堆積モデル説明書

2015/12/09

Chapter1 一次元堆積モデル

1.1 Biogenic silica and clay

この章では鉛直一次元堆積モデルの定式化について説明する。主に *Chikamoto* and Yamanaka (2005) を参考にした。

1.1.1 No dissolution / No bioturbation

まず始めに、Clay と Opal の堆積過程を考える。方程式系は、

$$\frac{\partial S_{\text{Clay}}}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial z} (w S_{\text{Clay}})$$
$$\frac{\partial S_{\text{Opal}}}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial z} (w S_{\text{Opal}})$$
$$\frac{\partial w}{\partial z} = 0$$

である。 S_{Clav}, S_{Opal} の単位は、それぞれ $(g/m^3), (mmol/m^3)$ を用いる。

境界条件は、

$$\begin{aligned} w\big|_{z=0} &= \text{(total) sedimentation rate } \left(=F_{\text{Clay}}/\rho_{\text{Clay}} + F_{\text{Opal}}/(\rho_{\text{Opal}} \cdot M_{\text{Opal}}^{-1})\right) \\ wS_{\text{Clay}}\big|_{z=0} &= F_{\text{Clay}} \text{ (g m}^{-2} \text{ yr)} \\ wS_{\text{Opal}}\big|_{z=0} &= F_{\text{Opal}} \text{ (mmol m}^{-2} \text{ yr)} \end{aligned}$$

である。ここで、Clay の密度、Opal の密度およびモル質量は、それぞれ

$$ho_{
m Clay} = 2.75 \quad {
m g/cm}^3$$

$$ho_{
m Opal} = 2.20 \quad {
m g/cm}^3$$

$$ho_{
m Opal} = 60 \quad {
m g/mol}$$

である。堆積層の深さは $100~{
m cm}$ とし、各層の厚さは $\Delta z=0.5~{
m cm}$ として、 $200~{
m me}$ をとる。 $\Delta t=1~{
m day}$ である。 ${
m Clay}$ および ${
m Opal}$ の重量パーセントは、それぞれ

$$P_{\text{Clay}} = \frac{S_{\text{Clay}}}{S_{\text{Clay}} + S_{\text{Opal}} \cdot M_{\text{Opal}}} \times 100 \text{ (\%)}$$

$$P_{\text{Opal}} = \frac{S_{\text{Opal}}}{S_{\text{Clay}} + S_{\text{Opal}} \cdot M_{\text{Opal}}} \times 100 \text{ (\%)}$$

である。

方程式を差分化することを考える。

$$\frac{\partial S}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial z}(wS)$$

を差分化すると、

$$\frac{S_k^{n+1} - S_k^n}{\Delta t} = \frac{w_k \cdot S_{\overline{k}}^n - w_{k+1} \cdot S_{\overline{k+1}}^n}{\Delta z}$$

となる。ここで、up-wind の場合には、

$$S_{\overline{k}} = \begin{cases} S_{k-1} & (w_k > 0) \\ S_k & (w_k < 0) \end{cases}$$

であり、wighted up-wind の場合には、

$$S_{\overline{k}} = \begin{cases} \alpha \cdot S_{k-1} + (1 - \alpha) \cdot S_k & (w_k > 0) \\ (1 - \alpha) \cdot S_k + \alpha \cdot S_k & (w_k < 0) \end{cases}$$

である。

境界条件は、

$$w_1 \cdot S_{\overline{1}} = F_{\text{Clay or Opal}} \begin{cases} 9075 & \mu \text{g/cm}^2 \cdot \text{yr} \\ 120 & \mu \text{mol/cm}^2 \cdot \text{yr} \end{cases}$$

を与える。また、連続の式

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

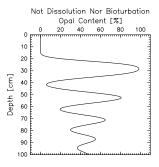
より、 $w_{k+1} = w_k$ である。境界条件より、

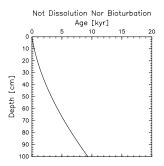
$$w_1 = \text{sedimentation rate}$$

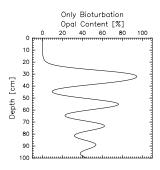
$$\left(= F_{\text{Clay}}/\rho_{\text{Clay}} + F_{\text{Opal}}/(\rho_{\text{Opal}} \cdot M_{\text{Opal}}^{-1}) \right)$$

$$\left(= 3.3 \times 10^{-3} \text{ cm/yr} \right)$$

となる。







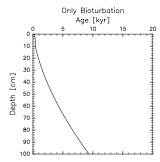


Figure 1.1.1: Not Dissolution Nor Bioturbation. Only Bioturbation.

1.1.2 No dissolution

 $Clay ext{ } ext{$

$$\frac{\partial}{\partial t} \{ (1 - \phi) S_{\text{Clay}} \} = \frac{\partial}{\partial z} \left\{ (1 - \phi) w S_{\text{Clay}} \right\} + \frac{\partial}{\partial z} \left\{ (1 - \phi) D_B \frac{\partial S_{\text{Clay}}}{\partial z} \right\}
\frac{\partial}{\partial t} \{ (1 - \phi) S_{\text{Opal}} \} = \frac{\partial}{\partial z} \left\{ (1 - \phi) w S_{\text{Opal}} \right\} + \frac{\partial}{\partial z} \left\{ (1 - \phi) D_B \frac{\partial S_{\text{Opal}}}{\partial z} \right\}
\frac{\partial}{\partial z} \{ (1 - \phi) w \} = 0$$

である。 ϕ は、一定の鉛直分布を与えることとし、

$$\phi = \phi_0 \cdot \exp\left(-\frac{z}{z_0}\right) \ (\phi_0 = 0.9, \ z_0 = 182.3 \ \text{cm})$$

とする。また、 D_B は、mixing coffirent of bioturbation で、その分布は、

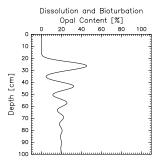
$$D_B(z) = \frac{D_B^0}{1 + \exp\{2(z - z_B)\}} \left(D_B^0 = 0.3 \text{ cm}^2/\text{yr}, z_B = 10 \text{ cm}\right)$$

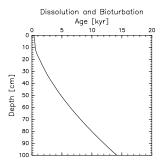
とする (Berner, 1980)。

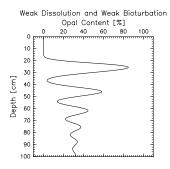
境界条件は、

$$\begin{aligned} (1-\phi)w\big|_{z=0} &= \text{(total) sedimentation rate} \\ &= \left(F_{\text{Clay}}/\rho_{\text{Clay}} + F_{\text{Opal}}/(\rho_{\text{Opal}} \cdot M_{\text{Opal}}^{-1})\right) \\ (1-\phi)wS_{\text{Clay}}\big|_{z=0} &= F_{\text{Clay}} \; (\mu \text{g/cm}^2/\text{yr}) \\ (1-\phi)wS_{\text{Opal}}\big|_{z=0} &= F_{\text{Opal}} \; (\mu \text{g/cm}^2/\text{yr}) \end{aligned}$$

である。







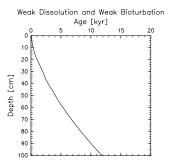


Figure 1.1.2: Dissolution and Bioturbation. Weak Dissolution and Weak Bioturbation.

