

～ 流体力学の基礎 ～  
第8回  
流体摩擦および境界層3

OpenFOAM 勉強会 for beginner  
2012年07月21日(土)

# 講習会のスケジュール概要 (あくまでも現時点での予定です)

OpenFOAM  
勉強会  
for beginner

流体力学の基礎		
第 1回目	2011.09	流体について
第 2回目	2011.10	流体静力学
第 3回目	2012.01	流体運動の基礎理論1
第 4回目	2012.02	流体運動の基礎理論2
第 5回目	2012.03	流体運動の基礎理論3
第 6回目	2012.04	流体摩擦および境界層1
第 7回目	2012.05	流体摩擦および境界層2
<b>第 8回目</b>	<b>2012.07</b>	<b>流体摩擦および境界層3</b>
第 9回目	2012.08	流体摩擦および境界層4、流体抵抗1
第 10回目	2012.09	流体抵抗2

# 前回までのお話

- ・円管内を流れる流体が管壁に及ぼす摩擦損失(係数)を紹介しました。

滑らかな円管の層流での損失ヘッド(ハーゲン・ポワズイユの法則)

$$\Delta h_f = \frac{64}{Re} \frac{l}{d} \frac{v^2}{2g} \quad \left( \lambda = \frac{64}{Re} \right) \quad \text{Hagen} \cdot \text{Poiseuille}$$

滑らかな円管の乱流での損失ヘッド(損失係数)

