

## 第 8 章 遅い粘性流体

### 8.1 遅い流れを表現する方程式

ナビエ・ストークス流体 ( $\operatorname{div} \mathbf{v} = 0$ ,  $\rho = \rho_0 = \text{定数}$ ) において  $\mathbf{v} = 0$  のまわりに線形化する (線形化は音波のときにやった).

$$\frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} + \mathbf{v} \cdot \operatorname{grad} \mathbf{v} = -\frac{1}{\rho_0} \operatorname{grad} p + \nu \nabla^2 \mathbf{v} \quad (8.1)$$

において, 非線形項  $\mathbf{v} \cdot \operatorname{grad} \mathbf{v}$  を無視し,

$$\frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} = -\frac{1}{\rho_0} \operatorname{grad} p + \nu \nabla^2 \mathbf{v} \quad (8.2)$$

で近似する. これをストークス近似 (Stokes's approximation) という. 連続の式は

$$\operatorname{div} \mathbf{v} = 0. \quad (8.3)$$

### 8.2 定常なストークス流れ

- ストークス近似した方程式の一般的性質  
ストークス近似が成り立つ場合

$$\frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} = -\frac{1}{\rho_0} \operatorname{grad} p + \nu \nabla^2 \mathbf{v}. \quad (8.4)$$

発散をとると,  $\operatorname{div} \mathbf{v} = 0$  なので

$$0 = \nabla^2 p \quad (8.5)$$

よって,  $p$  は調和関数.

一方, 渦度をとると

$$\frac{\partial \boldsymbol{\omega}}{\partial t} = \nu \nabla^2 \boldsymbol{\omega} \quad (8.6)$$

となる. 熱伝導方程式と同じ形.

- 定常  $\partial/\partial t = 0$  の場合.

渦度方程式は

$$0 = \nabla^2 \omega \quad (8.7)$$

となる. 渦度も調和関数になる.

定常の場合, 運動方程式は

$$0 = -\frac{1}{\rho_0} \text{grad} p + \nu \nabla^2 \mathbf{v}. \quad (8.8)$$

となる. これを解く.

定常なストークス流れを求める一般的な方法は

$$\mathbf{v} = \mathbf{v}_p + \tilde{\mathbf{v}} \quad (8.9)$$

と速度場を分割し,  $\tilde{\mathbf{v}}$  を決定することである. ただし,  $\mathbf{v}_p$  は適当なポテンシャル流れであり,

$$\text{div} \mathbf{v}_p = 0, \quad \text{rot} \mathbf{v}_p = 0 \quad (8.10)$$

したがって,

$$\nabla^2 \mathbf{v}_p = 0 \quad (8.11)$$

である.

分割した速度場をストークス近似の運動方程式に代入すると

$$0 = -\frac{1}{\rho_0} \text{grad} p + \nu \nabla^2 \tilde{\mathbf{v}} \quad (8.12)$$

任意のベクトル調和関数  $\boldsymbol{\xi}(\mathbf{x})$

$$\nabla^2 \boldsymbol{\xi}(\mathbf{x}) = 0 \quad (8.13)$$

を用いて

$$\tilde{\mathbf{v}} = \text{grad}(\mathbf{x} \cdot \boldsymbol{\xi}) - 2\boldsymbol{\xi} \quad (8.14)$$

$$p = 2\eta \text{div} \boldsymbol{\xi} \quad (8.15)$$

( $\eta = \nu \rho_0$ ) とおくと,

$$0 = -\frac{1}{\rho_0} \text{grad} p + \nu \nabla^2 \tilde{\mathbf{v}} \quad (8.16)$$

を満たす. よって  $\boldsymbol{\xi}(\mathbf{x})$  は定常ストークス流れを表現するものである.

- 参考:  $\xi$  を用いた  $\tilde{v}$  と  $p$  の表現の導出

ベクトル調和関数  $\xi$  は次の式を満たす.

$$\nabla^2(\mathbf{x} \cdot \xi) = \frac{\partial^2}{\partial x_j^2}(x_i \xi_i) \quad (8.17)$$

$$= \underbrace{\frac{\partial^2 x_i}{\partial x_j^2}}_{0 \text{ になる}} \xi_i + 2 \frac{\partial x_i}{\partial x_j} \frac{\partial \xi_i}{\partial x_j} + x_i \frac{\partial^2 \xi_i}{\partial x_j^2} \quad (8.18)$$

$$= 2\delta_{ij} \frac{\partial \xi_i}{\partial x_j} + \mathbf{x} \cdot \underbrace{\nabla^2 \xi}_{\text{定義により } 0} \quad (8.19)$$

$$= 2\text{div}\xi \quad (8.20)$$

$\eta\nabla^2\tilde{v} = \text{grad}p$  の一般解について考える.

