# 温位面での質量重み付き帯状平均(MIM)の世界

# [波動平均流相互作用から見た大気大循環]

一2008年度日本気象学会賞受賞記念講演一

# 岩崎俊樹\*

## 1. はじめに

このたび、日本気象学会賞をいただき、大変ありが とうございました。われわれの考え方はまだ市民権を 得たとは言えないので、この受賞は想定していません でした。評価していただいたことに感謝するととも に、今後とも、研究・教育に一層努力いたします。

この研究では、大気大循環についての新しい"見 方"を提案します。大気大循環は、これまで、等圧面 上での東西(帯状)平均場に基づいて,議論されてき ました。しかし、空気塊は等圧面上を動くわけではあ りません。断熱条件下では、空気塊は等温位面上を動 くので,様々な物理量は等温位面上で平均した方が物 理的には自然です. そこで,本研究では,温位座標に よる帯状平均を採用しました。これが第一のポイント です.ただし,等温位面で単純に帯状平均すると,そ の物理量の保存則の表現が大変複雑になります。この ため、等温位面で帯状平均する場合には、「質量加重| を考慮しました。これがもう1つの重要なポイントで す.帯状平均を「温位面での質量重み付き帯状平均 (MIM) | と定義すると、従来とは全く異なる大気大 循環が見えてきました. MIM に基づいて, 大気質 量,熱,角運動量,大気微量成分の子午面輸送を統一 的に理解することを試みました。また, Lorenz (1955) とは異なるエネルギー変換ダイアグラムを導 きました.

従来の等圧面での帯状平均値に基づく大気大循環と

\* 東北大学大学院理学研究科. -2008年9月4日受領--2008年11月12日受理-© 2009 日本気象学会 MIM のどちらかが間違いというわけではありませ ん. どちらを選ぶかは,何を説明したいかに依存しま す. われわれが MIM を導入した目的は,波動平均流 相互作用を正確に表現するためでした.全球数値予報 モデルの精度向上を目指す過程で,大気大循環の新し い診断手法として,MIM の研究を開始しました. MIM の世界に入り込むと,特殊であるが,解決すべ き基礎的な問題に,次々と出会いました.歩みが遅い こともあり,結局,20年もの間,MIM の世界に迷い 込むことになりました.その経緯を,第2節にまとめ ます.

MIM については、あまり知らない方も多いと思い ます.今回,解説を執筆する機会を得ましたので、多 くの方に MIM の世界を知っていただくために、第3 節以降に、簡単な入門ガイドをまとめることにしまし た.これまでの研究成果に基づき、質量輸送(平均子 午面循環)、角運動量輸送(Eliassen-Palm フラック ス、以下、E-P フラックス)、大気微量成分輸送、エ ネルギー変換スキームおよび傾圧不安定問題について 議論します.ご興味を持っていただければ幸いです. 参考に文献も挙げましたが、私が MIM の研究を進め る上で影響を受けたものが中心で、分野を公平に見た ものではないことをご了解ください.

#### 2. 経緯

1980年,気象庁に入り札幌管区気象台高層課に配属 されました。最初手がけた業務の1つがオゾン観測で した。特に,オゾンの季節変化に大変興味を持ちまし た。金戸 進さんと2人で,予報業務用のパソコン NEC PC-8800を夜間借用し,オゾン光化学過程の 数値シミュレーションを行いました(Iwasaki and Kaneto 1984). 結果を整理する中で,等圧面上での 帯状平均(本稿では慣例に従いオイラー平均と呼ぶこ とにします)から求めた平均子午面循環は,大気微量 成分の子午面輸送とあまり整合していないことを知り ました.とくに,Kida (1977)の研究で,ラグラン ジュ循環がオイラー平均の子午面循環像と大きく異な ることに強い印象を受け,子午面循環に対する問題意 識を持ちました.

1983年,気象庁電子計算室(現在の数値予報課)に 異動となり,数値モデル開発に従事しました。当時の 数値予報モデルは,予報時刻が進むに従いジェット気 流が北偏するという系統的な誤差に悩まされていまし た(住1985)。低気圧の進路が実際より北よりに予測 されるので,警戒しながら予報結果を見ていました。 この誤差は万国共通で,世界中の気象局がその解決法 を模索していました。重力波抵抗のパラメタリゼー ションの導入によって,この問題は一応の決着を見ま した(Iwasaki *et al.* 1989 a, b)が,角運動量収支は 数値モデルの性能の重要な鍵のひとつであることを理 解しました。

1987年に, NCAR の笠原先生のところで1年間研 究する機会を得ました.私は,数値モデルの改善のた め,角運動量収支の解像度依存性を調べることにしま した. 中層大気については, Miyahara et al. (1986) の興味深い報告があり,私は,これに習って対流圏を 研究することにしました. 角運動量収支計算には、オ イラー平均ではなく、波動平均流相互作用を診断でき る変換オイラー法 (TEM; Transformed-Eulerian Mean, Andrews and McIntyre 1976) を用いるつも りでした。しかし、研究を始めて2ヶ月ほどで、この 計画は挫折することになります。TEM 法は、下部境 界条件に大きな問題があり,対流圏の角運動量収支を 調べるという私の研究目的には適さないことが判明し ためです. しばらく, 下部境界条件の扱いに悩んでい ましたが、温位座標を使えば下部境界条件を正しく扱 うことができるという Andrews (1983) の論文を知 り、これだと思いました。ただし、考え方にやや相違 があったので、私自身の目的に合わせて、定式化をや り直しました. これが MIM 法です. 温位面への鉛直 内挿を伴う MIM の数値計算精度が全く不明でしたか ら,角運動量収支の前に,より基本的な平均子午面循 環から、調べ始めました. NCAR の大循環モデルの 出力結果を利用して, MIM 法の解析を行い, その結 果を日本に持ち帰り3つの論文 (Iwasaki 1989, 1990, 1992) にまとめました.

帰国後は、1988年にスタートしたばかりの気象庁全 球モデルの責任者となりました。少数精鋭の全球モデ ル開発グループを挙げて、中期予報(週間予報)や台 風進路予報の精度向上を目指し、物理過程のパラメタ リゼーションなどと格闘する日々が続きました。この ため、基礎的な問題が山積する MIM 法の研究は、し ばらく休止状態となりました。

1998年、気象庁から東北大学に移り、MIM 法の研 究を再開しました (Iwasaki 1998). 最初は, 学生を 特殊な MIM の世界に巻き込むことを躊躇しました が、やがて、MIM に興味を持つ学生が現れ、研究の スピードが加速されました. 大気大循環のエネルギー 論,角運動量輸送,大気微量成分の子午面輸送などの 研究を始めました。Tanaka et al. (2004) では, 十 数年前に NCAR でやろうとした,下部境界条件を正 しく扱える角運動量解析ツールを開発しました。ま た, 宮崎和幸さんによる一連のオゾン輸送の研究 (Miyazaki and Iwasaki 2005; Miyazaki et al. 2005 a, b) は, 私にとっては, 20年以上も以前に考えてい たオゾン問題に対する,新たな「受け取りなおし」で もありました.エネルギー論 (Iwasaki 2001; Uno and Iwasaki 2006) は、MIM を導入して以来、ずっ と気になっていた問題で、特に傾圧不安定問題を念頭 に入れて研究を進めました。

## 3. 温位面上での質量加重帯状平均

通常の大気大循環の解析では等圧面上で帯状平均パ ラメータを用いて議論します. MIM 法では,等温位 面上で質量加重をつけて帯状平均パラメータを定義し ます. すなわち,任意の物理量の帯状平均を次のよう に計算します (Iwasaki 1989).

$$\overline{A(\phi,\theta,t)^*} = \frac{1}{2\pi} \int A(\lambda,\phi,\theta,t) \left(\frac{\partial p}{\partial \theta} \middle/ \frac{\partial p}{\partial \theta}\right) d\lambda \,.$$
(1)

ここで、 $\lambda$ 、 $\phi$ 、t は経度、緯度、時間を表します. また、(<sup>-</sup>) は $\theta$  (温位) 面上での東西平均を、(<sup>-</sup>)\* は質量加重を表します. 質量加重は近接する等温位線 間の質量厚みを規格化したものです. 等温位線の上下 の間隔が広いとき(はさまれる質量が多いとき)、帯 状平均値への寄与が大きくなります. 等温位線が地表 面と交差する場合( $\theta < \theta_s(\lambda)$ )は)、その温位に対す る圧力を地表面気圧とします.