- ① ブラジウスの式 ( $Re=3 \times 10^3 \sim 10^5$ )  
Blasius

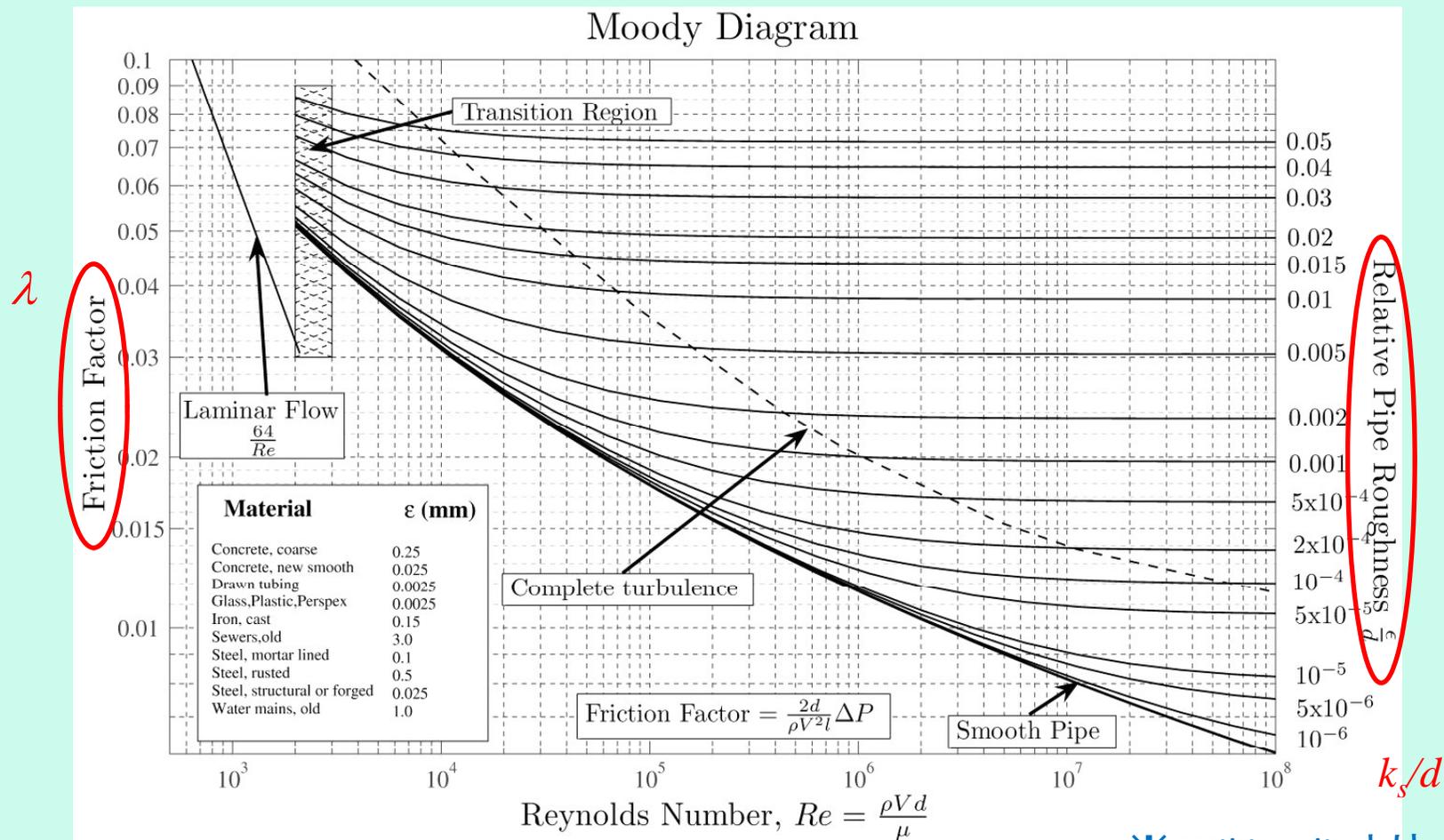
$$\lambda = 0.3164 Re^{-0.25}$$

- ② プラントル・カルマンの式 ( $Re=3 \times 10^3 \sim 3 \times 10^6$ )  
Prandtl・Karman

$$\frac{1}{\sqrt{\lambda}} = 2.0 \log_{10} (Re \sqrt{\lambda}) - 0.8$$

# 前回までのお話

## 円管の壁面が粗い場合の摩擦損失係数(ムーディ線図)



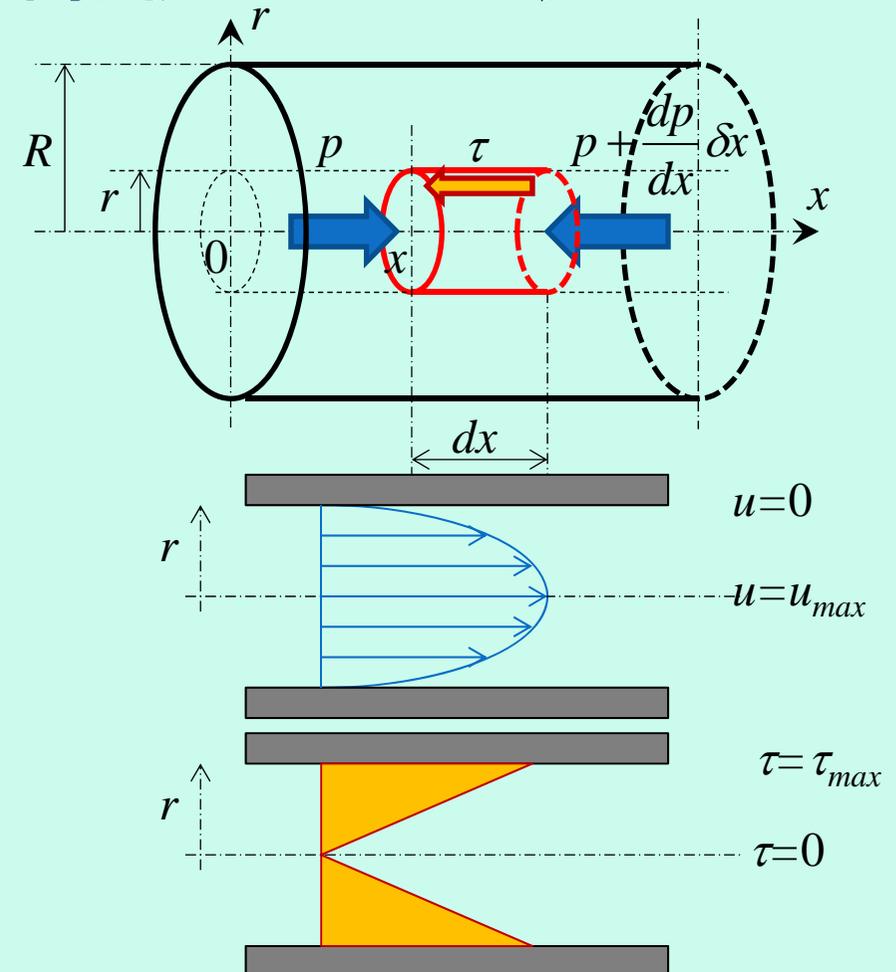
管の表面粗さ(管径で正規化)

