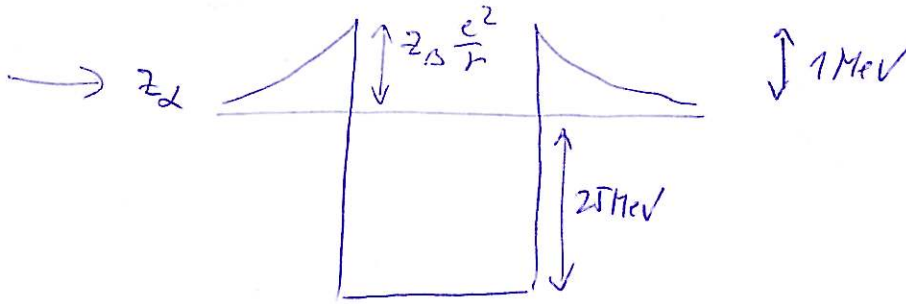


Gammovir peak

reakce pomalejší → přesto $\oplus + \oplus$ reakce



tempo reakce na jednotku hmotnosti:

$$r_{\alpha\beta} \propto n_{\alpha} n_{\beta} \langle \sigma v \rangle,$$

$$\text{kde } \langle \sigma v \rangle = \int \sigma v \frac{dn}{n}$$

$\frac{dn}{n} \rightarrow$ poměrný počet částic v intervalu $[E, E+dE]$

↓ tok částic $\propto (n_{\alpha} v)$ na vzdálenosti B s účinným průřezem interakce σ

$\frac{dn}{n}$ — z Maxwell-Boltzmann

$$\frac{dn}{n} = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \frac{1}{(kT)^{3/2}} e^{-\frac{E}{kT}} E^{1/2} dE$$

potom $r_{\alpha\beta} \propto \int \sigma v e^{-\frac{E}{kT}} E^{1/2} dE \propto \int \sigma E e^{-\frac{E}{kT}} dE$

$\propto \int \sigma E^{1/2} e^{-\frac{E}{kT}} E^{1/2} dE = \int \sigma E e^{-\frac{E}{kT}} dE$

účinný průřez → odhadujeme z de Broglieho vlnové délky a korigujeme na tunelový jev

de Broglie $\lambda = \frac{h}{p} = \frac{h}{\sqrt{2mE}}$

$\sigma \propto \lambda_p^2$ krát pravd. tunelovací genu $\propto \exp\left(\frac{E_c}{E}\right)$,

pak $\sigma \sim \lambda_p^2 e^{-\frac{E_c}{E}} \sim \frac{h^2}{2mE} e^{-\frac{z_1 z_2 e^2}{h \sqrt{2mE}}}$

$$\sim \frac{h^2}{2mE} e^{-\frac{5x_0^2}{h}} \frac{\sqrt{2m}}{\sqrt{E}} \propto \frac{1}{E} e^{-\frac{b}{E^{1/2}}}$$

$$b = + \frac{z_1 z_2 e^2 \sqrt{2m}}{h}$$

pak reakcijn tempo:

$$r \propto \int e^{-\frac{E}{kT} - \frac{b}{E^{1/2}}} dE$$

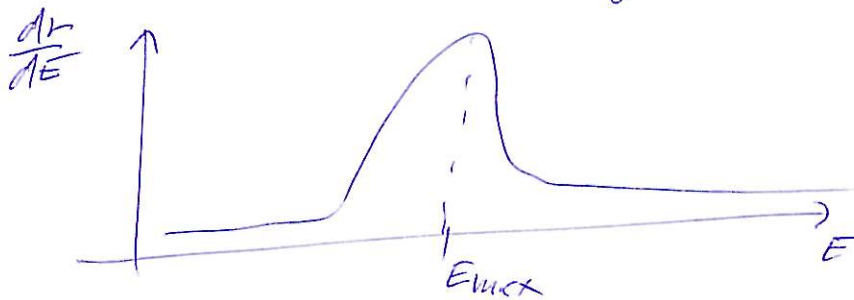
$\frac{dr}{dE}$ - fee u efektivnosti reakci r zavislosti na energiji

Maximum fejt fee.

$$\frac{d}{dE} \left(\frac{dr}{dE} \right) = 0 = e^{-\left(\frac{E_{max}}{kT} - \frac{b}{E_{max}^{1/2}} \right)} \cdot \left(-\frac{1}{kT} + \frac{1}{2} b E_{max}^{-3/2} \right)$$

$$\Rightarrow \frac{b}{kT} = E_{max}^{-3/2} \Rightarrow E_{max} \propto \left(\frac{b k T}{2} \right)^{2/3}$$

gama rir peak



odhad \rightarrow peak je veliki u'zky, ostatak energie p'clvi nep'ispivaji \rightarrow ~~integrall~~ ~~maximacii~~ ~~brodnotu~~ ~~integrandu~~ ~~u~~ ~~maximuu~~

integrand approxi moze gausnovec ~~a parit~~ ~~konstantu~~ ~~u~~ ~~itruj~~ ~~prir~~

$$r \propto \left(\frac{1}{T^{2/3}} \right) e^{-\frac{a}{T^{1/3}}} \quad a = \frac{3(b/2)^{2/3}}{k^{1/3}}$$

\uparrow $\frac{1}{T^{2/3}}$ z M-B rozdeleni + faktor z integrace

Odhady v rovine vnitřní struktury

depleta v centru: ve hydrostatické rovnováze + stavová rovnice

$$\langle p \rangle \propto \frac{M_0}{R_0^3}$$

$$\frac{dp}{dr} \approx \frac{0-p_c}{R_0-0} \sim - \frac{6M_0 \langle p \rangle}{(R_0-0)^2} \sim - \frac{6M_0^2}{R_0^5}$$

$$\Rightarrow p_c \sim \frac{2 \langle p \rangle T_c}{\mu} \sim \frac{2 M T_c}{\mu R_0^3}$$

$$\Rightarrow T_c = \frac{p_c \mu R_0^3}{2 M_0} \approx \frac{6 M_0^2}{R_0^4} \frac{\mu R_0^3}{2 M_0} \sim \frac{3 M_0 \mu}{R_0} \sim$$

$$= 1,4 \times 10^7 \text{ K}$$

$\mu = 0,6$

Konveksee

Mixing-length theory

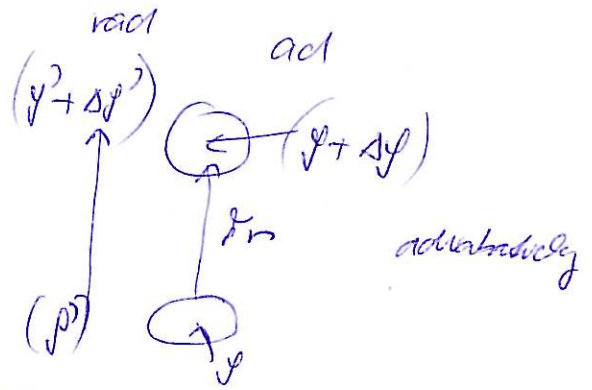
- transport energie konveksei

polhyboroi see pro butaluu

$$\Downarrow \frac{d^2 \delta r}{dt^2} = -g \Delta y =$$

$$= -g \left[\left(\frac{dy}{dr} \right)_{aal} - \left(\frac{dy}{dr} \right)_{raad} \right] \delta r =$$

$$= -g \delta y \left[\left(\frac{dy}{dr} \right)_{aal} - \left(\frac{dy}{dr} \right)_{raad} \right] \delta r$$



$$\rho = \frac{p \rho_p}{RT}; \frac{d\rho}{dr} \stackrel{!}{=} 0 \Rightarrow \frac{d\rho}{dr} = \frac{\rho_p}{RT} \frac{dp}{dr} - \frac{p \rho_p}{R} \frac{1}{T^2} \frac{dT}{dr} =$$

$$\left(\frac{dy}{dr} \right)_{aal} - \left(\frac{dy}{dr} \right)_{raad} = \frac{\rho_p}{RT} \frac{dp}{dr} - \left(\frac{p \rho_p}{R} \frac{1}{T^2} \frac{dT}{dr} \right)_{aal} - \left[\frac{\rho_p}{RT} \frac{dp}{dr} - \left(\frac{p \rho_p}{R} \frac{1}{T^2} \frac{dT}{dr} \right)_{raad} \right] =$$

$$= - \frac{p \rho_p}{RT^2} \left[\left(\frac{dT}{dr} \right)_{aal} - \left(\frac{dT}{dr} \right)_{raad} \right] =$$

$$= - \frac{p \rho_p}{RT^2} \left[\left(\frac{dT}{d \ln p} \right)_{aal} \frac{d \ln p}{dr} - \left(\frac{dT}{d \ln p} \right)_{raad} \frac{d \ln p}{dr} \right] =$$

$$= - \frac{p \rho_p}{RT^2} \left(\frac{d \ln p}{dr} \right)^{-1} \left[\left(\frac{dT}{d \ln p} \right)_{aal} - \left(\frac{dT}{d \ln p} \right)_{raad} \right] =$$

$$= + \frac{p \rho_p}{RT} \frac{1}{H_p} \left[\left(\frac{dT}{d \ln p} \right)_{aal} - \left(\frac{dT}{d \ln p} \right)_{raad} \right]$$

$$\Downarrow \frac{d^2 \delta r}{dt^2} = -g \delta y \frac{1}{H_p} \left[\left(\frac{dT}{d \ln p} \right)_{aal} - \left(\frac{dT}{d \ln p} \right)_{raad} \right]$$



$$\frac{d^2 \delta r}{dt^2} = - \frac{g}{H_p} (\nabla_{aal} - \nabla) \delta r = -N^2 \delta r$$

$$N^2 = \frac{g}{H_p} (\nabla_{aal} - \nabla)$$

Brunst -
Vai'sa' / a'

$\rho_{10} N^2 < 0 \rightarrow$ roztlačná vlna \rightarrow konv. nestabilita

$\rho_{10} N^2 > 0 \rightarrow$ oscilujúca vlna

$$\delta r \sim \nu_{1/4}(Nt) \Rightarrow g\text{-mody oscilácie}$$

$$\frac{d^2 \delta r}{dt^2} = -\frac{g}{H_p} (\nabla_{ad} - \nabla) \delta r \quad | \cdot 2 \frac{d \delta r}{dt}$$

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{d \delta r}{dt} \right)^2 = +\frac{g}{H_p} (\nabla - \nabla_{ad}) \frac{d \delta r^2}{dt} \quad | \int dt$$

$$\Rightarrow \left(\frac{d \delta r}{dt} \right)^2 = \frac{g}{H_p} (\nabla - \nabla_{ad}) \delta r^2$$

zavedeme "mixing-length" \rightarrow element cestuje bez porušenia adiabaticity l , pak splývajú s okolitým l tek, aby $r_r = l/2$

zavedeme strednú konvekčnú rýchlosť

$$\frac{d \delta r}{dt} = \bar{v}$$

$$\Rightarrow \bar{v}^2 = \frac{g}{4H_p} (\nabla - \nabla_{ad}) l^2$$

tak energia $E_c = \rho \sigma^2 \cdot v \sim \rho \left[\frac{g}{4H_p} (\nabla - \nabla_{ad}) l^2 \right]^{3/2}$

hluboko v KZ: $\nabla > \nabla_{ad}$, ade malá $\frac{\nabla - \nabla_{ad}}{\nabla} \ll 1$
 \Rightarrow rýchlosť malá, dost času, konvekcia, naplnenie
 \Rightarrow efektívna konvekcia

pod povrchom $\frac{d\rho}{dr}$ ostrý pokles \rightarrow rýchlosť veľká
 $\nabla \gg \nabla_{ad} \rightarrow$ rýchlosť \nearrow rýchlosť zrubu
 \rightarrow superadiabatická zóna

definiujeme $l = \alpha H_p$, $\alpha \sim 1$

Trvalý parameter modelu

Konvekce se zřívými ztrátami

element vyžívje botum v zstapce

$$\nabla \neq \nabla_{ad} \quad ; \quad \bar{v}^2 = \frac{g}{4H_p} (\nabla - \nabla') l^2$$

tepelná změna ve vzestupném elementu

$$\Delta T = \left[\left(\frac{dT}{dr} \right)' - \frac{dT}{dr} \right] \delta r$$

