Течения вязкой жидкости

Верещагин Антон Сергеевич
канд. физ.-мат. наук, доцент

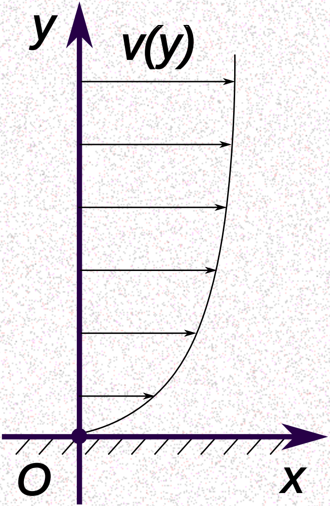
Кафедра аэрофизики и газовой динамики

30 декабря 2020 г.

Аннотация

Понятие вязкой жидкости. Тензор напряжений для вязкой несжимаемой жидкости. Система уравнений Навье – Стокса. Постановка граничных условий. Подобие течений вязкой несжимаемой жидкости. П-теорема. Течение Пуазейля.

Понятие вязкой жидкости

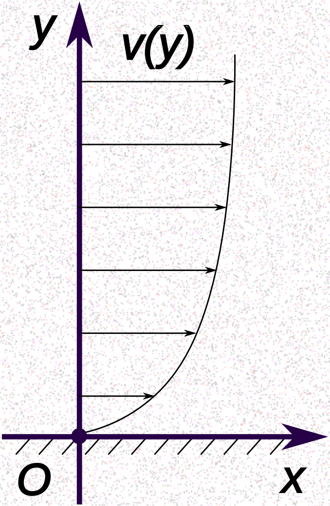


Касательная сила, действующая на стенку

$$\tau = \mu \frac{dv}{dy} = \rho\nu \frac{dv}{dy},$$

где $\mu = \rho\nu$ – коэффициент динамической вязкости; ν – коэффициент кинематической вязкости; ρ – плотность.

Понятие вязкой жидкости



Касательная сила, действующая на стенку

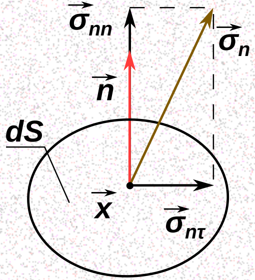
$$\tau = \mu \frac{dv}{dy} = \rho\nu \frac{dv}{dy},$$

где $\mu = \rho\nu$ – коэффициент динамической вязкости; ν – коэффициент кинематической вязкости; ρ – плотность.

Размерность коэффициентов вязкости

$$[\mu] = \frac{\text{кг}}{\text{м} \cdot \text{с}}, \quad [\nu] = \frac{\text{м}^2}{\text{с}}.$$

Тензор напряжений вязкой несжимаемой жидкости



Разложение напряжения, возникающего в сплошной среде, на тангенциальную и нормальную составляющие

Связь тензора напряжений и тензора скоростей деформаций

$$\sigma = -pI + 2\mu e,$$

где p – давление; I – единичный тензор; e – тензор скоростей деформаций, задаваемый соотношением

$$e_{ij} = \frac{1}{2}\left(\frac{\partial v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial v_j}{\partial x_i}\right),$$

где v_i – компоненты вектора скорости ($i = 1,2,3$).

Уравнения движения вязкой несжимаемой жидкости

Уравнения Навье – Стокса

$$\operatorname{div}\vec{v} = 0,$$

$$\frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + (\vec{v}\cdot\nabla)\vec{v} = -\frac{1}{\rho}\nabla p + \nu\Delta\vec{v} + \vec{f},$$

$$c_V\left(\frac{\partial T}{\partial t} + (\vec{v}\cdot\nabla)T\right) = \frac{\kappa}{\rho}\Delta T + \frac{2\mu}{\rho}e_{ij}e_{ij}.$$

Неизвестные функции, определенные и дифференцируемые в некоторой области пространства: $\vec{v}(t,\vec{x})$ – вектор скорости; $p(t,\vec{x})$ – давление; $T(t,\vec{x})$ – температура.