1.1.3 Dissolution and Bioturbation

Clay と Opal の堆積過程を考える。生物擾乱による拡散および、溶解過程を考慮する。

$$\frac{\partial}{\partial t} \{ (1 - \phi) S_{\text{Clay}} \} = \frac{\partial}{\partial z} \left\{ (1 - \phi) w S_{\text{Clay}} \right\} + \frac{\partial}{\partial z} \left\{ (1 - \phi) D_B \frac{\partial S_{\text{Clay}}}{\partial z} \right\}
\frac{\partial}{\partial t} \{ (1 - \phi) S_{\text{Opal}} \} = \frac{\partial}{\partial z} \left\{ (1 - \phi) w S_{\text{Opal}} \right\} + \frac{\partial}{\partial z} \left\{ (1 - \phi) D_B \frac{\partial S_{\text{Opal}}}{\partial z} \right\} - (1 - \phi) R_{\text{Opal}} S_{\text{Opal}}
\frac{\partial}{\partial x} \{ (1 - \phi) w \} = -(1 - \phi) R_{\text{Opal}}
\frac{\partial}{\partial t} \{ \phi C_{\text{Si(OH)4}} \} = \frac{\partial}{\partial z} \left\{ \phi D_E \frac{\partial C_{\text{Si(OH)4}}}{\partial z} \right\} + (1 - \phi) R_{\text{Opal}} S_{\text{Opal}}$$

である。 D_E は effective molecular diffusivity で、

$$D_E = \phi^{n-1} \cdot D_{SW}$$

と与える。 $D_{SW}=4.59\times10^{-6}~{
m cm^2/s},~n=2.5$ である (Hensen et al., 1998; Ridgwell et al., 2002)。

境界条件は、

$$\begin{aligned} (1-\phi)w\big|_{z=0} &= (\text{total}) \text{ sedimentation rate} \\ &= \left(F_{\text{Clay}}/\rho_{\text{Clay}} + F_{\text{Opal}}/(\rho_{\text{Opal}} \cdot M_{\text{Opal}}^{-1})\right) \\ (1-\phi)wS_{rmClay}\big|_{z=0} &= F_{\text{Clay}} \left(\mu \text{g/cm}^2/\text{yr}\right) \\ (1-\phi)wS_{\text{Opal}}\big|_{z=0} &= F_{\text{Opal}} \left(\mu \text{g/cm}^2/\text{yr}\right) \\ C_{\text{Si}(\text{OH})4}\big|_{z=0} &= C_{WO} \text{ (Opal concentration in freshwater)} \\ \frac{\partial C_{\text{Si}(\text{OH})4}}{\partial z}\bigg|_{z=z_{\text{Dist}}} &= 0 \end{aligned}$$

である。

 $z=z_{
m Bottom}$ において、w<0 ならば、

$$\frac{\partial S_{\text{Clay}}}{\partial z} \bigg|_{z=z_{\text{Bottom}}} = 0$$

$$S_{\text{Opal}} \bigg|_{z=z_{\text{Bottom}}} = 0$$

とする。つまり、 $z>z_{\rm Bottom}$ には、 ${
m Clay}$ のみが存在すると仮定する。

 R_{Opal} は Opal dissolution rate (yr^{-1}) で、簡単化して、

$$R_{\mathrm{Opal}}(z) = \begin{cases} k_0 \cdot \left(\frac{[\mathrm{Si}(\mathrm{OH})_4]^{\mathrm{sat}}(z) - [\mathrm{Si}(\mathrm{OH})_4](z)}{[\mathrm{Si}(\mathrm{OH})_4]^{\mathrm{sat}}(z)} \right) & \left([\mathrm{Si}(\mathrm{OH})_4] < [\mathrm{Si}(\mathrm{OH})_4]^{\mathrm{sat}} \right) \\ 0 & \left([\mathrm{Si}(\mathrm{OH})_4] > [\mathrm{Si}(\mathrm{OH})_4]^{\mathrm{sat}} \right) \end{cases}$$

と与える。 $k_0 \sim 0.032~{
m yr^{-1}},~[{
m Si(OH)_4}]_{
m sat} \sim 1000~\mu{
m mol~l^{-1}} = 1.0~\mu{
m mol/cm^3}$ である。さらに、 $R_{
m Opal}(z)$ の表現について、温度、圧力依存性を考慮する。まず始めに、

$$u_{\text{Opal}}(z) = \left(\frac{\left[\text{Si}(\text{OH})_4\right]^{\text{sat}}(z) - \left[\text{Si}(\text{OH})_4\right](z)}{\left[\text{Si}(\text{OH})_4\right]^{\text{sat}}(z)}\right)$$

とする。Al の存在は、ケイ酸の溶解度に影響を与える。よって、

$$\gamma_{\rm Al} = \begin{cases} 0.2 & \frac{P^{\rm Detrial}}{P^{\rm Opal}} > 15 \\ 1.0 - \left(0.045 \frac{P^{\rm Detrial}}{P^{\rm Opal}}\right)^{0.58} & \frac{P^{\rm Detrial}}{P^{\rm Opal}} \le 15 \end{cases}$$

とすると、

$$[Si(OH)_4]^{sat}(z) = \gamma_{Al} 10^{\left(6.44 - \frac{968}{T(z)}\right)}$$

となる。 P^{Detrial} および P^{Opal} は Detrial material、Opal の重量パーセント $(\mathrm{wt}\%)$ である。次に、

$$\eta_{1 \text{ Opal}}(z) = 0.225 \left(1 + \frac{T}{15} \right) u_{\text{Opal}}(z) + 0.775 \left[\left(1 + \frac{T}{400} \right)^4 u_{\text{Opal}}(z) \right]^{9.25}$$

$$\eta_{2 \text{ Opal}}(z) = 0.26 + 0.74 e^{-\frac{z}{7.0}}$$

を導入し、まとめると $[\mathrm{Si}(\mathrm{OH})_4] < [\mathrm{Si}(\mathrm{OH})_4]^{\mathrm{sat}}$ の場合に

$$R_{(z)}^{\text{Opal}} = \eta_1(z)\eta_2(z)k_0u(z)$$

と書ける (Ridgwell et al., 2002)。

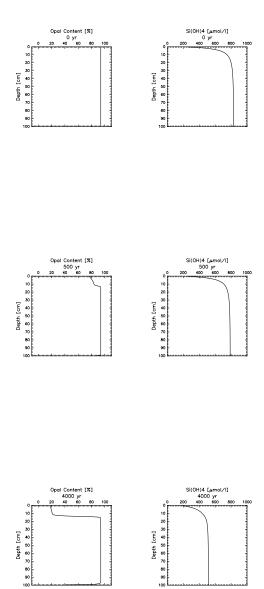
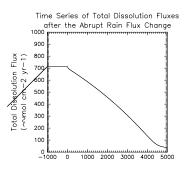


Figure 1.1.3: Dissolution and Bioturbation. Weak Dissolution and Weak Bioturbation.



