

# ПУЛЬСИРУЮЩИЕ ТЕЧЕНИЯ ВЯЗКОЙ НЕСЖИМАЕМОЙ ЖИДКОСТИ В КРУГЛОЙ ЦИЛИНДРИЧЕСКОЙ ТРУБЕ С УПРУГИМИ СТЕНКАМИ

Наврузов К., Шарипова Ш.Б., Абдикаримов Н.И.

Ургенчский государственный университет, Хорезм, Узбекистан  
E-mail: [qurol\\_46@mail.ru](mailto:qurol_46@mail.ru), [shshb1990@gmail.com](mailto:shshb1990@gmail.com), [nabijon.88@mail.ru](mailto:nabijon.88@mail.ru)

Сформулируем упрощенную задачу, имеющую немаловажное значение в исследованиях пульсирующего течения вязкой жидкости в трубах с упругими стенками [4-8]. Для этого считаем, что относительная амплитуда деформации стенки к радиусу слишком мало по сравнению единицы, т.е.  $\frac{\Delta R}{R} \ll 1$ . А также течение жидкости происходит в длинном трубопроводе, так что  $\varepsilon = \frac{R}{L} \ll 1$ . Тогда, пренебрегая малыми величинами, из системы уравнений для течения вязкой жидкости имеем

$$\begin{cases} \frac{\partial v_x}{\partial t} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x} + \nu \left( \frac{\partial^2 v_x}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial v_x}{\partial r} \right), \\ \frac{\partial p}{\partial r} = 0, \frac{\partial v_x}{\partial x} + \frac{\partial v_r}{\partial r} + \frac{v_r}{r} = 0. \end{cases} \quad (1)$$

Для деформации стенки трубопровода на основании принятого допущения при малых деформаций стенки достаточно использовать уравнение Лайфута [3]

$$\rho_\omega h \frac{\partial^2 u_r}{\partial t^2} = (p - p_c) - \frac{E h u_r}{R^2(1-\nu_1^2)}, \quad (2)$$

где  $u_r$  – отношение радиальной деформации  $\Delta R$  к радиусу трубы в состояние покоя;  $p_c$  – давление окружающей среды;  $\rho_\omega$  – плотность стенки трубы;  $h$  – толщина стенки;  $E$  – модуль упругости;  $R$  – радиус срединной поверхности стенки трубы;  $\nu_1$  – коэффициент Пуассона.

Левая часть уравнения выражает инерцию стенки трубы, однако они пренебрежимо малые величины, поэтому ими пренебрегаем. Тогда (2) имеет вид

$$p - p_c = \frac{E h u_r}{R^2(1-\nu_1^2)}. \quad (3)$$

Отметим, что прилипание жидкости в стенки трубы определяются граничными условиями для компонент скоростей:

$$v_x = 0, v_r = \frac{\partial u_r}{\partial t} \text{ при } r = R. \quad (4)$$

Если деформация стенки мала, то можно считать, что

$$u_r|_{r=R} + u_r = v_r|_{r=R}. \quad (5)$$

Дифференцируя уравнения (3) по переменной  $t$ , с учетом (5), запишем

$$\frac{\partial \bar{p}}{\partial t} = \frac{E h \partial_{r=R}}{R^2(1-\nu_1^2)} \text{ где } \bar{p} = p - p_c. \quad (6)$$

Производя интегрирование уравнения неразрывности от 0 до  $R$ , найдем

$$\frac{\partial \bar{V}_x}{\partial x} = -\frac{2}{R} \partial_{r=R}, \quad \text{где } \bar{V}_x \text{ – средняя скорость течения.} \quad (7)$$

Тогда связь между давлением и средней скоростью описывается уравнением

$$\frac{\partial \bar{p}}{\partial t} = -\frac{\bar{E} h}{2R} \frac{\partial \bar{V}_x}{\partial x}, \quad \text{где } \bar{p} = p - p_c, \bar{E} = \frac{E}{1-\nu_1^2}. \quad (8)$$

Таким образом, упрощенная система уравнений движения вязкой жидкости в трубах с упругими стенками примет окончательный вид:

$$\begin{cases} \frac{\partial V_x}{\partial t} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x} + \nu \left( \frac{\partial^2 V_x}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial V_x}{\partial r} \right), \\ \frac{\partial p}{\partial r} = 0, \frac{\partial V_x}{\partial x} + \frac{\partial V_r}{\partial r} + \frac{V_r}{r} = 0, \\ \frac{\partial \bar{p}}{\partial t} = -\frac{\bar{E} h}{2R} \frac{\partial \bar{V}_x}{\partial x}. \end{cases} \quad (9)$$

Для решения упрощенной задачи при условиях, что в начальном и конечном сечениях трубы давление жидкости задается в комплексном виде, которые соответствуют рассматриваемому случаю, т.е.