"天気"56.3.

$$p(\boldsymbol{\lambda}, \boldsymbol{\theta}) \equiv p_{\boldsymbol{S}}(\boldsymbol{\lambda}) \qquad \boldsymbol{\theta} < \boldsymbol{\theta}_{\boldsymbol{S}}(\boldsymbol{\lambda}) \tag{2}$$

このとき,この温位の空気塊はこの経度には存在し ないので,この経度での加重は0となります。即ち, この経度の物理量の値はその帯状平均にも寄与しませ ん。このような扱いによって,下部境界まで含めて物 理量の保存が正しく表現されます。また,偏差は加重 平均からのずれとして定義します。

$$A' \equiv A - \overline{A^*} \tag{3}$$

偏差の質量加重平均 A'\*=0を利用すれば, 質量加 重偏差相関は

$$\overline{(A'B')^*} = \overline{(AB)^*} - \overline{A^*} \ \overline{B^*}$$
(4)

と表現されます。

等温位面での質量加重平均を考えた先行研究には, Gallimore and Johnson (1981), Andrews (1983), Tung (1982, 1986), Andrews *et al.* (1987) などが あります.このうち, Andrews (1983) や Tung (1982, 1986) は,南北流 v と鉛直流 $\dot{\theta}$ の子午面循環 項にのみ質量加重平均を用いました。例えば,東西風 uに対しては,一度加重平均をしたうえで,その加重 を除き,

$$\frac{\partial \overline{u}}{\partial t} + \overline{v^*} \frac{\partial \overline{u}}{\partial y} + \overline{\dot{\theta}^*} \frac{\partial \overline{u}}{\partial \theta} = \dots$$
(5)

で,議論を進めました.これは,ある意味で,TEM との対応にこだわったためかと思います.しかし,加 重を含まない場合,保存性の表現に難点があり,その 結果,右辺には物理的意味が分かりにくい補正項が現 れます.考慮の末,彼らの方法を選ばず,子午面循環 以外の物理量にも加重平均を取る Gallimore and Johnson (1981)の路線で定式化を進めました.すなわ ち,

$$\frac{\partial \overline{u^*}}{\partial t} + \overline{v^*} \frac{\partial \overline{u^*}}{\partial y} + \overline{\dot{\theta}^*} \frac{\partial \overline{u^*}}{\partial \theta} = \dots$$
(6)

としました. この選択は大きな分かれ目で,保存性の 表現に優れていたため,簡明な定式化が可能となりま した.後述するように,E-Pフラックスの形状抵抗 項を導出するには,気圧傾度力の質量加重平均が本質 的です.

また,地表面気温の変動に伴い,温位座標における 下部境界値が大きく変動し,直感的な理解に適しませ ん. そこで,下部境界の変動を除くため,温位面上で 帯状平均した気圧(*p*<sub>t</sub>)を,鉛直座標として利用する ことにしました.

$$p_{\dagger} \equiv \overline{p} \tag{7}$$

さらに, p+の対数気圧座標を

$$z_{\dagger} \equiv -H\log\left(p_{\dagger}/p_{0}\right) \tag{8}$$

とし,その全微分を鉛直速度

$$w_{\dagger} \equiv \frac{dz_{\dagger}}{dt} \tag{9}$$

として扱うことにしました. これを $p_1$ 系,  $z_1$ 系と呼 びます. ただし、本質は MIM 法であり、得られた定 式は比較的容易に完全な温位座標系に戻すことができ ます. 下部境界条件の合理的表現や TEM との対応を 考える場合などは $p_1$ 系等の方が便利ですが、微量成 分や渦位などの水平拡散を考える場合は温位座標のま まのほうが便利な場合があり、両方の座標系で定式化 を進めています.

## 4. 基礎方程式

準備のために,MIM 法の基礎方程式をまとめま す.出発点はプリミティブ方程式であり,静力学平衡 を仮定します.また,温位座標を使用することから, 成層の絶対不安定は扱えません.データ解析で,絶対 不安定がある場合は,微小な調整で予め除去する必要 があります.なお,原論文では簡略化のためにデカル ト(直線直交)座標を用いた場合もありますが,本稿 では特別な場合を除き球座標に統一します.

第1表に、オイラー平均法、TEM 法および MIM 法で表現した平均東西風の運動方程式と熱力学の方程 式を示します。3つの解析手法では平均子午面循環 (平均南北風と平均鉛直流)に対する定義が異なりま す。オイラー平均では単純に等圧面上で帯状平均しま す。TEM では、波動の伝播を適切に表現するため に、等圧面での平均子午面循環に、(t4)のようにス トークス補正を施します。MIM はすでに説明したと おり、南北風と鉛直流も質量加重付き温位面平均で定 義します。アスタリスクの意味は TEM と MIM で異 なりますが、両者は、下部境界を除き、無限小振幅の 仮定の下に一致します(例えば、Iwasaki 1989)。子 午面循環の連続方程式(質量保存式)を考えます。オ イラー平均法、TEM 法および MIM 法では、用いる

2009年3月

第1表 プリミティブ系で表したオイラー平均法, TEM 法, MIM 法における運動方程式と熱力学方程式。

オイラー平均法

$$\frac{\partial \overline{u}}{\partial t} = -\frac{\overline{v}}{a\cos\phi} \frac{\partial \overline{u}\cos\phi}{\partial\phi} - \overline{w}\frac{\partial \overline{u}}{\partial z} + f\overline{v} + \frac{\nabla \cdot \mathbf{F}}{a\rho_0\cos\phi} + \overline{X}$$
(e1)

$$\left[\frac{\partial\overline{\theta}}{\partial t}\right]_{z} = -\frac{\overline{v}}{a} \left[\frac{\partial\overline{\theta}}{\partial\phi}\right]_{z} - \overline{w} \frac{\partial\overline{\theta}}{\partial z} + \frac{\overline{Q}}{\Pi} - \frac{1}{a\cos\phi} \left[\frac{\partial\overline{\theta'v'}\cos\phi}{\partial\phi}\right]_{z} - \frac{1}{\rho_{0}} \frac{\partial}{\partial z}\rho_{0}\overline{\theta'w'}$$
(e2)

$$\mathbf{F} \equiv \rho_0 a \cos\phi \left( -\overline{u'v'}, -\overline{u'w'} \right) \tag{e3}$$

TEM 法

$$\frac{\partial \overline{u}}{\partial t} = -\frac{\overline{v^*}}{a\cos\phi} \frac{\partial \overline{u}\cos\phi}{\partial\phi} - \overline{w^*}\frac{\partial \overline{u}}{\partial z} + f\overline{v^*} + \frac{\nabla \cdot \mathbf{F}}{a\rho_0\cos\phi} + \overline{X}$$
(t1)

$$\left[\frac{\partial\overline{\theta}}{\partial t}\right]_{z} = -\frac{\overline{v^{*}}}{a} \left[\frac{\partial\overline{\theta}}{\partial\phi}\right]_{z} - \overline{w^{*}}\frac{\partial\overline{\theta}}{\partial z} + \frac{\overline{Q}}{\Pi} - \frac{1}{\underline{\rho_{0}}}\frac{\partial\overline{\theta}}{\partial z} \left[\rho_{0} \left[\frac{\partial\overline{\theta}}{\partial\phi}\frac{\partial\phi}{\partial\phi} \overline{\theta'v'} + \overline{\theta'w'}\right]\right]$$
(t2)

$$\mathbf{F} \equiv \rho_0 a \cos\phi \left[ -\overline{u'v'} + \frac{\partial \overline{u}}{\partial z} \frac{\overline{\theta'v'}}{\partial \overline{\theta}/\partial z}, -\overline{u'w'} + \left[ f - \frac{1}{\underline{a\cos\phi}} \frac{\partial \overline{u}\cos\phi}{\partial \phi} \right] \frac{\overline{\theta'v'}}{\partial \overline{\theta}/\partial z} \right]$$
(t3)

$$\overline{v^*} \equiv \overline{v} - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial}{\partial z} \left[ \rho_0 \frac{\overline{\theta' v'}}{\partial \overline{\theta} / \partial z} \right], \ \overline{w^*} \equiv \overline{w} + \frac{1}{a \cos\phi} \frac{\partial}{\partial \phi} \left[ \frac{\overline{\theta' v'} \cos\phi}{\partial \overline{\theta} / \partial z} \right]$$
(t4)

MIM 法

$$\frac{\partial \overline{u^*}}{\partial t} = -\frac{\overline{v^*}}{a\cos\phi} - \frac{\partial \overline{u^*}\cos\phi}{\partial\phi} - \overline{w_t^*} - \frac{\partial \overline{u^*}}{\partial z_t} + f \overline{v^*} + \frac{\nabla \cdot \mathbf{F}}{a\rho_0 \cos\phi} + \overline{X^*}$$
(m1)

$$\left(\frac{\partial \overline{\theta}}{\partial t}\right)_{z_{\dagger}} = -\frac{\overline{v^*}}{a} \left(\frac{\partial \theta}{\partial \phi}\right)_{z_{\dagger}} - \overline{w_{\dagger}^*} \frac{\partial \theta}{\partial z_{\dagger}} + \overline{\left(\frac{Q}{\Pi}\right)^*} \tag{m2}$$

$$\mathbf{F} \equiv \rho_0 a \cos\phi \left[ -\overline{(u'v')^*}, -\overline{(u'w_{\dagger})^*} + \frac{1}{\rho_0 a g \cos\phi} \overline{p} \left( \frac{\partial \Phi}{\partial \lambda} \right)_{z_{\dagger}} \right]$$
(m3)

\* オイラー平均と TEM では、鉛直座標は対数気圧座標で  $z \equiv H\log(p/p_0)$  と定義される.  $\overline{A}$  は A の等圧面上での帯状平 均を表し、A'はその平均からの偏差を表す. TEM のプリミティブ表記は、Dunkerton *et al.* (1981) による. 下線部の 項は準地衡風近似でしばしば省略される. TEM のアスタリスクは子午面循環 ( $\overline{v^*}, \overline{w^*}$ ) にのみ現れる (t4). MIM で は、 $\overline{A}$  は等温位面上での帯状平均を表し、 $\overline{A^*}$  は質量加重平均で、A'は $\overline{A^*}$  からの偏差を表す. **F** は渦角運動量フラッ クスで TEM と MIM の場合は E-P フラックスと呼ばれる. Q は非断熱加熱で、 $\Pi \equiv C_p p^* p_0^{-*}$ はエクスナー関数である.

