

УДК 532.517.3:538.4

ВЛИЯНИЕ ДЖОУЛЕВОЙ ДИССИПАЦИИ НА КОНВЕКТИВНУЮ НЕУСТОЙЧИВОСТЬ ПРОВОДЯЩЕЙ ЖИДКОСТИ С ТОКОМ В МАГНИТНОМ ПОЛЕ

О. А. ЭЙСМОНТ

(Москва)

Результаты работы [1] распространены на случай, когда джоулева диссипация приводит к нелинейному профилю невозмущенной температуры жидкости.

Конвективная неустойчивость проводящей жидкости с током в магнитном поле, направленном перпендикулярно току, при неоднородном в направлении действия электромагнитной силы распределении проводимости, зависящей от температуры, рассматривалась в [1] в пренебрежении джоулевой диссипацией. Такой подход позволил использовать уравнение энергии без электромагнитных членов, что в известной степени облегчило решение задачи. Во многих случаях, однако, джоулева диссипация значительна и может оказать существенное влияние на развитие конвективной неустойчивости. Так, без учета джоулева тепловыделения неустойчивость может возникать только при положительных значениях числа Рэлея, превышающих некоторую критическую величину, в то время как джоулева диссипация может привести к тому, что неустойчивость будет развиваться также и при отрицательных значениях числа Рэлея, т. е. и в тех случаях, когда состояние без выделения джоулева тепла абсолютно устойчиво.

1. Как и в работе [1], рассматривается плоский слой проводящей жидкости с приложенными внешними магнитным и электрическим полями (фиг. 1). Все предположения относительно свойств жидкости остаются в силе, сохраняются также все прежние обозначения. Уравнение для амплитуды возмущения компоненты скорости в направлении оси z имеет вид [1]

$$N^2(D^2 - a^2)W - [AP^{-1/2}(D^2 - a^2)W + (P^{1/2} + P^{-1/2})(D^2 - a^2)^2W + H^2a_1^2P^{1/2}W]N + H^2a_1^2(D^2 - a^2)W + A(D^2 - a^2)^2W + (D^2 - a^2)^3W - a^2(AH^2 + M\zeta - R)W + 2AH^2a_1^2a_2\psi / Bh = 0 \quad (1.1)$$

$$N = \frac{nh^2}{\sqrt{\kappa\nu}} \quad H^2 = \frac{\sigma_{00}B^2h^2}{\mu} \quad P = \frac{\nu}{\kappa} \quad R = \frac{\sigma_{00}E_0Ba\kappa^3(T_{02} - T_{01})}{\mu\kappa}$$

$$A = \frac{\sigma_{00}E_0^2a\kappa^2}{\lambda}, \quad M = \frac{\sigma_{00}^2E_0^3aBh^5}{\mu\lambda\kappa}, \quad \zeta = \frac{z}{h}$$

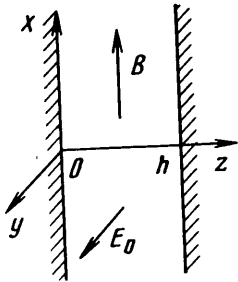
где ψ — амплитуда возмущения потенциала.

Граничные условия для W записываются в прежнем виде

$$W = DW \quad (\text{либо} \quad D^2W) = [N(D^2 - a^2) - P^{1/2}(D^2 - a^2)^2]W = 0, \quad \zeta = \pm 1/2.$$

Можно показать, что для выполнения исходного предположения работы [1] $|\alpha(T - T_{00})| \ll 1$ необходимо, чтобы $|A| \ll 1$. Тогда, имея в виду, что $a \sim 1$, всеми членами в уравнении (1.1), содержащими A , можно пренебречь. Таким образом, в рассматриваемой постановке влияние джоулевой диссипации сказывается лишь в нелинейности профиля невозмущен-

ной температуры. Отметим, что решения уравнения (1.1) являются четными относительно параметра M , характеризующего уровень джоулевой диссипации.



Фиг. 1

Можно доказать, что принцип изменения устойчивости справедлив в случае свободных граничных поверхностей. При других граничных условиях доказать подобное утверждение не представляется возможным.

