

浅水波方程式

竹広 真一

2016/01/13

密度一定流体の運動方程式・連続の式から浅水波方程式を導出する。水平スケールに比べて鉛直スケールが十分小さい運動であることを仮定する。

1 浅水波方程式を考える状況

回転系における密度一定流体の支配方程式から出発する。回転の角速度ベクトル Ω と重力 g の向きは平行であるものとし、その向きに z 軸をとる (図1)。

$$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} + \frac{\partial w}{\partial z} = 0, \quad (1)$$

$$\frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} + w \frac{\partial u}{\partial z} - fv = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x}, \quad (2)$$

$$\frac{\partial v}{\partial t} + u \frac{\partial v}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial y} + w \frac{\partial v}{\partial z} + fu = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y}, \quad (3)$$

$$\frac{\partial w}{\partial t} + u \frac{\partial w}{\partial x} + v \frac{\partial w}{\partial y} + w \frac{\partial w}{\partial z} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial z} - \rho g, \quad (4)$$

ただし, $f = 2 |\Omega|$, $g = |g|$, $\rho = \text{const.}$ である。

境界条件は

$$w = u \frac{\partial h_B}{\partial x} + v \frac{\partial h_B}{\partial y} \quad \text{at } z = h_B(x, y), \quad (5)$$

$$w = \frac{dh}{dt}, \quad p = p_s(\text{const.}) \quad \text{at } z = h(x, y, t). \quad (6)$$

図 1. 浅水波方程式を考える座標系

2 浅水波方程式の導出

2.1 速度のスケーリング

運動の水平スケールを L , 鉛直スケールを D とする. 運動は鉛直スケールが水平スケールに比べて十分小さいものを考える. すなわち,

$$\delta \equiv \frac{D}{L} \ll 1,$$

である.

水平速度の特徴的な大きさを U , 鉛直速度を W とする. これらを用いて連続の式を無次元化する.

$$\begin{aligned} (x, y) &= L(x_*, y_*), \\ z &= Dz_*, \\ (u, v) &= U(u_*, v_*), \\ w &= Ww_*. \end{aligned}$$

* は無次元量であることを示す. これらを (1) に代入すると

$$\frac{\partial u_*}{\partial x_*} + \frac{\partial v_*}{\partial y_*} + \frac{1}{\delta} \frac{W}{U} \frac{\partial w_*}{\partial z_*} = 0, \quad (7)$$

左辺第 3 項だけではバランスできないので, 少なくともこの項は第 1, 2 項と同じ大きさかそれ以下である必要がある. したがって

$$\frac{W}{U} \leq O(\delta)$$

したがって $W = U\delta$ として鉛直速度を無次元化するのが適当である.

2.2 圧力のスケーリング

圧力を次のように表現する.

$$p = p_s - \rho g D z_* + \tilde{P} \tilde{p}_*(x_*, y_*, z_*, t_*) + P \hat{p}_*(x_*, y_*, t_*). \quad (8)$$

p_s は表面での圧力 (定数), $-\rho g D z_*$ は重力にバランスする圧力, $\tilde{P} \tilde{p}_*(x_*, y_*, z_*, t_*)$ は鉛直方向の加速度運動にバランスする圧力, $P \hat{p}_*(x_*, y_*, t_*)$ は水平方向の加速度運動のバランスにのみ寄与する圧力である.

P, \tilde{P} を見積もるために運動方程式を無次元量で表す. 圧力の表現を (2) ~ (4) に代入すると

$$\frac{U}{T} \frac{\partial u_*}{\partial t_*} + \frac{U^2}{L} \left(u_* \frac{\partial u_*}{\partial x_*} + v_* \frac{\partial u_*}{\partial y_*} + w_* \frac{\partial u_*}{\partial z_*} \right) - U f v_* = -\frac{P}{\rho L} \frac{\partial \hat{p}_*}{\partial x_*} - \frac{\tilde{P}}{\rho L} \frac{\partial \tilde{p}_*}{\partial x_*}, \quad (9)$$

