

(5.14) 式導出

計算の都合上必要なベクトル解析の公式は以下のとおりである。

$$\mathbf{A} \times (\nabla \times \mathbf{B}) + \mathbf{B} \times (\nabla \times \mathbf{A}) = \nabla(\mathbf{A} \cdot \mathbf{B}) - \mathbf{A} \cdot \nabla \mathbf{B} - \mathbf{B} \cdot \nabla \mathbf{A} \quad (\text{ap5.14.0.1})$$

とくに、 $\mathbf{A} = \mathbf{B}$ の場合、

$$\mathbf{A} \times (\nabla \times \mathbf{A}) = \nabla \left(\frac{\mathbf{A} \cdot \mathbf{A}}{2} \right) - \mathbf{A} \cdot \nabla \mathbf{A} \quad (\text{ap5.14.0.2})$$

また、

$$\mathbf{A} \cdot \{\mathbf{A} \times \mathbf{B}\} = 0 \quad (\text{ap5.14.0.3})$$

$$\mathbf{A} \cdot \{\mathbf{B} \times (\nabla \times \mathbf{A})\} = -\mathbf{B} \cdot \{\mathbf{A} \times (\nabla \times \mathbf{A})\} \quad (\text{ap5.14.0.4})$$

である。

次に、導出に必要な方程式は

$$\frac{Du}{Dt} = -\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial p}{\partial x} + fv + F_{rx} \quad (5.1)$$

$$\frac{Dv}{Dt} = -\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial p}{\partial y} - fu + F_{ry} \quad (5.2)$$

$$\frac{Dw}{Dt} = -\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial p}{\partial z} + g \frac{\theta}{\theta_0} + F_{rz} \quad (5.3)$$

および、

$$\frac{D\bar{u}}{Dt} = -\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial \bar{p}}{\partial x} + f\bar{v} - \left[\frac{\partial \overline{u'u'}}{\partial x} + \frac{\partial \overline{u'v'}}{\partial y} + \frac{\partial \overline{u'w'}}{\partial z} \right] + \bar{F}_{rx} \quad (5.9)$$

$$\frac{D\bar{v}}{Dt} = -\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial \bar{p}}{\partial y} - f\bar{u} - \left[\frac{\partial \overline{u'v'}}{\partial x} + \frac{\partial \overline{v'v'}}{\partial y} + \frac{\partial \overline{v'w'}}{\partial z} \right] + \bar{F}_{ry} \quad (5.10)$$

$$\frac{D\bar{w}}{Dt} = -\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial \bar{p}}{\partial z} + g \frac{\bar{\theta}}{\theta_0} - \left[\frac{\partial \overline{u'w'}}{\partial x} + \frac{\partial \overline{v'w'}}{\partial y} + \frac{\partial \overline{w'w'}}{\partial z} \right] + \bar{F}_{rz} \quad (5.11)$$

である。平均化する前の方程式系と平均化した後の方程式系をそれぞれベクトル形式で表記すると、

$$\frac{\partial}{\partial t} (\bar{\mathbf{v}} + \mathbf{v}') + (\bar{\mathbf{v}} + \mathbf{v}') \cdot \nabla (\bar{\mathbf{v}} + \mathbf{v}') = -\frac{1}{\rho_0} \nabla (\bar{p} + p') + f \mathbf{k} \times (\bar{\mathbf{v}} + \mathbf{v}') + g \mathbf{k} \frac{(\bar{\theta} + \theta')}{\theta_0} + \bar{\mathbf{F}} + \mathbf{F}' \quad (\text{ap5.14.1})$$

$$\frac{\partial \bar{\mathbf{v}}}{\partial t} + \bar{\mathbf{v}} \cdot \nabla \bar{\mathbf{v}} + \overline{\mathbf{v}' \cdot \nabla \mathbf{v}'} = -\frac{1}{\rho_0} \nabla \bar{p} + f \mathbf{k} \times \bar{\mathbf{v}} + g \mathbf{k} \frac{\bar{\theta}}{\theta_0} + \bar{\mathbf{F}} \quad (\text{ap5.14.2})$$

