佐藤健介 山崎孝治 (北大・地球環境)

1. 背景

近年、様々な研究により Hadley 循環が強化さ れていることが示されている。Mitas and Clement (2005) は、再解析データ (ECMWF 再解析データ ERA40、NCEP/NCAR 再解析データ、NCEP-DOE AMIP-2 再解析データ)、モデル (SST を外部強制と して与えた Comunity Atomospheric Model による 計算結果)、ゾンデ観測データ (Geophysical Fluid Dynamics Laboratory Atmospheric Circulation Tape Library) により、冬(12,1,2月:DJF) 子午面質量 流線関数の最大値の経年変動を調べた。その結果 は再解析データ、モデルにおいて Hadley 循環には 強化のトレンドが存在することを示していた。ま た、Tanaka et al. (2004) は、子午面流線関数の最 大値ではなく東西平均した 200hPa 面速度ポテン シャルの極値を Hadley 循環の強さの指標とし、そ の振る舞いを NCEP 再解析データにより調べた。 その結果は DJF の Hadley 循環強化を示唆するも のだった。また、夏(6,7,8月:JJA)においては 顕著なトレンドは見られなかった。

Hadley 循環強化は様々なデータ、指標で示され ているが、この Hadley 循環強化の力学的側面を調 べた研究はない。本研究の目的は、Hadley 循環の 満たすべきバランスを調べることで、Haldey 循環 強化がどのような変化によりもたらされているの かを考察することである。

2. 方法

2.1 データ

本研究ではECMWF (European Centre for Medium-Range Weather Forecasts) 40-year 再解析データを 用いた。水平解像度 2.5°×2.5°、鉛直 23 層、6 時間毎のデータである。また期間は 1957 年 9 月 ~2002 年 8 月の 45 年間である。

2.2 診断式の導出

本研究で用いた方程式は次のように導出した。熱 帯域でのスケーリングを行い東西平均した運動方 程式、熱力学方程式、連続の式は次の通りである。

$$\frac{\partial \overline{[u]}}{\partial t} - f\overline{[v]} = \alpha_x \tag{1}$$

$$f\overline{[u]} + \frac{1}{a}\frac{\partial\overline{[\Phi]}}{\partial\phi} = 0$$
 (2)

$$\frac{\partial \overline{[T]}}{\partial t} + \overline{[\omega]} \frac{\partial \overline{[T]}}{\partial p} - \frac{\kappa}{p} \overline{[\omega][T]} = \alpha_T$$
(3)

$$\frac{\partial \overline{[\Phi]}}{\partial p} = -\frac{R}{p}\overline{[T]} \tag{4}$$

$$\frac{1}{a\cos\phi}\frac{\partial\overline{[v]}\cos\phi}{\partial\phi} + \frac{\partial\overline{[\omega]}}{\partial p} = 0$$
(5)

ここで、[] は東西平均、 – は月平均、 a は地球半径、f はコリオリパラメータ、R は地球半径 である。また、 C_p を定圧比熱とすると κ は R/C_p を表している。 α_x, α_T は次式のように定義した。

$$\alpha_x = \overline{[X]} - \frac{1}{a\cos\phi} \frac{\partial}{\partial\phi} \left(\overline{[u^*v^*]} \right) \cos\phi \tag{6}$$

$$\alpha_T = \frac{\overline{[Q_1]}}{C_p} - \frac{1}{a\cos\phi} \frac{\partial}{\partial\phi} \left(\overline{[\nu^* T^*]} \right) \cos\phi \tag{7}$$

X は摩擦項、 Q_1 は非断熱加熱、* は東西平均から のズレを表している。子午面質量流線関数 χ を次 のように定義した。

$$\overline{[\nu]} = \frac{1}{\cos\phi} \frac{\partial\chi}{\partial p} \tag{8}$$

$$\overline{[\omega]} = -\frac{1}{a\cos\phi}\frac{\partial\chi}{\partial\phi} \tag{9}$$

