

Ondes atmosphériques

Instabilité barocline

Instabilité barocline : critère d'instabilité (1)

Etat de base $U_0(y, z) = \frac{-\partial \Psi}{\partial y}$

$$q \rightarrow Q_0 + q$$

$$Q_0 = \frac{\partial^2 \Psi}{\partial y^2} + f_0^2 \frac{1}{\rho_R} \frac{\partial}{\partial z} \frac{\rho_R}{N^2} \frac{\partial \Psi}{\partial z}$$

$$q = \frac{\partial^2 \psi}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \psi}{\partial y^2} + \frac{f_0^2}{\rho_R} \frac{\partial}{\partial z} \frac{\rho_R}{N^2} \frac{\partial \psi}{\partial z}$$

Equations linéarisées

$$\left(\frac{\partial}{\partial t} + U_0 \frac{\partial}{\partial x} \right) q + v \frac{\partial Q_0}{\partial y} = 0 \quad (1)$$

$$\left(\frac{\partial}{\partial t} + U_0 \frac{\partial}{\partial x} \right) \frac{\partial \psi}{\partial z} - v \frac{\partial U_0}{\partial z} = 0 \quad \text{en } z = z_B, z_T \quad (2)$$

On a choisi une surface libre en bas et en haut pour simplifier

Equation pour l'énergie de perturbation

$$E = \iiint_{z_B}^{z_T} \rho_R \left(u^2 + v^2 + \frac{f_0^2}{N^2} \left(\frac{\partial \psi}{\partial z} \right)^2 \right) dx dy dz$$

En multipliant (1) par $-\rho_R \psi$, (2) par $-\rho_R \psi \frac{f_0^2}{N^2}$ et en intégrant par parties

$$\frac{dE}{dt} = - \iiint dx dy dz (\rho_R U_0 v q) - \iint dx dy \left[\rho_R \frac{f_0^2}{N^2} v U_0 \frac{\partial \psi}{\partial z} \right]_B^T$$

Instabilité barocline : critère d'instabilité (2)

$$\frac{dE}{dt} = - \iiint dx dy dz (\rho_R U_0 v q) - \iint dx dy \left[\rho_R \frac{f_0^2}{N^2} v U_0 \frac{\partial \psi}{\partial z} \right]_B^T$$

Définissons le déplacement en latitude des éléments de fluide $\eta(x, y, z, t)$

tel que $\frac{\partial \eta}{\partial t} = v$

De part la conservation de la vorticité potentielle, la perturbation q provient

du déplacement: $q = -\eta \frac{\partial Q_0}{\partial y}$

Soit $v q = \frac{1}{2} \frac{\partial \eta^2}{\partial t} \frac{\partial Q_0}{\partial y}$

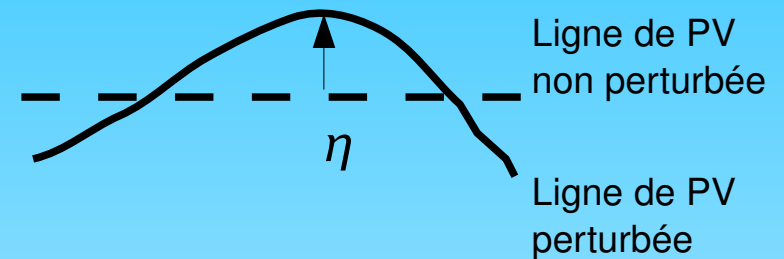
Sur les frontières

$$\frac{\partial \psi}{\partial z} = -\eta \frac{\partial^2 \Psi_0}{\partial y \partial z} = -\frac{\eta}{f_0} \frac{\partial B_0}{\partial y}, \quad v \frac{\partial \psi}{\partial z} = -\frac{1}{2 f_0} \frac{\partial \eta^2}{\partial t} \frac{\partial B_0}{\partial y}$$

et ainsi :

$$\frac{d}{dt} \left\{ E - \iiint dx dy dz \left(\rho_R \frac{\eta^2}{2} U_0 \frac{\partial Q_0}{\partial y} \right) + \iint dx dy \left[\frac{f_0}{N^2} \rho_R \frac{\eta^2}{2} U_0 \frac{\partial B_0}{\partial y} \right]_B^T \right\} = 0$$

Si on suppose U_0 partout positif, cela implique que l'instabilité ne peut se développer que si le gradient méridien de Q_0 change de signe à l'intérieur du domaine ou/et s'il est de signe identique (opposé) au gradient méridien de température à la frontière inférieure (supérieure) (généralisation du critère de Rayleigh).



