



# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



- **Equação de movimento Linearizada**
- **A Camada limite Planetaria**
- **Energia Cinética Turbulenta;**



# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes

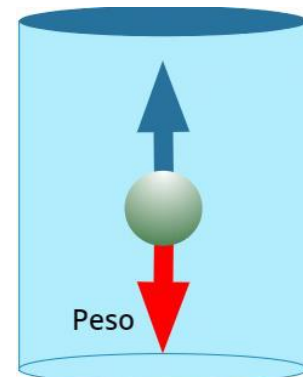


### 5.2 TURBULENT KINETIC ENERGY

A equação de Navier Stokes: conservação de momentum

$$\frac{Du_i}{Dt} = F_i + \frac{1}{\rho} \frac{\partial \sigma_{ij}}{\partial x_j}$$

$F_i$  representa a força de gravidade  $+\frac{\rho}{\rho_0}g$



$$dF_b = \vec{g}\rho dxdydz$$



# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



### 5.2 TURBULENT KINETIC ENERGY

A equação de Navier Stokes: conservação de momentum

$\sigma_{ij}$  é o tensor de cisalhamento (stress)  $\sigma_{ij} = -P\delta_{ij} + \mu \left( \frac{\partial u_i}{\partial x_j} + \frac{\partial u_j}{\partial x_i} - \frac{2}{3} \frac{\partial u_k}{\partial x_k} \right)$

$\delta_{ij}=0 \Rightarrow i \neq j$  e  $\delta_{ij}=1 \Rightarrow i = j$

$\mu$  viscosidade dinâmica

$\nu = \frac{\mu}{\rho}$  viscosidade cinemática



$$\frac{Du_i}{Dt} = F_i + \frac{1}{\rho} \frac{\partial \sigma_{ij}}{\partial x_j}$$

<https://wiki.anton-paar.com/br-pt/conceitobasicodeviscosimetria/>

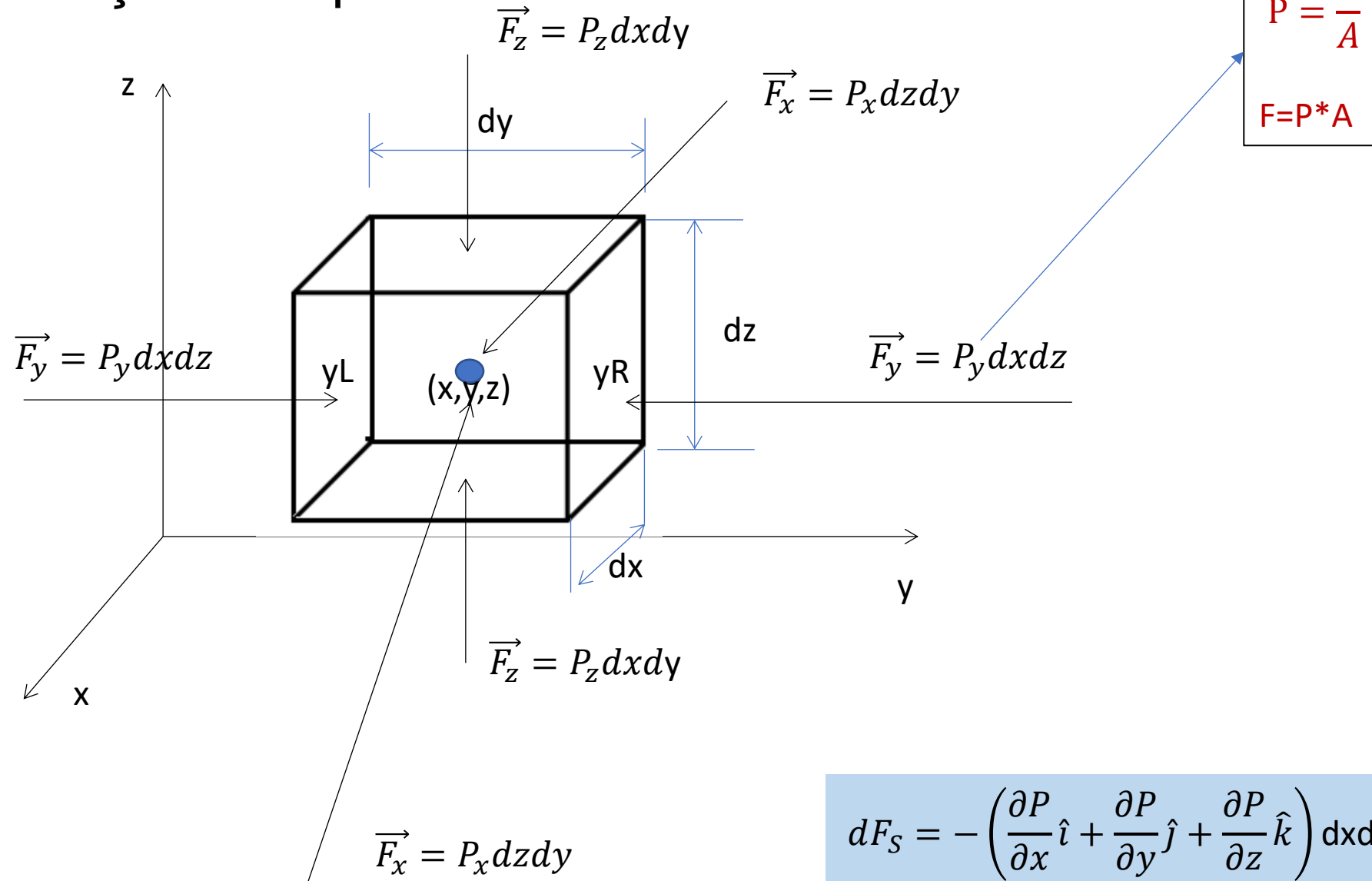


# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



### Força de Superfície





# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



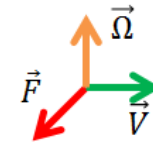
### 5.2 TURBULENT KINETIC ENERGY

A equação de Navier Stokes: conservação de momentum

Forma incompressível e com viscosidade constante mais o efeito da rotação da terra

