

京都大学大学院 学生員 阿部 徹
 京都大学工学部 正員 若佐 義明
 京都大学工学部 劉 樹伸

1.はじめに：本報は、琵琶湖の湖流の長期間の再現を目的として、とくに、成層の形成および破壊過程を明確にするために鉛直方向に多層分割を行い、また、河川の流出入とともに気象学的なデータから、太陽熱エネルギー収支、および風によるせん断応力を考慮して、3次元レベルモデルを開発したものである。

2.基礎式： x, y, z 軸は右手系直交座標で、 z 軸は鉛直上向きとする。 u, v, w はそれぞれ x, y, z 方向の平均流速、 h は水位の基準平衡水位からの鉛直上向きの変位、 ρ は密度偏差（ ρ ：水の密度、 ρ_0 ：水の基準密度（ 1000 kg/m^3 ）とするとき $\rho = \rho_0 - \rho$ ）、 A_v, A_h はそれぞれ鉛直渦動粘性係数、水平渦動粘性係数、 K_v, K_h はそれぞれ鉛直渦動拡散係数、水平渦動拡散係数、 f はコリオリパラメータ、 g は重力加速度、 q は輻射熱による密度偏差の生成源である。

$$\text{運動方程式：} x \text{ 方向} \quad \frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} + w \frac{\partial u}{\partial z} = f v - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial p}{\partial x} + A_h \left(\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} \right) + A_v \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} \quad (1)$$

$$y \text{ 方向} \quad \frac{\partial v}{\partial t} + u \frac{\partial v}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial y} + w \frac{\partial v}{\partial z} = -f u - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial p}{\partial y} + A_h \left(\frac{\partial^2 v}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 v}{\partial y^2} \right) + A_v \frac{\partial^2 v}{\partial z^2} \quad (2)$$

$$z \text{ 方向} \quad 0 = -g - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial p}{\partial z} \quad (\text{鉛直方向の運動方程式は、静水圧分布式で近似する}) \quad (3)$$

$$\text{連続式：} \quad \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} + \frac{\partial w}{\partial z} = 0 \quad (4)$$

$$\text{密度保存則：} \quad \frac{\partial \rho}{\partial t} + u \frac{\partial \rho}{\partial x} + v \frac{\partial \rho}{\partial y} + w \frac{\partial \rho}{\partial z} = K_h \left(\frac{\partial^2 \rho}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \rho}{\partial y^2} \right) + K_v \frac{\partial^2 \rho}{\partial z^2} + q \quad (5)$$

境界条件：湖面（ $z=5$ ）では、 $w_s = \frac{\partial z}{\partial t} + u \frac{\partial z}{\partial x} + v \frac{\partial z}{\partial y}$ (6)、 $\rho_0 A_v \left(\frac{\partial^2 u}{\partial z^2}, \frac{\partial^2 v}{\partial z^2} \right) = (T_{sx}, T_{sy})$ (7)、 $K_v \frac{\partial \rho}{\partial z} = \frac{dQ}{C_p}$ (8) 　ここに、 T_{sx}, T_{sy} は風のせん断応力の x, y 成分、 Q は湖面において空気中より湖中へ入る熱量、 C_p は水の比熱、 α は温度体積膨張係数。湖底（ $z=0$ ）では、 $w_b = u_b \frac{\partial z}{\partial x} + v_b \frac{\partial z}{\partial y}$ (9)、 $\rho_0 A_v \left(\frac{\partial^2 u}{\partial z^2}, \frac{\partial^2 v}{\partial z^2} \right) = (T_{bx}, T_{by})$ (10)、 $K_v \frac{\partial \rho}{\partial z} = 0$ (11) 　ここに、 T_{bx}, T_{by} は湖底におけるせん断応力。陸岸では、 $u_n = u_R$ (12)、 $K_n \frac{\partial \rho}{\partial n} = u_n \Delta \rho - u_R \Delta \rho_R$ (13) 　ここに、 n は湖岸に立てた法線、 u_R は河川の流入流出流量に相当する流速で河川のない場合は $u_R = 0$ 、 $\Delta \rho_R$ は河川の密度偏差。

