mathrm{S}(x_0) = \frac{\mathrm{S}(x_0 + \Delta x) - 2\mathrm{S}(x_0) + \mathrm{S}(x_0 - x\Delta)}{\Delta x^2};$$

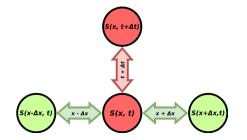
Конечно-разностная схема

Уравнения диффузии:

Уравнение Шредингера:

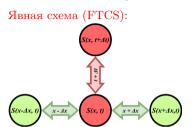
$$\frac{\delta}{\delta t}C = \frac{\delta}{\delta x}D\frac{\delta}{\delta x}C;$$

$$-\frac{\hbar^2}{2}\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{dx}}\frac{1}{\mathrm{m}(\mathrm{x})}\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{dx}}\psi(\mathrm{x}) + \mathrm{U}(\mathrm{x})\psi(\mathrm{x}) = \mathrm{E}\psi(\mathrm{x});$$





Виды конечно-разностных схем:



$$\frac{\mathrm{C}_{j}^{i+1} - \mathrm{C}_{j}^{i}}{\Delta t} = D \frac{\mathrm{C}_{j-1}^{i} - 2 \mathrm{C}_{j}^{i} + \mathrm{C}_{j+1}^{i}}{\Delta x^{2}}$$

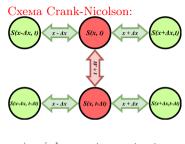
Условие сходимости: $\Delta t \leq \frac{\Delta x^2}{2D}$;

Проверка схем:



$$\frac{C_{j}^{i} - C_{j}^{i-1}}{\Delta t} = D \frac{C_{j-1}^{i} - 2C_{j}^{i} + C_{j+1}^{i}}{\Delta x^{2}}$$

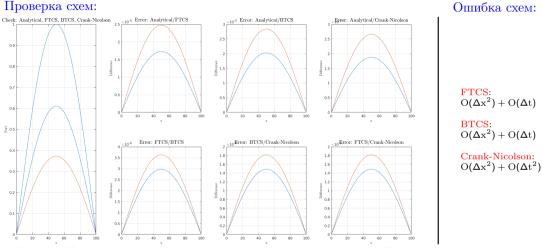
Условие сходимости:∀



$$\begin{split} \frac{\mathrm{C}_{j}^{i}-\mathrm{C}_{j}^{i-1}}{\Delta t} &= \frac{\mathrm{D}}{2} \bigg(\frac{\mathrm{C}_{j-1}^{i}-2\mathrm{C}_{j}^{i}+\mathrm{C}_{j+1}^{i}}{\Delta x^{2}} + \\ & + \\ \frac{\mathrm{C}_{j-1}^{i-1}-2\mathrm{C}_{j}^{i-1}+\mathrm{C}_{j+1}^{i-1}}{\Delta x^{2}} \bigg). \end{split}$$

Условие сходимости:∀

$$\Gamma \text{У: } C(0,t) = C(L,t) = 0; \\ \text{HV: } C(x,0) = \sin(\pi x/L); \\ \text{Концентрация в момент t: } C(x,t) = \sin\left(\frac{\pi x}{L}\right) \exp\left(-\frac{D\pi^2 t}{L^2}\right); \\ \text{Концентрация в момент t: } C(x,t) = \sin\left(\frac{\pi x}{L}\right) \exp\left(-\frac{D\pi^2 t}{L^2}\right); \\ \text{Концентрация в момент t: } C(x,t) = \sin\left(\frac{\pi x}{L}\right) \exp\left(-\frac{D\pi^2 t}{L^2}\right); \\ \text{Концентрация в момент t: } C(x,t) = \sin\left(\frac{\pi x}{L}\right) \exp\left(-\frac{D\pi^2 t}{L^2}\right); \\ \text{Концентрация в момент t: } C(x,t) = \sin\left(\frac{\pi x}{L}\right) \exp\left(-\frac{D\pi^2 t}{L^2}\right); \\ \text{Концентрация в момент t: } C(x,t) = \sin\left(\frac{\pi x}{L}\right) \exp\left(-\frac{D\pi^2 t}{L^2}\right); \\ \text{Концентрация в момент t: } C(x,t) = \sin\left(\frac{\pi x}{L}\right) \exp\left(-\frac{D\pi^2 t}{L^2}\right); \\ \text{Kontraction of the sum of the sum$$

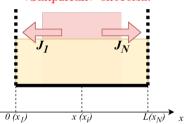


Вывод: Численное решение соответствует аналитическому. В качестве основной конечно-разностной схемы диффузии принимается BTCS.

