

# 流体地球科学 第11回

東京大学 大気海洋研究所 准教授  
藤尾伸三  
http://ovd.aori.u-tokyo.ac.jp/fujio/2015chiba/  
fujio@aori.u-tokyo.ac.jp

2016/1/8

最終更新日 2016/1/12

## 前回のポイント

黒潮や湾流は、(主に) 風が作っている ... 風成循環 ( 熱塩循環)

- 海流は、地衡流であって、エクマン流ではない。
- 強い海流は、海の西側にある (西岸境界流)

- 風によって、表層でエクマン輸送が起きる
  - 風応力に対して直角右向き (北半球) = 圧力傾度力に対する地衡流と同じ
  - 大きさは、コリオリ係数  $f$  と風応力  $\tau$  で決まる...  $\tau/\rho f$  (海水の密度  $\rho$ )
- エクマン輸送の場所による違い (収束・発散) が、鉛直流を作る  
 エクマン湧昇 ...  $\text{curl}_z(\tau/\rho f)$       ベクトルの回転の鉛直成分  
 沿岸湧昇, 赤道湧昇 (湧昇は、栄養塩を表層に供給)

亜熱帯循環系 (北半球で時計回り):  
 { 偏西風 (南向きエクマン輸送) の間  
 { 貿易風 (北向きエクマン輸送) の間  
 海面が盛り上がる (下降流)  
 時計回りの地衡流

亜寒帯循環系 (反時計回り)

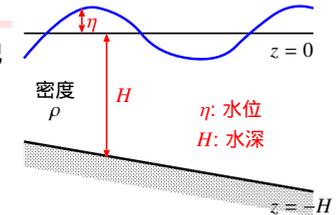
Sverdrup et al. (1942)

なぜ、海の西側に強い流れができるのか?      渦度のバランス

## 順圧流の運動方程式

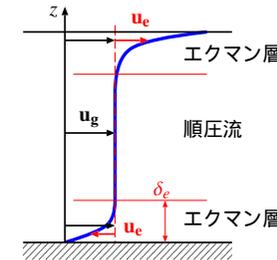
流体の密度が一樣ならば、圧力 (静水圧) の水平勾配は鉛直一樣 (海面の高さによる水平圧力勾配のみ)

$$p(x, y, z) = \int_z^{\eta(x, y)} \underbrace{\rho g}_{\text{定数}} dz = \rho g(\eta - z) \rightarrow \frac{\partial p}{\partial x} = \rho g \frac{\partial \eta}{\partial x}$$



ある時点で流速が鉛直に一樣ならば、流体にかかる力 (加速度) も鉛直に一樣  
 その後、流速は変化しても、鉛直に一樣であることは変わらない

$$\frac{Du}{Dt} - fv = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x} + K_H \left( \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} \right) + K_V \frac{\partial^2 u}{\partial z^2}$$



- 海底や海面では粘性により力を受ける      エクマン層の外には及ばない
  - エクマン層の外の流速は、鉛直に流速差があっても、粘性で鉛直一樣になる
- 順圧流 = 水は、柱のように上下一体となって移動する...水柱 (すいちゅう)

## 海面の高さ (水位) の式

連続の式 (もともとは質量の保存だが、非圧縮近似により体積の保存)

$$\frac{Dh}{Dt} + h \underbrace{\left( \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} \right)}_{\text{底面積の変化率}} = 0 \quad \left[ \text{または} \quad \frac{\partial h}{\partial t} + \frac{\partial(uh)}{\partial x} + \frac{\partial(vh)}{\partial y} = 0 \right]$$

- 導出 1 非圧縮でない連続の式 (質量保存) と同じ
- 水柱が細くなると、高くなる (ラグランジュ的)
  - 水が集まると、水面が盛り上がる (オイラー的)

導出 2  $\nabla \cdot \mathbf{u} = 0$  を鉛直に積分

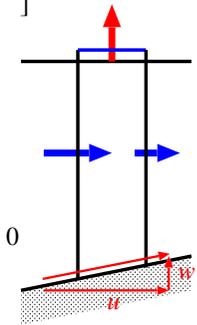
$$\int_{-H}^{\eta} \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} + \frac{\partial w}{\partial z} dz = \underbrace{(\eta + H)}_h \left( \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} \right) + w(\eta) - w(-H) = 0$$