↑
váci okolí

↑ tepelná gradient v rávné buňce
(nem' adiabaticky, protože vyžívje do
okolí)

polžívje $\alpha = l/H_p$

tok energie konvekci aproximujeme

$$F_c = \underbrace{\Delta T}_{\text{energie}} \underbrace{\rho c_p \bar{v}}_{\text{rychlost}} = \underbrace{\rho c_p}_{\text{tepl}} \underbrace{\bar{v}}_{\text{kalorim. třída rovnice}} \Delta T$$

$$(**) \Delta T = \left[\left(\frac{dT}{dr} \right)' - \frac{dT}{dr} \right] \delta r = (\nabla - \nabla') \frac{T \delta r}{H_p}$$

$$\nabla' = -H_p \frac{d \ln T}{dr}$$

$$\delta r = \frac{l}{2}, \quad l = \alpha H_p \Rightarrow \delta r = \frac{\alpha H_p}{2}$$

$$\Rightarrow \Delta T = (\nabla - \nabla') \frac{T \alpha}{2}$$

$$\Rightarrow F_c = \alpha \rho c_p T r \frac{(\nabla - \nabla')}{2}$$

ztráta vyžívání \rightarrow z rovnice vnitřní struktury
 \rightarrow ve tepelné rovnováze

$$(*) F_R' = - \frac{16 \sigma T^3}{3 \rho c_p} \frac{\Delta T}{d} = \frac{8 \alpha \sigma T^4}{3 \rho c_p d} (\nabla' - \nabla)$$

$d \rightarrow$ vzdálenost na které $\Delta T \rightarrow 0$

\sim rozměr buňky

celkový přenos konvekcí \rightarrow adiabatický + konvekce
 od adiabatické linie

$$F_c = F_c^{rad} + F_c^c = \frac{\alpha \rho c_p \nu T (\nabla - \nabla_{ad})/2 + \alpha \rho c_p \nu T (\nabla_{ad} - \nabla^c)/2}{\text{stejně jako definice uštv vyře}}$$

o tolik je přenos uštv
 efektivní, uštv za
 předpokladu adiabatické linie

v rámcích konvekce rovnováha

$$F_R^c = F_c^c \quad (\text{při konvekčním deficitu se vyžalí})$$

$$\text{při} \quad \left[\frac{\rho \sigma T^4}{3 \rho c_p \nu d} (\nabla^c - \nabla) = \rho c_p N (\nabla_{ad} - \nabla^c) \right]$$

$$N = \left[\frac{g}{4H_p} (\nabla - \nabla_{ad}) e^z \right]^{1/2}$$

rovnováha toku energie

$$F_R + F_c = \frac{L_0}{4\pi r^2}$$

$$\frac{16\sigma T^4}{3 \rho c_p \nu H_p} \nabla + \alpha \rho c_p \nu T e \sqrt{\frac{g}{4H_p} \frac{(\nabla - \nabla^c)}{2}}^{3/2} = \frac{L_0}{4\pi r^2}$$

$$\frac{\Delta T}{d} = \nabla \frac{T d}{H_p} \cdot \frac{1}{d} = \frac{T \nabla}{H_p} \quad (\text{analogie } \times \text{ } \downarrow \text{ pozitívum } \times \times)$$

dvě rovnice po ∇ a ∇^c , ∇_{ad} znám

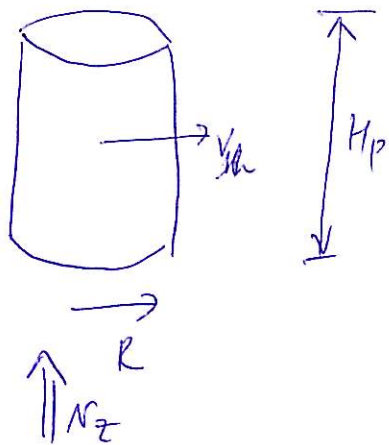
Pozu. Ledouxův parametr konvekční stability

$$A^* = \frac{1}{\eta} \frac{d \ln \rho}{d \ln r} - \frac{d \ln \mu}{d \ln r}$$

pro $A^* < 0 \rightarrow$ konvekční nestabilita

šluha: $\frac{dT}{dr}$ prudší ve vnitřích vrstvách \Rightarrow vznik konvekce, aby se udržel tok tepla ($\sim T^{\frac{3}{2}}$)

konvekční stěly



pro continuity:

$$\pi R^2 N_z v \sim 2\pi R H_p v N_{sk}$$

$$\Rightarrow R \sim 2 H_p \frac{N_{sk}}{N_z}$$

odhady pro rychlosti:

balance radiativních ztrát a tloušťky enthalpie

$$H = U + pV$$

$$\sigma T_{eff}^4 \sim \int N_z H$$

pro plazmas: $H = \frac{5}{2} kT + x \phi$

ϕ ... ionizační potenciál vodíku

x ... zastoupení (podíl) vodíku

$$\Rightarrow N_z = \frac{\sigma T_{eff}^4}{\int H}$$

pro $x \sim 0,1$ a sluneční hodnoty při povrchu

$$N_z \sim 2 \text{ km/s}$$

ionizační rychlost odpovídá slabé rychlosti
 zvuku \rightarrow ne fotoionizace $c_s \sim 7 \text{ km/s}$

$$\Rightarrow 2R = 4 \text{ Mm} \quad \text{pro } H_p = 300 \text{ km}$$

horní limit na tloušťku

limitu související na sluneční stěle

hloubková zadržalost

$$R \sim 2H_p \frac{N_A}{N_Z} = 2H_p \frac{c_s}{N_Z} = 2H_p \frac{c_s}{\frac{\sigma T_{eff}^4}{\int (\sqrt{2} kT + X \phi)}} =$$

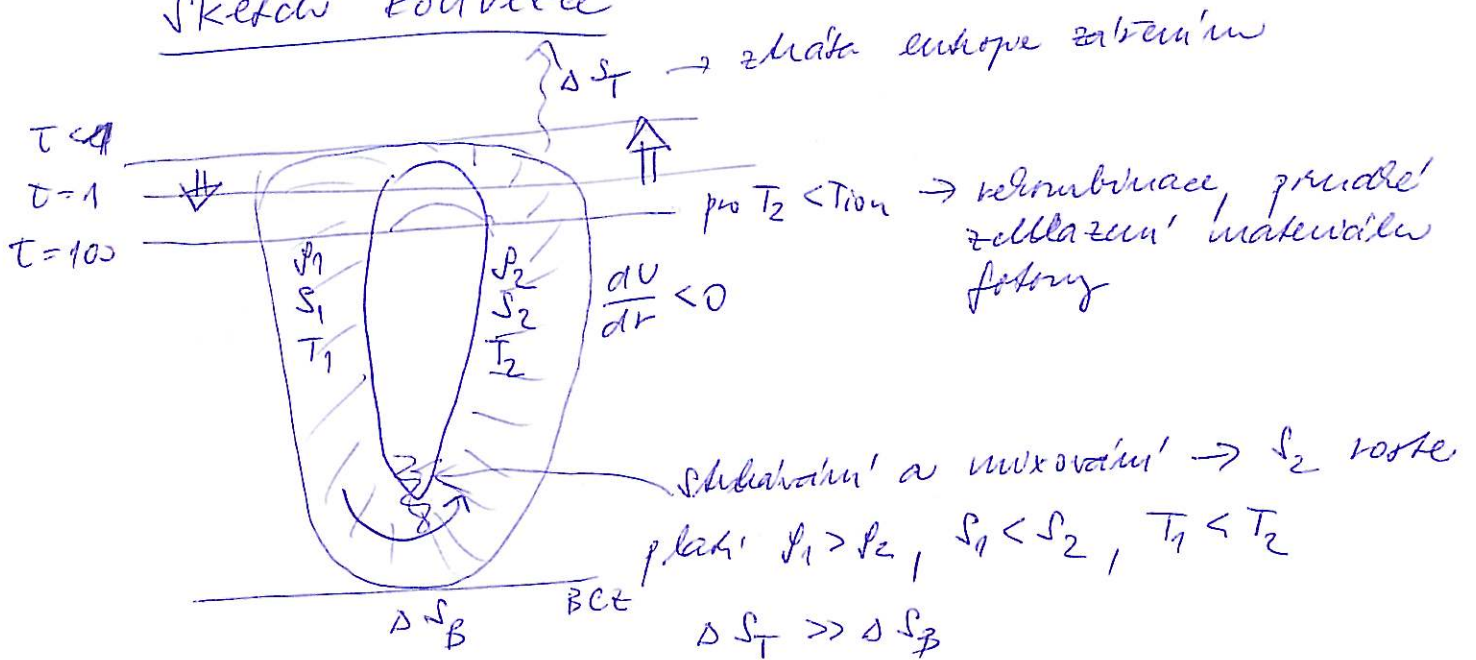
$$= 2H_p \frac{c_s (\sqrt{2} kT + X \phi) \rho}{\sigma T_{eff}^4}$$

$$\frac{\partial H_p}{\partial r} < 0, \quad \frac{\partial c_s}{\partial r} < 0, \quad \frac{\partial T}{\partial r} < 0, \quad \frac{\partial \rho}{\partial r} < 0$$

$$\Rightarrow \frac{\partial R}{\partial r} < 0$$

→ výskok velikost konvекčních struktur železa, neboli o hloubkovu růste

Sketch konvekce



položte ruku od povrchu, kde jsou fluktuace entropie největší (větší než u dna konvекčního sloupce)

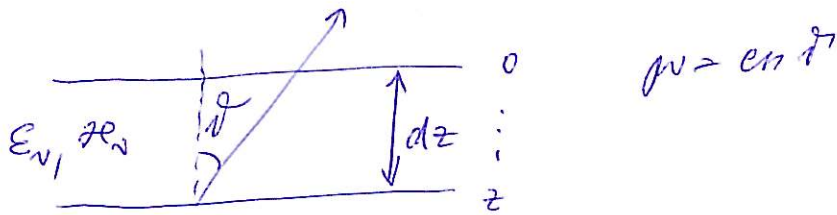
hřívání práce vykonávají klesající proudy

do 20Mm → uvnitř teploty z 4300 K na 143 000 K
 hustoty o 5,5 řádků
 tlaků o 7 řádků

ke dnu kř - struktury podél řádků v hustotě
 a tlaků jde

Atmosféra

→ model = popis změny teploty, tlaku, hustoty, ... s výškou
 → RTE → jak se mění intenzita s výškou



$$\text{RTE: } \rho \frac{dI_N}{dz} = -\kappa_N I_N + E_N \quad | : \kappa_N$$

$$\rho \frac{dI_N}{\kappa_N dz} = -I_N + \frac{E_N}{\kappa_N} \quad | \quad \frac{E_N}{\kappa_N} = S_N$$

$$d\tau_N \stackrel{!}{=} \kappa_N dz$$

tedy:
$$\rho \frac{dI_N}{d\tau_N} = -I_N - S_N$$

formální řešení pro polo neobčinnou atmosféru

$$I_N(0, \rho) = \frac{1}{\rho} \int_0^\infty S_N(\tau_N) e^{-\frac{\tau_N}{\rho}} d\tau_N$$

stejně řešení pro integraci od τ_1 do τ_2

$$I_N = \frac{1}{\rho} I(\tau_1) e^{-\frac{(\tau_2 - \tau_1)}{\rho}} + \frac{1}{\rho} \int_{\tau_1}^{\tau_2} S(\tau') e^{-\frac{(\tau_2 - \tau')}{\rho}} d\tau'$$

uvážeme lineární absorpci

$$S_N(\tau_N) = S_N(0) + b \tau_N$$

takže
$$I_N(0, \rho) = \int_0^\infty \frac{1}{\rho} (S_N(0) + b \tau_N) e^{-\frac{\tau_N}{\rho}} d\tau_N +$$

$$= \left| \int_0^\infty e^{-x} dx = [-e^{-x}]_0^\infty = 1 \quad ; \quad \int_0^\infty x e^{-x} dx = [e^{-x}(-x-1)]_0^\infty = 1 \right|$$

