

Slapově buzené teplotní nestability: vliv na obyvatelnost exo-Zemí

Marie Běhouneková, Gábor Tobie, Gaël Choblet, Ondřej Čadek

2.3.2011

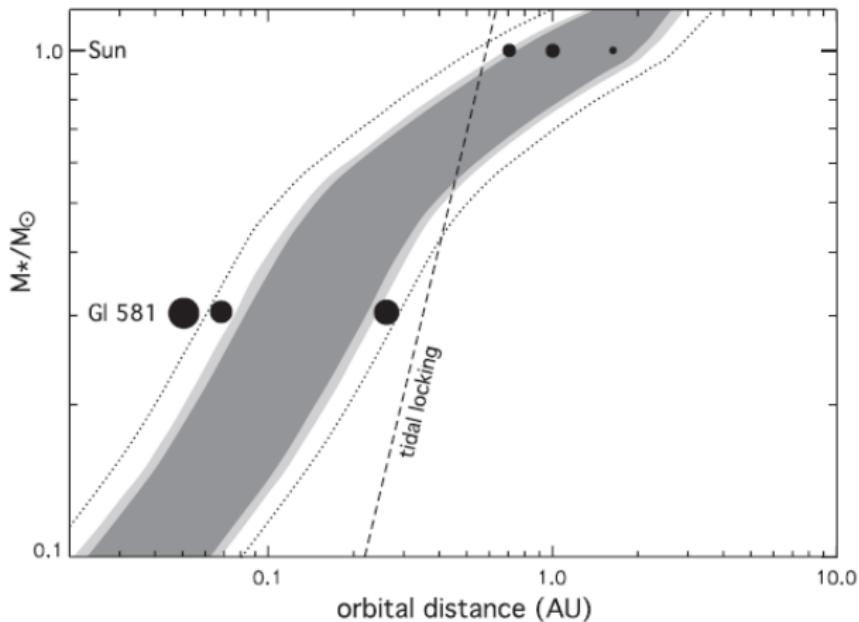
Motivace

- detekce super-Zemí s nízkou hmotností (<http://exoplanets.org/>, <http://exoplanet.eu/>)
 - Gl 581 e - $M = 1.94M_{\oplus}$, $r = -$
 - Kepler-10 b - $M = 4.3M_{\oplus}$, $r = 1.42r_{\oplus}$
 - Kepler-11 f - $M = 2.3M_{\oplus}$, $r = 2.61r_{\oplus}$
- blízká budoucnost - detekce Zemi-podobného tělesa mimo Sluneční soustavu ($M = M_{\oplus}$, $r = r_{\oplus}$)
- preference detekce krátkoperiodických planet pro nejproduktivnější detekční techniky (radial velocity, transit search)
- krátkoperiodické planety - vysoká pravděpodobnost rychlého slapového uzamčení, typicky 1:1 nebo 3:2 rezonance (spin-orbit resonance)

Motivace

- pro hvězdy $< 0.6M_{\odot}$ uzamčení Zemi-podobného tělesa v obyvatelné zóně (habitable zone) do miliardy let po formaci planety (Selsis et al. 2008, Lammer et al. 2010)
- omezení obyvatelnosti
 - nerovnoměrné rozložení teplot (přísluní a odsluní)
 - multiplanetární systémy
 - dlouhodobé udržování excentrické obory v důsledku rezonance (mean motion resonance), Dvořák et al. (2010)
 - může způsobit vysokou produkci tepla vlivem slapového zahřívání (např. Mardling & Lin 2004)
 - v některých případech dochází ke globálnímu tavení pláště a k vulkanismu (Barnes et al. 2008, Henning et al. 2009, Barnes et al. 2010) - využití globálních vlastností a škálovacích zákonů

Motivace



Selsis et al (2008)

Motivace

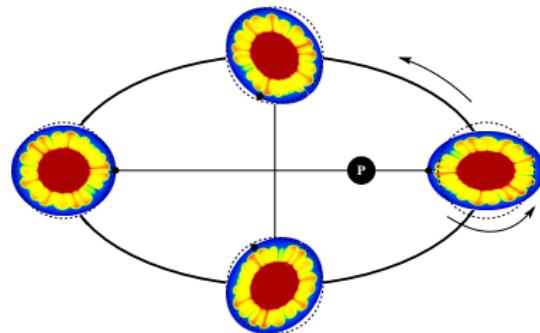
- pro hvězdy $< 0.6M_{\odot}$ uzamčení Zemi-podobného tělesa v obyvatelné zóně (habitable zone) do miliardy let po formaci planety (Selsis et al. 2008, Lammer et al. 2010)
- omezení obyvatelnosti
 - nerovnoměrné rozložení teplot (přísluní a odsluní)
 - multiplanetární systémy
 - dlouhodobé udržování excentrické obory v důsledku rezonance (mean motion resonance), Dvořák et al. (2010)
 - může způsobit vysokou produkci tepla vlivem slapového zahřívání (např. Mardling & Lin 2004)
 - v některých případech dochází ke globálnímu tavení pláště a k vulkanismu (Barnes et al. 2008, Henning et al. 2009, Barnes et al. 2010) - využití globálních vlastností a škálovacích zákonů

