# 平成19年度 卒業論文

# 偏西風ジェット気流と 傾圧不安定波動の相互作用の研究

## 筑波大学第一学群自然学類

## 地球科学主専攻

200410403

### 藤原冬樹

2008年1月

目 次

Ab	bstract	ii	
図	目次	iii	
1	はじめに	1	
<b>2</b>	目的	<b>2</b>	
3	解析データ	3	
4	支配方程式系	4	
	4.1 基礎方程式系	4	
	4.2 <b>鉛直構造関数</b>	5	
	4.3 水平構造関数	6	
	4.4 3次元ノーマルモード関数展開	7	
	4.5 スペクトル法の予報方程式	8	
	4.6 傾圧不安定問題	8	
<b>5</b>	データ解析の結果および考察	10	
	5.1 極渦の強い場合(1989年1月)	11	
	5.2 極渦の弱い場合(1977年1月)	11	
	5.3 AOI に伴う偏差を気候値に上乗せした仮想大気	12	
	5.3.1 そのまま上乗せした場合(図 39)	12	
	5.3.2 偏差の2倍を上乗せした場合(図51)	13	
	5.3.3 <b>偏差の</b> 5倍を上乗せした場合(図63)	13	
6	結論	14	
謝書	辞	16	
参	参考文献		

# Interaction between the Baroclinically Unstable Wave and the Subtropical and Polar-frontal Jets

#### FUJIWARA Fuyuki

#### Abstract

In the upper troposphere, the subtropical jet and the polar-frontal jet exist in both of the Nothern and Southern Hemisphere. The strength and location of the polar-frontal jet is variable, where as that of the subtropical jet is relatively steady. The action of these westerly jets is related to the baroclinically unstable wave. By Tanaka and Tokinaga(2002), it confirmed that two different kinds of baroclinic instability exist; the Polar mode excited by the baroclinicity of the polar-frontal jet and the Charney mode exited by the baroclinicity of the polar frontal jet. These baroclinic instabilities has different feedback process that make the polar-frontal jet weaker or stronger.

In this study, baroclinic instability of nothern hemisphere is investigated, using a method of expansion in 3D normal mode function introduced by Tanaka and Kung(1989). Here, the 3D normal mode function consist of vertical structure functions as the vertical normal modes and Hough harmonics as the horizontal normal modes. The basic states used for the linear stability analysis are observed zonal mean wind for strong and weak polar vortex and a virtual one which is added the anomaly by the strength of the AO index to the climatic average.

As the result of the eigenvalue problem for such basic states, we confirmed that the stronger the polar vortex is, the more the polar mode stands out. And we also confirmed that the polar mode become the most unstable mode instead of the charney mode in each wave number when the polar vortex is strong enough.

#### Key Words:

baroclinic instability, zonal mean wind, polar-frontal jet, subtropical jet, polar mode, charney mode, Arctic Oscillation

# 図目次

1	北極振動指数の90日平均。	18
2	北半球1月における帯状平均風速度場(気候値)。等値線間隔は5	
	m m/s で、実線が西風、破線が東風。	19
3	1月気候値における不安定モードの増幅率	20
4	1月気候値における不安定モードの位相速度	20
5	1 月気候値における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャ	
	ル高度の振幅 m。	21
6	1 月気候値における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャ	
	ル高度の位相。。	22
7	1 月気候値における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャ	
	<b>ル高度の順圧高度場</b> m。	23
8	1月気候値におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオ	
	ポテンシャル高度の振幅 m。	24
9	1月気候値におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオ	
	ポテンシャル高度の位相。。	25
10	1月気候値におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオ	
	ポテンシャル高度の順圧高度場における振幅 m。	26
11	1月気候値におけるトリポール Charney モードの不安定構造。ジオ	
	ポテンシャル高度の振幅 m。	27
12	1月気候値におけるトリポール Charney モードの不安定構造。ジオ	
	ポテンシャル高度の位相。。	28
13	1月気候値におけるトリポール Charney モードの不安定構造。ジオ	
	ポテンシャル高度の順圧高度場における振幅 m。	29
14	$1989$ 年 $1$ 月における帯状平均風速度場。等値線間隔は $5~{ m m/s}$ で、実	
	線が西風、破線が東風。	30
15	1989年1月における不安定モードの増幅率	31
16	1989年1月における不安定モードの位相速度	31
17	1989 年 1 月の波数 3 における Polar モードの不安定構造。ジオポテ	
	ンシャル高度の振幅 m。	32
18	1989 年 1 月の波数 3 における Polar モードの不安定構造。ジオポテ	
	ンシャル高度の位相。。	33

19	1989 年 1 月の波数 3 における Polar モードの不安定構造。ジオポテ	
	ンシャル高度の順圧高度場における振幅 m。	34
20	1989年1月の波数7における Polar モードの不安定構造。ジオポテ	
	ンシャル高度の振幅 m。	35
21	1989年1月の波数7における Polar モードの不安定構造。ジオポテ	
	ンシャル高度の位相。。	36
22	1989年1月の波数7における Polar モードの不安定構造。ジオポテ	
	ンシャル高度の順圧高度場における振幅 m。	37
23	1989年1月における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャ	
	ル高度の振幅 m。	38
24	1989年1月における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャ	
	ル高度の位相 °。	39
25	1989 年 1 月における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャ	
	ル高度の順圧高度場における振幅 m。	40
26	1989 年 1 月におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジ	
	オポテンシャル高度の振幅 m。 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	41
27	1989 年 1 月におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジ	
	オポテンシャル高度の位相。。	42
28	1989 年 1 月におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジ	
	オポテンシャル高度の順圧高度場における振幅 m。	43
29	$1977$ 年 $1$ 月における帯状平均風速度場。等値線間隔は $5~{ m m/s}$ で、実	
	線が西風、破線が東風。	44
30	1977 年 1 月における不安定モードの増幅率	45
31	1977 年 1 月における不安定モードの位相速度	45
32	1977年1月における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャ	
	ル高度の振幅 m。	46
33	1977 年1月における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャ	
	ル高度の位相 °。	47
34	1977 年 1 月における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャ	
	ル高度の順圧高度場における振幅 m。	48
35	1977 年 1 月におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジ	
	オポテンシャル高度の振幅 m。	49

36	1977 年 1 月におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジ	
	オポテンシャル高度の位相°。	50
37	1977 年 1 月におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジ	
	オポテンシャル高度の順圧高度場における振幅 m。	51
38	$\operatorname{AO}$ インデックスに回帰した帯状平均東西風。等値線間隔は $1\mathrm{m/s}$	
	で、実線が西風、破線が東風。	52
39	AOIに回帰した東西風を気候値に上乗せした仮想大気における帯状	
	平均風速度場。等値線間隔は5 m/s で、実線が西風、破線が東風。	53
40	AOI に回帰した東西風を気候値に上乗せした仮想大気における不安	
	定モードの増幅率............................	54
41	AOIに回帰した東西風を気候値に上乗せした仮想大気における不安	
	定モードの位相速度	54
42	AOIに回帰した東西風を気候値に上乗せした仮想大気における Char-	
	ney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の振幅 m。	55
43	AOIに回帰した東西風を気候値に上乗せした仮想大気における Char-	
	ney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の位相 °。	56
44	AOIに回帰した東西風を気候値に上乗せした仮想大気における Char-	
	ney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の順圧高度場にお	
	ける振幅 $m$ 。	57
45	AOI に回帰した東西風を気候値に上乗せした仮想大気におけるダイ	
	ポール Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の振幅	
	$m_{o}$	58
46	AOI に回帰した東西風を気候値に上乗せした仮想大気におけるダイ	
	ポール Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の位相	
	° · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	59
47	AOIに回帰した東西風を気候値に上乗せした仮想大気におけるダイ	
	ポール Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の順圧	
	高度場における振幅 m。	60
48	AOIに回帰した東西風を気候値に上乗せした仮想大気におけるトリ	
	ポール Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の振幅	
	$m_{o}$	61

49	AOIに回帰した東西風を気候値に上乗せした仮想大気におけるトリ	
	ポール Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の位相	
	° · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	62
50	AOI に回帰した東西風を気候値に上乗せした仮想大気におけるトリ	
	ポール Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の順圧	
	高度場における振幅 m。	63
51	AOI に回帰した東西風を2倍したものを気候値に上乗せした仮想大	
	気における帯状平均風速度場。 等値線間隔は5 m/s で、実線が西風、	
	破線が東風。	64
52	AOI に回帰した東西風を2倍したものを気候値に上乗せした仮想大	
	気における不安定モードの増幅率	65
53	AOIに回帰した東西風を2倍したものを気候値に上乗せした仮想大	
	気における不安定モードの位相速度...............	65
54	AOI に回帰した東西風を2倍したものを気候値に上乗せした仮想大	
	気における Polar モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の振	
	幅 m。	66
55	AOI に回帰した東西風を2倍したものを気候値に上乗せした仮想大	
	気における Polar モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の位	
	相。。	67
56	AOI に回帰した東西風を2倍したものを気候値に上乗せした仮想大	
	気における Polar モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の順	
	<b>圧高度場における</b> 振幅 m。	68
57	AOI に回帰した東西風を2倍したものを気候値に上乗せした仮想大	
	気における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の	
	振幅 m。	69
58	AOIに回帰した東西風を2倍したものを気候値に上乗せした仮想大	
	気における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の	
	位相°。····································	70
59	AOI に回帰した東西風を2倍したものを気候値に上乗せした仮想大	
	気における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の	
	順圧高度場における振幅 m。	71

60	AOI に回帰した東西風を2倍したものを気候値に上乗せした仮想大	
	気におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオポテン	
	<b>シャル高度の</b> 振幅 m。	72
61	AOI に回帰した東西風を2倍したものを気候値に上乗せした仮想大	
	気におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオポテン	
	シャル高度の位相。。	73
62	AOI に回帰した東西風を2倍したものを気候値に上乗せした仮想大	
	気におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオポテン	
	シャル高度の順圧高度場における振幅 m。	74
63	AOI に回帰した東西風を5倍したものを気候値に上乗せした仮想大	
	気における帯状平均風速度場。 等値線間隔は 5 m/s で、実線が西風、	
	破線が東風。	75
64	AOIに回帰した東西風を5倍したものを気候値に上乗せした仮想大	
	気における不安定モードの増幅率	76
65	AOIに回帰した東西風を5倍したものを気候値に上乗せした仮想大	
	気における不安定モードの位相速度	76
66	AOI に回帰した東西風を5倍したものを気候値に上乗せした仮想大	
	気における Polar モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の振	
	幅 m。	77
67	AOI に回帰した東西風を5倍したものを気候値に上乗せした仮想大	
	気における Polar モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の位	
	相。。	78
68	AOI に回帰した東西風を5倍したものを気候値に上乗せした仮想大	
	気における Polar モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の順	
	圧高度場における振幅 m。	79
69	AOI に回帰した東西風を5倍したものを気候値に上乗せした仮想大	
	気における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の	
	振幅 m。	80
70	AOI に回帰した東西風を5倍したものを気候値に上乗せした仮想大	
	気における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の	
	位相。。	81

71	AOIに回帰した東西風を5倍したものを気候値に上乗せした仮想大	
	気における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の	
	順圧高度場における振幅 m。	82
72	AOIに回帰した東西風を5倍したものを気候値に上乗せした仮想大	
	気におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオポテン	
	<b>シャル高度の振幅</b> m <b>。</b>	83
73	AOIに回帰した東西風を5倍したものを気候値に上乗せした仮想大	
	気におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオポテン	
	シャル高度の位相。。	84
74	AOIに回帰した東西風を5倍したものを気候値に上乗せした仮想大	
	気におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオポテン	
	シャル高度の順圧高度場における振幅 m。	85

### 1 はじめに

対流圏上層に存在するジェット気流には、亜熱帯ジェット気流と寒帯前線ジェット気流の二つがある。亜熱帯ジェット気流は、ジェット軸が高度 200hPa 面、緯度 30 度付近に位置し、比較的安定した強さを持っている。それに対して、寒帯前線 ジェット気流は、高度 300hPa 面、緯度 45~65 度付近を中心とするが、位置の変動が激しく、強さも不安定である。その理由としては、亜熱帯ジェットがハドレー 循環に伴う角運動量輸送を成因としているのに対して、寒帯前線ジェットの成因は 中緯度における温度勾配であることが挙げられる。日本を含む中緯度付近の気候 は、この寒帯前線ジェットの変動に大きな影響を受けている。このジェットの変動 が激しいため、寒帯前線ジェットが不明瞭で亜熱帯ジェットのみが見られるシング ルジェットの状態と、寒帯前線ジェットと亜熱帯ジェットがそれぞれ明瞭に現れる ダブルジェットの状態が不規則に出現している。

また、ジェットの傾圧性によって励起される傾圧不安定波動には、亜熱帯ジェットによる Charney モードと、寒帯前線ジェットによる Polar モードの二種類が存在 する。Tanaka and Tokinaga (2002)によると、Polar モードは寒帯前線ジェットを 強めたり弱めたりするような正のフィードバックを持っていることが理論的に示 されている。Polar モードの構造を見ると、そのトラフ・リッジ軸は45度付近から 60度付近にかけて南西から北東へ傾いていることから、西風運動量の北向き輸送 が行われていることがわかる。これに対して、Charney モードでは、45度付近を 境に南側では南西から北東、南側では南東から北西へとそれぞれ傾いており、西 風運動量は南側では北へ、北側では南へ輸送するような構造となっている。この ことは、それぞれの傾圧不安定波動は、ジェット気流に対して次のようなフィード バックを持つことを表す。すなわち、Polar モードによって、亜熱帯ジェットから 西風運動量が奪われ北へ輸送されて寒帯前線ジェットを加速させ、Charney モード によって、寒帯前線ジェットが弱化し亜熱帯ジェットが北へシフトしている。

また、寒帯前線ジェットは極側から見た場合に渦とみなせるが、これを極渦という。Tompson and Wallace (1998) により提唱された北極振動(AO)は、この極渦 強度の変動と一致しており、寒帯前線ジェットの風速の指標とすることができる。 図1は、AOの指標である北極振動指数(AOI)の時系列変化である。Tanaka and Tokinaga (2002)では、この極渦の強い年と弱い年のそれぞれについて解析してお り、極渦が強いときにはPolar モードが卓越し、弱いときにはPolar モードは衰退 して Charney モードが卓越するという結論となっている。

### 2 目的

本研究では、Tanaka and Tokinaga (2002)の研究成果を踏まえて地球大気の傾 圧不安定を調べ、東西風を指標として、寒帯前線ジェットと傾圧不安定波の間の正 のフィードバックの定量化を目指すことを目的とする。不安定解析には、Tanaka and Kung(1989)で用いられた3次元ノーマルモード関数(以下、3D-NMFs)展開 を使用する。3D-NMFsは、鉛直ノーマルモードとしての鉛直構造関数および水平 ノーマルモードとしてのハフ関数(水平構造関数)から構成されており、これを 用いて線形不安定解析を行うことにより、高周期のロスビーモードを残し、高振 動数の重力波を除去することで、固有値問題の行列の大きさを効果的に小さくし、 気象学的に意味のある不安定解を安定して求めることができる(Tanaka, 1993)。 使用する基本場は帯状平均風速度場であり、基本場は赤道を挟んで南北対称であ ると仮定している。また東西風を北極振動指数(AOI)に回帰したものを一月の気 候値に段階的に上乗せした仮想大気においても同様の解析を行い、寒帯前線ジェッ トと主な不安定モードとの関係を調べる。

### 3 解析データ

本研究で用いたデータはNCEP(National Centers for Environmental Prediction; アメリカ環境予測センター)/NCAR(National Center for Atmospheric Research; アメリカ大気研究センター)の再解析データである。その詳細は以下のとおりで ある。

- 期間: 1949年1月~1998年12月、月平均値
- 気象要素: u(m/s), Z(gpm),  $p_s(hPa)$
- 水平グリッド間隔: 2.5°×2.5°
- ・ 鉛直グリッド間隔: 1000,925,850,700,600,500,400,300,250,200,150,100,70,50, 30,20,10 hPa の 17 層
- 解析範囲: 北半球
- 気候値: 1958年1月~1997年12月の40年間各月の平均値

NCEP/NCAR 再解析データを使用した理由は、同一の数値予報モデルとデー タ同化手法を用いて過去50年という長期間にわたってできる限り均質に作成した データセットであり、気候変動の解明、大気大循環の解析と全球のエネルギー循 環の研究の際には有用だからである。

## 4 支配方程式系

#### 4.1 基礎方程式系

球面座標系で大気の状態を表現するプリミティブ方程式は水平方向の運動方程 式、温度の保存則、連続の式、状態方程式、静力学平衡の式により以下のように 表現できる(小倉,1978)。

$$\frac{\partial u}{\partial t} - 2\Omega v \sin \theta + \frac{1}{a \cos \theta} \frac{\partial \phi}{\partial \lambda} = -\mathbf{V} \cdot \nabla u - \omega \frac{\partial u}{\partial p} - \frac{\tan \theta}{a} uv + F_u \tag{1}$$

$$\frac{\partial v}{\partial t} + 2\omega u \sin \theta + \frac{1}{a} \frac{\partial \phi}{\partial \theta} = -\mathbf{V} \cdot \nabla v - \omega \frac{\partial u}{\partial p} - \frac{\tan \theta}{a} u u + F_v \tag{2}$$

$$\frac{\partial C_p T}{\partial t} + \mathbf{V} \cdot \nabla C_p T + \omega \frac{\partial C_p T}{\partial p} = \omega \alpha + Q \tag{3}$$

$$\nabla \cdot \mathbf{V} + \frac{\partial \omega}{\partial p} = 0 \tag{4}$$

$$p\alpha = RT \tag{5}$$

$$\frac{\partial \phi}{\partial p} = -\alpha \tag{6}$$

なお大気中では水平スケールがおよぞ 100km 以上の現象では、良い精度で静力 学平衡が成り立っている。

ここで式 (3) において両辺 C<sub>p</sub> で除し整理して、

$$\frac{\partial T}{\partial t} + \mathbf{V} \cdot \nabla T = \frac{\omega}{p} \left( \frac{RT}{C_p} - p \frac{\partial T}{\partial p} \right) + \frac{Q}{C_p} \tag{7}$$

ここで静的安定度を

$$\gamma \equiv \frac{RT}{C_p} - \frac{dT}{dp} = \frac{RT}{C_p} - \frac{dT}{d\ln p}$$
(8)

と定義した。全球平均の静的安定度を  $\gamma_0$  とすると、これは水平時間一様で鉛直 方向のみの関数となる。また温度 T と静力学平衡により結びつくジオポテンシャ 
$$\frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\partial}{\partial p} \frac{pT}{\gamma_0} \right) - \frac{\partial \omega}{\partial p} = -\frac{\partial}{\partial p} \left( \frac{p}{\gamma_0} \mathbf{V} \cdot \nabla T \right) + \frac{\partial}{\partial p} \left( \frac{pQ}{C_p \gamma_0} \right) \tag{9}$$

これに式(5)、(6)を用いて変形すると、

$$\frac{\partial}{\partial t} \left( -\frac{\partial}{\partial p} \frac{p^2}{\gamma R} \right) \frac{\partial \phi}{\partial p} + \nabla \cdot \mathbf{V} = -\frac{\partial}{\partial p} \left( \frac{p}{\gamma_0} \mathbf{V} \cdot \nabla T \right) + \frac{\partial}{\partial p} \left( \frac{pQ}{C_p \gamma_0} \right) \tag{10}$$

となる。ここで地表面気圧で規格化した  $\sigma$  座標  $\sigma = p/p_s$ 、地球回転角速度で規格化した時間  $\tau = 2\Omega t$ を用いて、水平風速  $\mathbf{V} = (u, v)$  に関する熱力学方程式は式 (1),(2),(10) から以下のように行列形式であらわされる。

$$M\frac{\partial U}{\partial \tau} + LU = N + F \tag{11}$$

この各要素は次のようになる。

$$U = (u, v, \phi)^T \tag{12}$$

$$M = 2\Omega diag(1, 1, -\frac{\partial}{\partial\sigma} \frac{\sigma^2}{R\gamma} \frac{\partial}{\partial\sigma})$$
(13)

$$\begin{pmatrix} 0 & -2\Omega\sin\theta & \frac{1}{a\cos\theta}\frac{\partial}{\partial\lambda} \\ 2\Omega\sin\theta & 0 & \frac{1}{a}\frac{\partial}{\partial\theta} \\ \frac{1}{a\cos\theta}\frac{\partial}{\partial\lambda} & \frac{1}{a\cos\lambda}\frac{\partial\cos\theta}{\partial\theta} & 0 \end{pmatrix}$$
(14)

$$N = \begin{pmatrix} -V \cdot \nabla u - \omega \frac{\partial u}{\partial \sigma} + \frac{\tan \theta}{a} uv \\ -V \cdot \nabla v - \omega \frac{\partial v}{\partial \sigma} + \frac{\tan \theta}{a} uu \\ \frac{\partial}{\partial \sigma} \left( \frac{\sigma^2}{R\gamma} \mathbf{V} \cdot \nabla \frac{\partial \phi}{\partial \sigma} \right) \end{pmatrix}$$
(15)

$$F = (F_u, F_v, \frac{\partial}{\partial \sigma} \left( \frac{\sigma Q}{C_p \gamma} \right)) \tag{16}$$

なお、式(10)では温度の偏差の鉛直移流は $\omega$ が小さいので無視した。

#### 4.2 鉛直構造関数

鉛直構造関数の導出はKasahara (1984)のAppendix に詳しいが、ここでは簡潔に記述する。式 (11)において、基本状態とこれからの摂動として表す。ここで基

本状態として静止大気を考えると摂動部分だけが残り、2次の項から成り立つ移流 項や曲率項がスケールアナリシスにより無視できるほど小さいことがわかる。さ らに、摩擦と非断熱加熱を無視すると以下のように簡略化できる。

$$\mathbf{M}\frac{\partial}{\partial\tau}\mathbf{U} + \mathbf{L}\mathbf{U} = 0 \tag{17}$$

ここで鉛直方向に任意の関数  $G(\sigma)$  を考えて  $(u, v, \phi)$  を変数分離すると、次のよう になる。

$$u(\lambda, \theta, \sigma) = G(\sigma)u(\lambda, \theta)$$
$$v(\lambda, \theta, \sigma) = G(\sigma)v(\lambda, \theta)$$
$$\phi(\lambda, \theta, \sigma) = G(\sigma)\phi(\lambda, \theta)$$

式(17)の熱力学成分を取り出し、上の式をほどこして変形すると、

$$\frac{1}{G}\frac{\partial}{\partial\sigma}\frac{\sigma^2}{\gamma_0}\frac{\partial G}{\partial\sigma} = \frac{\nabla \cdot \mathbf{V}}{\frac{\partial\phi}{\partial t}}$$
(18)

とできる。この左辺は鉛直方向のみ、右辺は水平方向のみの関数で表されており 変数分離しているので、(式(22)左辺) = -1/gh = const.とおいて鉛直方向の項 で考え、 $\sigma$ についての微分方程式と見て変形すると、

$$\sigma^2 G(\sigma)'' + 2\sigma G(\sigma)' + \left(\frac{\gamma_0 R}{gh}\right) G(\sigma) = 0$$
<sup>(19)</sup>

となる。これを解けば、分離定数  $h = h_m$ , (m = 0, 1, 2, ...) ごとに鉛直構造関数が 得られる。この  $h_m$  は等価深度と呼ばれ Laplace の潮汐方程式において浅水方程式 の平均深度 h に対応するものである。本研究では Tanaka and Tokinaga(2002) と同 じ全球平均鉛直温度場を当てはめ、鉛直構造関数を m = 0, 1, 2, ..., 11 までを使用 した。m は数値解における鉛直方向の節の数を表す。m = 0 が順圧モードである。

#### 4.3 水平構造関数

水平構造関数の導出はSwarztrauber and Kasahara(1985) に詳しいので、こちら も行列を用いて簡潔に書く。

鉛直構造関数の計算で求めた等価深度 $h_m$ を使用し、鉛直第mモードのLaplaceの潮汐方程式は次のように書くことができる。

$$\mathbf{M}_m \frac{\partial}{\partial \tau} \mathbf{U}_m + \mathbf{L} \mathbf{U}_m = 0 \tag{20}$$

ただし、

$$\mathbf{M}_m = 2\Omega diag(1, 1, \frac{1}{gh_m}) \tag{21}$$

さらにスケール行列 $X_m$ 、 $Y_m$ を

$$\mathbf{X}_m = diag(\sqrt{gh_m}, \sqrt{gh_m}, gh_m) \tag{22}$$

$$\mathbf{Y}_m = 2\omega diag(\sqrt{gh_m}, \sqrt{gh_m}, 1) \tag{23}$$

を用いて変形すると、式は固有値問題に帰着でき、次のようにできる。

$$i\sigma_{slm}\mathbf{H}_{slm} + (Y_m^{-1}LX_m)\mathbf{H}_{slm} = 0$$
(24)

ここで *s* は東西波数、*l* は南北モード、*m* は鉛直モードである。この H<sub>slm</sub> がハフ 調和関数(水平構造関数)である。固有値問題で得られた固有ベクトルが水平波 動の構造を、固有振動数がその波動の時間方向の振動数(周期)を表す。

ハフ調和関数は南北方向の構造を記述するハフベクトル関数  $\Theta_{lm}$  と東西方向の 波動を現す複素三角関数  $e^{is\lambda}$  に分離でき、

$$\mathbf{H}_{slm}(\lambda,\theta) = \Theta_{lm}(\theta)e^{is\lambda} = (U, -iV, Z)_{lm}^T e^{is\lambda}$$
(25)

となる。水平構造関数の南北モードは奇数番号が赤道を挟んで南北対称なモード である。

#### 4.4 3次元ノーマルモード関数展開

3次元ノーマルモード関数  $\Pi_{slm}$  (以下、3D-NMFs) は前述の鉛直構造関数  $G_m$  と水平構造関数  $H_{slm}$ を結合させて定義される。すなわち、

$$\Pi_{slm}(\lambda,\theta,\sigma) \equiv G_m \mathbf{H}_{slm}(\lambda,\theta) = G_m(\sigma)\Theta_{lm}e^{os\lambda}$$
(26)

である。なお 3D-NMFs は以下の性質を満たすことがわかっている。

$$\frac{1}{2\pi} \int_{-\frac{\pi}{2}}^{+\frac{\pi}{2}} \int_{0}^{2\pi} \int_{0}^{1} \Pi_{slm} \cdot \Pi_{s'l'm'}^{*} \cos\theta d\sigma d\lambda d\theta = \delta_{ss'} \delta_{ll'} \delta_{mm'}$$
(27)

$$\mathbf{U}(\lambda,\theta,\sigma,\tau) = \sum_{s=-\inf}^{\inf} \sum_{l=0}^{\inf} \sum_{m=0}^{\inf} w_{slm}(\tau) \mathbf{X}_m \Pi_{slm}(\lambda,\theta,\sigma)$$
(28)

$$w_{slm}(\tau) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\frac{\pi}{2}}^{+\frac{\pi}{2}} \int_{0}^{2\pi} \int_{0}^{1} \mathbf{U}(\lambda,\theta,\sigma,\tau) \cdot \mathbf{X}_{m}^{-1} \Pi_{slm}^{*}(\lambda,\theta,\sigma) \cos\theta d\sigma s \lambda d\theta$$
(29)

式 (27) は直交性を、式 (28)、(29) は 3D-NMFs による変換・逆変換を表している。

#### 4.5 スペクトル法の予報方程式

大気の運動を表す式は前述の 3D-NMFs を用いることで物理空間から波数空間 に変換することができる。式 (11) と 3D-NMFs の内積をとると、

$$\left\langle \mathbf{M} \frac{\partial}{\partial \tau} \mathbf{U} + \mathbf{L} \mathbf{U} - \mathbf{N} - \mathbf{F}, \mathbf{Y}_m^{-1} \Pi_{slm} \right\rangle = 0$$
 (30)

であるので、式(29)の性質を利用して、

$$\frac{dw_i}{d\tau} + i\sigma_i w_i = -i\sum_{j=1}^K \sum_{i=1}^K r_{ijk} w_j w_k + f_i, (i = 1, 2, 3, \dots, K)$$
(31)

ここで ijk は三重添え字 slm, s'l'm', s''l''m'' を略したものである。非線形項の中の  $r_{ijk}$  は相互作用係数であり成分はすべて実数である。これは 3D-NMFs の三重積を 計算することで得られる。厳密には全波数 K はそれぞれ S, L, M を inf までとって やらねばならないが、現実的にはある波数で打ち切ることになり、これを波数切 断という。本研究では南北モードは l = 1, 3, 5, ..., 19 の南北対称 19 モード、東西 波数は s = 0, 1, 2, ..., 20 まで、鉛直モードは m = 0, 1, 2, ..., 6 までを用いた。

#### 4.6 傾圧不安定問題

次に式 (31) を基本場  $\bar{w}_k$  に対して線形化すると、

$$\frac{dw_i}{d\tau} + i\sigma_i w_i = -i\sum_{j=1}^K (\sum_{k=1}^K r_{ijk} + r_{ikj})\bar{w}_j)w_k + f_i, (i = 1, 2, 3, \dots, K)$$
(32)

とできる。ここで $\bar{w}_k$ は大気の基本状態を表す。負の東西波数の展開係数と正の東西波数の展開係数の間には複素共役 $w_{(-s)lm} = w^*_{slm}$ の関係があるから、式(32)を $s \ge 0$ の項について行列形式で書き直すと、

$$\frac{d\mathbf{w}}{d\tau} + i\mathbf{D}\mathbf{w} = -i\mathbf{B}\mathbf{w} - i\mathbf{C}\mathbf{w}^* + \mathbf{f}$$
(33)

となる。ここで、

$$\mathbf{w} = (w_1, w_2, \dots, w_i, \dots, w_K)^T \tag{34}$$

 $\mathbf{f} = (f_1, f_2, \dots, f_i, \dots, f_K)^T \tag{35}$ 

$$\mathbf{D} = (\sigma_1, \sigma_2, \dots, \sigma_i, \dots, \sigma_K)^T$$
(36)

である。ただし K は  $s \ge 0$  における全波数である。行列 B、C は基本状態の展開係数によりつくられる。(i, j) 成分について書くと、

$$b_{ij} = \sum_{k=1}^{K} (r_{ijk} + r_{ikj}) \bar{w}_k, (s') \ge 0$$
(37)

$$c_{ij} = \sum_{k=1}^{K} (r_{ijk} + r_{ikj}) \bar{w}_k, (s') < 0$$
(38)

とできる。ここで基本状態が帯状風のみであるとすると、 $s \neq 0$ では  $\bar{w}_k = 0$ である。東西波数の関係から行列 B はs = s'のとき(つまり対角ブロック)のみ実数であり、ほかの成分はすべて0である。また行列 C は消える。さらに非粘性を仮定してf を無視すると式 (33) は東西波数ごとに次のように表すことができる。

$$\frac{d\mathbf{w}_s}{d\tau} = -i(\mathbf{B}_s + \mathbf{C}_s)\mathbf{w}_s, (s = 1, 2, 3, \dots, S)$$
(39)

これに $\mathbf{w}_{s}(\tau) = \xi_{s}e^{-i\nu_{s}\tau}$ という解を仮定して代入すると、

$$-i\nu_s\xi_s e^{-i\nu_s\tau} = -i(\mathbf{B}_s + \mathbf{C}_s)\xi_s e^{-i\nu_s\tau}, (s = 1, 2, 3, \dots, S)$$
(40)

$$\nu_s \xi_s = (\mathbf{B}_s + \mathbf{C}_s) \xi_s, (s = 1, 2, 3, \dots, S)$$
(41)

となる。これにより、固有値として*ν<sub>s</sub>*が、固有ベクトルとして*ξ<sub>s</sub>*がそれぞれ求まる。ここで、*ν<sub>s</sub>*の虚部は不安定解の増幅率、実部は位相速度、*ξ<sub>s</sub>*は解の構造を表 すベクトルを表している。

### 5 データ解析の結果および考察

前章で説明した方法を用いて、寒帯前線ジェットの強い年や弱い年、また、気候 値に AO に伴う偏差を上乗せした下層大気における帯状平均風速度場を基本場と して線形不安定問題を数値的に解いた。

気候値は1958~97年の月平均値を用いた。それが図2であり、これを基本場と して傾圧不安定問題を解いた結果、不安定解の分布は図3,4のようになった。これ を見ると、増幅率では東西波数5以上のスケールでCharney モード M<sub>C</sub> がもっとも 不安定な解となっており、波数1~4のスケールにおいては、ダイポール Charney モード M<sub>2</sub> が卓越している。また、波数 7 以上においてトリポール Charney モー ド M<sub>3</sub>が現れている。Charney モードでもっとも不安定な解の増幅率は波数8に おけるおよそ0.42となっている。また、主要な不安定解の位相速度はおよそ7~9 °/day となっている。これは、北半球の大気の平均風速とほぼ一致している。次 にそれぞれのモードの空間構造を図 5~13 に示す。Charney モードは北緯 45 度付 近に振幅の最大を持っており、およそ北緯20度から70度付近まで広がっている。 また振幅の大きな部分はほとんど対流圏内に位置しているが、一部は成層圏にま で及んでいる。また、不安定の部分の位相を見てみると、上空に行くにしたがっ て西へ傾いており、水平方向で見ると振幅のピークから南北に離れるに従って西 へ傾いている。これは、この不安定波によって西風運動量は高緯度低緯度側から 北緯 45 度付近に流され収束することを表している。ダイポール Charney モード は、北緯45度付近および70度付近の二箇所に振幅の最大を持っており、不安定 の構造は成層圏にまで及んでいる。位相構造から、ダイポール Charney モードも Charney モードと同じく中緯度へ西風運動量を輸送する構造となっている。トリ ポール Charney モードは、ダイポール Charney モードの片方の極が分極したよう な形になっており、大まかに似たような構造となっている。位相構造から、トリ ポール Charney モードも 45 度付近が最も位相が進んでおり、西風運動量を中緯度 へ運ぶような構造となっていることがわかる。

次に、寒帯前線ジェットが強いときと弱いときのそれぞれにおいて解析を行う。 Tanaka and Tokinaga (2002)では、12~2月の月平均値をさらに3ヶ月平均した値 について解析しているが、今回はその期間のうち特に傾向が顕著な月に期間を狭 めて解析を行う。まず、AOI が過去最高の値を示し大気循環場に大きな変化が起 こったといわれる1989年1月について見てみる。

#### 5.1 極渦の強い場合(1989年1月)

図 14 はそのときの東西風の帯状平均流であるが、気候値と比べると、亜熱帯 ジェットよりも北側、北緯 50~60 度付近に寒帯前線ジェット軸が明瞭に現れてい る。この場について線形不安定解析を行ったのが図 15,16 である。気候値の場合 に卓越していた Charney モードやダイポール Charney モードに変わって、東西波 数 9 以下のすべての波数において Polar モードが支配的となっている。また、トリ ポール Charney モードは現れていない。Polar モードの増幅率のピークは波数 6 の およそ 0.37 であるのに対して、Charney モードの最大は波数 7 における約 0.22 に まで下がっている。Polar モードの位相速度は平均して 14 °/day 程度であり、波 数が増すほど増加してゆく。Charney モードはおよそ 10 °/day で、波数によらず 一定である。

