

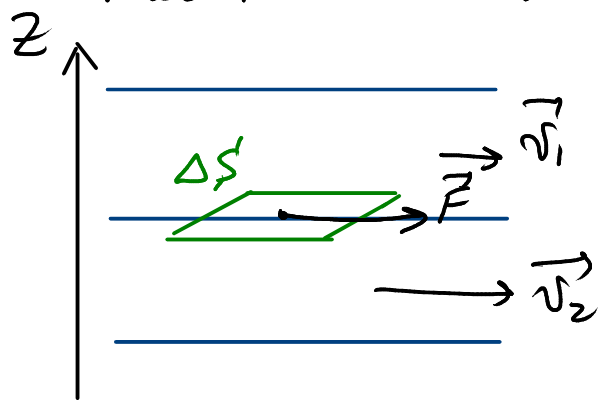
Глава 2. Движение тел в жидкостях и газах.

Теория идеального вектора

2.1. Вязкость

или внутреннее трение

Рассм. 2 слоя ж-сти с разными скоростями $v_1 < v_2$



На 1 слой действует - сила внутреннего трения

$$\vec{F} = -\eta \frac{\partial v}{\partial z} \Delta s$$

Закон вязкости
Ньютона

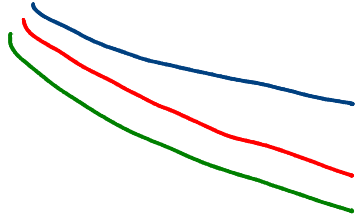
$$[\eta] = \frac{\text{Па} \cdot \text{с}}{\text{м}}$$

η - (динамическая) вязкость

$$\nu = \frac{\eta}{\rho} - \text{кинематическая вязкость}$$

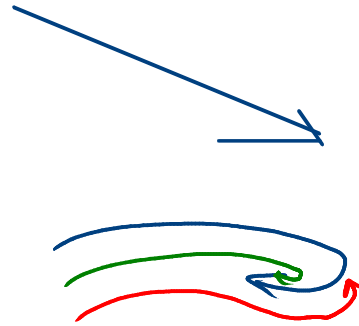
2.2. Ламинарное и турбулентное течение

Течение ж-сн



Жидкость разделяется на слои,
которые скользят др. о-н. Др.
не перемешивается

ЛАМИНАРНОЕ
(слоистое)



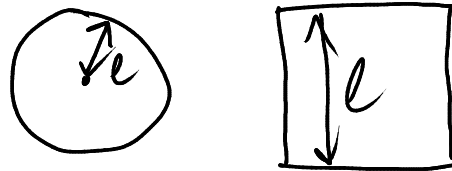
Течение не стационарно
жидкость перемешивается

ТУРБУЛЕНТНОЕ

Хар-р тече-я зависит от грав-л величины:

$Re = \frac{\rho \cdot v \cdot l}{\eta}$	Число Рейнольдса
--	------------------

ρ - плотность ж-сти ; v - ср. (по сечению) скорость потока,
 η - вязкость ; l - характеристич. для поперечного сечения размер.

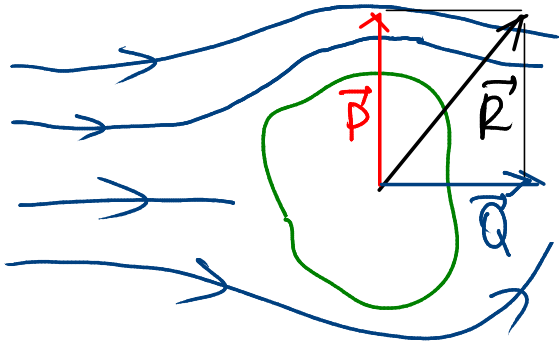


$Re < (Re)_{кр}$ - ламинарное тече-е

$Re > (Re)_{кр}$ - турбулентное тече-е

⊙ Круглая труба
 $l = d$;
 $Re = \frac{\rho v d}{\eta}$; $(Re)_{кр} = 1000$

2.3. Движение тел в жидкостях и газах



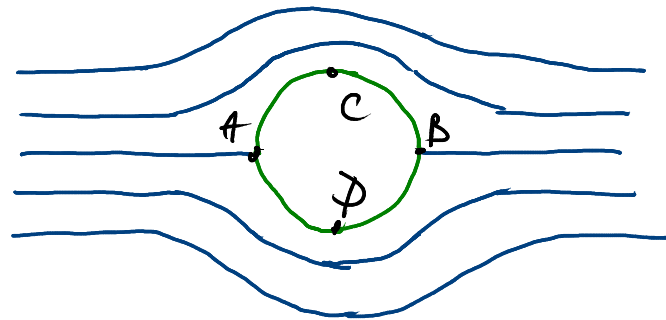
$$\vec{R} = \vec{P} + \vec{Q}$$

\vec{Q} — подъемная сила, \parallel потоку

\vec{P} — подъемная сила, \perp потоку

В ид. ж-ти без вязкости
равномерное движение не вызывает
сопротивления.