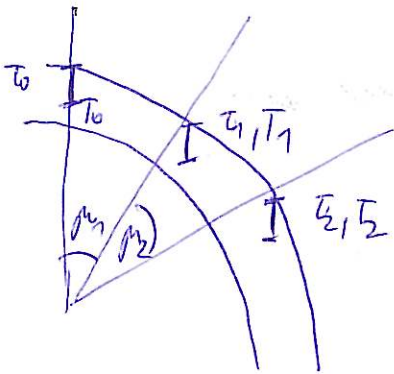
$$= S_N(0) + b \rho$$

tedy intenzita se sníží pro je rovna zdrojové

-10 = funder a optické hloubce $\tau_N = \rho$

formální: $I_\nu(0, \mu) = S_\nu(\tau_\nu)$ pro $\tau_\nu = \mu$

→ Eddington - Barbierův vztah



$$\tau_0 = \tau_1 = \tau_2 \quad (\neq 1)$$

$$\delta r_0 > \delta r_1 > \delta r_2$$

$$\text{pro } T_0 > T_1 > T_2$$

→ okrajové ztemnění

→ lokálně přibližně v LTE ⇒ $S_\nu(\tau_\nu) = B_\nu(T)$
 ⇒ $I_\nu(0, \mu) = B_\nu(T)$

↪ z pozorování na diskách (pod různými μ)
 prováděním skenování přibývá teploty v atmosféře

datě: $d\tau_\nu = -\kappa_\nu dz$ | diferenciujeme s T

$$\frac{d\tau_\nu}{dT} = -\kappa_\nu \frac{dz}{dT}$$

Eddington - Barbier :

$$S_\nu(\tau_\nu) = B_\nu(T) \Rightarrow \frac{dS_\nu}{d\tau_\nu} \frac{d\tau_\nu}{dT} = \frac{dB}{dT}$$

$$\Leftrightarrow \left(\frac{d\tau_\nu}{dT}\right) = \frac{dB}{dT} \left(\frac{dS_\nu}{d\tau_\nu}\right)^{-1}$$

$$I_\nu(0, \mu) = B_\nu(T) \quad | \frac{d}{d\mu}$$

$$\frac{dI_\nu}{d\mu} = \frac{dB}{dT} \frac{dT}{d\mu} \Rightarrow \left(\frac{dB}{dT}\right) = \frac{dI_\nu}{d\mu} \left(\frac{dT}{d\mu}\right)^{-1}$$

↪ pokračujeme: $\frac{d\tau_\nu}{dT} = \left(\frac{dI_\nu}{d\mu}\right) \left(\frac{dS_\nu}{d\tau_\nu}\right)^{-1} \left(\frac{dT}{d\mu}\right)^{-1}$

= 1, protože $I_\nu(\mu) = S_\nu(\tau_\nu)$, tedy formální diferenciace
 $\frac{dI_\nu}{d\mu} = \frac{dS_\nu}{d\tau_\nu}$

$$\Rightarrow -\kappa_\nu \left(\frac{dz}{dT}\right) = \left(\frac{dT}{d\mu}\right)^{-1}$$

skew teploty podle $d\mu$

skew teploty podle $d\tau_\nu$ = 1 =

podobno: $dc_N = -\alpha_N dz$

$$\frac{dw}{dT} = -\alpha_N \left(\frac{dz}{dT} \right) \text{ podobno}$$

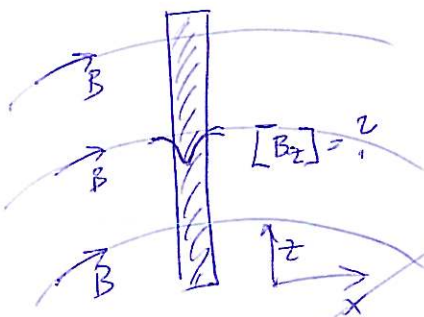
$\alpha_N = \text{konst}$ priš aluminijem pri danem N

$$\boxed{\frac{dw}{dT} = + \alpha_N \frac{1}{\alpha_N} \left(\frac{dT}{dz} \right)^{-1} = \left(\frac{dT}{dz} \right)^{-1}}$$

$$\alpha_N \frac{dz}{dT} = \left(\frac{dT}{dz} \right)^{-1}$$

↳ lze učit zkušlost abs. koeficientu na funkci

Rovnovážia v protuberanci



$$-\frac{dp}{dz} - \rho g + (j \times B)_z = 0$$

↑ zručitelne!

hydrostatická rovnováha

pre $T \sim 10^4 \text{ K} \rightarrow$ systémová teplota $\sim 300 \text{ km}$

↳ konflikt s pozorovanými systémami

↳ integrujeme priš plochu (m smere x)

$$\rho \int p dx = \int (j \times B)_z dx \approx \frac{1}{\mu} \int B_x \frac{\partial B_z}{\partial x} dx \rightarrow (*)$$

$$\uparrow j = \frac{1}{\mu} \nabla \times B$$

↑ plocha je tenká, takže zistáva jen derivace podle x

$$j = \frac{1}{\mu} \begin{pmatrix} \nabla_x & \nabla_y & \nabla_z \\ \times \\ B_x & B_y & B_z \end{pmatrix} = \left(\frac{\partial B_z}{\partial y} - \frac{\partial B_y}{\partial z}, \frac{\partial B_z}{\partial x} - \frac{\partial B_x}{\partial z}, \frac{\partial B_y}{\partial x} - \frac{\partial B_x}{\partial y} \right)$$

pro $B = (B_x, B_y, B_z); B_y \equiv 0, \frac{\partial}{\partial y} \equiv 0$

$$j = \left(0, \frac{\partial B_z}{\partial x} - \frac{\partial B_x}{\partial z}, 0 \right)$$

$$\text{poté } (j \times B)_z = \frac{1}{\mu} \begin{pmatrix} 0 \\ \frac{\partial B_z}{\partial x} - \frac{\partial B_x}{\partial z} \\ 0 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} B_x \\ 0 \\ B_z \end{pmatrix} = \frac{1}{\mu} \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ -B_x \left(\frac{\partial B_z}{\partial x} - \frac{\partial B_x}{\partial z} \right) \end{pmatrix} =$$

$$= -\frac{1}{\mu} B_x \left(\frac{\partial B_z}{\partial x} - \frac{\partial B_x}{\partial z} \right)$$

rovnice je skalár, tedy B_x spojíme přes rovnici

$$\sim \frac{\partial B_z}{\partial x} \gg \frac{\partial B_x}{\partial z}$$

$$[B_z] = \int_{x_1}^{x_2} \frac{\partial B_z}{\partial x} dx$$

poté skutečně

$$(*) \quad \oint j dx \approx \frac{1}{\mu} \int B_x \frac{\partial B_z}{\partial x} dx \quad \frac{1}{\mu} (B_x) [B_z]$$

spojíme, tedy z integrálů
nem

stok μB_z přes
plochu

pro průtokem $\sqrt{I} = 5000 \text{ kA}$, $\rho = 10^{-10} \text{ kg/m}^3$, $B_x = 10^{-3} \text{ T}$

$$\Rightarrow [B_z] \sim 2 \times 10^{-4} \text{ T}$$

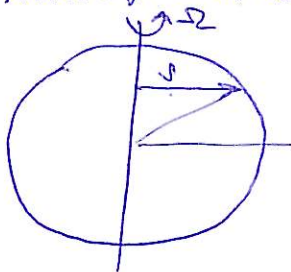
relativně malá zátěž, nelze měřit

Rotace Slunce

- diferenciální
- rotace o 30% rychleji než pole
- zářivá zóna rotuje rychleji, rychleji než pole, ale pomaleji než rovník

Efekt rotace na vnější strukturu

↳ nehydrostatické rovnováhy musí být modifikované → započítat odstředivé síly



$$\begin{aligned} \nabla p &= -\rho g + \rho \Omega^2 \vec{s} = \\ &= -\rho \nabla \phi + \rho \Omega^2 \vec{s} = \\ &= -\rho \nabla \psi \end{aligned} \quad (1)$$

modifikovaný "potenciál," zahrnuje i vlnu odstředivé síly

pro Ω konst. má vlničku ⇒ má potenciál = konzervativní

$$\Omega^2 \vec{s} = -\nabla V, \quad V = -\int_0^s \Omega^2 s ds$$

proto $\nabla \phi \parallel \nabla V \Rightarrow$ isoplethy ψ jsou křivky s plochami konstantní hodnoty $\psi \rightarrow$ zářivá zóna má ψ

pro $\rho = \text{konst} \Rightarrow T$ také pouze funkce ψ ,

$p = \rho \int T/\rho \leftarrow$ vždy T/ρ konstantní na ekvipotenciálních plochách

dále: $\nabla p = -\rho \nabla \psi \quad / \nabla \times$

$$\begin{aligned} \underbrace{\nabla \times \nabla p}_{\neq 0} &= -\nabla \times (\rho \nabla \psi) = \\ &= -(\nabla \rho) \times (\nabla \psi) - \underbrace{\rho (\nabla \times \nabla \psi)}_{\neq 0} \end{aligned}$$

$$\Rightarrow 0 = (\nabla \rho) \times (\nabla \psi)$$

tedy v hustotě je konstantní na ekvipotenciálních plochách

komu je kinematika valnoveho poissontova
 $\Delta\phi = 4\pi G\rho$

$$\Delta\psi = \Delta\phi + \Delta V = 4\pi G\rho - 2\Omega^2 \quad (2)$$

komu je pruvodni zakon

$$L_R = - \frac{16\sigma T^3}{3\pi f} \nabla T = - \frac{16\sigma T^3}{3\pi f} \frac{dT}{d\psi} \nabla\psi$$

$$\Rightarrow L_R = f(\psi) \nabla\psi \quad (3)$$

pro $f(\psi) = - \frac{16\sigma T^3}{3\pi f} \frac{dT}{d\psi}$

komu je energeticky rovnovaha

$$\nabla \cdot L_R = \rho \epsilon \quad \text{uvolneni}$$

$$\nabla \cdot L = \frac{df}{d\psi} (\nabla\psi)^2 + f(\psi) \Delta\psi =$$

$$= \frac{df}{d\psi} (\nabla\psi)^2 + f(\psi) [4\pi G\rho - 2\Omega^2] = \rho \epsilon$$

nebo (!) konstantni na denivnevalde (je to veta' a p'ile)
 konst. na denivnevalde konst. na denivnevalde konst. na denivnevalde

\Rightarrow pro n'izdaci konstantniho hodnoty' uvolneni ukve
 komu je energeticky rovnovaha splnuje

\rightarrow von Zeipeluv paradox (1924)

\rightarrow t'ito v'et'iv'ed' je p'edpokladu' \rightarrow dodatecn'ou'
 transport energie od (teplejsi'ch) folii ke
 (chladijsim) povrchu
 \rightarrow meridionalni' cirkulace

charakteristicky' d'as

$$\tau_{conv} \sim \frac{GM^2}{LR} \frac{1}{\xi} \sim \frac{v_{KH}}{\xi}$$

$$\xi = \frac{\Omega^2}{2\pi G\rho c} \dots \text{popisuje dilu'itaci rotace} \quad \xi = \frac{\text{focusempug}}{fgran}$$

pro \odot , $\tau_{conv} \sim 10^{12}$ let

von Zeipel's paradox - interpretation: teplo p[ro]ch[od]a z[em]e' nem[us]i
 vytr[an]it[ím] k[on]cem odhad[em] z[em]e' \Rightarrow element se bude oh[ri]vat
 ne[bo] odhad[em]e v[ic]i[ší] sk[ro]t[em]. V[ý]plyv[em]e sil[em] ved[em] se
 odhad[em]e v[ic]i[ší] sk[ro]t[em].

