3. Толкачёв, А.И. Оптимизация эффективности генерации второй гармоники–суммарной частоты в тонком сферическом слое / А.И. Толкачёв, В.Н. Капшай, А.А. Шамына // V Международная научная конф., посвященная академику Б.В. Бокутю: материалы: в 2 ч. – 2018. – Ч. 1. – С. 126–132.

4. Толкачёв, А.И. Генерация второй гармоники от тонкого сферического слоя при наличии двух источников / А.И. Толкачёв, В.Н. Капшай // Актуальные вопросы физики и техники: Материалы VII Респ. научной конф. студентов, магистрантов и аспирантов. – 2018. – Ч. 1. – С. 287–290.

А.А. Хорт (ГГТУ имени П.О. Сухого, Гомель) Науч. рук. Д.Г. Кроль, канд. физ.-мат. наук, доцент

КОНКУРЕНЦИЯ ИСТОЧНИКА И СТОКА ИМПУЛЬСА В ВЯЗКОУПРУГОМ ПОТОКЕ ЖИДКОСТИ

Плоское двумерное стационарное течение несжимаемой сплошной среды определяется уравнениями:

$$\partial v_k \frac{\partial v_i}{\partial x_k} = -\frac{\partial p}{\partial x_i} + \frac{\partial \tau_{ik}}{\partial x_k} + \rho F_i, \ \frac{\partial v_k}{\partial x_k} = 0,$$
(1)

 $\rho c_p v_k \frac{\partial T}{\partial x_k} = -\frac{\partial q_k}{\partial x_k} + \Phi + q_{\upsilon}, \ q_i = -\lambda \frac{\partial T}{\partial x_i}; \ i, k = 1, 2; \ \rho, c_p, \lambda, \mu - \text{const.} (2)$

Реологическое уравнение состояния вязкоупругой жидкости Максвелла возьмем следующей форме записи:

$$\tau_{ij} + \gamma \left[v_k \frac{\partial \tau_{ij}}{\partial x_k} + m(\tau_{ik}\omega_{kj} - \omega_{ik}\tau_{kj}) \right] = 2\mu e_{ij}, \qquad (3)$$
$$2e_{ij} = \frac{\partial v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial v_j}{\partial x_i}, \ 2\omega_{ij} = \frac{\partial v_i}{\partial x_j} - \frac{\partial v_j}{\partial x_i}.$$

Здесь $x_1 = x$, $x_2 = y$ – декартовы прямоугольные координаты; $v(v_1, v_2)$ – вектор скорости; ρ – плотность; p – давление; $F(F_1, F_2)$ – вектор массовой силы; T – температура; $q(q_1, q_2)$ – вектор удельного теплового потока; c_p – удельная теплоемкость; λ – коэффициент теплопроводности; q_v – объемная мощность внутренних источников энергии; τ_{ij} – компоненты девиатора тензора напряжений; e_{ij} – компоненты тензора скоростей деформации; μ – коэффициент динамической вязкости; γ – время релаксации вязких напряжений; Φ – диссипативная функция. Дважды повторяющийся индекс k означает суммирование. Дифференциальный оператор в (3) при m=1 есть конвективная производная Яуманна, при m=0 – обычная субстанциональная производная. При $\gamma = 0$ формула (3) описывает свойства вязкой ньютоновской жидкости. Объемный источник энергии $q_{\upsilon}(v^2,T)$ моделирует воздействие внутренних источников тепла и теплообмен жидкости с внешней средой. Для диссипативной функции Φ принимаем оценку $\Phi << |q_{\nu}|$, т.е. рассматриваем процессы, для которых можно пренебречь выделением тепла за счет вязкой диссипации энергии.

Данная работа продолжает исследования [<u>1, 2</u>] и имеет следующую цель: проанализировать закономерности формирования периодических полей скорости и температуры в условиях конкурентного взаимодействия источника и стока импульса.

Точное аналитическое решение уравнений гидродинамики вязкоупругой жидкости Максвелла имеет вид [<u>1, 2</u>]:

$$\overline{u} \equiv u/u_1 = 2\varepsilon[\sin(2\overline{y})]/\delta, \ \overline{\tau} \equiv \tau/u_1 = (1-\varepsilon^2)/\delta, \ \delta = 1+\varepsilon^2 + 2\varepsilon\cos(2\overline{y}), (4)$$

$$\overline{\zeta} \equiv \zeta y_1^2 / \nu = D_1 D_2, \ D_1 = (1 - 4\Gamma) / (1 + 4\Gamma)^2,$$
 (5)

$$D_2 = 4\overline{\tau}(\overline{\tau}_1 - 2\overline{\tau}), \ \Gamma = (\overline{\gamma}m\overline{\omega})^2, \tag{6}$$

$$\begin{aligned} d\overline{u} / d\overline{y} &= -2\overline{\omega} = 2\overline{\tau}(\overline{\tau}_{1} - \overline{\tau}), \ \overline{y} = y / y_{1}, \ y_{1} > 0, \ u_{1} > 0, \ \overline{\nu} = \nu / (u_{1}y_{1}), \\ \overline{q}_{\upsilon} &\equiv q_{\upsilon}c_{1}y_{1}^{2} / (\lambda u_{1}^{2}) = 4\overline{\tau}(-3\overline{\tau}_{1}\overline{\tau} + 2\overline{\tau}^{2} + 1), \ \overline{\tau}_{1} = (1 + \varepsilon^{2}) / (1 - \varepsilon^{2}), \ (7) \\ \overline{p} &= -\overline{\gamma}\overline{\tau}_{12} d\overline{u} / d\overline{y}, \ \overline{\tau}_{12} = \overline{\nu}(d\overline{u} / d\overline{y}) \Big[1 + (\overline{\gamma}d\overline{u} / d\overline{y})^{2} \Big]^{-1}, \\ \tau &= (c_{1} / u_{1})(T - T_{0}), \ c_{1}, \ y_{1}, \ T_{0} - \text{const.} \end{aligned}$$

