Течения вязкой жидкости

Верещагин Антон Сергеевич канд. физ.-мат. наук, старший преподаватель

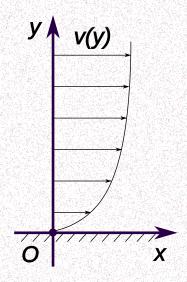
Кафедра аэрофизики и газовой динамики ФФ НГУ

19 февраля 2019 г.



Аннотация

Понятие вязкой жидкости

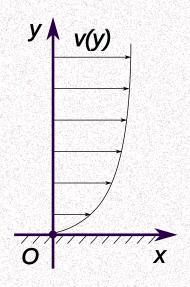


Касательная сила, действующая на стенку

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

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

Понятие вязкой жидкости



Касательная сила, действующая на стенку

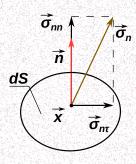
$$\tau = \mu \frac{dv}{dy} = \rho \nu \frac{dv}{dy},$$

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

Размерность коэффициентов вязкости

$$[\mu] = rac{\mathrm{K}\Gamma}{\mathrm{M}\cdot\mathrm{c}}, \quad [
u] = rac{\mathrm{M}^2}{\mathrm{c}}.$$

Тензор напряжений вязкой несжимаемой жидкости



Разложение напряжения, возникающего в сплошной среде, на тангенциальную и нормальную составляющие Связь тензора напряжения и тензора скоростей деформации

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

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

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

 v_i – компоненты вектора скорости ($i = \overline{1,n}$).

Уравнения движения вязкой несжимаемой жидкости

Уравнения Навье-Стокса

$$\begin{split} \operatorname{div} \vec{v} &= 0, \\ \frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + (\vec{v} \cdot \nabla) \vec{v} &= -\frac{1}{\rho} \nabla p + \nu \Delta \vec{v} + \vec{f}, \\ c_V \left(\frac{\partial \vec{T}}{\partial t} + (\vec{v} \cdot \nabla) T \right) &= \frac{\kappa}{\rho} \Delta T + \frac{2\mu}{\rho} e_{ij} e_{ij}, \end{split}$$

Неизвестные функции, определённые 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; e_{ij} – компоненты тензора скоростей деформации; \vec{f} – вектор внешних сил.

Уравнения движения вязкой несжимаемой жидкости

Система уравнений разбивается на две подсистемы:

Уравнения Навье-Стокса

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

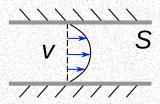
$$\frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + (\vec{v} \cdot \nabla) \vec{v} = -\frac{1}{\rho} \nabla p + \nu \Delta \vec{v} + \vec{f}.$$

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 найдём распределение скорости и давления. Зная распределение скорости, из второй части, находится распределение температуры. Дальше будут рассматриваться только изотермические течения (первая часть системы).

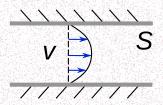
Условия на неподвижной границе



Кинематическое условие:

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

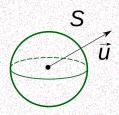
Условия на неподвижной границе



Кинематическое условие:

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

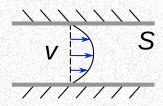
Условие на подвижной границе



Кинематическое условие:

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

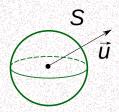
Условия на неподвижной границе



Кинематическое условие:

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

Условие на подвижной границе



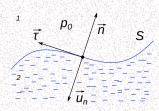
Кинематическое условие:

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

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:

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

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



Определение

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

Уравнения Навье-Стокса в декартовой системе координат

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

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

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

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

Замена переменных

$$t = Tt'$$
, $x = Lx'$, $y = Ly'$, $z = Lz'$,
 $v_x = Vv'_x$, $v_y = Vv'_y$, $v_z = Vv'_z$, $p = Pp'$,
 $X = FX'$, $Y = FY'$, $Z = FZ'$,

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

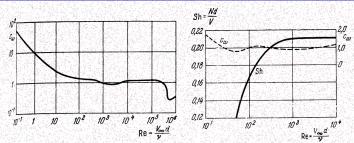
Уравнения Навье-Стокса, записанные с использованием безразмерных комплексов