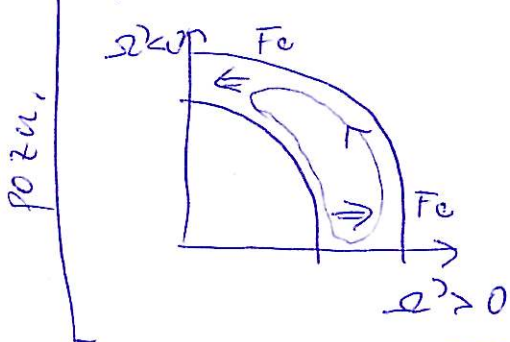
\rightarrow nem[us]i stabiln[í], mus[í] se m[en]it, ne[bo] mus[í] by[ť] energie
 vytr[an]it[ím] v m[er]it[ím]sk[em]e form[ě] (\neq bilance rozlo[že]n[í])

Dal[ší] (Peker & Kippenhahn 1959) \rightarrow odhad[em]e se ust[an]e p[ro]
 v[ý]st[up]ky Agpy rotace, Roxburgh (1966) \rightarrow ust[an]e se p[ro]
 v[ý]st[up]ky k[on]servativn[í] zak[on]y

\hookrightarrow se naj[í]t stabiln[í] r[í]šen[í], kdy ale rotace v odhad[em]e
 bude nek[on]servativn[í] \rightarrow odhad[em]e sil[em] nem[us]i p[ot]enci[ál]



pro 0 nem[us]i glob[al]n[í] odhad[em]e d[í]l[í]t[ím] - v[ý]st[up]ky
 j[in]a' forma odhad[em]e \rightarrow turbulentn[í] p[um]p[ing]



$$\Omega^2 = \Omega - \Omega_{mean}$$

$$F_c \sim -\Omega \times v \quad \text{diferenci[al]n[í] rotace}$$

Mechanismus diferenci[al]n[í] rotace

\Rightarrow zachování úhlov[é]ho momentu v konvекци[on]n[í]m
 bod[em]

$$\mathcal{L} = r \times p = konst.$$

\vec{v} v[ý]st[up]ky rotace $\langle N_{\phi} \rangle$ a m[er]it[ím]sk[em]e
 odhad[em]e $\vec{v}_{in} = (\langle v_r \rangle, \langle v_{\phi} \rangle)$ a konvекци[on]n[í] \vec{w}
 $\langle i \rangle$... p[ri]m[er]n[í] p[ri]s[te]n[í] (d[í]lka)

$$v = \langle v \rangle + w \quad \left| \quad \frac{\partial v}{\partial t} + (w \cdot \nabla) v = -\frac{1}{\rho} \nabla p - \nabla \phi \quad (1)$$

$$\frac{\partial p}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho v) = 0 \quad (2)$$

assumptions: stroke für $v = \langle v \rangle + \omega$

$$\langle v \rangle = v_{rot} = \frac{r \sin \theta \vec{\omega}}{s} = r \Omega$$

$$(1) \frac{\partial v}{\partial t} + v \langle \nabla \cdot v \rangle_{\varphi} = 0 \quad | \cdot s \rho$$

$$(2) \frac{\partial p}{\partial t} + \nabla \cdot \langle (p v) \rangle_{\varphi} = 0 \quad | \cdot s \rho$$

$$\frac{\partial p}{\partial t} \rightarrow 0 \Rightarrow \nabla \cdot (p v) = 0 \text{ \& nrec Funktion}$$

$$(1) s \int \frac{\partial v}{\partial t} + s \int (\vec{v} \cdot \nabla) v = 0$$

$$(p v \cdot \nabla) v = \nabla \cdot (p \vec{v} \vec{v}) - \underbrace{(\nabla \cdot p v)}_{=0} v = \nabla \cdot (p \vec{v} \vec{v})$$

= 0 → anelastische

$$v = \begin{pmatrix} \vec{v}_{rot} \\ 0 \\ 0 \\ v_{rot} \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \vec{v}_m \\ v_r \\ v_r \\ 0 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \omega_y \\ \omega_x \\ \omega_z \end{pmatrix}$$

rotace axiale summe

$$\frac{\partial}{\partial t} (s \int v) + \nabla \cdot (s \int \langle \vec{v} v \rangle_{\varphi}) = 0$$

$$\langle \vec{v} v \rangle_{\varphi} = \langle (\vec{v}_{rot} + \vec{v}_m + \vec{v}) (v_{rot} + \omega) \rangle_{\varphi} =$$

$$= \langle \vec{v}_{rot} v_{rot} + v_{rot} \vec{v}_m + v_{rot} \vec{v} + v_{rot} \omega + \vec{v}_m v_{rot} + \vec{v}_m \omega + \vec{v} v_{rot} + \vec{v} \omega \rangle_{\varphi} =$$

$$= \underbrace{v_{rot}^2 \frac{M_H}{M_T}}_{=0} + v_{rot} \vec{v}_m + v_{rot} \langle \vec{v} \rangle_{\varphi} + v_{rot} \langle \vec{v} \rangle_{\varphi} + \vec{v}_m \langle \omega \rangle_{\varphi} + \langle \vec{v} \omega \rangle_{\varphi}$$

↳ imaginäre rotation k $\nabla \cdot \vec{\omega} = 0$

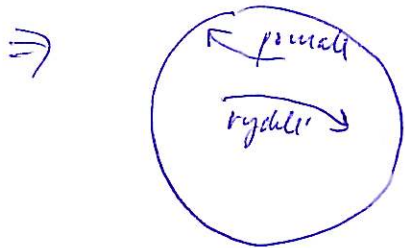
$$\text{tedy } \frac{\partial}{\partial t} (s \int v) + \nabla \cdot \underbrace{(v_{rot}^2 \frac{M_H}{M_T} + s \int \langle \vec{v} \omega \rangle_{\varphi})}_{=0} = 0$$

für $v_{rot} = s \Omega$

$$\frac{\partial}{\partial t} (s \int s^2 \Omega) + \nabla \cdot (s \int s^2 \Omega \vec{v}_m + s \int \langle \vec{v} \omega \rangle_{\varphi}) = 0$$

$\Rightarrow \mathcal{L} = \text{const.}$

→ zmiňujú sa hrdí meridionálnu' cirkuláciu' neto
 konvekcie
 pre $\bar{z} = \text{konst}$ konstanta



pre $w_p \uparrow \Rightarrow \bar{v}_m \downarrow$
 \Rightarrow zvyčajne' vonku
 pre $w_p \downarrow \rightarrow \bar{v}_m \uparrow$
 \rightarrow zvyčajne' vnútri

→ problém: $\frac{\partial \bar{v}}{\partial t}$ a $\nabla \cdot \bar{v}$ nie sú zanedbateľné, pretože
 to má konvekcie
 $\langle w_p \bar{v} \rangle \dots$ Reynoldsova tenzor
 $Q_{ij} = \langle u_i u_j \rangle$ okrem

Keďže štandardná pole

→ rozdeľme' Q_{ij} do difúziú a nedifúziú častí
 difúziú: zhradené turbulencie na veľkých škálach

def: $(Q_{xy}, Q_{yz}) = -\nu_t \overbrace{\nabla^2 \Omega}^{s = \sin^2 \theta}$ aby sme zmysel na prácu
 \hookrightarrow turbulencia' difúziú
 pre $\bar{v}_m = 0 \rightarrow$ uniform' rotácie

Standardná anisotropická viskozita - jím' modely

(*) $Q_{xy} = -\nu_t r \sin^2 \theta \frac{\partial \Omega}{\partial r} + \Lambda_r \sin^2 \theta \Omega$
 $Q_{yz} = -\hat{s} \nu_t \sin^2 \theta \frac{\partial \Omega}{\partial \theta} + \Lambda_h \cos^2 \theta \Omega$
 proporción' Ω , pretože existujú kóhili Ω
 nedifúziú častí, Λ -efekt

meridionálnu' cirkuláciu' vyjadruje' pokles difúziú častí
 rotácie difúziú

pre $Q_{ij} = \langle u_i u_j \rangle \Rightarrow \Lambda_r$ postaviť byt' pre' r , ale
 Λ_h musí byt' pre' $\sin^2 \theta$

odhad: $\nu_t \sim l w$, l a w z mixing-length
 modelu transport by môž byt' jím' r radiaľu' a
 a horizontálnu smere' $\Rightarrow \nu_t$ nahradit
 tenzor $\nu_t \rightarrow \nu_{ij} = \nu_t \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \hat{s} & 0 \\ 0 & 0 & \hat{s} \end{pmatrix}$

§ klenovitého parametru popisující atmosférickou viskozitu

pak pro definici složek Reynoldsova tenzoru

$$\Lambda_r = 2\nu_e (\bar{S} - 1), \quad \Lambda_H = 0 \quad (\text{speciální případ})$$

uvaha: můžeme $\Lambda_H = 0$ a $\nu_m = 0$. Pak (vyjádření)

$\Omega = \Omega(r)$, nekonzervativní, tedy nevyrovnaná $\Rightarrow p$

\Rightarrow rovnice $\nu_m \Rightarrow$ předpokládá ν_m je správné

\Rightarrow musí být ν_m vyváženými pozorování $\frac{\partial \Omega}{\partial t}$

\hookrightarrow esence modelu s atmosférickou viskozitou

tedy $\Lambda_H \neq 0 \Rightarrow$ difuzivní rotaci udáváme nejen ν_m , ale i horizontální nedifuzivní komponente

\hookrightarrow pak κ principu mediálního vlnění není potřeba

Odhad - ν_y turbulenta rychlost elementu

horizontální Coriolisova rychlost: $2\Omega \nu_y \text{ cm s}^{-1}$
 bílého prouděního část ν_L kde ν rychlosti

$$\nu_y = 2 C_0 \nu_y \text{ cm s}^{-1}$$

$$C_0 \approx \text{Min}(C_0, 1) \neq C_0 = \Omega \tau_L$$

podobně κ mediálního vlnění

$$\langle \nu_r \nu_y \rangle = 2 C_0 \left(\langle \nu_y^2 \rangle + \langle \nu_r^2 \rangle \right) \quad (**)$$

$$\langle \nu_r \nu_y \rangle = 2 C_0 \left(\langle \nu_y^2 \rangle + \langle \nu_r^2 \rangle \right) \text{ s k t}$$

případ: a) pomalá rotace: $C_0 \ll 1$

$$\langle \nu_r^2 \rangle > \langle \nu_y^2 \rangle \approx \langle \nu_r^2 \rangle$$

$$\Rightarrow \frac{\partial \Omega}{\partial t} \approx 0, \quad \frac{\partial \Omega}{\partial r} < 0$$

kdy jsou stejné, nebo jsou stejné po dobu Coriolisova účinku

k) rydlová rotace

$$1. \langle n_{\varphi}^2 \rangle \sim \langle n_r^2 \rangle / \sin^2 \vartheta \sim \langle n_r^2 \rangle / \cos^2 \nu$$

$$\Rightarrow \frac{\partial \Omega}{\partial \nu} < 0, \quad \left. \frac{\partial \Omega}{\partial r} \right|_{\varphi} \text{ male}, \quad \frac{\partial \Omega}{\partial r} \text{ plus}$$

\Rightarrow konvexní tubice



$$2. \langle n_{\varphi}^2 \rangle \sim \langle n_r^2 \rangle > \langle n_r^2 \rangle / \cos^2 \nu$$

$$\Rightarrow \frac{\partial \Omega}{\partial \nu} \sim 0, \quad \frac{\partial \Omega}{\partial \nu} < 0$$