Model

- zkoumání citlivosti Zemi-podobné planety na slapovery zahřívání změnou planetárních i orbitálních vlastností
 - spin-orbitální rezonance (1:1 a 3:2)
 - perIODA oběžné dráhy
 - excentricita
- Rayleighovo číslo a teplotní závislost reologických parametrů (desková tektonika x jednodesková konvekce "stagnant lid")
 - radioaktivní zdroje
- nevysvětlujeme celkovou termální evoluci Zemi-podobné planety
 - nutnost souběžného řešení vývoje orbity a termálního vývoje planety
 - dává smysl pouze pro dobře určené planetární systémy
 - velká variabilita reologických parametrů a radioaktivních zdrojů (akreční historie planety, čas po formaci soustavy, složení mateřské hvězdy)
 - počáteční podmínky

Metoda

- různé časové skály pro dlouhoperiodické plášťové tečení a slapovou odezvu
- slapová odezva - viskoelastický materiál
- plášťové tečení - viskózní materiál, průměrná slapová disipace jako zdroj objemové energie
- teplotní závislost reologických parametrů obou procesů → vazba



Viskózní tečení

-

$$\eta = A(d, \sigma_{II}) \exp \left(\frac{E^* + pV^*}{RT} \right)$$

- závislost pouze na teplotě:

$$\eta = A \exp \left(\frac{E^*}{RT} \right)$$

- linearizace: Frank-Kamenetského approximace

$$\eta(T) = \eta_0 \exp \left(-a_{vis} \frac{T - T_0}{\Delta T} \right)$$

$$a_{vis} = \frac{E^* \Delta T}{RT_i^2}$$

Viskoelasticita - Botzmannova teorie a dynamická kompliancia

- Boltzmannova lineární teorie

$$\epsilon = \int_{-\infty}^t \dot{\sigma}(\tau) D(t - \tau) d\tau$$

- periodický děj $\sigma(t) = \sigma_0 \exp(i\omega t)$, substituce $\xi = t - \tau$:

$$\epsilon(t) = i\omega \underbrace{\sigma_0 \exp(i\omega t)}_{\sigma(t)} \int_0^\infty \exp(-i\omega\xi) D(\xi) d\xi$$

- dynamická kompliancia:

$$D^*(\omega) = \epsilon(t)/\sigma(t) = i\omega \int_0^\infty D(\xi) \exp(-i\omega\xi) d\xi = D_1(\omega) + iD_2(\omega)$$

- fáze (posunutí) mezi přiloženým napětím ($\sigma_0 \exp(i\omega t)$) a výslednou deformací ($\epsilon_0 \exp(i(\omega t + \delta))$)

$$\tan \delta = \frac{D_2(\omega)}{D_1(\omega)}$$

Viskoelasticita - Botzmannova teorie a dynamická kompliance

- sinusové zatížení: ztráta energie přes jeden cyklus:

$$\Delta E_{\text{diss}} = \oint_{2\pi/\omega} \sigma(t)\dot{\epsilon}(t)dt = \pi\sigma_0\epsilon_0 \sin \delta$$

- disipační faktor charakterizující ztrátu energie přes jeden cyklus:

$$Q^{-1} = \frac{\Delta E_{\text{diss}}}{2\pi E_{\text{max}}} = \sin \delta = \frac{D_2(\omega)}{(D_1^2(\omega) + D_2^2(\omega))^{1/2}} \approx \tan \delta = \frac{D_2(\omega)}{D_1(\omega)}$$

- obecné vyjádření dynamické kompliance

$$D^*(\omega) = D_U + \sum_{j=0}^n \frac{\delta D(\tau_j)}{1 + i\omega\tau_j} - \frac{i}{\eta\omega}$$

Viskoelasticita - laboratorní měření

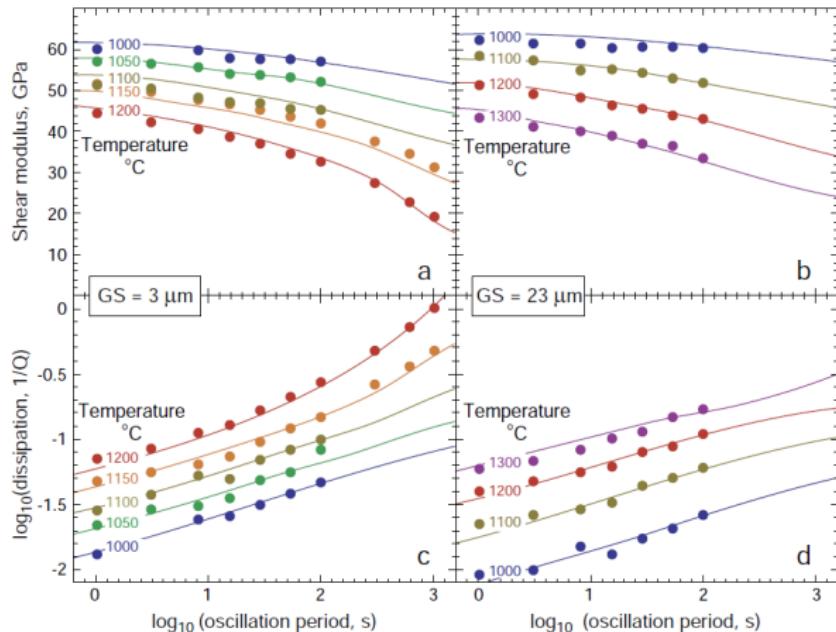
$$J_1(\omega, d, T, P) = J_U(P) \left(1 + \delta \ln J_U + \frac{\alpha_Q A}{\tau_H^{\alpha_Q} - \tau_L^{\alpha_Q}} \times \int_{\tau_L}^{\tau_H} \frac{\tau^{\alpha_Q - 1}}{1 + \omega^2 \tau^2} d\tau \right) \quad (13)$$

