李 俊,张绍东.重力波在中层大气温度波导中的传播模式研究.地球物理学报,2010,**53**(2):237~246,DOI:10.3969/j.issn. 0001-5733.2010.02.002

Li J, Zhang S D. Wave mode analyses of gravity waves propagating in the mesospheric thermal duct. *Chinese J. Geophys.* (in Chinese), 2010, **53**(2):237~246, DOI:10.3969/j.issn.0001-5733.2010.02.002

## 重力波在中层大气温度波导中的传播模式研究

李 俊1,张绍东2

1 湖北经济学院电子工程系,武汉 430205
 2 武汉大学电子信息学院,武汉 430079

**摘 要**本文给出了重力波在中层大气温度波导中的导制传播模型,并在此模型的基础上详细讨论了重力波部分 导制传播下的对称模式与非对称模式,导出了不同模式下相应的特征函数和色散方程,进一步用离散的方法对两 类色散方程进行了求解;同时还利用二维全隐欧拉格式(FICE)对重力波在温度波导中的传播进行了模拟,模拟的 结果也成功地展现了对称与非对称两种传播模式.研究表明,下边界的扰动能量在向上传播进入波导区域后被俘 获,形成导制传播.不同周期的初始扰动,在波导内均会形成对称与非对称形式两种模式的导制传播,由于两者的 行进速度不一致,最终会引起两种不同模式的分离.数值模拟中重力波的水平行进速度与线性模型预测值非常接 近.波导中不同模式下重力波的水平波长与初始扰动的水平波长非常一致,然而波导区域内重力波的频率与初始 扰动的频率无关,频率不同的初始扰动会激发出相同频率的重力波对称与非对称导制传播模式.这表明在确定的 温度波导中,水平波数才是决定重力波传播特性的决定因素.进一步的分析显示,初始扰动的水平波数-频率分布 越接近完全导制传播的色散关系时,温度波导中更易于生成以该种模式部分导制传播的重力波.

关键词 重力波,中层大气,温度波导,模式分析,数值模拟

DOI:10.3969/j.issn.0001-5733.2010.02.002

**中图分类号** P401

**收稿日期** 2009-10-29,2010-01-22 收修定稿

## Wave mode analyses of gravity waves propagating in the mesospheric thermal duct

LI Jun<sup>1</sup>, ZHANG Shao-Dong<sup>2</sup>

Department of Electronic Engineering, Hubei University of Economics, Wuhan 430205, China
 School of Electronic Information, Wuhan University, Wuhan 430079, China

**Abstract** A new model of gravity waves propagating in the mesospheric thermal duct is presented in this paper, partially ducted modes of gravity waves in the thermal duct are discussed in detail. Analytic eigenfunctions and dispersion equations of the symmetric and anti-symmetric modes are individually derived, and numerical solutions of these two dispersion equations are also presented. A two-dimensional full-implicit-continuous-Eulerian (FICE) scheme is also used to simulate propagation of ducted gravity waves; numerical results show that symmetric and antisymmetric waves can be excited simultaneously after the penetration of initial disturbances into duct area. Wave structures of different wave modes would be separated due to their different travelling velocities in the thermal duct. Calculated horizontal group velocities of ducted gravity waves agree well with those derived from the model analyses, and frequencies of these two ducted gravity waves are almost the same, though these waves are excited by disturbance with different initial frequencies. Both model analyses and numerical simulations indicate that character of the

基金项目 国家杰出青年科学基金(40825013),国家自然科学基金(40774085)和湖北经济学院青年基金共同资助.

作者简介 李 俊,男,1981 年生,2007 年于武汉大学电子信息学院获博士学位,主要从事中高层大气数值模拟与信号处理方面的研究. E-mail:lijun@hbue.edu.cn

gravity wave is primarily determined by the initial horizontal wavenumber in a certain thermal duct. **Keywords** Gravity waves, Mesospheric atmosphere, Thermal duct, Mode analysis, Numerical

simulation

## 1 引 言

重力波活动是中高层大气中最重要的动力学过 程之一,对于局地大气的暂态结构以及全球大气环 流都有着非常重要的影响<sup>[1~3]</sup>.重力波在大气中传 播时,背景大气垂直方向上浮力频率的梯度或者风 场的剪切都可能俘获重力波形成导制传播,其中风 剪切起主导作用的波导称为多普勒波导,浮力频率 梯度起主导作用的波导为温度波导<sup>[4~6]</sup>.

近十几年来在中层大气中已经观测到了非常多 的导制传播事件,研究表明,在温度梯度较大的低热 层、梯度稍小的平流层,都存在着长期而稳定的温度 波导结构;而风剪切形成多普勒波导一般具有局地 性,存在的时间较短<sup>[7~11]</sup>.

波导结构在很多方面都影响着重力波的活动, 因此重力波在温度波导中的传播特性和传播模式也 一直吸引着科学家们的关注<sup>[12~16]</sup>,早期的模式研究 中波模的求解多采用全波解计算,方法非常繁琐,而 且得 不 到 解 析 的 色 散 关 系<sup>[6,17]</sup>.Nappo<sup>[18]</sup>和 Seyler<sup>[19]</sup>分别在大气浮力频率水平均匀分层情况 下,讨论了温度波导中的重力波的传播,前者考虑的 是以地面为波导下边界的温度波导模型,且假定分 层大气上层的浮力频率为零;而后者的模型在垂直 方向上采用了周期性边界条件,以保证波导区域内 重力波总能量的守恒.这些模型直接应用于实际中 层大气时均有一定的局限性,且两种模型的分析只 涉及到重力波导制传播时的非对称模式,未涉及到 对称传播模式.

