

## 第8章 運動方程式の簡単な応用

前節までに提出された回転系上の運動方程式をもとに，その応用として簡単な流れ場を考察する．

### 8.1 バランスした流れ：傾度風平衡

状況設定：鉛直軸  $z$  の周りに一定の角速度  $f/2$  で回転している系の上の流体運動を考察する．流体運動はこの回転系上の座標系で記述する．

流体は，非圧縮・非粘性流体とし，ある点  $O$  を中心に時間的に一定の速度  $V$  で旋回する水平 2 次元的運動をしているとする．

ここで考察する流れ場は，大きなスケールでは，高気圧や低気圧の周りを廻る風の場合，小さなスケールでは竜巻に伴う旋回する風，コーヒーカップやティーカップ内の流体を掻き回したときの流れ場を想定して，上記のような問題設定をしている．

上記のような流れ場を考察する場合には， $O$  を原点とする 3 次元円筒座標系  $(r, \theta, z)$  を用いるのが便利である．この座標系の動系方向，方位角方向，鉛直方向の単位ベクトルはそれぞれ  $e_r, e_\theta, e_z$  である．

注意：3次元円筒座標系の3つの単位ベクトル  $e_r, e_\theta, e_z$  のうち  $e_\theta$  は  $\theta$  の関数である事に注意せよ．

議論の出発点である運動方程式はベクトル形式で

$$\frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} + \mathbf{v} \cdot \nabla \mathbf{v} + f \mathbf{e}_z \times \mathbf{v} = -\frac{1}{\rho} \nabla p - g \mathbf{e}_z \quad (8.1)$$

である．3次元円筒座標系では微分演算子  $\nabla$  は次のように表現される：

$$\nabla = e_r \frac{\partial}{\partial r} + e_\theta \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \theta} + e_z \frac{\partial}{\partial z}. \quad (8.2)$$

流体の速度  $\mathbf{v}$  は円筒座標系では一般に

$$\mathbf{v} = v_r e_r + v_\theta e_\theta + v_z e_z \quad (8.3)$$

とかけるが、今の状況設定のもとでは

$$\boldsymbol{v} = V(r, \theta, z)\boldsymbol{e}_\theta \quad (8.4)$$

である。

方位角方向の流れ  $V$  は連続の式を考慮すると以下のように方位角  $\theta$  に依存しないことがわかる。非圧縮性流体の連続の式は、

$$\nabla \cdot \boldsymbol{v} = 0 \quad (8.5)$$

である。(8.5) に (8.2), (8.4) を代入すると、

$$\begin{aligned} \left( \boldsymbol{e}_r \frac{\partial}{\partial r} + \boldsymbol{e}_\theta \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \theta} + \boldsymbol{e}_z \frac{\partial}{\partial z} \right) \cdot (V\boldsymbol{e}_\theta) &= \boldsymbol{e}_r \cdot \boldsymbol{e}_\theta \frac{\partial V}{\partial r} + V\boldsymbol{e}_r \cdot \frac{\partial \boldsymbol{e}_\theta}{\partial r} \\ &\quad + \boldsymbol{e}_\theta \cdot \boldsymbol{e}_\theta \frac{1}{r} \frac{\partial V}{\partial \theta} + \frac{V}{r} \boldsymbol{e}_\theta \cdot \frac{\partial \boldsymbol{e}_\theta}{\partial \theta} \\ &\quad + \boldsymbol{e}_z \cdot \boldsymbol{e}_\theta \frac{\partial V}{\partial z} + V\boldsymbol{e}_z \cdot \frac{\partial \boldsymbol{e}_\theta}{\partial z} \\ &= V\boldsymbol{e}_r \cdot \frac{\partial \boldsymbol{e}_\theta}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial V}{\partial \theta} + \frac{V}{r} \boldsymbol{e}_\theta \cdot \frac{\partial \boldsymbol{e}_\theta}{\partial \theta} + V\boldsymbol{e}_z \cdot \frac{\partial \boldsymbol{e}_\theta}{\partial z}. \end{aligned}$$

単位ベクトルの直交性および、単位ベクトル  $\boldsymbol{e}_\theta$  の微分は

$$\frac{\partial \boldsymbol{e}_\theta}{\partial r} = 0, \quad \frac{\partial \boldsymbol{e}_\theta}{\partial \theta} = -\boldsymbol{e}_r, \quad \frac{\partial \boldsymbol{e}_\theta}{\partial z} = 0, \quad (8.6)$$

であることを考慮すると、(8.5) は

$$\nabla \cdot \boldsymbol{v} = \frac{1}{r} \frac{\partial V}{\partial \theta} = 0 \quad (8.7)$$