子午面循環パラメータ(平均南北流と平均鉛直流)の 定義が異なるが、3者とも同じように表現されます。 MIM の場合、

$$\frac{1}{a\cos\phi} \frac{\partial}{\partial\phi} \left(\overline{v^*}\cos\phi\right) + \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial}{\partial z_{\dagger}} \left(\rho_0 \overline{w_{\dagger}^*}\right) = 0$$
(10)

と表され,線型の診断方程式となります.これにより,いずれの場合も,平均子午面循環を非発散の質量 流線関数で表せることが保証されます.

平均東西風の運動方程式における $\nabla \cdot \mathbf{F}$ の項は,波動と平均流の運動量の交換(波動平均流相互作用)を 意味します.  $\mathbf{F}$ は,球座標の場合は角運動量の2次元 (子午面)渦輸送フラックスを表します.オイラー平均は速度相関のみで,TEMやMIMに較べて簡単で すが、一番の違いは、Fが気圧傾度力の効果を含まな いことです。プリミティブ方程式では、水平気圧傾度 力は等圧面上のジオポテンシャル高度の傾度として表 現されます。オイラー平均では、平均東西風の運動方 程式を導く際に、気圧傾度力は東西方向の周回積分に よって消えてしまいます。温位座標系の場合も、加重 のない単純な帯状平均ならば、気圧傾度力は周回積分 によって消えます。しかし、MIMでは、運動方程式 を質量加重平均するため、気圧傾度力は周回積分でも 消滅せず、温位面上の形状抵抗となります。TEMの Fは相当複雑ですが、鉛直成分は微小振幅と地衡風近 似の下で、等温位面上の形状抵抗と一致します。この 形状抵抗は中高緯度では TEM および MIM の主要な 項となります。TEM や MIM では、F は波動が南 北・鉛直に運ぶ角運動量を表し、E-P フラックスと 呼びます。角運動量の渦輸送は、6節で詳しく述べま す.

次に熱力学方程式を考えます.オイラー平均では (e2)の第4項,第5項に見るように,熱の渦輸送が 存在します.よく知られているように,中高緯度では 渦輸送が熱の子午面輸送の大半を占めています. TEM の場合も,第4項に熱の渦輸送が表現されてい ます.しかし,TEM の渦輸送の効果は,オイラー平 均に較べると格段に小さく,準地衡風近似の下では通 常省略されます.MIM の場合は,東西方向には等温 位線上で平均しているので,温位の東西方向の偏差は 存在しません.従って,温位の帯状平均値の変化は平 均子午面循環と非断熱加熱のみで完全に記述されま す.自由度が少なく、シンプルな表現といえます.

そのほか,地上気圧の傾向方程式,南北方向の運動 方程式などがありますが,ここでは省略します.大気 微量成分の輸送方程式については,7節で述べること にします。

## 5. 平均子午面循環

第1図は、再解析(JRA-25; Onogi et al. 2007) から、3つの手法(オイラー平均法、TEM法, MIM法)で求めた平均子午面循環です.ここでは JMAの再解析データによる結果を紹介します.オイ ラー法の場合は、対流圏では低緯度に2つのハドレー 循環(熱帯収束帯は夏半球側にあるため、冬半球側の ハドレーセルは赤道をはさんで大きく、夏半球側は小 さい)が、その極側に間接循環(フェレル循環)が、 さらに極側に直接循環が見えます.これらは、対流圏 の3細胞構造としてよく知られています.

MIM 法の場合は,低緯度にはオイラー法と同様に ハドレー循環が見られますが,中高緯度対流圏には間 接循環はなく,背は低いがたいへん強い直接循環が存 在します.ハドレー循環と区別し,以下,中高緯度



第1図 オイラー平均(左), TEM(中), MIM(右)で描いた平均子午面循環(質量流線関数). JRA-25再解析より診断した10年間(1990-1999年)の12-2月平均(上)と6-8月平均(下).等値線間隔は100 hPaより下層で3・10<sup>10</sup>kg・sec<sup>-1</sup>, 100 hPaより上層で0.3・10<sup>10</sup>kg・sec<sup>-1</sup>, 負値を陰影.

7

(対流圏) 直接循環と呼ぶことにします.また,成層 圏には,低緯度で上昇し中高緯度で下降する,いわゆ る,Brewer-Dobson(以下 B-Dと略記)型の半球単 ーセルが形成されています.

TEM 法の質量流線関数は MIM 法の場合と良く似 ています. これは、MIM が TEM の自然な拡張と なっているためです。MIM 法の質量流線関数を,気 圧座標系でテイラー展開し第1項で打ち切ると, TEM 法に一致します (Iwasaki 1989). しかしなが ら、下部境界付近では様相が相当異なります。MIM 法では質量流線関数が下部境界でほぼ0になっている のに対し、TEM 法では大きな流線が地面に食い込み 非現実的です。等温位面が地面と交差する場合には, 地表面温位より低い温位の気塊は存在しないので、温 位面上の値を気圧座標でテイラー展開するという TEM の手法は適用できないためです。質量流線関数 の下部境界値条件は、原理的には質量保存からほぼゼ ロです.正確には、地表面気圧の帯状平均が時間変化 すると、ゼロではありませんが、その値は僅かです。 自由大気でも,両者に南半球の極渦に関連した系統的 な相違が生じます (Miyazaki and Iwasaki 2008). 質量流線関数だとあまりはっきりしませんが、鉛直流 に直せば違いが見えます。極渦が強いために、非線形 効果が効いているのではないかと考えています。

MIM 法とオイラー平均法で、中高緯度でこれほど 平均子午面循環が異なるのはなぜか? 中高緯度での 空気塊の運動を緯度-高度(気圧)面に投影すると、 螺旋(つるまき線)状の軌跡を描きます(Kida 1977; Noda 1988). この螺旋運動は、空気塊の長期間に渡 る正味の変位と、ロスビー波に起因する断熱的な永久 楕円運動に分けられます (第2図).オイラー平均法 による平均子午面循環では,後者の断熱楕円運動が支 配的です(Matsuno 1980)。温位座標系では、断熱運 動は直線上の往復運動となります。さらに、質量加重 を付加して帯状平均を行えば、往復運動の効果は平均 子午面循環から除去され、正味の変位のみが取り出さ れます,当然ですが,温位座標の場合には,鉛直変位 は非断熱加熱そのものです。 か系の場合は,鉛直座標 の変換(7)(8)のため、非断熱の効果だけではなく、 帯状平均気温の時間変化(m2の左辺)や南北流に対 する温位傾度の効果(m2の右辺第1項)も,平均鉛 直速度に影響しますが,東西方向には温位面と平行に 動くので、<br />
θ系同様とオイラー平均の子午面循環を支 配していた永久楕円運動の効果を完全に除外し、正味



第2図 構度高度面内に初影したXX税の 軌跡の鉛直座標依存性. 左辺の 軌跡を右辺の平均的な変位と永 久運動に分離. 上:気圧座標, 中:温位座標,下:p+座標.

の変位を表現します。

子午面循環の駆動力は何か? 低緯度のハドレー循 環は、オイラー平均法も MIM 法もあまり違いはあり ません.熱帯収束帯の激しい降水が大気を温め、南北 の気圧傾度力を生じ、直接循環の駆動力となります. 問題は中高緯度です.中高緯度ではコリオリ力が大き くなるため、南北の気圧傾度は東西風のコリオリ力と 釣り合う(地衡風バランスする)ため、直接南北風を 駆動できません。MIM 法の平均東西風の運動方程式 (m1)では、コリオリ加速項と E-P フラックス 収束 項が大きく、定常状態では次式が成り立ちます.

$$\overline{v^*} \approx -\frac{\nabla \cdot \mathbf{F}}{fa\rho_0 \cos\phi} \tag{11}$$

TEM 法では,成層圏の研究者によく知られた関係式 です.この関係式に最初に明確に焦点を当てた研究は Dunkerton et al. 1981) あたりだと思います. 突然昇 温をとりあげたので, E-P フラックス 収束項は子午 面循環の駆動と平均東西風の時間変化の両方に寄与し ていました.その後 Holton et al. (1995) は成層圏– 対流圏質量交換の駆動力であることを意識して Extratropical Pumping と呼びました.以後,本稿で は(11)の関係式を,やや拡大解釈して,中高緯度パ ンピングと呼ぶことにします.(11) は,さらに,質 量保存関係を利用して整理すれば,ダウンワードコン トロール (Haynes et al. 1991) となります.なお, これらの関係は Iwasaki (1989, 1992) でも議論して います.ところで,(11)の表現は,Fの中身は異な るものの, MIM はもちろん, オイラー平均でも成り 立つはずです. 結局, オイラー平均と MIM や TEM との相違は, 角運動量の渦輸送フラックス F の相違 に帰着します. MIM では, 中高緯度の対流圏に強い 直接循環が見られます. 特に, TEM とは異なり, 下 部に赤道向きの流れが存在します. 中高緯度パンピン グの関係(11)を考慮すれば, その駆動力として, E-P フラックスは対流圏下部で発散し上部で収束し ているはずです. E-P フラックスの下部境界付近で の発散については次節でやや詳しく議論します.