Une approche simplifiée de l'instabilité quasi-géostrophique

$$\frac{D}{Dt} \left(\nabla^2 \psi + \mu^2 \frac{\partial^2 \psi}{\partial z^2} \right) = 0 \quad -\frac{1}{2} < z < \frac{1}{2}$$

$$\frac{D}{Dt} \frac{\partial \psi}{\partial z} = 0 \quad z = \pm \frac{1}{2}$$

Problème de Eady

$$\frac{D}{Dt} \frac{\partial \psi}{\partial z} = 0 \quad z = \pm \frac{1}{2}$$

$$0 = \nabla^2 \psi + \mu^2 \frac{\partial^2 \psi}{\partial z^2} \quad -\frac{1}{2} < z < \frac{1}{2}$$

$$\psi = \sum_{\vec{k}} \left(\underbrace{\psi_{\vec{k}}^0 \cosh \frac{Kz}{\mu}}_{\text{barotrope}} + \underbrace{\psi_{\vec{k}}^1 \sinh \frac{Kz}{\mu}}_{\text{barocline}} \right) e^{i(\vec{k} \cdot \vec{x} - \omega t)} \quad \text{avec} \quad K = |\vec{k}|$$

Problème de Charney

$$\frac{D}{Dt} \left(\nabla^2 \psi + \mu^2 \frac{\partial^2 \psi}{\partial z^2} \right) = 0 \quad -\frac{1}{2} < z < \frac{1}{2}$$

$$\frac{\partial \psi}{\partial z} = 0 \quad z = \pm \frac{1}{2}$$

On considère les deux premiers modes verticaux

$$\psi = \sum_{\vec{k}} \left(\underbrace{\psi_{\vec{k}}^0}_{\text{barotrope}} + \underbrace{\psi_{\vec{k}}^1 \sin \pi z}_{\text{barocline}} \right) e^{i(\vec{k} \cdot \vec{x} - \omega t)}$$

Instabilité barocline dans le modèle de Eady (1)

Etat de base $U = \Lambda z \quad \Psi = -\Lambda z y$

Equation linéarisée pour $\psi_z = \frac{\partial \Psi}{\partial z}$

$$\frac{\partial \psi_z}{\partial t} + U \frac{\partial \psi_z}{\partial x} - \frac{\partial U}{\partial z} \frac{\partial \psi}{\partial x} = 0$$

En $z = \frac{1}{\gamma} \quad \frac{\partial \psi_z}{\partial t} + \frac{\Lambda}{\gamma} \frac{\partial \psi_z}{\partial x} - \Lambda \frac{\partial \psi}{\partial x} = 0$

En $z = -\frac{1}{\gamma} \quad \frac{\partial \psi_z}{\partial t} - \frac{\Lambda}{\gamma} \frac{\partial \psi_z}{\partial x} - \Lambda \frac{\partial \psi}{\partial x} = 0$

$$\psi = \sum_{\bar{k}} \left(\psi_{\bar{k}}^+ \cosh \frac{Kz}{\mu} + \psi_{\bar{k}}^- \sinh \frac{Kz}{\mu} \right) e^{ik(x-ct)} \cos ly$$

donc

$$-i \frac{k K c}{\mu} \psi_{\bar{k}}^+ \cosh \frac{K}{\gamma \mu} + i \frac{\Lambda k K}{\gamma \mu} \psi_{\bar{k}}^+ \sinh \frac{K}{\gamma \mu} - i k \Lambda \psi_{\bar{k}}^+ \cosh \frac{K}{\gamma \mu} = 0$$