となる。この式から、 $V$  は  $\theta$  に依存しないことがわかる。

運動方程式 (8.1) に (8.2), (8.4) を代入し、 $V(r)$  の従う方程式に書き換える。

$$\frac{\partial \boldsymbol{v}}{\partial t} = \frac{\partial V}{\partial t} \boldsymbol{e}_\theta = 0,$$

$$\boldsymbol{v} \cdot \nabla \boldsymbol{v} = \frac{V}{r} \frac{\partial}{\partial \theta} (V\boldsymbol{e}_\theta) = -\frac{V^2}{r} \boldsymbol{e}_r,$$

$$f\boldsymbol{e}_z \times \boldsymbol{v} = -fV\boldsymbol{e}_r,$$

$$\nabla p = \frac{\partial p}{\partial r} \boldsymbol{e}_r + \frac{1}{r} \frac{\partial p}{\partial \theta} \boldsymbol{e}_\theta + \frac{\partial p}{\partial z} \boldsymbol{e}_z,$$

より,  $r, \theta, z$  方向の運動方程式はそれぞれ

$$\frac{V^2}{r} + fV - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial r} = 0, \quad (8.8)$$

$$\frac{1}{\rho r} \frac{\partial p}{\partial \theta} = 0, \quad (8.9)$$

$$\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial z} + g = 0, \quad (8.10)$$

となる。(8.8) の左辺第1項は流体粒子が旋回運動を行うことによる遠心力を表し, 第2項は Coriolis 力, 第3項は動径方向の気圧傾度力を表す。動径方向にはこの3つの力がバランスして定常的な流れが実現している。このようなバランスは傾度風平衡 (gradient wind balance) と呼ばれている。(8.9) は圧力  $p$  が  $\theta$  に依存しないことを示しており, このことから水平面内では等圧線は同心円状になることがわかる。(8.10) は鉛直方向の流れがないことから, 鉛直方向の気圧傾度力と重力がバランスした静力学平衡が成り立っていることを示している。

## 8.2 傾度風平衡の吟味

前節で得られたバランスの式, 特に動径方向の式 (8.8), を吟味してみる。(8.8) は気圧場が与えられたときの速度場  $V$  に関する2次方程式とみなすことができる。そこで2次方程式の解の公式を適用し  $V$  を求めてみる:

$$V = \frac{1}{2} \left\{ -fr \pm \sqrt{(fr)^2 + \frac{4r}{\rho} \frac{\partial p}{\partial r}} \right\}. \quad (8.11)$$

注意:  $\frac{\partial p}{\partial r}$  の符号によって, 高気圧的気圧分布と低気圧的気圧分布が表現できることに注意しなさい。前節で述べたように水平面内では等圧線は同心円状である。そこで  $\frac{\partial p}{\partial r} > 0$  の時は原点  $O$  から遠ざかるにしたがって気圧は増えていくことを表しており, したがってこのときは台風や低気圧のような気圧分布になっている。同様に  $\frac{\partial p}{\partial r} < 0$  は高気圧的気圧分布を表している。

吟味1: 速度場  $V$  は実数でなければいけない。

このことから (8.11) の根号のなかは正の値でなければいけない。すなわち判別式

$$\frac{\partial p}{\partial r} > -\frac{\rho f^2 r}{4} \quad (8.12)$$

を得る。(8.12) は動径方向の気圧傾度には下限が存在することを示している。 $\frac{\partial p}{\partial r} < 0$  は高気圧に対応するが高気圧の気圧傾度の値  $|\frac{\partial p}{\partial r}|$  には制限があるのに対し、低気圧のそれには制限はない。

### 吟味2： 低気圧の周りを廻る風の向き

低気圧的な気圧分布を考える、すなわち  $\frac{\partial p}{\partial r} > 0$  である。このとき (8.11) の2つの解は

$$\begin{aligned} V_+ &= \frac{1}{2} \left\{ -fr + \sqrt{(fr)^2 + \left| \frac{4r}{\rho} \frac{\partial p}{\partial r} \right|} \right\}, \\ V_- &= \frac{1}{2} \left\{ -fr - \sqrt{(fr)^2 + \left| \frac{4r}{\rho} \frac{\partial p}{\partial r} \right|} \right\} \end{aligned} \quad (8.13)$$

と表現できる。 $f > 0$  のとき、 $V_+ > 0$ 、 $V_- < 0$  である。つまり低気圧的気圧分布の周りを廻る風は反時計回り ( $V_+$ ) も時計回り ( $V_-$ ) も可能である。このことは日常経験的に知られている（もしくは初等教育で習った）北半球では低気圧の周りを廻る風は反時計回りであることと対比される。 $V_+$  の解は日常経験に合致するが、 $V_-$  の解は日常経験と矛盾する。しかしながら日常経験と一見矛盾するような解は、ある特別の場合を考えることにより実現できることがわかる。なお、速度の大きさは  $|V_-| > |V_+|$  の関係がある。