$$\begin{split} Sh\frac{\partial v_x'}{\partial t'} + v_x'\frac{\partial v_x'}{\partial x'} + v_y'\frac{\partial v_x'}{\partial y'} + v_z'\frac{\partial v_x'}{\partial z'} &= \frac{1}{Fr}X' - Eu\frac{\partial p'}{\partial x'} + \frac{1}{Re}\left(\frac{\partial^2 v_x'}{\partial x'^2} + \frac{\partial^2 v_x'}{\partial y'^2} + \frac{\partial^2 v_x'}{\partial z'^2}\right),\\ Sh\frac{\partial v_y'}{\partial t'} + v_x'\frac{\partial v_y'}{\partial x'} + v_y'\frac{\partial v_y'}{\partial y'} + v_z'\frac{\partial v_y'}{\partial z'} &= \frac{1}{Fr}Y' - Eu\frac{\partial p'}{\partial y'} + \nu\left(\frac{\partial^2 v_y'}{\partial x'^2} + \frac{\partial^2 v_x'}{\partial y'^2} + \frac{\partial^2 v_x'}{\partial z'^2}\right),\\ Sh\frac{\partial v_z'}{\partial t'} + v_x\frac{\partial v_z'}{\partial x'} + v_y'\frac{\partial v_z'}{\partial y'} + v_z'\frac{\partial v_z'}{\partial z'} &= \frac{1}{Fr}Z' - Eu\frac{\partial p'}{\partial z'} + \frac{1}{Re}\left(\frac{\partial^2 v_z'}{\partial x'^2} + \frac{\partial^2 v_x'}{\partial y'^2} + \frac{\partial^2 v_x'}{\partial z'^2}\right). \end{split}$$

Безразмерные комплексы - критерии подобия
$$\frac{L}{VT}={\rm Sh-число~Cтрухала}, \qquad \frac{P}{\rho V^2}={\rm Eu-число~Эйлера}, \\ \frac{VL}{\nu}={\rm Re-число~Pейнольдса}, \qquad \frac{V^2}{FL}={\rm Fr-число~\Phi руда}.$$



Колебание струн в однородном потоке воздуха



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

Критерии подобия

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

3 a d a h h b e e e n u u h b : d — диаметр струны, V_{∞} — скорость набегающего потока, ν — вязкость, ρ — плотность.

Неизвестные: N – частота колебаний, P – давление.



Основы теории размерности

Определение

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

$$f(lpha_1^{a_{11}}\dotslpha_m^{a_{1m}}x_1,\dots,lpha_1^{a_{n1}}\dotslpha_m^{a_{nm}}x_n)=lpha_1^{b_1}lpha_2^{b_2}\dotslpha_m^{b_m}f(x_1,x_2,\dots,x_n)$$
 для всех $lpha_k$ ($k=\overline{1,m}$) и x_i ($i=\overline{1,n}$) в области определения.

Основы теории размерности

П-теорема (Бекингем, Федерман)

Если x_1, x_2, \ldots, x_n — численные значения n физических величин, $A=(a_{ij})$ ($i=\overline{1,n}, j=\overline{1,m}$) — матрица их размерностей по отношению к единцам измерения M_1, M_2, \ldots, M_m, f — произвольная размернооднородная функция переменных x_1, x_2, \ldots, x_n , а $\Pi_1, \Pi_2, \ldots, \Pi_p$ (p=n-r, r — ранг матрицы A) — фундаментальная система степенных одночленов переменных x_1, x_2, \ldots, x_n , то при произвольных действительных числах k_1, k_2, \ldots, k_n имеет место равенство

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

Основы теории размерности

Размерности параметров в уравнениях Навье-Стокса

	кг	M	c
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

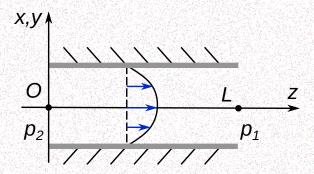
Ранг матрицы r=3. Число размерных величин, определяющих движение равно 7. Фундаментальная система параметров П содержит p=n-r=4 параметра. Это, например, ранее введённые числа подобия Re, Sh, Eu, Fr.

Общее решение уравнений Навье-Стокса без учёта краевых и начальных условий

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



Течение Пуазейля



Постановка задачи

В трубе постоянного сечения под действием перепада давления $\Delta p = p_2 - p_1$ течёт 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:

$$\begin{split} \frac{\partial v}{\partial z} &= 0, \quad 0 = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x}, \quad 0 = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y}, \\ v \frac{\partial v}{\partial z} &= -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial z} + \nu \left(\frac{\partial^2 v}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 v}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 v}{\partial z^2} \right). \end{split}$$

Условия на границах:

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

 $v|_S = 0,$

Течение Пуазейля

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

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

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

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

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

Расход по сечению

$$Q = \int_{-h}^{h} w dy = \frac{2}{3} \frac{\Delta p \cdot h^3}{\mu L}.$$

Средняя скорость по течению

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



Литература

- Кочин Н. Е., Кибель И. А., Розе Н. В. Теоретическая гидромеханика. М.:Гос. издат. физ.-мат. лит., 1963.
- Валландер С. В. Лекции по аэрогидромеханике. Учеб. пособие. Л., Изд-во Ленингр. ун-та, 1978.