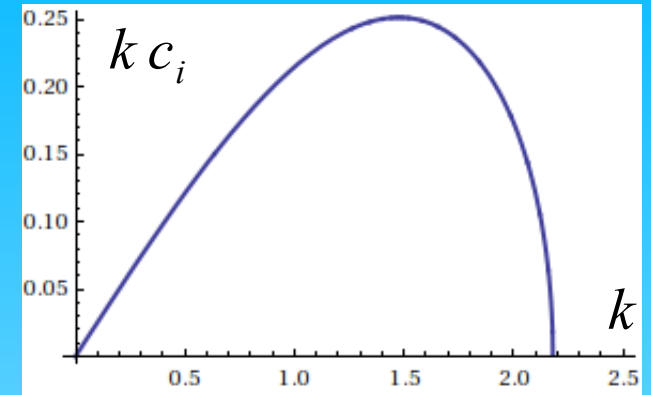
$$-i \frac{k K c}{\mu} \psi_{\bar{k}}^- \sinh \frac{K}{\gamma \mu} + i \frac{\Lambda k K}{\gamma \mu} \psi_{\bar{k}}^- \cosh \frac{K}{\gamma \mu} - i k \Lambda \psi_{\bar{k}}^- \sinh \frac{K}{\gamma \mu} = 0$$

Relation de dispersion

$$c^{\gamma} = \Lambda^{\gamma} \left(\frac{\mu^{\gamma}}{K^{\gamma}} + \frac{1}{\gamma} - \frac{\mu}{K} \coth \frac{K}{\mu} \right) = \frac{\Lambda^{\gamma} \mu^{\gamma}}{K^{\gamma}} \left(\frac{K}{\gamma \mu} - \tanh \left(\frac{K}{\gamma \mu} \right) \right) \left(\frac{K}{\gamma \mu} - \coth \left(\frac{K}{\gamma \mu} \right) \right)$$

Puisque $x > \tanh(x)$, la condition d'instabilité est $\frac{K}{\gamma \mu} < \coth \left(\frac{K}{\gamma \mu} \right)$,

ce qui est satisfait pour $\frac{K}{\gamma \mu} < 2,399$

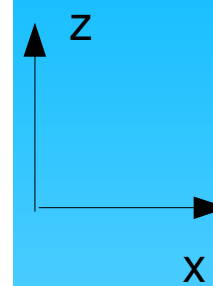
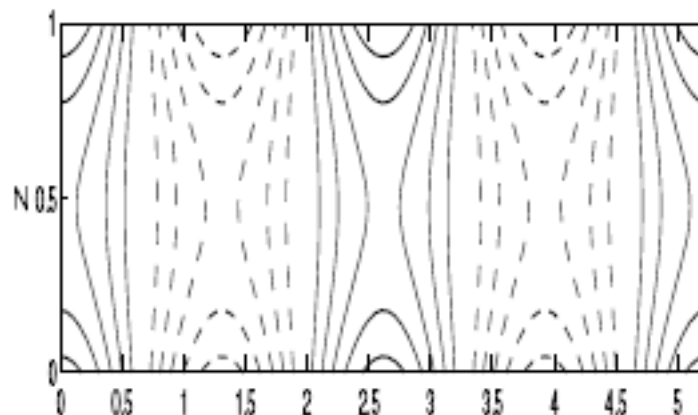
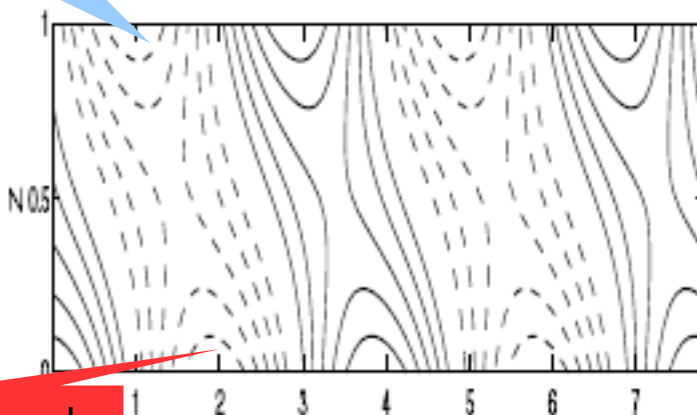