*aproximação de Boussinesq  $\rho = \rho_0 = cte$*

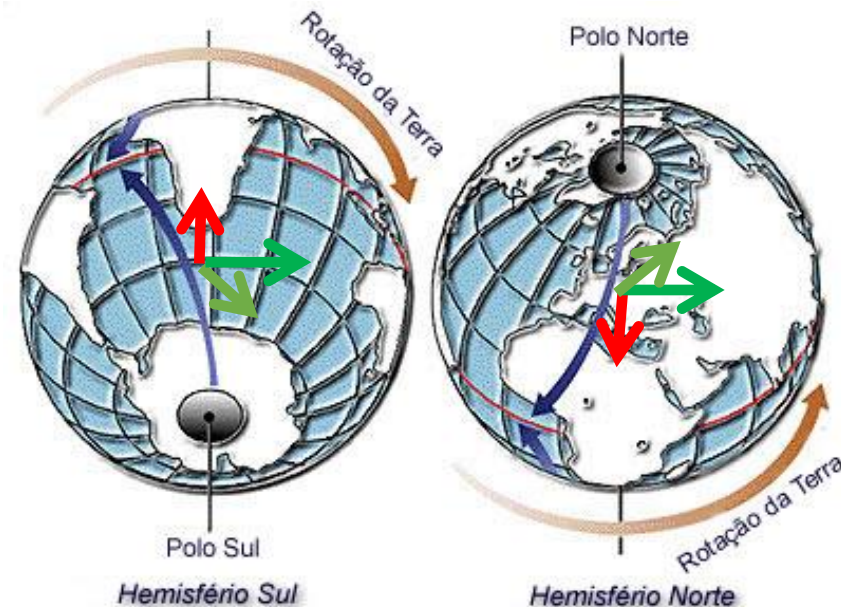
$$\frac{Du_i}{Dt} = -\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial P}{\partial x_i} - g \frac{\rho}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j u_k + \nu \left( \frac{\partial^2 u_i}{\partial x_j^2} \right)$$



Onde:

$$\eta_{j=1,3} = (0, \cos(\phi), \sin(\phi))$$

$$2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j = 2\Omega \eta_3 = 2\Omega \sin(\phi) = f$$





# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



### 5.2 TURBULENT KINETIC ENERGY

A equação de Navier Stokes: conservação de momentum para a atmosfera

A equação primitiva é uma equação diferencial parcial não lineares que é usadas para aproximar o escoamento atmosférico global.

- **Equação Primitiva Não Lineares da Atmosfera**

$$\frac{Du_i}{Dt} = -\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial P}{\partial x_i} - g \frac{\rho}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j u_k + \nu \left( \frac{\partial^2 u_i}{\partial x_j^2} \right)$$

Onde:

$$\eta_{j=1,3} = (0, \cos(\phi), \sin(\phi))$$

$$2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j = 2\Omega \eta_3 = 2\Omega \sin(\phi) = f$$



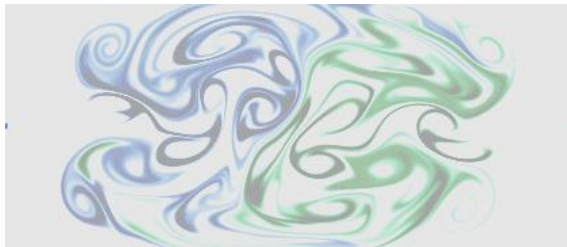
# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



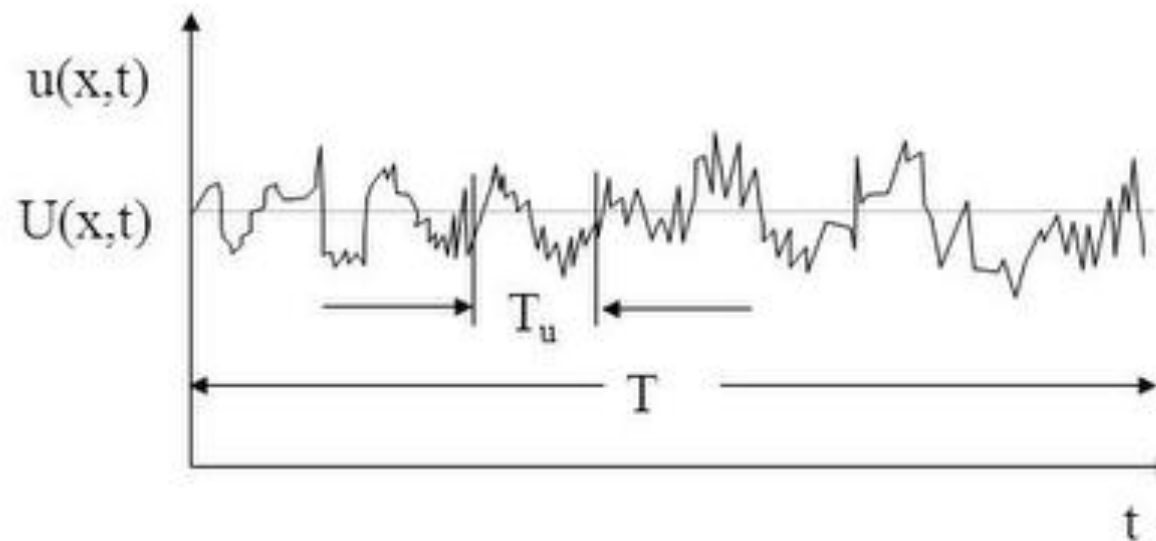
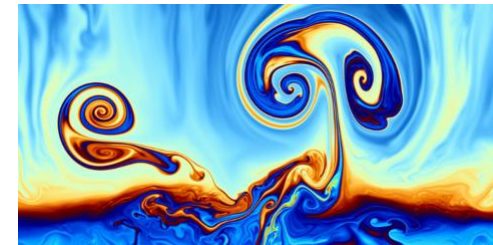
### 5.2 Media de Reynolds

