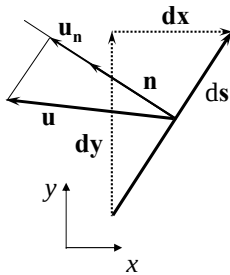
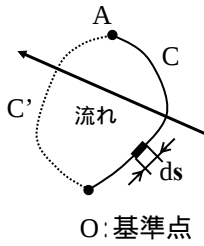


A4・2流れ関数



二次元(平面上)の流れ

OA間の流量 = 曲線OCA(実線)を横切る流量
 = 曲線OC'A(破線)を横切る流量



OA2点を通る任意の曲線を横切る流量を計算すればよい

OCA上の微小区間dsを横切る流量: $d\psi$

ギリシャ文字プサイ

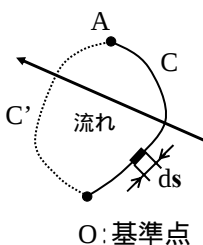
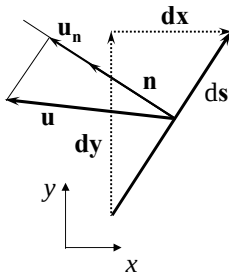
$\mathbf{u}$:流体の速度ベクトル

$\mathbf{n}$:dsに垂直な外向きの単位ベクトル

$\mathbf{u}_n$: $\mathbf{u}$ のベクトル $\mathbf{n}$ の方向への正射影



$$d\psi = |\mathbf{u}_n| \cdot |\mathbf{ds}|$$



$d\psi = |\mathbf{u}_n| \cdot |\mathbf{ds}|$ を求める

$$\mathbf{ds} = (dx, dy) \quad (|\mathbf{dx}| = dx, |\mathbf{dy}| = dy)$$

$$\downarrow \quad \mathbf{n} \perp \mathbf{ds}, \quad |\mathbf{n}| = 1 \text{ (単位ベクトル)}$$

$$\mathbf{n} = \left(-\frac{dy}{|\mathbf{ds}|}, \frac{dx}{|\mathbf{ds}|} \right)$$

$$|\mathbf{u}_n| = \mathbf{u} \cdot \mathbf{n} = (u_x, u_y) \cdot \left(-\frac{dy}{|\mathbf{ds}|}, \frac{dx}{|\mathbf{ds}|} \right) = -u_x \frac{dy}{|\mathbf{ds}|} + u_y \frac{dx}{|\mathbf{ds}|}$$

$$d\psi = |\mathbf{u}_n| \cdot |\mathbf{ds}| = \left(-u_x \frac{dy}{|\mathbf{ds}|} + u_y \frac{dx}{|\mathbf{ds}|} \right) |\mathbf{ds}| = -u_x dy + u_y dx$$

2点OA間の流量: Q

$$Q = \int_O^A d\psi = \int_O^A (-u_x dy + u_y dx)$$

$$Q = \int_O^A d\psi = \int_O^A (-u_x dy + u_y dx)$$



$$\psi = \int d\psi$$

$$Q = \int_O^A d\psi = \psi_A - \psi_O \quad O \text{は基準点, } \psi_O = 0$$

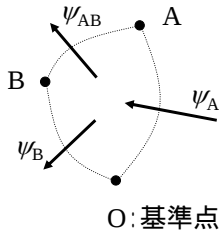
$Q = \psi_A \rightarrow \psi(x, y)$: 流れの中の任意の位置と基準点との間の流量



流れ関数

$d\psi = -u_x dy + u_y dx$ を満たす関数

テキストにより流れ関数の符号の定義が異なる場合あり



AO間の流量: ψ_A

BO間の流量: ψ_B

AB間の流量: $\psi_{AB} = \psi_A - \psi_B$

O: 基準点

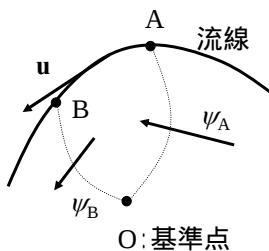
流線: x - y 平面上の関数 $y = f(x)$: 流線の方程式



接線と速度ベクトルの方向が一致

$$\frac{dy}{dx} = \frac{u_y}{u_x} \rightarrow \frac{dx}{u_x} = \frac{dy}{u_y} \rightarrow -u_x dy + u_y dx = d\psi = 0$$