$$\begin{aligned} p &= \sum_{n=1}^N p_{n0} \exp(in\omega t) \text{ при } x = 0, \\ p &= \sum_{n=1}^N p_{nL} \exp(in\omega t) \text{ при } x = L. \end{aligned} \quad (10)$$

Тогда система уравнений принимает следующий вид:

$$\frac{\partial^2 \tilde{V}_x}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial \tilde{V}_x}{\partial r} - \frac{in\omega}{v} \tilde{V}_x = \frac{1}{\rho v} \frac{\partial \tilde{p}}{\partial x}, \quad (11)$$

$$\frac{\partial p}{\partial r} = 0, \frac{\partial \tilde{V}_x}{\partial x} + \frac{\partial \tilde{V}_r}{\partial r} + \frac{\tilde{V}_r}{r} = 0, \quad (12)$$

$$in\omega \frac{1}{a} \tilde{p} = -\frac{\partial \tilde{V}_x}{\partial x}, \quad (13)$$

$$\text{где } a = \frac{\tilde{E}h}{2R}$$

Решение системы уравнений (11),(12) и (13) с учетом граничных условий (4) запишем в виде

$$\tilde{V}(x, r) = \frac{1}{\rho(in\omega)} \left( -\frac{\partial \tilde{p}}{\partial x} \right) \left( 1 - \frac{I_0\left(\sqrt{\frac{in\omega}{v}} r\right)}{I_0\left(\sqrt{\frac{in\omega}{v}} R\right)} \right). \quad (14)$$

Умножив обе части формулы (14) на  $\frac{2r}{R^2}$  и проинтегрировав от 0 до R, получим

$$\tilde{V}(x) = \frac{1}{in\omega\rho} \left( -\frac{\partial \tilde{p}}{\partial x} \right) \left( 1 - \frac{2J_1\left(\frac{3}{i^2}\alpha_n\right)}{\frac{3}{i^2}\alpha_n J_0\left(\frac{3}{i^2}\alpha_n\right)} \right). \quad (15)$$

$$\text{где } \alpha_n^2 = \frac{n\omega}{v} R^2$$

Тогда

$$\frac{\partial \tilde{p}}{\partial x} = -z \tilde{V}_x(x). \quad (16)$$

Произведя дифференцирование (16) по x и подставив в место  $\frac{\partial \tilde{V}_x(x)}{\partial x}$  его значение из уравнения (13), получаем уравнения для определения давления

$$\frac{\partial^2 \tilde{p}}{\partial x^2} - \frac{in\omega}{a} z \tilde{p} = 0. \quad (17)$$

$$\begin{aligned} \tilde{p} &= \sum_{n=1}^N \tilde{p}_{n0} \text{ при } x = 0, \\ \tilde{p} &= \sum_{n=1}^N \tilde{p}_{nL} \text{ при } x = L. \end{aligned} \quad (18)$$

$$\tilde{p}(x) = \sum_{n=1}^N \left[ \tilde{p}_{n0} \frac{\text{sh}\sqrt{\frac{in\omega}{a}} zL(1-\frac{x}{L})}{\text{sh}\sqrt{\frac{in\omega}{a}} zL} + \tilde{p}_{nL} \frac{\text{sh}\sqrt{\frac{in\omega}{a}} zL\frac{x}{L}}{\text{sh}\sqrt{\frac{in\omega}{a}} zL} \right], \quad (19)$$

$$\tilde{V}_x(x) = \sum_{n=1}^N \left[ \tilde{p}_{n0} \frac{\text{ch}\sqrt{\frac{in\omega}{a}} zL(1-\frac{x}{L})}{\text{sh}\sqrt{\frac{in\omega}{a}} zL} - \tilde{p}_{nL} \frac{\text{sh}\sqrt{\frac{in\omega}{a}} zL\frac{x}{L}}{\text{sh}\sqrt{\frac{in\omega}{a}} zL} \right] \sqrt{\frac{in\omega}{az}}. \quad (20)$$

Используя полученное решение (19) и (20) можно произвести числовые расчеты для пульсирующего течения вязкой несжимаемой жидкости в круглой цилиндрической трубе с упругими стенками.

### Список использованной литературы

1. Наврузов К. Гидродинамика пульсирующих течений в трубопроводах. Ташкент Фан. 1986, с.112
2. Слезкин Н.А. Динамика вязкой несжимаемой жидкости. – М.: Гостехиздат, 1956. – 520 с.
3. Лойцянский Л.Г. Механика жидкости и газа. – М.: Наука, 1973. – 877 с.
4. Громека И.С. О скорости распространения волнообразного движения жидкости в упругих трубах. Собр. соч. – М., 1952. – С. 172-183.