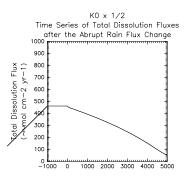


Figure 1.1.4: Time series of the total dissolution flux of biogenic silica.

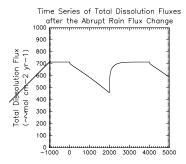
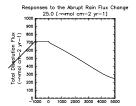
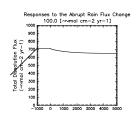


Figure 1.1.5: Time series of the total dissolution flux of biogenic silica.





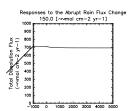
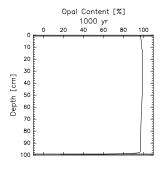
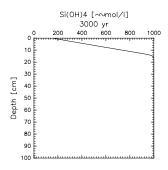
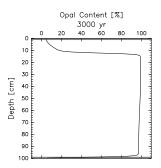
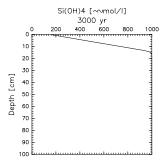


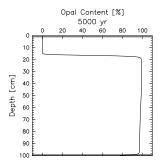
Figure 1.1.6: Time series of the total dissolution flux of biogenic silica.











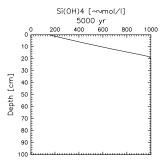


Figure 1.1.7: Time series of the total dissolution flux of biogenic silica.

Chapter2 二次元堆積モデル

2.1 Equations

モデル内で扱う予報変数は以下である。POM は POC として考える。

- Clay, POM, CaCO₃, Opal: 固体 4 種
- PO₄, DIC, Alk, O₂, Si(OH)₄: 液体 5 種

固体の単位は、Clay が (g/m^3) 、それ以外が $(mmol/m^3)$ を用いる。液体の単位は、 $(mmol/m^3)$ を用いる。

$$\begin{split} \frac{\partial}{\partial t} & \{(1-\phi)S_{\text{Clay}}\} = \frac{\partial}{\partial z} \left\{ (1-\phi)wS_{\text{Clay}} \right\} + \frac{\partial}{\partial z} \left\{ (1-\phi)D_B \frac{\partial S_{\text{Clay}}}{\partial z} \right\} \\ \frac{\partial}{\partial t} & \{(1-\phi)S_{\text{POM}}\} = \frac{\partial}{\partial z} \left\{ (1-\phi)wS_{\text{POM}} \right\} + \frac{\partial}{\partial z} \left\{ (1-\phi)D_B \frac{\partial S_{\text{POM}}}{\partial z} \right\} - (1-\phi)R_{\text{POM}}S_{\text{POM}} \\ \frac{\partial}{\partial t} & \{(1-\phi)S_{\text{CaCO}_3}\} = \frac{\partial}{\partial z} \left\{ (1-\phi)wS_{\text{CaCO}_3} \right\} + \frac{\partial}{\partial z} \left\{ (1-\phi)D_B \frac{\partial S_{\text{CaCO}_3}}{\partial z} \right\} - (1-\phi)R_{\text{CaCO}_3}S_{\text{CaCO}_3} \\ \frac{\partial}{\partial t} & \{(1-\phi)S_{\text{Opal}}\} = \frac{\partial}{\partial z} \left\{ (1-\phi)wS_{\text{Opal}} \right\} + \frac{\partial}{\partial z} \left\{ (1-\phi)D_B \frac{\partial S_{\text{Opal}}}{\partial z} \right\} - (1-\phi)R_{\text{Opal}}S_{\text{Opal}} \\ \frac{\partial \{(1-\phi)w\}}{\partial z} = -(1-\phi)(R_{\text{POM}}S_{\text{POM}} + R_{\text{CaCO}_3}S_{\text{CaCO}_3} + R_{\text{Opal}}S_{\text{Opal}}) \\ \frac{\partial \{\phi C_{\text{PO4}}\}}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial z} \left\{ \phi D_E \frac{\partial C_{\text{PO4}}}{\partial z} \right\} + \mathcal{R}_{PO_4}/\mathcal{R}_C \cdot (1-\phi)R_{\text{POM}}S_{\text{POM}} \\ \frac{\partial \{\phi C_{\text{DIC}}\}}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial z} \left\{ \phi D_E \frac{\partial C_{\text{DIC}}}{\partial z} \right\} + (1-\phi)R_{\text{POM}}S_{\text{POM}} + (1-\phi)R_{\text{CaCO}_3}S_{\text{CaCO}_3} \\ \frac{\partial \{\phi C_{\text{O2l}}\}}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial z} \left\{ \phi D_E \frac{\partial C_{\text{O2l}}}{\partial z} \right\} - (1-\phi)R_{\text{POM}}S_{\text{POM}} + 2 \cdot (1-\phi)R_{\text{CaCO}_3}S_{\text{CaCO}_3} \\ \frac{\partial \{\phi C_{\text{O2l}}\}}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial z} \left\{ \phi D_E \frac{\partial C_{\text{O2l}}}{\partial z} \right\} - \mathcal{R}_{O_2}/\mathcal{R}_C \cdot (1-\phi)R_{\text{POM}}S_{\text{POM}} \\ \frac{\partial \{\phi C_{\text{Si(OH)4}}\}}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial z} \left\{ \phi D_E \frac{\partial C_{\text{Si(OH)4}}}{\partial z} \right\} + (1-\phi)R_{\text{Opal}}S_{\text{Opal}} \end{split}$$

である。

 D_B は、mixing coffirent of bioturbation で、その分布は、

$$D_B(z) = \frac{D_B^0}{1 + \exp\{2(z - z_B)\}} \ (D_B^0 = 0.3 \text{ cm}^2/\text{yr}, \ z_B = 10 \text{ cm})$$

とする (Berner, 1980)。

 D_E は effective molecular diffusivity である。 $Hensen\ et\ al.\ (1998)$ および $Ridgwell\ et\ al.\ (2002)$ において、その分布は、

$$D_E = \phi^{n-1} \cdot D_{SW}$$

であり、 $D_{SW}=4.59\times 10^{-6}~{\rm cm^2/s},~n=2.5$ である。また、Archer~et~al.~(2002) では、 $D_E=D_c/F$ の形で与えている。 D_c はそれぞれの溶存物質の分子拡散係数で下の表に示す。F は formation factor である。

$$F = \frac{1}{\phi^m}$$

で決定され、 $Archer\ et\ al.\ (2002)$ では、m=3 を用いている ($Ullman\ and\ Aller$, 1982)。本研究では、後者の形を選ぶ。