となる。これらはすべて (5.9) - (5.13) を導出する際に用いた方程式を再掲しただけである。(ap5.14.1) 式から (ap5.14.2) 式を引くと、

$$\frac{\partial \mathbf{v}'}{\partial t} + \bar{\mathbf{v}} \cdot \nabla \mathbf{v}' + \mathbf{v}' \cdot \nabla \bar{\mathbf{v}} + \mathbf{v}' \cdot \nabla \mathbf{v}' - \overline{\mathbf{v}' \cdot \nabla \mathbf{v}'} = -\frac{1}{\rho_0} \nabla p' + f \mathbf{k} \times \mathbf{v}' + g \mathbf{k} \frac{\theta'}{\theta_0} + \mathbf{F}' \quad (\text{ap5.14.3})$$

が得られる。この式の両辺に v' で内積をとると、

$$\begin{aligned} & \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{v' \cdot v'}{2} \right) + v' \cdot \{ \bar{v} \cdot \nabla v' + v' \cdot \nabla \bar{v} \} + v' \cdot \{ v' \cdot \nabla v' \} - v' \cdot \{ \overline{v' \cdot \nabla v'} \} \\ &= -\frac{v'}{\rho_0} \cdot \nabla p' + f v' \cdot (k \times v') + g v' \cdot k \frac{\theta'}{\theta_0} + v' \cdot F' \end{aligned}$$

となる。右辺第2項はベクトル公式よりゼロ、 $v' \cdot k = w'$ であることを用いると、上式は

$$\begin{aligned} & \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{v' \cdot v'}{2} \right) + v' \cdot \{ \bar{v} \cdot \nabla v' + v' \cdot \nabla \bar{v} \} + v' \cdot \{ v' \cdot \nabla v' \} - v' \cdot \{ \overline{v' \cdot \nabla v'} \} \\ &= -\frac{v'}{\rho_0} \cdot \nabla p' + g w' \frac{\theta'}{\theta_0} + v' \cdot F' \end{aligned}$$

となる。さらに、左辺第2項は (ap5.14.0.1) 式を用いて、

$$\begin{aligned} & \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{v' \cdot v'}{2} \right) - v' \cdot \{ \bar{v} \times (\nabla \times v') + v' \times (\nabla \times \bar{v}) - \nabla (\bar{v} \cdot v') \} + v' \cdot \{ v' \cdot \nabla v' \} \\ & - v' \cdot \{ \overline{v' \cdot \nabla v'} \} = -\frac{v'}{\rho_0} \cdot \nabla p' + g w' \frac{\theta'}{\theta_0} + v' \cdot F' \end{aligned}$$

となるので、左辺第2項を展開すると、

$$\begin{aligned} & \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{v' \cdot v'}{2} \right) - v' \cdot \{ \bar{v} \times (\nabla \times v') \} - v' \cdot \{ v' \times (\nabla \times \bar{v}) \} + v' \cdot \{ \nabla (\bar{v} \cdot v') \} \\ & + v' \cdot \{ v' \cdot \nabla v' \} - v' \cdot \{ \overline{v' \cdot \nabla v'} \} = -\frac{v'}{\rho_0} \cdot \nabla p' + g w' \frac{\theta'}{\theta_0} + v' \cdot F' \end{aligned}$$

が得られる。左辺第3項は (ap5.14.0.3) からゼロ、左辺第2項は (ap5.14.0.2), (ap5.14.0.4) 式から変形でき、

$$\begin{aligned} & \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{v' \cdot v'}{2} \right) + \bar{v} \cdot \left\{ \nabla \left(\frac{v' \cdot v'}{2} \right) - v' \cdot \nabla v' \right\} + v' \cdot \{ \nabla (\bar{v} \cdot v') \} \\ & + v' \cdot \{ v' \cdot \nabla v' \} - v' \cdot \{ \overline{v' \cdot \nabla v'} \} = -\frac{v'}{\rho_0} \cdot \nabla p' + g w' \frac{\theta'}{\theta_0} + v' \cdot F' \end{aligned} \quad (\text{ap5.14.4})$$