この節の最後に,成層圏平均子午面循環(B-D循 環)の南北半球間の非対称の研究について紹介しま す.Iwasaki (1992)では,米国大気科学研究セン ターのコミュニティー気候モデル(NCAR/CCM)の 出力結果を用いて,対流圏-成層圏の質量交換に焦点 を当て,平均子午面循環の季節変化を調べました(第 3図).成層圏では,波動平均流相互作用によってB-D循環が駆動され(中高緯度パンピングの関係),低 緯度側に上昇流が高緯度側に下降流がそれぞれ形成さ れます.半球ごとの100 hPaにおける平均下降流を対 流圏と成層圏の質量交換の指標とすると,北半球の冬 の方が南半球の冬より1.5倍以上大きくなります.そ の違いは,冬の北半球では,大規模山岳が成層圏まで



た下向き質量フラックス(単位 10<sup>9</sup>kg sec<sup>-1</sup>). 細実線:北半球積算値,破線: 南半球積算値,太実線:全球積算値 (Iwasaki 1992).

侵入できる停滞性超長波を比較的良く励起し、それが 子午面循環を駆動しているためと理解されます。 北半 球の冬には、夏に較べて、熱帯の上昇流が強く、断熱 冷却を通じて赤道周辺の気温に極小値をもたらしてい ることを指摘しました (Iwasaki 1992). 熱帯圏界面 は,B-D循環上で最も気温が低く,成層圏に入る気 塊の水蒸気を搾り取るので、コールドトラップと呼ば れます.後に、熱帯圏界面付近の気温の季節変化が、 熱帯成層圏の水蒸気量の鉛直分布に記録されること (テープレコーダー効果) が確認されました (Mote et al. 1996). なお, B-D 循環は地球温暖化によって 強化すると考えられています. GCM の MIM 解析で は、CO2の放射過程変化に伴う直接効果と、海面水温 の上昇を通しての間接効果の両方が、それぞれ異なる 形で, B-D 循環の強化に寄与していることが分かり ました (Kodama *et al.* 2007).

#### 6. 角運動量輸送

西向角運動量の渦輸送は E-P フラックス で表され ます。物理的意味を考察するため温位座標を使い E-P フラックス の鉛直成分 (m3) を以下の 3 項に分け ます (Tanaka *et al.* 2004).

$$F_{Z_{\dagger}} = -\rho_0 a \cos\phi \overline{(u'\dot{\theta}')^*} \frac{\partial z_{\dagger}}{\partial \theta} - \rho_0 \cos\phi \overline{(u'v')^*} \left[\frac{\partial z_{\dagger}}{\partial \phi}\right]_{\theta} + \frac{1}{g} \overline{\rho} \left[\frac{\partial \Phi}{\partial \lambda}\right]_{Z_{\dagger}}$$
(12)

右辺の第1項は非断熱加熱による角運動量の鉛直混合 輸送を表します。非断熱効果を E-P フラックスと呼 ぶことにはやや抵抗がありますが,角運動量収支を考 える際には必要です。第2項は等温位面の南北傾斜項 です。等温位面上での水平風相関の鉛直座標(z+)へ の射影であり、純粋な温位座標系では水平成分に含ま れます。第3項は等温位面上の形状抵抗です。運動方 程式の東西方向の気圧傾度力に起因する項です。見て 分かるとおり,傾いた等温位面に垂直にかかる圧力の 東西方向成分です。地表面温位の最低値より低い温位 に対しては、(2)より、すべてのポイントで地表面気 圧と地表面高度(標高)から計算する山岳トルクに一 致します. 温位を少しずつ上昇させると, 地表面温位 より高いところ ( $\theta > \theta_s(\lambda)$ ) では, 等温位面上で, それ以外は地表面で、それぞれ形状抵抗を計算しま す. すなわち, 温位を上昇させるに従い, 山岳トルク から温位面上のトルクへと連続的に変化していきま

す.

第4図は、12-2月の、NCEP/NCARの再解析デー タ(Kalnay et al. 1996)から計算された各緯度にお ける E-P フラックスの鉛直成分(12)の各項の鉛直 分布です.低緯度対流圏では、鉛直成分のほとんどが 非断熱項であることが分かります.積雲対流が角運動 量の鉛直渦輸送の主な担い手と考えられます.北緯30 度では、非断熱項は小さくなり、代わって、形状抵抗 の項が大きくなります.また、温位面が南北に傾いて いるので、温位面傾斜項も無視できません.北緯45度 になると、形状抵抗項が圧倒的に大きくなります.波 数展開すると、停滞性超長波の寄与が一番大きく、次 いで非定常長波の寄与が大きい.後者は傾圧不安定波 によると考えられます. 第5図は北緯45度で,MIM 法と TEM 法で求めた E-P フラックスの鉛直分布を比較したものです。鉛 直成分は,下部境界付近で著しく異なっています。 MIM 法の E-P フラックスは,下部境界値(山岳によ る形状抵抗)は大変小さく,700 hPa にかけて急激に 増加し,下層大気中で大きな発散となります。つま り,対流圏中層の大きな E-P フラックスのうち,山 岳の形状抵抗から直接作られる量はわずかであり,大 半は平均流の持つ角運動量から変換されたものです。 E-P フラックス発散に対応して西風加速が起こって いるはずです。700 hPa より上空では,E-P フラック スの鉛直成分は急速に減少します。全体としてみれ ば,対流圏の大気波動は,下部対流圏の平均流の西向 き運動量を上部対流圏の平均流へ伝達していることに



なります。前にも述べたと おり、E-Pフラックスの 発散は中高緯度パンピング の関係(11)より平均流を 駆動します. 実際, E-P フラックスから,比較的精 度よく対流圏の平均子午面 循環を再現することができ ます. 換言すれば, 成層圏 研究者に良く知られていた 中高緯度パンピングの関係 は, 上部対流圏(通常西風 減速)のみならず下部対流 圏(通常西風加速)でも, 比較的良く成り立つことが わかりました. もちろん, 下層大気の場合は摩擦も大 きいので、(11) に付加し て考える必要があるでしょ う.

E-P フラックスについ て, MIM 法と TEM 法と を比較します.水平成分 は,第5 図に見るように, MIM と TEM はそれほど 違いません.鉛直成分は, 微小振幅と地衡風近似を仮 定すれば,両者は一致しま す (Tanaka *et al.* 2004). 換言すれば, TEM の E-P

第4図 各緯度における E-P Flux の各項の鉛直分布 (1000 hPa-10 hPa). NCEP/NCAR 再解析を利用し, 12-2月平均を示す.破線(非断熱項), 点線(傾斜項),鎖線(形状抵抗項),実線(総和)(Tanaka *et al.* 2004). フラックス鉛直成分のうち、コリオリ係数に関わる項 は温位面上の形状抵抗を近似していることを意味しま す.現実にも、自由大気では、E-Pフラックスおよ びその発散は TEM と MIM でおよそ一致します(第 5 図).極渦周辺でのみ、やや系統的な違いが見られ ました.しかし、地表面付近では MIM と TEM は大 きく異なります.TEM では、山岳トルクとは関係の ない多量のフラックスが地表面から出ています.これ は非現実的であり、TEM 法の E-Pフラックスでは、 固体地球と大気との角運動量交換をこのままでは扱う ことは困難です.

最後に, 地球全体の角運動量収支について考えてみ ます. ここまでは、大気内部の角運動量の波動による 鉛直再配分に焦点を当ててきました。地表面との角運 動量交換についても説明が必要です。大気は、貿易風 帯で摩擦を通して東向きの角運動量を受け取り、中緯 度の偏西風帯で摩擦と山岳の形状抵抗を通して、地球 表面に返しています。よく知られているように、貿易 風帯から,中緯度に至るまで,大気が角運動量を輸送 しています. 貿易風が受け取った東向き角運動量は, 熱帯収束帯で上昇し,ハドレー循環に乗って亜熱帯上 空まで運ばれます。ここで波動に乗り換えて中緯度に 行き下層に運ばれて地面で失われます。E-Pフラッ クスは西向き運動量のフラックスで定義されているの で,換言すれば、中緯度での地面から受け取った西向 き角運動量は E-P フラックスの鉛直成分により上空 に運ばれ、水平成分によって亜熱帯に運ばれます。 波 動が消滅するとき、ハドレー循環に乗ってきた東向き 角運動量を相殺します.中緯度で地表面から受け取る 角運動量は、中高緯度大気内部の鉛直再配分に較べれ ば小さいものの、地球大気の角運動量バランスの観点 からは無視できません.大気-地球表面の角運動量交 換の全体像を明らかにするためには、E-Pフラック スの水平成分と鉛直成分の下部境界値(山岳トルク) に焦点を当てた解析が必要です.詳細な角運動量収支 解析は、今後の MIM の課題です.

#### 7. 大気微量成分の子午面輸送

オイラー平均法の大きな不都合の1つは,観測され る大気微量成分の子午面輸送を,2次元の移流拡散方 程式で合理的に説明できないことでした. Reed and German (1965) は,子午面輸送を拡散行列で表した 場合に,主軸方向が温位面の方向から大きくそれるこ とを指摘しました. 拡散は等温位面上で大きいはずな ので,このずれは移流の効果で説明されなければなり ません.しかし,5節で説明したように,オイラー平 均の子午面循環は,空気塊の平均的な変位をあまりよ く表しません.オイラー平均に基づき,2次元移流拡 散モデルでオゾンなどの子午面輸送を表すと,拡散行 列のなかに拡散を意味しない反対称成分が生ずること が示されています (Matsuno 1980).

MIM 法は, 温位座標に基づくので, 物質輸送を表 すのに大変有利です. 微量成分混合比 r の質量加重 平均の 2 次元輸送方程式は, 次のように極めて簡明に 表現されます (Iwasaki 1989; Miyazaki and Iwasaki 2005).



第5図 MIM (実線) と TEM (鎖線)の E-P Flux の鉛直分布 (1000 hPa-10 hPa)の比較. 北緯45度におけ る発散 (a),水平成分 (b),鉛直成分 (c). NCEP/NCAR 再解析を利用した12-2月平均 (Tanaka *et al.* 2004).

$$\frac{\partial \overline{r^*}}{\partial t} = -v^* \frac{\partial \overline{r^*}}{\partial \phi} - \overline{w_t^*} \frac{\partial \overline{r^*}}{\partial z_t} - \frac{1}{a \cos \phi} \frac{\partial \overline{(r'v')^*} \cos \phi}{\partial \phi} - \frac{1}{\rho_0} \frac{\partial \rho_0 \overline{(r'w_t')^*}}{\partial z_t} + \overline{S^*}$$
(13)

Sは光化学生成消滅項です。とくに、平均流輸送フ ラックスと渦輸送フラックスは次式のように表せま す.

$$\mathbf{F}_{mean} \equiv \rho_0 \left( \overline{r^*} \ \overline{v^*}, \overline{r^*} \ \overline{w_{\dagger}^*} \right) \tag{14a}$$

$$\mathbf{F}_{eddy} \equiv \rho_0 \left[ \overline{(r'v')^*}, \overline{(r'w_{\dagger}')^*} \right]$$
(14b)

とくに、化学輸送モデルによって再現されたオゾン分 布は平均子午面循環の僅かな違いにもたいへん敏感で す (Miyazaki *et al.* 2005 b).

第6図は化学輸送モデルで再現されたオゾンの体積 混合比の帯状平均値です.熱帯の中部成層圏(10 hPa付近)に混合比の極大が見られます.これは正 味の生成率が大きいことを反映していると考えられま す.他方,下部成層圏(100 hPa付近)の混合比は, 中高緯度の方が低緯度よりずっと大きくなっていま す.このため,オゾン全量(鉛直積算値)はオゾン ホールの時期を除き中高緯度に極大があります.

第7図はオゾンの平均流輸送フラックスと渦輸送フ ラックスです(Miyazaki and Iwasaki 2005; Miyazaki *et al.* 2005 a). 矢印はフラックスを表しますが, 見やすさのため参照密度  $\rho_0$ で割ってあります.平均 流による輸送は質量流線関数の等値線に沿って流れて



ンの体積混合比,等値線間隔は1ppmv (Miyazaki and Iwasaki 2005)。

います.成層圏では、B-D 循環に伴う輸送が顕著に 見えます.夏半球側の熱帯域を中心とした上昇流があ り、これに乗り大きな上向きフラックスが存在しま す.上昇したオゾンは両極側に向かいます.南北半球 セルの境界は上空に向かって夏半球側に傾き、上部成 層圏では全球単一セルとなります.特に、冬半球の下 降流は大きく、オゾン混合比の高い気塊を効率的に中 高緯度の下部成層圏に輸送します.この結果、下部成 層圏のオゾン混合比は中高緯度の方が低緯度よりずっ と大きくなります.平均子午面循環が中高緯度のオゾ ン全量の季節変化を引き起こす重要な因子となりま す.なお、対流圏の強い直接循環を反映して、200-300 hPa の圏界面高度付近に流線関数の変曲点が存在 します.中高緯度下部成層圏を下降してきたオゾン は、対流圏に入ると急速に極向きに輸送されます.

渦輸送フラックスは,成層圏では,等温位線とおよ



そ平行で水平混合はほぼ断熱的であることを示してい ます.対流圏下層の特に低緯度では、渦輸送フラック スは等温位線より傾斜が急です。これは、渦運動に降 水の非断熱加熱の効果が無視できないためと考えてい ます. 渦輸送の方向については, 混合比の高いところ から低いところへ向かう,いわゆる順方向拡散でほぼ 説明できます。10hPa付近では、光化学生成の盛ん な低緯度にオゾン混合比の極大があり、渦拡散は低緯 度から高緯度へと向かいます。これに対して、下部成 層圏から対流圏にかけては、B-D循環の沈降域にあ たる高緯度側で混合比が高く, 渦輸送は高緯度から低 緯度に向かいます.とくに,対流圏下層に向かうフ ラックスは温帯低気圧活動を反映して著しく大きくな ります。MIM 法や TEM 法を用いた場合でも、微量 成分の渦輸送は平均流輸送と較べて無視できず、大気 微量成分の子午面輸送の全体を考えるためには, 両者 を定量的に見ていく必要があります。

第8図は、オゾンのライフサイクルです。熱帯成層 圏でできたオゾンは、上昇しながら B-D 循環に乗っ て中高緯度成層圏に運ばれ、そこで下降した後は、渦 拡散によって低緯度へと運ばれます。100 hPa より高 高度の渦輸送の場合では熱帯成層圏に流れ、そこで再 度 B-D 循環に乗ります。中高緯度で200 hPa 以下ま で下降した場合は、等温位線上を下部対流圏に流れて 消滅します。

TEM でも、下部境界付近を除けば、同じような渦

輸送の解析は可能です(Miyazaki and Iwasaki 2005).しかし、渦輸送フラックスの定式が複雑で物 理的な意味が分かりにくいため、TEM による渦輸送 の解析はあまり行われていません。また、TEM は下 部境界付近の平均流が正確に表現できないので、下部 対流圏の子午面輸送解析には不向きです。対流圏を含 む大気微量成分の子午面輸送の全体像を描くことが、 MIM 法の今後の研究の大きな課題といえます。

#### 8. 大気大循環のエネルギー変換過程

Lorenz (1955) は大気大循環のエネルギー変換に 関する4ボックスモデルを発表しました。即ち,帯状 平均有効位置エネルギーA<sub>z</sub>,帯状平均運動エネル ギーK<sub>z</sub>,渦有効位置エネルギーA<sub>E</sub>と渦運動エネル ギーK<sub>e</sub>の4つのボックスに分け,各ボックス間のエ ネルギー変換率を運動方程式と熱力学方程式から導き ました。しかし,帯状平均の定義が変われば,変換項 の表現も変化します.Iwasaki (2001) は,MIM に 基づいてエネルギー方程式を導出しました。従来の4 ボックスと比較して2つの大きな違いがあります(第 9図).第一はA<sub>z</sub>とA<sub>E</sub>間のエネルギー変換がなくな りました。これは,等温位面上で帯状平均した熱力学



域 (薄い陰影), 消滅域 (濃い陰影) (Miyazaki and Iwasaki 2005).



A<sub>E</sub>

 $A_Z$ 

第9図 大気大循環の4ボックスエネルギー変換
 ダイアグラム.MIM (上),オイラー平均(下左),準地衡風近似のTEM(下右).Az:帯状平均有効位置エネルギー,AE:渦有効位置エネルギー,KZ:帯状平均運動エネルギー,KE:渦運動エネルギー(Iwasaki 2001).

方程式(m2)が、熱の渦輸送の項を含まないためで す。代わりに、対角線のKzとAEの変換が新たに現 れました、この変換では、平均東西風のシアの減少に 伴い Kzが減少し、東西方向の気温変動の増加に伴い A<sub>E</sub>が増加します。この変換は、傾圧不安定波動でご く普通に起こっています。オイラー平均によるエネル ギー変換スキームとの相違は帯状平均の定義の違いに よるものであり、どちらも誤りではありません。な お, TEM 法のエネルギー変換は, Plumb (1983) お よび Kanzawa (1984) によって調べられています. MIM に見られた対角線の変換が現れない理由は、準 地衡風近似を適用しているため、Kzから PEへの変換 とKzからKEへの変換の区別がつかないためです. また、熱力学方程式(t2)は渦輸送の項を持っている ので,プリミティブ系で,すべての項を書き下すと AzとAF間の変換は0ではありません。ただし、 TEM ではすでに述べたように、熱の渦輸送の効果は 小さいので、AzとAE間のエネルギー変換も小さく、 準地衡風近似の下では無視されます。

渦位置エネルギー $A_{E}$ と渦運動エネルギー $K_{E}$ の間の 変換は、不断に短時間に起こります。このため、Uno and Iwasaki (2006) では、両者の和を波動エネル ギーW とみなしました(第10図)。帯状平均有効位置 エネルギーから帯状平均運動エネルギーへの変換は、 次式で表されます。

$$C(A_{z},K_{z}) = -\left\langle \frac{\overline{v^{*}}}{a} \left( \frac{\partial \Phi_{\dagger}}{\partial \phi} \right)_{p_{\dagger}} \right\rangle$$
(15)