2.1.1 境界条件

$$\begin{split} (1-\phi)w|_{z=0} &= \text{(total) sedimentation rate} \\ (1-\phi)wS_{\text{Clay}}|_{z=0} &= F_{\text{Clay}} \text{ (g/m}^2 \cdot \text{m/yr)} \\ (1-\phi)wS|_{z=0} &= F \text{ (POM, CaCO}_3, \text{Opal) (mmol/m}^2 \cdot \text{m/yr)} \\ C|_{z=0} &= C_W \text{ (PO}_4, \text{DIC, Alk, O}_2, \text{Si(OH)}_4) \text{ (mmol/m}^2 \cdot \text{m/yr)} \\ \frac{\partial C}{\partial z}\Big|_{z=z_{\text{Bottom}}} &= 0 \text{ (PO}_4, \text{DIC, Alk, O}_2, \text{Si(OH)}_4) \end{split}$$

である。ここで、 $C_W(c)$ は海底におけるそれぞれの溶存物質の濃度である。

 $z=z_{
m Bottom}$ において、w<0 ならば、

$$\frac{\partial S_{\text{Clay}}}{\partial z} \Big|_{z=z_{\text{Bottom}}} = 0$$

$$S_{\text{POM}} \Big|_{z=z_{\text{Bottom}}} = 0$$

$$S_{\text{CaCO}_3} \Big|_{z=z_{\text{Bottom}}} = 0$$

$$S_{\text{Opal}} \Big|_{z=z_{\text{Bottom}}} = 0$$

とする。つまり、 $z>z_{\mathrm{Bottom}}$ には、 clay のみが存在すると仮定する。

2.1.2 Dissolution terms

 R_{Opal} は Opal dissolution rate (μ mol cm⁻² s⁻¹) で、簡単化して、

$$R_{\text{Opal}} = \begin{cases} \eta_{1(z)}^{\text{Opal}} \eta_{2(z)}^{\text{Opal}} k_0 u_{(z)}^{\text{Opal}} & ([\text{Si}(\text{OH})_4] < [\text{Si}(\text{OH})_4]^{\text{sat}}) \\ 0 & ([\text{Si}(\text{OH})_4] > [\text{Si}(\text{OH})_4]^{\text{sat}}) \end{cases}$$

と与える。あるいは、Archer et al. (1993) より、

$$R_{\text{Opal}} = \begin{cases} r_{\text{Opal}} \cdot \left([\text{Si}(\text{OH})_4]^{\text{sat}} - [\text{Si}(\text{OH})_4] \right) & \left([\text{Si}(\text{OH})_4] < [\text{Si}(\text{OH})_4]^{\text{sat}} \right) \\ 0 & \left([\text{Si}(\text{OH})_4] = [\text{Si}(\text{OH})_4]^{\text{sat}} \right) \end{cases}$$

と与える。 $r_{\rm Opal}=5.0\times10^{-6}~{
m cm^3mol^{-1}s^{-1}}$ である。 $[{
m Si}({
m OH})_4]^{\rm sat}$ は ${
m Al}$ の存在を考慮して、

$$\gamma_{\rm Al} = \begin{cases} 0.2 & \frac{P^{\rm Detrial}}{P^{\rm Opal}} > 15 \\ 1.0 - \left(0.045 \frac{P^{\rm Detrial}}{P^{\rm Opal}}\right)^{0.58} & \frac{P^{\rm Detrial}}{P^{\rm Opal}} \le 15 \end{cases}$$

を用いて、

$$[Si(OH)_4]^{sat}(z) = \gamma_{Al} 10^{\left(6.44 - \frac{968}{T(z)}\right)}$$

である。

 R_{POM} は POM dissolution rate (μ mol cm⁻² s⁻¹) で、簡単化して、

$$R_{\text{POM}} = \begin{cases} k_{\text{OX}} & (C_{\text{O}_2} > 0) \\ k_{\text{AX}} & (C_{\text{O}_2} = 0) \end{cases}$$

と与える。 $k_{\rm OX}=2\times 10^{-9}~{\rm s}^{-1}~(Archer,~1991),~k_{\rm AX}=7.9\times 10^{-11}~{\rm s}^{-1}~(Berner,~1980)$ である (Chikamoto et al., 2009)。

 R_{CaCO_3} は CaCO3 dissolution rate ($\mu \text{mol/cm}^2 \cdot 1/\text{s}$) で、簡単化して、

$$R_{\text{CaCO}_3} = \begin{cases} r_{\text{CaCO}_3} \cdot \left(\frac{[\text{CO}_3^{2-}]^{\text{sat}} - [\text{CO}_3^{2-}]}{[\text{CO}_3^{2-}]^{\text{sat}}} \right)^n & \left([\text{CO}_3^{2-}] < [\text{CO}_3^{2-}]^{\text{sat}} \right) \\ 0 & \left([\text{CO}_3^{2-}] = [\text{CO}_3^{2-}]^{\text{sat}} \right) \end{cases}$$

と与える。 $r_{\text{CaCO}_3}=1.0~\text{day}^{-1}~(Archer,~1991)~$ で、n=4.5~(Keir,~1980)~である (Chikamoto~et~al.,~2009)。 $[\text{CO}_3^{2-}]~$ は DIC, Alk から計算する。

パラメタ設定は、以下の文献を参照している。

Table 2.1: モデル中のパラメタとリファレンス

Symbol	Parameter	Value	Reference
ρ	Density of solid sediment components	$2.6 { m g} { m cm}^{-3}$	(Heinze, 1999)
M_{POM}	Molar weight of POM	32.74 g mol^{-1}	(Heinze, 1999)
$M_{\mathrm{CaCO_3}}$	Molar weight of $CaCO_3$	100.0 g mol^{-1}	(Heinze, 1999)
M_{Opal}	Molar weight of Opal	67.2 g mol^{-1}	(Heinze, 1999)
	for porewater silicic acid		
$\phi\big _{z=0}$	Porosity $(z=0)$	0.9	(Berner, 1980)
z_0	Porosity e-folding depth	$182.3~\mathrm{cm}$	(Berner, 1980)
$D_B\big _{z=0}$	Bioturbation diffusion coefficient $(z=0)$	$3 \times 10^{-1} \ \mathrm{cm^2 \ yr^{-1}}$	(Berner, 1980)
z_B	Bioturbation diffusion e-folding depth	$10.0~\mathrm{cm}$	(Berner, 1980)
$D_c^{\mathrm{PO_4}}$	Pore water diffusion coefficient	$5.00\times10^{-10}~\rm{cm^2~s^{-1}}$	$(Archer\ et\ al.,\ 2002)$
$D_c^{ m DIC}$	Pore water diffusion coefficient	$6.40\times10^{-10}~\rm{cm^2~s^{-1}}$	$(Archer\ et\ al.,\ 2002)$
$D_c^{ m Alk}$	Pore water diffusion coefficient	$6.40\times10^{-10}~\rm{cm^2~s^{-1}}$	$(Archer\ et\ al.,\ 2002)$
$D_c^{{ m O}_2}$	Pore water diffusion coefficient	$1.20\times 10^{-9}~\rm cm^2~s^{-1}$	$(Archer\ et\ al.,\ 2002)$
$D_c^{\mathrm{Si}(\mathrm{OH})_4}$	Pore water diffusion coefficient	$5.00\times10^{-10}~\rm{cm^2~s^{-1}}$	$(Archer\ et\ al.,\ 2002)$
D_{SW}	Pore water diffusion coefficient	$4.59 \times 10^{-6} \text{ cm}^2 \text{ s}^{-1}$	(Ridgwell et al., 2002)
N	Pore water diffusion coefficient	2.5	$(Ridgwell\ et\ al.,\ 2002)$
r_{Opal}	Rate constant for Opal redissolution	$5.0 \times 10^{-6} \text{ cm}^3 \text{mol}^{-1} \text{s}^{-1}$	(Archer et al., 1993)
r_{POM}	Rate constant for POM redissolution	$2.0 \times 10^{-9} \text{ s}^{-1}$	(Archer, 1991)
r_{POM}	Rate constant for POM redissolution	$7.9 \times 10^{-11} \text{ s}^{-1}$	(Berner, 1980)
$r_{\mathrm{CaCO_3}}$	Rate constant for $CaCO_3$ redissolution	$1.0 \ \rm{day^{-1}}$	(Archer, 1991)
$\mathcal{R}_{\mathrm{PO}_4}$	Redfield coefficient for phosphate	1	(Anderson and Sarmiento, 1995)
$\mathcal{R}_{\mathrm{O}_2}$	Redfield coefficient for oxygen	170	(Anderson and Sarmiento, 1995)
\mathcal{R}_{C}	Redfield coefficient for carbon	16	(Anderson and Sarmiento, 1995)

