

## ОБ УСТОЙЧИВОСТИ КВАЗИСТАТИЧЕСКОГО СОСТОЯНИЯ РАВНОВЕСИЯ ВЯЗКОГО СЛОЯ НА НАКЛОННОЙ ПЛОСКОСТИ

А. Н. БОЖИНСКИЙ (Москва)

Исследуется устойчивость по отношению к малым возмущениям медленного течения слоя несжимаемой ньютоновской жидкости, стекающей под действием силы тяжести по неограниченной наклонной плоскости. В отличие от работ по гидродинамической неустойчивости жидких пленок [1-3], в качестве граничного условия на подстилающей поверхности используется условие проскальзывания слоя. Подобный подход применялся при анализе разрушения расплава полимеров в процессе экструзии через узкий канал [4]. Данная задача связывается с проблемой обрушения снежных лавин. Снежный покров идеализируется слоем линейно вязкой сплошной среды, находящейся в квазистатическом состоянии равновесия на наклонной плоскости. Показано, что неустойчивость основного решения обусловлена определенным критическим значением параметра, характеризующего проскальзывание; в предельном случае отсутствия проскальзывания (прилипании) основное решение всегда устойчиво.

1. Соотношения несжимаемой линейно вязкой среды имеют вид [5]

$$\varepsilon_{ii} = 0, \quad s_{ij} = 2\mu\varepsilon_{ij}, \quad \varepsilon_{ij} = 1/2(\partial u_i / \partial x_j + \partial u_j / \partial x_i) \quad (1.1)$$

$$i, j = 1, 2, 3$$

Здесь  $\varepsilon_{ij}$  — компоненты девиатора скоростей деформации,  $s_{ij}$  — компоненты девиатора напряжений,  $u_j$  — компоненты вектора скоростей смещений,  $\mu$  — коэффициент вязкости,  $x_j$  — координаты ортогональной декартовой системы.

Рассмотрим медленное стекание при отсутствии сил инерции слоя среды, описываемой уравнениями (1.1), по наклонной плоскости (фиг. 1).

Уравнения равновесия Коши и уравнение неразрывности имеют вид

$$s_{ij,j} - p_{,j}\delta_{ij} + X_i = 0 \quad (-p = 1/3\sigma_{ii}) \quad (1.2)$$

$$u_{i,i} = 0 \quad (i, j = x, y, z) \quad (1.3)$$

Здесь  $p$  — гидростатическое давление,  $\sigma_{ij}$  — компоненты тензора напряжений,  $X_i$  — компоненты вектора массовых сил,  $\delta_{ij}$  — символ Кронеккера, запятая означает дифференцирование по последующему индексу.

Введем безразмерные переменные (размерные переменные отмечены звездочкой)

$$x = \frac{x^*}{h}, \quad y = \frac{y^*}{h}, \quad s_{xx} = \frac{s_{xx}^*}{\rho gh \sin \alpha}, \quad s_{yy} = \frac{s_{yy}^*}{\rho gh \sin \alpha}$$

$$s_{xy} = \frac{s_{xy}^*}{\rho gh \sin \alpha}, \quad p = \frac{p^*}{\rho gh \sin \alpha}, \quad u_x = \frac{u_x^*}{U_x^*}, \quad U_x^* = \frac{\rho gh^2 \sin \alpha}{3\mu} \quad (1.4)$$

Здесь  $U_x^*$  — характерная скорость стекания,  $\rho$  — массовая плотность среды,  $g$  — ускорение силы тяжести,  $h$  — толщина слоя,  $\alpha$  — угол наклона склона.

Тогда уравнение равновесия и уравнение неразрывности в случае плоской деформации запишутся в виде

$$-\partial p / \partial x + \partial s_{xx} / \partial x + \partial s_{xy} / \partial y + 1 = 0 \quad (1.5)$$

$$-\partial p / \partial y + \partial s_{xy} / \partial x + \partial s_{yy} / \partial y - \text{ctg} \alpha = 0 \quad (1.6)$$

$$\partial u_x / \partial x + \partial u_y / \partial y = 0 \quad (1.6)$$

Соотношения напряжения — скорости деформации будут

$$\partial u_x / \partial x = 3/2 s_{xx}, \quad \partial u_y / \partial y = 3/2 s_{yy}$$

$$\partial u_x / \partial y + \partial u_y / \partial x = 3s_{xy} \quad (1.7)$$

Уравнениям (1.5) — (1.7) удовлетворяют соотношения (основное или невозможное решение, отмечаемое верхним индексом «градус»)

$$u_x^\circ = 3/2[1 - (1 - y)^2 + 2\beta], \quad p^\circ = (1 - y) \text{ctg} \alpha \quad (1.8)$$

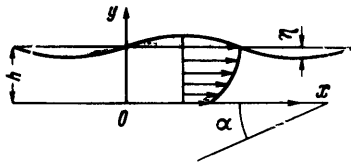
$$s_{xy}^\circ = 1 - y, \quad s_{xx}^\circ = s_{yy}^\circ = u_y^\circ = 0$$

