

С. В. Иванов

**МОДЕЛИРОВАНИЕ ВЗАИМОДЕЙСТВИЯ ВЯЗКОЙ  
НЕСЖИМАЕМОЙ ЖИДКОСТИ С ФИЗИЧЕСКИ  
И ГЕОМЕТРИЧЕСКИ НЕЛИНЕЙНОЙ  
УПРУГОЙ СТЕНКОЙ ТРУБЫ КРУГОВОГО СЕЧЕНИЯ  
ПРИ ВОЗДЕЙСТВИИ ВОЛНЫ ДЕФОРМАЦИИ**

Рассмотрим бесконечно длинную упругую цилиндрическую оболочку, внутри которой находится вязкая несжимаемая жидкость. Уравнения движения вязкой несжимаемой жидкости и уравнение неразрывности в цилиндрической системе координат  $r, \vartheta, x$  записываются в случае осесимметричного течения в виде

$$\frac{\partial \bar{V}}{\partial t} + \text{grad} \frac{1}{2} V^2 + \text{rot} \bar{V} \times \bar{V} + \frac{1}{\rho} \text{grad} \cdot p = -\nu \text{rot} \text{rot} \bar{V}, \quad (1)$$

$$\text{div} \bar{V} = 0.$$

Здесь  $p$  — давление;  $\rho$  — плотность;  $\nu$  — кинематический коэффициент вязкости. На границе с оболочкой выполняются условия прилипания жидкости и условия на оси

$$V_r = -\frac{\partial W}{\partial t}, \quad V_x = \frac{\partial U}{\partial t} \quad \text{при } r = R_1 - W; \quad V_r, V_x < \infty \quad \text{при } r = 0. \quad (2)$$

Здесь  $V_r, V_x$  — проекции вектора скорости жидкости на оси цилиндрической системы координат;  $t$  — время;  $W$  — прогиб, положительный к центру кривизны оболочки;  $U$  — продольное упругое перемещение оболочек по оси  $x$ ;  $R_1$  — внутренний радиус оболочки.

Записывая уравнения движения элемента цилиндрической оболочки в перемещениях для модели Кирхгофа — Ляве, считаем материал нелинейно-упругим с кубической зависимостью интенсивности напряжений  $\sigma_1$  от интенсивности деформаций  $e_1$  [1-3]

$$\sigma_1 = E e_1 - m e_1^3. \quad (3)$$

Здесь  $E$  — модуль Юнга;  $m$  — константа материала, определяемая из опытов на растяжение или сжатие.

Уравнения динамики физически нелинейных оболочек с учетом (3) записываются в виде

$$\frac{Eh_0}{1-\mu} \frac{\partial}{\partial x} \left\langle \left[ \frac{\partial U}{\partial x} + \frac{1}{2} \left( \frac{\partial U}{\partial x} \right)^2 + \frac{1}{2} \left( \frac{\partial W}{\partial x} \right)^2 + \frac{h_0}{24} \left( \frac{\partial^2 W}{\partial x^2} \right)^2 - \mu_0 \frac{W}{R} \right] \{1 - \right.$$

$$\left. - \frac{4m}{3E} \left[ \left( \frac{\partial U}{\partial x} \right)^2 - \frac{\partial U}{\partial x} \frac{W}{R} + \left( \frac{W}{R} \right)^2 \right] \right\rangle - \rho_0 h_0 \frac{\partial^2 U}{\partial t^2} = -q_x;$$

$$\frac{Eh_0}{1-\mu_0} \left\langle \frac{h_0}{12} \frac{\partial^2}{\partial x^2} \left( \frac{\partial^2 W}{\partial x^2} + \frac{U}{\partial x} \frac{\partial^2 W}{\partial x^2} \right) - \frac{\partial}{\partial x} \left\{ \frac{\partial W}{\partial x} \left[ \frac{\partial U}{\partial x} + \right. \right. \right.$$

$$\left. \left. + \frac{1}{2} \left( \frac{\partial U}{\partial x} \right)^2 + \frac{1}{2} \left( \frac{\partial W}{\partial x} \right)^2 + \frac{h_0}{24} \left( \frac{\partial^2 W}{\partial x^2} \right)^2 - \mu_0 \frac{W}{R} \right] \{1 - \right.$$

$$\left. - \frac{4m}{3E} \left[ \left( \frac{\partial U}{\partial x} \right)^2 - \frac{\partial U}{\partial x} \frac{W}{R} + \left( \frac{W}{R} \right)^2 \right] \right\} - \frac{1}{R} \left\{ \mu_0 \left[ \frac{\partial U}{\partial x} + \right. \right.$$

$$\left. \left. + \frac{1}{2} \left( \frac{\partial U}{\partial x} \right)^2 + \frac{1}{2} \left( \frac{\partial W}{\partial x} \right)^2 + \frac{h_0}{24} \left( \frac{\partial^2 W}{\partial x^2} \right)^2 \right] - \frac{W}{R} \right\} \{1 +$$

$$\left. + \frac{4m}{3E} \left[ \left( \frac{\partial U}{\partial x} \right)^2 - \frac{\partial U}{\partial x} \frac{W}{R} + \left( \frac{W}{R} \right)^2 \right] \right\rangle - \rho_0 h_0 \frac{\partial^2 W}{\partial t^2} = q_n. \quad (4)$$

Здесь  $\mu_0$  — коэффициент Пуассона;  $R$  — радиус срединной поверхности оболочки;  $\rho_0$  — плотность материала оболочки;  $h_0$  — толщина оболочки;  $q_x, q_n$  — напряжения со стороны жидкости, находящейся внутри кольцевого сечения.

