表 1.1: 記号表

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。

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 (1.6) の式は以下の通りである。各記号の意味は表 1.1 に記した。

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

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

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

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

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

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

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

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 cm⁻¹) は

表 1.2: モデルパラメータの値

モデルパラメータ	
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

 $1000-57142.85\,\mathrm{cm}^{-1}$ 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、 O_3 の透過率は Chou et~al. (2001) の値を使用する。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??? 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、定数時定数による消滅を考慮して雲水混合比を予報する。

1.2 実験設定

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。

表 1.3: 実験を行った太陽定数の値

太陽定数 S [W/m ²]	1300	1500	1600	1800	2000
積分期間 [年]	50	2 0	2 0	2 0	30
熱輸送を計算するのに利用した年度 [年度]	41	11	11	11	21

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。