

低金属量原始惑星系円盤における ダストリング形成



共同研究者

E. I. Vorobyov (Univ. of Vienna)

細川隆史 (京都大学)

松木場 亮喜 (京都)







・金属量 10⁻² - 10⁻⁵ Zsunで分裂が激しい

・高金属量(> 0.1 Zsun)では比較的安定

e.g. Tanaka & Omukai 2014, Machida & Nakamura 2015, Chon et al. 2021, RM+22

金属量依存がある原因

ダスト量が違うことでダスト冷却の効き方が 異なるから

ガス-ダスト2流体の効果は分裂の金属量依存性へ影響しないのか? 分裂を抑える?

高密度領域にダストが集積 – 実効的に金属量を上げる

分裂を促進する?

ダストはドリフトでガスより先に降着 – 実効的に金属量を下げる



RM+2022





疑問

ガス-ダスト2流体の効果は円盤分裂にどれほど影響するのか?

やること ガスとダスト2流体の数値計算を行い、原始惑星系円盤の形成と進化を長時間 (~700 kyr) 追跡

ダストの成長やダイナミクスはダスト量に依存する ― タスト-ガス質量比10-2-10-4の範囲で調査 金属量で表すと、1-10⁻² Zsunに相当



→ 他の多次元計算よりも長い











ダストのドリフト運動



・ $\partial P/\partial r < 0$ のとき ダストは向かい風を受ける 内側ヘドリフト運動

 $\partial P/\partial r > 0$ のとき • ダストは追い風を受ける 外側ヘドリフト運動









圧力バンプがあると、その中央にドリフト運動によってダストが集積する ダストリングができるかもしれない

・ $\partial P/\partial r < 0$ のとき ダストは向かい風を受ける 内側ヘドリフト運動

• $\partial P/\partial r > 0$ のとき ダストは追い風を受ける 外側ヘドリフト運動





2次元極座標系 (face-on view), グリッド数 1024x1024, 中心に10 auのシンクセル, 計算領域外縁 104 au

基礎方程式 ガス

- EOC for gas
- EOM for gas

$$\begin{aligned} \frac{\partial \Sigma_{g}}{\partial t} + \nabla \cdot \left(\Sigma_{g} \mathbf{u}\right) &= 0 \\ \frac{\partial}{\partial t} \left(\Sigma_{g} \mathbf{u}\right) + \nabla \cdot \left(\Sigma_{g} \mathbf{u} \otimes \mathbf{u}\right) &= -\nabla P + \Sigma_{g} \mathbf{g} + \nabla \cdot \mathbf{\Pi} - \Sigma_{d,gr} \mathbf{f} \\ \frac{\partial e}{\partial t} + \nabla \cdot (e\mathbf{u}) &= -P(\nabla \cdot \mathbf{u}) - Q + (\nabla \mathbf{u}) : \mathbf{\Pi} \\ \frac{\partial e}{\partial t} + \nabla \cdot (e\mathbf{u}) &= -P(\nabla \cdot \mathbf{u}) - Q + (\nabla \mathbf{u}) : \mathbf{\Pi} \\ \frac{\partial F}{\partial t} + \nabla \cdot (e\mathbf{u}) &= -P(\nabla \cdot \mathbf{u}) - Q + (\nabla \mathbf{u}) : \mathbf{\Pi} \\ \frac{\partial F}{\partial t} + \nabla \cdot (\Sigma_{d,gr} \mathbf{u}) &= -S(a_{max}) \\ \frac{\partial \Sigma_{d,gr}}{\partial t} + \nabla \cdot (\Sigma_{d,gr} \mathbf{v}) &= -S(a_{max}) \\ \frac{\partial \Sigma_{d,gr}}{\partial t} + \nabla \cdot (\Sigma_{d,gr} \mathbf{v}) &= S(a_{max}) \\ \frac{\partial U}{\partial t} \left(\Sigma_{d,gr} \mathbf{v}\right) + \nabla \cdot \left(\Sigma_{d,gr} \mathbf{v} \otimes \mathbf{v}\right) &= \Sigma_{d,gr} \mathbf{g} + \Sigma_{d,gr} \mathbf{f} \end{aligned}$$

• energy eq.

