01;03 Термоэлектрическая конвекция в переменном тепловом поле

© А.В. Беляев, Б.Л. Смородин

Пермский государственный университет E-mail: bsmorodin@yandex.ru

Поступило в Редакцию 10 мая 2007 г.

Исследована конвективная неустойчивость горизонтального слоя жидкого полупроводника или ионного расплава под влиянием переменного градиента температуры в условиях невесомости. Рассмотрен случай, когда избыточный заряд возникает только в результате термодиффузии. Найдены границы термоэлектрической конвективной неустойчивости. Обнаружено, что при переменном воздействии, имеющем нулевое среднее значение, возмущения субгармонического отклика отсутствуют; показано, что в зависимости от амлитуды и частоты модуляции, а также физических свойств полупроводника или расплава синхронные возмущения проявляют себя по-разному и принадлежат разным классам. Определены характеристики амплитуды и частоты внешнего воздействия, необходимые для эффективного подавления термоэлектрической конвекции.

PACS: 44.25.+f, 83.80.Gv

Неоднородный нагрев жидкости может приводить к неустойчивости ее механического равновесия, быть причиной конвекции [1]. Среди множества механизмов неустойчивости выделяются электрические, действующие даже в условиях микрогравитации [2]. Эти механизмы необходимо учитывать при производстве высокочистых полупроводников в условиях орбитальных станций: подавление конвекции блокирует перенос вредных примесей. Конвекция в расплавах, обусловленная термодиффузионным распределением заряда и появлением термоэдс, исследована в [3–6]. Перспективным способом параметрического управления термоэлектрической конвекцией жидкого полупроводника является использование переменного градиента температуры [7].

В настоящей работе исследовано влияние переменного теплового поля на термоэлектрическую конвекцию в горизонтальном слое жидкого полупроводника или ионного расплава, найдены пороги неустойчиво-

79

сти, изучены различные типы синхронного отклика электроконвективной системы на внешнее воздействие.

Рассмотрим случай гармонической модуляции равновесного вертикального градиента температуры на фоне постоянного значения в условиях невесомости, когда рэлеевский механизм неустойчивости не работает, а неустойчивость вызвана появлением термоэдс. Будем считать, что толщина слоя h много меньше толщины температурного скин-слоя $\delta = (\chi/\omega_0)^{1/2}$ (ω_0 — частота модуляции, χ — температуропроводность жидкости). Толщина слоя, в свою очередь, много больше дебаевского радиуса. В таком случае можно пренебречь пространственной неоднородностью градиента температуры

$$\nabla T_0 = -A(\eta_1 + \eta_2 \cos \omega_0 t)\mathbf{e}, \quad \mathbf{e} = (0, 0, 1),$$

$$\mathbf{E} = \alpha \nabla T_0 = -\alpha A(\eta_1 + \eta_2 \cos \omega_0 t)\mathbf{e}.$$
 (1)

Здесь A — средний градиент температуры, η_1 — постоянная составляющая и η_2 — амплитуда переменной компоненты градиента температуры, α — термоэлектрический параметр, характеризующий степень термодиффузии зарядов.

Используя в качестве масштаба длины — h, скорости — χ/h , времени — h^2/ν , температуры — Ah, давления — $\rho_l \chi \nu/n^2$, плотности заряда — $\epsilon \alpha A/h$ и напряженности электрического поля αA , запишем уравнения, характеризующие эволюцию малых возмущений механического равновесия в невесомости

$$\frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} = -\nabla p + \Delta \mathbf{v} - B\rho(\eta_1 + \eta_2 \cos \omega t) \mathbf{e},$$

$$\Pr \frac{\partial T}{\partial t} - v_z(\eta_1 + \eta_2 \cos \omega t) = \Delta T; \quad v_z = \mathbf{v} \cdot \mathbf{e},$$

$$P_1 \frac{\partial \rho}{\partial t} = -\rho + \Delta T; \text{ div } \mathbf{v} = \mathbf{0},$$
(2)

где v, p, T, ρ — возмущения скорости, давления, температуры и плотности заряда соответственно; $\Pr = \frac{\nu}{\chi}$ — тепловое и $P_1 = \frac{\varepsilon \nu}{\sigma h^2}$ — электрическое число Прандтля; $B = \frac{\varepsilon \alpha^2 A^2 h^2}{\rho_{l\chi\nu}}$ — термоэлектрический параметр конвекции; $\Omega = \frac{\omega_0 h^2}{\nu}$ — безразмерная частота модуляции (ρ_l , ν , ε , σ — плотность жидкости, коэффициенты кинематической вязкости, диэлектрической проницаемости, электропроводности).

$$z = 0, 1: v_z = 0; \quad \frac{\partial^2 v_z}{\partial z^2} = 0; \qquad T = 0; \qquad \rho = 0.$$
 (3)