\rightarrow kónávné buntky

Pro \odot : kónávné buntky v KZ

$$\frac{\partial \Omega}{\partial r} < 0 \text{ pod povrchem (kde } C_0 < 1)$$

(*) + (**)

$$\langle n_r n_{\varphi} \rangle = Q_{r\varphi} = 2C_0 (\langle n_{\varphi}^2 \rangle + \langle n_r^2 \rangle) \sin \vartheta = -v_z r \sin \vartheta \frac{\partial \Omega}{\partial r}$$

$$\langle n_r n_{\varphi} \rangle = Q_{r\varphi} = 2C_0 (\langle n_{\varphi}^2 \rangle + \langle n_r^2 \rangle) = -v_z \hat{r} \sin \vartheta \frac{\partial \Omega}{\partial r}$$

a) : $C_0 \ll 1, \quad \langle n_r^2 \rangle > \langle n_{\varphi}^2 \rangle \sim \langle n_r^2 \rangle$

$$2C_0 \langle n_r^2 \rangle = -v_z r \frac{\partial \Omega}{\partial r} \Rightarrow \frac{\partial \Omega}{\partial r} < 0$$

$$0 \sim -v_z \hat{r} \sin \vartheta \frac{\partial \Omega}{\partial r} \Rightarrow \frac{\partial \Omega}{\partial r} \sim 0$$

b) $C_0 \sim 1, \quad \langle n_{\varphi}^2 \rangle \sim \langle n_r^2 \rangle / \sin^2 \nu \sim \langle n_r^2 \rangle / \cos^2 \nu$

$$2C_0 \left[\langle n_r^2 \rangle \left(1 + \frac{1}{\sin^2 \nu} \right) \right] \sim -v_z r \sin \vartheta \frac{\partial \Omega}{\partial r}$$

$\nu=0$: $0 \sim 0 \rightarrow$ z důvodu ~~spojitosti~~ $\frac{\partial \Omega}{\partial r} \sim 0$

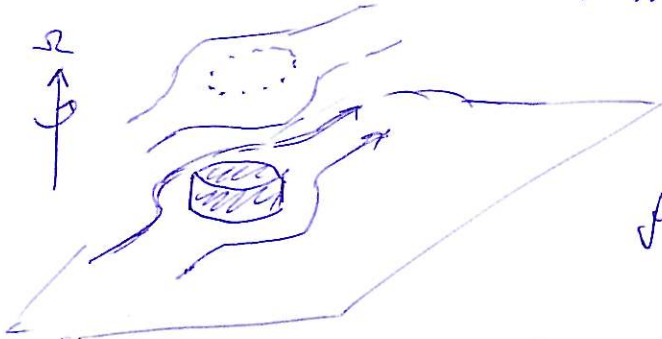
$\nu = \frac{\pi}{2}$: $\frac{1}{2} C_0 \langle n_r^2 \rangle \sim -v_z r \frac{\partial \Omega}{\partial r} \Rightarrow \frac{\partial \Omega}{\partial r} < 0$

⋮
⋮
⋮

Taylor - Proudmanův jev

- pokud se pohyb tělesa pomalu polytruje identitou, tj. má se otáčet s vysokou rychlostí Ω , pak bude rychlost tekutiny kolem tělesa tělesu blízká, a bude umístěn podél libovolné přímky konstantní s osou rotace.

Ω malou rotaci má κ křivka, aby $F_{\text{cor}} \gg F_{\text{viskozita}}$



Navier - Stokes:

$$\rho(\mathbf{u} \cdot \nabla) \mathbf{u} = \mathbf{F} - \nabla p$$

$$\mathbf{F} = -2\rho \Omega \times \mathbf{u} + \nabla \phi$$

pro zanedbatelné množství tělesa a nekomprimibilní tekutina ($\rho = \text{konst}$)

$$2\rho \Omega \times \mathbf{u} = -\nabla p \quad | \cdot \nabla \times$$

$$2\rho \nabla \times (\Omega \times \mathbf{u}) = -\nabla \times \nabla p = 0$$

~~$$\nabla \cdot \nabla \times \mathbf{u} + (\nabla \cdot \Omega) \mathbf{u} = 0$$~~

= 0 z rel kontinuity

$$\nabla \times (\Omega \times \mathbf{u}) = \nabla \times (\Omega_c \times \mathbf{u}) + \nabla \times (\Omega \times \mathbf{u}_c) =$$

$$= \underbrace{\Omega_c \nabla \cdot \mathbf{u}}_{=0 \text{ z rel kont.}} - (\Omega_c \cdot \nabla) \mathbf{u} + \underbrace{(\mathbf{u}_c \cdot \nabla) \Omega}_{=0, \Omega = \text{konst.}} - \underbrace{\mathbf{u}_c (\nabla \cdot \Omega)}_{=0 \text{ předpoklad } \nabla \cdot \Omega = 0}$$

$$\Rightarrow \nabla \times (\Omega \cdot \nabla) \mathbf{u} = 0 \leftarrow \text{Taylor - Proudman}$$

n komponentách : $\Omega_x \frac{\partial w}{\partial x} + \Omega_y \frac{\partial w}{\partial y} + \Omega_z \frac{\partial w}{\partial z} = 0$

pro baltizský systém, kdy $\Omega_x = \Omega_y = 0, \Omega_z \neq 0$

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

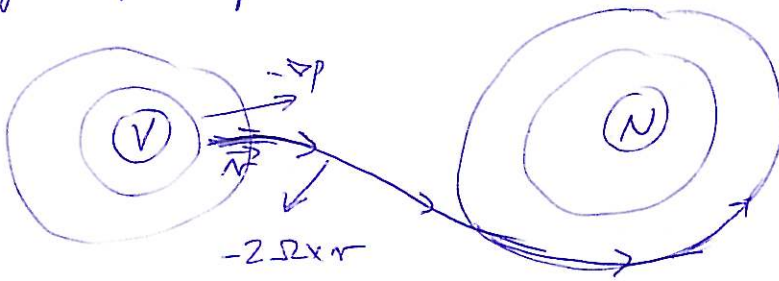
→ geostrofické proudění - rovnováha Coriolisovy síly a gradientu tlaku

→ teplý vítr - část geostrofického proudění, tj. Taylor - Proudman state

geostrofické proudění

sever

↑ Ω



Torziční osvětlení

geostrofický tok?

$$(*) \frac{\partial p}{\partial x} = -2f N_x \Omega \sin \theta$$

základní předpoklad - systém s nízkým tlakem?

$$\frac{\delta p}{p} \sim \int_0^d \frac{\delta T}{T} \frac{dz}{H_p} \sim \frac{w \delta T}{T} \quad \text{u... počítá } H_p \text{ místo } \theta \text{ a } d$$

aby $\delta p < 0$, pak musíme $\delta T < 0$, ale to je (únikem tepla v elementech)

podle L určitý rozstup perturbace teploty

$$(*) \frac{\delta p}{p} = -2 \sin \theta \frac{w \Omega L}{c_s^2}$$

pro $c_s = 10^3 \text{ m/s}$

$w = 5 \text{ m/s}$

$L \sim 3 \times 10^8 \text{ m}$

$$\frac{\delta p}{p} \sim -5 \times 10^{-5}$$

krátkodobí odhad \rightarrow stratifikace

\rightarrow "pseudopolystropní model" \rightarrow polytropní s lineárním teplotou

$$T = T_0 \xi, \quad \xi = 1 + \frac{z}{z_0}, \quad z = 0 \text{ fotosféra}$$

$$\rho = \rho_0 \xi^2$$

$$p = p_0 \xi^3 \quad \text{ne rovnováze } p_0 = z_0 \rho_0 g / 3$$

$$\frac{d \ln T}{d \ln p} = \nabla = 1/3$$

supradvukový gradient: $G \equiv \nabla - \nabla_{\text{ad}} = G_0 \xi^{-2}$

$$G_0 \sim 0,25$$

dokładny: (integracja) $\epsilon = \frac{d\text{klp}}{d\text{klp}}$

$$\frac{\Delta T}{T} = \int \epsilon \, d\text{klp} = \frac{3}{2} \epsilon_0 \xi^{-2}$$

gdzie $\frac{\partial T}{T} = \epsilon \left(\frac{\partial T}{T} \right)_0$

Albo $d\text{klp} = \int_a^0 \frac{\partial T}{T} \frac{dz}{H_p} = \frac{\epsilon z_0}{2H_0} \xi^2$

$H_0 \dots$ pochodna!

(*) $\rightarrow \text{klp} = \frac{\partial \text{klp}}{\partial x} \frac{e^2}{2 \sin^2 \nu}$

$$N_x = - \frac{\partial p}{\partial x} \frac{1}{2\rho \Omega \sin^2 \nu} = - \frac{p}{2\rho \Omega \sin^2 \nu} \frac{\partial \text{klp}}{\partial x} =$$

$$\left(\frac{\partial \text{klp}}{\partial x} = \frac{1}{p} \frac{\partial p}{\partial x} \Rightarrow \left(\frac{\partial p}{\partial x} \right) = p \cdot \frac{\partial \text{klp}}{\partial x} \right)$$

$$= - \frac{p}{2\rho \Omega \sin^2 \nu} \frac{\partial \text{klp}}{\partial x} = N_g \frac{\xi^3}{\xi^2} \xi^{-2} = \underline{N_g \xi^{-1}}$$

$$N_g = \frac{\epsilon z_0}{2H_0} \frac{e^2}{2\rho \Omega \sin^2 \nu}$$

wziąć $\epsilon = \left(\frac{\partial T}{T} \right)_0$

przy 10% zmianach: $N \sim 5 \text{ m/s}$ przy $z \sim 10 \text{ km}$

przy $z_0 = 0$, $N \sim 100 \text{ m/s}$

musi się zapisać przed

$$N_g = 250 \text{ m/s}$$

$$N_{x0} = N_{y0} = \frac{N_g}{\lambda} \sin(ky) \quad \text{przy } \lambda = 40$$

$$N_{x0} = N_{y0} = 6 \text{ m/s}$$

Wskazywać charakter zmian obrotów w obszarze
 \rightarrow nie ma różnicy odprawy, fizyczne warunki
 balans składowe grawitacji są $\sim 10^5 \text{ s}^{-2}$

Oscilace

vyřazení spektrum

→ rychlost, intenzita, ... → n kartezijských souřadnicích
přechod do Fourierovy složky souřadnic

$$a(k_x, k_y, \omega) = \iiint dx dy dt \kappa(x, y, t) e^{i(k_x x + k_y y + \omega t)}$$

$$(k_x, k_y) = \vec{k}_\perp, \quad |k| = \frac{2\pi}{\lambda}$$

power-spectrum P : $P(k_x, k_y, \omega) = a^* a$

na kouli: rozklad do sférických harmonik:

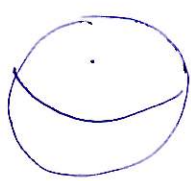
$$\kappa = \kappa(\vartheta, \varphi, t)$$

$$a(l, m, \omega) = \iiint \kappa(\vartheta, \varphi, t) \underbrace{Y_l^m(\vartheta, \varphi)}_{\text{sférická harmonika}} e^{i\omega t} d\vartheta d\varphi dt$$

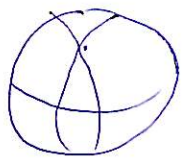
power spectrum: $P(l, m, \omega) = a^* a$

na sférické symetrii $P \neq P(m)$ ← rotace symetrii
navazuje

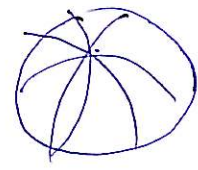
$$k_\perp = \frac{l(l+1)}{R}$$



$l=1, m=0$



$l=3, m=2$



$l=4, m=4$

Měření: Fourierův DFT

signál měřen po dobu $T \Rightarrow \Delta\omega = \frac{2\pi}{T}$ rozdílů

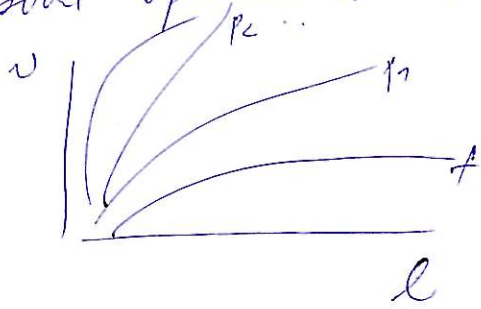
řád nejmenší měřitelná
frekvence

nejvyšší frekvence: Nyquistova, $\omega_{Ny} = \frac{\pi}{\Delta t}$, Δt vzorkovací
frekvence vyšší se vztahují do měření; aliasing