2. Рассмотрим сначала случай, когда вязкостью жидкости можно пренебречь ($\mu = 0$). При анализе устойчивости его можно считать предельным при $H \rightarrow \infty$. Уравнение (1.1) преобразуется тогда к виду

$$N_1^2(D^2 - a^2)W - [(D^2 - a^2)^2W + H_1^2 a_1^2 W]N_1 + H_1^2 a_1^2(D^2 - a^2)W + a_1^2(R_1 - M_1 \zeta)W = 0. \quad (2.1)$$

Здесь индекс 1 у безразмерных величин означает, что всюду в их определениях y заменено на x .

Легко показать, что в невязком случае справедлив принцип изменения устойчивости. Кроме того, из уравнения (2.1) нетрудно получить следующее достаточное условие устойчивости:

$$H_1^2 a^2 - R_1 + M_1 \zeta \geq 0$$

Отсюда получается оценка сверху для величины волнового числа a при неустойчивости

$$a^2 \leq (R_1 + 1/2 |M_1|) H_1^{-2}.$$

На границе устойчивости имеем уравнение

$$D^2 W = (a^2 - L_1 + L_2 \zeta) W, \quad L_1 = R_1 H_1^{-2}, \quad L_2 = M_1 H_1^{-2}$$

Это уравнение заменой переменной

$$\xi = H_1^{1/3} M_1^{-2/3} (a^2 - L_1 + L_2 \zeta)$$

приводится к известному уравнению Эйри

$$\frac{d^2 W}{d\xi^2} = \xi W$$

с граничными условиями

$$W = 0, \quad \xi = \xi_1, \xi_2, \quad \xi_{1,2} = L_2^{-2/3} (a^2 - L_1 \mp 1/2 L_2)$$

Общее решение уравнения Эйри выражается через функции Эйри

$$W = C_1 A_i(\xi) + C_2 B_i(\xi).$$

Подставляя это выражение в граничные условия, получаем следующее вековое уравнение:

$$\frac{A_i(\xi_1)}{A_i(\xi_2)} = \frac{B_i(\xi_1)}{B_i(\xi_2)}$$

Используя асимптотические представления функций Эйри, можно показать, что при $|L_2| \geq 10^2$ условие нейтральной устойчивости с достаточ-

ной степенью точности имеет вид

$$L_1 = a^2 + 2.34L_2^{2/3} - 1/2|L_2| \tag{2.2}$$

На фиг. 2 приведена линия нейтральной устойчивости при $a = 0$, что соответствует минимуму L_1 , пунктирной линией показана зависимость $L_1(L_2)$, полученная из выражения (2.2). Видно, что джоулева диссипация понижает устойчивость, однако при малых уровнях джоулева тепловыделения это снижение незначительно.

3. Возвращаясь теперь к вязкому случаю, предположим, что принцип изменения устойчивости справедлив и при жестких граничных поверхностях. Такое предположение может быть в некоторой степени оправдано справедливостью принципа изменения устойчивости в невязком случае, а также при наличии вязкости, когда граничные поверхности свободные. Представим тогда исходное уравнение на границе устойчивости в виде следующей системы:

$$(3.1)$$

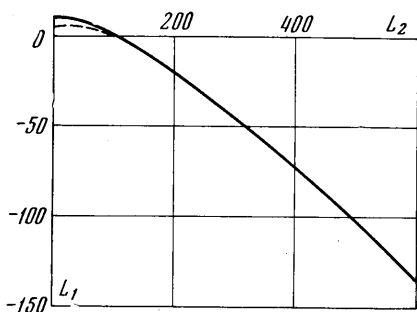
$$(D^2 - a^2)^2 W + H^2 a_1^2 W = \theta$$

$$(D^2 - a^2)\theta + R^\circ a_1^2 (1 - S\zeta)W = 0$$

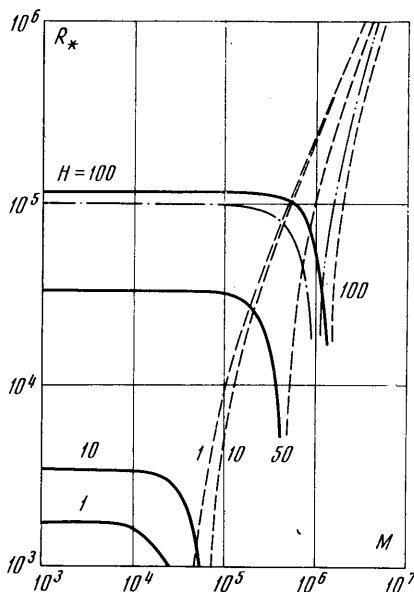
$$R^\circ = R + 1/2M, S = M/R^\circ \tag{3.2}$$

с граничными условиями

$$W = DW = \theta = 0, \quad \zeta = 0.1.$$



Фиг. 2



Фиг. 3

Следует отметить, что при $H = 0$ система уравнений (3.1), (3.2) оказывается сопряженной соответствующей системе уравнений в задаче об устойчивости движения жидкости между вращающимися цилиндрами в предположении малости зазора между цилиндрами [2], и эти системы имеют одинаковые собственные значения R° (собственные функции, естественно, различны).

Решение системы (3.1), (3.2) ищется с помощью разложения функции θ в ряд Фурье

$$\theta = \sum_m C_m \sin m\pi\zeta \tag{3.3}$$

Функция W определяется следующим рядом:

$$W = \sum_m C_m W_m$$

где W_m находится из уравнения (3.1)

$$W_m = K_1 e^{\lambda_1 \zeta} \sin \lambda_2 \zeta + K_2 e^{\lambda_1 \zeta} \cos \lambda_2 \zeta + K_3 e^{-\lambda_1 \zeta} \sin \lambda_2 \zeta + \\ + K_4 e^{-\lambda_1 \zeta} \cos \lambda_2 \zeta + \frac{a_1^2 \sin m \pi \zeta}{(m^2 \pi^2 + a^2)^2 + H^2 a_1^2} \\ \lambda_{1,2} = [1/2((a^4 + a_1^2 H^2)^{1/2} \pm a^2)]^{1/2}$$

Константы интегрирования K_1, K_2, K_3, K_4 определяются из граничных условий.

Далее из условия ортогональности левой части уравнения (3.2) к выбранной системе функций $\sin m \pi \zeta$ получается однородная система уравнений относительно коэффициентов C_m . Условие существования нетривиального решения этой системы приводит к следующему вековому уравнению:

$$\left\| \int_0^1 (1 - S \zeta) W_m \sin n \pi \zeta d\zeta - \frac{m^2 \pi^2 + a^2}{2R^0} \delta_{mn} \right\| = 0 \quad (3.4)$$

Из (3.4) находится ряд собственных значений R^0 . Затем при фиксированных H и S в зависимости от a_1, a_2 находится минимальное положительное из этих значений, которое и определяет критическое число Рэлея, характеризующее начало конвекции $R_* = R_{\min}^0 (1 - 1/2 S)$, и соответствующую величину $M = R_{\min}^0 S$.

При вычислениях, проводившихся на ЭВМ с использованием стандартной программы нахождения собственных значений и собственных векторов вещественной матрицы обобщенным методом вращений, использовались десять членов ряда (3.3), что обеспечивало достаточную точность определения критических значений числа Рэлея до величин $S \sim 5$. Оптимальное значение a_2 , как и в задаче без учета джоулевой диссипации, оказывается равным нулю. На фиг. 3 показаны зависимости $R_*(M)$, определяющие нейтральную устойчивость, для различных значений числа Гартмана (пунктирные линии соответствуют отрицательным значениям числа Рэлея). Штрих-пунктирными линиями отмечена зависимость $R_*(M)$, соответствующая невязкому приближению, которое, начиная со значений числа Гартмана $\sim 10^2$, обеспечивает довольно хорошую точность в определении критического числа Рэлея.

Характер влияния джоулевой диссипации на устойчивость при учете вязкости качественно сохраняется таким же как и в случае отсутствия вязкости. Аналогичный вывод о влиянии внутреннего тепловыделения на устойчивость получен в работе [2] при анализе устойчивости слоя жидкости, подогреваемого снизу. Следует также отметить, что, начиная с достаточно больших значений параметра M , влияние числа Гартмана на устойчивость ослабляется.

Автор благодарит Г. А. Любимова и С. А. Регирера за внимание к работе и полезные замечания.

Поступило 27 V 1971

ЛИТЕРАТУРА

1. Эйсмонт О. А. О конвективном движении проводящей жидкости с током в поперечном магнитном поле. Изв. АН СССР, МЖГ, 1971, № 2.
2. Chandrasekhar S. Hydrodynamic and hydromagnetic stability. Oxford, Clarendon Press, 1961.
3. Sparrow E. M., Goldstein R. J., Jonsson V. K. Thermal instability in a horizontal fluid layer: effect of boundary conditions and non-linear temperature profile. J. Fluid Mech., 1964, vol. 18, pt 4.