### 吟味3： 高気圧の周りを廻る風の向き

高気圧的な気圧分布を考える、すなわち  $\frac{\partial p}{\partial r} < 0$  である。このとき (8.11) の2つの解は

$$\begin{aligned} V_+ &= \frac{1}{2} \left\{ -fr + \sqrt{(fr)^2 - \left| \frac{4r}{\rho} \frac{\partial p}{\partial r} \right|} \right\}, \\ V_- &= \frac{1}{2} \left\{ -fr - \sqrt{(fr)^2 - \left| \frac{4r}{\rho} \frac{\partial p}{\partial r} \right|} \right\} \end{aligned} \quad (8.14)$$

と表現できる。 $f > 0$  のとき、 $V_+ < 0$ 、 $V_- < 0$  である。つまり高気圧的気圧分布の周りを廻る風は常に時計回りである。反時計回りの風は吹かない。このことは日常経験的に知られている（もしくは初等教育で習った）北半球では高気圧の周りを廻る風は時計回りであることに合致している。ただし、速度の大きさは低気圧的気圧分布のときと同様に  $|V_-| > |V_+|$  の関係がある。

## 8.3 幾つかの特殊な場合

### 8.3.1 Rossby 数

(8.8) の左辺第 1 項は、速度場の Lagrange 微分 (慣性項と呼ばれる) から生じた項である。一方、(8.8) の左辺第 2 項は Coriolis 力項である。慣性項の大きさと Coriolis 力項の大きさの相対的な卓越性は Rossby 数と呼ばれる無次元の量で特徴付けることができる。今の場合、Rossby 数は

$$Ro \equiv \frac{[\text{慣性項}]}{[\text{Coriolis 力項}]} = \frac{V^2/r}{fV} = \frac{V}{fr} \quad (8.15)$$

である。 $Ro \gg 1$  は Coriolis 力項に比べて慣性力項が支配的である場合を表し、 $Ro \ll 1$  は慣性力項に比べて Coriolis 力項が支配的である場合を表す。

以下ではそれぞれの場合について考察する。

### 8.3.2 旋衡風平衡 : ( $Ro \gg 1$ の場合)

$Ro \gg 1$  のとき、慣性力項に比べて Coriolis 力項は相対的に小さい。そこで、Coriolis 力項を無視する。これは (8.11) において  $f = 0$  とおいた場合に相当する。(8.11) は

$$V = \pm \sqrt{\frac{r}{\rho} \frac{\partial p}{\partial r}} \quad (8.16)$$

となる。根号のなかは正でなければいけないので、したがってこの場合には  $\frac{\partial p}{\partial r} > 0$ 、すなわち低気圧的な気圧分布しか実現できない。これは、コーヒーや紅茶をかき回したときに時計回りにかき回しても反時計回りにかき回しても中心付近の水面が凹むことから理解できる。この場合のように遠心力と気圧傾度力がバランスした状態は旋衡風平衡 (cyclostrophic balance) と呼ばれる。

### 8.3.3 地衡風平衡 : ( $Ro \ll 1$ の場合)

$Ro \ll 1$  のとき、Coriolis 項に比べて遠心力項は相対的に小さい。そこで、遠心力項を無視する。これは (8.8) において  $r \rightarrow \infty$  とおいた場合に相当する。(8.11) は

$$V = \frac{1}{\rho f} \frac{\partial p}{\partial r} \quad (8.17)$$

となる．この場合のように Coriolis 力項と気圧傾度力項がバランスした状態は地衡流平衡 (geostrophic balance) と呼ばれる． $f > 0$  の場合には低圧部を右に見るように流体は流れる．

### 8.3.4 慣性振動

いままでの議論では気圧傾度力は常に存在し，Coriolis 力項と遠心力項の相対的な大きさの違いをもとに流れの性質を見てきた．最後に，気圧傾度力が無視できる場合を考察しよう．このときには，(8.11) で自明でない解は，

$$V = -fr \quad (8.18)$$

となる．このような流れによって流体粒子が半径  $r$  の円周上を一周する時間 (周期) を見積もると， $T = 2\pi r/|V| = 2\pi/|f|$  となる．座標系の回転角速度が  $f/2$  なので，この  $T$  は座標系の回転周期の半分の周期である．この周期は慣性周期，このような周期現象 (振動現象) は慣性振動 (inertial oscillation) と呼ばれている．このような振動運動は海洋で観測されている．<sup>1</sup>

---

<sup>1</sup>慣性振動は大気では観測されていないらしい．何故観測されないのか明確な説明はまだない．