Коэффициент диффузии постоянен:

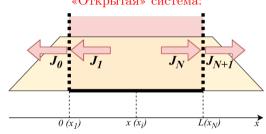
$$\begin{cases} D = \mathrm{Const}; \\ \frac{\delta}{\delta t}C = D\frac{\delta^2}{\delta x^2}C; \end{cases} \Rightarrow \frac{C_j^{i+1} - C_j^i}{\Delta t} = \frac{C_{j+1}^i - 2C_j^i + C_{j-1}^i}{\Delta x^2}, \text{ где } C_j^i = C(x_j, t_i).$$

«Закрытая» система:



$$\begin{cases} C_1^{i+1} = (1-\lambda)C_1^i + \lambda C_2^i; \\ C_j^{i+1} = \lambda C_{j-1}^i + (1-2\lambda)C_j^i + \lambda C_{j+1}^i; \\ C_N^{i+1} = (1-\lambda)C_N^i + \lambda C_{N-1}^i; \\ \lambda = D\frac{\Delta t}{\Delta x^2}. \end{cases}$$

«Открытая» система:



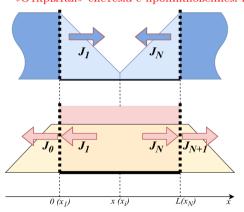
$$\begin{cases} C_{1}^{i+1} = C_{1}^{i}; \\ C_{j}^{i+1} = \lambda C_{j-1}^{i} + (1 - 2\lambda) C_{j}^{i} + \lambda C_{j+1}^{i}; \\ C_{N}^{i+1} = C_{N}^{i}; \\ \lambda = D \frac{\Delta t}{\Delta x^{2}}. \end{cases}$$

Диффузионное размытие i-GaAs/i-Al $_x$ Ga $_{1-x}$ As/i-GaAs:

Коэффициент диффузии зависит от концентрации:

$$\begin{cases} D \neq Const; \\ \frac{\delta}{\delta t}C = \frac{\delta}{\delta x}D\frac{\delta}{\delta x}C; \end{cases} \Rightarrow \frac{C_j^{i+1}-C_j^i}{\Delta t} = \frac{D_{j+1/2}^i\frac{C_{j+1}^i-C_j^i}{\Delta x}-D_{j-1/2}^i\frac{C_j^i-C_{j-1}^i}{\Delta x}}{\Delta x}, \text{ rade } \begin{cases} D_{j\pm1/2}^i = \frac{D_j^i+D_{j\pm1}^i}{2} = D_{j\pm}^i; \\ C_j^i = C(x_j,t_i). \end{cases}$$

«Открытая» система с проникновением примеси из границ исследуемой области:

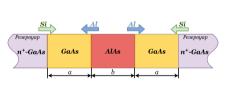


$$\begin{cases} C_1^{i+1} = C_1^i; \\ C_j^{i+1} = \lambda_-^i C_{j-1}^i + (1 - \lambda_+^i - \lambda_-^i) C_j^i + \lambda_+^i C_{j+1}^i; \\ C_N^{i+1} = C_N^i; \\ \lambda_+^i = D_{j+}^i \frac{\Delta t}{\Delta x^2}; \\ \lambda_-^i = D_{j-}^i \frac{\Delta t}{\Delta x^2}. \end{cases}$$

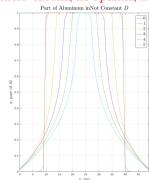
Диффузионное размытие n^+ -GaAs/i-GaAs/i-Al_xGa_{1-x}As/i-GaAs/ n^+ -GaAs:

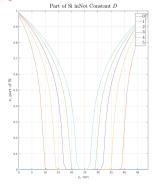
$$D_{Al,Si} = D_0 \, \text{exp} \, \bigg[- \frac{E_a}{k_B T} \bigg] \Big(\frac{N_D}{n_i} \Big)^3 = D_0 \, \text{exp} \, \bigg[- \frac{3.5}{k_B T} \bigg] \Big(\frac{N_D}{n_i} \Big)^3$$

«Открытая» система с проникновением частиц из границ исследуемой области:



- ► a = 10 HM;
- ▶ b = 30 HM;





Численное моделирование токопереноса

Формула Цу-Есаки:

$$J(V) = \frac{2 \text{mek}_{B} T}{(2\pi)^{2} \hbar^{3}} \int_{0}^{\infty} T(E)D(E)dE;$$

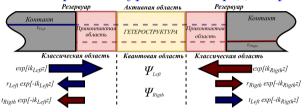
Функция снабжения:

$$\mathrm{D(E)} = \ln \frac{1 + \exp \frac{E_{\mathrm{F}} - E}{k_{\mathrm{B}} \mathrm{T}}}{1 + \exp \frac{E_{\mathrm{F}} - E - e\mathrm{V}}{k_{\mathrm{B}} \mathrm{T}}};$$

Прозрачность ГС:

$$\begin{split} T(E) &= |T_L|^2 \frac{|k_R|m_L}{|k_L|m_R};\\ \psi_L &= \exp[ik_Lz];\\ \psi_R &= T_L\psi_L = T_L \exp[ik_Lz]; \end{split}$$

Численное решение уравнение Шредингера:



Конечно-разностная схема для внутренних точек:

$$\psi_{i-1} \frac{m_{i+1}^*}{m_{i-1}^*} + \psi_i \left(\frac{2\Delta^2 m_{i+1}^*}{\hbar^2} (E - U_i) - \frac{m_{i+1}^*}{m_{i-1}^*} - 1 \right) + \psi_{i+1} = 0,$$

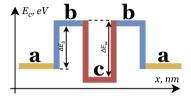
Конечно-разностная схема для граничных точек:

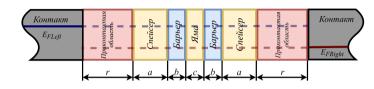
$$\begin{cases} (\mathrm{i}\mathrm{k_L}-1)\psi_1+\psi_2=2\mathrm{i}\mathrm{k_L}\Delta; & \left\{ (\mathrm{i}\mathrm{k_L}-1)\psi_1+\psi_2=0\Delta; \\ \psi_{N-1}+(\mathrm{i}\mathrm{k_R}\Delta-1)\psi_N=0; & \left\{ \psi_{N-1}+(\mathrm{i}\mathrm{k_R}\Delta-1)\psi_N=2\mathrm{i}\mathrm{k_R}\Delta; \right\} \end{cases}$$

$$\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}z}\varepsilon(z)\frac{\mathrm{d}}{z}V_{\mathrm{new}}-n_{\mathrm{old}}\frac{\mathrm{e}V_{\mathrm{new}}}{\varepsilon_{0}V_{\mathrm{ref}}}=\frac{\mathrm{e}}{\varepsilon_{0}}\left[n_{\mathrm{old}}\left(1-\frac{V_{\mathrm{old}}}{V_{\mathrm{ref}}}\right)-N_{\mathrm{D}}(z)\right];$$

Исследование влияния параметров РТГС на ВАХ

Исследуемая модель:





Параметры ямы:

- ► Ширина ямы («с»):
 - ▶ 10 монослоев;
 - ▶ 7 монослоев:
 - ▶ 5 монослоев;
 - 3 монослоев;
- ► Глубина ямы («**Δ**E_w»):
 - ► 0.3 eV;
 - ► 0.7 eV;
 - ► 1 eV;
 - ► 1.3 eV;

Параметры барьеров:

- ► Ширина барьеров («b»):
 - 10 монослоев;
 - 7 монослоев;
 - 5 монослоев;
 - 3 монослоев;
- ▶ Высота барьера (« ΔE_b »):
 - ► 0.3 eV;
 - ► 0.5 eV;
 - ► 0.7 eV;
 - ► 1 eV;