$$\frac{U}{T} \frac{\partial v_*}{\partial t_*} + \frac{U^2}{L} \left(u_* \frac{\partial v_*}{\partial x_*} + v_* \frac{\partial v_*}{\partial y_*} + w_* \frac{\partial v_*}{\partial z_*} \right) + U f u_* = -\frac{P}{\rho L} \frac{\partial \hat{p}_*}{\partial y_*} - \frac{\tilde{P}}{\rho L} \frac{\partial \tilde{p}_*}{\partial y_*}, \quad (10)$$

$$\delta \frac{U}{T} \frac{\partial w_*}{\partial t_*} + \delta \frac{U^2}{L} \left(u_* \frac{\partial w_*}{\partial x_*} + v_* \frac{\partial w_*}{\partial y_*} + w_* \frac{\partial w_*}{\partial z_*} \right) = -\frac{\tilde{P}}{\rho D} \frac{\partial \tilde{p}_*}{\partial z_*}. \quad (11)$$

ただし, 時間 t は T で無次元化した. (11) より, \tilde{p} のスケール \tilde{P} は

$$\tilde{P} = O\left(\delta\rho D \max\left[\frac{U}{T}, \frac{U^2}{L}\right]\right).$$

一方 (9), (10) より, 水平方向の運動にバランスするための圧力の大きさは

$$P + \tilde{P} = O\left(\rho L \max\left[\frac{U}{T}, \frac{U^2}{L}, Uf\right]\right).$$

したがって

$$\frac{\tilde{P}}{P + \tilde{P}} \leq O\left(\frac{\delta\rho D}{\rho L}\right) = O(\delta^2).$$

水平方向の運動方程式においては, $O(\delta^2)$ の範囲で \tilde{p} を無視できる. このとき (9), (10) は

$$\frac{U}{T} \frac{\partial u_*}{\partial t_*} + \frac{U^2}{L} \left(u_* \frac{\partial u_*}{\partial x_*} + v_* \frac{\partial u_*}{\partial y_*} + w_* \frac{\partial u_*}{\partial z_*} \right) - U f v_* = -\frac{P}{\rho L} \frac{\partial \hat{p}_*}{\partial x_*}, \quad (12)$$

$$\frac{U}{T} \frac{\partial v_*}{\partial t_*} + \frac{U^2}{L} \left(u_* \frac{\partial v_*}{\partial x_*} + v_* \frac{\partial v_*}{\partial y_*} + w_* \frac{\partial v_*}{\partial z_*} \right) + U f u_* = -\frac{P}{\rho L} \frac{\partial \hat{p}_*}{\partial y_*}. \quad (13)$$

また, 圧力は

$$p = p_s - \rho g D z_* + P \hat{p}_*(x_*, y_*, t_*) + P \cdot O(\delta^2). \quad (14)$$

これを z で微分すると

$$\frac{\partial p}{\partial z} = -\rho g + \frac{P}{D} \cdot O(\delta^2). \quad (15)$$

(15) は静水圧の式と呼ばれる.

さて, 境界条件より $\hat{p}_*(x_*, y_*, t_*)$ を定める. 表面 $z_* = h_*(x_*, y_*, t_*)$ で圧力が一定 (P_s) であることを用いると

$$P \hat{p}_*(x_*, y_*, t_*) = \rho g D h_*(x_*, y_*, t_*) \quad (16)$$

したがって圧力は次のように表される.

$$p(x, y, t) = \rho g D \{h_*(x_*, y_*, t_*) - z_*\}. \quad (17)$$

2.3 浅水波方程式

(12), (13), (17) を次元のある式にもどって考えよう.

$$\frac{\partial u}{\partial t} + \left(u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} + w \frac{\partial u}{\partial z} \right) - f v = -\frac{\partial p_0}{\partial x}, \quad (18)$$

$$\frac{\partial v}{\partial t} + \left(u \frac{\partial v}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial y} + w \frac{\partial v}{\partial z} \right) + f u = -\frac{\partial p_0}{\partial y}, \quad (19)$$

$$p(x, y, t) = \rho g \{h(x, y, t) - z\}. \quad (20)$$

(20) を (18), (19) に代入して

$$\frac{\partial u}{\partial t} + \left(u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} + w \frac{\partial u}{\partial z} \right) - fv = -g \frac{\partial h}{\partial x}, \quad (21)$$

$$\frac{\partial v}{\partial t} + \left(u \frac{\partial v}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial y} + w \frac{\partial v}{\partial z} \right) + fu = -g \frac{\partial h}{\partial y}, \quad (22)$$