# 前回までのお話

- 層流の管路内流れで、管摩擦抵抗が $64/Re$ で表せることを理論的に示しました。

$$\Delta h = \lambda \frac{l}{d} \frac{v^2}{2g} \quad \lambda = \frac{64}{Re}$$

$$\left( Re = \frac{\rho v d}{\mu} \right)$$



# 今回のお話

- ・円管内の流れが乱流の場合のお話です。
  - ・乱流境界層について
  - ・滑らかな円管内の乱流境界層分布の定式化
  - ・粗い円管内の乱流

# 乱流中の乱れの表現

【仮定】 乱流の2次元流れを想定  
(円管内の乱流境界層は周方向に一様な分布)

乱流中の瞬時流体速度:  $u, v$

$$u = \bar{u} + u'$$

$$v = \bar{v} + v'$$

時間平均を取る  
という意味

平均流速

流速の変動成分

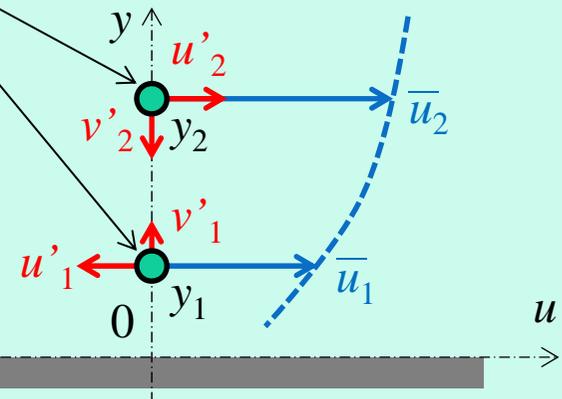
$$\bar{u} = \frac{1}{T} \int_0^T u dt$$

$$\bar{v} = \frac{1}{T} \int_0^T v dt (= 0)$$

また、

$$\bar{u}' = \frac{1}{T} \int_0^T u' dt = 0 \quad \bar{v}' = \frac{1}{T} \int_0^T v' dt = 0$$

微小流体塊



# 流体の変動の性質

- ・ランダムな変動

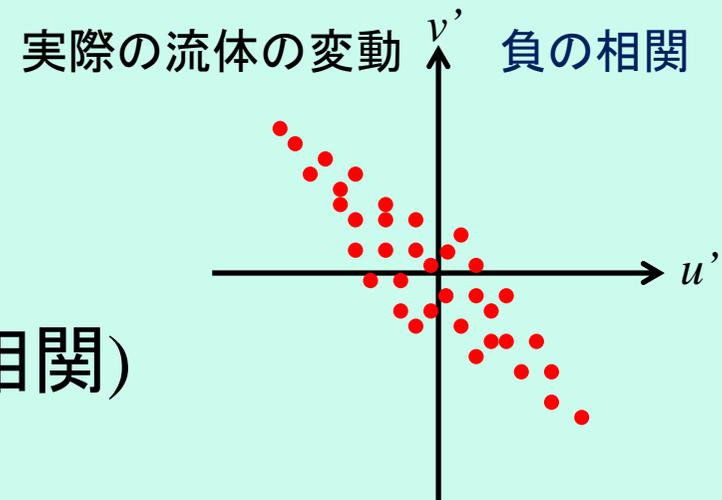
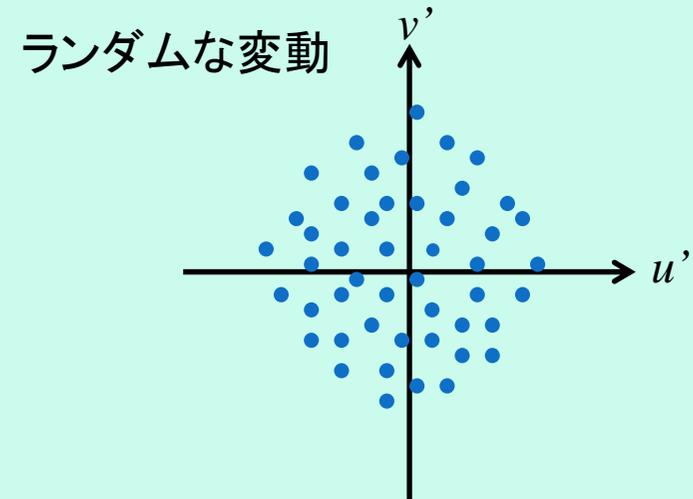
$$\overline{u' \times v'} = 0$$