$z$  に関して定数       $\frac{D\eta/Dt}{Dh/Dt} - \frac{DH/Dt}{Dh/Dt}$

$\frac{DH}{Dt} \neq 0, w(-H) \neq 0 \dots$  水は海底斜面に沿って流れる

$$\frac{DH}{Dt} = \frac{\partial H}{\partial t} + u \frac{\partial H}{\partial x} + v \frac{\partial H}{\partial y} = -w(-H)$$

$$\frac{D\eta}{Dt} = \frac{\partial \eta}{\partial t} + u \frac{\partial \eta}{\partial x} + v \frac{\partial \eta}{\partial y} = w(\eta)$$



$$u : w = \Delta x : -\Delta H$$

$$w(-H) = -u \frac{\partial H}{\partial x}$$

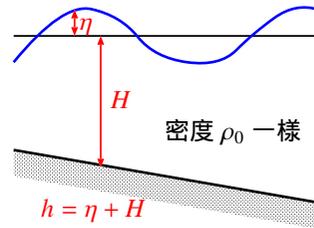
## 浅水方程式

順圧であるためには、静水圧近似が必要

$$\frac{Dw}{Dt} + \text{コリオリ力} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial z} + \text{粘性} - g$$

$w$  が  $u, v$  に比べて小さい

運動の水平距離に対して水深が浅い (浅水)  
海は深いが、水平はさらに広い (最大 1 万 km)



浅水方程式:  $(u, v, h)$  の式 水平 2 次元の解

$$\frac{Dh}{Dt} + h \left( \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} \right) = 0, \quad \frac{D}{Dt} = \frac{\partial}{\partial t} + u \frac{\partial}{\partial x} + v \frac{\partial}{\partial y}$$

$$\frac{Du}{Dt} - fv = -g \frac{\partial \eta}{\partial x} + K_H \left( \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} \right), \quad \frac{Dv}{Dt} + fu = -g \frac{\partial \eta}{\partial y} + K_H \left( \frac{\partial^2 v}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 v}{\partial y^2} \right)$$

- 圧力傾度力とコリオリ力 地衡流 ... 渦度方程式
- 圧力傾度力と時間変化 浅水重力波 (津波など)  
海面から海面まで一緒に前後運動する波

普通に見る波は「深水重力波」(水面付近の水だけ動く)  
静水圧平衡になっていないので、深さ方向に圧力の水平勾配が減少

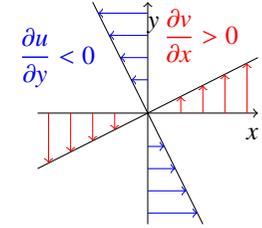
## 渦度

- 渦度ベクトル...速度ベクトルの回転

$$\nabla \times \mathbf{u} = \left( \frac{\partial w}{\partial y} - \frac{\partial v}{\partial z}, \frac{\partial u}{\partial z} - \frac{\partial w}{\partial x}, \frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y} \right)$$

- 渦度 (渦度ベクトルの鉛直成分)

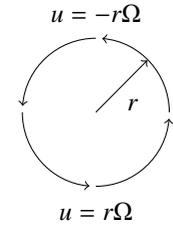
$$\zeta = \frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y}$$



剛体回転 (どこも同じ角速度  $\Omega$  で回転) の場合,  
中心の流体粒子の渦度は、微小な距離を  $r$  として、

$$\zeta = \frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y} = \frac{r\Omega - (-r\Omega)}{2r} - \frac{(-r\Omega) - r\Omega}{2r} = 2\Omega$$

渦度は、流体粒子の自転を表す (自転角速度の 2 倍)  
渦度は自転の強さであって、公転の強さではない



地球も自転している

コリオリ係数  $f$  はその緯度での地球の自転速度の 2 倍

惑星渦度  $f = 2\Omega \sin \phi$

$u, v$  は地面に対する相対速度なので  $\zeta$  を相対渦度,  $\omega = \zeta + f$  を絶対渦度という  
(静止系からみた渦度)