(1) 式 と (3) 式の時間変化項を (2) 式と (4) 式を使い消去することで、求める方程式が得られる。

$$f^{2}\frac{\partial^{2}\chi}{\partial p^{2}} + \frac{R}{a^{2}p}\left\{\left(\frac{\partial N^{2}}{\partial \phi} + N^{2}\tan\phi\right)\frac{\partial\chi}{\partial \phi} + N^{2}\frac{\partial^{2}\chi}{\partial \phi^{2}}\right\}$$
$$= \frac{R}{ap}\cos\phi\frac{\partial\alpha_{T}}{\partial \phi} - f\cos\phi\frac{\partial\alpha_{x}}{\partial p}(10)$$

ここで N² は安定度であり次式で表される。

$$N^{2} = \frac{\kappa[\overline{T}]}{p} - \frac{\partial[\overline{T}]}{\partial p} = -\frac{\partial\theta}{\partial p} \left(\frac{p}{p_{s}}\right)^{\kappa}$$
(11)

また、本研究では摩擦項 [X] が次の形であると仮 定した。

$$\overline{[X]} = \begin{pmatrix} -f_r \exp\left[\frac{p-1000}{100}\right]\overline{[u]} & (p > 700\text{hPa})\\ 0 & (p < 700\text{hPa}) \end{pmatrix}$$

$$f_r = 1.5 \times 10^{-5} \tag{13}$$

2.3 非断熱加熱

*Q*₁、*Q*₂ は Yanai et al. (1973) に従い定義した。 *Q*₁ は乾燥静的エネルギー *s* を全微分することによ り求めた。

$$Q_{1} = \frac{ds}{dt} = \frac{d}{dt} \left(C_{p}T + \Phi \right)$$
$$= Q_{R} + L(c - e) - \frac{\partial}{\partial p} \langle \ddot{s}\omega^{"} \rangle \qquad (14)$$

ここで、 Q_R は放射による加熱、 L は単位質量当 たりの凝結による潜熱、c は単位質量当たりの空 気に含まれる凝結量、e は単位質量当たりの空気 に含まれる再蒸発量、 $\langle \rangle$ はデータの格子内での平 均、"は格子内平均からのズレを表している。主 に潜熱放出による項からなる Q_2 は、-Lq を全微 分することにより求めた。

$$Q_{2} = -\frac{dLq}{dt}$$
$$= L(c-e) + L\frac{\partial}{\partial p} \langle q^{"} \omega^{"} \rangle \qquad (15)$$

ここで、q は比湿 を表している。さらに、本研究 では Q_d を Q_1 と Q_2 の差として定義した。 Q_d は 主に放射熱による項からなっている。

$$Q_d = Q_1 - Q_2$$

= $Q_R - \frac{\partial}{\partial p} \langle h^{"} \omega^{"} \rangle$ (16)

h は湿潤静的エネルギー (*s* + *Lq*) である。

2.4. 計算結果の再現性

本研究では、 Q_2 , Q_d , N^2 , $\overline{[v^*T^*]}$, $\overline{[u^*v^*]}$, X に様々 に操作したデータを与え (10) 式により χ を計算す ることで、各パラメータと Hadley 循環強化の関係 を調べる。様々な実験を行う前に、各パラメータ に操作をしていないデータを与え、(10) 式による 計算結果が観測値((8) 式を積分し求めた χ をこう 呼ぶ)を再現しているかを調べた。この結果が図 1, 2 である。

図1はDJFにおいて12.5°S-7.5°Nの範囲に、 JJAにおいて equator-15°Nの範囲に上昇流が存在 することを示している。また、DJFにおいて7.5°N-30°Nの範囲に、JJAにおいて30°S-equatorの範囲 には下降流が存在する。JJAにおいて下降流域が 上昇流域より広いところ、DJFにおいて上昇流域 と下降流域が同じ広さを持っているところ、DJF の下層等、(10)式により計算された Hadley 循環の 形は観測値によるものとよく似ている。さらに、 Meridional stream function (climatology)