Решение (1.8) получено в предположении, что на плоской свободной поверхности напряжения отсутствуют, а на подстилающей поверхности выполняется условие

$$u_x(0) + u_{xs}(0) = 0 \quad (1.9)$$

где  $u_{xs}$  — безразмерная скорость, обусловленная проскальзыванием. Будем предполагать, что  $u_{xs}^*$  зависит только от касательного напряжения на подстилающей поверхности, т. е.

$$u_{xs}^* = f(\tau_w^*)\tau_w^* \quad (\tau_w^* = -s_{xy}^*(0), \beta = f\mu/h, u_{xs}^\circ(0) = -3\beta) \quad (1.10)$$



Фиг. 1

Здесь  $\tau_w^*$  — касательное напряжение на подстилающей поверхности,  $\beta$  — безразмерный параметр.

2. Наложим на основное решение (1.8) малые нестационарные возмущения

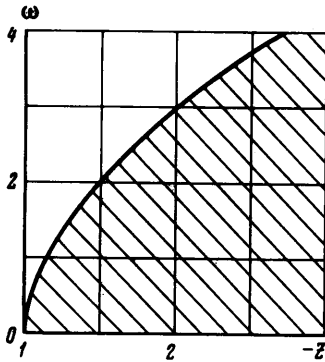
$$p = p^\circ + p', \quad s_{xx} = s_{xx}^\circ + s_{xx}' \dots, \quad u_x = u_x^\circ + u_x' \dots \quad (2.1)$$

где штрих относится к приращениям величин.

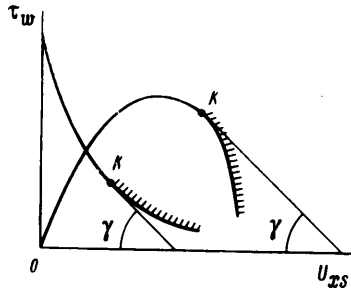
Тогда уравнения равновесия относительно приращений примут вид

$$-\partial p' / \partial x + \partial s_{xx}' / \partial x + \partial s_{xy}' / \partial y = 0, \quad -\partial p' / \partial y + \partial s_{xy}' / \partial x + \partial s_{yy}' / \partial y = 0 \quad (2.2)$$

В силу линейности уравнение неразрывности и соотношения напряжения — скорости деформации для приращений имеют тот же вид, что и уравнения (1.6), (1.7) соответственно.



Фиг. 2



Фиг. 3

Пусть  $\psi$  — безразмерная функция тока; из уравнения неразрывности вытекает

$$u_x' = -\partial \psi / \partial y, \quad u_y' = \partial \psi / \partial x \quad (2.3)$$

В итоге получаем следующую краевую задачу:

$$\nabla^2 \nabla^2 \psi = 0 \quad (2.4)$$

при граничных условиях на подстилающей поверхности ( $y = 0$ )

$$\partial \psi / \partial x = 0, \quad \partial \psi / \partial y - 1/3 \xi \partial^2 \psi / \partial y^2 = 0 \quad (\xi = (du_{xs}^\circ / d\tau_w^\circ)_{y=0}) \quad (2.5)$$

и на свободной поверхности ( $y = 1$ )

$$\begin{aligned} \eta \operatorname{ctg} \alpha - p + \frac{2}{3} \frac{\partial^2 \psi}{\partial x \partial y} = 0, \quad \frac{\partial^2 \psi}{\partial x^2} - \frac{\partial^2 \psi}{\partial y^2} - 3\eta = 0 \\ \frac{\partial \psi}{\partial x} - \frac{\partial \eta}{\partial t} - \frac{3}{2} (1 + 2\beta) \frac{\partial \eta}{\partial x} = 0 \quad \left( \eta = \frac{\eta^*}{h}, \quad t = \frac{t^* U_x^*}{h} \right) \end{aligned} \quad (2.6)$$

Здесь  $\eta$  — безразмерная амплитуда возмущения свободной поверхности,  $t$  — безразмерное время. Пусть

$$\psi(x, y, t) = \varphi(y) e^{i\omega(x-ct)} \quad (2.7)$$

где  $\varphi(y)$  — комплексная амплитуда,  $\omega$  — волновое число,  $c$  — комплексная безразмерная скорость волны.

