

# 第五章 大气能量学



## 引言

能量转换和守恒定律是物质运动所遵循的普通规律，大气中各种不同尺度运动的产生、发展和消亡，实质上是系统运动能量的积累、爆发和转换的结果。研究大气能量过程也是研究大气运动的有效途径。大气中常见的能量形式：辐射能、内能、重力位能、动能。

## 5.1 大气中主要能量形式

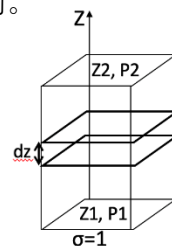
### 5.1.1 主要能量形式

- 主要形式** 位能 *Gravitational potential energy*、内能 *Internal energy*、动能 *Kinetic energy*、潜热能 *Latent heat*
- 过程分析**
- ① 最初的源是**太阳辐射能**，但大气只吸收很少一部分辐射能，其主要被地表吸收，然后通过**湍流热量输送**、**辐射热量传递**、**水汽凝结潜热释放**使大气得到热能，其导致**大气内能**增加。
  - ② **非绝热加热**使**大气内能**增加同时，引起在铅直方向膨胀，从而增加**重力位能**。
  - ③ **太阳辐射能**不能直接转换成大气动能，**动能**是由**内能**和**重力位能**转换来的，而且只包含力的过程，通过力对空气的**做功**实现**内能**、**重力位能**、**动能**之间的转换，且在热力学上是可逆的。
- 能量学研究** 只需要知道**初态和终态**，对中间过程不关心。

#### 5.1.1.1 位能

**定义** 质点处于地球表面附近重力场中的任一点，都具有**重力势能**，即**位能**  $\Phi = gz$ 。

**公式** 
$$\Phi = \int_{z_1}^{z_2} \rho g z dz = \int_{P_2}^{P_1} z dp$$



#### 单位截面积气柱的位能的推导

考察单位截面积、 $dz$ 厚度的气块薄片： $dz$ 薄片的质量为  $\rho \cdot 1 \cdot dz = \rho dz$ ，则 $dz$ 薄片的位能： $\delta\Phi = \rho g z dz$ ，则  $z_1 \sim z_2$  单位截面积气柱所具有的总位能： $\Phi = \int_{z_1}^{z_2} \rho g z dz$ 。利用静力学方程  $dp = -\rho g dz \Rightarrow dz = -\frac{dp}{\rho g}$ ，则

$$\Phi = \int_{z_1}^{z_2} \rho g z dz = \int_{P_2}^{P_1} \rho g z \left(-\frac{dp}{\rho g}\right) = - \int_{P_2}^{P_1} z dp = \int_{P_2}^{P_1} z dp$$

#### 5.1.1.2 内能

**定义** 单位质量气块具有内能为  $I = C_V T$ 。 $C_V$ 为**定容比热**，大气数值为  $715.8 \text{ J/kg} \cdot \text{K}$

**公式** 
$$I = \frac{C_V}{g} \int_{P_2}^{P_1} T dp$$

#### 单位截面积气柱的内能的推导

$dz$ 厚度的薄块的内能： $dI = C_V T \rho dz$ ， $z_1 \sim z_2$  单位截面积气柱所具有的内能： $I = C_V \int_{z_1}^{z_2} T \rho dz$ ， $p$ 坐标下：

$$I = C_V \int_{z_1}^{z_2} T \rho dz = - \frac{C_V}{g} \int_{P_2}^{P_1} T dP = \frac{C_V}{g} \int_{P_2}^{P_1} T dP$$

#### 5.1.1.3 动能

**定义** 单位质量气块所具有动能  $K = \frac{1}{2} V^2$  其中  $V^2 = u^2 + v^2 + w^2$

**公式** 
$$K = \int_{z_1}^{z_2} \frac{1}{2} \rho V^2 dz = \frac{1}{2g} \int_{P_2}^{P_1} V^2 dp$$

## 单位面积气柱的动能的推导

$dz$ 厚度的薄块的动能:  $dK = \frac{1}{2} V^2 \rho dz$ ,  $z$ 坐标下:  $K = \int_{z_1}^{z_2} \frac{1}{2} \rho V^2 dz$ ,  $p$ 坐标下:  $K = -\frac{1}{2g} \int_{P_1}^{P_2} V^2 dP = \frac{1}{2g} \int_{P_2}^{P_1} V^2 dP$