## 渦度方程式

$v$  の式を  $x$  で微分したものから,  $u$  の式を  $y$  で微分したものを引き,  $\eta$  を消去する

$$\begin{aligned} \text{左辺} &= \frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{Dv}{Dt} + fu \right) - \frac{\partial}{\partial y} \left( \frac{Du}{Dt} - fv \right) \quad \left( \frac{D}{Dt} = \frac{\partial}{\partial t} + u \frac{\partial}{\partial x} + v \frac{\partial}{\partial y} \text{ に注意} \right) \\ &= \frac{D}{Dt} \left( \frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y} \right) + \frac{\partial u}{\partial x} \frac{\partial v}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial x} \frac{\partial v}{\partial y} - \frac{\partial u}{\partial y} \frac{\partial u}{\partial x} - \frac{\partial v}{\partial y} \frac{\partial u}{\partial y} + u \frac{\partial f}{\partial x} + v \frac{\partial f}{\partial y} + f \left( \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} \right) \\ &= \frac{D}{Dt} \left( \frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y} + f \right) + \left( \frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y} + f \right) \left( \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} \right) \end{aligned}$$

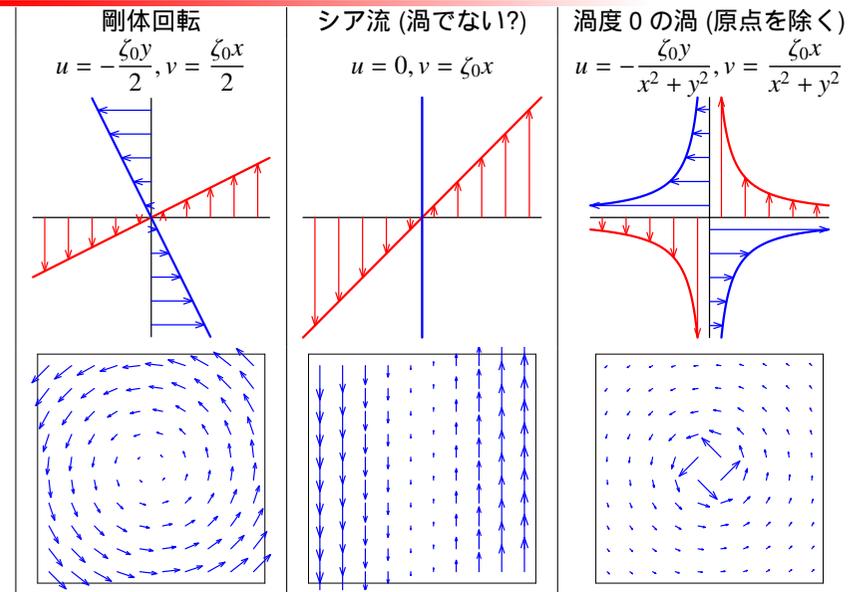
右辺には水平粘性の項が残るが、一般に、左辺に比べて小さく、0 に近似できる。

渦度  $\omega = \frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y} + f$  とおけば,  $\frac{D\omega}{Dt} + \omega \left( \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} \right) = 0$  ... 渦度の式

連続の式  $\frac{Dh}{Dt} + h \left( \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} \right) = 0$  とほぼ同じ形なので、

$$\frac{D\omega}{Dt} - \frac{\omega}{h} \frac{Dh}{Dt} = 0 \quad \frac{D}{Dt} \left( \frac{\omega}{h} \right) = 0 \quad \dots \text{ポテンシャル渦度 (渦位) の式}$$

## 渦度の例



## 惑星渦度と相対渦度

惑星渦度  $f = 2\Omega \sin \phi$  (地面の自転) ... 慣性周期  
 相対渦度  $\zeta = \frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y}$  (地面に対する自転) ... 半回転に要する時間

- 剛体回転であれば、渦度の大きさは周期を比べればよい  
 傾度風で行ったことと同じ (質点の遠心力は、流体では運動量の移流と対応)  
 亜熱帯循環系の1周 ... 数年~十年 相対渦度は極めて小さい
- シア流 (水平に速度勾配がある流れ) だと、面倒  
 { 緯度 30度  $f = 7.3 \times 10^{-5} \text{s}^{-1}$   
 黒潮 (幅 100km, 最大流速  $1 \text{m s}^{-1}$ )  $\zeta = \frac{\partial v}{\partial x} = 1 \times 10^{-5} \text{s}^{-1}$