Для случая $P_1 \approx 0$ (что реализуется для жидких полупроводников с высоким значением параметра термоэдс [7]) систему (2) после перенормировки времени $t \to \gamma t/(k^2 + \pi^2)$, а также амплитуд температуры $a_1 \to x_1/a$ и скорости $a_2 \to (k^2 + \pi^2)\gamma x_2$ запишем в более удобном симметризованном виде

$$\frac{dx_1}{dt} = a(\eta_1 + \eta_2 \cos \omega t)x_2 - (1 - /\gamma)x_1,$$

$$\frac{dx_2}{dt} = a(\eta_1 + \eta_2 \cos \omega t)x_1 - \gamma x_2,$$
 (4)

$$y = \sqrt{\Pr}, \quad a^2 = \frac{Bk^2}{(k^2 + \pi^2)^2}, \quad k^2 = k_x^2 + k_y^2, \quad \omega = \frac{\gamma\Omega}{(k^2 + \pi^2)^2}.$$

Численное интегрирование системы (4) методом Рунге-Кутта совместно с использованием метода Флоке [8] позволяет получить границы областей неустойчивости на плоскости параметров амплитуда — обратная частота модуляции $(a, 1/\omega)$, а также исследовать характер поведения нейтральных возмущений.

На рис. 1 изображена временная эволюция амплитуд x_1 , x_2 на границе неустойчивости в переменном поле с нулевым средним значением $\eta_1 = 0$, $\eta_2 = 1$. В отличие от уравнения Матье [8], у системы (4) отсутствуют решения субгармонического отклика, а синхронные решения можно разделить на классы Н1 (рис. 1, *a*) и Н2 (рис. 1, *b*) в соответствии с их поведением при временном сдвиге на минимальный интервал — половину периода T/2 параметрического воздействия (изменения градиента температуры):

H1:
$$x_1(t + T/2) = x_1(t), x_2(t + T/2) = -x_2(t),$$
 (5)

H2:
$$x_1(t+T/2) = -x_1(t), x_2(t+T/2) = x_2(t).$$
 (6)



Рис. 1. Временная эволюция амплитуд x_1 , x_2 на границе неустойчивости в переменном поле: $\omega = 0.5$, a = 1.445; $a - \gamma = 4.083$, $b - \gamma = 0.2449$.

Поведение разных классов нейтральных синхронных возмущений исследовано в [9] для диэлектрофоретической электроконвекции, в [10] для электроконвекции нематических жидких кристаллов.

На рис. 2 отражено поведение порога конвекции в зависимости от обратной частоты при изменении параметра $\gamma = \sqrt{\Pr} < 1$, соответствующего ионным расплавам или жидким полупроводникам [4,11] (для арсенида галлия $\Pr = 0.06$ [12] и $\gamma = 0.2449$). Области неустойчивости находятся над кривыми. При увеличении γ область неустойчивости



Рис. 2. Зависимости порогов термоэлектрической конвекции от обратной частоты при изменении параметра $\gamma < 1$.

уменьшается, сдвигаясь в область больших амплитуд и меньших частот. При этом отклик системы на внешнее воздействие всегда относится к классу H2.

Границы областей неустойчивости в случае $\gamma > 1$ автоматически получаются из рис. 2. Анализ поведения системы (4) после замены $\gamma \rightarrow 1/\gamma$, $x_1 \rightarrow x_2$, $x_2 \rightarrow x_1$ показывает, что уравнения (4) и положения границ неустойчивости остаются прежними. Но трансляционные свойства амплитуд нейтральных возмущений x_1 и x_2 станут соответствовать классу H1 (6). Таким образом, зависимость порогов конвекции от числа Прандтля немонотонна. Максимальная устойчивость жидкости достигается при $\Pr = 1$.

В присутствии постоянной составляющей $(\eta_1 \neq 0)$ разделение синхронных решений на классы H1 и H2 невозможно, что доказывается с

помощью исследования свойств системы (4), записанной в матричном виде

$$\frac{d}{dt}X(t) = A(t)X(t), \qquad X(t) = \begin{pmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{pmatrix},$$
$$A(t) = \begin{pmatrix} -1/\gamma & a(\eta_1 + \eta_2 \cos \omega t) \\ a(\eta_1 + \eta_2 \cos \omega t) & -\gamma \end{pmatrix}.$$
(7)

Например, решение, приналежащее классу Н1 (5), удовлетворяет соотношению

$$X\left(t+\frac{T}{2}\right) = DX(t),\tag{8}$$

где

$$D = D^{-1} = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & -1 \end{pmatrix}.$$

Выразим отсюда $x(t)=D^{-1}X(t+\frac{T}{2})=DX(t+\frac{T}{2})$ и подставим в дифференциальное уравнение (7)

$$\frac{d}{dt}X\left(t+\frac{T}{2}\right) = D^{-1}A(t)DX\left(t+\frac{T}{2}\right).$$
(9)