ダスト

- EOC for small d
- EOC for grown
- EOM for grown

$$\cdot (\Sigma_{g}\mathbf{u}) = 0$$

$$) + \nabla \cdot (\Sigma_{g}\mathbf{u} \otimes \mathbf{u}) = -\nabla P + \Sigma_{g}\mathbf{g} + \nabla \cdot \mathbf{\Pi} - \Sigma_{d,gr}\mathbf{f}$$

$$(e\mathbf{u}) = -P(\nabla \cdot \mathbf{u}) - Q + (\nabla \mathbf{u}) : \Pi$$

$$\Rightarrow d\Sigma_{d,sm} + \nabla \cdot (\Sigma_{d,sm}\mathbf{u}) = -S(a_{max})$$

$$\Rightarrow d\Sigma_{d,gr} + \nabla \cdot (\Sigma_{d,gr}\mathbf{v}) = S(a_{max})$$

$$\Rightarrow d\Sigma_{d,gr} \mathbf{v} + \nabla \cdot (\Sigma_{d,gr}\mathbf{v} \otimes \mathbf{v}) = \Sigma_{d,gr}\mathbf{g} + \Sigma_{d,gr}\mathbf{f}$$

$$\begin{pmatrix} \left(\Sigma_{g} \mathbf{u} \right) = 0 \\ + \nabla \cdot \left(\Sigma_{g} \mathbf{u} \otimes \mathbf{u} \right) = - \nabla P + \Sigma_{g} \mathbf{g} + \nabla \cdot \mathbf{\Pi} - \Sigma_{d,gr} \mathbf{f} \\ (e\mathbf{u}) = -P \left(\nabla \cdot \mathbf{u} \right) - Q + \left(\nabla \mathbf{u} \right) : \mathbf{\Pi} \\ \frac{\partial \Sigma_{d,sm}}{\partial t} + \nabla \cdot \left(\Sigma_{d,sm} \mathbf{u} \right) = -S(a_{max}) \\ \frac{\partial \Sigma_{d,gr}}{\partial t} + \nabla \cdot \left(\Sigma_{d,gr} \mathbf{v} \right) = S(a_{max}) \\ \frac{\partial \Sigma_{d,gr}}{\partial t} + \nabla \cdot \left(\Sigma_{d,gr} \mathbf{v} \right) = S(a_{max}) \\ \frac{\partial \Sigma_{d,gr}}{\partial t} \left(\Sigma_{d,gr} \mathbf{v} \right) + \nabla \cdot \left(\Sigma_{d,gr} \mathbf{v} \otimes \mathbf{v} \right) = \Sigma_{d,gr} \mathbf{g} + \Sigma_{d,gr} \mathbf{f}$$





ダストモデル

small dustとgrown dustの2成分に分ける

ダストの運動

small dustはガスにcoupleして運動

grown dustはガスにdecoupleして運動

→ ガスとダストの非一様な分布を作る

drag force $\mathbf{f} = (\mathbf{u} - \mathbf{v})/t_{\text{stop}}, t_{\text{stop}} = \rho_{\text{s}}a/\rho_{\text{g}}c_{\text{s}} \propto a$

ダストのサイズ成長

同サイズのダスト衝突による成長モデル

最大ダストサイズ a_{max} を計算









重力的に不安定なガス雲の崩壊からスタート 3つのモデルで計算

- ・ダスト-ガス質量比:10⁻²,10⁻³,10⁻⁴
- ・ガス雲質量:0.9 Msun
- ・ガス雲のエネルギー比 (熱) / (重力) = 0.7 (回転) / (重力) = 7x10-3
- ・温度は空間一様

10 K (ダスト-ガス質量比 10⁻², 10⁻³) 30 K (ダスト-ガス質量比 10-4)

空間一様10Kの外部輻射場を導入フロア温度

円盤形成後、700 kyrまで計算





ダスト-ガス質量比 10-3





ダストリング形成

ダスト-ガス質量比 10-3







ダスト-ガス比への依存性







ダストリングの長時間進化

ダスト-ガス質量比 10-3 ダスト面密度



多重ダストリングは長時間 (>200 kyr) 残る 内側 (< 100 au) のリングの位置は時間により変化が見られる







・ガスバンプの位置とダストリングの位置が一致



・ 複数のダストリングが形成

・各々のダストリングの質量 10-100 MEarth
 ガス惑星形成に必要な固体コア質量 5-8 MEarth
 低金属量環境における惑星形成の可能性





Lin M.-K. (2015)

m=1の腕(tightly winding)が背景場と角運動量を 交換することによって発達する不安定を発見

解析的にも数値的にも証明する



数值実験

中心星輻射をオフにして円盤の 温度勾配を無くす





ダストリング形成

√ ダスト-ガス質量比 10-2, 10-3でダストリングが形成 特に質量比10-3では、多重ダストリングが見られた リングのダスト質量 >10 MEarth ガス惑星形成の可能性

中心星輻射をオフにするとダストリング形成は見られない \checkmark バンプ構造は、m=1の腕(tightly winding)と背景場の 角運動量の交換で保たれているかもしれない

今後の課題 観測との比較 いつまでダストリングは残る? 数Myrの円盤のリングは説明できる?

円盤の形成、円盤が自己重力不安定な時期を経て安定化するまでの長時間(~700 kyr)計算した