Для бесконечного цилиндра
картина обтекания симметрична

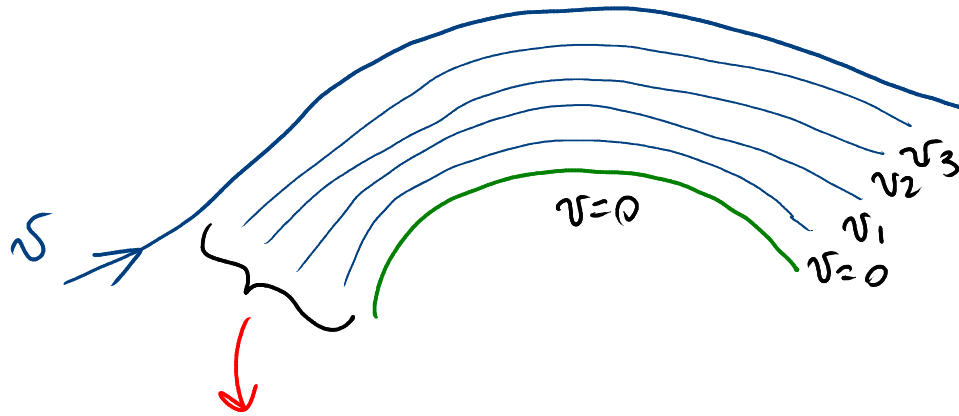


Давл-е
одинаково у
точек

$A \text{ и } B \Rightarrow Q = 0$

$C \text{ и } D \Rightarrow P = 0$

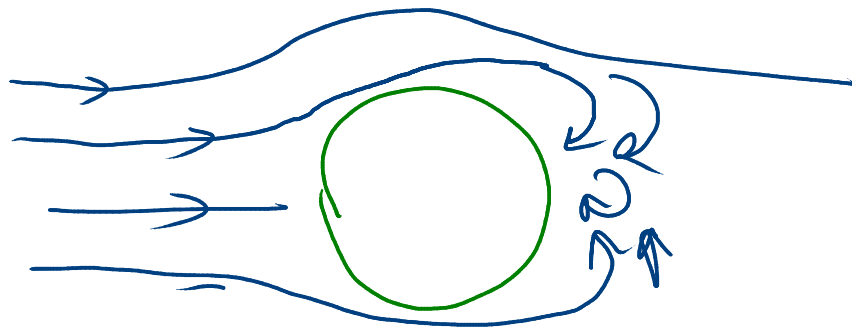
Распад пузырька жидкостью -



$$0 < v_1 < v_2 < v_3 < \mathcal{U}$$

пограничный слой

— слой ж-сти вблизи тела, где
есть не нулевая градиент скорости



Из-за сил трения в пов. слое происходит
отрыв потока от тела, в результате
возникают вихри

Давле в обл. вхреѣ — крпжентое
⇒ сопотвлетне Давленнл

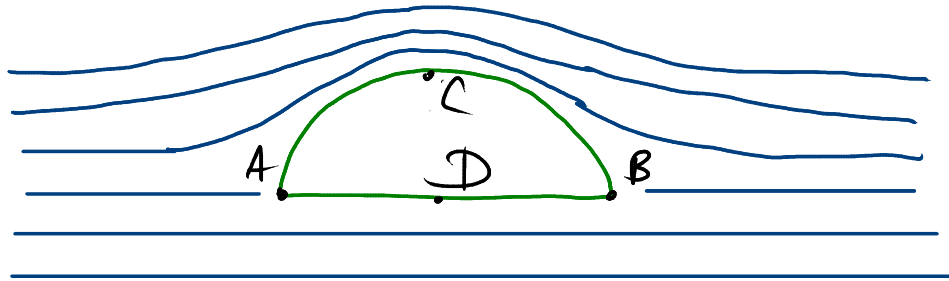
Лобовое сопр-е = сопр-е третнл + сопр-е Давл-л
↓
ост. роль
кпн малнх Re
↓
ост. вклад кпн
болынкх Re,

При малых k сина компе $f \sim \eta \delta l$ Закон Крауса.