図 1: 子午面質量流線関数の気候値 (1958-2002)。上段 は観測値、下段は (10) 式での計算結果である。単位は 10⁴kg/(s³·yr)。



図 2: Hadley 循環の強度 (DJF においては χ の最大値、 JJA においては最小値)。ぞれぞれ (10) 式の計算結果 (線)、 観測値 (破線) である。 単位は kg/(s³ · yr)。

Hadley 循環の強度(DJFにおいては子午面流線関数の最大値、JJAにおいては最小値)も、JJAにおいての1970年までの不一致をのぞき、(10)式による計算結果は観測値によるものを良く再現している(図2)。以上の結果より、(10)式による計算はHadley 循環を正確に再現すると考える。

DJFの Hadley 循環はデータの全期間において強 化しており、このことは Mitas and Clement (2005) の結果と一致している (図 2)。いくつかある鋭い ピーク (JJA:1973, DJF:1973,1983,1998) は El Nino によるものである。

2.5 実験方法

本研究では (10) 式を使い次のような実験を行った。

- 注目するパラメータ(Q₂, Q_d, N², [v*T*], [u*v*],
 X)を決め、そのパラメータ以外のパラメータに気候値を代入し χ を計算する。(実験 1)
- 注目する場所(子午面内での)を決め、その 場所以外の場所のパラメータには気候値を 代入し*x*を計算する。(実験 2)
- 理想的な加熱 Q_i を Q₁ の気候値に加え x を 計算し、Q_i を与える場所による Hadley 循環 の違いを考察する。(実験 3)

実験を行うに当たって、気候値はデータの全期間 を使い計算した。また、子午面質量流線関数の最 大値および最小値を Hadley 循環の強度の指標と して使用した。ここで、最大値は北半球のセルの 強さを表し、最小値は南半球のセルの強さを表す。 本研究では各季節で卓越するセルを Hadley 循環と 呼ぶ。つまり、DJF の Hadley 循環は最大値、JJA は最小値により強さを表す。この指標は Hadley 循 環が運ぶ質量フラックスの総和という意味を持つ。 強さの指標は絶対値で記述する。

3. 結果、考察

3.1 実験 1: 各物理量の効果

各パラメータの Hadley 循環強化における効果を 調べるために、 $Q_2, Q_d, N^2, \overline{[u^*v^*]}, \overline{[v^*T^*]}, X$ のパラ メータのうち一つに注目し、そのパラメータ以外 のパラメータに気候値を代入し χ を計算した。こ の計算結果が図 3 である。DJFの Hadley 循環強化 は $Q_2 \ge Q_d$ によりもたらされている。JJA は DJF のようには Q_2, Q_d による Hadley 循環強化のトレ ンドは存在しない。 $N^2, \overline{[u^*v^*]}, \overline{[v^*T^*]}, X$ の経年変 化は Hadley 循環の強さに大きな影響を与えていない。また、El Ninoの時期の強いピークは Q2 によりもたらされている。



図 3: それぞれ $Q_2(赤)$ 、 $Q_d(青)$ 、 $N^2(紫)$ 、 $[u^*v^*]$ (水 色)、 $\overline{[v^*T^*]}$ (黄色)、X(灰色) に対して実験 1 を行った 結果における Hadley 循環の強度。 単位は kg/(s³·yr)。

3.2 実験 2:場所による違い

実験1で重要なパラメータであると分かった Q_2 と Q_d に対して実験2を行った。 χ を計算する際、子 午面を3つのエリア;上昇域(surface-150hPa, JJA: equator-15°N, DJF: 12.5°S-7.5°N)、下降域(surface-150hPa, JJA: 30°S-equator, DJF: 7.5°N-30°N)、成 層圏(150hPaより上層)に分け、注目する場所以外 ではパラメータに気候値を与えた。また、 Q_2 (ま たは Q_d)について実験を行う場合、それ以外のパ ラメータには場所を問わず気候値を代入した。