$d\psi = 0 \rightarrow$ 流線上では流れ関数 ψ は一定



A, Bが流線上にある場合

流線: 速度ベクトルの方向 = 接線の方法

流線を横切る流れはない

AB間の流量: $\psi_{AB} = \psi_A - \psi_B = 0 \rightarrow \psi_A = \psi_B$

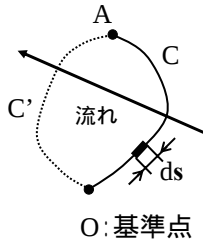
任意の2点で成立つ

流線上で ψ は一定

流線間の流量は？

流線Aの流れ関数： ψ_1 ，流線Bの流れ関数： ψ_2

$$\text{流量} = \psi_2 - \psi_1$$



流れ関数が定義できる条件

OCAとOC'Aの流量が一致すること →

- ・二次元
- ・定常
- ・非圧縮性

O: 基準点

流れ関数の利用

$$d\psi = -u_x dy + u_y dx = u_y dx - u_x dy$$

↓ $d\psi$ は全微分

$$d\psi = \frac{\partial \psi}{\partial x} dx + \frac{\partial \psi}{\partial y} dy = u_y dx - u_x dy$$

↓ dx, dy の項を比較

$$u_x = -\frac{\partial \psi}{\partial y}, \quad u_y = \frac{\partial \psi}{\partial x} \quad \leftarrow \psi \text{が明らかになれば } u_x, u_y \text{が求められる}$$

二次元, 定常, 非圧縮の場合の運動方程式を解く場合に利用

$$u_x \frac{\partial u_x}{\partial x} + u_y \frac{\partial u_x}{\partial y} = -\frac{\partial p}{\partial x} + \nu \left(\frac{\partial^2 u_x}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u_x}{\partial y^2} \right)$$

$$u_x \frac{\partial u_y}{\partial x} + u_y \frac{\partial u_y}{\partial y} = -\frac{\partial p}{\partial y} + \nu \left(\frac{\partial^2 u_y}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u_y}{\partial y^2} \right)$$

$$u_x \frac{\partial u_x}{\partial x} + u_y \frac{\partial u_x}{\partial y} = -\frac{\partial p}{\partial x} + \nu \left(\frac{\partial^2 u_x}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u_x}{\partial y^2} \right) \quad (1)$$

$$u_x \frac{\partial u_y}{\partial x} + u_y \frac{\partial u_y}{\partial y} = -\frac{\partial p}{\partial y} + \nu \left(\frac{\partial^2 u_y}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u_y}{\partial y^2} \right) \quad (2)$$

(1)をy, (2)をxで微分

$$\frac{\partial}{\partial y} \left(u_x \frac{\partial u_x}{\partial x} \right) + \frac{\partial}{\partial y} \left(u_y \frac{\partial u_x}{\partial y} \right) = -\frac{\partial^2 p}{\partial x \partial y} + \nu \left(\frac{\partial^3 u_x}{\partial x^2 \partial y} + \frac{\partial^3 u_x}{\partial y^3} \right) \quad (1)'$$

$$\frac{\partial}{\partial x} \left(u_x \frac{\partial u_y}{\partial x} \right) + \frac{\partial}{\partial x} \left(u_y \frac{\partial u_y}{\partial y} \right) = -\frac{\partial^2 p}{\partial x \partial y} + \nu \left(\frac{\partial^3 u_y}{\partial x^3} + \frac{\partial^3 u_y}{\partial x \partial y^2} \right) \quad (2)'$$

圧力項が等しい → 圧力を消去できる

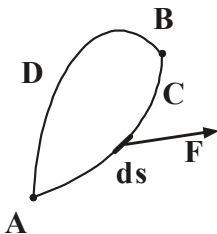
$u_x = -\frac{\partial \psi}{\partial y}, u_y = \frac{\partial \psi}{\partial x}$ を代入 → ψ のみの方程式

ψ のみの方程式を解く → $u_x = -\frac{\partial \psi}{\partial y}, u_y = \frac{\partial \psi}{\partial x}$ により速度が計算される

利用例: 球の周りの遅い流れ
 ・遅いので方程式の左辺(対流項)を無視
 ・球面座標系の方程式にして解く

A4・3流れ関数と速度ポテンシャル - 複素速度ポテンシャルの利用

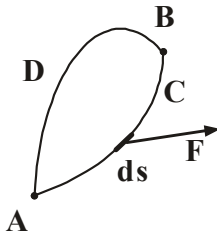
ポテンシャルとは? 質点にかかる力と仕事の関係を考える
 (流体力学を離れて)



力F: → 仕事 = $\int_{ACB} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{s}$ AからCを通りBへ