- ・実際の流体の変動

$$\overline{u' \times v'} \neq 0$$



$u'$ と $v'$ に相関がある $\Rightarrow$ (負の相関)



# レイノルズ応力1

y方向の流体の運動量輸送を  
考える(右図)。

- ・流体塊が有する単位時間、単位体積  
当たりのx方向の運動量

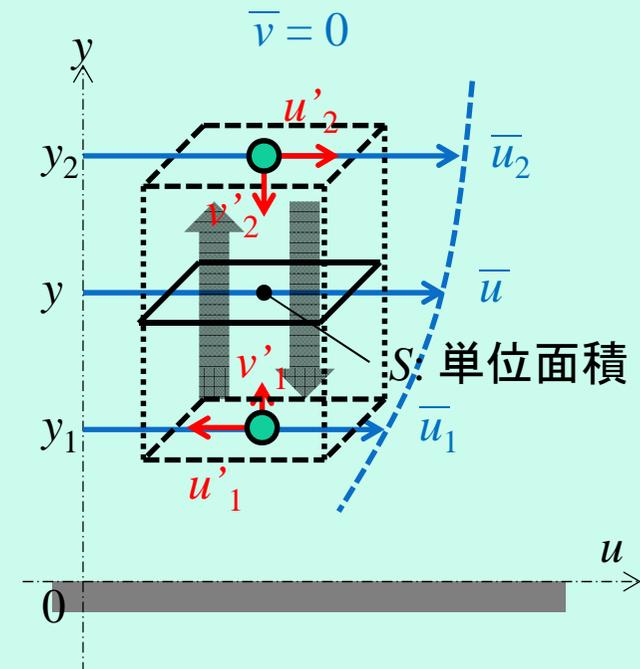
$$\rho u = \rho(\bar{u} + u')$$

- ・単位時間あたりにy方向に輸送される  
流体塊の体積

$$\Delta V = v \cdot S = (\bar{v} + v')S$$

$S=1$ 、 $\bar{v}=0$ なので、

$$\Delta V = v'$$



# レイノルズ応力2

y方向の流体の運動量輸送を  
考える(右図)。

- 単位時間あたりにy方向に輸送される  
流体塊の(x方向の)運動量

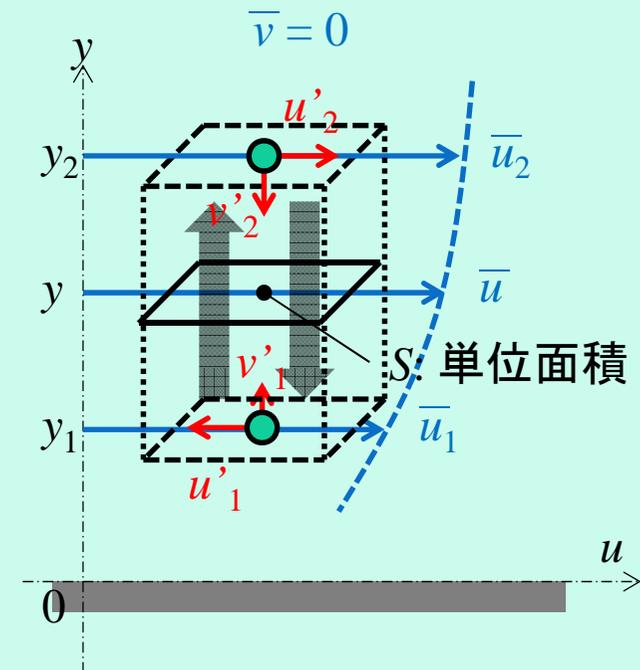
$$\rho u \Delta V = \rho(\bar{u} + u')v'$$



時間平均

$$\frac{1}{T} \int_0^T \rho u \Delta V dt = \frac{\rho}{T} \int_0^T (\bar{u} + u')v' dt$$

$$= \frac{\rho \bar{u}}{T} \int_0^T v' dt + \frac{\rho}{T} \int_0^T u'v' dt = \boxed{\rho \overline{u'v'}} \text{ レイノルズ応力}$$