3.差分化：空間的スタガードスキームを用いることにし、各変量の定義位置は次のようにとり、いま、簡便のため水平面の分割で得られた水深を高さとする水柱を column と名付け、また、column をさらに鉛直方向に分割した最小単位の control volume を cell とする。水位 h は各 column の上面の中心、密度偏差 ρ は各 cell の中心、流速 u, v および w は各 cell の yz 面、 xz 面、および上面のそれぞれの中心において定義する。

運動方程式の差分化： x, y 方向の運動方程式をそれぞれ x 軸の負の方向に $\Delta x/2$ 、 y 軸の負の方向に $\Delta y/2$ だけ cell をずらせた領域を control volume として体積積分した結果を差分化する。ここでは x 方向で湖面および湖底を含まない control volume について示す。

$$\frac{U_{i,j,k}^{n+1} - U_{i,j,k}^n}{\Delta t} \Delta x \Delta y \Delta z_{i,j,k}^{n+1} = \text{外力項} + \text{移流項} + \text{圧力項} + \text{拡散項} \quad (14)$$

$$\text{外力項} = f \cdot \frac{1}{4} (U_{i,j,k}^{n+1} + U_{i,j,k}^n + U_{i,j,k}^{n+1} + U_{i,j,k}^n) \quad (15)$$

$$\begin{aligned} \text{移流項} = & - \left\{ U_{i,j,k}^{n+1} \cdot U_{i,j,k}^n + \frac{\Delta x}{2} \left\{ U_{i,j,k}^{n+1} (U_{i,j,k}^n - U_{i,j,k}^{n+1}) \right\} \Delta y \Delta z_{i,j,k}^{n+1} + \left\{ U_{i,j,k}^{n+1} \cdot U_{i,j,k}^n + \frac{\Delta y}{2} \left\{ U_{i,j,k}^{n+1} (U_{i,j,k}^n - U_{i,j,k}^{n+1}) \right\} \Delta x \Delta z_{i,j,k}^{n+1} \right. \right. \\ & - \left\{ V_{i,j,k}^{n+1} \cdot U_{i,j,k}^n + \frac{\Delta y}{2} \left\{ V_{i,j,k}^{n+1} (U_{i,j,k}^n - U_{i,j,k}^{n+1}) \right\} \frac{\Delta x}{2} \Delta z_{i,j,k}^{n+1} - \left\{ V_{i,j,k}^{n+1} \cdot U_{i,j,k}^n + \frac{\Delta x}{2} \left\{ V_{i,j,k}^{n+1} (U_{i,j,k}^n - U_{i,j,k}^{n+1}) \right\} \frac{\Delta y}{2} \Delta z_{i,j,k}^{n+1} \right. \\ & + \left\{ V_{i,j,k}^{n+1} \cdot U_{i,j,k}^n + \frac{\Delta x}{2} \left\{ V_{i,j,k}^{n+1} (U_{i,j,k}^n - U_{i,j,k}^{n+1}) \right\} \frac{\Delta y}{2} \Delta z_{i,j,k}^{n+1} - \left\{ V_{i,j,k}^{n+1} \cdot U_{i,j,k}^n + \frac{\Delta y}{2} \left\{ V_{i,j,k}^{n+1} (U_{i,j,k}^n - U_{i,j,k}^{n+1}) \right\} \frac{\Delta x}{2} \Delta z_{i,j,k}^{n+1} \right. \\ & \left. \left. - \left\{ W_{i,j,k}^{n+1} \cdot U_{i,j,k}^n + \frac{\Delta z}{2} \left\{ W_{i,j,k}^{n+1} (U_{i,j,k}^n - U_{i,j,k}^{n+1}) \right\} \Delta x \Delta y + \left\{ W_{i,j,k}^{n+1} \cdot U_{i,j,k}^n + \frac{\Delta x}{2} \left\{ W_{i,j,k}^{n+1} (U_{i,j,k}^n - U_{i,j,k}^{n+1}) \right\} \Delta y \Delta z \right\} \right\} \right\} \end{aligned} \quad (16)$$

