第1章 モデルの概要

1.1 系の設定と基礎方程式

 $_3$ 次元球殻上の $_3$ 次元球殻上の $_3$ 次元球殻上の大気大循環モデル DCPAM $_5$ を用いて数値実験を行った。

DCPAM の力学過程で用いられている基礎方程式は以下の通りである。

$$\frac{\partial \pi}{\partial t} + v_H \cdot \nabla_{\sigma} \pi = -D - \frac{\partial \dot{\sigma}}{\partial \sigma},\tag{1.1}$$

$$\frac{\partial \Phi}{\partial \sigma} = -\frac{RT_v}{\sigma},\tag{1.2}$$

$$\frac{\partial \zeta}{\partial t} = \frac{1}{a} \left(\frac{1}{1 - \mu^2} \frac{\partial V_A}{\partial \lambda} - \frac{\partial U_A}{\partial \mu} \right) + \mathcal{D}[\zeta], \tag{1.3}$$

$$\frac{\partial D}{\partial t} = \frac{1}{a} \left(\frac{1}{1 - \mu^2} \frac{\partial U_A}{\partial \lambda} \right) - \nabla_{\sigma}^2 (\Phi + R\bar{T}\pi + KE) + \mathcal{D}[D], \tag{1.4}$$

$$\frac{\partial T}{\partial t} = -\frac{1}{a} \left(\frac{1}{1-\mu^2} \frac{\partial UT'}{\partial \lambda} + \frac{\partial VT'}{\partial \mu} \right) + T'D - \dot{\sigma} \frac{\partial T}{\partial \sigma}$$

$$+ \kappa T_v \left(\frac{\partial \pi}{\partial t} + v_H \cdot \nabla_\sigma \pi + \frac{\dot{\sigma}}{\sigma} \right) + \frac{Q}{C_v} + \mathcal{D}[T] + \mathcal{D}'[v], \tag{1.5}$$

$$\frac{\partial q}{\partial t} = -\frac{1}{a} \left(\frac{1}{1 - \mu^2} \frac{\partial U_q}{\partial \lambda} + \frac{\partial V_q}{\partial \mu} \right) + qD - \dot{\sigma} \frac{\partial q}{\partial \sigma} + S_q + \mathcal{D}[q]. \tag{1.6}$$

ここで、それぞれ、連続の式 (1.1)、静水圧の式 (1.2)、運動方程式 (1.3), (1.4)、熱力学の式 (1.5)、水蒸気の式 (1.6) の式である。各記号の意味は 1.1 に記した。

放射過程には地球用放射モデルを用いている。紫外・可視光・近赤外 $(2600-57142.85\,\mathrm{cm}^{-1})$ は $1000-57142.85\,\mathrm{cm}^{-1}$ を 11 バンドに分割 (Chou and Lee, 1996) し、 δ -Eddington 近似した放射伝達方程式により計算をする (Toon et~al., 1989)。 H_2O の透過率は Chou and Lee (1996) による k 分布法のパラメータを利用して計算する。雲の消散係数、単一散乱アルベド、非対称因子は Chou et~al. (1998) の値を使用する。レイリー散乱係数と O_3 の吸収係数は Chou and Lee (1996) の値を使用する。赤外 $(0-3000\,\mathrm{cm}^{-1})$ は Chou et~al. (2001) に従って 9 バンドに分割し、散乱を無視した放射伝達方程式により計算する。 H_2O , CH_4 , N_2O の透過率は Chou et~al. (2001) の方法に基づき計算し、 CO_2 の低高度の透過率は Chou et~al. (2001)、高高度の透過率は Chou and Kouvaris (1991) の方法に基づいて、 O_3 の透過率は Chou and Kouvaris (1991) の方法に基づいて計算する。雲の消散係数、単一散乱アルベド、非対称因子は Chou et~al. (2001) の値を使用する。

サブグリッドスケールの混合・凝縮に関して、乱流混合は Mellor and Yamada level 2.5 (Mellor

表 1.1: 記号表

 φ,λ 緯度経度 $\sigma := p/p_s$ σ 座標高度 $\zeta \coloneqq \frac{1}{a} \left(\frac{1}{1 - \mu^2} \frac{\partial V}{\partial \lambda} - \frac{\partial U}{\partial \mu} \right)$ 渦度 時間 $\pi := \ln[p_s]$ $\zeta \coloneqq \frac{1}{a} \left(\frac{1}{1 - \mu^2} \frac{\partial U}{\partial \lambda} + \frac{\partial V}{\partial \mu} \right) \quad$ **発散** 気温 T u,v 東西·南北風速 比湿 q 惑星半径 $(U,V) := (u\cos\varphi, v\cos\varphi)$ $\Phi := gz$ ジオポテンシャル高度 水平拡散

 $\sigma \coloneqq \frac{\partial \sigma}{\partial t} \equiv \frac{\partial \sigma}{\partial t} + \frac{u}{a \cos \phi} \frac{\partial \sigma}{\partial \lambda} + \frac{v}{a} \frac{\partial \sigma}{\partial \phi} + \frac{\partial \sigma}{\partial \sigma} \mathcal{D}'[v] \quad \mathbf{P}_{\mathbf{R}_{\mathbf{A}}}^{\mathbf{R}_{\mathbf{A}}}$

and Yamada, 1982) を使用する。また、Manabe et al. (1965) の乾燥対流調節スキームを用い、積雲 対流調節に関しては Relaxed Arakawa-Schubert (Moorthi and Suarez, 1992) を使用する。

雲に関しては、移流・乱流混合・凝結による生成、時定数による消滅を考慮して雲水混合比を予 報する。惑星表面はスラブオーシャンであるとして、表面温度を計算する。

実験設定 1.2

実験で用いたモデルパラメータの値を、表 1.2 に示す。本研究で行う計算の水平分解能は、三角 形切断の T_{42} に対応する、 128×64 であり、鉛直座標には σ 座標系を用い、その層数は 26 である。 表 1.3 に示す太陽定数で実験を行った。以後、各実験で与えた太陽定数の値に、S を前置したも のを実験名とする。

初期状態は、どの太陽定数においても、静止・等温 (280 K)・比湿は o で一様とした。

表 1.2: モデルパラメータの値

モデルパラメータ	 値
惑星半径	$a = 6.37 \times 10^7 \mathrm{m}$
自転角速度	$\omega = 7.292 \times 10^{-5} / \mathrm{s}$
重力加速度	$g = 9.8 \mathrm{m/s^2}$
乾燥空気の気体定数	$R_n = 287.1 \mathrm{J/kg/K}$
水蒸気の気体定数	$R_v = 461.5 \mathrm{J/kg/K}$
乾燥空気の定圧比熱	$c_{pn} = 1004 \mathrm{J/kg/K}$
水蒸気の定圧比熱	$c_{pv} = 1810\mathrm{J/kg/K}$
乾燥空気の分子量	$m_n = 28.96 \times 10^{-3} \mathrm{kg/mol}$
水蒸気の分子量	$m_v = 18.02 \times 10^{-3} \mathrm{kg/mol}$
水の潜熱	$L = 2.50 \times 10^6 \mathrm{J/kg}$
海のアルベド	A = 0.1

表 1.3: 実験リスト

実験名	太陽定数 S [W/m²]	雲時定数 [s]	積分期間 [年]	計算結果を示す年度 [年度]
S1366	1366	13500	50	41
S1500	1500	13500	20	11
S1600	1600	13500	20	11
S1800	1800	13500	20	11
S2000	2000	13500	30	21