# 木星大気の雲対流の数値計算

杉山 耕一朗(宇宙研), 中島 健介(九大理), 小高 正嗣(北大理), 倉本 圭(北大理), 林 祥介(神戸大理)

2015/07/09

目次

- ・はじめに
  - 木星大気概観
  - 研究の目的
  - 木星の雲対流の見どころ(地球大気との違い)
- ・モデルの概要&計算設定
- ・結果
  - 標準実験の結果
  - パラメタ実験の結果
- ・ 議論: 間欠性のメカニズム
- ・まとめ

### はじめに

### 木星:雲に覆われた惑星

- 明るい「帯」と暗い「縞」によって特徴付けられる.
- 白斑や大赤斑といった多くの渦が見られる.
- 縞の中には白く輝く活発な積雲が観測される.
- 雲の模様の変動はそれなりに観測されているが, 雲の下の 大気の鉛直構造はよくわかっていない.



NASA Photojournal PIA02863 (http://photojournal.jpl.nasa.gov/animation/PIA02863)

大気の鉛直構造(理論的予想)

- 鉛直一次元の熱平衡計算(ECCM)によって推定
  - 断熱的に上昇する気塊中の化学熱平衡を仮定することで、
     平均的な温度・物質分布を得る



## 大気の鉛直構造

- ・ ガリレオプローブによる 1 点観測
- ・バルク組成
  - N/H & S/H<sup>~</sup> 3 solar, O/H<sup>~</sup>不明
- ・ 大気上部は非常に乾燥
- ・ 代表性は疑問
  - 雲のない領域(ホットスポット)を観測





### 大気の鉛直構造(地上観測)

・ サブミリ波観測

b

rightness Temperature (K)

300

200

100

0.05

0.1

0.5

- 波長を選べば比較的深い所が探れる
- アンモニア蒸気の鉛直分布
  - 0.6 bar < p < 2 bar において,太陽組成の半分以下
- 熱平衡で説明するのは難しい. .
  - 1 個の H<sub>2</sub>S が 10 個の NH<sub>3</sub>を 消費する化学反応?



対流雲

- 会対流は大気構造の決定 に大きな役割を果たす可 能性がある。
- ・ 背の高い対流雲の存在
   p > 3 bar から雲が発達
- ・ 雷発光を伴う
- ・ 時間・空間スケール
  - 平均寿命 3.5 日
  - 1000~4000 km





ガリレオ探査機が大赤斑の北西で観測した対 流雲の擬似カラー画像.対流雲のスケールは 約 1000 km (Vasavada and Showman, 2005)

### 雲対流と成層構造

- 木星型惑星の雲対流の特徴
  - 複数凝結性成分 (H<sub>2</sub>O, NH<sub>3</sub>, H<sub>2</sub>S)
  - 主成分(乾燥成分)の平均分子量
     << 凝結成分の分子量</li>
- 複数成分の凝結によって複雑な 成層構造が実現する可能性.
  - 凝結に伴う潜熱の放出と降水に
     伴う平均分子量変化は、安定成層
     を強化する向きに働く.
  - 凝結高度をまたぐような鉛直流は抑 制される可能性がある.
  - ⇒ 大気構造に影響



成層構造. Sugiyama et al. (2006) より

## 本研究の目的

- 地球大気と同様に、雲対流は大気構造の決定に大きな 役割を果たす可能性がある。
- しかし、木星大気における雲対流と平均的大気構造との関係については未だ明らかとなっていない。
  - 観測的にあまり制約されていない.
  - 従来の雲の数値シミュレーションでは、簡略化かつ恣意的な 初期条件の下で発達する1つの雲の発達を調べたにすぎな い(i.e., Yair et al., 1992, 1995; Hueso and Sanchez-Lavega, 2001).
- そこで、H<sub>2</sub>OとNH<sub>3</sub>の凝結およびNH<sub>4</sub>SH生成反応を考慮した数値流体モデルを開発し、雲の生成消滅が繰り返された結果として決まる統計的平衡状態での大気構造を調べる.