ブラケットは全球積分です。**Φ**+は帯状平均場(正確

には基底状態)のジオポテンシャル高度です.(15) は平均南北流による位置エネルギーの減少を意味しま す.これが,帯状平均風の運動エネルギーに変換され ます.他方,帯状平均運動エネルギーから波動エネル ギーへの変換は,次式のように波動平均流相互作用で 記述されます.

$$C(K_{z},W) = \left\langle -\frac{\overline{u^{*}\nabla \cdot \mathbf{F}}}{a\rho_{0}\cos\phi} + \varepsilon \right\rangle$$
(16)

右辺第1項は平均東西風に関係した変換で,第2項 のεは平均南北風に関係した変換です。E-Pフラッ クスの発散は平均東西風の加速度なので,第1項は平 均東西風の減速によって失われる運動エネルギーを意 味します。失われた運動エネルギーが、すなわち波動 エネルギーに変換されます。すでに、6節で見たよう に, E-P フラックスは、下部境界値が小さい(ほと んどゼロ)ので、大部分は大気中のどこかで発生しど こかで消滅します。このとき角運動量の総量は保存さ れますが、その分布は変化します。E-Pフラックス は平均東西風速が相対的に小さいところで発生し、平 均東西風速が大きいところで消滅すれば、平均東西風 の運動エネルギーが減り,波動エネルギーへの変換が 正となります。他方,第2項は平均南北風に関連した エネルギー変換項ですが、実際の大気では第1項に較 べて数パーセントしかありません。現実大気では,波 動エネルギーの力学的な生成は、ほとんどが平均東西 風に対する波動平均流相互作用で説明されます。

第11図 は NCEP/NCAR (Kalnay *et al.* 1996)の 再解析から求めた現実大気のエネルギー変換率です.

> まず,非断熱加熱によって 南北の温度傾度が強化さ れ,帯状平均有効位置エネ ルギーA<sub>z</sub>が生成されます. A<sub>z</sub>は子午面の直接循環に よって帯状平均運動エネル ギーK<sub>z</sub>に変換されます. また,K<sub>z</sub>のうち6割は波 動エネルギーWへ変換さ れ,残り4割は摩擦により 散逸します.波動エネル ギーWは,帯状平均運動 エネルギーK<sub>z</sub>からの力学 的生成に加えて,東西方向 に不均一な非断熱加熱に



第10図 MIM による直列型エネルギー変換ダイアグラム. $A_z$ :帯状平均有効位置エネルギー,  $A_E$ :渦有効位置エネルギー,  $K_Z$ :帯状平均運動エネルギー,  $K_Z$ :帯状平均運動エネルギー,  $K_z$ :帯状平均運動エネルギー, W:波動エネルギー,  $Q_Z$ :非断熱過熱による滞状平均有効位置エネルギー生成,  $Q_E$ :非断熱過熱による渦 有効位置エネルギー生成,  $\delta_Z$ :帯状平均運動エネルギーの散逸,  $\delta_E$ :渦 運動エネルギーの散逸, Uno and Iwasaki (2006)を改変,

よって大量に生成 (Q<sub>E</sub>) されます. 波動エネルギー W は,最終的に,摩擦により急速に散逸します.季 節変化に着目すると,すべてのエネルギー変換とも, 6-8月より12-2月の方が活発です. 南半球では,夏季 においても温帯低気圧活動が盛んで,結果として,全 球平均のエネルギー変換は12-2月の方が大きくなりま す.なお,準地衡風近似では,TEM でも MIM と同 様な3ボックスタイプのエネルギー変換スキームが得 られます (Uno and Iwasaki 2006). ことに,(15), (16) の表現はそのまま利用することが出来ます. 試 算してみると,TEM で求めたエネルギー変換効率は MIM に較べて2割程度過大のようです. どちらの変 換の場合も下部境界付近での違いが効いているようで す.

ここで,重要な地衡風関係について付言します。地 衡風バランスが成り立つ場合,中高緯度パンピングの





 第11図 12-2月(上)と6-8月(下)の エネルギー変換の気候値。
 1990-2001年平均。全球エネル ギー平均値は10<sup>5</sup>Jm<sup>-2</sup>、変換効 率,生成率,散逸率の全球平均 値はWm<sup>-2</sup>で示す。Uno and Iwasaki (2006)を改変。

関係(11)を考慮すれば、2つのエネルギー変換(15)と(16)の被積分関数には

$$C(A_z, K_z, \phi, z_{\dagger}) \approx C(A_z, W, \phi, z_{\dagger})$$
(17)

の関係が成り立ちます. すなわち,各緯度において, 平均子午面循環に伴う帯状平均運動エネルギーの生成 は,波動平均流相互作用に伴う帯状平均運動エネル ギーの減少率とおよそ一致します.第12図は,2つの 変換項の鉛直積分結果の緯度分布です.冬半球には, 30度付近を境にして2つのピークがありますが,そ れぞれ,低緯度ハドレー循環の亜熱帯領域と,中高緯 度直接循環領域に対応しています.低緯度では,ハド レー循環に対応した変換 $C(A_z,K_z)$ の方が $C(K_z,W)$ より大きい.これは,低緯度では非地衡風成分 が大きく,ハドレー循環領域で $K_z$ が摩擦により直接 散逸していることを意味しています.これに対して, 冬の中高緯度では,2つのエネルギー変換はおよそ一 致しており,(17)の関係が確かめられます

#### 9. MIM から見た傾圧不安定問題

中高緯度対流圏の直接循環の真の駆動力は何か?本 命はもちろん傾圧不安定波です。第13図は非定常運動 に対する平均子午面循環です(Tanaka *et al.* 2004)。 中高緯度の直接循環は大部分が非定常運動による寄与 です(ただし,北半球の冬に限り停滞性超長波の寄与 も大きい)。また, E-Pフラックスの鉛直成分の解析



では,非定常成分では波数4-8が卓越していました. これらの事実は傾圧不安定波が子午面循環を形成して いることを示唆しています.

Iwasaki (1990) は, Eady (1949) の傾圧不安定 モードについて, MIM 法により平均子午面循環と運 動量輸送(E-Pフラックス)について調べました. 第14図は Eady モードの温位と南北風の東西断面図で す. 下部境界での最低温位を θ, 最高温位を θ, 上 部境界での最低温位を θ<sub>3</sub>,最高温位を θ<sub>4</sub>とします. この場合、 $\theta_1 < \theta < \theta_2$ の等温位線は、どこかの経度で 下部境界と交差し、63<6<64の等温位線は、上部境 界と交差します。まず,平均子午面流を調べます。等 温位線がどの経度でも境界と交差することのない自由 大気中( $\theta_2 < \theta < \theta_3$ )では、MIM 法による平均子午 面流は0となります。すなわち、2つの等温位線に囲 まれた領域で、北向きと南向きの質量フラックスは完 全に相殺しています。しかし、 $\theta_1 < \theta < \theta_2$ の温位線上 では、等温位線が下部境界に交差することによって南 北流の質量フラックスのバランスが崩れ、南向きが北 向きより多くなります。逆に、上部境界近傍の温位線 上では、平均子午面流は等温位線の交差のために北向 き(南風)が卓越します. つまり, Eady モデルの場

合,上下の境界面での温位 の不均一によって MIM の 平均子午面流が発生してい るといえます.

次に,運動量の鉛直渦輸 送について考えます(直線 直交座標では,角運動量で はなく運動量です). E-P フラックスの鉛直成分の  $\theta = \theta_1$ での下部境界値は, 地表面の形状抵抗であり, 山がない状況 ( $\Phi_s = 0$ ) では厳密に0です。温位が 高くなるにつれて, Φ (*θ*) > 0 の領域が増え,温 位面上では形状抵抗が発生 し, E-Pフラックスの鉛 直成分は増加します. 温位 が $\theta_2$ と $\theta_3$ の間では, E-P フラックスは一定で発散・ 収束は0です。温位が θ3 を越えると,等温位線がど こかで上部境界と交わるようになり、E-Pフラック スは減少し、 $\theta = \theta_4$ で再び0となります.すなわち、 E-Pフラックスは、下部境界付近( $\theta_1 < \theta < \theta_2$ )で発 散し、上部境界付近( $\theta_3 < \theta < \theta_4$ )で収束します.平 均子午面流もE-Pフラックスの収束・発散も、等温



常運動の質量流線関数 (12-2月平均). 等値線間隔は100 hPaより下層で2・ 10<sup>10</sup>kg・sec<sup>-1</sup>, 100 hPaより上層で0.2 ・10<sup>10</sup>kg・sec<sup>-1</sup> (Tanaka *et al.* 2004).



第14図 Eadyの傾圧不安定モードの温位(実線)と南北風(破線)の東西断面 図.陰影(点)は北風.陰影(縦縞)は地面と交差する温位の領域.× 印は領域の最高最低温位を表す(Iwasaki 1990).