ところで、水平圧力傾度力 $-g \frac{\partial h}{\partial x}$, $-g \frac{\partial h}{\partial y}$ は z によらず一定である。そこで水平速度 u, v が z によらないと仮定する¹。このとき水平方向の運動方程式 (21), (22) は

$$\frac{\partial u}{\partial x} + u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} - fv = -g \frac{\partial h}{\partial x}, \quad (23)$$

$$\frac{\partial v}{\partial t} + u \frac{\partial v}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial y} + fu = -g \frac{\partial h}{\partial y}. \quad (24)$$

最後に連続の式を変型する。(1) を z で積分して境界条件を用いると

$$\int_{h_B}^h dz \left(\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} + \frac{\partial w}{\partial z} \right) = 0,$$

$$\left(\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} \right) (h - h_B) + [w]_{h_B}^h = 0,$$

よって表面変位の式は

$$\frac{\partial H}{\partial t} + u \frac{\partial H}{\partial x} + v \frac{\partial H}{\partial y} + H \left(\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} \right) = 0. \quad (25)$$

ただし、 H は流体の深さ、 $H \equiv h - h_B$ である。あるいは、さらに変型して

$$\frac{\partial H}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial x}(Hu) + \frac{\partial}{\partial y}(Hv) = 0. \quad (26)$$

となる。

水平方向の運動方程式・表面変位の式をまとめて

¹ 初期に流れが z によらず一様であれば、いつまでも z によらないと期待される。

$$\frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} - fv = -g \frac{\partial h}{\partial x}, \quad (27)$$

$$\frac{\partial v}{\partial t} + u \frac{\partial v}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial y} + fu = -g \frac{\partial h}{\partial y}, \quad (28)$$

$$\frac{\partial H}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial x}(Hu) + \frac{\partial}{\partial y}(Hv) = 0. \quad (29)$$

これらを浅水波方程式という.

あるいは, 水平方向の Lagrange 微分 $\frac{D}{Dt} \equiv \frac{\partial}{\partial t} + u \frac{\partial}{\partial x} + v \frac{\partial}{\partial y}$ を用いて (27) ~ (29) を書き直すと次のようになる.

$$\frac{Du}{Dt} - fv = -g \frac{\partial h}{\partial x}, \quad (30)$$

$$\frac{Dv}{Dt} + fu = -g \frac{\partial h}{\partial y}, \quad (31)$$

$$\frac{DH}{Dt} + H \left(\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} \right) = 0. \quad (32)$$

3 ポテンシャル渦度保存則

$-\frac{\partial}{\partial y} \times (27) + \frac{\partial}{\partial x} \times (28)$ を変型すると²,

$$\frac{D}{Dt}(\zeta + f) + (\zeta + f)\nabla \cdot \mathbf{v} = 0.$$

ただし, ζ は渦度の z 成分

$$\zeta \equiv \frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y}$$

である. また, $\nabla \cdot \mathbf{v}$ は速度の水平発散

$$\nabla \cdot \mathbf{v} = \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y}$$

²この変型は $f = f(x, y)$ のときでも正しい

である. (29) を用いて $\nabla \cdot \mathbf{v}$ を消去すると

$$\frac{D}{Dt}(\zeta + f) - (\zeta + f) \frac{1}{H} \frac{DH}{Dt}.$$

両辺を H で割って変型すると

$$\begin{aligned} \frac{Dq}{Dt} &= 0, \\ q &\equiv \frac{\zeta + f}{H}. \end{aligned} \quad (33)$$

q は浅水波方程式系でのポテンシャル渦度, (33) は浅水波方程式系でのポテンシャル渦度保存則である.

