

# УСТОЙЧИВОСТЬ КОНВЕКТИВНЫХ ТЕЧЕНИЙ ВО ВРАЩАЮЩЕМСЯ СЛОЕ ЖИДКОСТИ ПРИ РАЗЛИЧНЫХ УСЛОВИЯХ НАГРЕВА

Б. Л. Смородин

Пермский государственный университет, 614600 Пермь

Для вращающегося слоя жидкости с границами низкой теплопроводности получено амплитудное уравнение, описывающее эволюцию вторичных конвективных движений при однородном нагреве и над тепловым пятном. Получена зависимость коэффициентов амплитудного уравнения от параметра вращения, числа Прандтля и неоднородности теплопотока. Для однородного подогрева рассмотрено влияние вращения на устойчивость нелинейных режимов. Для тепловых пятен различной формы исследованы граничины устойчивости течений.

В горизонтальном слое жидкости с твердыми границами низкой теплопроводности неустойчивость равновесия жидкости при однородном подогреве связана с длинноволновыми возмущениями [1]. Нелинейные стационарные пространственно-периодические двумерные режимы конвекции в таком слое рассмотрены в [2] при небольших значениях надкритического нагрева. Исследование возникающих течений основывается на разложении по малому параметру  $\varepsilon$ , представляющему отношение толщины слоя  $h$  к характерному горизонтальному размеру конвективных структур  $L_*$  ( $\varepsilon = h/L_*$ ). В случае неоднородного нагрева равновесие жидкости невозможно, возникает течение. Если при этом горизонтальный масштаб неоднородности подогрева (теплового пятна) велик, то масштаб индуцированного течения также велик, и можно вести исследование в длинноволновом пределе, используя разложение по малому параметру  $\varepsilon$ . Устойчивость конвективных течений, индуцированных неоднородным нагревом, исследована в [3].

Вращение слоя жидкости порождает коротковолновый механизм конвективной неустойчивости равновесия жидкости [4]. Конкуренция двух механизмов приводит к тому, что в случае быстрого вращения слоя жидкости с теплоизолированными границами опасными являются ячеистые возмущения, а при относительно небольших скоростях вращения реализуется длинноволновая неустойчивость [5].

В настоящей работе исследуется устойчивость длинноволновых конвективных течений во вращающемся горизонтальном слое жидкости с границами низкой теплопроводности для однородного и неоднородного нагрева.

**1. Постановка задачи. Случай однородного нагрева.** Пусть горизонтальный слой жидкости плотности  $\rho_0$  вращается с постоянной угловой скоростью  $\Omega$  вокруг вертикальной оси. На границах слоя задан стационарный однородный тепловой поток  $Q = \alpha \partial T / \partial z$ , где  $\alpha$  — коэффициент теплопроводности жидкости. Исследуем возникновение конвекции в системе отсчета, связанной со слоем. Ось  $z$  декартовой системы направим вертикально вверх; координаты границ при этом  $z = \pm h/2$ , а оси  $x$  и  $y$  расположим в плоскости слоя.

Центробежными конвективными силами по сравнению с гравитационными будем пренебречь. Это оправдано в случае, когда горизонтальный масштаб возникающих конвективных структур удовлетворяет условию

$$L \ll L_0 = g/\Omega^2, \quad (1.1)$$

где  $g$  — ускорение свободного падения.

Для атмосферы  $\Omega \sim 7 \cdot 10^{-5} \text{ с}^{-1}$  и  $L_0 \sim 2 \cdot 10^6 \text{ км}$ , в то время как размер тропического циклона  $L \sim 1500 \text{ км}$  [6]. В экспериментах по моделированию крупномасштабных вихрей [7] наибольшей частоте вращения  $\Omega \sim 0,4 \text{ с}^{-1}$  соответствует  $L_0 \sim 80 \text{ м}$ , а размер модели и наблюдаемой структуры  $L \sim 0,3 \text{ м}$ . Таким образом, крупномасштабные структуры в атмосфере и в экспериментах, моделирующих атмосферные явления, удовлетворяют соотношению (1.1).