本文从模式分析和数值模拟两个方面研究了重 力波在中层大气温度波导中的各类传播模式,既包 含非对称模式,也包含对称模式.给出了更符合中层 大气实际情形的温度波导模型,波导区域内允许波 能量的泄露,模式分析也因而能够考虑到重力波的 部分导制传播.模式分析给出了重力波在各种导制 传播模式下的色散方程,并采用离散的方法求解色 散方程,获得了重力波部分导制传播时的色散曲线 以及水平传播速度等参数.数值模拟采用全非线性 的 FICE 格式研究了温度波导对低层大气不同扰动 的响应,成功地展现了重力波部分导制传播时的对 称与非对称波包结构,并进行了详细的比较和讨论.

本文余下部分结构安排如下:第2节为重力波 在温度波导内的传播模式分析,第3节对重力波包 在温度波导中的传播进行了数值模拟,第4节对模 拟结果进行分析和讨论,并和模式分析的预测进行 了比较,第5节为结论.

## 2 传播模式解析分析

本文将重力波的温度波导模型扩展到中层大 气,此时大气中浮力频率水平均匀分层,垂直分布形 式为<sup>[18~20]</sup>

$$\begin{cases} N^2(z) = N_0^2, & |z-z_0| < h \ N^2(z) = N_1^2 < N_0^2, & |z-z_0| > h \end{cases}$$

其中 z 为垂直方向坐标, z。为温度波导的中心高度, h 为温度波导的半宽, 浮力频率的分布关于波导中心高度 z。对称, 在波导区域内大气浮力频率为 N<sub>0</sub>, 在波导区域外大气浮力频率为 N<sub>1</sub>.

在背景风速为零情况下,Taylor-Goldstein 方程(2)可以简化为<sup>[18]</sup>

$$\frac{\mathrm{d}^2\hat{w}}{\mathrm{d}z^2} + \left(\frac{k^2N^2}{\omega^2} - k^2\right)\hat{w} = 0, \qquad (2)$$

其中  $\omega$  为重力波频率, k 为水平波数,  $\hat{w}$  为密度加 权的垂直风扰动.  $\hat{w}$  与垂直风扰动 w' 的关系满足  $\hat{w}(z) = \sqrt{\frac{\rho_0(z)}{\rho_s}} w'(z)$ , 其中  $\rho_0$  为背景大气密度,  $\rho_s$ 为地表大气密度. 方程(2)解的形式为

$$\hat{w}(z) = A_m \mathrm{e}^{\mathrm{i}mz} + B_m \mathrm{e}^{-\mathrm{i}mz}$$
,

其中 *m* 为重力波的垂直波数,  $m^2 = k^2 \left( \frac{N^2}{\omega^2} - 1 \right)$ .

重力波导制传播时,波频率满足 $N_1 < \omega < N_0$ , 令 $z' = z - z_0$ , 控制方程可写为

$$\frac{d^{2}\hat{w}}{dz'^{2}} + k^{2} \left(\frac{N_{0}^{2}}{\omega^{2}} - 1\right) \hat{w} = 0, \quad |z'| < h$$

$$\frac{d^{2}\hat{w}}{dz'^{2}} + k^{2} \left(\frac{N_{1}^{2}}{\omega^{2}} - 1\right) \hat{w} = 0, \quad |z'| > h$$
(3)

此时特征函数解的形式为

$$\begin{split} \hat{w}(z') &= A_3 e^{m_1(z'-h)} + B_3 e^{-m_1(z'-h)}, \qquad z' > h \\ \hat{w}(z') &= A_2 \sin(m_0 z') + B_2 \cos(m_0 z'), \qquad |z'| < h \\ \hat{w}(z') &= A_1 e^{m_1(z'-h)} + B_1 e^{-m_1(z'-h)}, \qquad z' < -h \end{split}$$

其中

$$m_0^2 = k^2 \left( \frac{N_0^2}{\omega^2} - 1 \right), \ m_1^2 = k^2 \left( 1 - \frac{N_1^2}{\omega^2} \right).$$
 (5)

#### 2.1 完全导制模式

重力波完全导制传播时,垂直方向上波能量被 全部局限在波导区域内,可知  $\hat{w}|_{z'=+b} = 0$ ,因此有

> $A_2\sin(m_0h)+B_2\cos(m_0h)=0,$  $A_2\sin(-m_0h) + B_2\cos(-m_0h) = 0,$

 $\begin{cases} A_2 \sin(m_0 h) = 0, \\ B_2 \cos(m_0 h) = 0. \end{cases}$ 求解可得 有两组解可以满足

方程,第一组为  $\begin{cases} A_2 = 0, \\ \cos(m_0 h) = 0, \end{cases}$  第二组为

 $\int \sin(m_0 h) = 0$ , 由此可知完全导制时,波导范围内  $B_2 = 0.$ 

重力波存在着两种特征模式,即

对称模式:  $\hat{w}(z') = B_2 \cos(m_0 z')$ , |z'| < h, 此时  $\Delta \varphi = 2m_0 h = (2n+1)\pi$   $(n = 0, 1, 2, \cdots);$ 

非对称模式:  $\hat{w}(z') = A_2 \sin(m_0 z'), |z'| <$ h,此时  $\Delta \varphi = 2m_0 h = (2n+2)\pi$   $(n = 0, 1, 2, \cdots).$  $\Delta \varphi$  为垂直方向上重力波在波导区域内的相位总变 化. 波的传播模式还与 n 值有关,当 n=0 时,重力波 以基模的形式导制传播,随着 n 的增加,波模式的阶 数也相应增加.

#### 2.2 部分导制模式

重力波完全导制传播时,能量在垂直方向上没 有泄露,所有的能量都被一直局限在波导内,该条件 比较苛刻,此时相位变化量  $\Delta \varphi$  恰好为 $\pi$  的整数倍,  $\hat{w}|_{z'=\pm h}=0$ . 实际大气中更普遍的情况为重力波在 波导中传播时存在着轻微而缓慢的能量泄露,但波 包在垂直方向上可以被限制在波导范围内达相当长 的时间,依然结构清晰,水平方向上也因此能够传播 到相当远的距离,这样的情形即为部分导制传播.对 于能量泄露缓慢部分导制传播,可知此时相位变化 満足  $\Delta \varphi \approx (n+1)\pi$ ,因此有  $\hat{w}|_{z'=\pm h} \approx 0.$  对于重力 波的导制传播,无论是对称模式还是非对称模式,我 们都只需要考虑  $z' \ge 0$  时的情况.

