

03;01

## О НЕУСТОЙЧИВОСТИ ПЕРЕДНЕЙ КРОМКИ ПЛЕНКИ НЕНЬЮТОНОВСКОЙ ЖИДКОСТИ

© С.М.Батулин, Г.А.Павлов

Исследование устойчивости передней кромки при растекании определенного объема жидкости по поверхностям различной формы представляет интерес как с точки зрения механики жидкостей, так и в прикладном плане, поскольку с неустойчивостью передней кромки связано, в частности, образование неоднородностей в различного рода покрытиях. Известны исследования [1], в которых проведен анализ устойчивости поверхности пленок в случае растекания ньютоновских жидкостей. В то же время большинство покрытий образуются неньютоновскими жидкостями — растворами полимеров, многокомпонентными полимерными суспензиями, различными лаками и т. п. Поэтому ниже рассмотрим растекание неньютоновской жидкости по поверхностям простой формы: наклонной плоскости и вращающемуся диску.

Движение пленки несжимаемой жидкости по наклонной поверхности со скоростью  $u$  в пренебрежении инерционными членами и при условии, что все переменные зависят лишь от координат вдоль поверхности  $x$  и поперек поверхности  $z$  в приближении смазки [2], описывается уравнением (для ньютоновской жидкости  $n = 1$ ):

$$\rho g \sin \alpha + \sigma \cdot (\partial/\partial x)(\partial^2 h/\partial x^2) + \eta(\partial/\partial z)(\partial u/\partial z)^n = 0. \quad (1)$$

В (1)  $\rho$ ,  $\sigma$ ,  $h$ ,  $g$  — плотность, коэффициент поверхностного натяжения, толщина пленки жидкости и ускорение свободного падения соответственно;  $\alpha$  — угол наклона плоскости. При этом вязкий тензор напряжений неньютоновской жидкости выбран в форме [3]:

$$\tau' = 2\eta \cdot S^{n-1} \cdot D. \quad (2)$$

В (2)  $S$  — удвоенная свертка тензоров скоростей растяжения  $D = (1/2)(\nabla v + \nabla v^T)$ ,  $\eta$  и  $n$  — параметры неньютоновской жидкости. Поскольку целью работы является анализ устойчивости поверхности пленки, представим в усредненное по толщине пленки уравнение неразрывности ( $V$  — усредненная по координате  $z$  скорость)

$$\partial h/\partial t + \nabla \cdot hV = 0 \quad (3)$$

— результат интегрирования уравнения движения (1). После преобразований найдем уравнение для формы поверхности. В безразмерных переменных данное уравнение имеет вид

$$\partial\delta/\partial\tau + (\partial/\partial x^*)(\delta^{1+2n} + \varepsilon^3 \delta^{1+2n} \partial^3\delta/\partial x^{*3})^{1/n} = 0, \quad (4)$$

$$x^* = x/L, \quad \tau = t/t_0, \quad \delta = h/H, \quad \varepsilon^3 = \sigma H(\rho g \sin \alpha L^3)^{-1},$$

$$t_0^{-1} = H^{1/n+1}(\rho g \sin \alpha/\eta)^{1/n}(n/(2n+1))L^{-1}.$$

В (4)  $H$  и  $L$  — характерные толщина и длина пленки, причем  $H/L \ll 1$ . Безразмерная толщина  $\delta$  в уравнении (4) вдали от фронта имеет почти плоскую форму, и там, где  $\partial^3\delta/\partial x^{*3} \ll \varepsilon^{-3}$ , можно пренебречь вторым членом в скобках в уравнении (4); за фронтом происходит переход в прекурсионную пленку [4], толщина которой  $\delta_c \ll 1$ . Рассмотрим уравнение (4) в окрестности фронта растекающейся пленки —  $x_f^*$  в области размером порядка капиллярной длины ( $l^2 \sim \sigma/\rho g$ ). Введем переменную  $x^{**} = (x^* - x_f^*)/\varepsilon$ , т.е. перейдем в систему координат, связанную с фронтом. Тогда в квазистационарном приближении ( $\varepsilon \ll 1$ ) и при условии, что скорость фронта ( $w = \dot{x}_f$ ) может быть определена из массового баланса при растекании пленки вдали от фронта, уравнение для формы пленки есть

$$(1 - b^{2+1/n})(\kappa - 1)(b - 1)^{-1} - 1 + (1 + \partial^3\kappa/\partial\zeta^3)^{1/n}\kappa^{2+1/n} = 0, \quad (5)$$

$$b = \delta_c/\delta_f, \quad \kappa = \delta/\delta_f, \quad \zeta = \delta_f^{1/3} x^{**}.$$

В (5)  $\delta_f(t)$  есть толщина пленки во фронте, время играет роль параметра, так как  $b = b(t)$ . Уравнение (5) представляет собой, по существу, обыкновенное дифференциальное уравнение со следующими граничными условиями:

$$\kappa \Rightarrow 1 \text{ при } \zeta \Rightarrow -\infty; \quad \kappa \Rightarrow b \text{ при } \zeta \Rightarrow \infty. \quad (6)$$

Поскольку (5) не содержит  $\zeta$  непосредственно, нет необходимости в третьем граничном условии, решение зависит от значения параметра  $b$ .