Рассмотрим слабонелинейные режимы конвекции, возникающие в результате эволюции конвективных валов (характеристики движения не зависят от  $y$  ( $\partial/\partial y = 0$ )). В случае твердых теплопроводных границ вдали от боковых стенок лабораторной модели надкритические конвективные режимы в виде валов [8] могут реализоваться. С другой стороны, в слое со свободной верхней и твердой нижней границами низкой теплопроводности линейная теория конвективной устойчивости для валов [9] и эксперимент [10] находятся в хорошем согласии.

Используем в качестве единиц длины, времени, скорости, функции тока, температуры соответственно  $h$ ,  $h^2/\chi$ ,  $\chi/h$ ,  $\chi$ ,  $Qh/\alpha$  и запишем уравнение конвекции во вращающейся системе отсчета в безразмерном виде:

$$\begin{aligned} \frac{1}{\Pr} \frac{\partial \Delta \Psi}{\partial t} + \frac{1}{\Pr} \left[ \frac{\partial \Psi}{\partial z} \frac{\partial \Delta \Psi}{\partial x} - \frac{\partial \Psi}{\partial x} \frac{\partial \Delta \Psi}{\partial z} \right] &= \Delta^2 \Psi - \text{Ra} \frac{\partial T}{\partial x} + D \frac{\partial v}{\partial z}, \\ \frac{1}{\Pr} \frac{\partial v}{\partial t} + \frac{1}{\Pr} \left[ \frac{\partial \Psi}{\partial z} \frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial \Psi}{\partial x} \frac{\partial v}{\partial z} \right] &= \Delta v - D \frac{\partial \Psi}{\partial z}, \quad \frac{\partial T}{\partial t} + \frac{\partial \Psi}{\partial x} + \left[ \frac{\partial \Psi}{\partial z} \frac{\partial T}{\partial x} - \frac{\partial \Psi}{\partial x} \frac{\partial T}{\partial z} \right] = \Delta T, \quad (1.2) \\ \text{Ra} &= g\beta Qh^4/\nu\chi\alpha, \quad D = 2\Omega h^2/\nu, \quad \Pr = \nu/\chi. \end{aligned}$$

Здесь  $\Psi$  — функция тока;  $v$  — скорость жидкости вдоль оси  $y$ ;  $T$  — отклонение температуры от равновесного значения;  $\text{Ra}$  — число Рэлея;  $\Pr$  — число Прандтля;  $D$  — параметр, характеризующий скорость вращения жидкости;  $\beta$ ,  $\chi$  и  $\nu$  — коэффициенты теплового расширения, температуропроводности и кинематической вязкости жидкости.

Границные условия имеют вид

$$z = \pm \frac{1}{2}: \quad \Psi = 0, \quad \frac{\partial \Psi}{\partial z} = 0, \quad v = 0, \quad \frac{\partial T}{\partial z} = 0. \quad (1.3)$$

В соответствии с линейной теорией устойчивости равновесия жидкости во вращающемся слое с теплоизолированными границами [5] скорость вращения слоя определяет тип критических возмущений и порог конвекции  $\text{Ra}_0 = \text{Ra}_0(D)$ . В случае относительно медленного вращения ( $D < D_* \approx 43$ ) нарастают длинноволновые возмущения, при быстром вращении неустойчивость связана с ячеистыми возмущениями. В длинноволновом случае при  $\text{Ra} > \text{Ra}_0$  будут нарастать возмущения с волновыми числами из интервала  $[0; k_*]$ , где  $k_* = 2\pi/L_*$  — волновое число, соответствующее критическому значению  $\text{Ra}$ . Для малых значений  $\text{Ra} - \text{Ra}_0$  величина  $k_* \sim (\text{Ra} - \text{Ra}_0)^{1/2}$  мала, и может быть использована длинноволновая асимптотика. Если при этом масштаб  $L_* \ll L_0$  (1.1), то условие пренебрежения центробежной силой в уравнении движения выполняется.

Изменим горизонтальный масштаб, используя малый параметр  $\varepsilon = 1/L_*$ :

$$x_n = \varepsilon x, \quad \frac{\partial}{\partial x} = \varepsilon \frac{\partial}{\partial x_n}. \quad (1.4)$$

В дальнейшем будем опускать индекс  $n$  у горизонтальной координаты.