$$\tilde{v} = \text{grad}(\mathbf{x} \cdot \xi) - 2\xi \quad (8.21)$$

で定義される  $\tilde{v}$  は以下を満たす.

$$\text{div}\tilde{v} = \text{div}[\text{grad}(\mathbf{x} \cdot \xi) - 2\xi] = \nabla^2(\mathbf{x} \cdot \xi) - 2\text{div}\xi \quad (8.22)$$

$$= 0 \quad ((8.20) \text{ より}) \quad (8.23)$$

これより,

$$\nabla^2\tilde{v} = \text{grad} \underbrace{\text{div}\tilde{v}}_{\text{上式より } 0} - \text{rotrot}\tilde{v} \quad (8.24)$$

$$= -\text{rotrot}\{\text{grad}(\mathbf{x} \cdot \xi) - 2\xi\} \quad (8.25)$$

$$= 2\text{rotrot}\xi \quad (8.26)$$

$$= 2\{\text{graddiv}\xi - \nabla^2\xi\} \quad (8.27)$$

$$= 2\text{graddiv}\xi \quad (8.28)$$

よって,  $\eta\nabla^2\tilde{v} = \text{grad}p$  は

$$2\eta\text{graddiv}\xi = \text{grad}p \quad (8.29)$$

となるので,

$$p = 2\eta\text{div}\xi \quad (8.30)$$

なら, 式を満たすことになる.

- ストークス極 (Stokeslet) による流れ

物体が存在する場合  $r^{-1}$  で展開して

$$\xi_i = \lambda_i \frac{1}{r} + \lambda_{ij} \frac{\partial}{\partial x_j} \frac{1}{r} + \lambda_{ijk} \frac{\partial^2}{\partial x_j \partial x_k} \frac{1}{r} + \dots \quad (8.31)$$

$1/r$  の項だけとると ( $\xi = \frac{\lambda}{r}$  と選択したことと同じ),

$$\tilde{\mathbf{v}} = \text{grad}(\mathbf{x} \cdot \xi) - 2\xi = \text{grad}(\mathbf{x} \cdot \lambda/r) - 2\lambda/r \quad (8.32)$$

$$p = 2\eta \text{div} \xi = 2\eta \text{div}(\lambda/r) = 2\eta \lambda \cdot \text{grad} \frac{1}{r} \quad (8.33)$$

- 成分表示

$\xi = \frac{\lambda}{r}$  とおき,  $\lambda$  方向を軸とする極座標系を選ぶ.

$xyz$  系では  $\lambda = (0, 0, \lambda)$  と表され,<sup>1</sup>

$$x = r \sin \theta \cos \varphi, \quad (8.34)$$

$$y = r \sin \theta \sin \varphi, \quad (8.35)$$

$$z = r \cos \theta \quad (8.36)$$

なので,

$$\mathbf{x} \cdot \lambda = \lambda r \cos \theta = z \cdot \lambda \quad (8.37)$$

である. 極座標では

$$\text{grad} = \left( \frac{\partial}{\partial r}, \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \theta}, \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \varphi} \right) \quad (8.38)$$

なので

$$\tilde{\mathbf{v}} = \text{grad}(\mathbf{x} \cdot \xi) - 2\xi \quad (8.39)$$

$$= \text{grad}(\mathbf{x} \cdot \lambda/r) - 2\lambda/r = \text{grad}\left(\frac{\lambda r \cos \theta}{r}\right) - \frac{2}{r} \lambda \mathbf{e}_z \quad (8.40)$$

$$= \text{grad}(\lambda \cos \theta) - \frac{2}{r} \lambda \mathbf{e}_z \quad (8.41)$$

ここで,

$$\mathbf{e}_z = \cos \theta \mathbf{e}_r - \sin \theta \mathbf{e}_\theta \quad (8.42)$$

<sup>1</sup>先に  $\lambda$  を極座標表示しておくべきでは

を使うと,

$$\tilde{\mathbf{v}} = \frac{\partial}{\partial r}(\lambda \cos \theta) \cdot \mathbf{e}_r + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \theta}(\lambda \cos \theta) \cdot \mathbf{e}_\theta + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \varphi}(\lambda \cos \theta) \cdot \mathbf{e}_\varphi - \frac{2}{r} \lambda (\cos \theta \mathbf{e}_r - \sin \theta \mathbf{e}_\theta) \quad (8.43)$$

$$= 0 \cdot \mathbf{e}_r - \frac{1}{r}(\lambda \sin \theta) \cdot \mathbf{e}_\theta + 0 \cdot \mathbf{e}_\varphi - \frac{2}{r} \lambda (\cos \theta \mathbf{e}_r - \sin \theta \mathbf{e}_\theta) \quad (8.44)$$

$$= 0 \cdot \mathbf{e}_r - \frac{1}{r}(\lambda \sin \theta) \cdot \mathbf{e}_\theta + 0 \cdot \mathbf{e}_\varphi - \frac{2}{r} \lambda \cos \theta \mathbf{e}_r + \frac{2}{r} \lambda \sin \theta \mathbf{e}_\theta \quad (8.45)$$

$$= -\frac{2}{r} \lambda \cos \theta \mathbf{e}_r + \frac{1}{r} \lambda \sin \theta \mathbf{e}_\theta \quad (8.46)$$