and

$$J_2(\omega, d, T, P) = J_U(P) \left(\frac{\omega \alpha_Q A}{\tau_H^{\alpha_Q} - \tau_L^{\alpha_Q}} \int_{\tau_L}^{\tau_H} \frac{\tau^{\alpha_Q}}{1 + \omega^2 \tau^2} d\tau + \frac{1}{\omega \tau_M} \right) \quad (14)$$

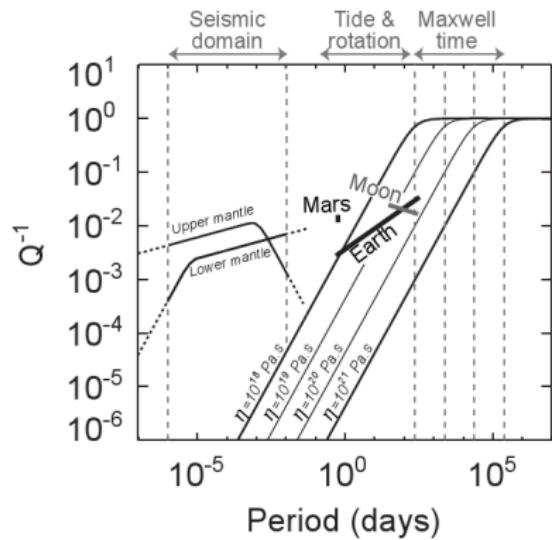
Faul & Jackson 2005

Viskoelasticita - laboratorní měření



Faul & Jackson 2005

Viskoelasticita - pozorování



Sotin et al. 2009

Viskoelasticita - zjednodušení

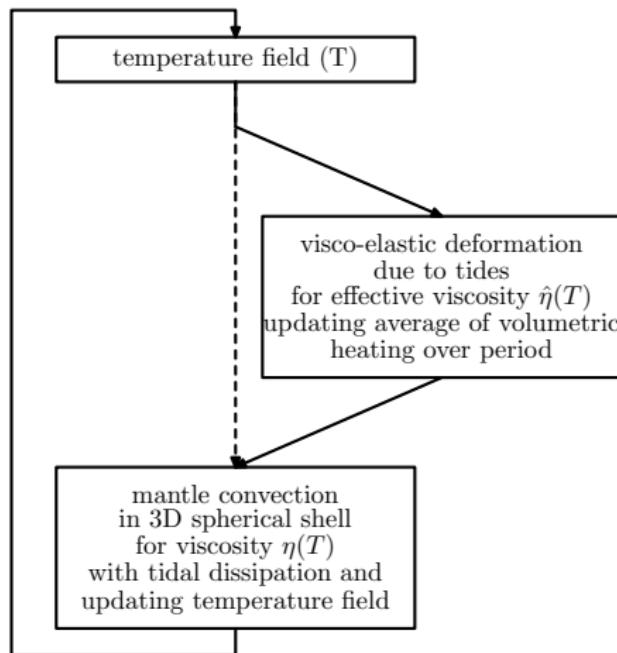
- komplexní reologický popis pro laboratorní experimenty - řešení ve spektrální oblasti
- zjednodušení Maxwellovská reologie $D_1 = \frac{1}{\mu}$, $D_2 = \frac{1}{\omega\eta}$
 - popis pouze pomocí dvou parametrů, možnost zahrnout 3D variace teploty pro řešení v časové doméně
 - popisuje děje s charakteristickými časy většími než Maxwellovský čas
 - pro charakteristické časy menší než Maxwellovský čas podceňuje disipaci
 - definice efektivní viskozity (tak aby byla disipace rovna definovanému Q)

$$\hat{\eta} = \sqrt{Q^2 - 1} \times \frac{\mu}{\omega}$$

- tato aproximace je platná pouze za předpokladu budící síly na jedné frekvenci
- teplotní závislost (analogicky s teplotní závislostí viskozity)

$$\hat{\eta}(T) = \hat{\eta}_b \exp \left(\hat{a}_{\text{vis}} \frac{T_b - T}{\Delta T} \right)$$

Schéma



Rovnice - pláštové tečení

- klasická Boussinesqova aproximace

$$0 = \nabla \cdot \mathbf{v}, \quad (1)$$

$$0 = -\nabla p + \nabla \cdot (\eta(T) (\nabla \mathbf{v} + \nabla^T \mathbf{v})) - \rho_0 \alpha (T - T_0) g_0 \mathbf{e}_r, \quad (2)$$

$$\rho_0 c_p \frac{\partial T}{\partial t} = -\rho_0 c_p \mathbf{v} \cdot \nabla T + k \nabla^2 T + h_i + h_{\text{tide}}, \quad (3)$$