Параметры спейсеров:

- ▶ Ширина спейсера («а»):
 - 10 монослоев;
 - 7 монослоев;
 - 5 монослоев;
 - 3 монослоев;
- ▶ Ширина спейсера с ССП:
 - ▶ 10 монослоев;
 - 7 монослоев;
 - 5 монослоев;
 - 3 монослоев;

Исследование влияния параметров ямы РТГС на ВАХ

well - 2 monohyers

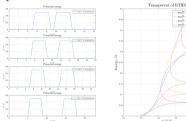
well = 5 monokeers

voll = 7 monohyers

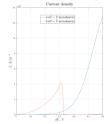
- well = 10 monokwyrs

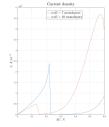
Ширина ямы:

Прозрачность РТГС:



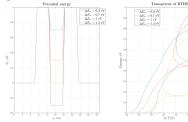
Плотность тока через РТГС:



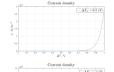


Глубина ямы:

Прозрачность РТГС:

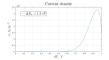


Плотность тока через РТГС:





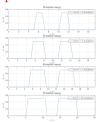


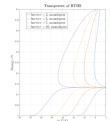


Исследование влияния параметров барьеров РТГС на ВАХ

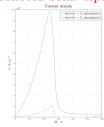
Ширина барьеров:

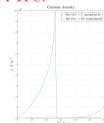
Прозрачность РТГС:





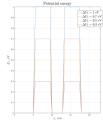
Плотность тока через РТГС:

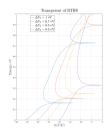




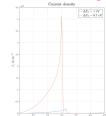
Высота барьеров:

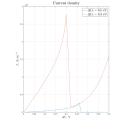
Прозрачность РТГС:





Плотность тока через РТГС:

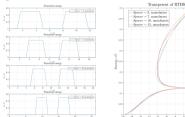




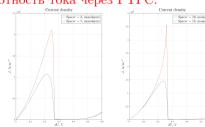
Исследование влияния параметров спейсера РТГС на ВАХ

Ширина спейсера:

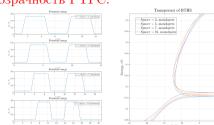
Прозрачность РТГС:



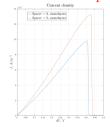
Плотность тока через РТГС:

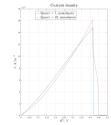


Ширина спейсера с учетом ССП:: Прозрачность РТГС:



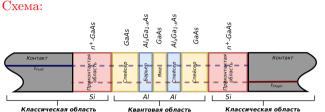
Плотность тока через РТГС:



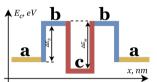


Моделирование термической деградации ВАХ Al_xGa_{1-x}As РТГС

Исследуемая модель:



Зонная структура:



Структура: n⁺-GaAs/i-GaAs/i-Al_{0.4}Ga_{0.6}As/i-GaAs/i-GaAs/i-GaAs/n⁺-GaAs
Параметры диффузии:

$Al_{x}Ga_{1-x}As:$

Период решетки (нм):

 $\Delta x = 0.56533 + 0.00078x \approx 0.57;$ Ширина запрещенной зоны (эВ):

 $E_g^{\text{\Gamma}} = \begin{cases} 1.424 + 1.247x, x < 0.45; \\ 1.656 + 0.215x + 0.143x^2, x \ge 0.45; \end{cases}$

Эффективная масса в ЗП:

 $m_{\text{eff}}^{\Gamma} = 0.067 + 0.083$ х массы электрона; Число атомов:

 $N = (4.42 - 0.17x)10^{22} \text{ cm}^{-3} \approx 4.2 * 10^{28} \text{ m}^{-3}$

Параметры модели:

Размеры:

а = 10 монослоев;

b = 6 монослоев;

с = 6 монослоев;

Зонная структура:

 $\Delta E_{c} = \Delta E_{w} = 0.6235x \text{ } 9B;$

 $\mathrm{D_{Al,Si}} = \mathrm{D_0} \, \mathsf{exp} \, \bigg[- \frac{\mathrm{E_a}}{\mathrm{k_BT}} \bigg] \Big(\frac{\mathrm{N_D}}{\mathrm{n_i}} \Big)^3;$

 $E_a = 3.5 \text{ в}B$ — энергия активации; $D_0 = 0.2$ — предэкспоненциальный множитель:

 $N_{\rm D}$ – концентрация донорной примеси;

 ${
m n_i}$ — концентрация собственных носителей заряда.