次に空間構造を見ていく。図 17~28 は、不安定の振幅と位相の緯度 - 高度分布 である。Polar モードは、北緯 60 度周辺、対流圏上部に振幅の中心を持ち、波数 4以上では成層圏上部まで不安定が大きく広がっている。位相構造は、上空ほど西 へ傾く傾圧不安定の構造をしており、また、南北方向では位相は低緯度ほど遅れて いる。これは、西風運動量を低緯度から高緯度まで輸送し極渦を強化する働きを することを示す。また Charney モードは、気候値と同じように北緯 45 度付近の対 流圏内を中心に振幅が分布しているが、位相を見ると、振幅の最大よりも北側に、 高緯度に行くほど位相が遅れているような構造が見られない。これは、Polar モー ドと同じように西風運動量をより高緯度へ輸送するような構造に変質しているこ とを示すが、過去の研究によって、Charney モードはその位相構造をしばしば変 化させることが示されている。ゆえに、振幅の位置や形から Charney モードであ ると判別できる。また、すべての波数において Polar モードが支配的であるため、 極渦を強化しようとする働きが極めて強く、極渦の強化によってさらに Polar モー ドが卓越するような正のフィードバックの状態となって極渦を維持したため、この ときの AO が高指数となったと考えられる。これは、Tanaka and Tokinaga (2002) の考察とも一致する。

#### 5.2 極渦の弱い場合(1977年1月)

次に、図1において逆に AOI が負に大きく振れている 1977 年1月について解 析した。この月の東西流が図 29 であるが、北緯 60 度付近の上空に寒帯前線ジェッ トおよび成層圏上層の極夜ジェットが全く見られず、亜熱帯ジェットが強くなって いる。図 30,31 が、線形不安定解析を行った結果であるが、今回は一転して全て の波数において Charney モードが支配的となっている。その増幅率の最大は 0.35 で、位相速度はおよそ 10°/day で波数によらずほぼ一定となっている。また、ダ イポール Charney モードが、波数 6 に頂点をもち波数 2~8 で Charney モードに次 いで出現している。位相速度はおよそ 7°/day で波数によらず一定であった。ト リポール Charney モードに当たるモードは見られなかった。

図 32~37 はそれぞれの空間構造である。Charney モードは、振幅の中心が北緯 40 度付近の対流圏下層にあり、位相は上空に行くほど西へ傾く。また南北へは振 幅の最大を中心に高緯度・低緯度ほど位相が遅れており、中緯度へ西風運動量を 輸送する、典型的な Charney モードの形となっている。ダイポール Charney モー ドは、振幅の二つのピークはそれぞれ、北緯 20 度および 50 度付近の対流圏上層に あり、不安定の部分は南へ下がってきていることがわかる。また、位相は南側の 部分では高緯度ほど進み、北側では高緯度ほど遅れている。これは西風運動量は 南側では北へ、北側では南へ輸送していることを示しているが、北側のピークの ほうが振幅が大きくて範囲も広く、全体としては高緯度から中緯度へエネルギー を運び亜熱帯ジェットを加速させる働きが比較的強くなっていると考えられる。

#### 5.3 AOI に伴う偏差を気候値に上乗せした仮想大気

図 38 は、平均東西風を北極振動指数(AOI)に回帰したものである。これを基準として気候値に段階的に上乗せすることで、AOが強いときや弱いときの大気の状態を仮想的に作ることができる。これを利用し、この東西風偏差を1倍,2倍,... としたものをそれぞれ気候値に上乗せしたものを基本場として、そのそれぞれについて線形不安定解析を行った。

#### 5.3.1 そのまま上乗せした場合(図39)

気候値に図38の値をそのまま上乗せした仮想大気(図39)を基本場として同じ ように線形不安定問題を数値的に解いたところ、図40,41のようになった。これに よると、波数4以下のプラネタリースケールではダイポール Charney モードが卓 越し、波数5以上の総観規模においては Charney モードが卓越している。また、波 数1~5 にかけてトリポール Charney モードが見られる。もっとも不安定な解の増 幅率は Charney モードが波数 8 でおよそ 0.4、ダイポール Charney モードが波数 5 で約 0.25、トリポール Charney モードが波数 5 でおよそ 0.14。また、位相速度は 平均して 8 ~ 9 °/day であり、波数が増えてくると約 10 °/day で一定となる。

各モードの空間構造は図 42~50 に示す。構造の特徴についてはすでに述べてい るのでここでは詳述しないが、1989 年1月の場合と同じく、Charney モードの位 相構造が Polar モードのそれと似たものに変化している。不安定解に Polar モード は現れなかったが、上記のことから、AOI に伴う偏差を上乗せしたことにより西 風運動量をより高緯度へ輸送し極渦を強化しようとする働きに正の影響が見られ たといえる。

5.3.2 偏差の2倍を上乗せした場合(図51)

気候値に図 38 の値を 2 倍したものを上乗せしたこの仮想大気では、図 51 をみ ると、北緯 50~60 度付近の対流圏に寒帯前線ジェットが出現している。この仮想 大気を基本場として線形不安定解析を行うと、図 52,53 より、波数 8 以上において Polar モードが出現し、波数 1~5 のプラネタリースケールにおいて最も卓越して いる。波数 6 以上においてはまだ Charney モードが卓越しているが、そのうち最 も増幅率が大きい不安定解は波数 7 における約 0.33 となり、Charney モードの不 安定性は少し小さくなっている。また、トリポール Charney モードは見られず、ダ イポール Charney モードが波数 1~5 において出現している。

5.3.3 偏差の5倍を上乗せした場合(図63)

この仮想大気は、AOIに伴う偏差を5倍したものを気候値に上乗せしたものであ り、図63を見ると、北緯50~60度において寒帯前線ジェットが地表面付近に至る まで非常に強くなっている。現実大気でこのような状態になることはあまり考えら れないが、極渦の強化による不安定モードの変化をより深く見るため、あえてこの 状態について線形不安定解析を行った。その結果、図64,65のように、Polarモー ド、Charneyモード、ダイポール Charneyモードが現れたが、全ての波数におい てPolarモードが卓越しており、Charneyモードは総観規模、ダイポール Charney モードはプラネタリースケールにおいて2番目の増幅率をもって卓越している。ま た、Polarモードの最も不安定な解の増幅率はおよそ0.39 なのに対して、Charney モードのそれは波数7における約0.27 程度にまで下がっている。

### 6 結論

Tanaka and Tokinaga (2002) における冬季 3 ヶ月の期間についての傾圧不安定 問題の結果では、AOI の値が大きい、つまり寒帯前線ジェットが強い時には東西波 数4以下のプラネタリースケールにおいて Polar モードが卓越し、Charney モード は波数5~9において卓越したという結果となった。それに対し、今回の研究に おいて、特に寒帯前線ジェットが強い期間に限定し解析を行った結果、9以下の全 波数にわたって Charney モードが弱まり、Polar モードが最も卓越するケースも存 在することがわかった。このとき、西風運動量輸送を 45 °N 付近に収束させよう とする力は弱まり、低緯度から極域まで一気に輸送されている。また、東西風の 気候値に AOI に伴う偏差を段階的に上乗せし、そのそれぞれについて線形不安定 解析を行うと、寒帯前線ジェットが強くなるのに応じて Charney モードの不安定 度が小さくなり、入れ替わるように Polar モードが現れ段階的に立ち上がってくる という結果となった。これにより、寒帯前線ジェット気流の強化、つまり極渦の強 化が Polar モードの卓越を担っており、Polar モードがどれだけ卓越するかの度合 いは、極渦の指標である北極振動指数 (AOI) の関数として表すことができること がわかった。