- okrajové podmínky

- free-slip
- podmínka na teplotu

Rovnice - slapová odezva

$$0 = \nabla \cdot \mathbf{u}, \quad (4)$$

$$0 = -\nabla p + \nabla \cdot \mathbf{D} + \mathbf{f} \quad (5)$$

- síla

$$\mathbf{f} = \rho (\nabla \phi + \nabla V)$$

- Maxwellovská reologie

$$\frac{\partial \mathbf{D}}{\partial \tau} - \frac{\partial}{\partial \tau} \left(\hat{\mu} \left(\nabla \mathbf{u} + (\nabla \mathbf{u})^T \right) \right) = -\frac{\hat{\mu}}{\hat{\eta}} \mathbf{D} \quad (6)$$

$$\hat{\eta} = \hat{\eta}_{vis} \exp \left(-\hat{a}_{vis} \frac{T - T_0}{\Delta T} \right), \quad \hat{\mu} = \hat{\mu}(r)$$

- okrajové podmínky

povrch: $(-\rho \mathbf{I} + \mathbf{D}) \cdot \mathbf{e}_r + u_r \rho_{mantle} \mathbf{g} = 0$

rozhraní jádro-plášt: $(-\rho \mathbf{I} + \mathbf{D}) \cdot \mathbf{e}_r - u_r (\rho_{core} - \rho_{mantle}) \mathbf{g} = -\rho_{core}(\phi + V) \mathbf{e}_r$

- slapové zahřívání

$$H = \frac{1}{T} \int_t^{t+T} \frac{\mathbf{D} : \mathbf{D}}{2\hat{\eta}} d\tau$$

Slapové potenciály (Kaula, 1964)

SOR
1 : 1

$$\begin{aligned}
 & -\frac{1}{2} (n^*)^2 r^2 \left\{ \begin{array}{l} P_{20}(\cos \vartheta) \left[3e \cos(n^* \tau) + \frac{9}{2} e^2 \cos(2n^* \tau) + \frac{27}{8} e^3 \cos(n^* t) + \frac{7}{2} e^4 \cos(2n^* t) \right] \\ -\frac{1}{2} P_{22}(\cos \vartheta) \left[e (3 \cos(2\varphi) \cos(n^* \tau) + 4 \sin(2\varphi) \sin(n^* \tau)) \right. \\ + \frac{17}{2} e^2 (\cos(2\varphi) \cos(2n^* \tau) + \sin(2\varphi) \sin(2n^* \tau)) \\ -\frac{1}{8} e^3 (61 \cos(2\varphi) \cos(n^* \tau) + 62 \sin(2\varphi) \sin(n^* \tau)) \\ \left. -\frac{115}{6} e^4 (\cos(2\varphi) \cos(2n^* \tau) + \sin(2\varphi) \sin(2n^* \tau)) \right] \end{array} \right\}
 \end{aligned}$$

3 : 2

$$\begin{aligned}
 & -\frac{1}{2} (n^*)^2 r^2 \left\{ \begin{array}{l} P_{20}(\cos \vartheta) \left[3e \cos(n^* \tau) + \frac{9}{2} e^2 \cos(2n^* \tau) + \frac{27}{8} e^3 \cos(n^* t) + \frac{7}{2} e^4 \cos(2n^* t) \right] \\ -\frac{1}{2} P_{22}(\cos \vartheta) \left[(\cos(2\varphi) \cos(n^* \tau) - \sin(2\varphi) \sin(n^* \tau)) \right. \\ -\frac{1}{2} e (\cos(2\varphi) \cos(2n^* \tau) - \sin(2\varphi) \sin(2n^* \tau)) \\ + e^2 (6 \cos(2\varphi) \cos(n^* \tau) + 11 \sin(2\varphi) \sin(n^* \tau)) \\ + \frac{1}{16} e^3 (\cos(2\varphi) \cos(2n^* \tau) - \sin(2\varphi) \sin(2n^* \tau)) \\ \left. -\frac{1}{48} e^4 (881 \cos(2\varphi) \cos(2n^* \tau) + 959 \sin(2\varphi) \sin(2n^* \tau)) \right] \end{array} \right\}
 \end{aligned}$$

Model

- zkoumání citlivosti Zemi-podobné planety na slapové zahřívání změnou planetárních i orbitálních vlastností
- reologické vlastnosti simulující přenos tepla v Zemi ($a_{\text{vis}} = 5$) a méně efektivní přenos (Venuše, Merkur, Mars: $a_{\text{vis}} = 10 - 15$)
- homogenní vnitřní zahřívání konstatní v čase ($P_{\text{glob}} = 10$ a 20 TW)
- počáteční podmínky odpovídající statisticky rovnovážnému stavu pro dané parametry

	Ra	$\Delta\eta$	h'_{rad}
A	10^8	$\exp(5)$	16.6
B	10^8	$\exp(10)$	16.6
C	10^8	$\exp(10)$	8.3
D	10^8	$\exp(15)$	8.3
E	10^7	$\exp(10)$	8.3