taux de croissance
pour $\mu=1$ et $l=1$

Cyclone froid

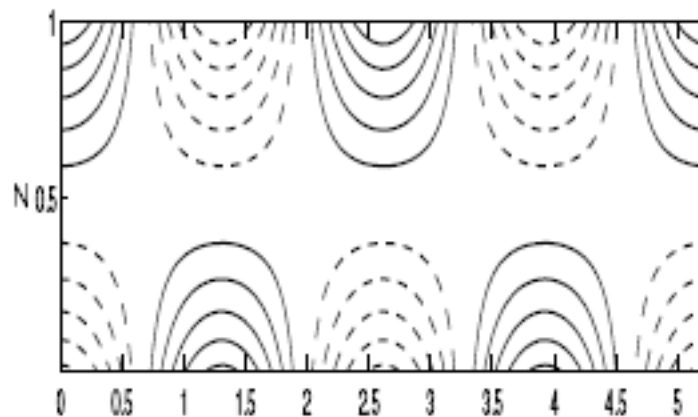
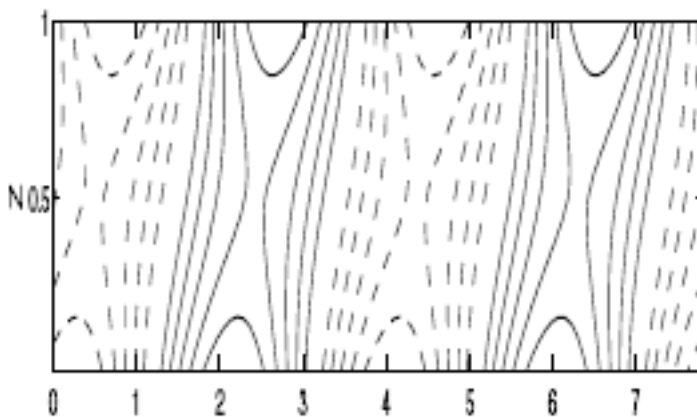
Instabilité barocline dans le modèle de Eady (2)

Fonction de courant

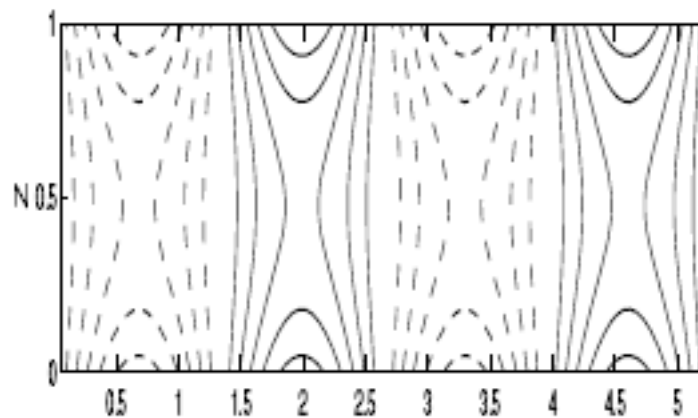
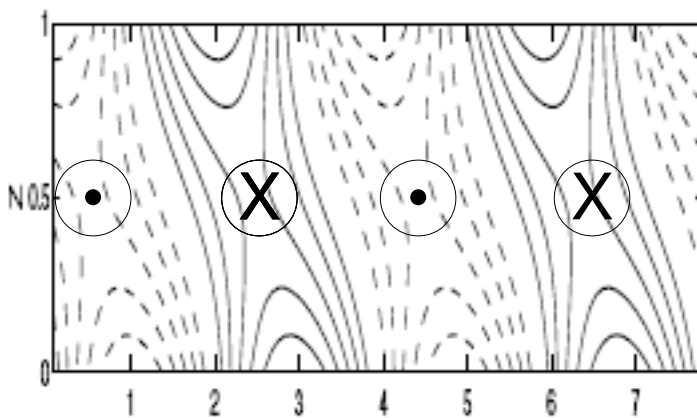


Cyclone chaud

Température

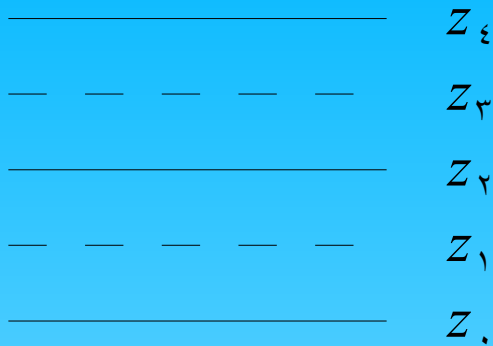


Vitesse méridienne



Vallis, fig 6.12

Modèle simplifié en couches (Phillips) (1)