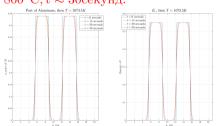
Воздействие: Производство (МЛЭ \Rightarrow Отжиг \Rightarrow Метал.контакты) \Rightarrow Эксплуатация.

Моделирование термической деградации квантовой области



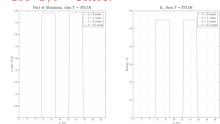
Отжиг:

$$T = 800$$
°C, $t \approx 30$ секунд:



Эксплуатация:



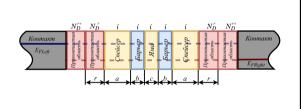


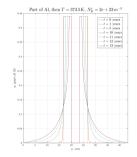
Вывод: Наибольшее влияние на состав гетероструктуры оказывает кратковременный отжиг. МЛЭ практические не влияет на гетероструктуру. Эксплуатация в течении долгового времени не оказывает никаких влияний на состав.

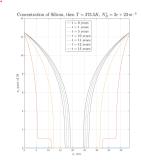
Моделирование термической деградации квантовой области с учетом приконтактных областей

Эксплуатация:

$$N_D^{r+} = 2.5 * 10^{24} \text{m}^{-3}, N_D^r = 2 * 10^{23} \text{m}^{-3}, r = 20$$
 монослоев, $T = 100$ °C:





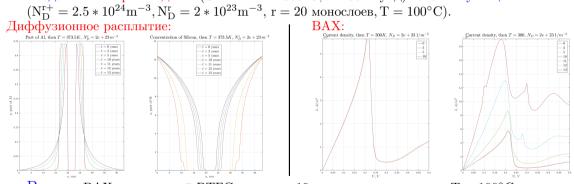


Вывод:

Основная причина термической деградации — диффузия донорной примеси из сильнолегированных (N_D^{r+}) приконтактных областей. Спейсеры предохраняют активную область от проникновения легирующей примеси. Деградацию ВАХ РТГС необходимо рассматривать при $t \geq 10$ лет.

Моделирование термической деградации РТГС n^{++} -GaAs/ n^+ -GaAs/i-Ga GaAs/n⁺-GaAs/n⁺⁺-GaAs

Воздействие: Производство (Отжиг: $T = 800^{\circ} C$, $t \approx 30 секунд) \Rightarrow Эксплуатация$ $(N_D^{r+} = 2.5 * 10^{24} \text{m}^{-3}, N_D^r = 2 * 10^{23} \text{m}^{-3}, r = 20 \text{ монослоев}, T = 100^{\circ}\text{C}).$



Вывод: ВАХ исследуемой РТГС в первые 10 лет эксплуатации при $T = 100^{\circ} C$ зависит от деградации после отжига. После 10 лет доминирующим фактором является проникновение легирующей примеси и размытие потенциальных барьеров.

Заключение

В ходе работы были:

- ▶ Исследована модель токопереноса через гетероструктуру с учетом самосогласованного потенциала и влияние основных параметров РТГС на ВАХ;
- ► Исследована модель диффузионного размытия гетероструктур на основе GaAs под действием градиента концентрации при постоянной температуре;
- ▶ Исследованы конечно-разносные схемы для решения нестационарного уравнения диффузии. Метод BTCS сходится при любом шаге временной сетки в отличии от FTCS и проще, чем метод Crank-Nicolson'a;
- ▶ Исследованы граничные условия для дальнейшего моделирования диффузионного размытия различные систем;
- ▶ Получен алгоритм моделирования термической деградации РТГС на основе GaAs.

Спасибо за внимание!