对于重力波的部分导制非对称模式,此时 $\Delta \varphi \approx$  $(2n+2)\pi$ ,特征函数解的形式为

$$\hat{w}(z') = A \sin(m_0 z'), \qquad 0 \leqslant z' < h 
\hat{w}(z') = B e^{m_1(z'-h)} + C e^{-m_1(z'-h)}, \quad z' > h$$
(6)

在z' = h处,由动力学和运动学边界条件,可  $知 \hat{w}$  和它的导数都是连续的,即

$$A\sin(m_0h) = B + C, \tag{7}$$

$$Am_0\cos(m_0h) = m_1B - m_1C, \qquad (8)$$

### 将(7)式乘以 m1 再与(8)式相加可得

 $m_1 \sin(m_0 h) + m_0 \cos(m_0 h) = 2m_1 B/A.$  (9)

在z' > h高度以上,考虑到导制传播情况下重 力波的振幅会随着高度衰减,因此有  $m_1 > 0, B =$ 0,代入(9)式可得

$$\tan(m_0h) = -\frac{m_0}{m_1}$$

将 m<sub>0</sub> 和 m<sub>1</sub> 的表达式(5)代入,可得

$$\tan\left[kh\left(\frac{N_0^2}{\omega^2}-1\right)^{\frac{1}{2}}\right] = -\frac{(N_0^2-\omega^2)^{\frac{1}{2}}}{(\omega^2-N_1^2)^{\frac{1}{2}}}.$$
 (10)

对于重力波部分导制的对称模式,此时  $\Delta \varphi \approx$  $(2n+1)\pi$ ,特征函数解的形式为

$$\hat{w}(z') = A\cos(m_0 z'), \qquad 0 \leq z' < h 
\hat{w}(z') = Be^{m_1(z'-h)} + Ce^{-m_1(z'-h)}, z' > h$$
(11)

同理在  $z' = h \psi, w$  和它的导数都是连续的,有

$$A\cos(m_0h) = B + C, \qquad (12)$$

$$-Am_0\sin(m_0h) = m_1B - m_1C, \qquad (13)$$

将(7)式乘以 m1 再与(8)式相加可得

 $m_1 \cos(m_0 h) - m_0 \sin(m_0 h) = 2m_1 B/A.$  (14)

同理导制传播情况下重力波的振幅在 z' > h时随着高度衰减,因此有  $m_1 > 0, B = 0$ ,代入(14) 式有

$$\tan(m_0h)=\frac{m_1}{m_0},$$

将 m<sub>0</sub> 和 m<sub>1</sub> 的表达式(5)代入,可得

$$\tan\left[kh\left(\frac{N_0^2}{\omega^2}-1\right)^{\frac{1}{2}}\right] = \frac{(\omega^2-N_1^2)^{\frac{1}{2}}}{(N_0^2-\omega^2)^{\frac{1}{2}}}.$$
 (15)

(10)式和(15)式分别为非对称模式和对称模式 下,重力波在温度波导中被部分导制传播时的色散 方程,方程左边的正切函数为周期函数,对于给定的 水平波数会有无数个ω满足方程,每个不同的ω对 应着不同的垂直波数,也对应着不同的波模.

#### 2.3 色散方程的离散求解

根据重力波在波导中传播时的色散方程(10)与 (15),我们也可以获得该重力波相关参量(如相速 度、群速度)的表达式,然而由于方程的形式复杂,而 且当 $\omega = N_1$ 或者 $\omega = N_0$ 时,色散方程的右侧可能 会出现奇点,解的解析形式难以获得.但我们可以用 离散的方法画出基于该方程的频率与水平波数散点 图,并算出相速度、群速度等参量.

中层大气温度波导结构可近似由波导半宽 h, 俘获层大气浮力频率 N<sub>0</sub>,消散层大气浮力频率 N<sub>1</sub> 三个参数决定,由色散方程(10)与(15)也可知道重 力波在波导中的传播特性与波导中心所处的高度无

2期

关.本文选取一个具体的温度波导模型,通过对色散 方程离散的求解,讨论重力波在其中的传播模式.波 导结构参数的选取为  $N_1 = 1.23 \times 10^{-2}$  rad/s,  $N_0 =$ 2.61×10<sup>-2</sup> rad/s(对应的 Brunt 周期分别为 7.5 min 和 4 min),  $z_0 = 30$  km, h = 10 km.参数的选择参考 了大气中平流层附近可能出现的温度波导结构,对 于实际大气中浮力频率随高度的分布做了分段常数 近似<sup>[19~21]</sup>.而对于中层大气中其他高度上可能存在 的温度波导,如中层顶处的温度梯度结构,或者由于 较强的逆温层结构所形成的温度波导等,只需要对 波导宽度及浮力频率参数进行适当的调整,本文的 模型分析依然适用.

图 1 为不同模式下重力波在温度波导中传播时 的色散关系曲线,实线和点线分别代表完全导制情 况下的对称模式和非对称模式,虚线和点划线分别 代表部分导制情况下的对称模式和非对称模式(据 (10)和(15)式求解而来).由图 1 可知该温度波导中 可能存在重力波的多种导制传播模式,而实际大气 中 n 较小的模式更容易出现,因此本文将着重讨论 重力波的基模导制传播(n=0).下文中出现的对称 模式与非对称模式,若没有特殊说明,均指基模情况 下的导制传播.图中"\*"和"Δ"所示分别为水平波 数 0.04 km<sup>-1</sup>时,重力波的部分导制传播下的对称 模式和非对称模式.从图中还可以看出,对于导制传播 的重力波,随着水平波数的增加,波频率也逐渐增大.