Константы: ρ – плотность; ν – коэффициент кинематической вязкости; κ – коэффициент температуропроводности.

Обозначения: e_{ij} – компоненты тензора скоростей деформаций; $\vec{f}$ – вектор внешних сил.

Уравнения движения вязкой несжимаемой жидкости

Система уравнений разбивается на две подсистемы:

Уравнения Навье – Стокса

$$\operatorname{div}\vec{v} = 0,$$

$$\frac{\partial\vec{v}}{\partial t} + (\vec{v}\cdot\nabla)\vec{v} = -\frac{1}{\rho}\nabla p + \nu\Delta\vec{v} + \vec{f}.$$

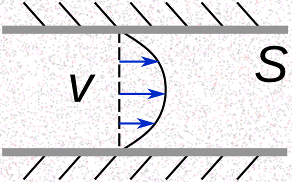
Закон динамики температуры

$$c_V\left(\frac{\partial T}{\partial t} + (\vec{v}\cdot\nabla)T\right) = \frac{\kappa}{\rho}\Delta T + \frac{2\mu}{\rho}e_{ij}e_{ij}$$

Решив уравнения Навье – Стокса, мы найдем распределение скорости и давления. Зная распределение скорости, из второй части находим распределение температуры. Дальше будут рассматриваться решения только первой части, т.е. уравнений Навье – Стокса.

Граничные условия для уравнения Навье – Стокса

Условия на неподвижной границе

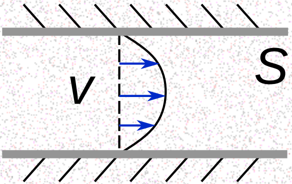


Кинематическое условие:

$$\vec{v}|_S = 0.$$

Граничные условия для уравнения Навье – Стокса

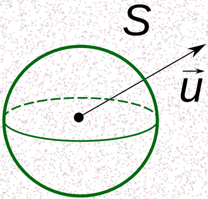
Условия на неподвижной границе



Кинематическое условие:

$$\vec{v}|_S = 0.$$

Условие на подвижной границе

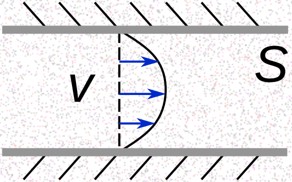


Кинематическое условие:

$$\vec{v}|_S = \vec{u}.$$

Граничные условия для уравнения Навье – Стокса

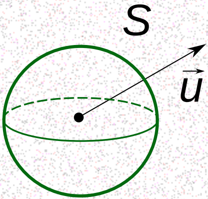
Условия на неподвижной границе



Кинематическое условие:

$$\vec{v}|_S = 0.$$

Условие на подвижной границе

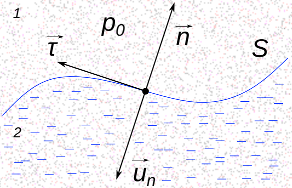


Кинематическое условие:

$$\vec{v}|_S = \vec{u}.$$

Такого вида граничные условия называются условиями «прилипания».

Условия на свободной границе



1 – газ; 2 – вязкая жидкость

Кинематическое условие:

$$v_n|_S = u_n.$$

Динамические условия:

$$(\vec{n} \cdot \sigma) \cdot \vec{n}|_S = p|_S = p_0,$$

$$(\vec{n} \cdot \sigma) \cdot \vec{\tau}|_S = 0.$$

Подобие при течениях вязкой несжимаемой жидкости

Определение

Два физических явления называются **подобными**, если величины, характеризующие одно явление, могут быть получены из соответствующих величин другого, взятых в сходственных пространственно-временных точках, простым умножением на *одинаковые во всех точках множители*, называемые *коэффициентами подобия*.