- Seguindo o esquema introduzido por Reynolds, assumimos que, para qualquer variável de campo,  $w$  e  $\theta$  pode-se aplicar a decomposição.



$$w = \bar{w} + w'$$

$$\theta = \bar{\theta} + \theta'$$





# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



### 5.2 TURBULENT KINETIC ENERGY

A equação de Navier Stokes: conservação de momentum

$$\begin{matrix} i=1,2,3 \\ j=1,2,3 \\ K=1,2,3 \end{matrix} \quad \frac{Du_i}{Dt} = \frac{\partial u_i}{\partial t} + u_j \frac{\partial u_i}{\partial x_j} = -\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial P}{\partial x_i} - \frac{\rho}{\rho_0} g \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j u_k + \nu \left( \frac{\partial^2 u_i}{\partial x_j^2} \right)$$

$$u_i = \bar{u}_i + u_i'$$

*Aplique a Média de Reynolds na Variáveis*

$$\frac{\partial(\bar{u}_i + u_i')}{\partial t} + (\bar{u}_j + u_j') \frac{\partial(\bar{u}_i + u_i')}{\partial x_j} = -\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(\bar{P} + P')}{\partial x_i} - g \frac{(\rho + \rho')}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (\bar{u}_k + u_k') + \nu \left( \frac{\partial^2(\bar{u}_i + u_i')}{\partial x_j^2} \right)$$

*Expanda os termos*

$$\begin{aligned} & \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial t} + \frac{\partial(u_i')}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(u_i')}{\partial x_j} + (u_j') \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j} + (u_j') \frac{\partial(u_i')}{\partial x_j} = \\ & -\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(\bar{P})}{\partial x_i} - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(P')}{\partial x_i} - g \frac{\rho}{\rho_0} \delta_{i3} - g \frac{\rho'}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (\bar{u}_k) - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (u_k') + \nu \frac{\partial^2(\bar{u}_i)}{\partial x_j^2} + \nu \frac{\partial^2(u_i')}{\partial x_j^2} \end{aligned}$$





# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



### A equação de Navier Stokes: conservação de momentum

$$\begin{aligned} \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial t} + \frac{\partial(u_i')}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(u_i')}{\partial x_j} + (u_j') \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j} + (u_j') \frac{\partial(u_i')}{\partial x_j} = \\ - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(\bar{P})}{\partial x_i} - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(P')}{\partial x_i} - g \frac{\rho}{\rho_0} \delta_{i3} - g \frac{\rho'}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (\bar{u}_k) - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (u_k') + \nu \frac{\partial^2(\bar{u}_i)}{\partial x_j^2} + \nu \frac{\partial^2(u_i')}{\partial x_j^2} \end{aligned}$$

*Separa os termos na equação acima*

$$\begin{aligned} \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(u_i')}{\partial x_j} + (u_j') \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j} + (u_j') \frac{\partial(u_i')}{\partial x_j} = \\ - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(\bar{P})}{\partial x_i} - g \frac{\rho}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (\bar{u}_k) + \nu \frac{\partial^2(\bar{u}_i)}{\partial x_j^2} \end{aligned}$$



# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



A equação de Navier Stokes: conservação de momentum

$$\frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j} + (u_j') \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j} + \boxed{(u_j') \frac{\partial(u_i')}{\partial x_j}} =$$
$$-\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(\bar{P})}{\partial x_i} - g \frac{\rho}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (\bar{u}_k) + \nu \frac{\partial^2(\bar{u}_i)}{\partial x_j^2}$$

$$\frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j} + (u_j') \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j} + \boxed{\frac{\partial(u_j' u_i')}{\partial x_j} - (u_i') \frac{\partial(u_j')}{\partial x_j}}$$
$$= -\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(\bar{P})}{\partial x_i} - g \frac{\rho}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (\bar{u}_k) + \nu \frac{\partial^2(\bar{u}_i)}{\partial x_j^2}$$

*Aplique as media de Reynolds*

$$\frac{\partial(\bar{\bar{u}}_i)}{\partial t} + (\bar{\bar{u}}_j) \frac{\partial(\bar{\bar{u}}_i)}{\partial x_j} + \frac{\partial(\overline{u_j' u_i'})}{\partial x_j} - \overline{(u_i')} \frac{\partial(\overline{u_j'})}{\partial x_j} + (\overline{u_j'}) \frac{\partial(\bar{\bar{u}}_i)}{\partial x_j}$$
$$= -\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(\bar{\bar{P}})}{\partial x_i} - g \frac{\bar{\rho}}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (\bar{\bar{u}}_k) + \nu \frac{\partial^2(\bar{\bar{u}}_i)}{\partial x_j^2}$$



# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



A equação de Navier Stokes: conservação de momentum

$$\begin{aligned} \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j} + \frac{\partial(\overline{u_j' u_i'})}{\partial x_j} - \overline{(u_i')} \frac{\partial(\overline{u_j'})}{\partial x_j} + (\overline{u_j'}) \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j} \\ = -\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(\bar{P})}{\partial x_i} - g \frac{\bar{\rho}}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (\bar{u}_k) + \nu \frac{\partial^2(\bar{u}_i)}{\partial x_j^2} \end{aligned}$$