Если снести напряжения на невозмущенную поверхность оболочек ( $W \ll R$ ), то можно считать, что поверхностные напряжения со стороны жидкости определяются формулами

$$q_x = \left[ \rho \nu \left( \frac{\partial V_x}{\partial r} + \frac{\partial V_r}{\partial x} \right) \right]_{r=R}, \quad q_n = \left[ -p + 2\rho \nu \frac{\partial V_r}{\partial r} \right]_{r=R}. \quad (5)$$

За характерную длину примем длину волны  $l$ , перейдем к безразмерным переменным для исследования уравнений (4)

$$W = w_m u_{30}, \quad U = u_m u_{10}, \quad t^* = \frac{c_0}{l} t, \quad x^* = \frac{x}{l}, \quad c_0 = \sqrt{\frac{E}{\rho_0 (1 - \mu_0^2)}},$$

где  $c_0$  — скорость звука в материале оболочки.

Применяя методы возмущений, найдем связь

$$\frac{w_m l}{u_m R} u_{30} = \mu_0 \frac{\partial u_{10}}{\partial \xi},$$

определим безразмерную скорость волны

$$c^2 = 1 - \mu_0^2$$

и уравнение

$$\begin{aligned} \frac{\partial^2 u_{10}}{\partial \xi \partial \tau} + \frac{1}{\varepsilon} \frac{u_m}{l} \frac{\sqrt{1 - \mu_0^2}}{2} \frac{\partial u_{10}}{\partial \xi} \frac{\partial^2 u_{10}}{\partial \xi^2} + \frac{1}{\varepsilon} \left( \frac{R}{l} \right)^2 \frac{\mu_0^2 \sqrt{1 - \mu_0^2}}{2} \frac{\partial^4 u_{10}}{\partial \xi^4} - \\ - \frac{2m}{E\varepsilon} \left( \frac{u_m}{l} \right)^2 (1 - \mu_0 + \mu_0^2) \sqrt{1 - \mu_0^2} \left( \frac{\partial u_{10}}{\partial \xi} \right)^2 \frac{\partial^2 u_{10}}{\partial \xi^2} - \\ - 2 \left[ 1 - (2\mu_0)^2 \right] \frac{\rho l \nu}{\rho_0 h_0 \varepsilon R_1 c_0} \frac{\partial u_{10}}{\partial \xi} = 0. \end{aligned} \quad (6)$$

Здесь

$$\xi = x^* - ct^*, \quad \tau = \varepsilon t^*, \quad \frac{u_m}{l} = \varepsilon = o(1),$$

а  $\varepsilon$  — малый параметр задачи.

Легко видеть, что замена

$$\frac{\partial u_{10}}{\partial \xi} = c\varphi, \quad \eta = c_1 \xi, \quad t = c_2 \tau \quad (7)$$

позволяет записать уравнение (6) в виде

$$\frac{\partial \varphi}{\partial t} + 6\varphi \frac{\partial \varphi}{\partial \eta} + \frac{\partial^3 \varphi}{\partial \eta^3} - 6\sigma_1 \varphi^2 \frac{\partial \varphi}{\partial \eta} - \sigma \varphi = 0. \quad (8)$$

Здесь  $\sigma = +1$  (при  $\mu_0 < 1/2$  — неорганические материалы),  $\sigma = -1$  (при  $\mu_0 > 1/2$  — живые организмы) и  $\sigma = 0$  (при  $\mu_0 = 1/2$  — резина), а

$$\sigma_1 = \frac{2m}{E\varepsilon} \left( \frac{u_m}{l} \right)^2 (1 - \mu_0 + \mu_0^2) \frac{c^2 c_1}{c_2}.$$

Постоянные  $c, c_1, c_2$  определяются через физические константы задачи и  $\sigma$ .

При отсутствии жидкости ( $\rho = 0$ ) последнее слагаемое в уравнении (8) выпадает и оно превращается в модифицированное уравнение Кортевега–де Вриза, имеющее точное частное решение.

#### БИБЛИОГРАФИЧЕСКИЙ СПИСОК

1. Землянухин А. И., Могилевич Л. И. Нелинейные волны в цилиндрических оболочках: солитоны, симметрии, эволюция. Саратов: Сарат. гос. техн. ун-т, 1999. 132 с.
2. Аршинов Г. А., Землянухин А. И., Могилевич Л. И. Двумерные уединенные волны в нелинейной вязкоупругой деформируемой среде // РАН. Акустический журнал. 2000. Т. 46, № 1. С. 116–117
3. Москвитин В. В. Сопротивление вязко-упругих материалов. М. : Наука, 1972. 328 с.