Подобие при течениях вязкой несжимаемой жидкости

Уравнения Навье – Стокса в декартовой системе координат

$$\frac{\partial v_x}{\partial x}+\frac{\partial v_y}{\partial y}+\frac{\partial v_z}{\partial z}=0,$$

$$\frac{\partial v_x}{\partial t}+v_x\frac{\partial v_x}{\partial x}+v_y\frac{\partial v_x}{\partial y}+v_z\frac{\partial v_x}{\partial z}=X-\frac{1}{\rho}\frac{\partial p}{\partial x}+\nu\left(\frac{\partial^2 v_x}{\partial x^2}+\frac{\partial^2 v_x}{\partial y^2}+\frac{\partial^2 v_x}{\partial z^2}\right),$$

$$\frac{\partial v_y}{\partial t}+v_x\frac{\partial v_y}{\partial x}+v_y\frac{\partial v_y}{\partial y}+v_z\frac{\partial v_y}{\partial z}=Y-\frac{1}{\rho}\frac{\partial p}{\partial y}+\nu\left(\frac{\partial^2 v_y}{\partial x^2}+\frac{\partial^2 v_y}{\partial y^2}+\frac{\partial^2 v_y}{\partial z^2}\right),$$

$$\frac{\partial v_z}{\partial t}+v_x\frac{\partial v_z}{\partial x}+v_y\frac{\partial v_z}{\partial y}+v_z\frac{\partial v_z}{\partial z}=Z-\frac{1}{\rho}\frac{\partial p}{\partial z}+\nu\left(\frac{\partial^2 v_z}{\partial x^2}+\frac{\partial^2 v_z}{\partial y^2}+\frac{\partial^2 v_z}{\partial z^2}\right).$$

Подобие при течениях вязкой несжимаемой жидкости

Замена переменных

$$t = Tt', \quad x = Lx', \quad y = Ly', \quad z = Lz',$$

$$v_x = Vv'_x, \quad v_y = Vv'_y, \quad v_z = Vv'_z, \quad p = Pp',$$

$$X = FX', \quad Y = FY', \quad Z = FZ',$$

где T, L, V, P, F – характерные значения времени, размера течения, скорости, давления, силы сплошной среды.
Штрихами обозначены новые безразмерные переменные.

Подобие при течениях вязкой несжимаемой жидкости

Уравнения Навье – Стокса, записанные с использованием безразмерных комплексов

$$Sh\frac{\partial v'_x}{\partial t'}+v'_x\frac{\partial v'_x}{\partial x'}+v'_y\frac{\partial v'_x}{\partial y'}+v'_z\frac{\partial v'_x}{\partial z'} = \frac{1}{Fr}X'-Eu\frac{\partial p'}{\partial x'}+\frac{1}{Re}\left(\frac{\partial^2 v'_x}{\partial x'^2}+\frac{\partial^2 v'_x}{\partial y'^2}+\frac{\partial^2 v'_x}{\partial z'^2}\right),$$

$$Sh\frac{\partial v'_y}{\partial t'}+v'_x\frac{\partial v'_y}{\partial x'}+v'_y\frac{\partial v'_y}{\partial y'}+v'_z\frac{\partial v'_y}{\partial z'} = \frac{1}{Fr}Y'-Eu\frac{\partial p'}{\partial y'}+\frac{1}{Re}\left(\frac{\partial^2 v'_y}{\partial x'^2}+\frac{\partial^2 v'_y}{\partial y'^2}+\frac{\partial^2 v'_y}{\partial z'^2}\right),$$

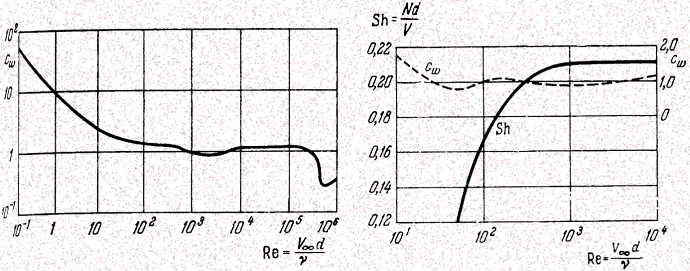
$$Sh\frac{\partial v'_z}{\partial t'}+v_x\frac{\partial v'_z}{\partial x'}+v'_y\frac{\partial v'_z}{\partial y'}+v'_z\frac{\partial v'_z}{\partial z'} = \frac{1}{Fr}Z'-Eu\frac{\partial p'}{\partial z'}+\frac{1}{Re}\left(\frac{\partial^2 v'_z}{\partial x'^2}+\frac{\partial^2 v'_z}{\partial y'^2}+\frac{\partial^2 v'_z}{\partial z'^2}\right).$$