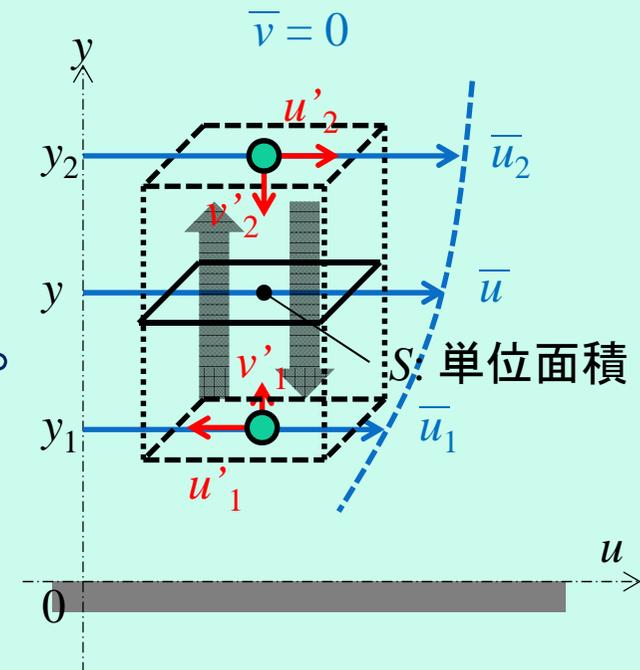


# レイノルズ応力3

y方向の流体の運動量輸送を  
考える(右図)。

- $u'$ と $v'$ に負の相関があるので、  
実際のレイノルズ応力 $\tau_t$ は次のようになる。

$$\tau_t = -\rho \overline{u'v'}$$



# ブシネスクの渦粘性係数

ブシネスク(Boussinesq)は、層流の粘性効果の類推より、レイノルズ応力を次のように表現した。

$$\tau_t = -\overline{\rho u'v'} = \rho \nu_t \frac{d\bar{u}}{dy} \quad \text{渦粘性モデル(乱流モデル)}$$

特に $\mu_t$ を渦粘性係数と呼び、次元解析より次のように表現できる。

$$\nu_t = clU$$

$c$ : 任意定数  
 $l$ : 代表長さ  
 $U$ : 代表速度

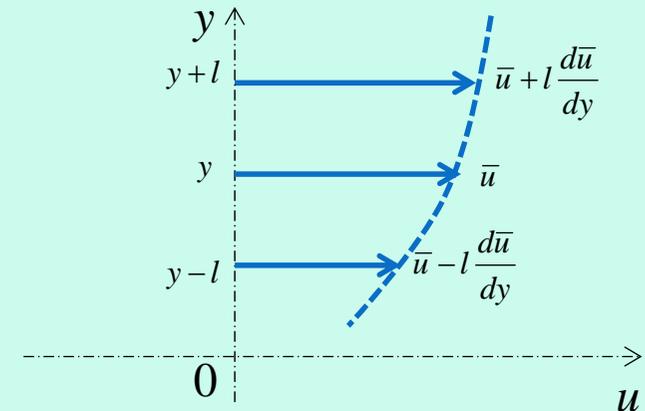
乱流による輸送は、主として大きなスケールの渦によって行われることを仮定している。

# プラントルの混合距離理論1

右図より、 $y+l$ および $y-l$ の流速をテイラー展開を用いて示す。

$$\bar{u}_{y+l} = \bar{u} + l_u \frac{d\bar{u}}{dy} + \frac{l_u^2}{2} \frac{d^2\bar{u}}{dy^2} + \dots$$

$$\bar{u}_{y-l} = \bar{u} - l_u \frac{d\bar{u}}{dy} + \frac{l_u^2}{2} \frac{d^2\bar{u}}{dy^2} - \dots$$



$y+l$ 層の流体塊が $y$ 層に到達した場合、および $y-l$ の流体塊が $y$ 層に到達した場合、 $x$ 方向の速度変動は次のように表される。

$$\bar{u}'_{y+l} = \bar{u}_{y+l} - \bar{u} \approx l_u \frac{d\bar{u}}{dy} \quad \bar{u}'_{y-l} = \bar{u} - \bar{u}_{y-l} \approx l_u \frac{d\bar{u}}{dy}$$