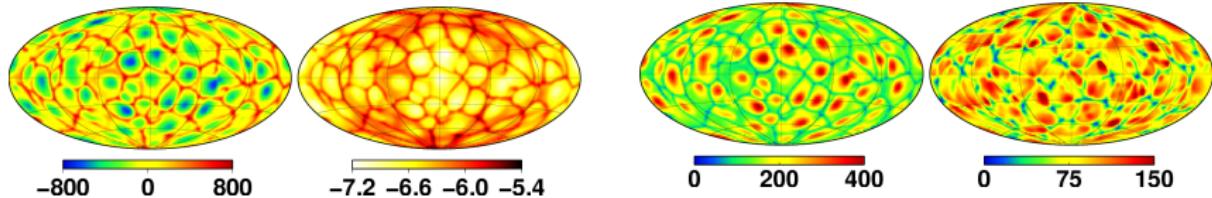
Parametry

	notation	value
physical characteristics and geometry		
mantle thickness	d	3200 km
planet radius	r_t	6400 km
mantle density	ρ_m	4500 kg m^{-3}
core density	ρ_{core}	12000 kg m^{-3}
super-adiabatic temperature contrast	ΔT	2500 K
thermal conductivity	k	$5 \text{ W m}^{-1} \text{ K}^{-1}$
heat capacity	C_p	$1200 \text{ J K}^{-1} \text{ kg}^{-1}$
scaling for volumetric heating	$\frac{k\Delta T}{d^2}$	$1.2 \times 10^{-9} \text{ W m}^{-3}$
viscous flow		
bottom Rayleigh number	Ra	variable, typically 10^8
viscosity parameter	a_{vis}	$5 - 15$
uniform internal heating	h_{rad}	$1 - 2 \times 10^{-8} \text{ W m}^{-3}$
dimensionless internal heating	h'_{rad}	= $8.3 - 16.6$
	$h_{\text{rad}} \frac{d^2}{k\Delta T}$	
visco-elastic response		
orbital period	τ_0	$\in (1, 60) \text{ days}$
eccentricity	e	$\in (0, 0.2)$
spin-orbit resonance		1:1, 3:2
shear modulus	μ	200 GPa
quality factor on CMB	Q_b	$\in (50, 345)$ linear interpolation, $Q_b = 350 - 5\tau_0$
effective viscosity	$\hat{\eta}$	
effective viscosity parameter	\hat{a}_{vis}	$5 - 15$

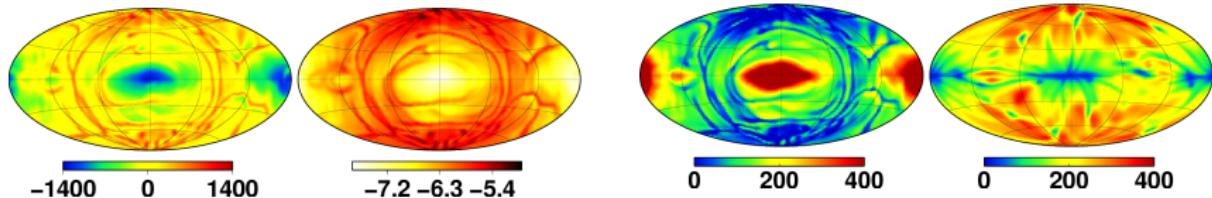
3D rozložení teplot a slapového zahřívání

model A, 1:1 SOR, $e = 0.01$, $\tau_0 = 3$ days

$$\begin{array}{l} t = 0 \text{ Gy}, P_{\text{rad}} = 20 \text{ TW}, P_{\text{tide}} = 105 \text{ TW}, P_{\text{surf}} = 42 \text{ TW}, P_{\text{CMB}} = 22 \text{ TW} \\ \delta T [\text{K}] \quad \log_{10}(h_{\text{tide}} [\text{W/m}^3]) \quad q_{\text{CMB}} [\text{mW/m}^2] \quad q_{\text{surf}} [\text{mW/m}^2] \\ r = 3275 \text{ km} \quad r = 3275 \text{ km} \end{array}$$

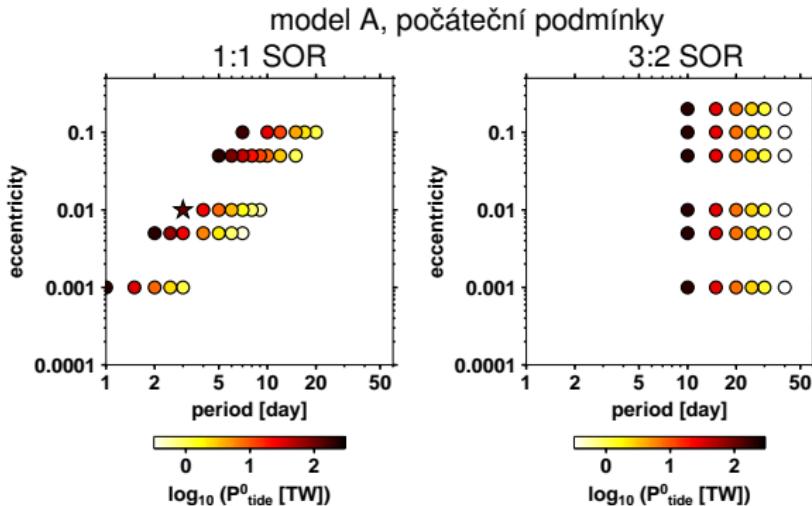


$$\begin{array}{l} t = \Delta t_r, P_{\text{rad}} = 20 \text{ TW}, P_{\text{tide}} = 575 \text{ TW}, P_{\text{surf}} = 110 \text{ TW}, P_{\text{CMB}} = 18 \text{ TW} \\ \delta T [\text{K}] \quad \log_{10}(h_{\text{tide}} [\text{W/m}^3]) \quad q_{\text{CMB}} [\text{mW/m}^2] \quad q_{\text{surf}} [\text{mW/m}^2] \\ r = 3275 \text{ km} \quad r = 3275 \text{ km} \end{array}$$