2.2 差分化

粒子トレーサーに関しては、生物擾乱による拡散項を陰的に解く. 移流項、溶解項は、陽的に解く. 溶存トレーサーに関しては、分子拡散による拡散項を陰的に解く. 溶解項は、陽的に解く. オパールの系に関しては、まずケイ酸について溶解項も陰的に解く計算を実施し、そこから得られる n+1 ステップの溶解項を用いてオパールの計算を行う.

POM のフラックスが大きな場所では、堆積速度とカップルした "振動 "が見られるため、1 ステップ目の計算で得られたトレーサーの濃度を用いて、溶解項と堆

積速度を再計算し、改めて 2 ステップ目で時間発展した後のトレーサー濃度を算出する.

Particles

解くべき式は、

$$\frac{\partial}{\partial t} \{ (1 - \phi)S \} = \frac{\partial}{\partial z} \left\{ (1 - \phi)wS \right\} + \frac{\partial}{\partial z} \left\{ (1 - \phi)D\frac{\partial S}{\partial z} \right\} - DIS$$

である。

まず移流項を QUICKEST を用いて差分化し、各層においてフラックスを求める。

$$\frac{(1-\phi_k)(S_k^{n+1}-S_k^n)}{\Delta t} = \frac{(1-\phi_{k-1/2})w_{k-1/2}S_{k-1/2}^n - (1-\phi_{k+1/2})w_{k+1/2}S_{k+1/2}^n}{\Delta z_k} + \alpha \frac{(1-\phi_k)(S_k^{n+1}-S_k^n)}{\Delta z_k} = \frac{(1-\phi_{k-1/2})w_{k-1/2}S_{k-1/2}^n}{\Delta z_k} + \alpha \frac{(1-\phi_k)(S_k^{n+1}-S_k^n)}{\Delta z_k} = \frac{(1-\phi_{k-1/2})w_{k-1/2}S_{k-1/2}^n}{\Delta z_k} + \alpha \frac{(1-\phi_k)(S_k^{n+1}-S_k^n)}{\Delta z_k} = \frac{(1-\phi_k)(S_k^{n+1}-S_k^n)}{\Delta z_k} + \alpha \frac{(1-\phi_k)(S_k^{n+1}-S_k^n)}{\Delta z_k} = \frac{(1-\phi_k)(S_k^{n+1}-S_k^n)}{\Delta z_k} + \alpha \frac{(1-\phi_k)(S_k^{n+1}-S_k^n)}{\Delta z_k} + \alpha \frac{(1-\phi_k)(S_k^{n+1}-S_k^n)}{\Delta z_k} = \frac{(1-\phi_k)(S_k^{n+1}-S_k^n)}{\Delta z_k} + \alpha \frac{(1-\phi_k)(S_k^{n+1}-S_k^n)}{\Delta z_k} = \frac{(1-\phi_k)(S_k^{n+1}-S_k^n)}{\Delta z_k} + \alpha \frac{(1-\phi_k)(S_k^{n+1}-S_k^n)}{\Delta z_k} + \alpha \frac{(1-\phi_k)(S_k^{n+1}-S_k^n)}{\Delta z_k} = \frac{(1-\phi_k)(S_k^{n+1}-S_k^n)}{\Delta z_k} + \alpha \frac{(1-\phi_k)($$

であり、

$$S_{k-1/2}^{n} = c_0 - c_1 \frac{w\Delta t}{2} + c_2 \left(\frac{w^2 \Delta t^2}{3} - \frac{\Delta z^2}{12}\right)$$

ここで、 c_0, c_1, c_2 について、

$$\begin{split} c_0 &= \frac{\Delta z_k \times S_{k-1}^n + \Delta z_{k-1} \times S_k^n}{2 \times \Delta_{k-1/2}} - \frac{\Delta z_{k-1} \times \Delta z_k}{4} \times c_2 \\ c_1 &= \frac{S_k^n - S_{k-1}^n}{\Delta z_{k-1/2}} + \frac{\Delta z_{k-1} - \Delta z_k}{2} \times c_2 \\ c_2 &= \frac{1}{\Delta z_{k-3/2} + \Delta z_{k-1/2}} \times \left\{ \frac{S_{k-2}^n - S_{k-1}^n}{\Delta z_{k-3/2}} - \frac{S_{k-1}^n - S_k^n}{\Delta z_{k-1/2}} \right\} \qquad (w_{k-1/2} > 0) \\ c_2 &= \frac{1}{\Delta z_{k-1/2} + \Delta z_{k+1/2}} \times \left\{ \frac{S_{k-1}^n - S_k^n}{\Delta z_{k-1/2}} - \frac{S_k^n - S_{k+1}^n}{\Delta z_{k+1/2}} \right\} \qquad (w_{k-1/2} < 0) \end{split}$$

である。ここで、 $S_{k-1/2}^{n+1}$ が S_{k-1}^n, S_k^n よりも小さくなる、あるいは大きくなる場合があるため、フラックスリミッターをかける。 $w_{k-1/2}>0$ のとき、

$$\delta = S_k^n - S_{k-2}^n,$$

$$\gamma = \frac{S_k^n - S_{k-1}^n}{\Delta z_{k-1/2}} - \frac{S_{k-1}^n - S_{k-2}^n}{\Delta z_{k-3/2}}$$