*Aplique as considerações da media de Reynolds*

$$\bar{\bar{u}}_i = \bar{u}_i$$

$$\overline{u_j' u_i'} \neq 0$$

$$\overline{u_j'} = 0$$

$$\overline{u_i'} = 0$$

$$\frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j} = -\frac{\partial(\overline{u_j' u_i'})}{\partial x_j} - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(\bar{P})}{\partial x_i} - g \frac{\bar{\rho}}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (\bar{u}_k) + \nu \frac{\partial^2(\bar{u}_i)}{\partial x_j^2}$$



- **Equação primitiva não linear para o escoamento da Atmosfera**

$$\frac{Du_i}{Dt} = \frac{\partial u_i}{\partial t} + u_j \frac{\partial u_i}{\partial x_j} = -\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial P}{\partial x_i} - \frac{\rho}{\rho_0} g \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j u_k + \nu \left( \frac{\partial^2 u_i}{\partial x_j^2} \right)$$

- **Equação Governante Linearizada do Estado Médio do escoamento da Atmosfera**

$$\frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j} = -\frac{\partial(\overline{u_j' u_i'})}{\partial x_j} - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(\bar{P})}{\partial x_i} - g \frac{\bar{\rho}}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (\bar{u}_k) + \nu \frac{\partial^2(\bar{u}_i)}{\partial x_j^2}$$

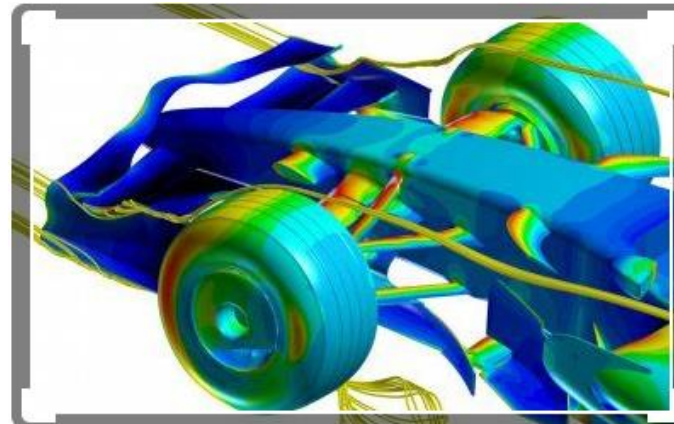


# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



- **Equação governante da Camada Limite Planetária**





# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



### 5.2 TURBULENT KINETIC ENERGY      A equação de Navier Stokes: conservação de momentum

$$\begin{aligned} \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial t} + \frac{\partial(u_i')}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(u_i')}{\partial x_j} + (u_j') \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j} + (u_j') \frac{\partial(u_i')}{\partial x_j} = \\ - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(\bar{P})}{\partial x_i} - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(P')}{\partial x_i} - g \frac{\rho}{\rho_0} \delta_{i3} - g \frac{\rho'}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (\bar{u}_k) - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (u_k') + \nu \frac{\partial^2(\bar{u}_i)}{\partial x_j^2} + \nu \frac{\partial^2(u_i')}{\partial x_j^2} \end{aligned}$$

**Separe os termos com perturbação que se cancelariam com a media de Reynolds**

$$\begin{aligned} \frac{\partial(u_i')}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(u_i')}{\partial x_j} + \boxed{(u_j') \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j}} + \boxed{(u_j') \frac{\partial(u_i')}{\partial x_j}} \\ = - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(P')}{\partial x_i} - g \frac{\rho'}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (u_k') + \nu \frac{\partial^2(u_i')}{\partial x_j^2} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \frac{\partial(u_i')}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(u_i')}{\partial x_j} + \boxed{\frac{\partial(u_j' \bar{u}_i)}{\partial x_j} - (\bar{u}_i) \frac{\partial(u_j')}{\partial x_j}} + \boxed{\frac{\partial(u_j' u_i')}{\partial x_j} - (u_i') \frac{\partial(u_j')}{\partial x_j}} \\ = - \frac{1}{\rho} \frac{\partial(P')}{\partial x_i} - g \frac{\rho'}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (u_k') + \nu \frac{\partial^2(u_i')}{\partial x_j^2} \end{aligned}$$



# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



### 5.2 TURBULENT KINETIC ENERGY      A equação de Navier Stokes: conservação de momentum

$$\frac{\partial(u_i')}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(u_i')}{\partial x_j} + \boxed{(u_j') \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j}} + \boxed{(u_j') \frac{\partial(u_i')}{\partial x_j}} = -\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(P')}{\partial x_i} - g \frac{\rho'}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (u_k') + \nu \frac{\partial^2(u_i')}{\partial x_j^2}$$

**Aplique a derivada do produto nos termos em destaque:**

$$\begin{aligned} \frac{\partial(u_i')}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(u_i')}{\partial x_j} + \boxed{\frac{\partial(u_j' \bar{u}_i)}{\partial x_j} - (\bar{u}_i) \frac{\partial(u_j')}{\partial x_j}} + \boxed{\frac{\partial(u_j' u_i')}{\partial x_j} - (u_i') \frac{\partial(u_j')}{\partial x_j}} \\ = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial(P')}{\partial x_i} - g \frac{\rho'}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (u_k') + \nu \frac{\partial^2(u_i')}{\partial x_j^2} \end{aligned}$$



# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



### 5.2 TURBULENT KINETIC ENERGY    A equação de Navier Stokes: conservação de momentum

$$\begin{aligned} \frac{\partial(u_i')}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(u_i')}{\partial x_j} + \frac{\partial(u_j' \bar{u}_i)}{\partial x_j} - (\bar{u}_i) \frac{\partial(u_j')}{\partial x_j} + \frac{\partial(u_j' u_i')}{\partial x_j} - (u_i') \frac{\partial(u_j')}{\partial x_j} \\ = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial(P')}{\partial x_i} - g \frac{\rho'}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (u_k') + \nu \frac{\partial^2(u_i')}{\partial x_j^2} \end{aligned}$$

**Considere que a propriedade da equação da continuidade para o fluxo  $\nabla \cdot \vec{V} = 0$**

$$\nabla \cdot \vec{V}' = \frac{\partial(u_j')}{\partial x_j} = 0, \quad j = 1, 2, 3$$

$$\frac{\partial(u_i')}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(u_i')}{\partial x_j} + \frac{\partial(u_j' \bar{u}_i)}{\partial x_j} + \frac{\partial(u_j' u_i')}{\partial x_j} = -\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(P')}{\partial x_i} - g \frac{\rho'}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (u_k') + \nu \frac{\partial^2(u_i')}{\partial x_j^2}$$





# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



### 5.2 TURBULENT KINETIC ENERGY A equação de Navier Stokes: conservação de momentum

$$\frac{\partial(u_i')}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(u_i')}{\partial x_j} + \frac{\partial(u_j' \bar{u}_i)}{\partial x_j} + \frac{\partial(u_j' u_i')}{\partial x_j} = -\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(P')}{\partial x_i} - g \frac{\rho'}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (u_k') + \nu \frac{\partial^2(u_i')}{\partial x_j^2}$$

**Para evitar cancelamento dos termos turbulentos aplicando a media de Reynolds. Multiplica-se os termos turbulentos da equação por  $u_k'$**

$$\begin{aligned} & \frac{\partial(u_i' u_k')}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(u_i' u_k')}{\partial x_j} + \frac{\partial(u_j' \bar{u}_i u_k')}{\partial x_j} + \frac{\partial(u_j' u_i' u_k')}{\partial x_j} \\ &= -\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(P' u_k')}{\partial x_i} - g \frac{\rho' u_k'}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (u_k' u_k') + \nu \frac{\partial^2(u_i' u_k')}{\partial x_j^2} \end{aligned}$$



# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



### 5.2 TURBULENT KINETIC ENERGY A equação de Navier Stokes: conservação de momentum

$$\begin{aligned} & \frac{\partial(u_i' u_k')}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(u_i' u_k')}{\partial x_j} + \boxed{\frac{\partial(u_j' \bar{u}_i u_k')}{\partial x_j}} + \frac{\partial(u_j' u_i' u_k')}{\partial x_j} \\ &= -\frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(P' u_k')}{\partial x_i} - g \frac{\rho' u_k'}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (u_k' u_k') + \nu \frac{\partial^2(u_i' u_k')}{\partial x_j^2} \end{aligned}$$

**Expanda a derivada do termo em destaque**

$$\begin{aligned} & \frac{\partial(u_i' u_k')}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(u_i' u_k')}{\partial x_j} \\ &= \boxed{- (u_j' u_k') \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j} - (u_j' \bar{u}_i) \frac{\partial(u_k')}{\partial x_j} - \bar{u}_i u_k' \frac{\partial(u_j')}{\partial x_j}} - \frac{\partial(u_j' u_i' u_k')}{\partial x_j} - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(P' u_k')}{\partial x_i} - g \frac{\rho' u_k'}{\rho_0} \delta_{i3} \\ & \quad - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (u_k' u_k') + \nu \frac{\partial^2(u_i' u_k')}{\partial x_j^2} \end{aligned}$$



# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



### 5.2 TURBULENT KINETIC ENERGY

A equação de Navier Stokes: conservação de momentum

$$\begin{aligned} & \frac{\partial(u_i' u_k')}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(u_i' u_k')}{\partial x_j} \\ &= -(u_j' u_k') \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j} - (u_j' \bar{u}_i) \frac{\partial(u_k')}{\partial x_j} - \bar{u}_i u_k' \frac{\partial(u_j')}{\partial x_j} - \frac{\partial(u_j' u_i' u_k')}{\partial x_j} - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(P' u_k')}{\partial x_i} - g \frac{\rho' u_k'}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (u_k' u_k') + \nu \frac{\partial^2(u_i' u_k')}{\partial x_j^2} \end{aligned}$$

**Considere que a propriedade da equação da continuidade para o fluxo  $\nabla \cdot \vec{V} = 0$**

$$\nabla \cdot \vec{V}' = \frac{\partial(u_j')}{\partial x_j} = 0, \quad j = 1, 2, 3$$

$$\begin{aligned} & \frac{\partial(u_i' u_k')}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(u_i' u_k')}{\partial x_j} \\ &= -(u_j' u_k') \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j} - (u_j' \bar{u}_i) \frac{\partial(u_k')}{\partial x_j} - \frac{\partial(u_j' u_i' u_k')}{\partial x_j} - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(P' u_k')}{\partial x_i} - g \frac{\rho' u_k'}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (u_k' u_k') + \nu \frac{\partial^2(u_i' u_k')}{\partial x_j^2} \end{aligned}$$



# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



### 5.2 TURBULENT KINETIC ENERGY

A equação de Navier Stokes: conservação de momentum

$$\begin{aligned} & \frac{\partial(u_i' u_k')}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(u_i' u_k')}{\partial x_j} \\ &= -(u_j' u_k') \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j} - (u_j' \bar{u}_i) \frac{\partial(u_k')}{\partial x_j} - \frac{\partial(u_j' u_i' u_k')}{\partial x_j} - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(P' u_k')}{\partial x_i} - g \frac{\rho' u_k'}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (u_k' u_k') \\ &+ \nu \frac{\partial^2(u_i' u_k')}{\partial x_j^2} \end{aligned}$$