$$\text{圧力項} = -\frac{1}{\rho_0} \left\{ \frac{1}{2} (P_{i,j,k}^n + P_{i,j,k}^{n+1}) \Delta y \Delta z_{i,j,k}^{n+1} - \frac{1}{2} (P_{i,j,k}^{n+1} + P_{i,j,k}^n) \Delta y \Delta z_{i,j,k}^{n+1} \right\} \quad (17)$$

$$P_{i,j,k}^n = \rho_0 g \left\{ (1-\theta) z_{i,j}^n + \theta z_{i,j}^{n+1} - \int_0^z \rho_{i,j,k}^n dz \right\} \quad (\text{ただし、上のように } z=0 \text{ のときの } \rho_0 \text{ による静水圧は除かれている}) \quad (18)$$

$$\text{拡散項} = A_h \left\{ \frac{1}{\Delta x} \left\{ (U_{i,j,k}^n - U_{i,j,k}^{n+1}) \Delta y \Delta z_{i,j,k}^{n+1} - (U_{i,j,k}^n - U_{i,j,k}^{n+1}) \Delta y \Delta z_{i,j,k}^{n+1} \right\} + \frac{1}{\Delta y} \left\{ (U_{i,j,k}^n - U_{i,j,k}^{n+1}) \Delta x \Delta z_{i,j,k}^{n+1} - (U_{i,j,k}^n - U_{i,j,k}^{n+1}) \Delta x \Delta z_{i,j,k}^{n+1} \right\} \right\} \quad (19)$$

$$+ A \sqrt{\frac{1}{2} \left(\frac{1}{\Delta Z_{i,j,k+\frac{1}{2}}} + \frac{1}{\Delta Z_{i,j,k-\frac{1}{2}}} \right)} (U_{i,j,k-1}^{m+1} - U_{i,j,k}^{m+1}) \Delta x \Delta y - \frac{1}{2} \left(\frac{1}{\Delta Z_{i,j,k+\frac{1}{2}}} + \frac{1}{\Delta Z_{i,j,k-\frac{1}{2}}} \right) (U_{i,j,k}^{m+1} - U_{i,j,k+1}^{m+1}) \Delta x \Delta y \} \quad (19)$$

ただし

$$U_{i,j,k} = \frac{1}{2} (U_{i,j,k-1} + U_{i,j,k+1}), \quad U_{i,j,k-\frac{1}{2}} = \frac{1}{2} (U_{i,j,k-1,k} + U_{i,j,k}), \quad U_{i,j,k+\frac{1}{2}} = \frac{1}{2} (U_{i,j,k,k+1} + U_{i,j,k+\frac{1}{2},k}),$$

$$\Delta Z_{i,j,k} = \frac{1}{2} (\Delta Z_{i,j,k-1} + \Delta Z_{i,j,k}), \quad \Delta Z_{i,j,k-\frac{1}{2}} = \frac{1}{2} (\Delta Z_{i,j,k-1,k} + \Delta Z_{i,j,k}), \quad \Delta Z_{i,j,k+\frac{1}{2}} = \frac{1}{2} (\Delta Z_{i,j,k,k+1} + \Delta Z_{i,j,k}),$$

$$W_{i,j,k-\frac{1}{2}} = \frac{1}{2} (W_{i,j,k-\frac{1}{2}} + W_{i,j,k-\frac{1}{2}})$$