Исследуем процессы, имеющие различный временной масштаб с помощью метода многих масштабов [11]. Считаем, что функции  $\Psi$ ,  $v$ ,  $T$  зависят от набора переменных  $t_n = \varepsilon^n t$  ( $n = 0, 1, 2, \dots$ ). В этом случае производная по времени

$$\frac{\partial}{\partial t} = \sum_{n=0}^{\infty} \varepsilon^n \frac{\partial}{\partial t_n}. \quad (1.5)$$

Можно показать, что оператор дифференцирования, как и в [2, 3], начинается с четвертого порядка малости. Разложим  $\Psi$ ,  $v$ ,  $T$  и параметр  $\text{Ra}$  в ряды по  $\varepsilon$ :

$$\text{Ra} = \sum_{n=0}^{\infty} \varepsilon^n \text{Ra}_{2n}, \quad \Psi = \sum_{n=0}^{\infty} \varepsilon^n \Psi_n, \quad v = \sum_{n=0}^{\infty} \varepsilon^n v_n, \quad T = \sum_{n=0}^{\infty} \varepsilon^n T_n. \quad (1.6)$$

Подставляя разложения (1.4)–(1.6) в (1.2), (1.3), в различных порядках разложения по  $\varepsilon$  получим системы дифференциальных уравнений. Потребуем ограниченности решений при  $t \rightarrow \infty$  и  $x \rightarrow \pm\infty$ .

В нулевом порядке  $\Psi_0 = 0$ ,  $v_0 = 0$ , а температура  $T_0(x)$  не зависит от поперечной координаты  $z$ . В первом порядке возмущения температуры также не зависят от  $z$ :  $T_1 = T_1(x)$ , а для  $\Psi_1$  и  $v_1$  имеем

$$\Psi_1 = -\text{Ra}_0 T_{0x} f_1(z), \quad v_1 = -\text{Ra}_0 T_{0x} f_2(z), \quad (1.7)$$

где

$$f_1(z) = a(\cos \lambda_1 z - \cos \lambda_1/2) + b(\cos \lambda_2 z - \cos \lambda_2/2);$$

$$f_2 = a(D/\lambda_1) \sin \lambda_1 z + b(D/\lambda_2) \sin \lambda_2 z - z/D; \quad a = i\lambda_2/[4D^2 \sin(\lambda_1/2)]; \quad b = a^*;$$

$\lambda_{1,2} = \sqrt{\pm i D}$  — корни уравнения  $\lambda^4 + D^2 = 0$ ; индексы \* и  $x$  обозначают комплексное сопряжение и производную по горизонтали.

Во втором порядке

$$\begin{aligned} \Psi_2 &= -\text{Ra}_0 T_{1x} f_1(z), \quad v_2 = -\text{Ra}_0 T_{1x} f_2(z), \\ T_2 &= -T_{0xx} \left[ \frac{z^2}{2}(1 + \text{Ra}_0 e) - \text{Ra}_0 \left( \frac{a \cos \lambda_1 z}{\lambda_1^2} + \frac{b \cos \lambda_2 z}{\lambda_2^2} \right) \right] - \\ &\quad - \text{Ra}_0 (T_{0x})^2 \left[ \frac{a \sin \lambda_1 z}{\lambda_1} + \frac{b \sin \lambda_2 z}{\lambda_2} + ez \right] + \theta_2(x). \end{aligned} \quad (1.8)$$

Здесь  $e = -\text{Im}(\lambda_1 \text{ctg}(\lambda_2/2)/2D^2)$ ;  $\text{Im}$  — мнимая часть. Удовлетворяя граничным условиям для температуры, запишем

$$\text{Ra}_0 = D^2 R_d, \quad R_d = 2/[\text{Im}(\lambda_1 \text{ctg}(\lambda_2/2)) - 2]. \quad (1.9)$$