# モデルの概要&計算設定

### 木星用雲解像モデル(数値流体モデル)開発

・ 雲解像モデル

- 解くべき式: 運動方程式, 熱力学の式, 凝結成分の保存式
- 困難さ: 地球用の数値モデルをそのまま適用できない
  - 複数の凝結性成分を考慮することが本質的に重要 (Sugiyama et al., 2006)
    - ・H<sub>2</sub>O, NH<sub>3</sub>の凝結
    - ・ NH<sub>3</sub> + H<sub>2</sub>S → NH<sub>4</sub>SH の化学反応
- 定式化から離散化・プログラミングまで独自に実行.
   (Sugiyama et al., 2009, 2011, 2014)
  - プログラムの規模:約2万行
  - 数値モデルはオープンソースとして Web 上で公開

モデルの概要

- 複数凝結成分を考慮した雲解像モデル
  - deepconv (http://www.gfd-dennou.org/library/deepconv/)
- 準圧縮方程式系 (Klemp and Wilhelmson, 1978)
  - 運動方程式,連続の式,熱の式,物質の保存式
    - ・ 熱の式: 潜熱と反応熱を考慮
    - ・物質の保存式:3種類の凝結性成分と3種類の凝結物
- ・ 放射過程は簡略化
- · 雲微物理過程

- 暖かい雨のパラメタリゼーション(Kessler, 1969).



### モデルの定式化

· 状態方程式

$$\rho = \frac{p}{R_d T} \left( \frac{1/M_d}{1/M_d + \sum q_v/M_v} \right) \left( 1 + \sum q_v + \sum q_c + \sum q_r \right) = \frac{p_0 \pi^{c_{vd}/R_d}}{R_d \theta_v} \quad \left( \theta_v = \frac{\theta}{\left( \frac{1/M_d}{1/M_d + \sum q_v/M_v} \right) \left( 1 + \sum q_v + \sum q_c + \sum q_r \right)} \right)$$

· 運動方程式

$$\frac{\partial u}{\partial t} = -\left(u\frac{\partial u}{\partial x} + w\frac{\partial u}{\partial z}\right) - c_{p_d}\bar{\theta_v}\frac{\partial \pi}{\partial x} + Turb.u$$

$$\frac{\partial w}{\partial t} = -\left(u\frac{\partial u}{\partial x} + w\frac{\partial u}{\partial z}\right) - c_{p_d}\bar{\theta_v}\frac{\partial \pi}{\partial z} + Turb.w + g\left(\frac{\theta}{\bar{\theta}} + \frac{\sum q_v/M_v}{1/M_d + \sum \bar{q_v}/M_v} - \frac{\sum q_v + \sum q_c + \sum q_r}{1 + \sum \bar{q_v}}\right)$$
**E力**方程式

$$\frac{\partial \pi}{\partial t} = -\frac{\overline{C_s^2}}{c_{p_d} \bar{\rho} \bar{\theta_v}^2} \frac{\partial}{\partial x_j} (\bar{\rho} \bar{\theta_v} u_j)$$

$$\frac{\partial \theta}{\partial t} = -\left(u\frac{\partial \theta}{\partial x} + w\frac{\partial \theta}{\partial z}\right) - w\frac{\partial \bar{\theta}}{\partial x} + \frac{L}{c_{p_d}\bar{\pi}}\left(CN_{vc} - EV_{cv} - EV_{rv}\right) \\ + \frac{1}{\bar{\pi}}\left(Q_{rad} + Q_{dis}\right) + Turb.\bar{\theta} + Turb.\theta$$

・ 凝縮性成分の保存式

 $\frac{\partial q_v}{\partial t} = -\left(u\frac{\partial q_v}{\partial x} + w\frac{\partial q_v}{\partial z}\right) - w\frac{\partial \bar{q_v}}{\partial x} - (CN_{vc} - EV_{cv} - EV_{rv}) + Turb.q_v + Turb.\bar{q_v},$  $\frac{\partial q_c}{\partial t} = -\left(u\frac{\partial q_c}{\partial x} + w\frac{\partial q_c}{\partial z}\right) + (CN_{vc} - EV_{cv} - CN_{cr} - CL_{cr}) + Turb.q_c,$  $\frac{\partial q_r}{\partial t} = -\left(u\frac{\partial q_c}{\partial x} + w\frac{\partial q_c}{\partial z}\right) + (CN_{cr} + CL_{cr} - EV_{rv}) + \frac{\partial}{\partial z}(\bar{\rho}V_tq_r) + Turb.q_r$ 