連続式の差分化: cell への流入量と cell からの流出量が等しくなるように各 cell について体積積分したものを差分化する。湖面および湖底を含まない cell について示すと

$$\frac{U_{i,j,k}^{m+1} - U_{i,j,k}^{m+1}}{\Delta x} + \frac{V_{i,j,k}^{m+1} - V_{i,j,k}^{m+1}}{\Delta y} + \frac{W_{i,j,k}^{m+1} - W_{i,j,k}^{m+1}}{\Delta z} = 0 \quad (20)$$

密度保存則式の差分化: 各 cell について体積積分したものを差分化する。湖面および湖底を含まない cell について示すと

$$\frac{\Delta \rho_{i,j,k}^{m+1} - \Delta \rho_{i,j,k}^{m+1}}{\Delta t} \Delta x \Delta y \Delta z_{i,j,k}^{m+1} = \text{生成項} + \text{物流項} + \text{拡散項} \quad (21)$$

$$\text{生成項} = \rho_{i,j,k} \Delta x \Delta y \Delta z_{i,j,k}^{m+1} \quad (22)$$

$$\text{物流項} = - \{ U_{i,j,k}^{m+1} \Delta \rho_{i,j,k}^{m+1} + \frac{\rho_{i,j,k}^{m+1}}{2} (U_{i,j,k-1}^{m+1} - U_{i,j,k+1}^{m+1}) \Delta y \Delta z_{i,j,k}^{m+1} + \{ U_{i,j,k}^{m+1} \Delta \rho_{i,j,k}^{m+1} + \frac{\rho_{i,j,k}^{m+1}}{2} (U_{i,j,k-1}^{m+1} - U_{i,j,k+1}^{m+1}) \Delta y \Delta z_{i,j,k}^{m+1} \\ - \{ V_{i,j,k}^{m+1} \Delta \rho_{i,j,k}^{m+1} + \frac{\rho_{i,j,k}^{m+1}}{2} (V_{i,j,k-1}^{m+1} - V_{i,j,k+1}^{m+1}) \Delta x \Delta z_{i,j,k}^{m+1} + \{ V_{i,j,k}^{m+1} \Delta \rho_{i,j,k}^{m+1} + \frac{\rho_{i,j,k}^{m+1}}{2} (V_{i,j,k-1}^{m+1} - V_{i,j,k+1}^{m+1}) \Delta x \Delta z_{i,j,k}^{m+1} \\ - \{ W_{i,j,k}^{m+1} \Delta \rho_{i,j,k}^{m+1} + \frac{\rho_{i,j,k}^{m+1}}{2} (W_{i,j,k-1}^{m+1} - W_{i,j,k+1}^{m+1}) \Delta x \Delta y + \{ W_{i,j,k}^{m+1} \Delta \rho_{i,j,k}^{m+1} + \frac{\rho_{i,j,k}^{m+1}}{2} (W_{i,j,k-1}^{m+1} - W_{i,j,k+1}^{m+1}) \Delta x \Delta y \} \quad (23)$$

$$\text{拡散項} = k_e \left[\frac{1}{\Delta x} (U_{i,j,k-1}^{m+1} - U_{i,j,k+1}^{m+1}) \Delta y \Delta z_{i,j,k}^{m+1} - (U_{i,j,k-1}^{m+1} - U_{i,j,k+1}^{m+1}) \Delta y \Delta z_{i,j,k}^{m+1} + \frac{1}{\Delta y} (V_{i,j,k-1}^{m+1} - V_{i,j,k+1}^{m+1}) \Delta x \Delta z_{i,j,k}^{m+1} - (V_{i,j,k-1}^{m+1} - V_{i,j,k+1}^{m+1}) \Delta x \Delta z_{i,j,k}^{m+1} \right. \\ \left. + k_v \left[\frac{1}{\Delta z_{i,j,k}^{m+1}} (W_{i,j,k-1}^{m+1} - W_{i,j,k+1}^{m+1}) \Delta x \Delta y - \frac{1}{\Delta z_{i,j,k}^{m+1}} (W_{i,j,k-1}^{m+1} - W_{i,j,k+1}^{m+1}) \Delta x \Delta y \right] \right] \quad (24)$$