となる。ここで、左辺第3項は

$$v' \cdot \{ \nabla (\bar{v} \cdot v') \} = \bar{v} \cdot \{ v' \cdot \nabla v' \} + v' \cdot \{ v' \cdot \nabla \bar{v} \}$$

と変形できるので、(ap5.14.4) 式左辺第2項の括弧内第2項と上式右辺第1項が相殺するので、(ap5.14.4) 式は

$$\begin{aligned} & \left\{ \frac{\partial}{\partial t} + \bar{v} \cdot \nabla \right\} \left(\frac{v' \cdot v'}{2} \right) + v' \cdot \{ v' \cdot \nabla \bar{v} \} \\ & + v' \cdot \{ v' \cdot \nabla v' \} - v' \cdot \{ \overline{v' \cdot \nabla v'} \} = -\frac{v'}{\rho_0} \cdot \nabla p' + g w' \frac{\theta'}{\theta_0} + v' \cdot F' \end{aligned} \quad (\text{ap5.14.5})$$

この両辺の平均をとると、左辺最終項は単独でゼロとなるので、

$$\left\{ \frac{\partial}{\partial t} + \bar{v} \cdot \nabla \right\} \left(\frac{\overline{v' \cdot v'}}{2} \right) + \overline{v' \cdot \{ v' \cdot \nabla \bar{v} \}} + \overline{v' \cdot \{ v' \cdot \nabla v' \}} = -\frac{\overline{v'}}{\rho_0} \cdot \nabla p' + \overline{w' \theta'} \frac{g}{\theta_0} + \overline{v' \cdot F'}$$

となるので、本書の記号に従うと、

$$\frac{\overline{DTKE}}{Dt} = MP + TR + BPL - \varepsilon$$

となる。ここで、

$$\begin{aligned} \frac{\overline{D}}{Dt} &= \frac{\partial}{\partial t} + \bar{\mathbf{v}} \cdot \nabla, \\ TKE &\equiv \frac{\overline{\mathbf{v}'^2}}{2}, \quad TR \equiv -\frac{\overline{\mathbf{v}' \cdot \nabla p'}}{\rho_0} - \overline{\mathbf{v}' \cdot \{\mathbf{v}' \cdot \nabla \mathbf{v}'\}}, \quad BPL \equiv \overline{w' \theta' \frac{g}{\theta_0}}, \\ MP &\equiv -\overline{\mathbf{v}' \cdot \{\mathbf{v}' \cdot \nabla \bar{\mathbf{v}}\}}, \quad \varepsilon \equiv -\overline{\mathbf{v}' \cdot \mathbf{F}'} \end{aligned}$$

である。ただし、本文中では、地表の起伏が複雑ではない場所を仮定しているので、平均場の水平方向の勾配が鉛直勾配に比して無視できるとされているので、 MP はさらに簡単化して、

$$MP = -\overline{u'w'} \frac{\partial \bar{u}}{\partial z} - \overline{v'w'} \frac{\partial \bar{v}}{\partial z} - \overline{w'w'} \frac{\partial \bar{w}}{\partial z} \quad (\text{ap5.14.6})$$

となる。さらに、平均場の連続の式を用いると、先の起伏の仮定により平均場の変数の水平方向への勾配はゼロとなるので、

$$\frac{\partial \bar{w}}{\partial z} = 0$$

が成り立つ。よって、(ap5.14.6) 式は

$$MP = -\overline{u'w'} \frac{\partial \bar{u}}{\partial z} - \overline{v'w'} \frac{\partial \bar{v}}{\partial z} \quad (\text{ap5.14.7})$$

となることがわかり、これは本文での記述に一致する。以上で求める方程式がすべて導かれた。