以下にこの研究の結論を簡単に示す。

- AOが十分に強くなると、Charney モードに変わって Polar モードが最大不 安定モードとなることが確認できた。
- 傾圧不安定擾乱の不安定モードには、AO が強ければ強いほど Polar モード が顕著に現れてくる。Polar モードがどれだけ卓越するかの度合いは、AOの 指標である北極振動指数(AOI)の関数として表すことができる。

この寒帯前線ジェットと Polar モード間のフィードバックについて定量化するた めの今後の課題としては次のようになる。まず、今回は気候値に AOI に伴う偏差 を上乗せするにとどまったが、逆に偏差を差し引いて極渦を弱めた仮想大気や、さ らに細かく上乗せしたものについて解析する。そしてその上乗せ量によって Polar モードの不安定度がどれだけ強まっているかの指標として Polar モード指数(PMI) を定義する。AOI を *a*<sub>A</sub>、PMI を *a*<sub>P</sub> とおいて、次の傾圧不安定関係式を求める。

$$a_P = c_1 \cdot a_A$$

 $c_1$ は、AOIが増大するとどれだけ PMIが増大するかを表す。これにより、フィード バックのうち AO から Polar モードへ向かう部分が定量化できる。次に、E-P フラッ クス (Eliassen-Palm flux, Eliassen and Palm 1961) という物理量を導入する。これ で、渦による運動量フラックスと熱フラックスを統合的に表現可能となり、傾圧 不安定波動による東西風の加速を定量的に表現することが可能となる。Polar モー ドにおける E-P フラックスの収束と AOI に伴う東西風との内積をとったものを  $c_2$ とすると、次のように書ける。

$$\frac{da_A}{dt} = c_2 \cdot a_P$$

このとき  $c_2$  が、PMI が増大するときどれだき AOI が上昇するかを表す。これに より、Polar モードから AO へ向かう部分が定量化でき、 $c_2$  と  $c_1$ を掛け合わせるこ とによってフィードバック係数を求めることができる。

## 謝辞

本研究を進めるにあたり、筑波大学計算科学研究センターの田中博教授には本 研究の動機となる論文の紹介、研究手法の提案、数多くの図の作成、考察等の適 切な御指導を賜り、心から感謝しております。

また、同大学生命環境科学研究科の寺崎康児氏、加藤真悟氏、近藤圭一氏、山 崎真吾氏、同大学の環境科学研究科の鈴木一歩氏、瀬田繭美氏には大循環ゼミの 場において多数のご助言、ご意見を頂き誠に有難うございました。

最後に、ともに一年間卒業研究に取り組んできた同大学第一学群自然学類地球 科学主専攻気候学気象学専攻の4年生の皆様には時折よき相談相手となって頂き ましたことを感謝しております。

## 参考文献

- Eliassen, A. and E. Palm, 1961 : On the transfer of energy in stationary mountain waves, *Geofys. Publ.*, **22**, .
- Hartmann, D.L., 1980: Baroclinic Instability of Realistic Zonal-Mean States to Planetary Waves, J. Atmos. Sci., 36, 2336-2349.
- Tanaka, H.L. and E.C Kung, 1989 : A study of low-frequency unstable planetary waves in realistic zonal and zonally varying basic states, *Tellus.*, 41A, 179-199.
- Tanaka, H.L. and H. Tokinaga, 2002: Baroclinic instability in high latitudes induced by polay vortex: a connection to the Arctic Oscillation, J. Atmos. Sci., 59, 69-82.
- Tompson, D. W.J., and J. M.Wallace, 1998 : The Arctic oscillation signiture in the wintertime geopotential height and height and temperature field, *Geophys. Res. Lett.*, 25, 1297-1300.
- 田中博,2004:順圧大気大循環モデルによる北極振動の数値実験およびその力学的 考察,気象研究ノート,206号,71-107.

# Arctic Oscillation Index (90-day mean)

Barotropic Component of the Atmosphere



図 1: 北極振動指数の 90 日平均。



図 2: 北半球1月における帯状平均風速度場(気候値)。等値線間隔は5 m/s で、 実線が西風、破線が東風。



図 3:1月気候値における不安定モードの増幅率



図 4:1月気候値における不安定モードの位相速度



図 5: 1月気候値における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の 振幅 m。

Phase (M?, N=7, 1, January clim)



図 6: 1 月気候値における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の 位相 °。

# Barotropic Height

M?, N=7, 1, January clim



GMT 2007 Nov 7 15:34:49 JMA/GPV

図 7:1月気候値における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の 順圧高度場 m。



図 8: 1月気候値におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオポテン シャル高度の振幅 m。

Phase (M?, N=3, 1, January clim)



図 9: 1月気候値におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオポテン シャル高度の位相 °。

# Barotropic Height

M?, N=3, 1, January clim



GMT 2007 Nov 7 15:56:33 JMA/GPV

図 10: 1月気候値におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオポテン シャル高度の順圧高度場における振幅 m。



図 11: 1月気候値におけるトリポール Charney モードの不安定構造。ジオポテン シャル高度の振幅 m。
Phase (3,M3, N=4, January clim)



図 12: 1 月気候値におけるトリポール Charney モードの不安定構造。ジオポテン シャル高度の位相 °。

3, M3, N=4, January clim



GMT 2007 Aug 2 06:10:29 JMA/GPV

図 13: 1月気候値におけるトリポール Charney モードの不安定構造。ジオポテン シャル高度の順圧高度場における振幅 m。



図 14: 1989 年 1 月における帯状平均風速度場。等値線間隔は 5 m/s で、実線が西 風、破線が東風。



図 15: 1989 年1月における不安定モードの増幅率



図 16: 1989 年1月における不安定モードの位相速度



図 17: 1989 年 1 月の波数 3 における Polar モードの不安定構造。ジオポテンシャ ル高度の振幅 m。





図 18: 1989 年 1 月の波数 3 における Polar モードの不安定構造。ジオポテンシャ ル高度の位相 °。

M?, N=3, 1, January 1989



GMT 2007 Nov 7 14:50:22 JMA/GPV

図 19: 1989 年 1 月の波数 3 における Polar モードの不安定構造。ジオポテンシャ ル高度の順圧高度場における振幅 m。



図 20: 1989 年 1 月の波数 7 における Polar モードの不安定構造。ジオポテンシャ ル高度の振幅 m。





図 21: 1989 年 1 月の波数 7 における Polar モードの不安定構造。ジオポテンシャ ル高度の位相 °。

M?, N=7, 1, January 1989



GMT 2007 Nov 7 14:48:02 JMA/GPV

図 22: 1989 年 1 月の波数 7 における Polar モードの不安定構造。ジオポテンシャ ル高度の順圧高度場における振幅 m。





図 23: 1989年1月における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の振幅 m。



図 24: 1989 年 1 月における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度 の位相 °。

M?, N=6, 2, January 1989



GMT 2007 Nov 7 14:51:37 JMA/GPV

図 25: 1989 年 1 月における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度 の順圧高度場における振幅 m。



図 26: 1989 年 1 月におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオポテン シャル高度の振幅 m。