### 5.1.1.4 潜热能

**定义** 系统中**所有水汽全部凝结所释放的能量**。实际大气中的潜热能**不会**被全部释放: 对流降水潜热释放能够调整大气, 使得原有的不稳定大气逐渐变得稳定, 并停止对流凝结, 致使潜热能不会完全释放。

**汽化热 $L$**  **相变潜热** 单位质量水汽化到气态所吸收的热量, 即**单位质量水凝结所能释放的热量**。

**比湿**  $q$  = 水汽质量/空气质量。则单位质量湿空气的潜热能为:  **$H = Lq$**  如果把潜热能错误地理解为相变时释放的热量, 潜热能应为 $L\Delta q$  (这里的 $\Delta q$ 特指水汽相变导致的比湿的变化, 不考虑混合、夹卷等过程)

**公式**  **$H = \int_{z_1}^{z_2} Lq\rho dz = \frac{L}{g} \int_{P_2}^{P_1} qdP$**

## 单位面积气柱的潜热能的推导

$dz$ 厚度的薄块的潜热能:  $dH = Lq \cdot \rho dz$ ,  $z_1 \sim z_2$  单位面积气柱所具有的潜热能:

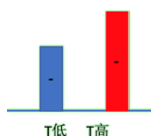
$$H = \int_{z_1}^{z_2} Lq\rho dz = -\frac{L}{g} \int_{P_1}^{P_2} qdP = \frac{L}{g} \int_{P_2}^{P_1} qdP$$

**注意** 由此可见, 潜热能 and 实际大气的比湿 $q$ 密切相关, 潜热能的释放与降水相对应。因此, 中高纬度地区下雨少,  $q$ 小, 潜热能的释放也少, 故 $H$ 对中高纬天气系统不是很重要 (重要的是斜压不稳定, 即有效位能), 但在**热带地区,  $H$ 对天气系统变化非常重要**。

### 5.1.2 气柱位能和内能的关系

**基本情况** 一般**对于固体**而言, 位能 (机械能) 与内能 (热力学能) 是**无关的**。而大气有其特殊性:

- ① **质量基本守恒**      ② **表面积不变**



#### 质量基本守恒

$$\int_0^\infty \rho dz = -\int_{P_s}^{P_\infty} \frac{dP}{g} = -\frac{1}{g} \int_{P_s}^{P_\infty} dP = \frac{P_s}{g} \quad \text{可见, 单位面积空气柱的质量是由柱底的气压决定的。}$$

然而, 气压的变化是很小的 (台风也仅仅 50hPa 的变化), 因此认为各个空气柱的质量应相当接近。

**物理关系** 从物理定性角度分析: **温度升高** → **内能增加** → **气柱膨胀** → **质心抬升** → **位能增加**  
大气的**内能**与**位能**之间是**同向变化**: 如果大气**动能增加**, 必定是**内能**与**位能**同时减少向动能转换。

#### 5.1.2.1 无限高气柱的情形

**证明结论** 下面证明在静力平衡条件下, 无限高气柱所包含的**内能和位能成正比**。

**位能**  **$\Phi = R \int_0^\infty \rho T dz$**       **内能**  **$I = C_v \int_0^\infty \rho T dz$**  (原始形式)

#### 位能与温度的关系推导

$\Phi = \int_{P_2}^{P_1} z dP = \int_0^{P_0} z dP = \int_0^{P_0} [d(zP) - P dz] = zP|_{P \rightarrow 0, z \rightarrow \infty}^{P_0, z=0} - \int_0^{P_0} P dz$ 。显然, 地面  $P = P_0, z = 0 \Rightarrow zP|_{P_0, z=0} = 0$ 。高空考虑到气压满足  $P \sim e^{-\alpha z} \Rightarrow \lim_{z \rightarrow \infty} zP = \lim_{z \rightarrow \infty} \frac{z}{e^{\alpha z}} = 0$ 。因此  $\Phi = \int_0^\infty P dz = \int_0^\infty \rho RT dz = R \int_0^\infty \rho T dz$

**比值**  **$\frac{\Phi}{I} = \frac{R}{C_v} = \frac{c_p - c_v}{c_v} \approx 0.41 \Rightarrow \Phi \propto I$**

在静力平衡条件下, 从海平面向上伸展到大气顶部的**单位面积的垂直气柱** (必要前提: 无限高气柱) 所包含的**位能**和**内能**都是与**温度**有关, 同向变化。