位線の上下境界との交差,言い換えると,地表面温位 の非一様性が本質であることが分かります.また,上 下境界付近を含めて,あらゆる温位レベルで,E-P フラックスの鉛直発散・収束が平均南北流のコリオリ 加速とバランスしており,中高緯度パンピングの関係 (11)が成立しています.結局,Eadyの傾圧不安定 モードでは,等温位面の境界との交差のために,下部 境界付近の平均子午面流(北半球では北風)から西向 き運動量をもらい,上部境界付近の平均南北流(同南 風)に渡していることになります.

第15図は Eady の傾圧不安定モードのエネルギー変換の概念図です。

(a) 傾圧不安定モードが存在すると,波動に伴う E-Pフラックスが西向き運動量を下部境界付近から 上部境界付近に運びます.

(b) E-Pフラックスは下部境界付近で発散して平 均東西風を加速し、上部境界付近で収束して平均東西 風を減速します。平均東西風の運動量の鉛直積算値は 変化しませんが、上下境界付近でのシアの減少により 平均東西風の運動エネルギーの鉛直積算値は減少しま す。C(K<sub>z</sub>,W) により減少した平均東西風の運動エネ ルギーは、波動エネルギーに変換されます。さらに、 波動エネルギーフラックスによって、境界から内部領 域へと鉛直に再配分されます。波動が増幅されると、 E-Pフラックスがさらに増加します。

(c) 上下境界付近で,平均東西風の地衡風バランス が崩れると,その調節のため平均子午面流が誘起され ます.子午面流に対するコリオリカによって,下部境 界付近で西風減速が,上部境界付近で西風加速がおこ り,地衡風バランスが回復します.鉛直シアの復元に 伴い,平均東西風の運動エネルギーが増加しますが, このエネルギーは, $C(A_z,K_z) = \langle -\overline{v^*}(\partial \Phi_{+}/\partial y) \rangle$ に よって,帯状平均有効位置エネルギーより供給されま す.

Eady 問題など、準地衡風近似の下では、(a)、 (b)、(c) は同時に起こり、 $C(A_z,K_z) = C(K_z,W)$ の 関係が成立しています. すなわち、帯状平均有効位置 エネルギーが、平均東西風のエネルギーを介在とし て、波動エネルギーに変換されることになります.

MIM から見た傾圧不安定では、「波動による鉛直 角運動量輸送(E-Pフラックス)により基本場の鉛 直シアを減少する.このとき、平均流の運動エネル ギーが波動エネルギーに変換される」「同時に地衡風 調節により平均子午面循環が駆動され、平均位置エネ ルギーが平均流の運動エネルギーに変換される」こと が本質のようです。特に, Eady モードでは温位面の 上下境界との交差が平均子午面流と E-P フラックス の収束発散に本質的であることを示唆しました。実際 の温帯低気圧の場合, 寒気は主として寒冷前線の後面 を南下します。比較的冷たい気塊は北風領域にのみ存



第15図 Eadyの傾圧不安定モードのプロセ ス.平均東西風の鉛直分布(影), E-Pフラックスの鉛直成分(矢印)およ び平均南北流(丸印).(a) E-P Flux が西向き運動量を上に運ぶ.(b) E-P Fluxの収束発散により下端で西風加 速,上端で西風減速を起こす.(c) Extratropical Pumpingにより,平 均子午面流は下端で北風,上端で南風 となる.平均子午面流に対するコリオ リ加速により,平均東西風の鉛直シア が復元される.

在するため、冷たい温位面(下部境界付近)での平均 子午面流は北風となります.また、等温位線は寒冷前 線後面の寒気側(前面の暖気側)で盛り上がる(垂れ 下がる)ので、形状抵抗(E-Pフラックスの鉛直成 分)が発生します.下部境界付近には、北風とE-P フラックスの発散が現れ中高緯度パンピングの関係が 実現していることが想像されます.実際の傾圧不安定 の場合も、等温位面が地面と交差が、もう1つの本質 と言えそうです.ただし、摩擦の効果や前線強化機構 は準地衡風近似では扱えないので、中高緯度パンピン グの関係だけでは不十分かもしれません.また、上部 対流圏では、Eady 問題のような"天井"はないの に、E-Pフラックスの収束が起こり、平均流は南風 となっています.これについては別の説明が必要で す.

#### 10. 今後の課題

MIM 法の研究では、基本的なフレームを確立した うえで,気候変動解析や大気大循環モデルの評価など を行うつもりでした.思いのほか,基礎的問題に手間 取り,なかなか利用研究にまでは手が届きません。し かし,本来,波動平均流相互作用という骨太の力学に 立脚しているので、気候変動の理解にも適しているは ずです、気候情報課で、暖冬年と寒冬年のE-Pフ ラックスの相違に関する興味深い解析をまとめ、大変 勇気付けられました(気象庁 2008).比較的軸対称な 構造を持つ環状モードなどの解析には、E-P フラッ クスのみならず, 平均南北流やエネルギー変換などの 利用も考えています。現在、地球温暖化の影響につい ても MIM を用いて調べています。数値モデルの診断 も MIM の重要な利用分野です。数値モデルの循環構 造やエネルギー変換過程,大気微量成分輸送などを気 候値解析と定量的な比較を行い、その誤差要因を調 べ、改良に寄与したいと考えています。

MIM 法には、まだ多くの基礎的問題が未解決のま まで、私自身、自縄自縛の状態からなかなか解放され ません.ここ数年間考えている問題の1つに、局所的 なエネルギー変換の診断スキームの開発があります. 第8節でも述べたように、平均流の運動エネルギーが 失われる場所は、波動エネルギーの生成場所に必ずし も一致しません.波動エネルギーの生成は、擾乱発生 に関連して、大変興味がありますが、診断スキームは 未完成です.これまでの MIM は東西平均場に対する もので、E-P フラックスも 2 次元でした.自然な拡 張として, E-P フラックスを3 次元化すれば,東西 方向への伝播も表現することが出来ます. MIM 法 は,原理的には,海洋の密度座標にも展開できます. Aiki and Richards (2008)では,厚みを考慮した等 密度面平均を定義し,海洋循環のエネルギー変換過程 を調べています. MIM による大気構造論も興味ある 課題です.特に,渦輸送を含まない帯状平均熱力学方 程式は,その単純さゆえに大気構造形成についてより 明快な解釈を与えるものと期待しています.

#### 謝 辞

本研究の遂行に当たり,たいへん多くの方にお世話 になりました.個人のお名前はあまり出しませんが, お世話になった皆様に心より感謝いたします.

気象学と気象業務の「いろは」は、札幌管区気象台 で、先輩諸氏から教えていただきました。観測と予報 の現場では日々新たな問題が提起され、新鮮な驚きの 連続でした。また、向学心に燃える仲間が大勢いて、 導かれるまま、遊びながら、気象学を学び始めまし た.

数値予報課では15年間,仕事をしながら,数値モデ ルについて学びました。日々の予報は大変教訓に満 ち,サイエンスの宝の山でもありました。数値予報モ デル開発は責任重大でしたが,大変やりがいがありま した。先輩同僚は多士済々で,変革の気風に満ちてい ました。様々な場面で,多くの人に助けていただき, わがままはいえないはずの職場で,随分わがままを通 しました。

NCAR では笠原 彰先生に公私とも大変お世話に なりました。実用的な問題を考える数値予報課の日々 から一転し,1つの問題をじっくり考える貴重な1年 間でした。MIM の研究は NCAR で開始しました。 数値モデルの鉛直座標も研究され(Kasahara 1974), MIM についても,貴重な議論をしていただきまし た。強い信念を持っておられ,研究者として多くを教 えていただきました。

MIM の本格的な研究は大学に来て始まりました. 私自身は,MIM は(決して特殊な世界ではなく)普 遍的な世界だと考えていますが,それを様々な問題で 実証していく必要がありました.理解する学生が現れ て,研究は進むということを実感しています.その意 味で今回の受賞は一緒に研究した学生に対するものと 言えます.MIM を通過点とし,新しい世界を切り開 いて欲しいと考えています.なお,MIM の関連プロ グラムは小玉知央君他の努力により、次の URL にま とめられています。御利用いただければ幸いです。 http://wind.geophys.tohoku.ac.jp/mim/

最後に,MIMの研究を最初に強く支持してくれた,数値予報課時代の友人,故山田慎一さんに謹んで報告いたします。

本稿の改訂に際し,査読者と榎本編集委員の適切な コメントが大変参考になりました.

付録 記号一覧

a:地球半径 f:コリオリ係数  $\lambda$ ,  $\phi$ : 経度, 緯度  $\theta$ :温位  $\theta_s$ :地上温位 t:時間 *p*:気圧 *p*<sub>0</sub>:基準気圧(≡1000 hPa) *bs*:地表面気圧 g:重力加速度 u, v: 東西風, 南北風  $w_{\dagger}$ :鉛直速度 ( $\equiv dz_{\dagger}/dt$ ) *H*:スケールハイト  $z_{\dagger}$ :対数気圧高度 (=- $H\log(p_{\dagger}/p_{0})$ )  $T_r$ :参照気温(定数)  $\rho_0$ :参照密度 (TEM,= $p/(RT_r)$ ; MIM,= $p_t/(RT_r)$ ) Φ:ジオポテンシャル Φ+:帯状平均ジオポテンシャル **F**: Eliassen-Palm  $\mathcal{T} \mathcal{P} \mathcal{P} \mathcal{T}$  ( $\equiv$  ( $\mathbf{F}_{\phi}, \mathbf{F}_{z_{t}}$ )) X:摩擦力 Q:非断熱加熱  $\Pi(p)$ : Exner 関数 (= $C_p(p/p_0)^{\kappa}$ ) r:混合比 S:光化学生成消滅率 Fmean:オゾンの平均流輸送フラックス Feddy:オゾンの渦輸送フラックス

## 参考文献

- Aiki, H. and K. J. Richards, 2008 Energetics of the global ocean The role of layer-thickness form drag.J. Phys. Ocean., 38, 1845–1869.
- Andrews, D.G., 1983: A finite-amplitude Eliassen-Palm theorem in isentropic coordinates. J. Atmos.