Globální disipace

- třírozměrné rozložení slapového zahřívání $h_{\text{tide}}(r, \vartheta, \varphi)$ silně závislé na teplotě, excentricitě, rezonanci
- globální disipace $P_{\text{tide}} = \int_V h_{\text{tide}}(r, \vartheta, \varphi) dV$ - spojuje 3D výsledky s používanými parametrizacemi, umožňuje prozkoumat větší parametrový prostor



Globální disipace

- (Zschau 1978, Segatz et al. 1988)

$$P_{\text{tide}} = -\frac{5k_2}{8\pi^2 GR} Q^{-1} \int_0^\tau \int_S \left(\frac{\partial \Theta(R)}{\partial t} \right)^2 dS dt$$

- 1:1 SOR

$$P_{\text{tide}} = -\frac{1}{8} \frac{k_2}{G} (\omega R)^5 \times \\ \left[Q_\omega^{-1} \left(84e^2 - 303e^4 + 366e^6 \right) + \right. \\ \left. Q_{2\omega}^{-1} \left(\frac{1815}{2}e^4 - 3847e^6 + \frac{26597}{6}e^8 \right) \right]$$

3:2 SOR

$$P_{\text{tide}} = -\frac{1}{8} \frac{k_2}{G} (\omega R)^5 \times \\ \left[Q_\omega^{-1} \left(6 - 21e^2 + 501e^4 - \frac{125951}{64}e^6 + \frac{847921}{384}e^8 \right) + \right. \\ \left. Q_{2\omega}^{-1} \left(3e^2 + \frac{159}{4}e^4 + \frac{4035}{64}e^6 + \frac{49}{2}e^8 \right) \right]$$

Globální disipace



$$P_{\text{tide}} = A(R, k_2) Q_\omega^{-1} \omega^5 \zeta(e), \quad \zeta(e) = \zeta_\omega(e) + \frac{Q_{2\omega}^{-1}}{Q_\omega^{-1}} \zeta_{2\omega}(e)$$

- 1:1 SOR

$$\zeta(e)_{\text{Maxwell}} = 84e^2 \left(1 + \frac{201}{112} e^2 - \frac{445}{24} e^4 + \frac{26597}{1008} e^6 \right)$$

- 3:2 SOR

$$\zeta(e)_{\text{Maxwell}} = 6 \left(1 - \frac{13}{4} e^2 + \frac{1389}{16} e^4 - \frac{247867}{768} e^6 + \frac{852625}{2304} e^8 \right)$$

Globální disipace vs. 3D výsledky



$$P_{\text{tide}} = A(R, k_2) Q_\omega^{-1} \omega^5 \zeta(e), \quad \zeta(e) = \zeta_\omega(e) + \frac{Q_{2\omega}^{-1}}{Q_\omega^{-1}} \zeta_{2\omega}(e)$$

reologie →

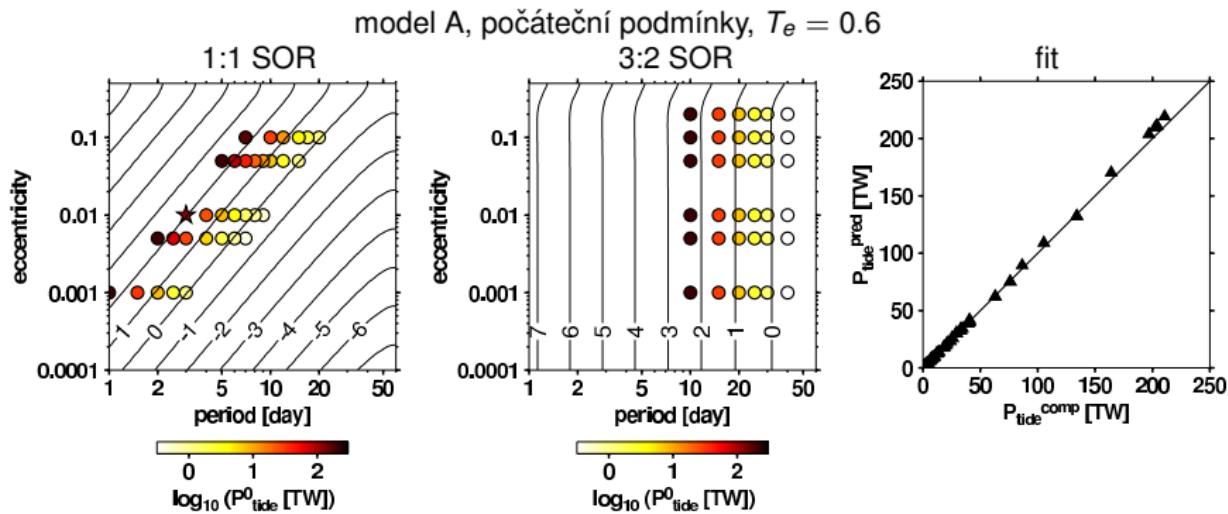
$$P_{\text{tide}} = A Q_b^{-1} \exp \left(a_{\text{vis}} \frac{T_e - T_b}{\Delta T} \right) (\omega)^5 \zeta(e)$$