であり、リミッターの基準は、

$$\begin{split} S_{k-1/2}^{n+1} &= S_{k-1}^n \ \, (|\gamma \Delta z_{k-1}| > |\delta|) \\ S_{k-1}^n &\leq S_{k-1/2}^{n+1} \leq \min \left(S_{k-2}^n + \frac{S_{k-1}^n - S_{k-2}^n}{w_{k-1/2}} \Delta z_{k-1/2}, S_k^n \right) \ \, (|\gamma \Delta z_{k-1}| < |\delta|, \delta > 0) \\ \max \left(S_{k-2}^n + \frac{S_{k-1}^n - S_{k-2}^n}{w_{k-1/2}} \Delta z_{k-1/2}, S_k^n \right) \leq S_{k-1/2}^{n+1} \leq S_{k-1}^n \ \, (|\gamma \Delta z_{k-1}| < |\delta|, \delta < 0) \end{split}$$

である。

また、 $w_{k-1/2} < 0$ のとき、

$$\delta = S_{k-1}^n - S_{k+1}^n,$$

$$\gamma = \frac{S_{k-1}^n - S_k^n}{\Delta z_{k-1/2}} - \frac{S_k^n - S_{k+1}^n}{\Delta z_{k+1/2}}$$

であり、リミッターの基準は、

$$\begin{split} S_{k-1/2}^{n+1} &= S_k^n \quad (|\gamma \Delta z_k| > |\delta|) \\ S_k^n &\leq S_{k-1/2}^{n+1} \leq \min \left(S_{k+1}^n + \frac{S_k^n - S_{k+1}^n}{|w_{k-1/2}|} \Delta z_{k-1/2}, S_{k-1}^n \right) \quad (|\gamma \Delta z_k| < |\delta|, \delta > 0) \\ \max \left(S_{k+1}^n + \frac{S_k^n - S_{k+1}^n}{|w_{k-1/2}|} \Delta z_{k-1/2}, S_{k-1}^n \right) &\leq S_{k-1/2}^{n+1} \leq S_k^n \quad (|\gamma \Delta z_k| < |\delta|, \delta < 0) \end{split}$$

である。移流フラックスを以下のようにおく。

$$F_k^{adv} = (1 - \phi_k) w_k S_k$$

クランク・ニコルソン法 (Crank-Nicolson method) で差分化すると、

$$\begin{split} &\frac{(1-\phi_k)(S_k^{n+1}-S_k^n)}{\Delta t} \\ &= \frac{1}{\Delta z_k} \left\{ \left[(1-\phi_{k-1/2})D_{k-1/2} \frac{\partial S}{\partial z} \Big|_{k-1/2} \right] - \left[(1-\phi_{k+1/2})D_{k+1/2} \frac{\partial S}{\partial z} \Big|_{k+1/2} \right] \right\} \\ &- (1-\phi_k)R_k^n S_k^n + \frac{F_{k-1/2}^{adv} - F_{k+1/2}^{adv}}{\Delta z_k} \\ &= \frac{1}{\Delta z_k} \left\{ \left[(1-\phi_{k-1/2})D_{k-1/2} \frac{S_{k-1}-S_k}{\Delta z_{k-1/2}} \right] - \left[(1-\phi_{k+1/2})D_{k+1/2} \frac{S_k-S_{k+1}}{\Delta z_{k+1/2}} \right] \right\} \\ &- (1-\phi_k)R_k^n S_k^n + \frac{F_{k-1/2}^{adv} - F_{k+1/2}^{adv}}{\Delta z_k} \end{split}$$

$$\begin{split} &\frac{(1-\phi_k)}{\Delta t} \{S_k^{n+1} - S_k^n\} \\ &= \left(\frac{(1-\phi_{k-1/2})D_{k-1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k-1/2}}\right) S_{k-1} - \left(\frac{(1-\phi_{k-1/2})D_{k-1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k-1/2}}\right) S_k \\ &- \left(\frac{(1-\phi_{k+1/2})D_{k+1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k+1/2}}\right) S_k + \left(\frac{(1-\phi_{k+1/2})D_{k+1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k-1/2}}\right) S_{k+1} \\ &- (1-\phi_k) R_k^n S_k^n + \frac{F_{k-1/2}^{adv} - F_{k+1/2}^{adv}}{\Delta z_k} \\ &= \left(\frac{(1-\phi_{k-1/2})D_{k-1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k-1/2}}\right) \frac{S_{k-1}^n + S_{k-1}^{n+1}}{2} - \left(\frac{(1-\phi_{k-1/2})D_{k-1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k-1/2}}\right) \frac{S_k^n + S_k^{n+1}}{2} \\ &- \left(\frac{(1-\phi_{k+1/2})D_{k+1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k+1/2}}\right) \frac{S_k^n + S_k^{n+1}}{2} + \left(\frac{(1-\phi_{k+1/2})D_{k+1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k+1/2}}\right) \frac{S_{k+1}^n + S_{k+1}^{n+1}}{2} \\ &- (1-\phi_k)R_k^n S_k^n + \frac{F_{k-1/2}^{adv} - F_{k+1/2}^{adv}}{\Delta z_k} \\ &= \left(\frac{(1-\phi_{k-1/2})D_{k-1/2}}{2\Delta z_k \Delta z_{k-1/2}}\right) (S_{k-1}^n + S_{k-1}^{n+1}) - \left(\frac{(1-\phi_{k-1/2})D_{k-1/2}}{2\Delta z_k \Delta z_{k-1/2}}\right) (S_k^n + S_k^{n+1}) \\ &- \left(\frac{(1-\phi_{k+1/2})D_{k+1/2}}{2\Delta z_k \Delta z_{k+1/2}}\right) (S_k^n + S_k^{n+1}) + \left(\frac{(1-\phi_{k+1/2})D_{k+1/2}}{2\Delta z_k \Delta z_{k+1/2}}\right) (S_{k+1}^n + S_{k+1}^{n+1}) \\ &- (1-\phi_k)R_k^n S_k^n + \frac{F_{k-1/2}^{adv} - F_{k+1/2}^{adv}}{\Delta z_k} \end{aligned}$$

となる。ここで、

$$\alpha = \frac{(1 - \phi_k)}{\Delta t}$$

$$\beta = \frac{(1 - \phi_{k-1/2})D_{k-1/2}}{2\Delta z_k \Delta z_{k-1/2}}$$

$$\gamma = \frac{(1 - \phi_{k+1/2})D_{k+1/2}}{2\Delta z_k \Delta z_{k+1/2}}$$

とおくと、

$$\begin{split} -\beta S_{k-1}^{n+1} + (\alpha + \beta + \gamma) S_k^{n+1} - \gamma S_{k+1}^{n+1} \\ &= +\beta S_{k-1}^n + (\alpha - \beta - \gamma) S_k^n + \gamma S_{k+1}^n - (1 - \phi_k) R_k^n S_k^n + \frac{F_{k-1/2}^{adv} - F_{k+1/2}^{adv}}{\Delta z_k} \end{split}$$