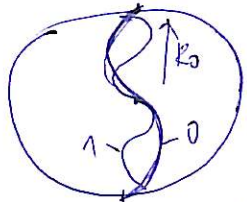
celková ~~$\Delta\omega$~~ $\Delta\omega = 2\pi/T \leq \omega \leq \pi/\Delta t$
↓ krokem $\Delta\omega$

podobně pro prostorové frekvence

problem: pozorujeme na polkuli, na níž výšou Y^w ortogonální \Rightarrow albasing, falšně mrdy
 klasické spektrum osvětlení: $l-n$ ($k-w$) objemu



Základní mrd



$\lambda \sim R_0$; $\lambda = 4R_0$

puty rybnok' zvlad: $c_s = \sqrt{\frac{2P}{\rho}}$

$\vec{p} \rightarrow$ 2 rovnice multipl' sterby
 $\vec{p} = \frac{3}{4\pi} \frac{M_0}{R_0^3}$

$\frac{dn}{dn} = \frac{1}{4\pi r^2}$

$\frac{dP}{dn} = -\frac{GM_0}{4\pi r^4}$

hruba' distribuce:

$\frac{R_0-0}{M_0-0} = \frac{1}{4\pi \rho R_0^2}$

$\frac{0-P}{M_0-0} = -\frac{GM_0}{4\pi R_0^4}$

$\vec{p} = \frac{G}{4\pi R_0^2} \left(\frac{M_0}{R_0}\right)^2$

$c_s = \left(\frac{2P}{\rho}\right)^{1/2} = \left[2 \frac{\frac{G}{4\pi R_0^2} \frac{M_0^2}{R_0}}{\frac{3}{4\pi} \frac{M_0}{R_0^3}}\right]^{1/2} = \left[2 \frac{G}{3} \frac{M_0}{R_0}\right]^{1/2}$

osvětlení: tam a zpět

$\tau = \frac{\lambda}{c_s} = \frac{4R_0}{c_s} = \left[\frac{16R_0^2}{2 \frac{G}{3} \frac{M_0}{R_0}}\right]^{1/2} = \left[\frac{16}{3 \cdot 6} \frac{R_0^3}{M_0}\right]^{1/2} =$

$= \left[\frac{16}{3 \cdot 6} \frac{3}{4\pi} \frac{4\pi}{3} \frac{R_0^3}{M_0}\right]^{1/2} = \sqrt{\frac{4}{6 \cdot 4\pi} \frac{1}{\rho}} = \frac{2}{\sqrt{24\pi}} [6\rho]^{-1/2}$

$\rho = 0$: $b = 6,67 \times 10^{-11} \text{ m}^3 \text{ kg}^{-1} \text{ s}^{-2}$
 $\rho = 1,409 \times 10^3 \text{ kg/m}^3$

$\Rightarrow \tau = 47 \text{ min}$

Lineární adiabatické oscilace nelineárních sloupců

předpoklady: lineární, $\bar{r}/c_0 \ll 1$

adiabatické: $\frac{dS}{dt} = 0$

efektivní symetrie 1. řádu

magnetismus a degenerace kusek souběžných

rovnice: kontinuita: $\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho v) = 0$

polohová: $\rho \frac{dv}{dt} = -\nabla p - \rho g$
 $\hookrightarrow g = \nabla \phi$

$$\frac{dr}{dt} = \frac{\partial r}{\partial t} + (v \cdot \nabla) r$$

adiabatické: $\rho v^2 = \frac{p}{\rho^{\gamma-1}} = \text{konst}$

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{p}{\rho^{\gamma}} \right) = 0$$

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{p}{\rho^{\gamma}} \right) = \frac{dp}{dt} \frac{1}{\rho^{\gamma}} + p \frac{d}{dt} \frac{1}{\rho^{\gamma}} = \left(\frac{dp}{dt} - p \gamma \frac{1}{\rho} \frac{d\rho}{dt} \right) \frac{1}{\rho^{\gamma}} = 0$$

$$\Rightarrow \frac{dp}{dt} - \frac{p \gamma}{\rho} \frac{d\rho}{dt} = \frac{dp}{dt} - c^2 \frac{d\rho}{dt} = 0$$

potenciál: $\Delta \phi = 4\pi G \rho$

potenciale malá vůle 1. řádu: $n_0 = 0, \rho_0 = \rho_0(r), \phi_0 = \phi_0(r)$

$\vec{\xi}(t)$ - výchylka

$$\vec{v} = \frac{d\vec{\xi}}{dt}$$

perturbace: $p, \rho, \phi \rightarrow$ Eulerovské \rightarrow n. řádu

$$\rho(r, t) = \rho_0(r) + \rho^1(r, t)$$

Lagrangovské \rightarrow na řádu

$$\rho(r, t + \xi) = \rho_0(r) + \rho^1(r, t)$$

Lagrange n. Euler \rightarrow radvální práce

$$\delta p = p^1 + (\xi \cdot \nabla p_0) = p^1 + (\xi \cdot e_r) \frac{dp_0}{dr} =$$

$$= p_0 + \left(\xi_r \right) \frac{dp_0}{dr}$$

\hookrightarrow radvální výchylka

linearný vzťah: $\rho = \rho_0 + \rho'$, $v = v_0 + v'$

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho v) = 0, \quad \rho' v' \rightarrow 0, \quad \nabla \cdot v_0 = 0, \quad v_0 = 0$$

$$\frac{\partial \rho_0}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho_0 v_0) + \frac{\partial \rho'}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho_0 v') = 0$$

= 0 → rovnicu pre poradenie

$$\frac{\partial \rho'}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho_0 v') = 0, \quad v' = \frac{\partial \xi}{\partial t}$$

$$\frac{\partial \rho'}{\partial t} + \nabla \cdot \left(\rho_0 \frac{\partial \xi}{\partial t} \right) = 0$$

$$\frac{\partial \rho'}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial t} \nabla \cdot (\rho_0 \xi) - \nabla \cdot \left(\xi \frac{\partial \rho_0}{\partial t} \right) = 0$$

$$\frac{\partial \rho'}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial t} \nabla \cdot (\rho_0 \xi) = \nabla \cdot \left(\xi \frac{\partial \rho_0}{\partial t} \right) = -\nabla \cdot \left[\xi \nabla \cdot \left(\rho_0 \frac{\partial \xi}{\partial t} \right) \right]$$

$$\frac{\partial \rho_0}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho_0 v_0) = 0$$

integrujeme:

$$\rho' + \nabla \cdot (\rho_0 \xi) = - \int \nabla \cdot \left[\xi \nabla \cdot (\rho_0 v_0) \right] dt = 0$$

celkový lineárny vzťah rovnice:

$\rho' + \nabla \cdot (\rho_0 \xi) = 0$	(1)
$\rho_0 \frac{dv'}{dt} = -\nabla p' - g e_r \rho' + \rho_0 \nabla \cdot \sigma'$	(2)
$p' + \xi_r \frac{d\rho_0}{dr} = c_0^2 \left(\rho' + \xi_r \frac{d\rho_0}{dr} \right)$	(3)
$\Delta \sigma' = 4\pi G \rho'$	(4)

+ Coulombova aproximácia vlny vlnenia, nepriťahuje
 pruhom gravitačnej potlačenia, $\sigma' = 0$

+ prechod do sférickej geometrie (r, θ, ϕ)
 $\vec{\xi} = \xi_r \vec{e}_r + \vec{\xi}_h$

zde lze předpokládat symetrii
 (stratifikace je radiační)

$$\begin{aligned} \nabla \cdot \vec{\xi} &= \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} (r^2 \xi_r) + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} (\sin \theta \xi_\theta) + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial \xi_\phi}{\partial \phi} = \\ &= \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} (r^2 \xi_r) + \frac{1}{r} \nabla_h \cdot \vec{\xi}_h \end{aligned}$$

$$(1) \quad p^j + \nabla \cdot (p_0 \vec{\xi}^j) = 0$$

$$p^j + \nabla_r \cdot (p_0 \vec{\xi}_r^j) + \nabla_h \cdot (p_0 \vec{\xi}_h^j) = 0 \quad p_0 \neq p_0(h)$$

$$p^j + \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} (r^2 p^j \xi_r) + \frac{p_0}{r} \nabla_h \cdot \vec{\xi}_h^j$$

$$(2) \quad p_0 \frac{\partial v^j}{\partial t} = -\nabla p^j - g e_r p^j + 0 \quad \uparrow \text{Coriolis}$$

$$v^j = \frac{\partial \xi^j}{\partial t}$$

$$p_0 \frac{\partial^2 \xi^j}{\partial t^2} = -\nabla p^j - g e_r p^j \quad (\text{radialen' a horizontalen' dat})$$

$$p_0 \left[\frac{\partial^2 \xi_r^j}{\partial t^2} + \frac{\partial^2 \xi_h^j}{\partial t^2} \right] = -\nabla_r p^j - \frac{1}{r} \nabla_h p^j - g e_r p^j$$

$$p_0 \frac{\partial^2 \xi_r^j}{\partial t^2} = -\nabla_r p^j - g e_r p^j$$

$$p_0 \frac{\partial^2 \xi_h^j}{\partial t^2} = -\frac{1}{r} \nabla_h p^j$$

Mitnahme dieser Lösung, hoch $\xi_r \sim e^{i\omega t}$

$$\Rightarrow -\omega^2 p_0 \xi_r = -\frac{\partial p^j}{\partial r} - g p^j \quad \xi_h \sim e^{i\omega t}$$

$$-\omega^2 p_0 \xi_h = -\frac{1}{r} \nabla_h p^j$$

(3)

normale:
(johel
relativ)

$$\frac{dP}{dt} = c^2 \frac{dJ}{dt} \Rightarrow dP = c^2 dJ$$

$$dP = p^j + \xi_r \frac{dp_0}{dr}$$

$$dJ = j^j + \xi_r \frac{dj_0}{dr}$$

f... Lagrange

$$p^j + \xi_r \frac{dp_0}{dr} = c^2 \left(j^j + \xi_r \frac{dj_0}{dr} \right)$$

$$\frac{1}{c^2} p^j + \frac{1}{c^2} \xi_r \frac{dp_0}{dr} = \cancel{j^j} + \xi_r \frac{dj_0}{dr}$$

$$p^j = \frac{1}{c^2} p^j + \frac{1}{c^2} \xi_r \frac{dp_0}{dr} - \xi_r \frac{dj_0}{dr}$$

$$p^j = \frac{1}{c^2} p^j + \xi_r \left[\frac{1}{c^2} \frac{dp_0}{dr} - \frac{dj_0}{dr} \right] =$$

$$= \frac{1}{c^2} p^j + \xi_r \left[\frac{\partial p_0 / dp_0}{c^2 \partial r} \frac{p_0}{\partial p_0} \frac{dp_0}{dr} - \frac{dj_0}{dr} \right] =$$

$$= \frac{p^j}{c^2} + \xi_r \frac{p_0}{g} g \left[\frac{1}{\partial p_0} \frac{dp_0}{dr} - \frac{1}{p_0} \frac{dj_0}{dr} \right]$$

$$\Rightarrow p^j = \frac{p^j}{c^2} + \frac{p_0 N^2}{g} \xi_r \quad = N^2 \text{ Brunt-Väisälä}$$

