

# Физико-технический институт

ТОМСКИЙ ПОЛИТЕХНИЧЕСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ



# Лекция 3. Течение жидкостей 2

воскресенье, 21 апреля 2019 г.



При увеличении скорости или поперечных размеров потока характер течения существенным образом изменяется. Возникает энергичное перемешивание жидкости. Такое течение называется турбулентным. При турбулентном течении скорость частиц в каждом данном месте все время изменяется беспорядочным образом течение нестационарно.



*Турбулентность*, явление, наблюдаемое во многих течениях жидкостей и газов, заключается в том, что в этих течениях образуются многочисленные вихри различных размеров, вследствие чего их гидродинамические и термодинамические характеристики (скорость, температура, давление, плотность) испытывают хаотические флуктуации и потому изменяются от точки к точке и во времени нерегулярно.



Большинство течений жидкостей и газов в природе (движение воздуха в земной атмосфере, воды в реках и морях, газа в атмосферах Солнца и звёзд и в межзвёздных туманностях и т.п.) и в технических устройствах (в трубах, каналах, струях, в пограничных слоях около движущихся в жидкости или газе твёрдых тел, в следах за такими телами и т.п.) оказываются турбулентными.



Благодаря большой интенсивности турбулентного перемешивания турбулентные течения обладают повышенной способностью к передаче количества движения (и потому к повышенному силовому воздействию на обтекаемые твёрдые тела), передаче тепла, ускоренному распространению химических реакций (в частности, горения), способностью нести и передавать взвешенные частицы, рассеивать звуковые и электромагнитные волны и создавать флуктуации их амплитуд и фаз, а в случае электропроводной жидкости – генерировать флуктуирующее магнитное поле и т.д.



Возникновение турбулентности при обтекании твёрдых тел может проявляться не только в виде турбулизации пограничного слоя, но и в виде образования турбулентного следа за телом в результате отрыва пограничного слоя от его поверхности. Турбулизация пограничного слоя до точки отрыва приводит к резкому уменьшению полного коэффициента сопротивления тела.



Турбулентность может возникнуть и вдали от твёрдых стенок, как при потере устойчивости поверхности разрыва скорости (например, образующейся при отрыве пограничного слоя или являющейся границей затопленной струи или поверхностью разрыва плотности), так и при потере устойчивости распределения плотностей слоев жидкости в поле тяжести, то есть при возникновении конвекции.



Вследствие чрезвычайной нерегулярности гидродинамических полей турбулентных течений применяется статистическое описание турбулентности: гидродинамические поля трактуются как случайные функции от точек пространства и времени, и изучаются распределения вероятностей для значений этих функций на конечных наборах таких точек.



Статистические моменты гидродинамических полей турбулентного потока должны удовлетворять некоторым уравнениям (вытекающим из уравнений гидродинамики), простейшие из которых – так называемые уравнения Рейнольдса, получаются непосредственным осреднением уравнений гидродинамики. Однако точного решения их до сих пор не найдено, поэтому используются различные приближённые методы.



Основной вклад в передачу через турбулентную среду количества движения и тепла вносят крупномасштабные компоненты турбулентности, масштабы которых сравнимы с масштабами течения в целом, поэтому их описание — основа расчётов сопротивления и теплообмена при обтекании твёрдых тел жидкостью или газом.



Мелкомасштабные компоненты турбулентности, масштабы которых малы по сравнению с масштабами течения в целом, вносят существенный вклад в ускорения жидких частиц и в определяемую ими способность турбулентного потока нести взвешенные частицы, в относительное рассеяние частиц и дробление капель в потоке, в перемешивание турбулентных жидкостей, в генерацию магнитного поля в электропроводной жидкости, в спектр неоднородностей электронной плотности в ионосфере, в флуктуации параметров электромагнитных волн, в болтанку летательных аппаратов и т.д.



Английский ученый Рейнольдс установил, что характер течения зависит от значения безразмерной величины:

$$Re = \frac{\rho vl}{\mu},\tag{3.1}$$

где  $\rho$  — плотность жидкости (или газа),  $\nu$  — средняя по сечению трубы скорость потока,  $\mu$  — коэффициент вязкости жидкости, l — характерный для поперечного сечения размер, например, сторона квадрата при квадратном сечении, радиус или диаметр при круглом сечении и т. д.



Величина (3.1) называется числом Рейнольдса. При малых значениях числа Рейнольдса наблюдается ламинарное течение. Начиная с некоторого определенного значения *Re*, называемого критическим, течение приобретает турбулентный характер.

Если в качестве характерного размера для круглой трубы взять ее радиус r, то критическое значение числа Рейнольдса (которое в этом случае имеет вид  $Re = \frac{\rho vr}{u}$ ) оказывается равным примерно 1000.



В число Рейнольдса входят в виде отношения две величины, зависящие от свойств жидкости: плотность р и коэффициент вязкости µ. Отношение

$$\nu = \frac{\mu}{\varrho} \tag{3.2}$$

называется кинематической вязкостью. В отличие от  $\mu$ , величина называется динамической вязкостью.



Используя понятие кинематической вязкости, числу Рейнольдса можно придать следующий вид:

$$Re = \frac{vl}{v}. (3.3)$$

Число Рейнольдса может служить критерием подобия для течения жидкостей в трубах, каналах и т.д. Характер течения различных жидкостей (или газов) в трубах разных сечений будет совершенно одинаков, если каждому течению соответствует одно и то же значение *Re*.



