

Моделирование движения потока. Уравнение Навье- Стокса

Известно, что реальные жидкости сопротивляются сдвигу одних частиц относительно соседних или одних слоев жидкости относительно других. Ньютон установил, что сила сопротивления сдвигу у жидких тел в противоположность закону Кулона для твердых тел, не зависит от давления, но зависит от площади, по которой происходит сдвиг, а также от скорости сдвига. В математической записи эти законы выражаются формулой

$$F = \mu * S \frac{dy}{dn}$$

Именуемой закона Ньютона

Здесь:

F – сила сопротивления,

S – площадь сдвига (расчетная),

$\frac{dy}{dn}$ – градиент скорости по нормали к направлению потока.

Из(1) получим касательное напряжение

$$\tau = \frac{dy}{dn}$$

Законы Ньютона позволяют составить общие физические уравнения с учетом сил сопротивления, которые будем называть силами вязкости.

Силы вязкости можно условно свести к объемным силам и ускорение этих сил определить отношением

$$F = \frac{R}{\rho dw}$$

- Обозначим проекции ускорения сил вязкости соответственно через F_x ; F_y ; F_z и введем их в уравнение Эйлера, тогда

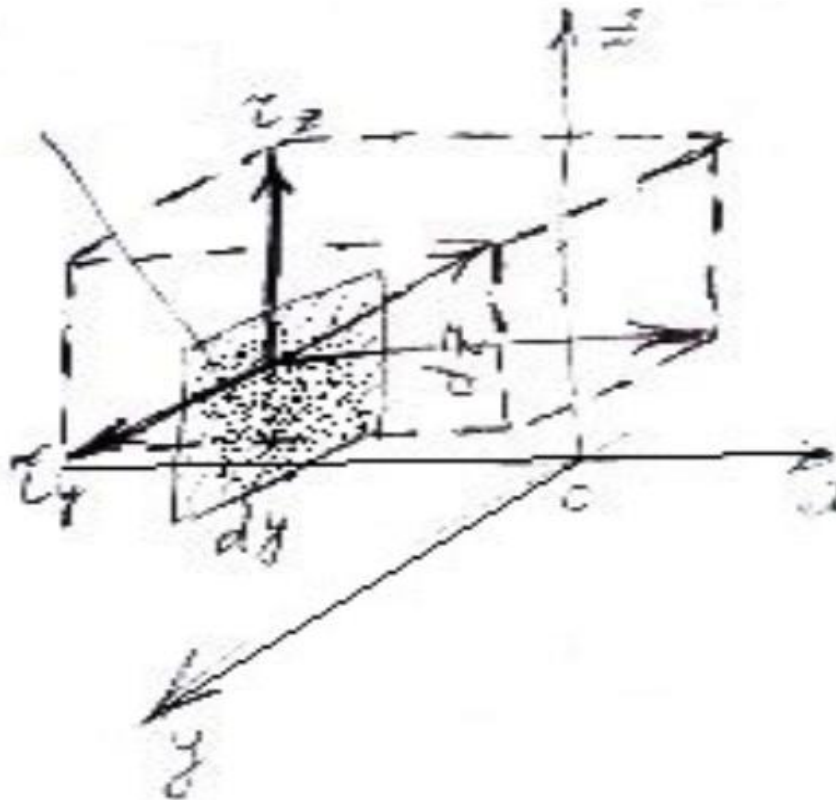
$$\left\{ \begin{array}{l} x - \frac{1}{\rho} \frac{dp}{dx} - \frac{du_x}{dt} - F_x = 0 \\ x - \frac{1}{\rho} \frac{dp}{dy} - \frac{du_y}{dt} - F_y = 0 \\ x - \frac{1}{\rho} \frac{dp}{dz} - \frac{du_z}{dt} - F_z = 0 \end{array} \right.$$

- Допустим, что на некоторую площадку $dy; dz$ в пределах координатной плоскости Oz действует сила вязкости dF

Разлагая эту силу на проекции по координатным осям получим

$$(dF \cdot \cos \alpha = dP_x)$$

нормальную к площади $(dy; dz; dT_y)$, касательную к площади $(dydz)$ в направлении оси (Oy) , (dT_z) касательную силу в направлении оси (Oz)



- Отнеся эти проекции силы вязкости к единице площади, т.е. разделив на (dy, dz) , получим 3 напряжения:
- Нормальное $P_x = \frac{dP_x}{d_u d_z}$ в направлении оси (Ox)
- Касательное $\tau_y = \frac{d\tau_y}{d_y d_z}$ в направлении оси (Oy)
- Касательное $\tau_z = \frac{d\tau_z}{d_y d_z}$ в направлении оси (Oz)

- Итак, сила вязкости определила собой три напряжения в пределах выделенной площадки – нормальное (направление сжатия и растяжения) и два касательных. Эти направления действуют по разным направлениям, каждое по своему. Т.о., при проектировании напряжений (и сил, ими определяемых) на какую-либо координатную ось в число действующих напряжений войдет только одно из трех напряжений (два других проектируются в точку).