Подставляя (2.7) в (2.4) — (2.6), получим следующую задачу о собственных значениях:

$$\varphi^{\text{IV}}(y) - 2\omega^2 \varphi''(y) + \omega^4 \varphi(y) = 0 \quad (2.8)$$

$$\varphi(y) = 0, \quad \varphi'(y) - 1/3 \xi \varphi''(y) = 0 \quad \text{при } y = 0 \quad (2.9)$$

$$\varphi''(y) + (\omega^2 + 3/d) \varphi(y) = 0$$

$$\frac{1}{3i\omega} \varphi'''(y) + i\omega \varphi'(y) + \frac{\operatorname{ctg} \alpha}{d} \varphi(y) = 0 \quad \text{при } y = 1 \quad (2.10)$$

$$d = 3/2(1 + 2\beta) - c$$

3. Общее решение уравнения (2.8) имеет вид

$$\varphi(y) = A \operatorname{ch} \omega y + B \operatorname{sh} \omega y + C y \operatorname{ch} \omega y + D y \operatorname{sh} \omega y \quad (3.1)$$

В силу однородности граничных условий (2.9), (2.10), для существования нетривиального решения необходимо обращение в нуль детерминанта системы алгебраических уравнений. Вычисления дают

$$\Delta = \frac{4}{3}i\omega^4 + 2i\omega^2 d^{-1} + \frac{4}{3}i(1 + \xi d^{-1})\omega^2 \operatorname{ch}^2 \omega + d^{-1} \operatorname{ctg} \alpha \operatorname{sh} 2\omega - 2d^{-1}\omega \operatorname{ctg} \alpha + \\ + \frac{8}{9}i\xi\omega^4 + \frac{4}{9}i\xi\omega^3 \operatorname{sh} 2\omega - \frac{4}{3}id^{-1}\xi\omega^2 \operatorname{sh}^2 \omega + \frac{4}{3}d^{-1}\xi\omega \operatorname{sh}^2 \omega \operatorname{ctg} \alpha = 0 \quad (3.2)$$

Кривая нейтральной устойчивости соответствует  $\operatorname{Im} c = 0$ ; это дает

$$\frac{4}{3}\xi\omega \operatorname{sh}^2 \omega - 2\omega + \operatorname{sh} 2\omega = 0 \quad (3.3)$$

Заметим, что при  $\beta = \xi = 0$  всегда  $\operatorname{Im} c < 0$ , что означает устойчивость при любом волновом числе. Этот результат вытекает из решения И Цзя-шуня [1] задачи о гидродинамической неустойчивости слоя ньютоновской жидкости при нулевом числе Рейнольдса и отсутствии поверхностного натяжения.

График нейтральной кривой приведен на фиг. 2. Видно, что при нулевом волновом числе существует критическое значение  $Z = 1/\xi = -1$ , начиная с которого малые возмущения могут привести к неустойчивости. Область, соответствующая неустойчивости, заштрихована.

В уравнение нейтральной кривой не входит явно угол наклона  $\alpha$ ; вклад этого параметра проявляется через  $\tau_w$ . Отрицательные значения  $Z$  показывают, что кривая  $\tau_w(u_{xs})$  либо должна иметь локальный максимум, либо иметь только ниспадающую ветвь (фиг. 3).

В точке  $K$  имеем  $\operatorname{tg} \gamma = -1$ , где  $\gamma$  — угол наклона касательной. При исследовании неустойчивости расплава полимеров [4] аномалии, обусловленные падением  $\tau_w$  при увеличении  $u_{xs}$ , связывались с разрушением макроструктуры расплава. По-видимому, аналогичное явление имеет место в снежном покрове; для окончательных выводов необходимы соответствующие эксперименты. Поскольку основное решение (1.8) можно рассматривать как половину решения задачи о течении в трубе [4], то проведенный анализ позволяет оценить влияние свободной поверхности на устойчивость. Хотя кривая (3.5) нейтральной устойчивости несколько отличается от полученной в работе [4], минимальные критические значения параметра проскальзывания оказываются одинаковыми и также соответствуют нулевому волновому числу.

Таким образом, показано, что условие прилипания обеспечивает устойчивость основного решения по отношению к возмущениям вида (2.7), в то же время проскальзывание слоя по подстилающей поверхности может в определенных случаях привести к неустойчивости.

Автор признателен С. С. Григоряну за обсуждение работы.

МГУ

Проблемная лаборатория снежных лавин

Поступило 21 XI 1966

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Yih Chia-shun. Stability of liquid flow down an inclined plane. *Phys. Fluids*, 1963, vol. 6, No. 3. (русс. перев. И Цзя-шунь. *Механика*. Сб. перев. и обз. ин. период. лит., 1963, № 5, стр. 81).
2. Буевич Ю. А., Гупало Ю. П. Устойчивость ламинарного течения жидкой пленки. *Изв. АН СССР, МЖГ*, 1966, № 1.
3. Листров А. Т. Об устойчивости течения вязко-упругой жидкости, стекающей по наклонной плоскости. *ПМТФ*, 1965, № 5.
4. Pearson J. R. A., Petrie C. J. S. On the melt-flow instability of extruded polymers. *Proc. 4th Intern. Cong. Rheol.*, Providence, R. I. Part 3, 1963.
5. Fredental A. M., Geiringer H. The mathematical theories of the inelastic continuum. *Handb. Phys.*, 1958, B. 4. (русс. перев.: Фрейденталь А., Гейрингер Х. *Математические теории неупругой сплошной среды*. Физматгиз, 1962).