# プラントルの混合距離理論2

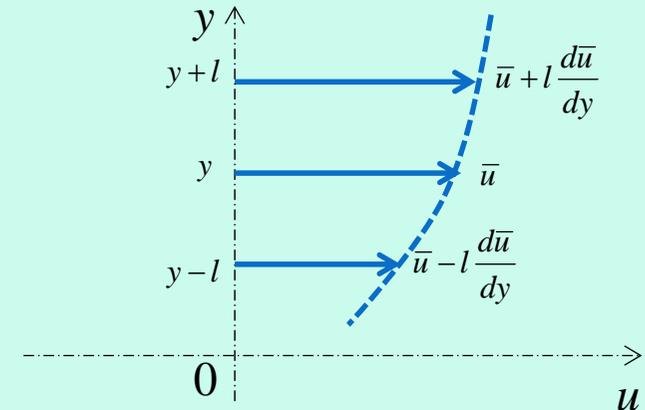
$$\bar{u}' = \frac{1}{2} (\bar{u}'_{y+l} + \bar{u}'_{y-l}) = l_u \frac{du}{dy}$$

また、 $\bar{u}' \propto \bar{v}'$  とすると、

$$\bar{v}' = l_v \frac{du}{dy}$$

$|\overline{u'v'}| \approx |\overline{u'v'}|$  とすると、

$$|\overline{u'v'}| \approx l^2 \left( \frac{du}{dy} \right)^2 \quad l = \sqrt{\alpha l_u l_v}$$

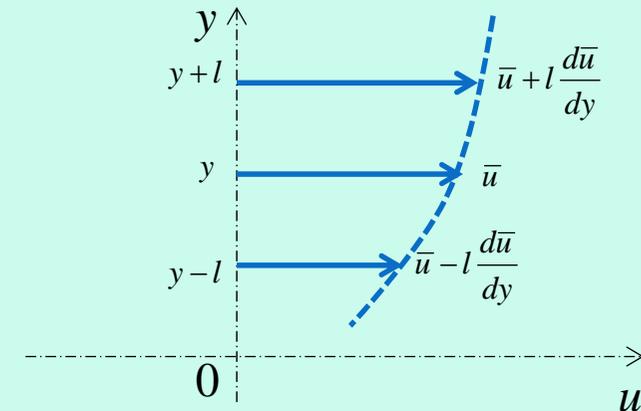


$\alpha$ : uv相関係数

# プラントルの混合距離理論3

$$|\overline{u'v'}| \approx l^2 \left( \frac{du}{dy} \right)^2$$

これをもとにレイノルズ応力の  
渦粘性モデルを作ってみる。



$$\tau_t = -\rho \overline{u'v'} = \rho l^2 \left| \frac{du}{dy} \right| \frac{du}{dy} = \rho \nu_t \frac{du}{dy} \quad \left( \nu_t = l^2 \left| \frac{du}{dy} \right| \right)$$

プラントル(Prandtl)の混合距離の仮説

$l$ : 混合距離

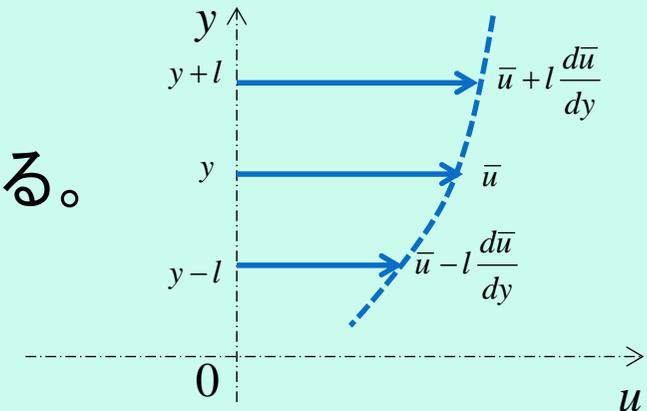
# プラントルの混合距離理論4

## 壁面近くの混合距離

⇒ 壁面に束縛され、混合距離  $l$  は  
壁面からの距離  $y$  に比例すると考えられる。

$$l = \kappa y$$

$$\tau_t = -\rho \overline{u'v'} = \rho \kappa^2 y^2 \left| \frac{du}{dy} \right| \frac{du}{dy}$$