图 2 为重力波部分导制传播时,对称与非对称 模式下密度加权垂直风扰动的特征函数.从图中可 以看出,重力波的特征函数分别关于波导中心高度



图 1 不同模式下重力波在温度波导中传播时的色散关系 实线和点线分别代表完全导制情况下的对称模式和非对称模式; 虚线和点划线分别代表部分导制情况下的对称模式和非对称模式. Fig. 1 Dispersions of different modes for gravity waves

propagating in a thermal duct

Solid and dotted curves indicate fully symmetric and antisymmetric modes, respectively; dashed and dash dot curves indicate partially symmetric and antisymmetric modes, respectively. 对称和非对称,重力波部分导制传播时,波导边界处 特征函数的值并不为零,这就可能引起波导内重力 波能量在垂直方向上的泄漏,随着远离波导中心高 度,扰动的振幅指数下降趋近于零.垂直方向上,对 称模式下的特征函数在波导区域内存在约半个波结 构,非对称模式下的特征函数存在约一个波结构.



Fig. 2 Eigenfunctions of the density weighted vertical velocity w
for gravity waves propagating in a partial thermal duct

(a) Symmetric mode;
(b) Antisymmetric mode.

图 3 为对称与非对称模式下,重力波在该温度 波导部分导制传播时频率和水平群速度随水平波数 的变化.波导中重力波的频率介于 N<sub>1</sub> 和 N<sub>0</sub> 之间, 并随着水平波数的增加而逐渐增加;重力波的水平 群速度随着水平波数的增加而逐渐减小,在水平波 数较小的区域,水平群速度随波数的增加下降得更 快.在水平波长一致的情况下,非对称模式下的重力 波和对称模式下的相比较,频率要略低,而水平群速 度则比较大.

## 3 数值模拟

#### 3.1 数值模型介绍

对于二维可压大气,忽略大气黏性和地球自转 效应,大气运动控制方程可写为如下形式:

$$\begin{aligned} \frac{\partial \rho}{\partial t} &+ \frac{\partial (\rho u)}{\partial x} + \frac{\partial (\rho w)}{\partial z} = 0, \\ \frac{\partial (\rho u)}{\partial t} &+ \frac{\partial (\rho u^2)}{\partial x} + \frac{\partial (\rho u w)}{\partial z} + \frac{\partial P}{\partial x} = 0, \\ \frac{\partial (\rho w)}{\partial t} &+ \frac{\partial (\rho u w)}{\partial x} + \frac{\partial (\rho w^2)}{\partial z} + \frac{\partial P}{\partial z} + g\rho = 0, \\ \frac{\partial T}{\partial t} &+ \frac{\partial (T u)}{\partial x} + \frac{\partial (T w)}{\partial z} - T \left(1 - \frac{R}{c_v}\right) \left(\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial w}{\partial z}\right) = 0, \\ P &= \rho RT, \end{aligned}$$
(16)





Fig. 3 Frequency (solid curve) and horizontal group velocity (dotted curve) as a function of horizontal wavenumber obtained from numerical solutions for the pure thermal duct, in which  $N_1 = 1.23 \times 10^{-2} \text{ rad/s}$ ,  $N_0 = 2.61 \times 10^{-2} \text{ rad/s}$  and h = 10 km(a) Symmetric mode; (b) Antisymmetric mode.

其中,x和z分别是水平和垂直方向坐标;u和w分 别是水平和垂直风速; $\rho$ 、P和T分别是密度、压强 和温度;R为普适气体常数(R=286.98 J·kg<sup>-1</sup>· K<sup>-1</sup>); $c_v$ 为定容比热( $c_v$ =781 J·kg<sup>-1</sup>·K<sup>-1</sup>);g为 重力加速度常数(g=9.80225 m·s<sup>-2</sup>).

本文采用全非线性的 FICE 格式对二维无黏可 压缩大气的控制方程进行数值模拟. FICE 格式曾 经成功地用于重力波的非线性传播研究<sup>[22,23]</sup>.具体 的算法和网格选取参见文献[22].在本文的算例中, 水平和垂直方向上分别选取周期边界条件和近特征 线边界条件;水平与垂直计算区域分别为0~800 km和 5~75 km,水平与垂直步长分别为2 km和 0.5 km.

假设背景大气水平均匀分层并且满足流体静力

学平衡条件,背景风速为零.温度波导模型方程(1) 中,背景大气的浮力频率在界面 z=z<sub>0</sub>±h 处不连续,在数值模拟时,我们可以对浮力频率的分布做平 滑近似<sup>[19]</sup>,令

$$N^{2}(z) = N_{1}^{2} + (N_{1}^{2} - N_{0}^{2}) e^{-\left(\frac{z-z_{0}}{\hbar}\right)^{4}}.$$
 (17)

温度波导模型的参数与 2.3 节模型分析时选取 的温度波导参数一致,即  $N_1 = 1.23 \times 10^{-2} \text{ rad/s}, N_0$ = 2.61×10<sup>-2</sup> rad/s,  $z_0 = 30 \text{ km}, h = 10 \text{ km}.$ 下边界 处温度选取  $T_c = 270 \text{ K}, 由浮力频率的分布和静力$ 学平衡条件就可计算出背景大气相应的温度分布和密度分布.

初始时刻,假定在下边界 z<sub>e</sub>=5 km 处存在着垂 直风强迫,时空分布形式为

$$w(x,t) = \begin{cases} w_0 \sin\left(\frac{2\pi}{8T}t\right) \exp\left[-\frac{(x-x_c)^2}{2\sigma_x^2}\right] \sin\left(\frac{2\pi}{\lambda_x}x - \frac{2\pi}{T}t\right), & 0 < t < 4T\\ 0, & t > 4T \end{cases}$$

其中 $\sigma_x = \lambda_x$ , $x_c = 120$  km, $w_0 = 2$  m·s<sup>-1</sup>,T为强迫 扰动的周期, $\lambda_x$  为水平波长. 扰动在下边界处形成 以 $x_c$  为中心,半宽 $\sigma_x$  的高斯形包络,在前 4T 时刻 持续存在,相速在水平方向为正向传播.上述垂直风 强迫如果在等温大气中,会产生一个中心频率 $\omega = 2\pi/T$ ,水平波数为 $k_x = 2\pi/\lambda_x$  的重力波包.