図 4 は上昇域の Q_2 が DJF の Hadley 循環を強 化させていることを示唆している。JJA の Hadley 循環は Q_2 により DJF 程は強化されていない。下 降域、成層圏の Q_2 は Hadley 循環強化に大きな 影響は与えていない。成層圏についての結果は、 成層圏の比湿がとても小さいことを考えれば自然 な結果である。下降域の Q_d の経年変動は DJF の Hadley 循環強化を伴っている (図 5)。JJA におい ては、下降域の Q_d は大きなトレンドをもたらし ていない。また、上昇域と成層圏の Q_d は Hadley 循環の強度に強い影響を与えない。以上を考える と、DJF の Hadley 循環強化は上昇域の Q_2 と下降 域の Q_d の経年変動とバランスしており、DJF と JJA の Hadley 循環のトレンドの差もこれらによっ て生まれている。



図 4: Q_2 に対して実験 2 を行った結果における Hadley 循環の強度。それぞれ上昇域 (赤)、下降域 (青)、成 層圏 (紫) 以外の場所では気候値をパラメータに代入し た。 単位は $kg/(s^3 \cdot yr)$ 。



図 5: 図4と同じ。正し Q_dに対して実験2を行った 結果。

3.3 実験 3: 理想的な加熱

この実験では、全てのパラメータに気候値を代入し、さらに理想的な加熱 $Q_i \in Q_1$ に加え χ を計

算した。*Qi*は次のように定義した。

$$Q_{i} = \pm 0.015 \times \exp\left[-\left(\frac{\phi_{c} - \phi}{2.5}\right)^{2}\right] \exp\left[-\left(\frac{p_{c} - p}{10^{2}}\right)^{2}\right]$$
(17)

ここで、 ϕ_c 、 p_c はそれぞれ ϕ 軸、p軸 における Q_i の中心を表しており、この値を変えることで Q_i の位置と Hadley 循環の関係を調べた。 Q_i の効果を示したのが図 6,7 である。

(10) 式が線形であることから、計算された χ は



図 6: パラメータに気候値を与え Q_i を加えて計算した χ の気候値のみを与え計算した χ からの偏差。 気候値 は JJA のものを使い、 Q_i の位置は各図の左上に記述し た。単位は 10^3 kg/m³)。

気候値によるものと、 Q_i によるものに分けて考え ることができる。そのうち Q_i によってつくられた χ が図 6 である。 Q_i を与えると Q_i を与えた位置 を中心として一対のセルが作られるが、赤道側の セルの応答が大きく、またセルは対流圏全層には 広がらない。

図7は、図の座標の位置に Q_i を置いた時、Hadley 循環の強さが気候値のみを与えた場合に比べどの 程度変化するのかを示している。この図は上昇域 の正の Q_i と下降域の負の Q_i は Hadley 循環を強 化させること、逆に上昇域の負の Q_i と下降域の正 の Q_i は Hadley 循環を弱めるということを示唆し ている。また、 Q_i を与える高度による違いも大き く、DJFでは 500hPa、JJA では 400hPa でその効果 は最大になり、それより高い(または低い)場所 では効果は小さくなる。

この強い位置依存性は、気候値によりできる_X



図 7: 図の座標の位置に Q_i を与え計算した Hadley 循環の強度の気候値のみ与えて計算した Hadley 循環の強度からの偏差。上段は正の Q_i 、下段は負の Q_i を与え計算した。単位は 10^3 kg/m³。