# 乱流における円管内の速度分布： 対数分布則1

壁面近傍におけるプラントルの混合距離理論より、

$$\tau_0 = \rho \kappa^2 y^2 \left( \frac{du}{dy} \right)^2$$

ただし、 $du/dy > 0$ は正なので、絶対値符号を除去している。

$$\frac{du}{dy} = \frac{u_\tau}{\kappa y} \quad \left( u_\tau = \sqrt{\frac{\tau_0}{\rho}} \right) \quad u_\tau: \text{摩擦速度}$$

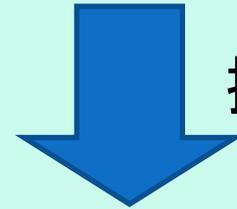
上式を積分すると、

$$\frac{u}{u_\tau} = \frac{1}{\kappa} \ln y + C \quad C: \text{積分定数}$$

# 乱流における円管内の速度分布： 対数分布則2

壁面近傍の流れ  $\Rightarrow$   $\nu$ 、 $u_\tau$  および  $y$  に支配

$$\text{また、} u_\tau = \sqrt{\frac{\tau_0}{\rho}}$$



換言すると

壁面近傍の流れ  $\Rightarrow$   $\nu$ 、 $u_\tau$  および  $y$  に支配

**壁面近くの速度分布はレイノルズ数に無関係**

これら支配量 ( $\nu$ 、 $u_\tau$ 、 $y$ ) から作られる無次元長さを  $y^+$  とすると、

$$y^+ = \frac{u_\tau y}{\nu}$$

壁面近くの流速分布は、

$$\frac{u}{u_\tau} = f(y^+)$$

**(プラントルの)壁法則**

# 乱流における円管内の速度分布： 対数分布則3

$$\frac{u}{u_\tau} = \frac{1}{\kappa} \ln y + C \quad C: \text{積分定数}$$

壁法則が成立することを考え、レイノルズ数に依存しない普遍的な式を作る。

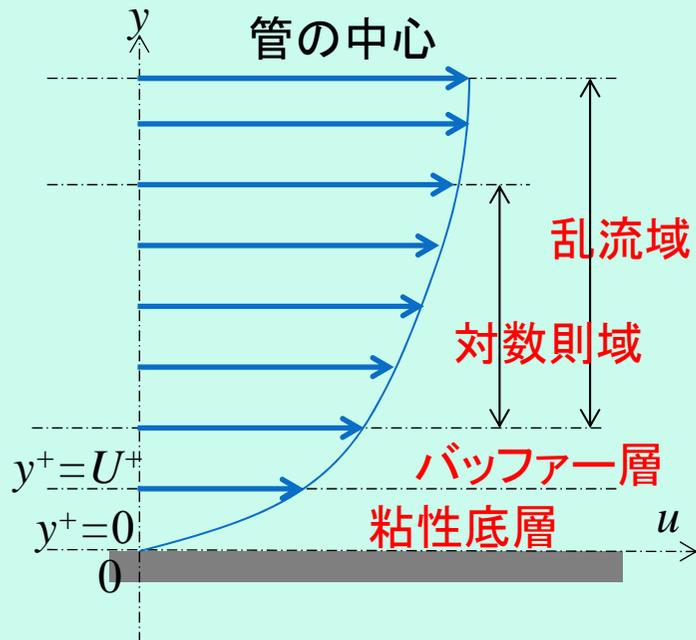
$$\frac{u}{u_\tau} = \frac{1}{\kappa} \ln y^+ + A \quad A: \text{普遍定数}$$