本文选取了初始扰动参数不同的两个例子进行 数值模拟.两个例子中,初始扰动的频率与水平波数 落在图 1 所示"\*"和"Δ"位置,分别对应于重力波 部分导制情况下的对称模式与非对称模式.例 1 中 初始 扰 动 的 水 平 波 数 为 0.04 km<sup>-1</sup>,频 率 为 0.0239 rad/s,对应的水平波长为 25 km,周期为 262.9 s;例2中水平波数为0.04 km<sup>-1</sup>,频率为0.0195 rad/s,对应的水平波长为25 km,周期为322.2 s.

#### 3.2 垂直风扰动

图 4 为例 1 中不同时刻密度加权的垂直风扰动  $\hat{w} = (\rho_0 / \rho_s)^{-1/2} w', 其中 \rho_s$  为下边界处背景大气密 度,图中虚线代表垂直风扰动小于零,等值线的间隔 为 0.01 m · s<sup>-1</sup>.背景大气温度波导中心高度为 30 km, 半宽为 10 km,从图 4 中可以看到,由下边界强迫引 起的扰动在第 10 min 时就开始进入波导区域,垂直 风扰动达到约 50 km 的高度.在第 40 min 时,下边 界处扰动能量已经全部进入了波导区域,在数值模 拟的时间内,重力波在垂直方向上始终被限制在 10~50 km 的高度范围内,而且波包结构清晰,由此 可认定此时的重力波发生了良好的导制传播.随着 重力波在水平方向上向右的传播,波包水平扰动区 域逐渐变大,波结构略有变化.第40 min 时的波结 构在波导区域内没有节点( $\hat{w}=0$ ),波结构大致关于 波导中心高度  $z_0=30$  km 对称.第100 min 时,在波 包的前列出现了一些垂直尺度较小的波结构,这些 波结构在约30 km 高度附近存在着波节点.重力波在 导制传播时,垂直风扰动的振幅逐渐减小.第40 min 时,波导区域内  $\hat{w}$  的最大值约为 0.14 m • s<sup>-1</sup>,而到 了第190 min 时,波包向右传播了很长一段距离, $\hat{w}$ 的最大值减小到约为 0.07 m • s<sup>-1</sup>,此时 400~500 km 区域内波结构  $\hat{w}$  的最大值约为0.02 m • s<sup>-1</sup>.

图 5 与图 4 相似,只是为例 2 中的垂直风扰动 分布.从图中可以看出下边界的扰动进入波导区域 被俘获后,波包结构在垂直方向上也被限制在约





# Fig. 4 Distributions of vertical wind disturbance $\hat{w}$ at different times

Dotted lines indicate  $\hat{w}$ <0, contour intervals are 0.01 m  $\cdot$  s<sup>-1</sup>, except 0.04 m  $\cdot$  s<sup>-1</sup> at the 10th min, and the minimum solid contour and maximum dotted contour are  $\pm 0.005 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1}$ respectively. 10~50 km的区域.图 5 中波导区域内的波包结构 随时间的变化更明显,第 40 min 时,波导区域的重 力波大致关于波导中心高度对称,在约 30 km 高度 处存在着波节点,而在第 100 min 时,波列已经很明 显地形成了两组完全不一样的波结构.其中波前列 的波结构在垂直方向上约 30 km 有一个节点,关于 波导中心高度非对称;波尾的波结构在波导区域没 有波节点,关于波导中心高度对称.随着重力波在波 导内的传播,对称结构与非对称结构的波包进一步 地分离.图 5 中重力波的垂直风扰动振幅也随着波 的传播逐渐减小,第 40 min 时,波导区域内对称结 构  $\hat{w}$ 的最大值约为 0.17 m  $\cdot$  s<sup>-1</sup>,而第 190 min 时, 非对称结构  $\hat{w}$ 的最大值减小到约为 0.09 m  $\cdot$  s<sup>-1</sup>, 对称结构重力波的振幅略小,约为 0.04 m  $\cdot$  s<sup>-1</sup>.

结合图 2 中垂直风扰动的特征函数的形式可 知,模拟过程中波导区域内对称与非对称结构的重 力波包分别对应着重力波导制传播时的对称模式与 非对称模式.例1中,对称结构的重力波包占据着主 导地位,而例2的传播过程中重力波的对称结构和 非对称结构都比较明显,然而非对称结构重力波的 振幅要较大.用最大熵谱法对波导范围内的各高度



图 5 与图 4 相同,只是模拟例 2 中的情况 第 10 min 时等值线间隔为 6. 0×10<sup>-2</sup> m·s<sup>-1</sup>, 其余时刻等值线间隔为 1.5×10<sup>-2</sup> m·s<sup>-1</sup>. Fig. 5 As in Fig. 4, but under the conditions of case 2

Contour intervals are  $1.5 \times 10^{-2}$  m  $\cdot$  s<sup>-1</sup>, except  $6.0 \times 10^{-2}$  m  $\cdot$  s<sup>-1</sup>at 10th min. 上的垂直风扰动做频谱分析,然后进行平均可以求 出温度波导内重力波的水平波长.两个例子中频谱 分析得到的水平波长均约为 25 km,与初始时刻下 边界扰动的水平波长非常一致,可见在进入温度波 导的过程中,水平波长基本无变化.

#### 3.3 重力波频率

在水平方向上固定位置处,每间隔 2 min 记录 一次垂直风扰动在波导区域内的垂直剖面分布.用 时间滑动窗对垂直风扰动随时间、高度的分布加窗 后再进行二维 FFT 处理,然后每一时刻在相空间内 对频率相同的谱分量进行积分,就可得到总的谱能 量随频率、时间的分布.本文所采用滑动窗的宽度为 30 min,滑动间隔为 2 min.