これより,

$$\tilde{v}_r = -2 \frac{\lambda}{r} \cos \theta \quad (8.47)$$

$$\tilde{v}_\theta = \frac{\lambda}{r} \sin \theta \quad (8.48)$$

$$\tilde{v}_\varphi = 0 \quad (8.49)$$

$$p = -2\eta \frac{\lambda}{r^2} \cos \theta \quad (8.50)$$

ただし  $\lambda = |\lambda|$ .

流線関数  $\tilde{\Psi}$  としては, 以下を使えば良い.

$$\tilde{\Psi} = -\lambda r \sin^2 \theta \quad (8.51)$$

$$\tilde{v}_r = \frac{1}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial \tilde{\Psi}}{\partial \theta} \quad (8.52)$$

$$\tilde{v}_\theta = -\frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial \tilde{\Psi}}{\partial r} \quad (8.53)$$

これが, ストークス近似の解の最も基本的なもの. ストークス極による流れという.

- 一様流中の球の場合

- 球のまわりのポテンシャル流は

$$\Psi = \frac{1}{2} U r^2 \sin^2 \theta \left( 1 - \frac{a^3}{r^3} \right) = \sin^2 \theta \left( \frac{1}{2} U r^2 - \frac{1}{2} U \frac{a^3}{r} \right) \quad (8.54)$$

$$v_r = \left( 1 - \frac{a^3}{r^3} \right) U \cos \theta \quad (8.55)$$

$$v_\theta = - \left( 1 + \frac{a^3}{2r^3} \right) U \sin \theta \quad (8.56)$$

であった (ポテンシャル流の最後のところでやった). しかし, この解は粘性のある場合の境界条件

$$\mathbf{v} = 0 \quad (r = a) \quad (8.57)$$

を満たさない.  $r = a$  で  $v_r = 0$  であるだけである.

- そこでこのポテンシャル流れを参考に, あらためて, ポテンシャル流れ

$$\Psi = \sin^2 \theta \left( \frac{1}{2} U r^2 - \frac{\beta}{r} \right) \quad (8.58)$$

を定義する. この流れにストークス極による流れを加えて

$$\Psi = \sin^2 \theta \left( \frac{1}{2} U r^2 - \frac{\beta}{r} - \lambda r \right) \quad (8.59)$$

とし, 境界条件  $r = a$  で

$$\Psi = \frac{\partial \Psi}{\partial r} = 0 \quad (8.60)$$

を考慮する.  $\Psi = 0$  の条件に関しては

$$\Psi(r = a) = \sin^2 \theta \left( \frac{1}{2} U a^2 - \frac{\beta}{a} - \lambda a \right), \quad (8.61)$$

$$0 = \sin^2 \theta \left( \frac{1}{2} U a^2 - \frac{\beta}{a} - \lambda a \right), \quad (8.62)$$

$$0 = \frac{1}{2} U a^2 - \frac{\beta}{a} - \lambda a. \quad (8.63)$$

$\frac{\partial \Psi}{\partial r} = 0$  の条件に関しては

$$\frac{\partial \Psi}{\partial r}(r = a) = \sin^2 \theta \left( U a + \frac{\beta}{a^2} - \lambda \right), \quad (8.64)$$

$$0 = \sin^2 \theta \left( U a + \frac{\beta}{a^2} - \lambda \right), \quad (8.65)$$

$$0 = U a + \frac{\beta}{a^2} - \lambda. \quad (8.66)$$

これより,

$$\beta = -\frac{1}{4} U a^3, \quad \lambda = \frac{3}{4} U a \quad (8.67)$$

となる.