Epaisseur $z_{i+1} - z_i = h$

$$\frac{D}{Dt} \left(\nabla^2 \psi + \mu^2 \frac{\partial^2 \psi}{\partial z^2} + \beta y \right) = 0$$

$$\frac{\partial \psi}{\partial z} = 0 \quad \text{en} \quad z = z_0, z_4$$

Equations sur les niveaux 1 et 3

$$\left(\frac{\partial}{\partial t} + \nabla \psi_1 \cdot \nabla \right) (\nabla^2 \psi_1 + \beta y + S(\psi_3 - \psi_1)) = 0$$

$$\left(\frac{\partial}{\partial t} + \nabla \psi_3 \cdot \nabla \right) (\nabla^2 \psi_3 + \beta y + S(\psi_1 - \psi_3)) = 0$$

avec $S = \frac{\mu^2}{4h^2}$

Etat de base $U_1, U_3, \Psi_1 = -U_1 y, \Psi_3 = -U_3 y$

Etat perturbé $\psi_1 = \Psi_1 + \psi_1', \psi_3 = \Psi_3 + \psi_3'$

Equations linéarisées

$$0 = \left(\frac{\partial}{\partial t} + U_1 \frac{\partial}{\partial x} \right) (\nabla^2 \psi_1' + S(\psi_3' - \psi_1')) + \frac{\partial \psi_1'}{\partial x} S(U_1 - U_3) + \beta \frac{\partial \psi_1'}{\partial x}$$

$$0 = \left(\frac{\partial}{\partial t} + U_3 \frac{\partial}{\partial x} \right) (\nabla^2 \psi_3' + S(\psi_1' - \psi_3')) + \frac{\partial \psi_3'}{\partial x} S(U_3 - U_1) + \beta \frac{\partial \psi_3'}{\partial x}$$

Modèle simplifié en couches de Phillips (2)

Equations linéarisées

$$0 = \left(\frac{\partial}{\partial t} + U_1 \frac{\partial}{\partial x} \right) (\nabla^2 \psi_1' + S(\psi_3' - \psi_1')) + \frac{\partial \psi_1'}{\partial x} S(U_1 - U_3) + \beta \frac{\partial \psi_1'}{\partial x}$$

$$0 = \left(\frac{\partial}{\partial t} + U_3 \frac{\partial}{\partial x} \right) (\nabla^2 \psi_3' + S(\psi_1' - \psi_3')) + \frac{\partial \psi_3'}{\partial x} S(U_3 - U_1) + \beta \frac{\partial \psi_3'}{\partial x}$$

On pose $\psi_m = \frac{1}{2}(\psi_1' + \psi_3')$, $\psi_T = \frac{1}{2}(\psi_3' - \psi_1')$, $U_m = \frac{1}{2}(U_1 + U_3)$, $U_T = \frac{1}{2}(U_3 - U_1)$

d'où
$$0 = \left(\frac{\partial}{\partial t} + U_m \frac{\partial}{\partial x} \right) \nabla^2 \psi_m + \beta \frac{\partial \psi_m}{\partial x} + U_T \frac{\partial \nabla^2 \psi_T}{\partial x}$$

$$0 = \left(\frac{\partial}{\partial t} + U_m \frac{\partial}{\partial x} \right) (\nabla^2 \psi_T - 2S \psi_T) + \beta \frac{\partial \psi_T}{\partial x} + U_T \frac{\partial}{\partial x} (\nabla^2 \psi_m + 2S \psi_m)$$

On adopte $\psi_m = A e^{ik(x-ct)} \cos l y$ et $\psi_T = B e^{ik(x-ct)} \cos l y$ avec $K^2 = k^2 + l^2$

$$\text{Ainsi } ik \left((c - U_m) K^2 + \beta \right) A - ik K^2 U_T B = 0$$

$$-ik U_T (K^2 - 2S) A + ik \left((c - U_m) (K^2 + 2S) + \beta \right) B = 0$$

L'équation caractéristique est

$$(c - U_m)^2 (K^4 + 2S K^2) + 2\beta (K^2 + S)(c - U_m) + \beta^2 + U_T^2 (2S - K^2) = 0$$