*Aplique as considerações da media de Reynolds*

$$(\overline{u_j' \bar{u}_i}) \frac{\partial(\overline{u_k'})}{\partial x_j} = 0$$

$$\begin{aligned} & \frac{\partial(\overline{u_i' u_k'})}{\partial t} + (\bar{\bar{u}}_j) \frac{\partial(\overline{u_i' u_k'})}{\partial x_j} \\ &= -(\overline{u_j' u_k'}) \frac{\partial(\bar{\bar{u}}_i)}{\partial x_j} - \frac{\partial(\overline{u_j' u_i' u_k'})}{\partial x_j} - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(\overline{P' u_k'})}{\partial x_i} - g \frac{\overline{\rho' u_k'}}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (\overline{u_k' u_k'}) + \nu \frac{\partial^2(\overline{u_i' u_k'})}{\partial x_j^2} \end{aligned}$$



# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



### 5.2 TURBULENT KINETIC ENERGY

A equação de Navier Stokes: conservação de momentum

$$\frac{\partial(\overline{u_i' u_k'})}{\partial t} + (\overline{u_j}) \frac{\partial(\overline{u_i' u_k'})}{\partial x_j} = -\overline{(u_j' u_k')} \frac{\partial(\overline{u_i})}{\partial x_j} - \frac{\partial(\overline{u_j' u_i' u_k'})}{\partial x_j} - g \frac{\overline{\rho' u_k'}}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j \overline{(u_k' u_k')} - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(\overline{P' u_k'})}{\partial x_i} + \nu \frac{\partial^2(\overline{u_i' u_k'})}{\partial x_j^2}$$

O termo do lado esquerdo é a **taxa temporal local de mudança** e **advecção** de  $\overline{(u_i' u_k')}$

O **1 e termo** do lado direito são os termos de produção resultante da interação da turbulência e o escoamento médio

O **2 termo (terceiro momento)** correlação tripla pode ser interpretado como transporte de turbulência (segundo momento) pela flutuação turbulenta com o ganho ou perda devido a divergência do fluxo turbulento

O **3 termo** representa a produção e destruição da flutuabilidade (conversão da energia cinética turbulenta para a energia potencial turbulenta)

O **termo 4** é a rotação e pode ser desprezado para média temporal menor do que 1 hora

O **termo 5** é a interação da flutuação de pressão e do campo de velocidade

O **termo 6** é a dissipação molecular



# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



**Para caso de homogeneidade horizontal**

$$\frac{\partial \overline{(u_i' u_k')}}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial \overline{(u_i' u_k')}}{\partial x_j} = - \overline{(u_j' u_k')} \frac{\partial (\bar{u}_i)}{\partial x_j} - \frac{\partial \overline{(u_j' u_i' u_k')}}{\partial x_j} - g \frac{\overline{\rho' u_k'}}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j \overline{(u_k' u_k')} - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial \overline{(P' u_k')}}{\partial x_i} + \nu \frac{\partial^2 \overline{(u_i' u_k')}}{\partial x_j^2}$$

**O termo molecular  $\nu \frac{\partial^2 \overline{(u_i' u_k')}}{\partial x_j^2} \rightarrow 0$  é desprezado no caso da covariância, porque a viscosidade é dominante somente em numero de ondas grandes.**

**Porém, neste caso a **turbulência é isotrópica** e assim a **covariância é zero** na horizontal.**

$$(\mathbf{j}=\mathbf{k}) \quad \frac{\partial \overline{u' w'}}{\partial t} = - \overline{w'^2} \frac{\partial \bar{u}}{\partial z} + \frac{g}{\theta_v} \overline{u' \theta_v'} - \frac{\partial \overline{u' w'^2}}{\partial z} - \frac{1}{\rho} \left( \overline{u' \frac{\partial P'}{\partial z}} + \overline{w' \frac{\partial P'}{\partial x}} \right)$$

**Isotrópico** é a caracterização de uma substância que possui as mesmas propriedades físicas, independentemente da direção considerada.



# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



Para caso de **homogeneidade horizontal** e o **estado básico em condições neutra**  $\frac{\partial \overline{u'w'}}{\partial t} = 0$  e  $\frac{g}{\theta_v} \overline{u'\theta'_v} = 0$

$$(\mathbf{j}=\mathbf{k}) \quad \frac{\partial \overline{u'w'}}{\partial t} = -\overline{w'^2} \frac{\partial \bar{u}}{\partial z} + \frac{g}{\theta_v} \overline{u'\theta'_v} - \frac{\partial \overline{u'w'^2}}{\partial z} - \frac{1}{\rho} \left( \overline{u' \frac{\partial P'}{\partial z}} + \overline{w' \frac{\partial P'}{\partial x}} \right)$$

Isto mostra que o **termo de correlação de pressão-velocidade destrói o stress na mesma taxa como ela é produzida**

$$0 = -\overline{w'^2} \frac{\partial \bar{u}}{\partial z} - \frac{\partial \overline{u'w'^2}}{\partial z} - \frac{1}{\rho} \left( \overline{u' \frac{\partial P'}{\partial z}} + \overline{w' \frac{\partial P'}{\partial x}} \right)$$

$$+\overline{w'^2} \frac{\partial \bar{u}}{\partial z} + \frac{\partial \overline{u'w'^2}}{\partial z} = -\frac{1}{\rho} \left( \overline{u' \frac{\partial P'}{\partial z}} + \overline{w' \frac{\partial P'}{\partial x}} \right)$$