この時

$$\Psi = \sin^2 \theta \left( \frac{1}{2} U r^2 + \frac{1}{4} \frac{U a^3}{r} - \frac{3}{4} U a r \right) \quad (8.68)$$

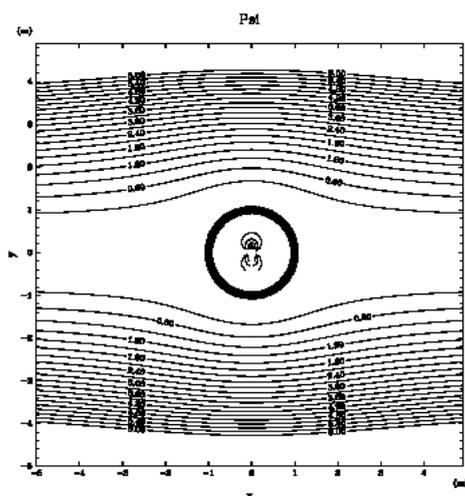
$$= \frac{1}{2} U (r - a)^2 \left( 1 + \frac{a}{2r} \right) \sin^2 \theta \quad (8.69)$$

$$v_r = \frac{1}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial \Psi}{\partial \theta} = U(r-a)^2 \left(1 + \frac{a}{2r}\right) \frac{\cos \theta}{r^2}, \quad (8.70)$$

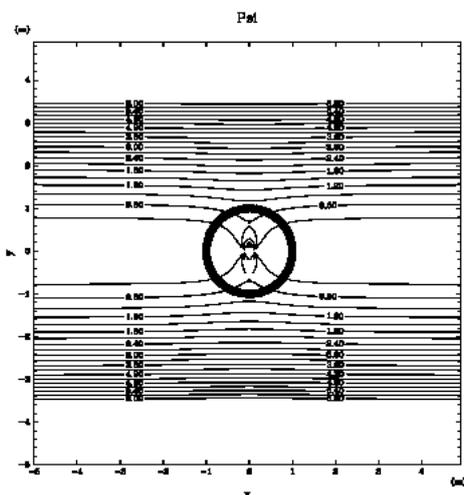
$$v_\theta = -\frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial \Psi}{\partial r} = -\frac{1}{2} U \left(2 - \frac{1}{2} \frac{a^3}{r^3} - \frac{3a}{2r}\right) \sin \theta, \quad (8.71)$$

$$p = -2\eta \frac{\lambda}{r^2} \cos \theta = -2\eta \frac{3}{4} U a \frac{\cos \theta}{r^2} = -\frac{3}{2} \eta U a \frac{\cos \theta}{r^2} \quad (8.72)$$

(a) 球のまわりの流れ



(b) ポテンシャル流の部分



(c) ストークス極による流れ

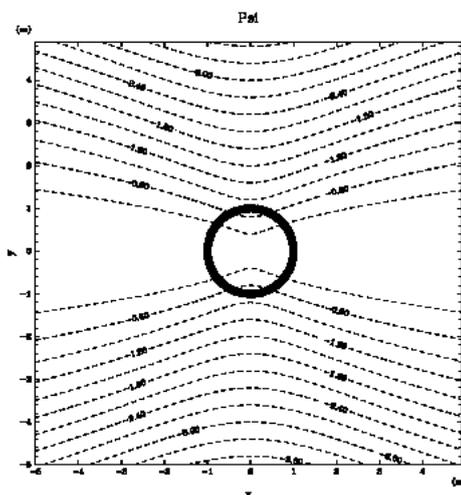


図 8.1: 粘性流体中の球のまわりの流れの流線関数. 黒太線が円柱表面を表す.

– 球に働く力

圧力は  $p = -2\eta\lambda \cos \theta / r^2$  に  $\lambda = 3Ua/4$  を代入して

$$p = -\frac{3}{2} \eta U a \frac{1}{r^2} \cos \theta \quad (8.73)$$

よって球の表面  $r = a$  での法線応力  $\sigma_{rr}$ , 接線応力  $\sigma_{r\theta}$  はそれぞれ

$$\sigma_{rr} = -p + 2\eta \frac{\partial v_r}{\partial r} = \frac{3\eta U}{2a} \cos \theta \quad (8.74)$$

$$\sigma_{r\theta} = \eta \left[ r \frac{\partial v_\theta}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial v_r}{\partial \theta} \right] = -\frac{3\eta U}{2a} \sin \theta \quad (8.75)$$

圧力抵抗 (法線応力の積分)<sup>2</sup>

$$D_p = \int \sigma_{rr} \cos \theta dS \quad (8.76)$$

$$= \frac{3\eta U}{2a} 2\pi a^2 \int_0^\pi \cos^2 \theta \sin \theta d\theta \quad (8.77)$$

$$= 2\pi\eta a U \quad (8.78)$$

摩擦抵抗 (接線応力の積分)

$$D_f = \int \sigma_{r\theta} \sin \theta dS \quad (8.79)$$

$$= \frac{3\eta U}{2a} 2\pi a^2 \int_0^\pi \sin^3 \theta d\theta \quad (8.80)$$

$$= 4\pi\eta a U \quad (8.81)$$

よって全抵抗は

$$D = D_p + D_f = 6\pi\eta a U \quad (8.82)$$

これをストークスの抵抗法則と言う。

<sup>2</sup>円柱に働く力を計算した場合の  $\int p \cos \theta da \theta$  に対応する式になっている。