图 6a 和图 6b 分别为例 1 和例 2 中水平方向不同位置处,重力波垂直风扰动 ŵ 的频率谱随时间的变化.从图 6a 可以看出,重力波在经过温度波导中水平方向上不同位置时均存在着相同的两个频率成

分,分别为 2.  $27 \times 10^{-2}$  rad/s 和 1.  $75 \times 10^{-2}$  rad/s. 两个谱分量的强度峰值并不是在同一时间抵达水平 方向上固定位置处,频率较小的谱分量峰值抵达的 时间要略早.而图4中垂直风扰动的分布显示,波导 区域的波列形成了非对称与对称形式的两个波结 构,目非对称波结构的水平行进速度较快,因此可知 频谱分析中出现的两个频率分量分别对应着导制传 播情况下对称结构与非对称结构的重力波包,对称 结构重力波包的频率要比非对称结构下的频率大, 这也与模式分析理论预言的结果相吻合.例1中水 平方向 150、200、300 km 处对称结构重力波的垂直 风频谱强度峰值分别为 6.35×10<sup>-2</sup>、4.71×10<sup>-2</sup>、 3.00×10<sup>-2</sup>(m • s<sup>-1</sup>)/cycle,非对称结构重力波的 频谱强度峰值分别为2.24×10<sup>-2</sup>、1.76×10<sup>-2</sup>、1.57×  $10^{-2}$ (m · s<sup>-1</sup>)/cycle. 对称结构下的谱强度峰值要 远大于非对称结构下的谱强度峰值,对称形式的谱 成分在例1中占主导地位.两种模式下的频谱强度



图 6 水平方向不同位置处,重力波频率谱随时间的变化

其中等值线的间隔为 0.01 (m・s<sup>-1</sup>)/cycle,等值线最小值为 0.01 (m・s<sup>-1</sup>)/cycle. (a)和(b)分别为例 1 和例 2 中的情形. Fig. 6 Frequency spectra of ducted gravity waves vs. time at fixed horizontal positions Contour intervals are 0.01 (m・s<sup>-1</sup>)/cycle, the minimum contour are 0.01 (m・s<sup>-1</sup>)/cycle. (a) and (b) stand for case 1 and case 2, respectively.

均随着波在水平方向上的传播而减小.

从图 6b 可以看出,例 2 中重力波的频率也分别 为 2.  $27 \times 10^{-2}$  rad/s 和 1.  $75 \times 10^{-2}$  rad/s 的谱分量, 与例 1 中的两个频率成分相同.水平方向 150、200、 300 km 处重力波对称结构的频谱强度峰值分别为  $6.09 \times 10^{-2}$ 、4.  $25 \times 10^{-2}$ 、2.  $91 \times 10^{-2}$  (m · s<sup>-1</sup>)/ cycle,非对称结构重力波的频谱强度峰值分别为  $6.90 \times 10^{-2}$ 、6.  $11 \times 10^{-2}$ 、5.  $62 \times 10^{-2}$  (m · s<sup>-1</sup>)/ cycle. 经过相同的水平位置时,非对称结构重力波 包的谱强度峰值均大于对称形式下的谱强度峰值, 由此可见例 2 中非对称形式重力波的谱成分略强. 两种波结构重力波的频谱强度均随着波在水平方向 上的传播而减小,本文的两个例子中,非对称模式波 的频谱强度衰减得较慢.

## 4 讨 论

#### 4.1 传播模式讨论

重力波完全导制传播时,会在波导的上下边界 处出现波节点,能量会被完全局限在波导区域内.在 模拟的两个例子中,重力波在波导上下边界处垂直 风扰动值并不为0,而且随着重力波在波导区域内 的水平传播,垂直风扰动的谱强度随之下降,因此重 力波的总能量在波导区域内也有一定的泄漏.由此 可以判断波导内的重力波为部分导制传播.

数值模拟中导制传播重力波的水平波长与初始 扰动的水平波长非常一致,然而频率和初始扰动频 率相比较却有着较大的差异.数值模拟的两个例子 里,波导中均出现两个独立的重力波包结构,虽然初 始扰动的频率很不相同,频谱分析却发现两个例子 中出现的波频率完全一致.模拟的结果表明该波导 中重力波结构的频率成分完全由背景大气波导结构 和初始扰动的水平波数决定,与初始扰动的频率无 关,这也是本文非常重要的计算结果.

模式分析显示,在特定的温度波导中,只有重力 波的水平波长和频率满足一定的色散关系时才能形 成导制传播.然而数值模拟的例子表明,在初始扰动 的频率、水平波数与完全导制情况下的重力波色散 关系差距较大的情况下,波导内的重力波在一段时 间的传播后,由于行进速度的不一致,也分离成了分 别以对称结构与非对称结构独立传播的两个波包. 数值模拟的两个例子中非对称结构的重力波包行进 得较快,这也与模式理论分析所得到的结论相一致, 即非对称模式重力波水平群速度较大.

重力波在温度波导中导制传播时,频谱峰值随 时间逐渐减小,而波的频率在图6中并不发生改变. 根据重力波谱强度峰值所抵达不同水平位置时的时 间可以估算出重力波导制传播时的水平群速度.由 图 6a 可知,在例 1 中水平方向上 200 km 处,对称模 式传播的重力波频率分量在约 100 min 时达到峰 值,水平方向上150 km 处,约30 min 时达到峰值, 由此可计算出水平群速度约为 11.9 m · s<sup>-1</sup>(由图 4 可知在例1模拟计算的时间内,重力波对称结构波 列中心尚未完全到达 300 km);图 6b 中水平方向上 200 km 处,非对称模式传播的重力波频率分量在约 60 min 时达到峰值,水平方向上 300 km 处,约 120 min 时达到峰值,由此可计算出水平群速度约为27.8 m·s<sup>-1</sup>. 模拟得到的水平群速度与图 3 中波导模型所预测的 水平波长为 25 km 的重力波在两种传播模式下的 水平群速度 11.0 m • s<sup>-1</sup>和 27.0 m • s<sup>-1</sup>非常接近.