摩擦力の場合: $\int_{ACB} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{s} \neq \int_{ADB} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{s}$

重力の場合: $\int_{ACB} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{s} = \int_{ADB} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{s}$



摩擦力の場合

$$\int_{ACB} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{s} \neq \int_{ADB} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{s}$$



$$\int_{ACBDA} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{s} = \int_{ACB} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{s} - \int_{ADB} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{s} \neq 0$$

重力の場合

$$\int_{ACB} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{s} = \int_{ADB} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{s} \rightarrow \underbrace{\int_{ACBDA} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{s}}_{\oint \mathbf{F} \cdot d\mathbf{s}} = \int_{ACB} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{s} - \int_{ADB} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{s} = 0 \rightarrow \boxed{\text{ポテンシャルを持つ}}$$

ベクトル場で一般的に成立つ

ポテンシャル: 基準点を決めると任意の位置の量が決まる

例: 重力場での重力の仕事(任意の位置から基準点まで移動させる仕事)

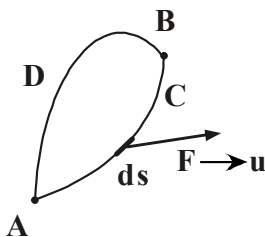
基準点: $O(x, y, z_0)$ 仕事: $U = mgz - mgz_0 \equiv \text{ポテンシャル}$ 力: $F = -mg = -\frac{dU}{dz}$ ポテンシャルの勾配

流体力学に戻る

速度: ベクトル ←—— 重力と同じベクトル場, ポテンシャルを定義できないか

重力場

速度場

ポテンシャル U : 仕事ポテンシャル ϕ ポテンシャルの勾配 $-\frac{dU}{dz}$: 重力 $\mathbf{F}$ ポテンシャルの勾配 $-\frac{d\phi}{dx}$: 速度 $\mathbf{u}$ このような ϕ があれば便利

重力の場合の条件

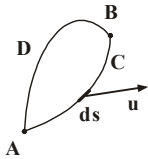
$$\int_{ACB} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{s} = \int_{ADB} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{s} \rightarrow$$

$$\int_{ACBDA} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{s} = \int_{ACB} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{s} - \int_{ADB} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{s} = 0$$

速度の場合も同じ

$$\int_{ACB} \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s} = \int_{ADB} \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s} \rightarrow$$

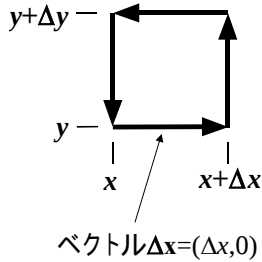
$$\int_{ACBDA} \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s} = \int_{ACB} \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s} - \int_{ADB} \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s} = 0$$



$$\int_{ACB} \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s} = \int_{ADB} \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s} \rightarrow \underbrace{\int_{ACBDA} \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s}}_{\oint \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s}} = \int_{ACB} \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s} - \int_{ADB} \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s} = 0$$

$\oint \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s}$ を小さい閉曲線(左の正方形)で考える

x と $x+\Delta x$ の間で速度 $\mathbf{u}$ がほぼ変化しないものとする

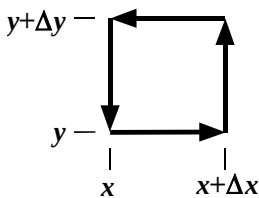


$$\int_{(x,y)}^{(x+\Delta x,y)} \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s} = \mathbf{u}|_y \cdot \Delta \mathbf{x} = (u_x|_y, u_y|_y) \cdot (\Delta x, 0) = u_x|_y \Delta x$$

他の3辺も同様に

$$\begin{aligned} \oint \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s} &= u_x|_y \Delta x + u_y|_{x+\Delta x} \Delta y - u_x|_{y+\Delta y} \Delta x - u_y|_x \Delta y \\ &= u_y|_{x+\Delta x} \Delta y - u_y|_x \Delta y + u_x|_y \Delta x - u_x|_{y+\Delta y} \Delta x \end{aligned}$$

$\Delta x \Delta y$ で除する



$$\begin{aligned} \oint \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s} &= \frac{u_y|_{x+\Delta x} - u_y|_x}{\Delta x} \Delta y - \frac{u_x|_{y+\Delta y} - u_x|_y}{\Delta y} \Delta x \\ &= \frac{\partial u_y}{\partial x} \Delta y - \frac{\partial u_x}{\partial y} \Delta x \end{aligned}$$