С другой стороны, произведя в (7) замену $t \to t + \frac{T}{2},$ получим тот же результат в другой форме

$$\frac{d}{dt}X\left(t+\frac{T}{2}\right) = A\left(t+\frac{T}{2}\right)X\left(t+\frac{T}{2}\right).$$
(10)

Сравнение (9) и (10) накладывает жесткое ограничение на свойства матрицы ${\cal A}$

$$A\left(t+\frac{T}{2}\right) = D^{-1}A(t)D.$$
(11)

Используя явный вид A(t) и матрицы D, из (11) получим матричное равенство

$$\begin{pmatrix} -1/\gamma & a(\eta_1 - \eta_2 \cos \omega t) \\ a(\eta_1 - \eta_2 \cos \omega t) & -\gamma \end{pmatrix}$$

=
$$\begin{pmatrix} -1/\gamma & -a(\eta_1 + \eta_2 \cos \omega t) \\ -a(\eta_1 + \eta_2 \cos \omega t) & -\gamma \end{pmatrix}, (12)$$

которое возможно только в случае $-a(\eta_1 + \eta_2 \cos \omega t) = a(\eta_1 - \eta_2 \cos \omega t)$. Откуда немедленно следует: либо a = 0 (это противоречит представлению о переменном характере воздействия), либо $\eta_1 = 0$. Для класса H2 можно провести аналогичное рассмотрение.



Рис. 3. Границы зон неустойчивости для колебаний синхронного отклика при различных $\eta_1 \neq 0$, $\gamma = 0.2449$ (арсенид галлия). Сплошные линии соответствуют решениям, ответвляющимся от класса H2. Пунктирные линии — граница неотрицательных нейтральных колебаний.

Границы зон неустойчивости, полученные для арсенида галлия $\gamma = 0.2449$ численно, при различных значениях $\eta_1 \neq 0$ показаны на рис. 3. Области неустойчивости находятся выше кривых. Нейтральные возмущения в этом случае принадлежат классическому типу синхронного отклика, наблюдающемуся в уравнении Матье [8], и соответствуют трансляционной симметрии с минимальным периодом *T*:

$$x_1(t+T) = x_1(t), \qquad x_2(t+T) = x_2(t)$$
 (13)

(для сравнения: в решениях класса H2 период изменения амплитуды скорости x_2 вдвое меньше периода модуляции градиента температуры). Сплошной линией на рисунке обозначена граница откликов, в которых x_2 всегда положительно, а x_1 принимает отрицательные

значения во второй половине периода (это решения, которые ответвляются от отклика класса H2 в случае ненулевого среднего значения градиента температуры). Пунктирная линия — порог неустойчивости, соответствующий нейтральным колебаниям, характеризующимся всюду неотрицательными значениями x_1 и x_2 . При увеличении η_1 граница между типами решений сдвигается в сторону меньших частот. При $\eta_1 = 1$ решения x_1 и x_2 неотрицательны при любых частотах. Анализ карт устойчивости (рис. 2, 3) показывает, что для эффективного подавления термоэлектрической конвекции необходимо использовать большие частоты модуляции, имеющей нулевое $\eta_1 = 0$ или среднее значение $\eta_1 \leq 0.5$.

Исследования выполнены при частичной финансовой поддержке Российского фонда фундаментальных исследований (№ 05-01-00789, 07-01-96046) и гранта CRDF (PE-009-0).

Список литературы

- [1] Гершуни Г.З., Жуховицкий Е.М. Конвективная устойчивость несжимаемой жидкости. М.: Наука, 1972.
- [2] Остроумов Г.А. Взаимодействие электрических и гидродинамических полей. М.: Физматгиз, 1972.
- [3] Иоффе Н.В., Калинин Н.В., Эйдельман Е.Д. // Письма в ЖТФ. 1976. Т. 2. В. 9. С. 395–396.
- [4] Саранин В.А. // Магнитная гидродинамика. 1983. № 1. С. 85-89.
- [5] Эйдельман Е.Д. // ЖЭТФ. 1993. Т. 103. В. 5. С. 1633–1644.
- [6] Smorodin B.L., Gershuni G.Z., Velarde M.G. // International Journal of Heat Mass Transfer. 1999. V. 42. P. 3159–3168.
- [7] Смородин Б.Л. // Письма в ЖТФ. 1996. Т. 22. В. 3. С. 1-5.
- [8] *Коддингтон Э.А., Левинсон Н.* Теория обыкновенных дифференциальных уравнений. М.: Изд-во иностр. лит., 1958.
- [9] Smorodin B.L., Velarde M.G. // J. Electrost. 2001. V. 50. P. 205-226.
- [10] Stannarius R., Heuer J., John Th. // Phys. Rev. E. 2005. V. 72. P. 066218.
- [11] Катлер Н. Жидкие полупроводники. М., 1980.
- [12] Lan C.W., Ting C.C. // Journal of crystal growth. 1995. V. 149. P. 175-186.