となる。よって、

$$\begin{bmatrix} \alpha+\beta+\gamma & -\gamma \\ -\beta & \alpha+\beta+\gamma & -\gamma \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & &$$

であり、ここで、

$$\chi_k^n = +\beta S_{k-1}^n + (\alpha - \beta - \gamma) S_k^n + \gamma S_{k+1}^n - (1 - \phi_k) R_k^n S_k^n + \frac{F_{k-1/2}^{adv} - F_{k+1/2}^{adv}}{\Delta z_k}$$

である。

また、陰解法で差分化すると、

$$\begin{split} &\frac{(1-\phi_k)(S_k^{n+1}-S_k^n)}{\Delta t} \\ =&\frac{1}{\Delta z_k} \left\{ \left[(1-\phi_{k-1/2})D_{k-1/2}\frac{\partial S}{\partial z} \bigg|_{k-1/2} \right] - \left[(1-\phi_{k+1/2})D_{k+1/2}\frac{\partial S}{\partial z} \bigg|_{k+1/2} \right] \right\} \\ &-(1-\phi_k)R_k^n S_k^n + (F_{k-1/2}^{adv} - F_{k+1/2}^{adv}) \\ =&\frac{1}{\Delta z_k} \left\{ \left[(1-\phi_{k-1/2})D_{k-1/2}\frac{S_{k-1}-S_k}{\Delta z_{k-1/2}} \right] - \left[(1-\phi_{k+1/2})D_{k+1/2}\frac{S_k-S_{k+1}}{\Delta z_{k+1/2}} \right] \right\} \\ &-(1-\phi_k)R_k^n S_k^n + \frac{F_{k-1/2}^{adv} - F_{k+1/2}^{adv}}{\Delta z_k} \end{split}$$

$$\begin{split} \frac{(1-\phi_k)}{\Delta t} \{S_k^{n+1} - S_k^n\} \\ &= \left(\frac{(1-\phi_{k-1/2})D_{k-1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k-1/2}}\right) S_{k-1} - \left(\frac{(1-\phi_{k-1/2})D_{k-1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k-1/2}}\right) S_k \\ &- \left(\frac{(1-\phi_{k+1/2})D_{k+1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k+1/2}}\right) S_k + \left(\frac{(1-\phi_{k+1/2})D_{k+1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k+1/2}}\right) S_{k+1} \\ &- (1-\phi_k) R_k^n S_k^n + \frac{F_{k-1/2}^{adv} - F_{k+1/2}^{adv}}{\Delta z_k} \\ &= \left(\frac{(1-\phi_{k-1/2})D_{k-1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k-1/2}}\right) S_{k-1}^{n+1} - \left(\frac{(1-\phi_{k-1/2})D_{k-1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k-1/2}}\right) S_k^{n+1} \\ &- \left(\frac{(1-\phi_{k+1/2})D_{k+1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k+1/2}}\right) S_k^{n+1} + \left(\frac{(1-\phi_{k+1/2})D_{k+1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k+1/2}}\right) S_{k+1}^{n+1} \\ &- (1-\phi_k) R_k^n S_k^n + \frac{F_{k-1/2}^{adv} - F_{k+1/2}^{adv}}{\Delta z_k} \end{split}$$

$$\alpha = \frac{(1 - \phi_k)}{\Delta t}$$

$$\beta = \frac{(1 - \phi_{k-1/2})D_{k-1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k-1/2}}$$

$$\gamma = \frac{(1 - \phi_{k+1/2})D_{k+1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k+1/2}}$$

とおくと、

$$-\beta S_{k-1}^{n+1} + (\alpha + \beta + \gamma) S_k^{n+1} - \gamma S_{k+1}^{n+1}$$

$$= \alpha S_k^n - (1 - \phi_k) R_k^n S_k^n + \frac{F_{k-1/2}^{adv} - F_{k+1/2}^{adv}}{\Delta z_k}$$

となる。よって、

$$\begin{bmatrix} \alpha+\beta+\gamma & -\gamma \\ -\beta & \alpha+\beta+\gamma & -\gamma \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & &$$

であり、ここで、

$$\chi_k^n = \alpha S_k^n - (1 - \phi_k) R_k^n S_k^n + \frac{F_{k-1/2}^{adv} - F_{k+1/2}^{adv}}{\Delta z_k}$$

である。

Dissolved material

解くべき式は、

$$\frac{\partial}{\partial t} \{ \phi C \} = \frac{\partial}{\partial z} \left\{ \phi D \frac{\partial C}{\partial z} \right\} + DIS$$

である。空間差分をクランク・ニコルソン法 (Crank-Nicolson method) で差分化すると、

$$\begin{split} \frac{\phi_k(C_k^{n+1} - C_k^n)}{\Delta t} &= \frac{1}{\Delta z_k} \left\{ \left[\phi_{k-1/2} D_{k-1/2} \frac{\partial C}{\partial z} \Big|_{k-1/2} \right] - \left[\phi_{k+1/2} D_{k+1/2} \frac{\partial C}{\partial z} \Big|_{k+1/2} \right] \right\} + DIS_k^n \\ &= \frac{1}{\Delta z_k} \left\{ \left[\phi_{k-1/2} D_{k-1/2} \frac{C_{k-1} - C_k}{\Delta z_{k-1/2}} \right] - \left[\phi_{k+1/2} D_{k+1/2} \frac{C_k - C_{k+1}}{\Delta z_{k+1/2}} \right] \right\} + DIS_k^n \end{split}$$

$$\begin{split} \frac{\phi_k}{\Delta t} \{C_k^{n+1} - C_k^n\} &= \left(\frac{\phi_{k-1/2}D_{k-1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k-1/2}}\right) C_{k-1} - \left(\frac{\phi_{k-1/2}D_{k-1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k-1/2}}\right) C_k \\ &- \left(\frac{\phi_{k+1/2}D_{k+1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k+1/2}}\right) C_k + \left(\frac{\phi_{k+1/2}D_{k+1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k+1/2}}\right) C_{k+1} \\ &+ DIS_k^n \\ &= \left(\frac{\phi_{k-1/2}D_{k-1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k-1/2}}\right) \frac{C_{k-1}^n + C_{k-1}^{n+1}}{2} - \left(\frac{\phi_{k-1/2}D_{k-1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k-1/2}}\right) \frac{C_k^n + C_k^{n+1}}{2} \\ &- \left(\frac{\phi_{k+1/2}D_{k+1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k+1/2}}\right) \frac{C_k^n + C_k^{n+1}}{2} + \left(\frac{\phi_{k+1/2}D_{k+1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k+1/2}}\right) \frac{C_{k+1}^n + C_{k+1}^{n+1}}{2} \\ &+ DIS_k^n \end{split}$$

$$\frac{\phi_k}{\Delta t} \{C_k^{n+1} - C_k^n\} &= \left(\frac{\phi_{k-1/2}D_{k-1/2}}{2\Delta z_k \Delta z_{k-1/2}}\right) (C_{k-1}^n + C_{k-1}^{n+1}) - \left(\frac{\phi_{k-1/2}D_{k-1/2}}{2\Delta z_k \Delta z_{k-1/2}}\right) (C_k^n + C_k^{n+1}) \\ &- \left(\frac{\phi_{k+1/2}D_{k+1/2}}{2\Delta z_k \Delta z_{k+1/2}}\right) (C_k^n + C_k^{n+1}) + \left(\frac{\phi_{k+1/2}D_{k+1/2}}{2\Delta z_k \Delta z_{k+1/2}}\right) (C_{k+1}^n + C_{k+1}^{n+1}) \\ &+ DIS_k^n \end{split}$$