また、実験結果より  $\kappa=0.4$ 、 $A=5.5$  になる。

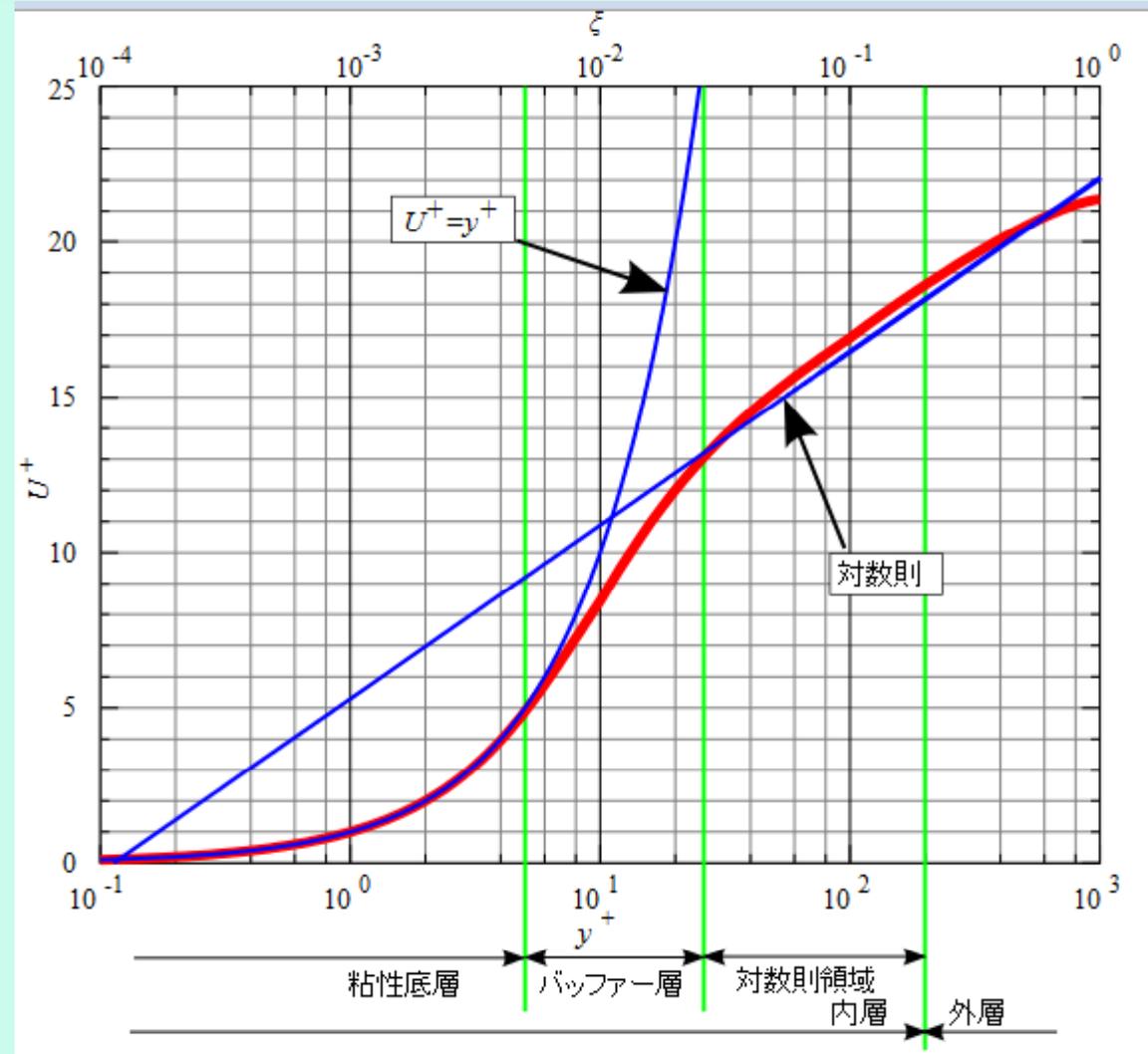
$$\frac{u}{u_\tau} = 2.5 \ln y^+ + 5.5 \quad \left( y^+ = \frac{u_\tau y}{\nu} \right)$$

## 対数分布則

# 乱流における円管内の速度分布： 対数分布則4



※ 右図: Wikipediaより



# まとめ

本講座では、以下のことについて説明しました。

- ・レイノルズ応力を導出した。
- ・レイノルズ応力のモデル化として、渦粘性モデルを紹介した。
- ・渦粘性モデルのプラントルの混合距離理論を用い、対数分布則を導出した。

## 次回の予告

次回の流体力学の基礎では、  
「流体摩擦および境界層4、流体抵抗1」と  
題して講習会を行います。

次回もOpenFOAM勉強会for beginnerの中  
で行いたいと思います。

本日は、講習会「流体力学の基礎」に  
お付き合い頂きありがとうございました。