$\oint \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s} = 0$ が条件

$$\oint \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s} = \frac{\partial u_y}{\partial x} - \frac{\partial u_x}{\partial y} = 0$$

これが成立せば速度ポテンシャルを定義できる

ベクトル(三次元)でこの条件を表すと

$$\nabla \times \mathbf{u} = \text{rot } \mathbf{u} = 0 \quad \nabla = \frac{\partial}{\partial x} \mathbf{i} + \frac{\partial}{\partial y} \mathbf{j} + \frac{\partial}{\partial z} \mathbf{k} : \text{ナブラ(ベクトル演算子)}$$

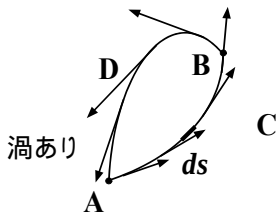
(i, j, k: x, y, z 方向の基本ベクトル)

外積

rot: ベクトルの回転

この条件: 渦なし流れ

渦なし流れとは？

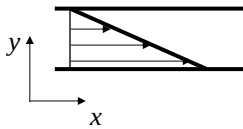


$$\int_{ACB} \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s} > 0, \int_{BDA} \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s} > 0$$

$$\oint \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s} = \int_{ACBDA} \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s} = \int_{ACB} \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s} + \int_{BDA} \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s} > 0$$

ポテンシャルは定義できない

平板間の流れ



$$\frac{\partial u_y}{\partial x} - \frac{\partial u_x}{\partial y} = -\frac{\partial u_x}{\partial y} \neq 0 \quad \text{見たところ渦がなくてもため}$$

0

このことから考えて

固体表面付近はだめ

- ・粘性の影響が大きい
- ・速度勾配が大きい

渦なし流れ: 粘性の無視できる流れ

粘性のない流体, 理想流体の流れ

例: 理想流体の円柱周りの流れ

- ・円柱表面で $\mathbf{u}=0$ とならない(現実離れ?)
- ・円柱表面付近の粘性の影響のある領域以外は実際の流れに近い

速度ポテンシャル: $-\frac{\partial \phi}{\partial x} \mathbf{i} - \frac{\partial \phi}{\partial y} \mathbf{j} = u_x \mathbf{i} + u_y \mathbf{j} = \mathbf{u}$ となる関数 $\phi(x, y)$

- ・流れ関数と違い, 三次元でも定義できる
- ・ベクトルで表すと

$$-\nabla \phi = -\text{grad} \phi = -\frac{\partial \phi}{\partial x} \mathbf{i} - \frac{\partial \phi}{\partial y} \mathbf{j} - \frac{\partial \phi}{\partial z} \mathbf{k} = u_x \mathbf{i} + u_y \mathbf{j} + u_z \mathbf{k} = \mathbf{u}$$

重力とポテンシャルの関係と同じ $-\frac{dU}{dz} = F$

速度ポテンシャルと速度の関係

$$-\frac{\partial \phi}{\partial x} \mathbf{i} - \frac{\partial \phi}{\partial y} \mathbf{j} = u_x \mathbf{i} + u_y \mathbf{j}$$



$$u_x = -\frac{\partial \phi}{\partial x}, \quad u_y = -\frac{\partial \phi}{\partial y}$$



$$\text{流れ関数と比較} \quad u_x = -\frac{\partial \psi}{\partial y}, \quad u_y = \frac{\partial \psi}{\partial x}$$

$$\frac{\partial \phi}{\partial x} = \frac{\partial \psi}{\partial y}, \quad \frac{\partial \phi}{\partial y} = -\frac{\partial \psi}{\partial x} \quad \leftarrow \text{コーシーリーマン(Cauchy-Riemann) の関係}$$

複素速度ポテンシャル

コーシーリーマンの関係



複素速度ポテンシャル $w(z) = \phi(x, y) + i\psi(x, y)$ を定義できる。
?

$$w(z) = \phi(x, y) + i\psi(x, y) \quad \begin{array}{l} i: \text{虚数単位} \\ z = x + iy \end{array}$$



実部: 速度ポテンシャル
虚部: 流れ関数

} である複素数の関数 $w(z)$

$w(z) = \phi(x, y) + i\psi(x, y)$ から速度等を求める方法

例: 理想流体の円柱周りの流れ (一様流速 u_∞ の流れの中に半径 R の円柱がある)

この場合 $w(z) = u_\infty \left(z + \frac{R^2}{z} \right)$



$$z = x + iy$$

$$w(z) = u_\infty x \left(1 + \frac{R^2}{x^2 + y^2} \right) + i u_\infty y \left(1 - \frac{R^2}{x^2 + y^2} \right)$$