**Equação  
da  
Energia Cinética Turbulenta**





# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



### 5.2 Energia Cinética Turbulenta

$$\begin{aligned} & \frac{\partial \overline{(u_i' u_k')}}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial \overline{(u_i' u_k')}}{\partial x_j} \\ &= -\overline{(u_j' u_k')} \frac{\partial (\bar{u}_i)}{\partial x_j} - \frac{\partial \overline{(u_j' u_i' u_k')}}{\partial x_j} - g \frac{\overline{\rho' u_k'}}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j \overline{(u_k' u_k')} - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial \overline{(P' u_k')}}{\partial x_i} + \nu \frac{\partial^2 \overline{(u_i' u_k')}}{\partial x_j^2} \end{aligned}$$

$$\overline{u_k' u_k'} = \overline{u_k'^2} = \overline{u_k'^2} = 0$$

$$\bar{e} = \frac{\overline{u_i'^2}}{2} = \frac{\overline{(u'^2 + v'^2 + w'^2)}}{2} \quad i = k = 1, 2, 3$$

$$\frac{\partial \bar{e}}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial \bar{e}}{\partial x_j} = -\overline{(u_j' u_i')} \frac{\partial (\bar{u}_i)}{\partial x_j} - g \frac{\overline{u_i' \rho'}}{\rho_0} \delta_{i3} - \frac{\partial \overline{(e u_j')}}{\partial x_j} - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial \overline{(P' u_i')}}{\partial x_i} + \nu \frac{\partial^2 \overline{(u_i' u_k')}}{\partial x_j^2}$$

$$\frac{\partial \bar{e}}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial \bar{e}}{\partial x_j} = -\frac{\overline{(u_j' u_i')}}{2} \frac{\partial (\bar{u}_i)}{\partial x_j} - g \frac{\overline{u_i' \rho'}}{2\rho_0} \delta_{i3} - \frac{\partial \overline{(e u_j')}}{\partial x_j} - \frac{1}{2\rho_0} \frac{\partial \overline{(P' u_i')}}{\partial x_i} - \epsilon$$



# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



### 5.2 Energia Cinética Turbulenta

$$\frac{\partial \bar{e}}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial \bar{e}}{\partial x_j} = - \frac{\overline{(u_j' u_i')}}{2} \frac{\partial (\bar{u}_i)}{\partial x_j} - g \frac{\overline{u_i' \rho'}}{2 \rho_0} \delta_{i3} - \frac{\partial (\overline{e u_j'})}{\partial x_j} - \frac{1}{2 \rho_0} \frac{\partial (\overline{P' u_i'})}{\partial x_i} - \epsilon$$

A quantidade  $\epsilon$  é um parâmetro significativo para a atmosfera desde que seja relacionado a **dissipação da energia cinética turbulenta** de todos os movimentos atmosféricos



# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



### 5.2 Energia Cinética Turbulenta

A essência da equação da energia cinética turbulenta pode ser expressa pela equação:

$$\frac{D\bar{e}}{Dt} = -\frac{\overline{(u_j' u_i')}}{2} \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j} - g \frac{\overline{u_i' \rho'}}{2\rho_0} \delta_{i3} - \frac{\partial(\overline{e u_j'})}{\partial x_j} - \frac{1}{2\rho_0} \frac{\partial(\overline{P' u_i'})}{\partial x_i} - \epsilon$$

$$\frac{\bar{D}(TKE)}{Dt} = MP + BPL + TR - \epsilon$$

*MP* é a produção mecânica

*BPL* é a produção e perda por flutuabilidade

*TR* redistribuição de tke por transporte e força de pressão

$\epsilon$  dissipação por atrito



# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



### 5.2 Energia Cinética Turbulenta

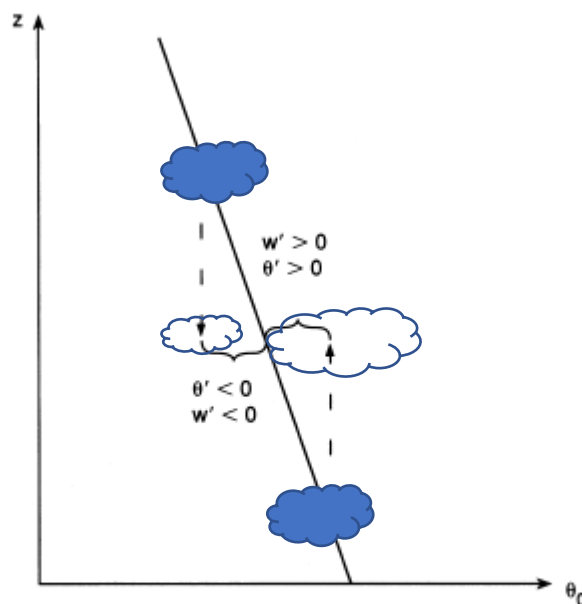
$$BPL \equiv \overline{w'\theta'} \frac{g}{\theta_0}$$

É a conversão da energia potencial do escoamento médio e a energia cinética turbulenta:

É positivo para movimentos que baixa o centro de massa da atmosfera

É negativo para movimentos que aumenta o centro de massa da atmosfera

Correlação positiva(fonte tke)  
Atms. instável



Correlação negativa (destroi tke)  
Atms. estável

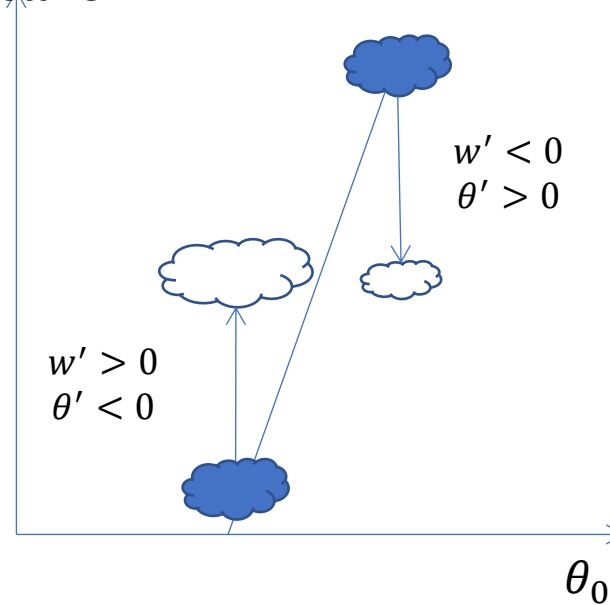


Fig. 5.1 Correlation between vertical velocity and potential temperature perturbations for upward or downward parcel displacements when the mean potential temperature  $\theta_0(z)$  decreases with height.



# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



### 5.2 Energia Cinética Turbulenta

Para ambos as condições estáveis e instáveis da CLP a **turbulência pode ser produzida mecanicamente pela instabilidade dinâmica através do cisalhamento**. Conversão de energia entre o escoamento médio e a flutuação turbulenta.

$$MP \equiv -\frac{\overline{u'w'}}{2} \frac{\partial \bar{u}}{\partial z} - \frac{\overline{v'w'}}{2} \frac{\partial \bar{v}}{\partial z}$$

**$MP > 0$  quando o fluxo de momentum ( $\overline{u'w'}$ ) é direcionado para baixo e o gradiente vertical é positivo**



# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



### 5.2 Energia Cinética Turbulenta

**Estatisticamente na camada limite estável a *turbulência pode existir somente se a produção mecânica for grande o suficiente* para superar o efeito de supressão da estabilidade e da viscosidade**

**Esta condição é medida pelo numero de Richardson de fluxo**

$$Rf \equiv -\frac{BPL}{MP} \equiv \frac{\overline{w'\theta' \frac{g}{\theta_0}}}{-\overline{u'w'} \frac{\partial \bar{u}}{\partial z} - \overline{v'w'} \frac{\partial \bar{v}}{\partial z}}$$



### 5.2 Energia Cinética Turbulenta

$$Rf \equiv -\frac{BPL}{MP} \equiv \frac{\overline{w'\theta' \frac{g}{\theta_0}}}{-\overline{u'w'} \frac{\partial \bar{u}}{\partial z} - \overline{v'w'} \frac{\partial \bar{v}}{\partial z}}$$

- **Se  $Rf < 0$  a CLP é estatisticamente instável (a turbulências é sustentada pela convecção)**
- **$Rf > 0$  a CLP é estatisticamente estável**
- **$Rf < 0.25$  (a produção mecânica excede a produção por flutuabilidade por um fato de 4)**



# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



### 5.2 Energia Cinética Turbulenta

### 5.3 Equações de momentum da camada limite Planetária

$$\frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j} = - \frac{\partial(\overline{u_j' u_i'})}{\partial x_j} - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(\bar{P})}{\partial x_i} - g \frac{\bar{\rho}}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j (\bar{u}_k) + \nu \frac{\partial^2(\bar{u}_i)}{\partial x_j^2}$$

$$\frac{\partial(\overline{u_i' u_k'})}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(\overline{u_i' u_k'})}{\partial x_j} = - \overline{(u_j' u_k')} \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j} - g \frac{\overline{\rho' u_k'}}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j \overline{(u_k' u_k')} - \frac{\partial(\overline{u_j' u_i' u_k'})}{\partial x_j} - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(\overline{P' u_k'})}{\partial x_i} + \nu \frac{\partial^2(\overline{u_i' u_k'})}{\partial x_j^2}$$

$$\frac{\partial \bar{e}}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial \bar{e}}{\partial x_j} = - \frac{\overline{(u_j' u_i')}}{2} \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j} - g \frac{\overline{u_i' \rho'}}{2\rho_0} \delta_{i3} - \frac{\partial(\overline{e u_j'})}{\partial x_j} - \frac{1}{2\rho_0} \frac{\partial(\overline{P' u_i'})}{\partial x_i} - \epsilon$$





### 5.2 Energia Cinética Turbulenta

### 5.3 Equações de momentum da camada limite Planetária

$$\frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial t} + (\bar{u}_j) \frac{\partial(\bar{u}_i)}{\partial x_j} = - \frac{\partial(u_j' u_i')}{\partial x_j} - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial(\bar{P})}{\partial x_i} - g \frac{\rho}{\rho_0} \delta_{i3} - 2\Omega \varepsilon_{ijk} \eta_j(\bar{u}_k) + \nu \frac{\partial^2(\bar{u}_i)}{\partial x_j^2}$$

***Para o caso especial de turbulência horizontalmente homogênea:***

**-> A camada viscosa, a viscosidade molecular e o termo da divergência horizontal do fluxo de momentum turbulento podem ser desprezados.**

$$\frac{\bar{D}\bar{u}}{Dt} = - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial \bar{P}}{\partial x} + f\bar{v} - \frac{\partial \overline{u'w'}}{\partial z}$$

$$\frac{\bar{D}\bar{v}}{Dt} = - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial \bar{P}}{\partial y} - f\bar{u} - \frac{\partial \overline{v'w'}}{\partial z}$$

**Só pode ser resolvida se conhecermos a distribuição vertical do fluxo de momentum**



# Previsão Numérica de Tempo e Clima

## Linearização da Equações de Navier Stokes



### Exercício 3

1) Qual o empecilho de incluir as equações prognóstica de fluxos turbulentos  $\frac{D(\overline{u'w'})}{Dt}$  às equações que governam o escoamento básico na camada limite planetária?