当整个气柱**增温**后, **内能必然增加**, 而当**温度增加**, 气柱又会垂直膨胀, 从而**位能增加**。

### 5.1.2.2 全位能与热焐

**全位能** 对无限高气柱而言，大气的内能与位能成正比，且同时增减，故可以把它们结合起来考虑。

定义：全位能  $E = \text{位能 } \phi + \text{内能 } I$   $E = I + \phi = c_v T + gz$   $= c_p \int_0^\infty \rho T dz$  （无穷高）

#### 全位能的导出

$$E = I + \phi = I + \frac{RI}{c_v} = \frac{c_v + R}{c_v} I = \frac{c_p}{c_v} I = \frac{c_p}{c_v} \cdot c_v \int_0^\infty \rho T dz = c_p \int_0^\infty \rho T dz \quad (\text{适用于无限高情况})$$

**热焐** *Enthalpy*，将单位质量气块的  $c_p T$  称为**焐**。  $c_p$  为**定压比热**，大气数值为  $1005 \text{ J/kg} \cdot \text{K}$   
焐和内能的关系是：  $c_p T = c_v T + RT = c_v T_{\text{内能}} + p/\rho_{\text{压力能}}$  即气柱的全位能就是气柱的焐  
单位质量空气块所具有的焐称为**显热能（感热能）**，只与温度有关。

### 5.1.2.2 有限高气柱的情形

**概述** 对**有限高气柱**而言，位能不是简单的与内能成正比，还与**气柱的底部、顶部的高度和气压**有关。

**公式**  $\Phi = z_1 P_1 - z_2 P_2 + 0.41I$

#### 有限高气柱位能和内能的关系

$$\begin{aligned} \text{从位能定义出发 } \Phi &= \int_{p_2}^{p_1} z dp = zp|_{z_2, p_2}^{z_1, p_1} - \int_{z_2}^{z_1} p dz = (z_1 p_1 - z_2 p_2) + \int_{z_1}^{z_2} p dz = (z_1 p_1 - z_2 p_2) + R \int_{z_1}^{z_2} \rho T dz \\ &= (z_1 p_1 - z_2 p_2) + \frac{R}{c_v} \int_{z_1}^{z_2} c_v \rho T dz. \text{ 发现 } I = c_v \int_{z_1}^{z_2} \rho T dz, \frac{R}{c_v} = \frac{287}{715.8}, \text{ 因此 } \Phi = z_1 P_1 - z_2 P_2 + 0.41I. \end{aligned}$$

**全位能**  $E = \phi + I = z_1 P_1 - z_2 P_2 + \frac{R}{c_v} I + I = z_1 P_1 - z_2 P_2 + \int_{z_1}^{z_2} c_p \rho T dz$

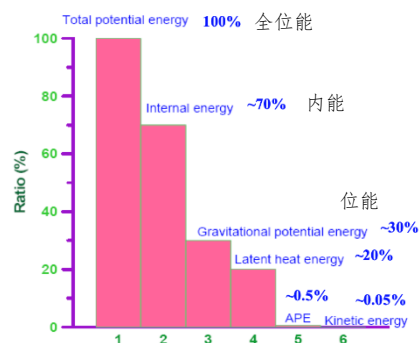
### 5.1.2.3 基本能量的比较

**性质一** 位能与内能具有同时增加或者减少的性质，且它们之间有确定比例，平均而言**位能是内能的 40%**。

**性质二** 在全位能中，**位能 30%，内能大约占 70%**。

**性质三** 平均而言，**潜热能相当于全位能的 20%**，这说明大气中潜热能应占有一定的地位，特别对强烈发展的系统（例如台风）。

**性质四** 在诸种能量形式中，**动能**在数量上一般较其它形式的能量小，**动能比全位能小 2-3 个量级**。虽然从数量上看，动能与全位能相比微不足道，但是**这个小量对大气运动至关重要**。这也说明，大气中全位能转变为动能的只是其中很小部分。



#### 整个大气气柱各种能量的比较

首先给出一些常用典型值：

$$\begin{aligned} R &= 287 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{kg}^{-1} & c_v &= 717 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{kg}^{-1} & c_p &= 1004 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{kg}^{-1} \\ L &= 2.5 \times 10^6 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{kg}^{-1} & C_L &= \sqrt{\kappa RT} \approx 300 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1} & V &= 15 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1} \\ \bar{q} &= 2\% & T &= 250 \text{ K} & T' &= 15 \text{ K} \end{aligned}$$