N^2 z unváň - lengka

$$N^2 = \frac{g}{f} \left[\left(\frac{df}{dr} \right)_{ad} - \frac{df}{dr} \right]$$

ad. ad j $p v^{\partial} = \text{konst} \Rightarrow p f^{-\partial} = \text{konst}$

diferenciál $\left. \begin{aligned} dp f^{-\partial} - \partial p f^{-\partial-1} df &= 0 \\ dp f^{-\partial} &= \partial p f^{-\partial-1} df \Rightarrow dp = \partial p f^{-1} df \end{aligned} \right\} \text{ již bylo dříve}$

plati

$$N^2 = \frac{g}{f} \left[\frac{1}{\partial p} \frac{df}{dr} - \frac{df}{dr} \right] = g \left[\frac{df}{\partial p dr} - \frac{1}{f} \frac{df}{dr} \right]$$

C. B. D.

(4) neuváděje se

4 rovnice:
$$p' + \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} (r^2 f_0 \xi_r) + \frac{f_0}{r} \nabla_h \xi_h = 0 \quad (a)$$

$$-\omega^2 f_0 \xi_r = -\frac{\partial p'}{\partial r} - g p' \quad (b)$$

$$-\omega^2 f_0 \xi_h = -\frac{1}{r} \nabla_h p' \quad (c)$$

$$p' = \frac{p'}{c^2} + \frac{f_0 N^2}{g} \xi_r \quad (d)$$

okrajové podmínky: $\xi_r(r=0) = 0$ (regulárta pro $l=1$)
 \Rightarrow střed je stabilní

$$p'(r=R_0) = 0 \Rightarrow \text{nejsem extrémní}$$

regulárta řešení v jímě pro $v=0, \pi$

\rightarrow separovat řešení pro radvální a ~~úhlové~~
 úhlovou část

$$y'(r, \sqrt{1}, \varphi) = y'(r) \cdot f(\sqrt{1}, \varphi)$$

$$p'(r, \sqrt{1}, \varphi) = p'(r) \cdot f(\sqrt{1}, \varphi)$$

$$\xi_r(r, \sqrt{1}, \varphi) = \xi_r(r) \cdot f(\sqrt{1}, \varphi)$$

$$\xi_h(r, \sqrt{1}, \varphi) = \xi_h(r) \cdot \nabla_h f(\sqrt{1}, \varphi)$$

$$(a) \left[p' + \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} r^2 f_0 \xi_r \right] f(\sqrt{1}, \varphi) + \frac{f_0}{r} \xi_h \nabla_h^2 f = 0$$

separační podmínky, $\nabla_h^2 f = \alpha f$, $\alpha = \text{konst}$

normální řešení pro α , $\alpha = -l(l+1)$

pak $f(\sqrt{1}, \varphi) = Y_l^m(\sqrt{1}, \varphi) = C \underbrace{P_l^m(\cos \theta)}_{\text{Legendre}} e^{im\varphi}$

$$\Rightarrow p' + \frac{1}{r^2} \frac{d}{dr} (r^2 \rho_0 \xi_r) - \frac{l(l+1)}{r} \rho_0 \xi_r = 0$$

(c)
$$-\omega^2 \rho_0 \xi_r(r) \cancel{\nabla_{\Omega}^2 f(\Omega)} = -\frac{1}{r} p'(r) \cancel{\nabla_{\Omega}^2 f(\Omega)}$$

$$-\omega^2 \rho_0 \xi_r(r) = -\frac{1}{r} p'(r)$$

$$\xi_r(r) = \frac{1}{\omega^2 \rho_0 r} p' \quad (*)$$

do rovnice kontinuity (a)

$$p' + \frac{1}{r^2} \frac{d}{dr} (r^2 \rho_0 \xi_r) - \frac{l(l+1)}{r} \rho_0 \xi_r = 0$$

$$p' + \frac{2}{r} \rho_0 \xi_r + \xi_r \frac{d\rho_0}{dr} + \rho_0 \frac{d\xi_r}{dr} - \frac{l(l+1)}{\omega^2 r^2} p' = 0$$

$$\hookrightarrow z(3) \quad p' = \frac{p'}{c_0^2} + \frac{\rho_0 N^2}{g} \xi_r$$

$$\rho_0 \frac{d\xi_r}{dr} + \xi_r \frac{d\rho_0}{dr} + \frac{2}{r} \rho_0 \xi_r + \frac{p'}{c_0^2} + \frac{\rho_0 N^2}{g} \xi_r - \frac{l(l+1)}{\omega^2 r^2} p' = 0 \quad | : \rho_0$$

$$\frac{d\xi_r}{dr} + \frac{2}{r} \xi_r + \xi_r \left[\frac{1}{\rho_0} \frac{d\rho_0}{dr} + \frac{N^2}{g} \right] + \frac{p'}{\rho_0 c^2} \left[1 - \frac{l(l+1) c^2}{r^2 \omega^2} \right] = 0$$

$$\left[\frac{1}{\rho_0} \frac{d\rho_0}{dr} + \frac{N^2}{g} = \frac{1}{\rho_0} \frac{d\rho_0}{dr} + \frac{1}{\rho_0} \frac{d\rho_0}{dr} - \frac{1}{\rho_0} \frac{d\rho_0}{dr} = \frac{1}{\rho_0} \frac{d\rho_0}{dr} = \right.$$

$$\left. = \left[\frac{d\rho_0}{dr} = -g \rho_0 \quad \text{konstanta po ccah} \right] = -\frac{1}{\rho_0} g \rho_0 = \left| c^2 = \frac{g \rho_0}{\rho_0} \right| = -\frac{g}{c^2}$$

tedy
$$\frac{d\xi_r}{dr} + \frac{2}{r} \xi_r - \frac{g}{c^2} \xi_r + \left[1 - \frac{l(l+1) c^2}{r^2 \omega^2} \right] \frac{p'}{\rho_0 c^2} = 0 \quad (1)$$

$$\left(\frac{d\xi_r}{dr} \gg \frac{\xi_r}{r} \right) \quad \xi_r \ll r$$

lokální přístup

↓ rovnice Helmholtz

$$\Delta \psi = \frac{l(l+1) c^2}{r^2} \psi$$

Lambertova rovnice

(b)
$$-\omega^2 \rho_0 \xi_r = -\frac{dp'}{dr} - g p'$$

$$\frac{dp'}{dr} + g p' - \omega^2 \rho_0 \xi_r = 0$$

$$\hookrightarrow p' = \frac{p'}{c^2} + \frac{\rho_0 N^2}{g} \xi_r \quad (a)$$

$$\Rightarrow \frac{dp'}{dr} + \frac{g}{c^2} p' + (N^2 - \omega^2) \rho_0 \xi_r = 0 \quad (2)$$

okrajare' podminky dale $\xi_r = 0$ (3)

uakove $P' = P' + \frac{dP_0}{dr} \xi_r = 0$ (4)

$$\frac{dP_0}{dr} = -g P_0$$

jest (4) $\rightarrow P' = g P_0 \xi_r = 0$

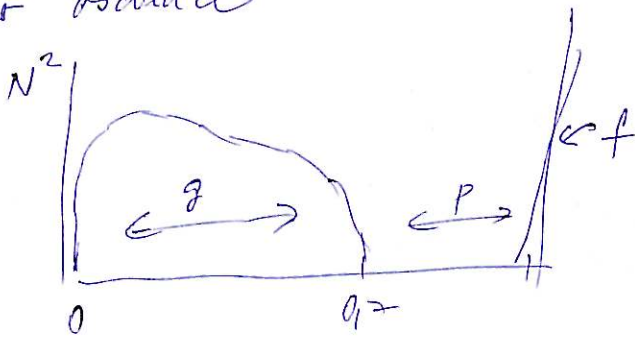
$$\xi_n = \frac{1}{\omega^2 \rho_0 r} \rightarrow [z \text{ (c)}, (+)]$$

$$\omega^2 \rho_0 r \xi_n - g P_0 \xi_r = 0$$

$$\rightarrow \frac{\xi_n}{\xi_r} = \frac{g}{\omega^2 r}$$

by into plates
~~ne~~ uplate' pismet,
 puvode jsov estum' nly (atmosfir)

ve (1) a (2) a podminky (3) a (4) \rightarrow slastu' problem
 pro osvalce



JWKB reseni'

Je Freys - Wentzel - Kramer - Brillouin
 puvodklad - n rahnai osvalce se mdu' stran hlanet
 mustru, ostatu' stavu' parametry jsov
 konstantu'

reseni' se tvaru:

$$\xi_r = A f(r)^{-1/2} e^{-i k_r r}$$

$$P' = B f(r)^{1/2} e^{-i k_r r}$$

$k_r = k_r(r)$, mdu' se pomalu

$$(1) \frac{d\xi_r}{dr} - \frac{g}{c^2} \xi_r + \left[1 - \frac{l(l+1)c^2}{r^2 \omega^2} \right] \frac{P'}{\rho_0 c^2} = 0$$

$$A \left[-i k_r f_0^{-1/2} e^{i k_r r} - \frac{1}{2} f_0^{-3/2} e^{i k_r r} \frac{dP}{dr} \right] - \frac{g}{c^2} A f_0^{-1/2} e^{i k_r r} + \left[1 - \frac{l(l+1)c^2}{r^2 \omega^2} \right] \frac{B f_0^{1/2} e^{i k_r r}}{\rho_0 c^2} = 0$$

$$A \left[-ik_r \epsilon \rho^{-1/2} - \frac{1}{2} \frac{1}{\rho} \rho' \frac{\partial \rho}{\partial r} \right] - \frac{g}{c^2} A \rho^{-1/2} + \left[1 - \frac{v^2 + \eta c^2}{r^2 \omega^2} \right] \frac{v \rho}{c^2} = 0 \quad | : \rho^{-1/2}$$

$$\left[-ik_r \epsilon - \frac{1}{2} \frac{1}{\rho} \frac{\partial \rho}{\partial r} - \frac{g}{c^2} \right] A + \left[1 - \frac{v^2 + \eta c^2}{r^2 \omega^2} \right] \frac{B}{c^2} = 0$$

$$\left[-ik_r \epsilon + \frac{1}{2H\rho} - \frac{g}{c^2} \right] A + \frac{1}{c^2} \left[1 - \frac{v^2}{\omega^2} \right] B = 0$$

$$\textcircled{2} \frac{\partial \rho}{\partial r} + \frac{g}{c^2} \rho + (N^2 - \omega^2) \rho_0 \xi_r = 0$$

$$\cancel{B} e^{-ik_r r} \left[-ik_r \rho^{1/2} + \frac{1}{2} \rho^{-1/2} \frac{\partial \rho}{\partial r} \right] + \frac{g}{c^2} B \rho^{1/2} e^{-ik_r r} + (N^2 - \omega^2) \rho^{1/2} \cancel{A} e^{-ik_r r} = 0 \quad | : \rho^{1/2}$$

$$\left(-ik_r + \frac{1}{2} \frac{1}{\rho} \frac{\partial \rho}{\partial r} \right) B + \frac{g}{c^2} B + (N^2 - \omega^2) A = 0$$

$$\left(-ik_r - \frac{1}{2H\rho} \right) B + \frac{g}{c^2} B + (N^2 - \omega^2) A = 0$$