変数		上付き添え字
p: 圧力	R: 気体定数	- 平均成分
π: 無次元圧力	M: 分子量	
T: 温度	$c_p$ : 比熱	
θ:温位	$C_s$ : 音速	下付き添え字
$\theta_v$ : 仮温位	V <sub>l</sub> : 雨の落下速度	d: 乾燥成分
u: 水平風速	L: 潜熱	v: 凝縮成分気体
w: 鉛直風速	Turb: 乱流拡散項	<i>c</i> : 雲
q: 混合比	$Q_{rad}$ : 放射加熱項	r: 🕅
$\rho$ : 密度	$Q_{dis}$ : 散逸加熱項	

### 系の設定

- 以下がバランスすることで 実現する大気構造を調べる
  - 内部熱源による上向き 熱フラックス
  - 雲対流による熱輸送
  - 正味の放射冷却



系の設定

内部熱源 ⇒ 下部境界で温度•混合比を固定 放射冷却 ⇒ 大気上部で一様冷却



- 計算領域
  - 1024 km x 500 km
  - 解像度 2 km (水平・鉛直ともに)

#### 境界条件

- 水平: 周期境界条件
- 鉛直:応力なし,w=0
- 上部境界; 断熱壁
- 下部境界:温度と混合比を固定

#### 冷却率 Q

- -0.01 K/day (標準)
- 大気成分
  - 乾燥成分気体: H<sub>2</sub>, He,
  - 凝縮成分気体: H<sub>2</sub>O, NH<sub>3</sub>, H<sub>2</sub>S
  - 太陽組成 (Grevesse et al., 2005) の 1, 3, 10 倍

### 初期温度

- 対流圏界面までは乾燥断熱源率に
   従う温度分布.
- 対流圏界面より上空は温位一定.

# 計算結果

### Q = -0.01 K/day & 太陽組成の1倍



### 対流活動の時間変化

- 対流活動は定常的でなく準周期的
  - おおよそ 40 日周期

H<sub>2</sub>O

- 活発な雲対流が生じる時期を活発期(A), それ以外を静穏期 (Q)と名付ける.
- 仮温位は活発期に急激に増加、静穏期に緩やかに減少、



### 雲の発達(1)



### 雲の発達(2)



### 雲の発達(3)

- NH₄SH の雲が発生するよう
   になってしばらくすると、より
   活発な H₂O 雲が局所的に
   発生.
  - H<sub>2</sub>O 雲の雲底高度は前の
     時刻に比べて低くなる.
  - 凝結性成分気体の分布は ほぼ水平方向に一様.
    - NH<sub>3</sub> LCL と NH<sub>4</sub>SH LCL を またぐような鉛直混合は依 然として弱い



### 雲の発達(4)

- H<sub>2</sub>Oの凝結を伴う活発な
   対流が発生.
- ・ 雲対流層: 狭い上昇域と広
   い下降域
  - H<sub>2</sub>O LCL が対流運動に対 する境界として作用.
    - H<sub>2</sub>O LCLをまたぐ鉛直混
       合は弱い
    - 上昇流は NH<sub>3</sub> LCL と NH₄SH LCL を貫入



### 平均的大気構造

- · 凝結物と蒸気の鉛直分布は ECCM の結果とは異なる
  - H<sub>2</sub>O と NH<sub>4</sub>SH の凝結物が NH<sub>3</sub> 持ち上げ凝結高度(LCL)
     より上空に存在
  - NH<sub>3</sub>とH<sub>2</sub>S 蒸気の混合比は, それぞれの LCL ではなく, H<sub>2</sub>O LCL より減少を開始
  - これらの特徴は、活発期の強い鉛直輸送に起因



# **凝結性成分の存在度に対する依存性** Q = -0.1 K/day (CPU 時間短縮のため)

# 凝結性成分に対する依存性

- 一連の計算結果の定性的特徴は標準実 験のそれと整合的。
  - 準周期的な対流活動の周期は大気深部 での H<sub>2</sub>O <u>蒸気の存在量に概ね比例</u>.