- charakteristická teplota

$$T_e = T_b - \frac{\Delta T}{a_{\text{vis}}} \ln \left(\frac{1}{V} \int_V \exp \left(a_{\text{vis}} \frac{T_b - T(r, \vartheta, \varphi)}{\Delta T} \right) dV \right)$$

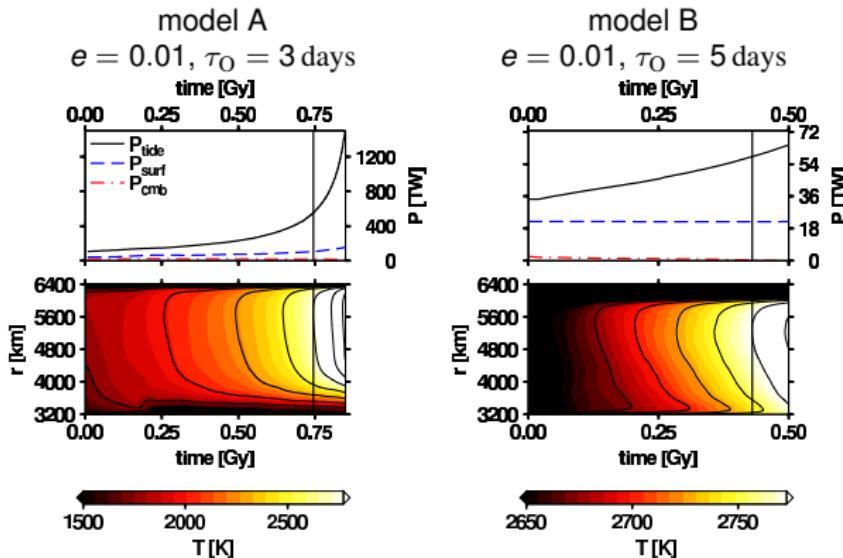
- pro dané teplotní pole, A jediný neznámý parametr (lze získat item z 3D výsleku, $A = 3.9 \times 10^{42} \text{ W s}^5$)

Globální disipace vs. 3D výsledky



Zpětná vazba a termální nestability

- silná zpětná vazba mezi teplotou a slapovým zahříváním díky teplotně závislé reologii
- časová škála pro vznik nestabilit (runaway timescale) Δt_r - čas potřebný k tomu, aby průměrné teplota v jakémkoliv vrstvě byla vyšší než teplota na rozhraní jádro-plášť (jiné definice???)

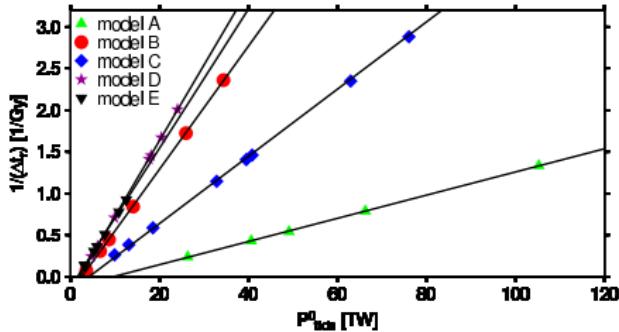


Škálování

- škálování časové škály:

$$\frac{1}{\Delta t_r} = \alpha + \beta P_{\text{tide}}^0$$

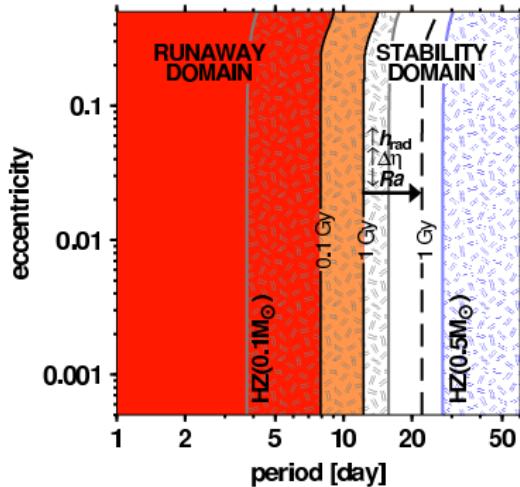
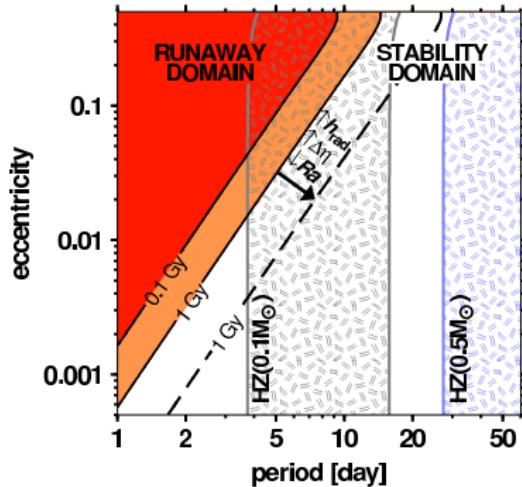
- směrnice β převážně určena počáteční teplotou
- parametr α komplexní chování (závislost na charakteristické teplotě a efektivnosti přenosu tepla)