ただし, $\rho_{i,j,k} = \frac{1}{2} (\rho_{i,j,k-1} + \rho_{i,j,k+1}), \quad \Delta \rho_{i,j,k} = \frac{1}{2} (\Delta \rho_{i,j,k-1} + \Delta \rho_{i,j,k+1}), \quad \Delta \rho_{i,j,k-\frac{1}{2}} = \frac{1}{2} (\Delta \rho_{i,j,k-1,k} + \Delta \rho_{i,j,k}),$

4. 計算手順¹⁾: 具体的な計算方法は連続式を column を control

volume として積分し、湖面での境界条件を用いれば

$$\frac{\partial \zeta}{\partial t} = - \frac{\partial}{\partial x} (U \Delta z) - \frac{\partial}{\partial y} (V \Delta z) \quad (25)$$

が得られるが、この式中の U, V に

semi-implicit scheme を用いて $U = (1 - \theta) U^{m+1} + \theta U^{m+2}, V = (1 - \theta)$

$\times V^{m+1} + \theta V^{m+2}$ とし、これより差分化を行い、さらに、運動方

程式の差分式から得られる U^{m+2}, V^{m+2} を代入することにより、

水位 ζ^{m+2} に関する連立方程式とする。これを逐次近似法 (SOR

法) により解くことにより水位 ζ^{m+2} が求まる。これから ζ^{m+2} を

含む運動方程式の圧力項が計算され U^{m+2}, V^{m+2} が求まる。つぎ

に、密度保存則により $\Delta \rho^{m+2}$ を求める。さらに、連続式に $U^{m+2},$

V^{m+2} を代入すれば W^{m+2} が求まる。つぎのステップに進む時には $U^{m+2} \rightarrow U^{m+1}, V^{m+2} \rightarrow V^{m+1}, W^{m+2} \rightarrow W^{m+1}, \zeta^{m+2} \rightarrow \zeta^{m+1},$

$\Delta \rho^{m+2} \rightarrow \Delta \rho^{m+1} (i=1, 2)$ と置き換えられよい。ただし、時間差分に中央差分を用いているので周期 $2\Delta t$ の計算上の振

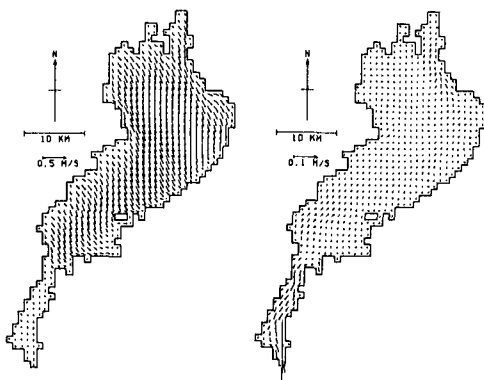
動が発達し遂には計算不安定を引き起こす²⁾ので、計算の開始と一定のステップ毎には松野の方法をけさむ必要が

ある。

5. 計算例と今後の課題: 以上述べたモデルを用いて 56 年 3 月 1 日から 1 か月間計算を行った結果の例が付図

(3 月 15 日および 31 日の最上層の流速分布) である。このように、一応、計算可能であることが解ったので今後は

長期間の潮流の解析を行いたい。



この研究にあたり、有益なる御助言をいただいた京都大学 井上和也 助教授に深く謝意を表します。

《参考文献》 1) 大西行雄: 数値研究(その方法), 環境科学としての海洋学 2, 第 15 号, 堀部純男編, 東大出版会, 昭和 53 年

2) 新田尚ら: 1972, 気象学に用いられる数値計算法, 気象研究ノート, 第 110 号, 日本気象学会