Котировка забв. от времени $T_{1/2}$

Дл. волны

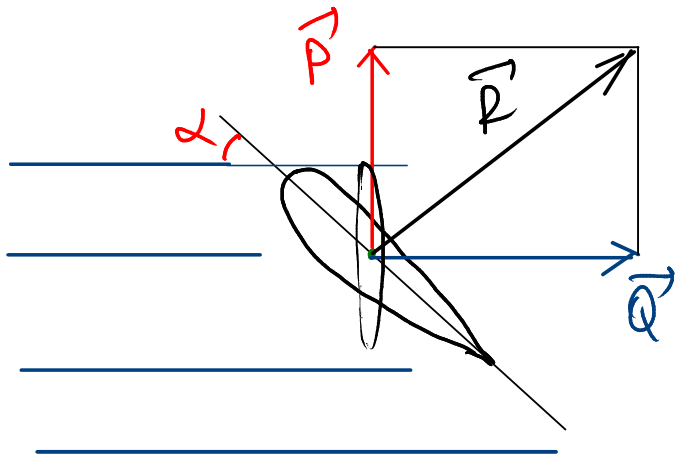
$$f = 60 \eta \delta \cdot \lambda$$



Линии тока сгущаются у точки C отн. точке D

\Rightarrow Давл. снизу больше, чем сверху \Rightarrow

подъемная сила



α - угол атаки

$$P = R_y = \frac{\rho v^2}{2} \int C_y(Re)$$

$$Q = R_x = \frac{\rho v^2}{2} \int C_x(Re)$$

коэфф. подъемной силы

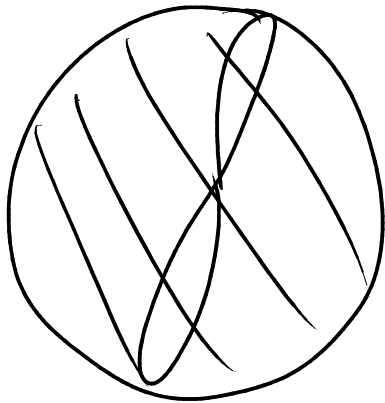
коэфф. лоб. сопротивления

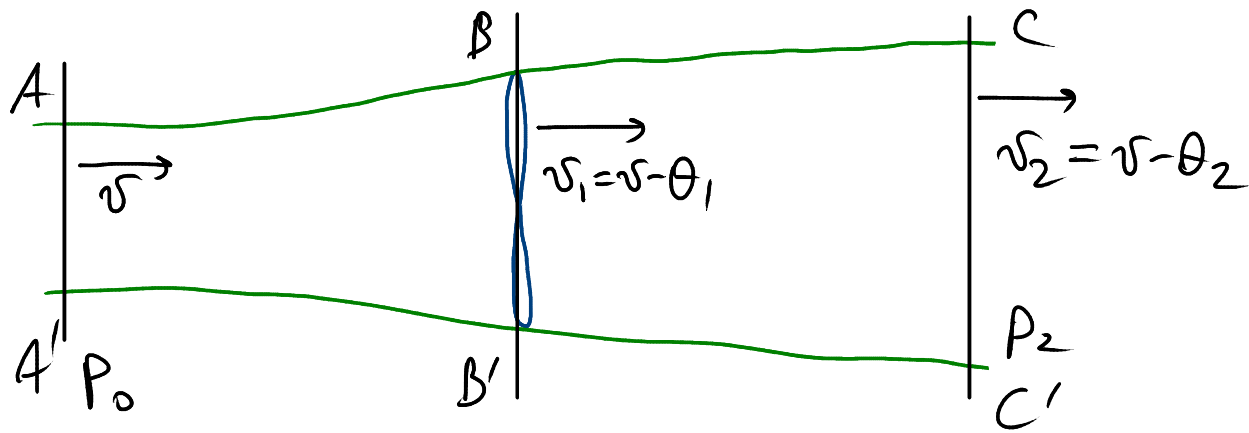
2.4. Расчет идеального вертеха

1920г Жуковский

Ид. вертех :

- ось вращения параллельна \vec{v} ветря
- бесконечное тело лопастей бесконечно малой ширины
- сопр-е лопастей π углов
- скорость потока течет равномерно по всей
поверхности лопастей
- угловая скорость $\omega \rightarrow \infty$





Рассм. равномерный
нестационарный
идеальный поток
вектор

Зак. Бернулли для AA' и CC': $\frac{P_0}{\rho} + \frac{v^2}{2} = \frac{P_2}{\rho} + \frac{v_2^2}{2}$

$v > v_2; P_2 > P_0$

Пусть за время dt через сечение AA' dm - масса воздуха

Кин. эн перед сужением $dW = \frac{dm \cdot v^2}{2}$;

после сужения $dW_2 = \frac{dm \cdot v_2^2}{2}$;

Ha bezzene nponzha padoon: $\delta A = \delta W - \delta W_2 = \frac{1}{2} dm (v^2 - v_2^2) =$
 $= \frac{1}{2} dm (v^2 - (v - \theta_2)^2) = \frac{1}{2} dm (v^2 - v^2 - \theta_2^2 + 2v\theta_2)$

$\delta A = \frac{1}{2} dm \theta_2 (2v - \theta_2) = \underline{dm \cdot \theta_2 (v - \theta_2/2)}$

C p. q. sta padoon nponzha curia pabr-e F

$\delta A = \underline{F \cdot v_1 \cdot dt}$

$\vec{F} = -\vec{F}'$
 curia nponzha e
103?