- Andrews, D. G. and M. E. McIntyre, 1976 : Planetary waves in horizontal and vertical shear : The generalized Eliassen-Palm relation and the mean zonal acceleration. J. Atmos. Sci., **33**, 2031–2048.
- Andrews, P. G., J. R. Holton and C. B. Leovy, 1987: Middle Atmosphere Dynamics. International Geophysics Series, Vol. 40, Academic Press, 489 pp.
- Dunkerton, T., C.-P.F. Hsu and M.E. McIntyre, 1981: Some Eulerian and Lagrangian diagnostics for a model stratospheric warming. J. Atmos. Sci., 38, 819– 844.
- Eady, E.T., 1949: Long waves and cyclone waves. Tellus, 1, 33-52.
- Gallimore, R. G. and D. R. Johnson, 1981 : The forcing of the meridional circulation of the isentropic zonally averaged circumpolar vortex. J. Atmos. Sci., **38**, 583– 599.
- Haynes, P. H., M. E. McIntyre, T. G. Shepherd, C. J. Marks and K. P. Shine, 1991: On the "downward control" of extratropical diabatic circulations by eddy-induced mean zonal forces. J. Atmos. Sci., 48, 651–678.
- Holton, J. R., P. H. Haynes, M. E. McIntyre, A. R. Douglass, R. B. Rood and L. Pfister, 1995 : Stratospheretroposphere exchange. Rev. Geophys., 33, 403-439
- Iwasaki, T., 1989 : A diagnostic formulation for wavemean flow interactions and Lagrangian-mean circulation with a hybrid vertical coordinate of pressure and isentropes. J. Meteor. Soc. Japan, 67, 293-312.
- Iwasaki, T., 1990: Lagrangian-mean circulation and wave-mean flow interactions of Eady's baroclinic instability waves. J. Meteor. Soc. Japan, 68, 347-356.
- Iwasaki, T., 1992 : General circulation diagnosis in the pressure-isentrope hybrid vertical coordinate. J. Meteor. Soc. Japan, 70, 673-687.
- Iwasaki, T., 1998 : A set of zonal mean equations in a pressure-isentrope hybrid vertical coordinate. J. Atmos. Sci., 55, 3000-3002.
- Iwasaki, T., 2001 : Atmospheric energy cycle viewed from wave-mean-flow interaction and Lagrangian mean circulation. J. Atmos. Sci., 58, 3036-3052.
- Iwasaki, T. and S. Kaneto, 1984 : Photochemical and dynamical contributions to the seasonal variation of total ozone amount over Japan. J. Meteor. Soc. Japan, 62, 343–356.
- Iwasaki, T., S. Yamada and K. Tada, 1989 a A parameterization scheme of orographic gravity wave drag with two different vertical partitionings, Part

1 : Impacts on medium-range forecasts. J. Meteor. Soc. Japan, **67**, 11-27.

- Iwasaki, T., S. Yamada and K. Tada, 1989 b : A parameterization scheme of orographic gravity wave drag with two different vertical partitionings, Part 2 : Zonally averaged budget analyses based on transformed Eulerian mean method. J. Meteor. Soc. Japan, 67, 29-41.
- Kalnay, E., M. Kanamitsu, R. Kistler, W. Collins, D. Deaven, L. Gandin, M. Iredell, S. Saha, G. White, J. Woollen, Y. Zhu, M. Chelliah, W. Ebisuzaki, W. Higgins, J. Janowiak, K.C. Mo, C. Ropelewski, J. Wang, A. Leetmaa, R. Reynolds, R. Jenne and D. Joseph, 1996 : The NCEP/NCAR 40-year reanalysis project. Bull. Amer. Meteor. Soc., 77, 437-471.
- Kanzawa, H., 1984 : Quasi-geostrophic energetics based on a transformed Eulerian equation with application to wave-zonal flow interaction problems. J. Meteor. Soc. Japan, 62, 36-51.
- Kasahara, A., 1974 : Various vertical coordinate systems used for numerical weather prediction. Mon. Wea. Rev., 102, 504-522.
- Kida, H., 1977 : A numerical investigation of the atmospheric general circulation and stratospheric-tropospheric mass exchange : II. Lagrangian motion of the atmosphere. J. Meteor. Soc. Japan, 55, 71-88.
- 気象庁, 2008: 気候系監視年報2007. 123 pp.
- Kodama, C., T. Iwasaki, K. Shibata and S.Yukimoto, 2007; Changes in the stratospheric mean meridional circulation due to increased CO<sub>2</sub>: Radiation- and sea surface temperature-induced effects. J. Geophys. Res., 112, D16103, 10.1029/2006 JD008219.
- Lorenz, E. N., 1955 : Available potential energy and the maintenance of the general circulation. Tellus, 7, 157–167.
- Matsuno, T., 1980 : Lagrangian motion of air parcels in the stratosphere in the presence of planetary waves. Pure. Appl. Geophys., 118, 189–216.
- Miyahara, S., Y. Hayashi and J. D. Mahlman, 1986: Interactions between gravity waves and planetaryscale flow simulated by the GFDL "SKYHI" general circulation model. J. Atmos. Sci., **43**, 1844–1861.
- Miyazaki, K. and T. Iwasaki, 2005 : Diagnosis of meridional ozone transport based on mass-weighted isentropic zonal means. J. Atmos. Sci., **62**, 1192-1208.
- Miyazaki, K. and T. Iwasaki, 2008 : On the analysis of mean downward velocities around the Antarctic

polar vortex. J. Atmos. Sci., 65, 3989-4003.

- Miyazaki, K., T. Iwasaki, K. Shibata and M. Deushi, 2005 a Roles of transport in the seasonal variation of the total ozone amount. J. Geophys. Res., 110, D18309, 1029/2005 JD005900.
- Miyazaki, K., T. Iwasaki, K. Shibata, M. Deushi and T. Sekiyama, 2005 b : The impact of changing meteorological variables to be assimilated into GCM on ozone simulation with MRI CTM. J. Meteor. Soc. Japan, 83, 909–918.
- Mote, P. W., K. H. Rosenlof, M. E. McIntyre, E. S. Carr, J. C. Gille, J. R. Holton, J. S. Kinnersley, H. C. Pumphrey, J. M. Russell III and J. W. Waters, 1996 : An atmospheric tape recorder : The imprint of tropical tropopause temperatures on stratospheric water vapor. J. Geophys. Res., 101 (D2), 3989-4006.
- Noda, A., 1988 : Generalized Lagrangian-mean (GLM) meridional motions in the troposphere. J. Meteor. Soc. Japan, 66, 201-226.
- Onogi, K., J. Tsutsui, H. Koide, M. Sakamoto, S. Kobayashi, H. Hatsushika, T. Matsumoto, N. Yama-zaki, H. Kamahori, K. Takahashi, S. Kadokura, K. Wada, K. Kato, R. Oyama, T. Ose, N. Mannoji and R. Taira, 2007 : The JRA-25 Reanalysis. J. Meteor. Soc. Japan, 85, 369-432.
- Plumb, R. A., 1983 : A new look at the energy cycle. J. Atmos. Sci., 40, 1669–1688.
- Reed, R. J. and K. E. German, 1965 : A contribution to the problem of stratospheric diffusion by large-scale mixing. Mon. Wea. Rev., 93, 313-321.
- 住 明正,1985:予報の系統的誤差について.延長予報に 関する最近の話題,電子計算室報告・別冊報告,(31), 99 pp.
- Tanaka, D., T. Iwasaki, S. Uno, M. Ujiie and K. Miyazaki, 2004 : Eliassen-Palm flux diagnosis based on isentropic representation. J. Atmos. Sci., 61, 2370– 2383.
- Tung, K. K., 1982 : On the two-dimensional transport of stratospheric trace gases in isentropic coordinates. J. Atmos. Sci., 39, 2330-2355.
- Tung, K. K., 1986 : Nongeostrophic theory of zonally averaged circulation. Part I : Formulation. J. Atmos. Sci., 43, 2600–2618.
- Uno, S. and T. Iwasaki, 2006 : A cascade-type global energy conversion diagram based on wave-mean flow interactions. J. Atmos. Sci., **63**, 3277-3295.

The World of Mass-Weighted Isentropic Zonal Means (MIM) [Atmospheric General Circulation Viewed from Wave-Mean Flow Interactions]

Toshiki IWASAKI\*

\* Graduate School of Science, Tohoku University, Aramaki, Aoba-ku, Sendai, 980-7758, Japan.

(Received 4 September 2008; Accepted 12 November 2008)