	Ra	$\Delta\eta$	h'_{rad}	$T_e^{(0)}$	parametrisace $1/\Delta t_r$
A	10^8	$\exp(5)$	16.6	0.60	$1/\Delta t_r = -0.133 + 0.0139 P_{\text{tide}}^0$
B	10^8	$\exp(10)$	16.6	0.94	$1/\Delta t_r = -0.185 + 0.0739 P_{\text{tide}}^0$
C	10^8	$\exp(10)$	8.3	0.84	$1/\Delta t_r = -0.165 + 0.0403 P_{\text{tide}}^0$
D	10^8	$\exp(15)$	8.3	0.93	$1/\Delta t_r = -0.176 + 0.0907 P_{\text{tide}}^0$
E	10^7	$\exp(10)$	8.3	0.92	$1/\Delta t_r = -0.123 + 0.0834 P_{\text{tide}}^0$

Obyvatelnost

- obyvatelné zóny (Selsis et al. 2007), závislost na excentricitě (Barnes et al. 2009)
- využití škálování počáteční slapoře disipace a škálování časové škály



Závěr

- směrnice β podobná pro experimenty s podobnými počátečními podmínkami
- režim podobný deskové tektonice - u Zemi podobných těles v obyvatelné zóně (hvězdy s hmotností $0.1M_{\odot}$) se objevují termální nestability pro rezonanci 1:1 a pro dostatečně velkou excentricitu ($e > 0.02$ a 4 days, $e > 0.2$ a 10 days).
- méně efektivní režimy přenosu tepla - termální nestability vlivem slapů lze pozorovat pro nižší excentricity a vyšší doby oběhu
- rezonance 3:2 - termální nestability jsou téměř nezávislé na excentricitě a objevují se pro oběžné doby nižší než 12 days pro efektivní přenos tepla a pro 22 days pro jednodeskové planety.
- slapové zahřívání není významné pro hvězdy hmotnější $0.5M_{\odot}$ nezávisle na režimu přenosu tepla

Budoucí plány

- škálování

- škálování pro složitější reologie (tlaková závislost, Arrheniův zákon - lze definovat charakteristickou teplotu a charakteristický tlak?)
- nalezení formule pro parametry α a β v závislosti na Rayleighově čísle, teplotní závislosti a radioaktivních zdrojích pro libovolné počáteční podmínky
-

$$\frac{\partial T}{\partial t} = \nabla^2 T - \mathbf{v} \cdot \nabla T + h_{\text{rad}} + h_{\text{tide}}$$

- pomocí průměrování přes objem, Gaussův teorém a nestlačitelnost lze přepsat:

$$\frac{V \partial T_a}{\partial t} = -P_{\text{surf}} + P_{\text{CMB}} + P_{\text{rad}} + P_{\text{tide}}$$

- časová integrace:

$$\frac{V \Delta T_a}{\Delta t_r} = -P_{\text{flux}}(0) \bar{f} + P_{\text{rad}} + P_{\text{tide}}(0) \bar{g}$$

- počáteční podmínky: $P_{\text{rad}} = P_{\text{surf}}(0) - P_{\text{CMB}}(0) = P_{\text{flux}}(0)$

$$\frac{V \Delta T_a}{\Delta t_r} = P_{\text{flux}}(0)(1 - \bar{f}) + P_{\text{tide}}(0, T_e) \bar{g}, \quad T_a \neq T_e$$

-

$$\frac{1}{\Delta t_r} \propto \alpha + \beta P_{\text{tide}}(0), \quad \alpha = \frac{-P_{\text{flux}}(0)(\bar{f} - 1)}{V \Delta T_a}, \quad \beta = \frac{\bar{g}}{V \Delta T_a}$$

Budoucí plány

-

$$\frac{1}{\Delta t_r} \propto \alpha + \beta P_{\text{tide}}(0), \quad \alpha = \frac{-P_{\text{flux}}(0)(\bar{f} - 1)}{V \Delta T_a}, \quad \beta = \frac{\bar{g}}{V \Delta T_a}$$

- pokud $P_{\text{surf}} \gg P_{\text{CMB}}$ a jedná se o jednodeskovou konvekci (a_{vis} vysoké)

$$\alpha = \frac{P_{\text{surf}}(0)(1 - \bar{f})}{\Delta T_a}$$

$$P_{\text{surf}}(0) \propto S_p \frac{k \Delta T}{d} a_{\text{vis}}^{-4/3} Ra_b^{1/3}$$

- pokud $P_{\text{surf}} \gg P_{\text{CMB}}$ a dojde k rychlému přehřátí ($P_{\text{surf}} = \text{konst}$) $\alpha = 0$
- škálování pro parametry \bar{f} , \bar{g} , ΔT_a

Budoucí plány

- desková tektonika na krátkoperiodických planetách
 - napěťově závislá reologie
 - pro planety se velkou slapovou zátěží - napětí vlivem slapů může být větší než napětí díky plášťové konvekci, možnost nastartovat deskovou tektoniku?, nerovnoměrně rozložená desková tektonika? nelineární reologie pro viskoelasticitu?
- nerovnoměrné zahřívání povrchu
 - rovnováha energie (energetická rovnováha na povrchu, nerovnoměrné rozložení intenzity slunečního záření)