304 dae dm repy AA' u CC' ;

$dm \cdot v = dm v_2 + F' dt$

$F = F' = \frac{dm}{dt} (v - v_2) = \underline{\frac{dm}{dt} \theta_2}$

$$\Rightarrow \cancel{dm} \theta_2 \left(v - \frac{\theta_2}{2} \right) = F \cdot v_1 \cdot dt = \frac{\cancel{dm}}{dt} \theta_2 (v - \theta_1) dt$$

$$\Rightarrow \cancel{v} - \frac{\theta_2}{2} = \cancel{v} - \theta_1$$

$$\theta_1 = \frac{\theta_2}{2}; \quad \theta_2 = 2\theta_1$$

Энергия ветра, переносимая рекой через лопасти за dt

$$dW = \frac{dm \cdot v^2}{2}; \quad \leftarrow \quad \underline{dm = \rho \cdot S \cdot v \cdot dt}$$

Мощность: $N = \frac{dW}{dt} = \frac{1}{2} v^2 \rho S \cdot v = \frac{1}{2} \rho v^3 S$

Мощность, выделяемая на веревке:

$$N_1 = \frac{\delta A}{\delta t} = F v_1 \frac{\delta t}{\delta t} = \underline{F(v - \theta_1)}$$

Идеальный коэфф. использования энергии веревки:

$$\eta_{pi} = \frac{N_1}{N} = \frac{2F(v - \theta_1)}{\rho v^3 S} = B \cdot \left(1 - \frac{\theta_1}{v}\right)$$

$$B = \frac{2F}{\rho v^2 S} \text{ — коэфф. Роберта Табл. 2,$$

$$B = \frac{2F}{\rho v^2} = \frac{2 \cdot \theta_2 \cdot \frac{dm}{dt}}{\rho v^2}$$

Здесь
 $dm = \rho \int v_1 dt$

$$B = \frac{2 \cancel{\rho} \int v_1 \theta_2}{\cancel{\rho} v^2} = \frac{4 \theta_1 (v - \theta_1)}{v^2}$$

$$\theta_2 = 2\theta_1$$

$\epsilon = \frac{\theta_1}{v}$ - коэффициент
 трения

$$B = 4\epsilon(1-\epsilon)$$

$$C_{pi} = 4\epsilon(1-\epsilon)^2$$

Найдём макс. : $\frac{dC_{Pi}}{d\varepsilon} = 4 \frac{d}{d\varepsilon} (\varepsilon^3 - 2\varepsilon^2 + \varepsilon) =$
 $= 4(3\varepsilon^2 - 4\varepsilon + 1) = 0$

$$3\varepsilon^2 - 4\varepsilon + 1 = 0; \quad D = 16 - 3 \cdot 4 = 4$$

$$\varepsilon_{1,2} = \frac{4 \pm 2}{6} = \left(1; \frac{1}{3}\right)$$

~~$\varepsilon = 1; C_{Pi} = 0$~~ $\Rightarrow \varepsilon_m = \frac{1}{3};$

$$C_{Pi}^{\max} = 4 \cdot \frac{1}{3} \left(1 - \frac{1}{3}\right)^2 = \frac{16}{27}$$

$$C_{Pi}^{\max} = \frac{16}{27} \approx 0,593$$

$$B^{\max} = \frac{8}{9} \approx 0,889$$

Выводы из кл. теории ид. ветра

- 1) Максимальное значение коэффициента использования энергии ветра $C_{Pi}^{max} = 0,593$
- 2) потеря скорости в плоскости ветряка $\theta_1 = \frac{1}{3} v$
- 3) полная потеря скорости $\theta_2 = \frac{2}{3} v$
- 4) скорость ветра за ветряком в 3 раза меньше исходной.

2.5. Основ. хар-ки ветротурбины

$$C_p = \eta \cdot C_{pi}^{\max}$$

$$\eta = 0,3 \div 0,8$$

Близорасстояние

$$z = \frac{\omega R}{v}$$

R - радиус ветряка

ω - угл. ск. вращ.

v - скорость ветра