海洋では、惑星渦度比べて相対渦度は小さい  
 要するに、**ほぼ**地衡流であるということ

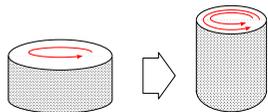
- 地衡流にとって重要なのは、コリオリ力そのものではない (すでに圧力傾度力とバランスしている) 海流がコリオリ力に右に曲がるわけではない
- コリオリ力の変化 (定常状態を考えれば、水平的な違い) が渦度の変化を生む。特に、緯度によるコリオリ力の違いが重要 (ベータ効果)

## ポテンシャル渦度

ポテンシャル渦度 (渦位) ... 渦度を層厚で割ったもの  $\frac{\omega}{h} = \frac{\zeta + f}{\eta + H}$

$\frac{D}{Dt} \left( \frac{\omega}{h} \right) = 0$  ... 体積の保存と角運動量 (渦度) の保存から導かれる

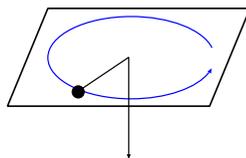
水柱のポテンシャル渦度は保存する (質量や回転が加わらない場合)  
 時間が経っても別の場所に移動しても、同じ値



{ 水柱を伸ばせば、早く回転  
 { 早く回転させれば、水柱は伸びる

水柱が伸びる 鉛直流がある

板に穴をあけ、通した糸の先のボールを回す



糸を引くと、ボールの回転が速くなる  
 (海底付近の下降流は渦の回転を速くする)

普通の流体力学 (惑星渦度は相対渦度に比べて無視できる) では  $f = 0$   
 「初期に渦度ゼロならば、ずっと渦度ゼロ」 (流体の厚さは関係しない)

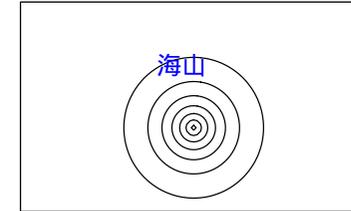
## 地衡流と $f/H$

ポテンシャル渦度は移動しても変化しない 変化しないように移動する

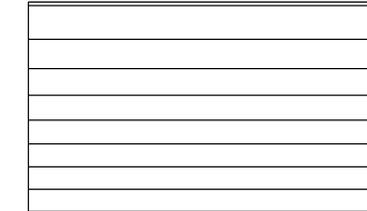
{ 海面の高さ変化  $\eta$  に比べて、水深  $H$  が十分に大きい  $\frac{\omega}{h} = \frac{\zeta + f}{\eta + H} \approx \frac{f}{H}$   
 { 相対渦度が惑星渦度よりも十分に小さい (地衡流)

地衡流は  $\frac{f}{H}$  の等値線に沿って流れる. (等圧線と  $\frac{f}{H}$  が一致する)

$f$  が一定,  $H$  が変化



$f$  が変化,  $H$  が一定



- $f$  に比べて、 $H$  の変化が大きい 等深線に沿う  
 黒潮 (東シナ海, 日本南岸)  
 ・ 海底が盛り上がり、くぼんだりした場所を迂回して、流れる
- $f$  に比べて、 $H$  の変化が小さい 同じ緯度を流れる (緯線に沿う)  
 黒潮主流 (ほぼ東向き, 水温躍層の上)

## 相対渦度

$\frac{f + \zeta}{H}$  が変化しないとして  $\zeta$  を計算.  
 ( $H$  は  $\eta$  に比べて十分に大きい)

- $\zeta = 0$  の水柱が水深  $H_1$  から水深  $H_2$  に移動  
 水柱のポテンシャル渦度は保存するので

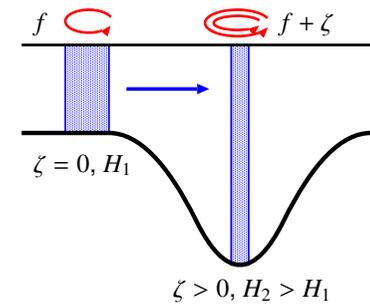
$$\frac{f}{H_1} = \frac{f + \zeta}{H_2} \quad \zeta = \frac{H_2 - H_1}{H_1} f$$