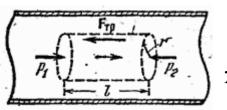
Используя понятие кинематической вязкости, числу Рейнольдса можно придать следующий вид:

$$Re = \frac{vl}{v}. (3.3)$$

Число Рейнольдса может служить критерием подобия для течения жидкостей в трубах, каналах и т.д. Характер течения различных жидкостей (или газов) в трубах разных сечений будет совершенно одинаков, если каждому течению соответствует одно и то же значение *Re*.



При движении жидкости в круглой трубе скорость равна нулю у стенок трубы и максимальна на оси трубы. Полагая течение ламинарным, найдем закон изменения скорости с расстоянием *r* от оси трубы. Выделим воображаемый цилиндрический объем жидкости радиуса r и длины l. При стационарном течении в трубе постоянного сечения скорости всех частиц жидкости неизменны. Следовательно,



сумма внешних сил, приложенных к любому объему жидкости, равна нулю.



На основания рассматриваемого цилиндрического объема действуют силы давления, сумма которых равна  $(p_1 - p_2)\pi r^2$ . Эта сила действует в направлении движения жидкости. Кроме того, на боковую поверхность цилиндра действует сила трения, равная  $\mu \left| \frac{dv}{dr} \right| \cdot 2\pi r l$  (речь идет о значении  $\frac{r}{dr}$  на расстоянии r от оси трубы). Условие

стационарности имеет вид  $(p_1 - p_2)\pi r^2 = \mu \left| \frac{dv}{dr} \right| \cdot 2\pi r l \quad (3.4)$ 



Скорость убывает с расстоянием от оси трубы.

Следовательно, 
$$\frac{dv}{dr}$$
 отрицательна и  $\left|\frac{dv}{dr}\right| = -\frac{dv}{dr}$ .

Учтя это, преобразуем соотношение (3.4) следующим образом:

$$-\frac{dv}{dr} = \frac{(p_1 - p_2)r}{2\mu l}$$

Разделив переменные, получим уравнение:

$$dv = -\frac{(p_1 - p_2)}{2\mu l} r dr$$



Интегрирование дает

$$v = -\frac{p_1 - p_2}{4ul}r^2 + C. \tag{3.5}$$

Постоянную интегрирования нужно выбрать так, чтобы скорость обращалась в нуль на стенках трубы, т.е. при r = R (R - радиус трубы). Из этого условия

$$C = \frac{p_1 - p_2}{4\mu l} R^2.$$



Подстановка значения C в (3.5) дает

$$v(r) = \frac{p_1 - p_2}{4\mu l} (R^2 - r^2) = \frac{p_1 - p_2}{4\mu l} R^2 \left( 1 - \frac{r^2}{R^2} \right). \tag{3.6}$$

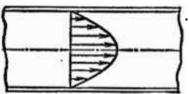
Значение скорости на оси трубы равно

$$v_0 = v(0) = \frac{p_1 - p_2}{4\mu l} R^2.$$
 (3.7)

С учетом этого формуле (3.6) можно придать вид

$$v(r) = v_0 \left( 1 - \frac{r^2}{R^2} \right). \tag{3.8}$$

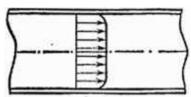




Таким образом, при ламинарном течении скорость изменяется с расстоянием от оси трубы по

параболическому закону.

При турбулентном течении скорость в каждой точке меняется беспорядочным образом. При неизменных внешних условиях постоянной оказывается средняя (по времени) скорость в каждой точке сечения трубы.

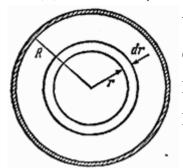


Профиль средних скоростей при турбулентном течении изображен на рисунке.



Вблизи стенок трубы скорость изменяется гораздо сильнее, чем при ламинарном течении, в остальной же части сечения скорость изменяется меньше.

Полагая течение ламинарным, вычислим поток жидкости G, т.е. объем жидкости, протекающий



через поперечное сечение трубы за единицу времени. Разобьем поперечное сечение трубы на кольца ширины dr.



Через кольцо радиуса r пройдет за секунду объем жидкости, равный произведению площади кольца  $2\pi rdr$  на скорость течения в точках, находящихся на расстоянии r от оси трубы. Приняв во внимание формулу (3.6), получим:

$$dG = v_0 \left( 1 - \frac{r^2}{R^2} \right) 2\pi r dr. \tag{3.9}$$

Чтобы получить поток G, нужно проинтегрировать выражение (3.9) по r в пределах от нуля до R:

$$G = \int_{0}^{R} v_0 \left( 1 - \frac{r^2}{R^2} \right) 2\pi r dr = \frac{1}{2} \pi R^2 v_0 = \frac{1}{2} S v_0 \quad (3.10)$$



Здесь S — площадь сечения трубы. Из формулы (3.10) следует, что при ламинарном течении среднее (по сечению) значение скорости равно половине значения скорости на оси трубы. Подставив в (3.10) значение (3.7) для  $v_0$ , получим для потока формулу

$$G = \frac{(p_1 - p_2)\pi R^4}{8\mu l}. (3.11)$$

Эта формула называется формулой Пуазейля.



Согласно (3.11), поток жидкости пропорционален перепаду давления на единице длины трубы, пропорционален четвертой степени радиуса трубы и обратно пропорционален коэффициенту вязкости жидкости. Формула Пуазейля применима только при ламинарном течении.

Соотношение (3.11) используется для определения вязкости жидкостей. Пропуская жидкость через капилляр известного радиуса и измеряя перепад давления и поток G, можно найти  $\mu$ .