- Рассмотрим теперь напряжения, действующие по граням прямоугольного параллелепипеда $ABCD A'B'C'D'$



Здесь из шести граней параллелепипеда три принадлежат трехгранному углу с вершиной A и три трехгранному углу с вершиной C .

Будем считать что течение имеет направление от угла A к углу C' , и определим сначала проекции на ось Ox всех напряжений трех граней угла A .

Для удобства записей введем двойную индексацию напряжений, например, для напряжений грани $(ABCD)$ нормальное напряжение (P_{xx}) , касательное напряжение (τ_{xy}) , касательное напряжение (τ_{xz}) .

Здесь первый индекс X обозначает, что напряжение принадлежит к грани нормальной к оси OX , а второй индекс указывает, в направлении какой оси действует данное напряжение. Например напряжение (P_{xx}) действует параллельно оси OX , а напряжение (τ_{xy}) действует в направлении оси Oz и т.д.. Аналогично будут записываться направления и для двух других граней угла A .

С учетом таких обозначений составим сумму проекций на ось OX сил вязкости, действующих на грани угла A .

$$p_{xx}dydz + \tau_{zx}dxdy + \tau_{zx}dxdy$$

- Составим теперь аналогичную сумму сил вязкости для граней угла
- $p'_{xx}dydz + \tau'_{zx}dxdy + \tau'_{zx}dxdy$
- Эти силы будут действовать в противоположном направлении, и тогда общая сила в направлении оси X
- $dF_x = (p_{xx} - p'_{xx})dydz + (\tau_{yx} - \tau'_{yx})dxdz + (\tau_{zx} - \tau'_{zx})dxdy$

- Определим теперь напряжение (P_{xx}) (τ'_{yx}) (τ'_{zx})

$$P'_{xx} = p_{xx} = \frac{dP_{xx}}{dx} dx;$$

$$\tau'_{yx} = \tau_{yx} + \frac{d\tau_{yx}}{dy} dy$$

$$\tau'_{zx} = \tau_{zx} + \frac{d\tau_{zx}}{dz} dz$$

Сделав соответствующую подстановку в предыдущее Уравнение и вынося за скобку общие множители (dx , dy , dz), получим:

$$dF'_x = - \left(\frac{dP_{xx}}{dx} + \frac{d\tau_{yx}}{dy} + \frac{d\tau_{zx}}{dz} \right)$$

А отнеся эту сумму проекций сил к единице массы, т.е. разделив на (ФОРМУЛА) получим проекции ускорения сил вязкости на ось ОХ (т.е. то ускорение, которое введено в уравнение Эйлера (2):

$$F_x = -1/\rho (dP_{xx}/dx + (dt_{yx})/dy + (dt_{zx})/dz$$

Определим теперь касательные напряжения, пользуясь законом Ньютона:

$$\tau_{yx} = \mu \frac{du_x}{dy} \text{ и } \tau_{zx} = \mu \frac{du_x}{dz}$$

- Аналогично можно принять нормальные напряжения (P_{xx}) определяемыми по закону Ньютона, т.е. принять

$$P_{xx} = \mu \frac{du_x}{dx} \quad \text{При этом если } \frac{du_x}{dx} > 0$$

то - напряжение с растяжением,

а при $\frac{du_x}{dx} < 0$ сжатия.

Сделав подстановки в уравнение (3), получим

$$F_x = -\frac{\mu}{P} \left(\frac{d^2 u_x}{dx^2} + \frac{d^2 u_x}{dy^2} + \frac{d^2 u_x}{dz^2} \right)$$

- Но $\mu/\rho = \nu$, поэтому можно записать первую строчку уравнений (2) в виде:

$$x - \frac{1}{\rho} \frac{dp}{dz} - \frac{du_x}{dt} + \nu \left(\frac{d^2 u_x}{dx^2} + \frac{d^2 u_x}{dy^2} + \frac{d^2 u_x}{dz^2} \right) = 0$$

Аналогичные выражения получим и для двух следующих строк системы (2). Принимая несколько иное расположение слагаемых, запишем окончательно систему уравнений движения вязкой жидкости в таком виде:

$$t - \nu \left(\frac{d^2 u_x}{dx^2} + \frac{d^2 u_x}{dy^2} + \frac{d^2 u_x}{dz^2} \right) + \frac{1}{\rho} \frac{dp}{dy} - \frac{du_y}{dt} - \nu \left(\frac{d^2 u_y}{dx^2} + \frac{d^2 u_y}{dy^2} + \frac{d^2 u_y}{dz^2} \right) = 0$$

Эти уравнения называются уравнениями Навье-Стокса