実部: ϕ 虚部: ψ
ポテンシャル 流れ関数

実部 ϕ または虚部 $\psi \longrightarrow u_x = -\frac{\partial \phi}{\partial x}, u_y = -\frac{\partial \phi}{\partial y}$ または $u_x = -\frac{\partial \psi}{\partial y}, u_y = \frac{\partial \psi}{\partial x}$

これでもよいが以下に別の方法を示す

$$w(z) = \phi(x, y) + i\psi(x, y)$$

$$\begin{array}{l} \downarrow z=x+iy \text{で微分} \\ \frac{dw}{dz} = \frac{dw}{dx} = \frac{\partial \phi}{\partial x} + i \frac{\partial \psi}{\partial x} \quad \frac{\partial \phi}{\partial x} = -u_x, \frac{\partial \psi}{\partial x} = u_y \end{array} \longrightarrow \frac{dw}{dz} = \frac{dw}{dx} = \underline{-u_x} + i \underline{u_y}$$

$$w(z) = u_\infty \left(z + \frac{R^2}{z} \right)$$

$$\begin{array}{l} \downarrow \\ \frac{dw}{dz} = u_\infty \left(1 - \frac{R^2}{z^2} \right) = u_\infty \left(1 - \frac{R^2}{(x+iy)^2} \right) = u_\infty \left(1 - \frac{R^2}{x^2 - y^2 + 2xyi} \right) \\ \downarrow \text{共役複素数で実数化} \\ x^2 - y^2 - 2xyi \end{array}$$

$$\frac{dw}{dz} = u_\infty \left(1 - \frac{R^2(x^2 - y^2)}{(x^2 + y^2)^2} \right) + i u_\infty \frac{2xy}{(x^2 + y^2)^2}$$

$$\downarrow \frac{dw}{dz} = -u_x + i u_y \quad \text{と比較して}$$

$$u_x = -u_\infty \left(1 - \frac{R^2(x^2 - y^2)}{(x^2 + y^2)^2} \right), \quad u_y = u_\infty \frac{2xyR^2}{(x^2 + y^2)^2}$$

以下のようにすると円筒(円柱)座標系での u_x, u_y を導くことができる

$$\frac{dw}{dz} = u_{\infty} \left(1 - \frac{R^2}{z^2} \right)$$



$$z = x + iy = r \cos \theta + ir \sin \theta = r e^{i\theta}$$

$\cos, \sin, e$ のテイラー展開から導くことができる

$$\frac{dw}{dz} = u_{\infty} \left(1 - \frac{R^2}{r^2 e^{2i\theta}} \right) = u_{\infty} \left(1 - \frac{R^2}{r^2} e^{-2i\theta} \right)$$



$$e^{-2i\theta} = \cos(-2\theta) + i \sin(-2\theta) = \cos 2\theta - i \sin 2\theta$$

$$\frac{dw}{dz} = u_{\infty} \left(1 - \frac{R^2}{r^2} \cos 2\theta \right) + i u_{\infty} \frac{R^2}{r^2} \sin 2\theta$$



$$\frac{dw}{dz} = -u_x + i u_y$$

$$u_x = -u_{\infty} \left(1 - \frac{R^2}{r^2} \cos 2\theta \right), \quad u_y = u_{\infty} \frac{R^2}{r^2} \sin 2\theta$$

円筒座標系で表した式からわかること

$r = R, \theta = \pi$ または $r = R, \theta = 0$ のとき

$$u = \sqrt{u_x^2 + u_y^2} = 2u_{\infty} \sin \theta = 0$$

図中の2箇所:よどみ点

円柱表面の圧力: p , 速度: u



粘性=0 $\longrightarrow$ ベルヌイの定理

$$\frac{1}{2} \rho u^2 + p = \frac{1}{2} \rho u_{\infty}^2 + p_{\infty} \quad \text{円柱表面と無限遠の間の収支}$$



$$p = \frac{1}{2} \rho (u_{\infty}^2 - u^2) + p_{\infty}$$



$$r = R \rightarrow u^2 = 4u_{\infty}^2 \sin^2 \theta$$

$$p = \frac{1}{2} \rho u_{\infty}^2 (1 - 4 \sin^2 \theta) + p_{\infty} \quad \text{円柱表面の圧力分布} \quad (u_{\infty} \text{と} p_{\infty} \text{は既知})$$