北半球 ( $f > 0$ ) で深い側に移動すると、 $\zeta > 0$   
 水柱は反時計回りに回転  
 (窪地では等深線に沿って反時計回りの流れ)  
 逆に、海山では時計回りの流れ 常に浅い側を右手に見る (南半球は逆)

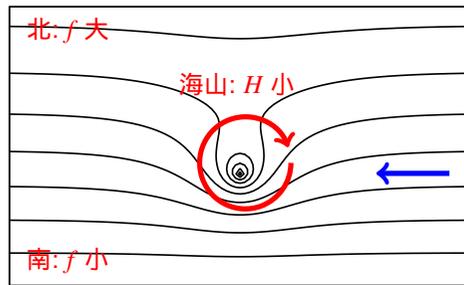
- 水深一定で、水柱が南北に移動する場合  
 $f + \zeta = \text{一定}$  なので、北に移動する ( $f$  が増える) と  $\zeta < 0$  時計回りの循環

逆に、相対渦度が0でない水柱 (たとえば、 $\zeta > 0$ ) が地衡流に変わるには

{ 浅いところに移動 (あるいは、水平粘性で解消)  
 { 北に移動 渦度方程式の導出で、右辺は相対渦度の水平粘性



## 西向きと東向きの違い



海山がある場合の  $f/H$  の等値線  
(海山上は周囲よりも  $f/H$  が大きい)

水柱は、 $f/H$  に沿うと、海山の南側を流れる  
海山に乗り上げると、海山の回りに時計回りの循環 ( $\zeta < 0$ ) を作る

- 西向きの流れ 両者は整合的であり、スムーズな流れ
- 東向きの流れ うまく合わない(蛇行する)  
ヒマラヤを越えるジェットストリーム

窪地の場合や南半球の場合でも、西向きは整合的、東向きは合わない

## 風が渦度を与える場合

海面に時計回りの風 (負の相対渦度) が吹く

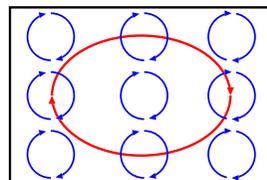
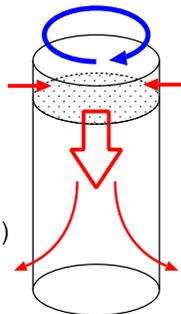
ポテンシャル渦度  $\frac{\omega}{h}$  を考える (北半球)

- エクマン輸送の「収束」が起き、負のエクマン湧昇 (下降流) が生じる
- 下層が縮む (横に広がる)  $h$  が減少
- 下層のポテンシャル渦度は不変 (風応力は加わらないので)  $h$  が減少しただけ、 $\omega$  も減る (負の  $\zeta$  時計回り)

- 風が渦度をエクマン層に与える。
- エクマン層は、鉛直流により下層の厚さを変える。
- 下層では、惑星渦度から相対渦度が生まれる

$h$  の変化 鉛直流

鉛直流から渦度変化を計算するための式を導出。



## 鉛直流と渦度

渦度方程式を連続の式を使って  $w$  で書き換える。

$$\frac{D\omega}{Dt} + \omega \left( \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} \right) = 0 \quad \frac{D\omega}{Dt} = \omega \frac{\partial w}{\partial z} = \omega \frac{w(\eta) - w(-H)}{\eta - (-H)} = \frac{\omega}{h} [w(\eta) - w(-H)]$$

順圧流なので、 $\frac{\partial u}{\partial x}, \frac{\partial v}{\partial y}$  は鉛直に変化せず、 $\frac{\partial w}{\partial z}$  も鉛直に変化しない。

- 海面付近には、エクマン湧昇  $w_e$  がある ...  $w(\eta) = w_e$   
海面の起伏による鉛直流は無視 ...  $u \frac{\partial \eta}{\partial x} + v \frac{\partial \eta}{\partial y} = 0$
- 海底の摩擦を考えると、海底エクマン層にも鉛直流  $w_b$  がある ...  $w(-H) = w_b$   
水深が変化する場合、海底では斜面に沿う ...  $w(-H) = w_b - u \frac{\partial H}{\partial x} - v \frac{\partial H}{\partial y}$