不同频率的初始扰动均能在温度波导中激发出 以对称模式与非对称模式导制传播的重力波,然而 两种模式下重力波的频谱分布却与初始扰动的频 率-水平波数分布有关,初始扰动在图1所示水平波 数-频率空间中越接近于某种完全导制模式的色散 关系曲线时,温度波导中被激发出来的以该种模式 部分导制传播的重力波的频谱成分越强.结合图1 中导制传播的色散曲线可知,例1中重力波在波导 区域内的相位变化  $\Delta \varphi$  略小于以对称模式完全导制 传播所需要的相位条件  $\pi$ ,模拟的结果显示波导中 主要为对称结构的重力波包,非对称结构波包的强 度非常小.而例2中,总相位变化介于  $\pi \sim 2\pi$ 间,而 在模拟的实例里,对称与非对称两种模式的重力波 都能在波导区域内看到,其中非对称模式重力波的 频谱强度稍大.

#### 4.2 对称模式与观测

Tayler 等<sup>[24]</sup>于 1995 年在 Haleakala Crater 观 测到了一次不寻常的波事件,当波扰动进入气辉层 时引起了 OH 层和 OI 层气辉强度的突变,两个气 辉层扰动的相位恰好相差 180°.此后对于不同气辉 层间扰动的这种反相结构所给出的解释,多与重力 波在温度波导中的活动相关. Munasinghe 等<sup>[20]</sup>通 过全波解的求解分析认为,这种现象是由重力波在 中层大气温度波导中的完全导制传播引起的, Snively 等<sup>[25]</sup>结合光化学反应的分析也证明了重力 波在温度波导中传播时,波在垂直方向上的动力学 结构可以引起不同气辉层间的 180°相位差异. 气辉 成像仪观测到的扰动常用来研究重力波的导制传 播,然而这样的反相结构只与重力波的非对称导制 传播结构有关.

对于以对称模式导制传播的重力波,根据前文 特征函数的分析可知其垂直波长远大于温度波导的 厚度,无法引起不同层间扰动 180°相位差异的结 构.重力波在以对称模式传播时,垂直方向上只存在 着约半个波结构,这也使人们在利用 MF 雷达、激光 雷达等设备的观测数据进行分析时,难以提取出此 类模式下的重力波.Fritts 等<sup>[2]</sup>曾指出在估计大气 中重力波的动量流通量以及考虑重力波参量化在大 尺度环流模型中的效应时,要考虑到重力波的导制 传播事件.由于对称结构的重力波包的导制传播事 件难以从观测数据中提取出来,在估算重力波在大 气中的动量流通量和能量流通量时应对其给予更多 的关注.

对于气辉成像仪所观测到这类现象,还存在着 另外一种解释, Dewan 和 Picard<sup>[26,27]</sup>首次讨论了中 层大气中的 Bore 模型,认为气辉成像仪观测到的这 种反相结构应该归于中层大气中的 Bore 事件. Seyler<sup>[19]</sup>用模拟结果说明,重力波在波导内传播非 线性进一步增强时会形成数个独立的孤立波,这一 系列孤立波的组合即为观测到的 Bore 结构. 然而讨 论所涉及到的这些模型都是基于重力波在温度波导 中的非对称模式,没有考虑到重力波的对称模式. Smith 等人<sup>[28~30]</sup>也相继报道了气辉成像仪观测到 的 Bore 事件,在确认 Bore 事件时,不同气辉层间的 反相结构被认为是一个很重要的判据.如果对称形 式的导制传播的重力波也能形成 Bore 事件,这样的 Bore 也不会出现引起两个气辉层间扰动的恰好反 相,那么中层大气中的 Bore 事件存在数目将有可能 大大超过我们根据观测到的例子所作出的估计.

## 5 结 论

重力波在大气中传播时,背景温度梯度的变化 会影响到重力波的传播特性,波导的存在对于重力 波在大气中传播时的谱结构演变有着很重要的意 义.本文给出了更合理的重力波在中层大气温度波 导中的传播模型,详细讨论了重力波的部分导制传 播模式,得到了重力波在对称模式与非对称模式下 的特征模式以及相应的解析形式的色散方程,并通 过离散的求解获得了重力波在具体波导模型中的色 散关系.

本文还利用全非线性的二维 FICE 格式对重力

波在温度波导中的传播进行了数值模拟,模拟的结 果成功地展现了重力波的对称与非对称导制传播. 通过模拟结果的分析,还讨论了中层大气温度波导 对于低层扰动的响应的全过程.

下边界的扰动能量在向上传播进入波导区域 后,会在波导内形成以对称与非对称形式导制传播 的两种重力波包结构,由于两者的行进速度不一致, 最终会引起两种波结构的分离,其中非对称结构波 包的行进速度更快一些.数值模拟得到的对称与非 对称重力波波包结构在水平方向上的群速度,与线 性模式分析所预测的水平群速度非常接近.

波导中重力波的水平波长与初始扰动的水平波 长相同,而波导内以对称和非对称导制传播的重力 波频率与初始扰动频率无关,这表明在已知的温度 波导结构中,水平波数才是确定重力波传播特性的 决定因素.同时,初始扰动的水平波数-频率分布在 相空间越接近重力波完全导制传播某种模式色散关 系曲线时,温度波导中以该种模式部分导制传播的 重力波频谱分量越强.