Безразмерные комплексы – критерии подобия

$\frac{L}{VT} = \mathrm{Sh}$ – число Струхаля, $\frac{P}{\rho V^2} = \mathrm{Eu}$ – число Эйлера,

$\frac{VL}{\nu} = \mathrm{Re}$ – число Рейнольдса, $\frac{V^2}{FL} = \mathrm{Fr}$ – число Фруда.

Колебание струн в однородном потоке воздуха



Rochko A. On the development of turbulent wakes from vortex streets. - NACA Rep., 1954, v. 1191.

Критерии подобия

$$\mathrm{Sh} = \mathrm{Sh}(\mathrm{Re}) = \frac{Nd}{V_\infty}, \quad c_w = \mathrm{Eu}(\mathrm{Re}) = \frac{P}{\rho V_\infty^2}, \quad \mathrm{Re} = \frac{V_\infty d}{\nu}.$$

Заданные величины: d – диаметр струны; V_∞ – скорость набегающего потока; ν – вязкость; ρ – плотность.

Неизвестные: N – частота колебаний; P – давление.

Определение

Функция $f(x_1, x_2, \dots, x_n)$ называется размерноoднородной, если существует такая совокупность чисел b_k ($k = \overline{1,m}$), что имеет место равенство

$$f(\alpha_1^{a_{11}} \dots \alpha_m^{a_{1m}} x_1, \dots, \alpha_1^{a_{n1}} \dots \alpha_m^{a_{nm}} x_n) = \alpha_1^{b_1} \alpha_2^{b_2} \dots \alpha_m^{b_m} f(x_1, x_2, \dots, x_n)$$

для всех α_k ($k = \overline{1,m}$) и x_i ($i = \overline{1,n}$) в области определения.

П-теорема (Бекингем, Федерман)

Если x_1, x_2, …, x_n – численные значения n физических величин, $A = (a_{ij})$ ($i = \overline{1,n}, j = \overline{1,m}$) – матрица их размерностей по отношению к единицам измерения M_1, M_2,…, M_m, f – произвольная размерноoднородная функция переменных x_1, x_2, …, x_n, а Π_1, Π_2, …, Π_p ($p = n - r$, r – ранг матрицы A) – фундаментальная система степенных одночленов переменных x_1, x_2, …, x_n, то при произвольных действительных числах k_1, k_2, …, k_n имеет место равенство

$$f(x_1, x_2, \ldots, x_n) = x_1^{k_1} x_2^{k_2} \ldots x_n^{k_n} G(\Pi_1, \Pi_2, \ldots, \Pi_p).$$

Размерности параметров в уравнениях Навье – Стокса

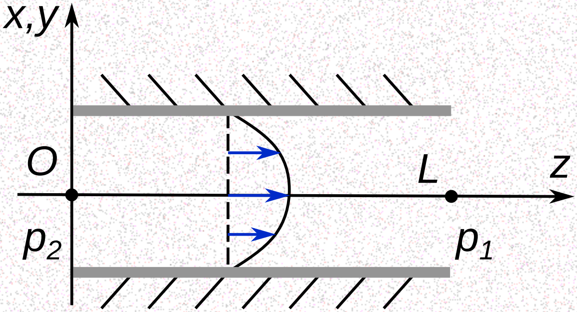
	кг	м	с
x, y, z	0	1	0
t	0	0	1
u, v, w	0	1	-1
p	1	-1	-2
g	0	1	-2
ρ	1	-3	0
μ	1	-1	-1

Ранг матрицы $r = 3$. Число размерных величин, определяющих движение, равно 7. Фундаментальная система параметров Π содержит $p = n - r = 4$ параметра. Это, например, ранее введенные числа подобия Re, Sh, Eu, Fr.