Уравнения для  $\Psi_3$ ,  $v_3$ ,  $T_3$  имеют громоздкий вид и здесь не приводятся. В четвертом порядке получим дифференциальное уравнение для температуры:

$$T_4'' = -T_{2xx} + \Psi_{3x} + \Psi'_2 T_{1x} + \Psi'_1 T_{2x} - \Psi_{1x} T'_2 + \frac{\partial T_0}{\partial t_4},$$

интегрирование которого поперек слоя дает уравнение эволюции возмущений для  $T_0$ :

$$\frac{\partial T_0}{\partial t} + A \frac{\partial^4 T_0}{\partial x^4} + \frac{\text{Ra}_2}{\text{Ra}_0} \frac{\partial^2 T_0}{\partial x^2} - B \frac{\partial}{\partial x} \left( \left( \frac{\partial T_0}{\partial x} \right)^3 \right) = 0. \quad (1.10)$$

Линеаризуя уравнение (1.10), для нейтральных возмущений найдем  $\text{Ra}_2 = A \text{Ra}_0$ .

Чётность собственных функций задачи в различных порядках разложения приводит к тому, что коэффициенты  $A$  и  $B$  зависят только от параметра вращения  $D$ :

$$A = \frac{(7 + 5R_d)(\sin d - \operatorname{sh} d)}{64 d^5 (\operatorname{ch} d - \cos d)} - \frac{(3 + R_d)(1 - \cos d \operatorname{ch} d)}{32 d^4 (1 - 2 \cos d \operatorname{ch} d + 0,5 (\cos 2d + \operatorname{ch} 2d))} - \frac{R_d + 1}{48 d^4},$$

$$B = \frac{d^2}{4} R_d^2 \left( \frac{3 \sin d \operatorname{sh} d}{(\operatorname{ch} d - \cos d)^2} - \frac{5(\sin d + \operatorname{sh} d)}{2d(\operatorname{ch} d - \cos d)} + \frac{\operatorname{ch} d + \cos d}{\operatorname{ch} d - \cos d} \right).$$

Здесь  $d = (D/2)^{1/2}$ .

При  $D = 0$  значения коэффициентов  $A$  и  $B$  определены в [2]:  $A = A_0 = 17/462$ ,  $B = 10/7$ ,  $R_{d2} = 2040/77$ . С ростом скорости вращения  $D$  коэффициент  $A$  и, следовательно,  $R_{d2}$  монотонно убывают, достигая нуля при  $D = D_* = 43,5$ , а коэффициент при нелинейном слагаемом  $B$  медленно уменьшается, изменяясь в интересующем нас интервале ( $D < D_*$ ) на 4 %. Значение  $D_*$ , найденное в результате численного исследования устойчивости равновесия, несколько ниже:  $D_* = 42$  [5]. Для построения амплитудного уравнения, описывающего вторичные конвективные движения, при  $D = D_*$  необходимо рассматривать высшие порядки разложения по  $\epsilon$ . В дальнейшем будем изучать только случай  $D < D_*$  и пользоваться уравнением (1.10), которое, вводя новые масштабы  $t = \tau/A$ ,  $T_0 = \vartheta(A/B)^{1/2}$ , перепишем в виде

$$\frac{\partial \vartheta}{\partial t} + \frac{\partial^4 \vartheta}{\partial x^4} + \frac{\partial^2 \vartheta}{\partial x^2} - \frac{\partial}{\partial x} \left( \left( \frac{\partial \vartheta}{\partial x} \right)^3 \right) = 0. \quad (1.11)$$

Производная  $\partial \vartheta / \partial x \equiv N$ , согласно (1.7), определяет интенсивность конвективного движения. В стационарном случае  $\partial / \partial \tau = 0$  и вместо (1.11) получим

$$\frac{\partial^3 N}{\partial x^3} + \frac{\partial N}{\partial x} - \frac{\partial N^3}{\partial x} = 0. \quad (1.12)$$

Используя  $N_x$  в качестве интегрирующего множителя, запишем решение (1.12) в виде эллиптической функции Якоби:

$$N = \left( \frac{2s^2}{1+s^2} \right)^{1/2} \operatorname{sh}[(1+s^2)^{-1/2} x]. \quad (1.13)$$

Модуль эллиптической функции  $s$  находится с учетом условия периодичности при отсутствии среднего горизонтального теплового потока:

$$N(x+L) = N(x), \quad \int_0^L N dx = 0.$$

Он связан с размером конвективных структур  $L$  соотношением  $L = 4K(s)\sqrt{1+s^2}$  ( $K(s)$  — полный эллиптический интеграл первого рода). Рост размера конвективной ячейки  $L$  сопровождается ростом амплитуды конвективного движения  $N$ :  $N \rightarrow 1$  при  $L \rightarrow \infty$ .