#### 参考文献(References)

- [1] Fritts D C. Gravity wave saturation in the middle atmosphere: a review of theory and observations. *Rev. Geophys.*, 1984, 23(3): 275~307
- Fritts D C, Alexander M J. Gravity wave dynamics and effects in the middle atmosphere. *Rev. Geophys.*, 2003, 41 (1), RG1003, doi: 10.1029/2001RG000106
- [3] Alexander M J, Richter J H, Sutherland B R. Generation and trapping of gravity waves from convection with comparison to parameterization. J. Atmos. Sci., 2006, 63 (11): 2963~2977
- [4] Chimonas G, Hines C O. Doppler ducting of atmospheric gravity waves. J. Geophys. Res., 1986, 91(D1): 1219~ 1230
- [5] Wang D Y, Tuan T F. Brunt-Doppler ducting of small-period gravity waves. J. Geophys. Res., 1988, 93(A9): 9916~ 9926
- [6] Fritts D C, Yuan Li. An analysis of gravity wave ducting in the atmosphere: Eckart's resonances in thermal and Doppler ducts. J. Geophys. Res., 1989, 94(D15):18455~18466
- Fritts D C, Williams B P, She C Y, et al. Observations of extreme temperature and wind gradients near the summer mesopause during the MaCWAVE/MIDAS rocket campaign. *Geophys. Res. Lett.*, 2004, **31** (24), doi: 10.1029/ 2003GL019389
- [8] Taylor M J, Gu Y Y, Tao X, et al. An investigation of intrinsic gravity wave signatures using coordinated lidar and nightglow image measurements. *Geophys. Res. Lett.*, 1995,

22(20): 2853~2856

- [9] Isler J R, Taylor M J, Fritts D C. Observational evidence of wave ducting and evanescence in the mesosphere. J. Geophys. Res., 1997, 102(D22): 26301~26313
- [10] Walterscheid R L, Hecht J H, Vincent R A, et al. Analysis and interpretation of airglow and radar observations of quasimonochromatic gravity waves in the upper mesosphere and lower thermosphere over Adelaide Australia (35°S, 138°E). J. Atmos. Sol. Terr. Phys., 1999, 61(6): 461~478
- [11] Hecht J H, Walterscheid R L, Hickey M P, et al. Climatology and modeling of quasi-monochromatic atmospheric gravity waves observed over Urbana Illinois. J. Geophys. Res., 2001, 106(D6): 5181~5195
- [12] Walterscheid R L, Schubert G, Brinkman D G. Small-scale gravity waves in the upper mesosphere and lower atmosphere generated by deep tropical convection. J. Geophys. Res., 2001, 106(D23): 31825~31832
- [13] 李 俊,张绍东,易 帆. 重力波包在中层大气温度波导中 传播的数值模拟. 地球物理学报,2007,50(4):1030~1039
  Li J, Zhang S D, Yi F. A numerical simulation on gravity waves propagation in mesospheric thermal duct. *Chinese J*. *Geophys.* (in Chinese), 2007, 50(4):1030~1039
- [14] Snively J B, Pasko V P. Breaking of thunderstorm-generated gravity waves as source of short-period ducted waves at mesopause altitudes. *Geophys. Res. Lett.*, 2003, **30**(24), doi:10.1029/2003GL018436
- [15] Meriwether J W, Gerrad A J. Mesosphere inversion layers and stratosphere temperature enhancements. *Rev. Geophys.*, 2004, **42** (3), RG3003, doi: 10. 1029/ 2003RG000133
- [16] Dao P D, Farley R, Tao X, et al. Lidar observations of the temperature profile between 25 and 103 km: evidence of tidal perturbation. *Geophys. Res. Lett.*, 1995, **22**(20): 2825~ 2828
- [17] Tuan T F, Tadic D. A dispersion formula for analyzing 'modal interference' among guided and free gravity wave modes and other phenomena in a realistic atmosphere. J. Geophys. Res., 1982, 87(A3):1648~1668
- [18] Nappo C J. An Introduction to Atmospheric Gravity Waves. California: Academic Press, 2002
- [19] Seyler C E. Internal waves and undular bores in mesospheric inversion layers. J. Geophys. Res., 2005, 110 (D9), doi:

10.1029/2004JD004685

- [20] Munasinghe G, Hur H, Huang T Y, et al. Application of the dispersion formula to long- and short-period gravity waves: comparisons with ALOHA-93 data and an analytical model. J. Geophys. Res., 1998, 103(D6): 6467~6481
- [21] Hur H. Fully guided gravity waves at short-periods and gravity wave-critical layer interaction [Ph. D. thesis]. Cincinnati: Cincinnati Univ., 1998
- [22] Zhang S D, Yi F. A numerical study of nonlinear propagation of a gravity-wave packet in compressible atmosphere. J. Geophys. Res., 1999, 104(D6):14261~14270
- [23] Zhang S D, Yi F. A numerical study of propagation characteristics of gravity wave packets propagating in a dissipative atmosphere. J. Geophys. Res., 2002, 107 (D14), doi: 10.1029/20011DO00864
- [24] Tayler M J, Turnbull D N, Lowe R P. Spectrometric and imaging measurements of a spectacular gravity wave event observed during the ALOHA-93 campaign. *Geophys. Res. Lett.*, 1995, 22(20): 2848~2852
- [25] Snively J B, Pasko V P. Antiphase OH and OI airflow emissions induced by a short-period ducted gravity wave. *Geophys. Res. Lett.*, 2005, **32**(8), L08808, doi: 10.1029/ 2004GL022221
- [26] Dewan E M, Picard R H. Mesospheric bores. J. Geophys. Res., 1998, 103(D6):6295~6305
- [27] Dewan E M, Picard R H. On the origin of mesospheric bores. J. Geophys. Res., 2001, 106(D3): 2921~2927
- [28] Smith S M, Taylor M J, Swenson G R, et al. A multidiagnostic investigation of mesospheric bore phenomenon. J. Geophys. Res., 2003, 108(A2), doi:10. 1029/2002JA009500
- [29] Smith S M, Friedman J, Raizada S, et al. Evidence of mesospheric bore formation from a breaking gravity wave events: simultaneous imaging and lidar measurements. J. Atmos. Sol. Terr. Phys., 2005, 67(4): 345~356
- [30] Brown L B, Gerrard A J, Meriwether J W, et al. All-sky imaging observations of mesospheric fronts in OI 557. 7 nm and broadband OH airglow emissions: analysis of frontal structure, atmospheric background conditions, and potential sourcing mechanisms. J. Geophys. Res., 2004, 109(D19), doi:10.1029/2003JD004223

(本文编辑 何 燕)