$\omega = \zeta + f$  で書き換えて、相対渦度の式を作る。

$$\frac{D\zeta}{Dt} + \frac{Df}{Dt} = \frac{\omega}{h} \left( w_e - w_b + u \frac{\partial H}{\partial x} + v \frac{\partial H}{\partial y} \right), \quad \frac{Df}{Dt} = \cancel{\frac{\partial f}{\partial t}} + u \cancel{\frac{\partial f}{\partial x}} + v \frac{\partial f}{\partial y} = \beta v$$

$$\frac{D\zeta}{Dt} - \frac{\omega}{h} \frac{\partial H}{\partial x} u + \left( \beta - \frac{\omega}{h} \frac{\partial H}{\partial y} \right) v = \frac{\omega}{h} (w_e - w_b)$$

コリオリ係数の南北勾配  $\beta = \frac{df}{dy} = \frac{d(2\Omega \sin \phi)}{d(a\phi)} = \frac{2\Omega}{a} \cos \phi > 0$  ( $a$ : 地球の半径)

## 海底エクマン層の鉛直流

海面エクマン層と同じ導出

地衡流を  $(u, v)$ , エクマン深度  $\delta_e = \pi \sqrt{\frac{2K_V}{|f|}}$  とするとき、

海底エクマン輸送  $U_e = -\frac{\delta_e}{2\pi}(u+v)$ ,  $V_e = -\frac{\delta_e}{2\pi}(v-u)$

$$w_b = -\left( \frac{\partial U_e}{\partial x} + \frac{\partial V_e}{\partial y} \right) = \frac{\delta_e}{2\pi} \left( \underbrace{\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y}}_{\text{発散}} + \underbrace{\frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y}}_{\text{相対渦度}} \right) = \frac{\delta_e}{2\pi} \zeta$$

地衡流  $u = -\frac{g}{f} \frac{\partial \eta}{\partial y}$ ,  $v = \frac{g}{f} \frac{\partial \eta}{\partial x}$  の発散:  $\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} = 0$  (ただし、 $f$  一定)

海底エクマン層の鉛直流は、相対渦度に比例する

反時計周りの渦 ( $\zeta > 0$ ) = 低気圧性の渦 = 海底エクマン層から上昇流 ( $w > 0$ )  
(海底エクマン流は、高圧から低圧へ流れる向き)

上昇流は、上層を縮める ( $f + \zeta)/h = \text{一定}$  なので、 $\zeta$  は減少 渦が弱くなる  
(海面のエクマン層と同じく、鉛直流によって渦度が伝わる)

## 渦度方程式 (再)

渦度方程式 ( $\omega = f + \zeta \approx f$ ,  $h = H + \eta \approx H$  とする)

$$\frac{D\zeta}{Dt} - \frac{f}{H} \frac{\partial H}{\partial x} u + \left( \beta - \frac{f}{H} \frac{\partial H}{\partial y} \right) v = \frac{f}{H} \left( w_e - \frac{\delta_e}{2\pi} \zeta \right)$$

水深の変化は、コリオリ係数の変化と同じ効果を持つ (地形性ベータ効果)

$\left\{ \begin{array}{l} \text{地形性ベータ } \alpha_T = -(f/H)(\partial H/\partial x), \beta_T = -(f/H)(\partial H/\partial y) \quad \text{場所のみの関数} \\ \text{惑星ベータ } \beta = df/dy \quad \text{(浅い 高緯度)} \end{array} \right.$

$$\frac{D\zeta}{Dt} + \alpha_T u + (\beta + \beta_T) v = \frac{f}{H} \left( w_e - \frac{\delta_e}{2\pi} \zeta \right)$$

水深が変化しない場合

$$\frac{D\zeta}{Dt} + \beta v = \frac{f}{H} \left( w_e - \frac{\delta_e}{2\pi} \zeta \right)$$

$\left\{ \begin{array}{l} \text{水柱の自転 (相対渦度の時間変化)} \\ \text{水柱の南北移動 (惑星渦度の移流)} \\ \text{風のトルク} \\ \text{海底摩擦のトルク (相対渦度の減衰)} \end{array} \right.$

海底エクマン層の鉛直流の計算で地衡流の発散を 0 にした.