Исследование устойчивости двумерных пространственно-периодических вторичных движений в неподвижном слое с теплоизолированными границами относительно нормальных возмущений вида  $\tilde{N}(x) \exp(-\alpha_0 \tau)$  [2] показало, что все подобные движения неустойчивы:  $\alpha_0 < 0$ . Здесь  $\alpha_0$  — инкремент возмущений в покоящейся жидкости. Уравнение для эволюции возмущений во вращающемся слое преобразованием масштабов может быть сведено к случаю покоя. Отмечая, что  $t = \tau/A_0$  для  $D = 0$  и  $t = \tau/A$  для  $D \neq 0$ , приведем соотношение, связывающее инкременты возмущений для вращающегося и неподвижного слоев жидкости:  $\alpha = \alpha_0 A_0/A$ . Поскольку коэффициент  $A$  в длинноволновой области

положителен, то и во вращающемся слое все двумерные пространственно-периодические движения типа (1.13) неустойчивы ( $\alpha < 0$ ).

**2. Случай неоднородного нагрева.** Рассмотрим случай слабонеоднородного нагрева. Неоднородность нагрева считаем малой второго порядка, что позволяет получить замкнутые уравнения для эволюции возмущений температуры  $\vartheta$ . Границные условия для температуры перепишем в виде  $z = \pm 1/2$ :  $\partial T / \partial z = \varepsilon^2 q(x)$  ( $q(x)$  — отклонение теплового потока от среднего значения, измеренное в единицах  $Q$ ). Значение  $q < 0$  соответствует теплопотоку выше критического в случае однородного нагрева. Изменение в граничных условиях приводит к появлению в (1.8) дополнительного слагаемого для возмущений температуры во втором порядке ( $T_2 + qz$ ), что изменяет вид уравнения для  $\vartheta$ :

$$\frac{\partial \vartheta}{\partial t} + \frac{\partial^4 \vartheta}{\partial x^4} - \frac{\partial}{\partial x} \left( \left( \frac{\partial \vartheta}{\partial x} \right)^3 + q(x) \frac{\partial \vartheta}{\partial x} \right) = 0. \quad (2.1)$$

Исследуем границу устойчивости возмущений ( $\partial / \partial t = 0$ ) для различных типов неоднородности подогрева. Интегрируя линеаризованное уравнение (2.1) и принимая во внимание затухание  $N$  на бесконечности, получим

$$\frac{\partial^2 N}{\partial x^2} - q(x)N = 0. \quad (2.2)$$

Пусть функция  $q(x)$  имеет вид ступеньки, причем тепловой поток превышает критическое значение в ограниченной области:

$$q(x) = \begin{cases} -\gamma^2, & |x| < l, \\ \gamma^2, & |x| > l. \end{cases}$$

Решение уравнения (2.2) для данного теплового пятна имеет вид

$$N = c_1 \cos \gamma x (x < l), \quad N = c_2 \exp(-\gamma x) (x > l).$$

Требуя непрерывности  $N$  и  $\partial N / \partial x$  на границе теплового пятна ( $x = l$ ), определим границы устойчивости на плоскости параметров  $l$  и  $\gamma$ :  $\gamma l = \pi/4 + \pi n$  ( $n = 0, 1, 2 \dots$ ). Область устойчивости лежит между первой гиперболой ( $n = 0$ ) и осью  $\gamma = 0$ . Чем меньше степень перегрева  $\gamma$ , тем больше должен быть размер теплового пятна  $l$ , вызывающего неустойчивость.