となる。ここで、

$$\alpha = \frac{\phi_k}{\Delta t}$$

$$\beta = \frac{\phi_{k-1/2}D_{k-1/2}}{2\Delta z_k \Delta z_{k-1/2}}$$

$$\gamma = \frac{\phi_{k+1/2}D_{k+1/2}}{2\Delta z_k \Delta z_{k+1/2}}$$

とおくと、

$$-\beta C_{k-1}^{n+1} + (\alpha + \beta + \gamma)C_k^{n+1} - \gamma C_{k+1}^{n+1} = +\beta C_{k-1}^n + (\alpha - \beta - \gamma)C_k^n + \gamma C_{k+1}^n + DIS_k^n$$

となる。よって、

$$\begin{bmatrix} \alpha+\beta+\gamma & -\gamma & & & & \\ -\beta & \alpha+\beta+\gamma & -\gamma & & & & \\ & & \cdots & & & & \\ & & & -\beta & \alpha+\beta+\gamma & -\gamma \\ & & & -\beta & \alpha+\beta+\gamma \end{bmatrix} \begin{bmatrix} C_1^{n+1} \\ C_2^{n+1} \\ \cdots \\ C_N^{n+1} \\ C_N^{n+1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \chi_1^n \\ \chi_2^n \\ \cdots \\ \chi_{N-1}^n \\ \chi_N^n \end{bmatrix}$$

であり、ここで、

$$\chi_k^n = +\beta C_{k-1}^n + (\alpha - \beta - \gamma)C_k^n + \gamma C_{k+1}^n + DIS_k^n$$

である。

また、陰解法で差分化すると、

$$\alpha = \frac{\phi_k}{\Delta t}$$

$$\beta = \frac{\phi_{k-1/2}D_{k-1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k-1/2}}$$

$$\gamma = \frac{\phi_{k+1/2}D_{k+1/2}}{\Delta z_k \Delta z_{k+1/2}}$$

とおくと、

$$-\beta C_{k-1}^{n+1} + (\alpha + \beta + \gamma)C_k^{n+1} - \gamma C_{k+1}^{n+1} = \alpha C_k^n + DIS_k^n$$

となる。よって、

$$\begin{bmatrix} \alpha+\beta+\gamma & -\gamma \\ -\beta & \alpha+\beta+\gamma & -\gamma \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & &$$

であり、ここで、

$$\chi_k^n = \alpha C_k^n + DIS_k^n$$

である。

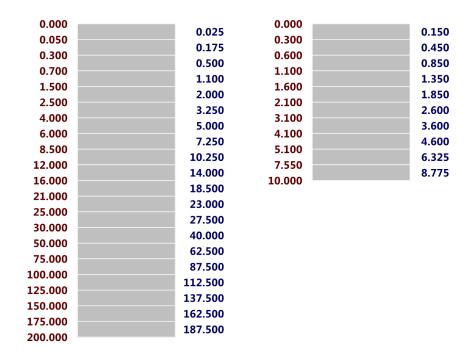


Figure 2.2.1: Archer~(2003) および Heinze~(1999) のグリッド配置。単位は (cm) である。

参考文献

- Anderson, L. A. and J. L. Sarmiento (1995), Global ocean phosphate and oxygen simulations, *Glob. Biogeochem. Cycles*, 9(4), 621–636, doi: 10.1029/95GB01902
- Archer, D. E. (1991), Modeling the calcite lysocline, *J. Geophys. Res.*, 96(C9), 17037, doi: 10.1029/91JC01812
- Archer, D., M. Lyle, K. Rodgers, and P. Froelich (1993), What Controls Opal Preservation in Tropical Deep-Sea Sediments?, *Paleoceanography*, 8(1), 7–21, doi: 10.1029/92PA02803
- Archer, D. E., J. L. Morford, and S. R. Emerson (2002), A model of suboxic sedimentary diagenesis suitable for automatic tuning and gridded global domains, *Glob. Biogeochem. Cycles*, 16(1), 1017, doi: 10.1029/2000GB001288
- Archer, D. E., P. A. Martin, J. Milovich, V. Brovkin, G. -K. Plattner, and C. Ashendel (2003), Model sensitivity in the effect of Antarctic sea ice and stratification on atmospheric pCO_2 , Paleoceanography, 18(1), 1012, doi: 10.1029/2002PA000760
- Berner, R. A. (1980), Early Diagenesis: A Theoretical Approach, *Princeton University Press*, 241 pp., doi:
- Chikamoto, M. O. and Y. Yamanaka (2005), Sedimentary responses to an abrupt change of biogenic silica flux by a sediment odel for long timescale simulations, J. Oceanogr., 61(4), 733–746, doi: 10.1007/s10872-005-0080-9
- Chikamoto, M. O., K. Matsumoto, and Y. Yamanaka (2009), Influence of export rain ratio changes on atmospheric CO_2 and sedimentary calcite preservation, *J. Oceanogr.*, 65(2), 209-221, doi: 10.1007/s10872-009-0020-1
- Heinze, C. (1999), A global oceanic sediment model for long-term climate studies, Glob. Biogeochem. Cycles, 13(1), 221–250, doi:10.1029/98GB02812
- Hensen, C., H. Landenberger, M. Zabel, and H. D. Schulz (1998), Quantification of diffusive benthic fluxes of nitrate, phosphate, and Si(OH)4 in the

- southern Atlantic Ocean, Glob. Biogeochem. Cycles, 12(1), 193-210, doi: 10.1029/97 GB02731
- Keir, R. S. (1980), The dissolution kinetics of biogenic calcium carbonates in seawater, $Geochim\ Cosmochim.\ Acta.,\ 44(2),\ 241-252,\ doi:\ 10.1016/0016-7037(80)90135-0$
- Ridgwell, A. J., A. J. Watson, and D. E. Archer (2002), Modeling the response of the oceanic Si inventory to perturbation, and consequences for atmospheric CO₂, Glob. Biogeochem. Cycles, 16(4), 1071, doi: 10.1029/2002GB001877
- Ullman, W. J. and R. C. Aller (1982), Diffusion coefficients in nearshore marine sediments, *Limnol. Oceanogr.*, 27(3), 552–556, doi: 10.4319/lo.1982.27.3.0552