Общее решение уравнений Навье – Стокса без учета краевых и начальных условий

$$f(x_1, x_2, \ldots, x_n) = x_1^{k_1} x_2^{k_2} \ldots x_n^{k_n} G(\mathrm{Re}, \mathrm{Fr}, \mathrm{Sh}, \mathrm{Eu})$$

Течение Пуазейля



Постановка задачи

В трубе постоянного сечения под действием перепада давления $\Delta p = p_2 - p_1$ течет жидкость плотности ρ и вязкостью ν. Требуется найти кинематические и динамические характеристики потока.

Постановка математической задачи

Ищем решение стационарных уравнений Навье – Стокса в виде

$$p = p(x,y,z), \quad \vec{v} = v(x,y,z)\vec{e}_z.$$

Система уравнений, спроектированная на оси координат:

$$\frac{\partial v}{\partial z} = 0, \quad 0 = -\frac{1}{\rho}\frac{\partial p}{\partial x}, \quad 0 = -\frac{1}{\rho}\frac{\partial p}{\partial y},$$

$$v\frac{\partial v}{\partial z} = -\frac{1}{\rho}\frac{\partial p}{\partial z} + \nu\left(\frac{\partial^2 v}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 v}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 v}{\partial z^2}\right).$$

Условия на границах:

$$p|_{z=0} = p_2, \quad p|_{z=L} = p_1,$$

$$v|_S = 0,$$

где S – поверхность трубы.

Течение Пуазейля

Решение

Так как $\dfrac{\partial v}{\partial z} = 0$ и $p = p(z)$, то

$$\frac{\partial p}{\partial z} = \mu \left(\frac{\partial^2 v}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 v}{\partial y^2} \right) = \lambda \quad \Rightarrow \quad \lambda = \frac{p_2 - p_1}{L}.$$

Из граничных условий следует решение для давления

$$p(z) = p_2 + \frac{p_1 - p_2}{L} z$$

и задача Дирихле для определения профиля скорости

$$\frac{\partial^2 v}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 v}{\partial y^2} = \frac{\Delta p}{\mu L}, \quad v|_\gamma = 0,$$

где γ – кривая на пересечении поверхности S и плоскости Oxy.

Течение Пуазейля: плоский канал

Скорость течения

$$v(y) = \frac{\Delta p \cdot h^2}{2\mu L}\left[1 - \left(\frac{y}{h}\right)^2\right],$$

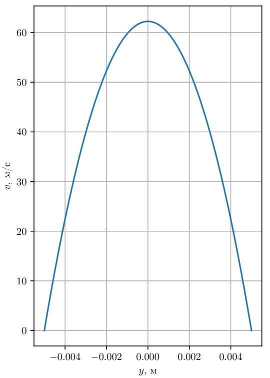
$$v_{max} = \frac{1}{2}\frac{\Delta p \cdot h^2}{\mu L}.$$

Расход по сечению

$$Q = \int_{-h}^{h} v(y)dy = \frac{2}{3}\frac{\Delta p \cdot h^3}{\mu L}$$

Средняя скорость по течению

$$v_{avg} = \frac{Q}{2h} = \frac{1}{3}\frac{\Delta p \cdot h^2}{\mu L} = \frac{2}{3}v_{max}$$



Профиль скорости при $\Delta p = 5 \cdot 10^4$ Па, $h = 5$ мм, $L = 10$ м, $\mu = 1004 \cdot 10^{-6}$ Па·с

Закон сопротивления плоского канала

Вводя коэффициент сопротивления λ для плоского канала

$$\Delta p = \lambda \frac{L}{2h} \frac{\rho v_{avg}^2}{2},$$

получим выражение для коэффициента сопротивления через число Рейнольдса:

$$\lambda = \frac{24}{\mathrm{Re}},$$

где $\mathrm{Re} = \dfrac{v_{avg} 2h}{\nu}$.

