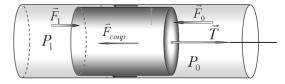
## Задача 2. «Просачивание»

## 1. Неподвижный цилиндр.

Сумма сил, действующих на цилиндр равна нулю, так как он покоится, поэтому

$$\Delta P \cdot \pi R^2 + F_{conv.} = T , \qquad (1)$$

здесь  $\Delta P \cdot \pi R^2 = F_0 - F_1$  - разность сил давления жидкости на торцы цилиндра;



$$F_{conp.} = \gamma \frac{v}{h} \cdot 2\pi Rl \tag{2}$$

- сила вязкого трения, действующая со стороны движущейся жидкости на боковую поверхность цилиндра.

Жидкость в зазоре движется с постоянной скоростью, поэтому сумма сил, действующих на нее также равна нулю, поэтому можно записать

$$\Delta P \cdot 2\pi Rh = 2F_{conn} \tag{3}$$

Здесь и далее, мы учитываем малость толщины зазора, поэтому его площадь поперечного сечения может быть записана в виде (если пренебречь малой величиной  $h^2$ )

$$s = \pi (R+h)^2 - \pi R^2 \approx 2\pi Rh. \tag{4}$$

При записи уравнения (3) также следует учесть, что на жидкость действуют силы вязкого трения, как со стороны боковой поверхности цилиндра, так и со стороны внутренней поверхности трубки, причем различием в их площадях можно пренебречь.

Из уравнений (1), (3) находим

$$F_{conp.} = \pi R h \cdot \Delta P$$

$$T = \pi R^2 \Delta P \left( 1 + \frac{h}{R} \right). \tag{5}$$

Как следует из последней формулы, сила натяжения нити превышает разность сил давления на величину силы вязкого трения, действующей на боковую поверхность цилиндра.

Приравнивая силу трения к ее выражению через среднюю скорость течения воды в зазоре

$$\pi Rh \cdot \Delta P = \gamma \frac{v}{h} \cdot 2\pi Rl \,, \tag{6}$$

находим

$$v = \frac{h^2}{2\gamma l} \Delta P. \tag{7}$$

Расход жидкости равен средней скорости, умноженной на площадь поперечного сечения потока

$$q = 2\pi Rh \cdot v = \frac{\pi Rh^3}{\gamma l} \Delta P. \tag{8}$$

Обратите внимание на сильную зависимость расхода жидкости от толщины зазора, например, при уменьшении толщины зазора в 2 раза расход уменьшается в 8 раз!

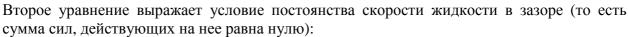
## 2. «Тонем и всплываем!»

Данная часть задачи отличается от предыдущей, тем, что необходимо учитывать действие силы тяжести, как на цилиндр, так и на движущуюся жидкость. Так как на жидкость в зазоре и на цилиндр действуют тормозящие силы, зависящие от скоростей движения. По-прежнему, векторная сумма сил, действующих на цилиндр, равна нулю, поэтому

$$mg - \pi R^2 \Delta P - F_{conn} = 0. (9)$$

Запишем также выражение для массы цилиндра

$$m = \pi R^2 l \rho_1. \tag{10}$$



$$2\pi Rh\Delta P - 2\pi Rhl\rho_0 g - 2F_{conp.} = 0 , \qquad (11)$$

где второе слагаемое есть сила тяжести, действующая на жидкость.

Из уравнения (9) выразим силу сопротивления (с учетом выражения для массы цилиндра (10)) и подставим ее в уравнение (11)

$$2\pi Rh\Delta P - 2\pi Rhl\rho_0 g - 2(\pi R^2 l\rho_1 g - \pi R^2 \Delta P) = 0.$$

Из этого уравнения выражаем значения разности давлений

$$\Delta P = \frac{\rho_1 g l + \frac{h}{R} \rho_0 g l}{1 + \frac{h}{R}} \tag{12}$$

Полученное выражение принципиально отличается от формулы для гидростатического давления столба жидкости в зазоре  $(\Delta P)_{cmamuческое} = \rho_0 gl$ . Разность сил давлений (см. (9)) равна силе тяжести цилиндра уменьшенной на силу вязкого трения. Иными словами, формулы гидростатики не применимы при движении жидкости. Основные условия гидростатики — условия равновесия, а в данном случае главное — условия установившегося движения жидкости (и цилиндра). При движении тела в жидкости происходит такое перераспределение давлений, которое и обеспечивает условия стационарности потоков.