Здесь ε – параметр решения; $\delta > 0$ при $\varepsilon^2 \neq 1$. Изотермический режим ($\varepsilon = 1$) был изучен в [1]. Если $\varepsilon^2 < 1$, то $\tau > 0$, течение происходит в «горячей» области, $T > T_0$. Если $\varepsilon^2 > 1$, то $\tau < 0$, имеем «холодную» область, $0 < T < T_0$. Безразмерные величины отмечены чертой сверху.

Решение (4-7) определяет течение вязкоупругой жидкости с объемным источником энергии и с двумя конкурирующими источниками импульса:

$$\overline{F}_{11} = -\overline{u}\overline{\zeta}_r, \ \overline{\zeta}_r = 2D_1(1+\overline{u}^2), \ \overline{F}_{12} = 6D_1\overline{\tau}^2\overline{u}.$$
(8)

Здесь $\overline{\zeta}_r$ – коэффициент сопротивления, \overline{F}_{11} – внешняя сила трения (сток импульса), \overline{F}_{12} – источник импульса, конкурирующий с силой сопротивления. Оба эти источника мультипликативным образом за-

висят от $D_1 = D_1(\Gamma)$. Результирующая массовая сила $\overline{F}_1 = \overline{F}_{11} + \overline{F}_{12}$ действует в продольном (вдоль оси *OX*) направлении. Условие $\zeta_r \ge 0$ выполнено при $\Gamma(\overline{y}) \le 1/4$, а это приводит к неравенству $\overline{\gamma}^2 m^2 \overline{\omega}_{\text{max}}^2 \le 1/4$, которое справедливо при подходящем выборе γ . В случае (8) наблюдается периодическое течение при $y \in (-\infty, \infty)$, $\epsilon^2 \ne 1$.

Расчеты были проведены для «горячей» и «холодной» областей. Пример расчета безразмерных параметров течения для «горячей» области показан на рисунке. Входные параметры: $\varepsilon = -0.5$; $\overline{\gamma} = 0.12$; m = 1; $\overline{\nu} = 1$; $u_{11} = 0.5$; $\overline{\gamma} \in [-2\pi; 2\pi]$. Результаты численного анализа позволили подробно рассмотреть конкурентное взаимодействие источника и стока импульса. Прикладные аспекты данной работы связаны с расчетами гидродинамических и тепловых параметров полупроводниковых расплавов.



Рисунок 1 – Конкуренция источника и стока импульса. Зависимость безразмерных параметров течения от безразмерной координаты

Данная работа выполнена в рамках госпрограммы «Энергетические системы, процессы и технологии». Научный руководитель проекта профессор О. Н. Шабловский.

Литература

1. Шабловский, О.Н. Тригонометрический профиль скорости сдвигового течения вязкой жидкости / О.Н. Шабловский // Вестник

Южно-Уральского государственного университета. Серия «Математика. Механика. Физика». 2011. Выпуск 5. №32(249). С. 77-82.

2. Шабловский, О.Н. Вихрь скорости и производство энтропии в релаксирующем потоке вязкой жидкости с внутренними источниками / О.Н. Шабловский // Энергетика - Изв. высш. учеб. заведений и энерг. объединений СНГ. 2011. №5. С. 55-65.

А.С. Чугунов (БрГТУ, Брест) Науч. рук. **С.В. Чугунов**, ст. преподаватель

МОДЕЛИРОВАНИЕ РАСПРЕДЕЛЕНИЯ КОНЦЕНТРАЦИИ НОСИТЕЛЕЙ В НЕМТ-ТРАНЗИСТОРАХ НА ОСНОВЕ GAN

десятилетия активно разрабатываются НЕМТ-В последние транзисторы, представляющие собой полевые транзисторы, в которых для создания канала используется контакт двух полупроводниковых материалов с различной шириной запрещенной зоны. Контакт разнозонных полупроводников, т.н. гетеропереход, создает излом и разрыв зонных границ, в результате которого в тонкой области дно зоны проводимости узкозонного полупроводника опускается ниже уровня ферми, что приводит к образованию тонкого электропроводящего слоя. Как часто говорят, в этом слое образуется двумерный электронный газ (ДЭГ). Т.к. соединение GaN обладает высокой подвижностью электронов, удается создать гетероструктурные полевые транзисторы AlGaN/GaN с уникальными характеристиками, а именно: с высокими значениями выходной мощности, рабочей частоты и температурного диапазона функционирования.

В данной работе представлено моделирование распределения концентрации носителей в HEMT-транзисторах на основе GaN с помощью программного продукта FETIS. В качестве рабочей модели был взят транзистор с минимальным количеством слоев: (сверху – вниз) металл, n-AlGaN, нелегированный AlGaN, нелегированный-GaN с 2-мерным электронным газом (ДЭГ), подложка. Такая упрощенная модель не содержит барьера AlN между канальнам GaN и барьерным AlGaN слоями, не учитывает влияние множества переходных слоев реальных НЕМТ. Однако для качественного рассмотрения данными тонкостями можно пренебречь.

Плотность связанных состояний электронов в квантовой яме согласно [1] определяется выражением: