

ОБ УСТОЙЧИВОСТИ ОДНОГО ОСЕСИММЕТРИЧНОГО ТЕЧЕНИЯ

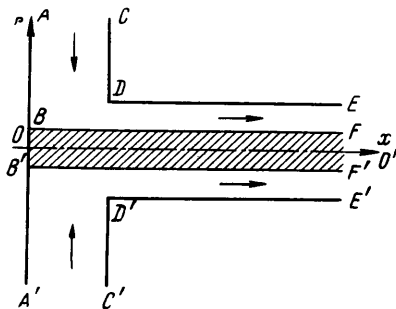
М. А. ГОЛЬДШТИК, Ю. И. ПЕТУХОВ

(Новосибирск)

Рассмотрим вопрос о критерии устойчивости потенциального течения несжимаемой невесомой жидкости с $\rho = 1 \text{ г/см}^3$ в геометрии, представленной на фигуре.

Здесь OO' — ось симметрии, $BFF'B'$, $DEE'D'$ — внутренняя и внешняя полубесконечные цилиндрические стенки, AA' — плоская бесконечная стенка, $CDD'C'$ — плоская бесконечная стенка с круглым отверстием DD' . Из бесконечности через $ACA'C'$ поступает закрученная, т. е. имеющая отличную от нуля циркуляцию скорости Γ , жидкость, расход которой равен Q . За единицу длины выберем радиус внешнего цилиндрика, а безразмерный радиус внутреннего цилиндра обозначим через r_0 .

Известно, что в отсутствие внутренней стенки вблизи оси существует осесимметричная свободная поверхность жидкости (зона приосевого разрыва), радиус которой зависит от Γ и Q и может быть сколь угодно близким к единице при больших Γ и малых Q (критерий известен). Возникает вопрос, существует ли при произвольном сочетании параметров Γ , Q и r_0 течение, изображенное на фигуре.



Анализ плоского аналога течения, где центробежная сила заменялась силой тягести, показал, что течение всегда существует, однако оно не всегда устойчиво.

Здесь, по аналогии с плоским случаем, полагается, что рассматриваемое течение не всегда устойчиво, и приближенно ищется критерий устойчивости.

Пусть поверхность жидкости, прилегающая к внутренней стенке, получила малую радиальную скорость и изменяет свой радиус (одинаково для всех x). Тогда на длине x цилиндра вытеснится объем жидкости

$$x\pi [(f + df)^2 - f^2] \simeq 2\pi f x df$$

($f(t)$ — текущий радиус внутренней поверхности), и осевую скорость для достаточно больших x можно записать в виде

$$v_x = \frac{v_0(1 - r_0^2)}{1 - f^2} + \frac{2ff}{1 - f^2} x, \quad v_0 = \frac{Q}{\pi(1 - r_0^2)} \tag{1}$$

Здесь v_0 — осевая скорость для $x \rightarrow \infty$ до возмущения поверхности. Точка означает дифференцирование по времени.

Поскольку течение предполагается потенциальным, тангенциальная скорость как функция радиуса и циркуляции известна (от x она не зависит)

$$v_\tau = \frac{1}{2}\Gamma / \pi r = c / r \tag{2}$$

Определим «плоский» (без учета v_τ) потенциал $\varphi(r, x, t)$ так:

$$v_x = -\partial\varphi / \partial x, \quad v_r = -\partial\varphi / \partial r \tag{3}$$

В цилиндрических координатах имеем

$$\partial^2\varphi / \partial x^2 + \partial^2\varphi / \partial r^2 - r^{-1}\partial\varphi / \partial r = 0 \tag{4}$$

Из (1) имеем $\partial^2\varphi / \partial x^2 = -2ff / (1 - f^2)$, поэтому

$$\frac{\partial^2\varphi}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial\varphi}{\partial r} = -\frac{2ff}{1 - f^2} \tag{5}$$

Решив (5) с граничными условиями

$$\frac{\partial\varphi}{\partial r}(1, x, t) = 0, \quad \frac{\partial\varphi}{\partial r}(f, x, t) = -f$$

получим

$$\varphi = - \left[\frac{1}{2} \frac{ff}{1 - f^2} (\ln r^2 - r^2) + \frac{v_0(1 - r_0^2)}{1 - f^2} x + \frac{ff}{1 - f^2} x^2 \right] \tag{6}$$

Из интеграла Бернулли следует, что максимальное давление — в точках BB' . С увеличением x давление на внутренней поверхности падает до внешнего давления $p = 0$. При малых возмущениях в бесконечности давление по-прежнему совпадает с внешним. Поэтому для больших x интеграл Бернулли запишем в виде

$$\partial\varphi/\partial t + 1/2v_t^2 + 1/2vx^2 + 1/2vr^2 = T(t) \quad (7)$$

Здесь $T(t)$ — некоторая ограниченная функция.

Используя (2), (6), равенство $v_r(f, x, t) = f$ и учитывая лишь линейные члены, на внутренней поверхности имеем

$$(f^2 - \ln f^2) \frac{d}{dt} \left(\frac{ff'}{1-f^2} \right) + \frac{v_0^2(1-r_0^2)^2}{(1-f^2)^2} + \frac{c^2}{f^2} = T(t) \quad (8)$$

Введем новую функцию η посредством соотношения

$$f = r_0 + \eta \quad (9)$$

Подставив (9) в (8) и линеаризуя по малой величине η , получим

$$\eta'' + \omega\eta = T(t), \quad \omega = k^2 \left(\frac{2v_0^2 r_0}{1-r_0^2} - \frac{c^2}{r_0^3} \right), \quad k^2 > 0$$

Течение оказывается устойчивым, когда $\omega > 0$, а равенство

$$\frac{2Q^2}{\pi^2(1-r_0^2)^3} = \frac{c^2}{r_0^4}$$

определяет границу устойчивости.

Неустойчивое течение при возмущении переходит в другое, устойчивое, в котором имеется точка отрыва поверхности жидкости от внутреннего цилиндра.

Этот результат подтверждается более точным, но громоздким исследованием с использованием квазиконформных отображений, проведенным одним из авторов.

Поступило 23 IV 1966

ВИДОИЗМЕНЕНИЕ ФОРМУЛЫ НИКУРАДЗЕ ДЛЯ ГЛАДКИХ ТРУБ

М. И. Г У Р Е В И Ч

(Москва)

Профиль скоростей по сечению гладкой трубы при турбулентном течении может быть описан при помощи известной экспериментальной формулы Никурадзе [1]

$$u/v_* = 5.75 \log \eta + 5.5 \quad (\eta = yv_*/\nu, v_* = \sqrt{\tau/\rho}) \quad (1)$$

Здесь u — скорость жидкости, y — расстояние от стенки трубы, ν — коэффициент кинематической вязкости, τ — напряжение трения, ρ — плотность жидкости.

Формула (1) выведена для интервала $1 < \log \eta < 5$. При $\eta \rightarrow 0$, т. е. в пристеночном вязком слое, формула (1) теряет свою силу, так как $\log \eta \rightarrow -\infty$ при $\eta \rightarrow 0$. Формулу Никурадзе нетрудно изменить так, чтобы она была пригодна при $\eta \ll 1$ и мало отличалась от (1) на участке $1 < \log \eta < 5$.

Переходя к натуральному логарифму, можно элементарным путем преобразовать формулу (1) к виду

$$u/v_* = 1.245 \ln (81.3 \eta^2) \quad (2)$$

При $1 < \log \eta < 5$ или $10 < \eta < 10^5$ отношение $(1 + \eta/1.245) : (81.3 \eta^2)$ меньше $0.11 \cdot 10^{-2}$, и поэтому на нашем участке можно с достаточной точностью заменить (1) или (2) через

$$\frac{u}{v_*} = 1.245 \ln \left[1 + \frac{\eta}{1.245} + 81.3\eta^2 \right] \quad (3)$$

или

$$\frac{u}{v_*} = 2.875 \log \left[1 + \frac{\eta}{1.245} + 81.3\eta^2 \right]$$