čikl v rovnici:

$$A \left[-ik_r + \frac{1}{2H} - \frac{g}{c^2} \right] + B \left[\frac{1}{c^2} - \frac{v^2}{\omega^2 c^2} \right] = 0$$

$$A [N^2 - \omega^2] + B \left[-ik_r - \frac{1}{2H} + \frac{g}{c^2} \right] = 0$$

$$\left[-ik_r + \left(\frac{1}{2H} - \frac{g}{c^2} \right) \right] \left[-ik_r - \left(\frac{1}{2H} - \frac{g}{c^2} \right) \right] - \left(\frac{1}{c^2} - \frac{v^2}{\omega^2 c^2} \right) (N^2 - \omega^2) = 0$$

$$-k_r^2 - \left(\frac{1}{2H} - \frac{g}{c^2} \right)^2 - \frac{1}{c^2} (N^2 - \omega^2) + \frac{v^2}{\omega^2 c^2} (N^2 - \omega^2) = 0$$

$$k_r^2 = \frac{1}{4H^2} - \frac{2}{2H} \frac{g}{c^2} + \frac{g^2}{c^4} - \frac{N^2}{c^2} + \frac{\omega^2}{c^2} + \frac{v^2}{\omega^2 c^2} (N^2 - \omega^2) =$$

$$= \frac{\omega^2 - \frac{g^2}{4H^2} - N^2 - \frac{1}{H} \frac{g}{c^2} + \frac{g^2}{c^2}}{c^2} + \frac{v^2}{\omega^2 c^2} (N^2 - \omega^2) =$$

$$= \frac{\omega^2 - \omega_c^2 - N^2 + \left(\frac{g^2}{c^2} - \frac{g}{H} \right)}{c^2} + \frac{v^2}{\omega^2 c^2} (N^2 - \omega^2) =$$

$$\left(N^2 = g \left(\frac{1}{\partial \rho} \frac{\partial \rho}{\partial r} - \frac{1}{\rho} \frac{\partial \rho}{\partial r} \right) = g \left(\frac{\rho'}{\partial \rho \rho} - \frac{1}{H} \right) = g \left(\frac{1}{c^2} \frac{1}{\rho} \frac{\partial \rho}{\partial r} - \frac{1}{H} \right) = \right.$$

$$\left. = \left| \frac{\partial \rho}{\partial r} = \rho g \right| = g \left(\frac{1}{c^2} \frac{1}{\rho} \rho g - \frac{1}{H} \right) = g \left(\frac{g}{c^2} - \frac{1}{H} \right) = \frac{g^2}{c^2} - \frac{g}{H} \right)$$

$$= \frac{\omega^2 - \omega_c^2}{c^2} + \frac{v^2}{\omega^2 c^2} (N^2 - \omega^2) = k_r^2$$

ω_c ... akustická manovžir' frekvence (cut-off)

pro $k_r > 0$... propagace vln, pro $k_r < 0$... vstání vln

Membran: slaba ma' obara odvisni' krog: k_r, k_z

$$\int_{k_r}^{k_z} k_r dr = \sqrt{l(l+1)}$$

u... v'adl
 d... fazova' eno'na na polkrogu'ih
 pri' odnazu' (funden' pose
 nastnosti' r'olnam')

Odhady:

1. $\omega^2 \gg N^2$

$$k_r^2 = \frac{\omega^2 - \omega_c^2}{c^2} - \frac{\rho_c^2}{c^2}$$

$$k_u = \frac{\rho_c}{c} = \frac{\sqrt{l(l+1)}}{r} \text{ znane}$$

tedy $k_r^2 c^2 = \omega^2 - \omega_c^2 - k_u^2 c^2$

$$\omega^2 = \omega_c^2 + k_r^2 c^2 + k_u^2 c^2 \quad ; \quad k^2 = k_u^2 + k_r^2$$

$$\Rightarrow \omega^2 = \omega_c^2 + k^2 c^2$$

dispersi'na' relace pri' p-mody (akusticni')

2. $\omega^2 \ll \rho_c^2$

$$k_r^2 = \frac{\omega^2 (\omega^2 - \omega_c^2) c^2 + \rho_c^2 (N^2 - \omega^2)}{c^2 \omega^2} = \frac{\rho_c^2 (N^2 - \omega^2)}{c^2 \omega^2} =$$

$$= k_u^2 \left(\frac{N^2}{\omega^2} - 1 \right) = \frac{k_u^2 N^2}{\omega^2} - k_u^2$$

$$k_r^2 \neq k_u^2 = k_u^2 \frac{N^2}{\omega^2} = k^2$$

$$\Rightarrow \sqrt{\omega^2} = N^2 \frac{k_u^2}{k^2} = N^2 c n^2 \theta$$

dispersi'na' relace pri' g-mody

potaguzi' se blizu' horizont'ala

p-mody

$k_r^2 > 0$, $\text{in } k_r^2 = 0$ se realizuji'

pri' $\omega \gg \omega_c$, $\omega \gg N^2$ konve'na' pro' d'elnu' obratny' bo'at $k_r = 0$

$$\omega^2 = c^2 \frac{\rho_c^2}{c^2 \omega^2} \omega^2 = c^2 \left[\frac{\sqrt{l(l+1)}}{r} \right]^2$$

$$\omega = \frac{c}{r} \sqrt{l(l+1)} = \frac{cL}{r}$$

$$\frac{\omega}{L} = \frac{c(k_r)}{r}$$

konu' obratny' bo'at, $\omega_c(r) \sim \omega$

ω_c sk'ema' pri' pom'alu,

tedy $r_2 \equiv R_0$

rezonanci:

$$\int_{r_1}^{r_2} k_r dr = \int_{r_1}^{r_2} \omega \sqrt{\frac{1}{c^2} - \frac{l(l+1)}{r^2 \omega^2}} dr = \pi(l + \alpha)$$

$$\Rightarrow \frac{\pi(l + \alpha)}{\omega} = \int_{r_1}^{r_2} \left[\frac{1}{c^2} - \frac{l(l+1)}{r^2 \omega^2} \right]^{-1/2} dr$$

f-wod

v podporných rovniciach, kde $\delta p \approx 0$

$P^2 = \delta p + \frac{\partial p}{\partial r} \xi_r \rightarrow$ reálne rovnice pre Lagr. rovnice

① $\frac{d\xi_r}{dr} + \left[1 - \frac{l(l+1)c^2}{r^2 \omega^2} \right] \frac{\delta p}{\rho c^2} = 0$

$$\frac{d\xi_r}{dr} + \left[1 - \frac{l(l+1)c^2}{r^2 \omega^2} \right] \frac{\delta p}{\rho c^2} + \left[1 - \frac{l(l+1)c^2}{r^2 \omega^2} \right] \frac{\partial p}{\partial r} \xi_r = 0$$

$$\frac{d\xi_r}{dr} - \xi_r \left[-\frac{g}{c^2} + \frac{l(l+1)c^2}{r^2 \omega^2} \frac{g}{\omega^2} \right] + \left[1 - \frac{l(l+1)c^2}{r^2 \omega^2} \right] \frac{\delta p}{\rho c^2} = 0$$

$$\left(\frac{d\xi_r}{dr} \right) - \xi_r \left[-\frac{g}{c^2} + \frac{l(l+1)}{r^2 \omega^2} g \right] + \left[1 - \frac{l(l+1)c^2}{r^2 \omega^2} \right] \frac{\delta p}{\rho c^2} = 0$$

② $\frac{\partial p}{\partial r} + \frac{g}{c^2} p + (N^2 - \omega^2) \rho \xi_r = 0$

$$\frac{\partial \delta p}{\partial r} + \frac{\partial (g \rho \xi_r)}{\partial r} + (N^2 - \omega^2) \rho \xi_r + \frac{g}{c^2} \delta p + \frac{g}{c^2} g \rho \xi_r = 0$$

$$\frac{\partial \delta p}{\partial r} + g \rho \left(\frac{d\xi_r}{dr} \right) + \xi_r \frac{\partial g \rho}{\partial r} + (N^2 - \omega^2) \rho \xi_r + \frac{g}{c^2} \delta p + \frac{g}{c^2} g \rho \xi_r = 0$$

$$\frac{\partial \delta p}{\partial r} + g \rho \left[\xi_r \left(-\frac{g}{c^2} + \frac{l(l+1)}{r^2 \omega^2} g \right) - \left(1 - \frac{l(l+1)c^2}{r^2 \omega^2} \right) \frac{\delta p}{\rho c^2} \right] +$$

$$+ \xi_r \frac{\partial g \rho}{\partial r} + (N^2 - \omega^2) \rho \xi_r + \frac{g}{c^2} \delta p + \frac{g^2}{c^2} \rho \xi_r = 0$$

$$\frac{\partial \delta p}{\partial r} - g \rho \left(1 - \frac{l(l+1)c^2}{r^2 \omega^2} \right) \frac{\delta p}{\rho c^2} + g \rho \xi_r \left(-\frac{g}{c^2} + \frac{l(l+1)}{r^2 \omega^2} g \right) + \xi_r \frac{\partial g \rho}{\partial r} +$$

$$+ (N^2 - \omega^2) \rho \xi_r + \frac{g}{c^2} \delta p + \frac{g^2}{c^2} \rho \xi_r = 0$$

$$\frac{\partial \delta p}{\partial r} + \delta p \left(-\frac{g}{c^2} + \frac{l(l+1)g}{r^2 \omega^2} + \frac{g}{c^2} \right) +$$

$$+ \xi_r \left[-\frac{g^2 \rho}{c^2} + \frac{g^2 \rho l(l+1)}{r^2 \omega^2} + \frac{g \partial \rho}{\partial r} + (N^2 - \omega^2) \rho + \frac{g^2}{c^2} \rho \right] = 0$$

$$\frac{\partial \delta p}{\partial r} + \frac{g l(l+1)}{\omega^2 r^2} \delta p + \xi_r \frac{g \rho}{r} \left[\frac{g l(l+1)}{\omega^2 r} + \frac{r}{\rho} \frac{\partial \rho}{\partial r} + \frac{N^2 r}{g} - \frac{\omega^2 r}{g} \right] = 0$$

(*)

prz. l. rólki a w rólki.

$$\frac{\partial \delta p}{\partial r} + \frac{g l(l+1)}{w^2 r^2} \delta p + \frac{g \nu}{r} \xi_r \left(\frac{g(l+1)l}{w^2 r} - \frac{w^2 r}{g} \right) = 0$$

-f

$$\frac{\partial \delta p}{\partial r} + \frac{g l(l+1)}{w^2 r^2} \delta p - \frac{g \nu}{r} f \xi_r = 0$$

bez splawit $\delta p = 0$ (uadzi podmiana)

$$a f = 0$$

$$\Rightarrow f = 0 = \frac{g l(l+1)}{w^2 r} - \frac{w^2 r}{g} \quad | \cdot w^2 r g$$

$$g^2 l(l+1) - w^4 r^2 = 0$$

$$w^2 = \frac{g}{r} \sqrt{l(l+1)} = k_n g \text{ przy } r = R_0$$

z wzoru ① przy $\delta p = 0$ po dosadzeniu w^2

$$\frac{d \xi_r}{d r} - \frac{\sqrt{l(l+1)}}{r} \xi_r = 0$$

$$\text{rozwi. } \xi_r \sim e^{k_n (r - R_0)}$$

↳ pokles a druzbka

$$(*) \quad \frac{r}{\rho} \frac{\partial p}{\partial r} + \frac{N^2 r}{g} = \frac{r}{g} \left(\frac{g}{f} \frac{\partial p}{\partial r} + N^2 \right)$$

$$\left| \begin{aligned} N^2 &= g \left[\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial r} - \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial r} \right] = g \left[\left(\frac{\rho}{\rho} \right) \frac{1}{f} \frac{\partial p}{\partial r} - \frac{1}{f} \frac{\partial p}{\partial r} \right] = \\ &= g \left[\frac{1}{\rho c^2} \left(\frac{\partial p}{\partial r} \right) - \frac{1}{f} \frac{\partial p}{\partial r} \right] = g \left[\frac{g}{c^2} - \frac{1}{f} \frac{\partial p}{\partial r} \right] \end{aligned} \right|$$

$$\frac{r}{g} \left(\frac{g}{f} \frac{\partial p}{\partial r} + \frac{g^2}{c^2} - \frac{g}{f} \frac{\partial p}{\partial r} \right) = \frac{r g}{c^2} \leftarrow \text{konstanta, wzajimnie}$$