Эту идею можно развить и далее - формула для гидростатической силы Архимеда также «не работает» в данном случае. Сумма сил давлений жидкости на цилиндр равна весу цилиндра (минус сила сопротивления), а не весу жидкости вытесненной цилиндром! Формально, разность между полученным выражением (12) и гидростатическим давлением выражается формулой

$$\frac{\rho_{1}gl + \frac{h}{R}\rho_{0}gl}{1 + \frac{h}{R}} - \rho_{0}gl = \frac{\rho_{1}gl + \rho_{0}gl}{1 + \frac{h}{R}} \approx (\rho_{1} - \rho_{0})gl.$$
 (13)

Найдем из уравнения (9) силу сопротивления, действующую на поверхность диска

$$F_{conp.} = \pi R^2 l \rho_1 g - \pi R^2 \Delta P = \pi R^2 \frac{\frac{h}{R} \rho_1 g l - \frac{h}{R} \rho_0 g l}{1 + \frac{h}{R}} \approx \pi R^2 \frac{h}{R} (\rho_1 - \rho_0) g l.$$
 (14)

С другой стороны эта же сила выражается через среднюю скорость жидкости

$$F_{conp.} = 2\pi R l \gamma \frac{v}{h}. \tag{15}$$

Скорость течения жидкости в зазоре связана со скоростью движения цилиндра условием постоянства объема жидкости (объем жидкости вытесненной цилиндром равен объему жидкости, протекающей в зазоре):

$$2\pi Rhv = \pi R^2 u . ag{16}$$

Из этого уравнения легко найти среднюю скорость движения жидкости в зазоре

$$v = \frac{R}{2h}u. (17)$$

Отметим, что скорость течения жидкости значительно превышает скорость движения цилиндра (из  $R >> h \implies v >> u$ ), что оправдывает сделанное в условие о практической независимости силы сопротивления от скорости движения цилиндра)

Теперь решим систему уравнений (14)-(16). Находим

$$2\pi Rhv = \pi R^2 u \quad \Rightarrow 2\pi Rv = \frac{\pi R^2}{h}u;$$

$$F_{conp.} = 2\pi R l \gamma \frac{v}{h} = \frac{\pi R^2 l}{h^2} \gamma u$$

Наконец из равенства

$$\frac{\pi R^2 l}{h^2} u = \pi R^2 \frac{h}{R} (\rho_1 - \rho_0) g l$$

определяем

$$u = \frac{h^3}{\mathcal{R}} (\rho_1 - \rho_0) g. \tag{17}$$

Решение задачи при всплывании цилиндра аналогично.

Суммарная сила, действующая на цилиндр, равна нулю:



$$mg - \pi R^2 \Delta P + F_{conp.} = 0$$
  

$$\pi R^2 l \rho_1 g - \pi R^2 \Delta P + F_{conp.} = 0$$
(18)

Суммарная сила, действующая на жидкость в зазоре, равна нулю

$$2\pi Rh\Delta P - 2\pi Rhl\rho_0 g + 2F_{conp.} = 0 , \qquad (19)$$

Исключая из этих уравнений силу сопротивления, находим разность давлений

$$\Delta P = \frac{\rho_1 g l + \frac{h}{R} \rho_0 g l}{1 + \frac{h}{R}}.$$
 (20)

Скорость опускания цилиндра находим, выражая силу сопротивления через среднюю скорость жидкости в зазоре и уравнение неразрывности. Опуская промежуточные выкладки, получаем

$$u = \frac{h^3}{\mathcal{R}} (\rho_0 - \rho_1) g. \tag{21}$$