**Phase** (M?, N=3, 2, January 8901)



図 27: 1989 年 1 月におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオポテン シャル高度の位相 °。

M?, N=3, 2, January 1989



CMT 2007 Nov 7 14:50:57 JMA/GPV

図 28: 1989年1月におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオポテン シャル高度の順圧高度場における振幅 m。



図 29: 1977年1月における帯状平均風速度場。等値線間隔は5 m/s で、実線が西風、破線が東風。



図 30: 1977年1月における不安定モードの増幅率



図 31: 1977 年1月における不安定モードの位相速度



図 32: 1977 年 1 月における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の振幅 m。

**Phase** (1,M?, N=8, January 1976)



図 33: 1977 年 1 月における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の位相。。

M?, N=8, 1, January 1977



GMT 2007 Dec 20 08:48:23 JMA/GPV

図 34: 1977 年 1 月における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度 の順圧高度場における振幅 m。



図 35: 1977 年 1 月におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオポテン シャル高度の振幅 m。





図 36: 1977 年 1 月におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオポテン シャル高度の位相 °。

M?, N=4, 2, January 1977



GMT 2007 Dec 20 08:47:28 JMA/GPV

図 37: 1977年1月におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオポテン シャル高度の順圧高度場における振幅 m。



図 38: AO インデックスに回帰した帯状平均東西風。等値線間隔は 1m/s で、実線 が西風、破線が東風。



図 39: AOI に回帰した東西風を気候値に上乗せした仮想大気における帯状平均風 速度場。等値線間隔は5 m/s で、実線が西風、破線が東風。



図 40: AOI に回帰した東西風を気候値に上乗せした仮想大気における不安定モー ドの増幅率



図 41: AOI に回帰した東西風を気候値に上乗せした仮想大気における不安定モー ドの位相速度



図 42: AOI に回帰した東西風を気候値に上乗せした仮想大気における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の振幅 m。





図 43: AOI に回帰した東西風を気候値に上乗せした仮想大気における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の位相。。

M?, N=8, 1, January clim + Polar mode\*1



GMT 2007 Oct 26 12:02:08 JMA/GPV

図 44: AOI に回帰した東西風を気候値に上乗せした仮想大気における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の順圧高度場における振幅 m。



図 45: AOI に回帰した東西風を気候値に上乗せした仮想大気におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の振幅 m。





図 46: AOI に回帰した東西風を気候値に上乗せした仮想大気におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の位相。。

M?, N=3, 1, January clim + Polar mode\*1



GMT 2007 Oct 26 12:03:15 JMA/GPV

図 47: AOI に回帰した東西風を気候値に上乗せした仮想大気におけるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の順圧高度場における振幅 m。



図 48: AOI に回帰した東西風を気候値に上乗せした仮想大気におけるトリポール Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の振幅 m。

Phase (M?, N=2, 2, January climate + Polar mode\*1)



図 49: AOI に回帰した東西風を気候値に上乗せした仮想大気におけるトリポール Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の位相。。

M?, N=2, 2, January clim + Polar mode\*1



GMT 2007 Oct 26 12:00:35 JMA/GPV

図 50: AOI に回帰した東西風を気候値に上乗せした仮想大気におけるトリポール Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の順圧高度場における振幅 m。


図 51: AOI に回帰した東西風を 2 倍したものを気候値に上乗せした仮想大気にお ける帯状平均風速度場。等値線間隔は 5 m/s で、実線が西風、破線が東風。



図 52: AOI に回帰した東西風を2倍したものを気候値に上乗せした仮想大気にお ける不安定モードの増幅率



図 53: AOI に回帰した東西風を2倍したものを気候値に上乗せした仮想大気にお ける不安定モードの位相速度



図 54: AOI に回帰した東西風を2倍したものを気候値に上乗せした仮想大気にお ける Polar モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の振幅 m。





図 55: AOI に回帰した東西風を 2 倍したものを気候値に上乗せした仮想大気にお ける Polar モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の位相。。

M?, N=5, 1, January clim + Polar mode\*2



GMT 2007 Oct 26 12:27:17 JMA/GPV

図 56: AOI に回帰した東西風を2倍したものを気候値に上乗せした仮想大気における Polar モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の順圧高度場における振幅 m。



図 57: AOI に回帰した東西風を2倍したものを気候値に上乗せした仮想大気にお ける Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の振幅 m。





図 58: AOI に回帰した東西風を2倍したものを気候値に上乗せした仮想大気にお ける Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の位相°。

M?, N=5, 2, January clim + Polar mode\*2



GMT 2007 Oct 26 12:26:52 JMA/GPV

図 59: AOI に回帰した東西風を2倍したものを気候値に上乗せした仮想大気における Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の順圧高度場における 振幅 m。



図 60: AOI に回帰した東西風を 2 倍したものを気候値に上乗せした仮想大気にお けるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の振幅 m。





図 61: AOI に回帰した東西風を 2 倍したものを気候値に上乗せした仮想大気にお けるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の位相。。

M?, N=3, 2, January clim + Polar mode\*2



GMT 2007 Oct 26 12:25:37 JMA/GPV

図 62: AOI に回帰した東西風を2倍したものを気候値に上乗せした仮想大気にお けるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の順圧高度 場における振幅 m。



図 63: AOI に回帰した東西風を 5 倍したものを気候値に上乗せした仮想大気にお ける帯状平均風速度場。等値線間隔は 5 m/s で、実線が西風、破線が東風。



図 64: AOI に回帰した東西風を 5 倍したものを気候値に上乗せした仮想大気にお ける不安定モードの増幅率



図 65: AOI に回帰した東西風を 5 倍したものを気候値に上乗せした仮想大気にお ける不安定モードの位相速度



図 66: AOI に回帰した東西風を5倍したものを気候値に上乗せした仮想大気にお ける Polar モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の振幅 m。



Phase

図 67: AOI に回帰した東西風を5倍したものを気候値に上乗せした仮想大気にお ける Polar モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の位相°。

M?, N=3, 1, January clim + Polar mode\*5



GMT 2007 Oct 26 14:16:40 JMA/GPV

図 68: AOI に回帰した東西風を 5 倍したものを気候値に上乗せした仮想大気にお ける Polar モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の順圧高度場における振幅 m。



図 69: AOI に回帰した東西風を5倍したものを気候値に上乗せした仮想大気にお ける Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の振幅 m。





図 70: AOI に回帰した東西風を 5 倍したものを気候値に上乗せした仮想大気にお ける Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の位相 °。

M?, N=5, 2, January clim + Polar mode\*5



GMT 2007 Oct 26 14:15:31 JMA/GPV

図 71: AOI に回帰した東西風を 5 倍したものを気候値に上乗せした仮想大気にお ける Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の順圧高度場における 振幅 m。



図 72: AOI に回帰した東西風を5倍したものを気候値に上乗せした仮想大気にお けるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の振幅 m。



図 73: AOI に回帰した東西風を 5 倍したものを気候値に上乗せした仮想大気にお けるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の位相。。

M?, N=3, 2, January clim + Polar mode\*5



GMT 2007 Oct 26 14:16:05 JMA/GPV

図 74: AOI に回帰した東西風を 5 倍したものを気候値に上乗せした仮想大気にお けるダイポール Charney モードの不安定構造。ジオポテンシャル高度の順圧高度 場における振幅 m。