4 浅水波方程式系の積分保存量

4.1 エネルギー保存則

$Hu \times (27) + Hv \times (28)$ を変型すると

$$H \frac{\partial}{\partial t} \left\{ \frac{1}{2}(u^2 + v^2) \right\} + H \mathbf{v} \cdot \nabla \left\{ \frac{1}{2}(u^2 + v^2) \right\} = -gH \mathbf{v} \cdot \nabla h.$$

(29) に $\frac{1}{2}(u^2 + v^2)$ をかけて加えると,

$$\frac{\partial}{\partial t} \left\{ \frac{1}{2}H(u^2 + v^2) \right\} + \nabla \cdot \left\{ \frac{1}{2}H(u^2 + v^2) \cdot \mathbf{v} \right\} = -\nabla \cdot (gHh\mathbf{v}) + gh \nabla \cdot (H\mathbf{v}).$$

$\frac{\partial H}{\partial t} = \frac{\partial h}{\partial t}$ に注意して再度 (29) を用いると, 右辺第 2 項目は $-\frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{1}{2}gh^2 \right)$ となる. よって,

$$\frac{\partial}{\partial t} \left\{ \frac{1}{2}H(u^2 + v^2) + \frac{1}{2}gh^2 \right\} + \nabla \cdot \left\{ \left(\frac{1}{2}H(u^2 + v^2) + gHh \right) \cdot \mathbf{v} \right\} = 0. \quad (34)$$

これが浅水波方程式系のエネルギー保存則である. 境界条件 $\mathbf{v} \cdot \mathbf{n} = 0$ を用いて流体全領域について積分することにより全運動エネルギーの保存則が求まる.

$$\begin{aligned} \frac{\partial}{\partial t} \int \int_A e \, dx dy &= 0, \\ e &\equiv \frac{1}{2} H(u^2 + v^2) + \frac{1}{2} g h^2. \end{aligned} \quad (35)$$

e は単位面積当りの全エネルギーである.

4.2 運動量保存則

この議論に限り, 次のような特殊な状況を考える.

- 底面の形は x によらず y のみの関数である ($h_B = h_B(y)$).
- β 面を仮定する ($f = f_0 + \beta y$).
- 境界条件は x 軸に平行である.

(27) に H , (29) に u をかけて辺々加えると,

$$\frac{\partial}{\partial t} (Hu) + \nabla \cdot (Huv) - fHv = -g \frac{\partial}{\partial x} \left(\frac{1}{2} h^2 - h_B h \right)$$

ここで, 左辺 3 項目を次のように変型する.

$$\begin{aligned} f v H &= H v \frac{\partial}{\partial y} \left(\frac{f^2}{2\beta} \right) \\ &= \frac{f^2}{2\beta} \left\{ \frac{\partial H}{\partial t} + \nabla \cdot (H\mathbf{v}) \right\} + H \left(\frac{\partial}{\partial t} + u \frac{\partial}{\partial x} + v \frac{\partial}{\partial y} \right) \frac{f^2}{2\beta} \\ &= \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{f^2}{2\beta} H \right) + \nabla \cdot \left(\frac{f^2}{2\beta} H \mathbf{v} \right) \end{aligned}$$

よって,

$$\frac{\partial}{\partial t} \left\{ H \left(u - \frac{f^2}{2\beta} \right) \right\} + \nabla \cdot \left\{ H \left(u - \frac{f^2}{2\beta} \right) \mathbf{v} \right\} + \frac{\partial}{\partial x} \left(\frac{1}{2} h^2 - g h_B \right) = 0. \quad (36)$$

これが運動量保存則 (x 成分) である. 流体全領域にわたって積分すると

$$\begin{aligned} \frac{\partial}{\partial t} \int \int_A m \, dx dy &= 0, \\ m &\equiv H \left(u - \frac{f^2}{2\beta} \right). \end{aligned} \tag{37}$$

文献

Pedlosky, J., 1979 : Geophysical Fluid Dynamics. Springer-Verlag. 710pp.

Hayashi, Y.-Y., Young, W.R., 1987 : Stable and unstable modes of rotating parallel flows in a shallow water. *J. Fluid Mech.*, **184**, 477-504.

Ripa, P., 1983 : General stability conditions for zonal flows in one layer model on the β -plane or the sphere. *J. Fluid Mech.*, **126**, 463-489.