の最大値(最小値)の位置と Q_i の位置を考えるこ とで理解することができる。気候値によってできる χ のDJF最大値の位置は(7.5°S, 500hPa)、JJA 最 小値の位置は(equator, 400hPa)であり、Hadley循 環の強度に強い影響を与えるためにはこの位置に 影響を与えなければならない。今JJAにおいて正 の Q_i を与えることを考える。 Q_i が(5°N, 400hPa) にある時、 Q_i は強い影響を χ の最小値の位置に与 える(図6左下)。しかし Q_i がその高度より高い または低い位置にある場合、 Q_i は χ の最小値の位 置に強い影響を及ぼすことはできない(図6上段)。 また、 Q_i が下降域に存在する場合、 χ の最小値の 位置には絶対値を小さくする方向に影響がでる(図 6右下)。

JJA は DJF よりも Q_i に対して Hadley 循環の強 度が敏感に反応する(図7)。これは、(10) 式の f^2 により、同じ加熱に対して赤道に近い位置の方 が χ が大きな値をとることに起因するだろう(図 6)。つまり、JJA の最小値の位置の方が DJF の最 大値の位置より赤道に近いので、JJA はより敏感 に Q_i に反応するのだろう。

3.4 *Q*₂、*Q*_dの振る舞い

この章では実験の結果において Hadley 循環強 化と密接な関係があることが分かった *Q*₂ と *Q*_d の 振る舞いを調べる。



図 8: 上段:東西平均した Q_2 の気候値。1958-2002 の 期間で計算した。 単位は 5×10^{-3} J/(kg·s)。 下段:東 西平均した Q_2 のトレンド。1958-2002 の期間で計算 した。 影付きの部分は *t*-test において信頼度 99%以上 の部分である。単位は 5×10^{-5} J/(kgs)。

は上昇域で強くなるトレンドをもっている(図8 下段)。DJF、JJAを比較すると、この正のトレン ドはDJFの方が大きい。実験2、実験3の結果と 合わせて考えるとこの正のトレンドがHadley循 環強化をもたらしている一つの要因だろう。また、 JJAにおいては Q_2 によりHadley循環が大きく強 化されていないのは、正のトレンドがDJFほど大 きくはないこと、その位置はHadley循環を最も効 率よく強化させる高度より低いこと(図7)によ るだろう。下層の負のトレンドは実験3の結果に よりHadley循環の強度に大きな影響を与えていない。

 Q_2 と同様に、東西平均した Q_d の振る舞いを図 9に示した。 Q_d は下降域に負のトレンドを持って いる(図9)。DJF、JJAを比較すると、この負の トレンドも DJFの方が大きい。 Q_2 場合と同様に 考えると、この負のトレンドは DJFの Hadley 循 環強化を伴うものだろう。また、 Q_d による DJFと JJAの Hadley 循環の長期変化の違い(図5)も、こ の負のトレンドの大きさにより説明することがで きる。下降域では対流活動は不活発であることを 考えると、この Q_d の負のトレンドは放射冷却の



図 9: 図 8 と同様。正し Q_d のものである。

強化だろう。

本研究により、DJFの Hadley 循環がどのような 力学的バランスで強化しているかを解明すること ができた。しかし、Hadley 循環強化の原因を解明 したとは言い難い。原因を考察するためには、海 洋等さらに系を拡張した研究が必要だろう。

謝辞

本集会参加にあたり、京都大学防災研究所から旅 費の援助を受けました。感謝致します。

参考文献

- Mitas, C. M., and A. Clement (2005), Has the Hadley cell been strengthening in recent decades?, *Geophys. Res. Lett.*, 32, L03809, doi:10.1029/2004GL021765.
- Tanaka, H. L., N. Ishizaki, and A. Kitoh (2004), Trend and interannual variability of Walker, monsoon and Hadley circulations defined by velocity potential in the upper troposphere, *Tellus, Ser.A*, 56(3), 250-269.
- Yanai, M., S. Esbensen, and J. H. Chu (1973), Determination of bulk properties of tropical cloud clusters from large-scale heat and moisture budgets, *J. Atmos. Sci.*, 30, 611-627.