Relation de dispersion $c = U_m + \frac{\beta (K^2 + S)}{K^2 (K^2 + 2S)} \pm \delta$

avec $\delta^2 = \frac{\beta^2 S^2}{K^4 (K^2 + 2S)^2} - U_T^2 \frac{2S - K^2}{K^2 + 2S}$

Modèle simplifié en couches de Phillips (3)

Relation de dispersion $c = U_m + \frac{\beta(K^2 + S)}{K^2(K^2 + 2S)} \pm \delta$

avec $\delta^2 = \frac{\beta^2 S^2}{K^4(K^2 + 2S)^2} - U_T^2 \frac{2S - K^2}{K^2 + 2S}$

a) $U_T = 0$, dans ce cas c est réel (propagation pure) avec deux valeurs possibles

$$c_1 = U_m - \frac{\beta}{K^2} \text{ (mode externe) et } c_2 = U_m - \frac{\beta}{K^2 + 2S} \text{ (mode interne)}$$

b) $\beta = 0$, dans ce cas $c = U_m \pm U_T \left(\frac{K^2 - 2S}{K^2 + 2S} \right)^{1/2}$

Il y a instabilité pour $K < \sqrt{2S}$

c) cas général, le seuil d'instabilité $\delta = 0$ est alors donné par

$$\frac{K^4}{2S^2} = 1 \pm \left(1 - \frac{\beta^2}{4S^2 U_T^2} \right)^{1/2}$$

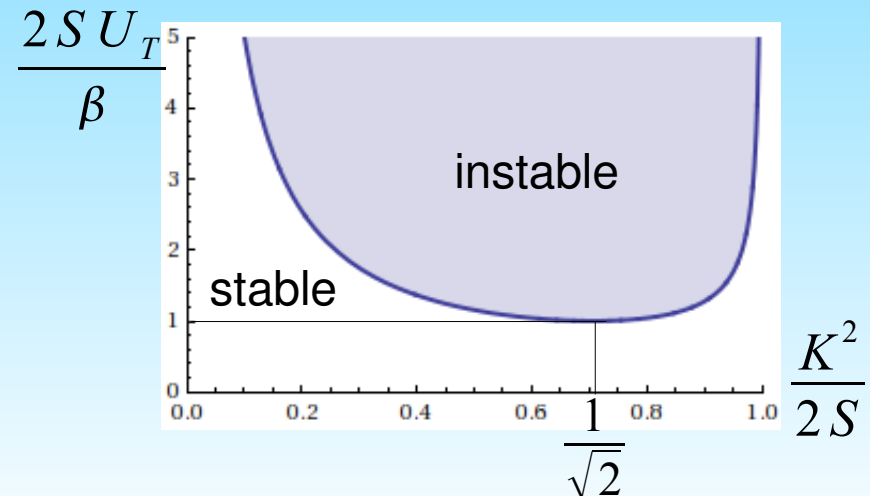
β a un effet stabilisateur

Avec $U_T = 4 \text{ m s}^{-1}$

entre 750 et 250 hPa.

Mode le plus instable:

$K = 1/4000 \text{ km}$



Modèle simplifié en couches de Phillips (4)

La vorticité de l'écoulement de base est

$$Q_3 = \beta y + S y (U_3 - U_1)$$

$$Q_1 = \beta y + S y (U_1 - U_3)$$

sachant que $U_1 < U_3$, la condition nécessaire d'instabilité sur les gradients de vorticité potentielle est

$$\frac{\partial Q_1}{\partial y} < 0 < \frac{\partial Q_3}{\partial y}$$

c'est à dire $S(U_1 - U_3) < -\beta < S(U_3 - U_1)$

ce qui se traduit par $\frac{2SU_T}{\beta} > 1$

permettant de retrouver le critère d'instabilité établi dans les vues précédentes.

Ici le gradient est purement d  à la vorticité planétaire et à la structure thermique, le vent étant uniforme sur chaque niveau.