Исследуем линейную устойчивость решения в окрестности фронта растекающейся пленки. Для этого в уравнении (3), переписанном в соответствующей системе координат, введем переменные  $\xi = (x - x_f)/l$ ,  $s = y/l$ ,  $f = h/l$ ,

представим  $f$  в виде  $f_0(\xi) + f_1(\xi, s, t)$ , пусть  $f_1/f_0 \ll 1$ . В системе координат, связанной с фронтом, запишем

$$(\partial f_0/\partial \xi)(\partial \xi/\partial \tau) + \partial f_1/\partial \tau + (\partial f_1/\partial \xi)(\partial \xi/\partial \tau) + \beta \nabla \cdot v f = 0.$$

Здесь  $\tau = l/u_0$ ,  $u_0 = \rho g l^2 / \sin \alpha (n/(2n+1))/\mu$ ,  $\beta = (\rho g \sin \alpha / \eta)^{1/n} l^{1/n+1} u_0^{-1}$ ,  $v = u \cdot u_0^{-1} \cdot \beta^{-1}$ ,  $\mu = \text{const}$ ; заметим, что параметр  $\beta = 1$  для ньютоновской жидкости. После подстановки в  $v$  суммы  $f_0 + f_1$  и линеаризации найдем

$$\begin{aligned} \partial f_1/\partial \tau = -(\partial/\partial \xi) \left\{ \nabla_{\xi} (f_{1\xi\xi} + f_{1ss}) f_0^{n+2}/n + \right. \\ \left. + (1 + 1/n) f_1 + (1 - \beta) f_1 \right\} \beta. \end{aligned} \quad (7)$$

Уравнение (7), полученное с использованием (5) для  $f_0$  (при  $b \Rightarrow 0$ ) и пригодное для качественного анализа устойчивости передней кромки растекающейся жидкости, следует решать с соответствующим возмущением "границы":  $\xi_b = A(s)B(t)$ ,  $A(s) = \cos qs$  (где  $-\pi/2 < qS < \pi/2$  образует так называемый "палец", который растет при  $\partial B/\partial t > 0$ ,  $B(t) = B_0 \exp(\theta\tau)$ ); при этом  $f_1$  можно представить в виде

$$f_1(\xi, s, \tau) = A(s)G(\xi)e^{\theta\tau}. \quad (8)$$

Граничные условия для  $f_1$  таковы: при  $\xi \Rightarrow -\infty$ ,  $\xi_b f_1 \Rightarrow 0$ .

Рассмотрим в длинноволновом пределе устойчивость формы пленки. Подстановка (8) в (7) дает лишь четные степени  $q$  в (7), поэтому для качественного анализа устойчивости используем разложения для  $G$  и  $\theta$ :  $G = g_0(\xi) + q^2 g_1(\xi) + \dots$ ,  $\theta = \theta_0 + q^2 \theta_1 + q^4 \theta_2 + \dots$ ; подставляя указанные разложения в (7), найдем в нулевом порядке по  $q^2$ :

$$\theta_0 g_0 = -(\partial/\partial \xi)(f_0^{n+2} \partial^3 g_0/\partial \xi^3 + k n g_0)/n; \quad k = 2 + 1/n - \beta. \quad (9)$$

В случае ньютоновской жидкости ( $\beta = 1$ ) при  $g_0 \sim \partial f_0/\partial \xi$  и принимая во внимание (5) (при  $b \Rightarrow 0$ ), получим  $\theta_0 = 0$ . Для неьютоновской жидкости ( $k n \neq n + 1$ )  $\theta_0 > 0$  при  $n > \beta$ . Другими словами, в указанном случае кривая  $\theta(q)$  начинается с положительной полуоси  $\theta$  и в точках максимума этой кривой реализуются наиболее растущие возмущения.

Аналогичный анализ для случая растекания неьютоновской жидкости по вращающемуся цилиндру, при котором  $\tau z$ -компонента вязкого тензора напряжений  $\tau'$  в цилиндрических координатах записана в форме [5]:  $\tau'_{rz} = K(\partial v/\partial z)^n$ , также показывает неустойчивость передней

кромки пленки в длинноволновом пределе. Заметим, что определить характер функции  $\theta(q)$  в широком диапазоне  $q$  и, следовательно, выявить рельеф передней кромки пленки на начальной стадии развития неустойчивости позволит лишь численное решение задачи (5), (7), (8) в варианте  $b \neq 0$ .

Таким образом, используя уравнения (5), (7), определяющие форму и устойчивость пленки неньютоновской жидкости, растекающейся по поверхностям, с  $\tau'$  в виде (2) в области передней кромки, показана неустойчивость формы кромки. При экспериментальной проверке результатов проведенного теоретического анализа необходимо учитывать природу растекающейся жидкости. Неньютоновская жидкость может, вообще говоря, соответствовать жидкости Рейнера-Ривлина, проявлять вязкоэластичные свойства и т. п. Течение пленок таких жидкостей определяется иными, чем (5), (7), основными уравнениями.

### Список литературы

- [1] Hoking L.M. // J. Fluid. Mech. 1990. V. 211. P. 373.
- [2] Goodwin R., Homsy G.M. // Phys. Fl. A. 1991. V. 3. N 4. P. 515.
- [3] Ягмо О.М., Дубовицкий В.Ф. Основы реологии полимеров. Киев, 1976.
- [4] Де Жен П.-Ж. // УФН. 1987. Т. 151. № 4. С. 619.
- [5] Acrivos A., Shan M.J., Petersen E.E. // J. Appl. Phys. 1960. V. 31. N 6. P. 963.

Институт химической  
физики РАН  
п. Черноголовка

Поступило в Редакцию  
4 апреля 1996 г.