Течение Пуазейля: эллиптический канал

Скорость течения

$$v(x,y) = \frac{\Delta p}{2\mu L}\frac{a^2 b^2}{a^2+b^2}\left(1-\frac{x^2}{a^2}-\frac{y^2}{b^2}\right),$$

$$v_{max} = \frac{\Delta p}{2\mu L}\frac{a^2 b^2}{a^2+b^2}.$$

Расход по сечению

$$Q = \int\limits_S v(x,y)dxdy = \frac{1}{2}\pi ab v_{max}$$

Средняя скорость по течению

$$v_{avg} = \frac{Q}{\pi ab} = \frac{1}{2}v_{max}$$

Течение Пуазейля: круглый канал

Скорость течения

$$v(x,y) = \frac{\Delta p}{2\mu L}\frac{r^2}{2}\left(1 - \frac{x^2+y^2}{r^2}\right),$$

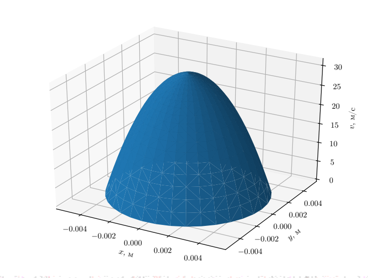
$$v_{max} = \frac{\Delta p}{2\mu L}\frac{r^2}{2}.$$

Расход по сечению

$$Q = \int\limits_S v(x,y)dxdy = \frac{1}{2}\pi r^2 v_{max}$$

Средняя скорость по течению

$$v_{avg} = \frac{Q}{\pi r^2} = \frac{1}{2}v_{max}$$



Профиль скорости при
$\Delta p = 5 \cdot 10^4$ Па, $r = 5$ мм, $L = 10$ м,
$\mu = 1004 \cdot 10^{-6}$ Па·с

Закон сопротивления круглого канала

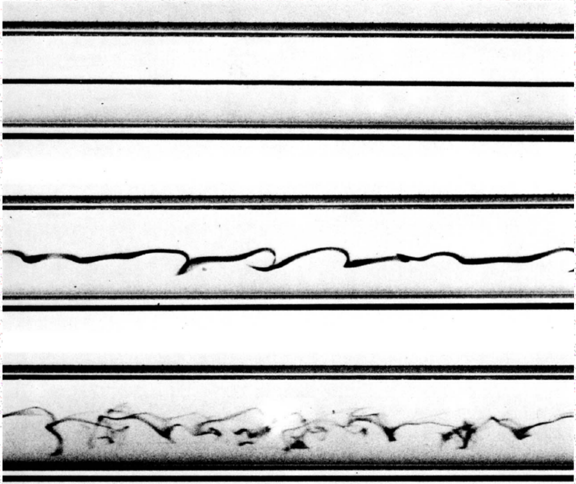
Вводя коэффициент сопротивления λ для круглого канала диаметра d

$$\Delta p = \lambda \frac{L}{d} \frac{\rho v_{avg}^2}{2},$$

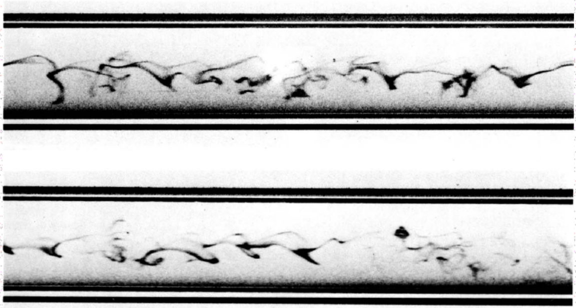
получим выражение для коэффициента сопротивления через число Рейнольдса:

$$\lambda = \frac{64}{\mathrm{Re}}, \text{ где } \mathrm{Re} = \frac{v_{avg} d}{\nu}.$$

Реальное течение в канале



Реальное течение в канале



Повторение эксперимента Рейнольдса с краской. Критическое число Рейнольдса Re в приведенном эксперименте оказалось ниже 13000 в отличие от оригинального эксперимента Рейнольдса вследствие помех от уличного движения в современном Манчестере.

М. Ван-Дайк. Альбом течений жидкости и газа. М.:Мир, 1986

Литература

Лойцянский Л. Г. Механика жидкости газа и плазмы: Учеб. для вузов. — 7-е изд., испр. – М.:Дрофа, 2003.