$$\beta \neq 0 \text{ の場合, 発散} = -\frac{g\beta}{f^2} \frac{\partial \eta}{\partial x} = -\frac{\beta v}{f} \quad \text{渦度方程式} \quad \frac{D\zeta}{Dt} + \left(1 - \frac{\delta_e}{H}\right) \beta v = \frac{f}{H} \left( w_e - \frac{\delta_e}{2\pi} \zeta \right)$$

水深  $H$  に比べて、エクマン深度  $\delta_e$  (10m くらい) が小さいことを仮定しているの、地衡流の発散による鉛直流は無視できる

## 風成循環その2

相対渦度  $\zeta = 0$  (完全な地衡流) であれば、  
風が与える渦度は惑星渦度の移流とバランス

$$\beta v = \frac{f w_e}{H} \quad (\text{スベルドラップ平衡})$$

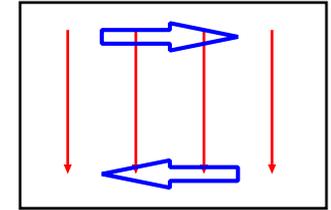
- $w_e < 0$  であれば,  $v < 0$  (南向き)  
 $w_e = -10^{-6} \text{ m s}^{-1}$ ,  $f = 10^{-4} \text{ s}^{-1}$   $\beta = 10^{-11} \text{ m}^{-1} \text{ s}^{-1}$ ,  
 $H = 1000 \text{ m}$  ならば,  $v = -0.01 \text{ m s}^{-1}$

北に流れるはずの、西岸境界流がない  
(水は南に動く一方なので、海の北側の水がなくなる)

惑星渦度の移流と海底摩擦による相対渦度の減衰がバランス

$$\beta v = -\frac{\delta_e f}{2\pi H} \zeta$$

- 風が負の渦度を与えるので、相対渦度  $\zeta < 0$   $v > 0$  (北向き)
- $v = 1 \text{ m s}^{-1}$  とすれば,  $\zeta = -10^{-4} \text{ s}^{-1}$  ( $f$  と同程度)  
 この渦度をシア流が作る ( $\zeta = \partial v / \partial x = V/L$ ) ならば、幅 ( $L$ ) は 10km  
 (実際は 100km.  $\delta_e$  と  $H$  の設定がよくないので、 $\zeta$  が大きくなりすぎた)



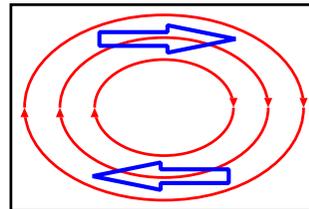
## 風成循環

北半球の亜熱帯循環系 ( $w_e < 0$ ,  $\text{curl}_z \tau < 0$ )

コリオリ係数  $f$  が定数 (地球が平ら,  $\beta = 0$ )

$$\frac{D\zeta}{Dt} + \beta v = \frac{f}{H} \left( w_e - \frac{\delta_e}{2\pi} \zeta \right)$$

- 風により水柱が縮む 負の相対渦度が増加  
時計回りの循環が形成される
- 負の渦度の循環は、海底エクマン層では下降流 (発散) を作る。  
海面エクマン層の下降流と、海底エクマン層の下降流が一致するまで、時計回りの循環が強化される (強い相対渦度)
- 定常状態では、風が与える渦度と海底摩擦で消える渦度がバランス



$$w_e = 10^{-6} \text{ m s}^{-1}, \delta_e / 2\pi = 1 \text{ m} \text{ とすれば, 右辺 } 0 \quad \zeta = 10^{-6} \text{ s}^{-1}$$

- 惑星渦度  $f$  の大きさ  $10^{-4} \text{ s}^{-1}$  より小さい
- 循環系を半径 1000km (緯度の幅 20 度) の渦だと思えば,  
 $\zeta = 2V/R$  流速 ( $V$ ) は  $0.5 \text{ m s}^{-1}$
- $\beta$  の大きさは  $10^{-11} \text{ m}^{-1} \text{ s}^{-1}$  なので,  $H = 1000 \text{ m}$  (海底まで流れない) とすれば,  
 $v = 0.5 \text{ m s}^{-1}$   $\beta v = 5 \times 10^{-12} > f w_e / H = 10^{-13}$   $\beta v$  は無視できない