•

	deep abundances (solar)	period (day)	ratio
R10	1	9	1
R10S3	3	19	2.1
R10S1	10	139	16



# 議論:なぜ間欠的か?





### 活発期 ⇒ 静穏期



### 開始・終了の条件

- 活発期のトリガー: H<sub>2</sub>O LCL を超えて落下する H<sub>2</sub>O凝縮物
  - H<sub>2</sub>O の再蒸発によって H<sub>2</sub>O LCL より下で流れが駆動
     ⇒ H<sub>2</sub>O に富む気塊を雲対流層まで 持ち上げられる

活発期の終了:潜在不安定の解消

- 対流不安定の指標(A)は静穏期に
   増加,活動期に急激に減少.
- 活動期の終了時点でA=0.





## 間欠性の周期

.

- 活発期で積雲が続けざまに生じるのは, 活発期開始時の大気構造が,下層の H<sub>2</sub>O に富む気塊に対して,潜在不安定である ため.
- 積雲の潜熱加熱によって,放射冷却で 瞬時に解消できないほど,雲層の温度は 上昇.
- 間欠性の周期は、温度上昇を冷却率に よってわり算することによって得られる時 間に概ね等しい。
  - そのような大気構造になるのは,雲底下の大気が膨大,かつ,上から冷やされる系であるため.





まとめ

- 木星大気の「平均的」な大気構造を調べることを目的とした、長時間の雲対流の数値計算を実施。
- H<sub>2</sub>O 凝結高度から対流圏界面にまで達する強い積雲が
   間欠的に発生する
  - 間欠性の周期は概ね凝結性成分の存在度に比例.
- 活発期には H<sub>2</sub>O 凝結高度が, 静穏期には NH<sub>3</sub> 凝結高度と NH<sub>4</sub>SH 生成高度が, 対流運動に対する境界として 働きうる
- 強い積雲に伴う鉛直輸送によって、雲と凝結成分気体の 鉛直分布は鉛直一次元の熱平衡計算の結果から変化し うる。
  - 凝結成分気体の分布はそれぞれの凝結高度ではなく H<sub>2</sub>O 凝結 高度から高度と共に減少
  - H<sub>2</sub>O と NH<sub>4</sub>SH の 雲粒が対流 圏界 面まで 上昇

まとめ

- NH<sub>3</sub> 蒸気の鉛直分布は従来の電波観測で得られた分布と
   整合的
  - 観測: NH<sub>3</sub> 凝結高度よりも深い領域の 0.6 bar おいて NH<sub>3</sub> 混合比の平均値が太陽組成の約半分
  - 雲層内で NH<sub>3</sub> 蒸気と凝結性成分気体に乏しい気体の鉛直 混合によって説明可能.
  - H<sub>2</sub>O 存在度はガリレオプローブの結果と整合的でない
    - 大気深部まで非常に少ないというガリレオプローブの観測結
       果は再現されなかった.
    - ガリレオの観測した乾燥した状態を説明するためには、雲対
       流以外の効果(例えば全球規模の擾乱)を考慮する必要があるだろう。

### まとめ

- 積雲が間欠的に生じるメカニズム
  - 上から冷やされる系
  - 活発期の開始時:潜在不安定 & H<sub>2</sub>O 凝結高度
     より下方への雨の落下がトリガー
  - 活発期の終了時:潜在不安定の解消
  - 活発期の雲が続けざまに生じる結果,雲層の温 度は上昇.
  - 温度上昇分を放射冷却で緩和すると、次の活発 期へ。
  - 現実の木星・土星では、積雲活動に関係すると 考えられている数年から数十年スケールの変 動が見られる。このような現象のメカニズムを考 察する手がかりになるかもしれない。



2010.11.24 (disturbance)

Pérez-Hoyos et al., 2012

С