Уравнение для горизонтального теплопотока  $N$  (2.2) с квадратичным тепловым пятном  $q(x) = q_0(x^2 - 1)$  ( $q_0 > 0$ ) сводится к задаче о квантово-механическом осцилляторе. Собственное значение параметра  $q_0$ , соответствующее первому уровню неустойчивости, равно единице. При  $q_0 < 1$  решение, связанное с неоднородностью теплопотока, устойчиво и  $\vartheta \rightarrow 0$ . Решение, описывающее горизонтальный теплопоток  $N$  на границе устойчивости ( $q_0 = 1$ ), имеет вид  $N = \exp(-x^2/2)$ .

Для теплового пятна  $q(x) = \gamma^2(\operatorname{sh}^2 \gamma x - 1)/(\operatorname{ch}^2 \gamma x)$  с минимумом при  $x = 0$  и уровнем демпфирования на бесконечности  $\gamma^2$  решение можно найти, пользуясь аналогией с уравнением Шредингера с модифицированным потенциалом Пешля — Теллера [12]. Для величины  $N$  имеем решения солитонного типа:

$$N = C / (\operatorname{ch} \gamma x), \quad (2.3)$$

при этом  $\vartheta(x) = (C/\gamma) \operatorname{arctg} \operatorname{sh} \gamma x$ . Амплитуда солитона  $C$  — произвольная постоянная.

Нелинейное стационарное уравнение для горизонтального теплопотока  $\partial^2 N / \partial x^2 - q(x)N - N^3 = 0$  также имеет солитонное решение (2.3), но вид теплового пятна должен быть другим:  $q(x) = (\gamma^2 \operatorname{sh}^2 \gamma x - h^2)/(\operatorname{ch}^2 \gamma x)$ . Амплитуда солитона (2.3) в этом случае полностью определяется  $C = \sqrt{h^2 - \gamma^2}$ .

Работа выполнена при финансовой поддержке Российского фонда фундаментальных исследований (код проекта 95-01-00389).

## ЛИТЕРАТУРА

1. Гершуни Г. З., Жуховицкий Е. М. Конвективная устойчивость несжимаемой жидкости. М.: Наука, 1972.
2. Непомнящий А. А. Об устойчивости пространственно-периодических конвективных движений в горизонтальном слое с теплоизолированными границами // Гидродинамика. Пермь: Перм. пед. ин-т, 1976. Вып. 9. С. 53–59.
3. Любимов Д. В., Черепанов А. А. Устойчивость конвективного течения, вызванного неоднородным нагревом // Конвективные течения. Пермь: Перм. пед. ин-т, 1991. С. 17–26.
4. Chandrasekhar S. Hydrodynamic and Hydromagnetic Stability. Oxford: Clarendon Press, 1961.
5. Смородин Б. Л. Конвективная устойчивость горизонтального вращающегося слоя жидкости при фиксированном теплопотоке на границах // Вестн. Перм. ун-та. Физика. 1994. Вып. 2. С. 110–119.
6. Хайн А. П. Математическое моделирование тропических циклонов. Л.: Гидрометеоиздат, 1984.
7. Богатырев Г. П. Возбуждение циклонического вихря или лабораторная модель тропического циклона // Письма в ЖЭТФ. 1990. Т. 51, вып. 11. С. 557–559.
8. Rossby H. T. A study of Benard convection with and without rotation // J. Fluid Mech. 1969. V. 36. P. 309–335.
9. Мугинов Р. Р., Смородин Б. Л. О влиянии силы Кориолиса на возникновение конвекции в слое при фиксированном теплопотоке на границах // Изв. РАН. Механика жидкости и газа. 1994. № 3. С. 42–46.
10. Бубнов Б. М., Сенаторский А. О. Экспериментальное исследование возникновения конвекции в плоском вращающемся слое жидкости // Изв. АН СССР. Механика жидкости и газа. 1989. № 6. С. 177–179.
11. Найфэ А. Х. Введение в методы возмущений. М.: Мир, 1984.
12. Флюгге З. Задачи по квантовой механике. Т. 1. М.: Мир, 1974.

Поступила в редакцию 31/I 1996 г.,  
в окончательном варианте — 5/VI 1996 г.