那么各个能量的比值有：

$$\frac{\text{位能}}{\text{内能}} : \frac{\Phi}{I} = \frac{g-1 \int_0^{p_0} RT dp}{g-1 \int_0^{p_0} c_v T dp} = \frac{R}{c_v} \approx \mathbf{0.4} \quad \frac{\text{内能}}{\text{全位能}} : \frac{I}{E} = \frac{g-1 \int_0^{p_0} c_v T dp}{g-1 \int_0^{p_0} c_p T dp} = \frac{c_v}{c_p} \approx \mathbf{0.7}$$

$$\frac{\text{位能}}{\text{全位能}} : \frac{\Phi}{E} = \frac{g-1 \int_0^{p_0} RT dp}{g-1 \int_0^{p_0} c_p T dp} = \frac{R}{c_p} \approx \mathbf{0.3} \quad \frac{\text{潜热能}}{\text{全位能}} : \frac{H}{E} = \frac{g-1 \int_0^{p_0} L q dp}{g-1 \int_0^{p_0} c_p T dp} \approx \frac{L \bar{q}}{c_p \bar{T}} \approx \mathbf{0.2}$$

$$\frac{\text{有效位能}}{\text{全位能}} : \frac{A}{E} = \frac{\frac{1}{2} \int_0^{p_0} \frac{\bar{T}}{\gamma d - \gamma} \left( \frac{T'}{\bar{T}} \right)^2 dp}{g-1 \int_0^{p_0} c_p T dp} \approx \frac{3}{2} \left( \frac{T'}{\bar{T}} \right)^2 \approx \mathbf{\frac{1}{200}} \quad \frac{\text{动能}}{\text{全位能}} : \frac{K}{E} = \frac{g-1 \int_0^{p_0} \frac{1}{2} V^2 dp}{g-1 \int_0^{p_0} c_p T dp} = \frac{R \int_0^{p_0} V^2 dp}{2 c_v \int_0^{p_0} \kappa RT dp} \approx \frac{R \bar{V}^2}{2 c_v C_L^2} \approx \mathbf{\frac{1}{2000}}$$

## 5.2 大气能量平衡方程

### 5.2.1 单位质量气块的能量方程

#### 5.2.1.1 单位质量气块的动能方程

方程  $\frac{d}{dt}K = -\frac{1}{\rho}\vec{V} \cdot \nabla p - gw + \vec{F}_\gamma \cdot \vec{V}$  动能的来源只能来自气压梯度力做功

重力做功项：动能与位能之间的转换项

#### 推导

已知 $p$ 坐标系下的运动方程为： $\frac{d\vec{V}_h}{dt} = -\frac{1}{\rho}\nabla p - 2\vec{\Omega} \times \vec{V} + \vec{G} + \vec{F}_\gamma$ ，" $\vec{V}_h \cdot e\vec{q}$ "  $\Rightarrow$  单位质量质点的动能方程

(动能定义为  $K = \frac{1}{2}\vec{V}_h^2$ ，对其求导可得： $\frac{dK}{dt} = \vec{V}_h \cdot \frac{d\vec{V}_h}{dt}$ ，为了凑出这个形式) 直接得到： $\frac{d}{dt}(\frac{1}{2}\vec{V}^2) = -\frac{1}{\rho}\vec{V} \cdot \nabla p - \vec{V} \cdot (2\vec{\Omega} \times \vec{V}) - gw + \vec{F}_\gamma \cdot \vec{V}$  其中柯氏力只改变运动方向，不改变大小，因此 $-\vec{V} \cdot (2\vec{\Omega} \times \vec{V}) = 0$

#### 5.2.1.2 单位质量气块的位能方程

方程  $\frac{d\Phi}{dt} = g \frac{dz}{dt} = gw$  表明铅直运动引起位能的变化(理所当然的结果)

转换项 能够发现，动能方程中有 $-gw$ ，位能方程中有 $gw$ ，这种大小相等，符号相反的项称为转换项。

上升运动：位能增加，动能减小，动能转化为位能 下沉运动：位能减小，动能增加，位能转化为动能

#### 5.2.1.3 单位质量气块的内能方程

方程  $\frac{dI}{dt} = \dot{Q} - \frac{p}{\rho} \nabla \cdot \vec{V}$  非绝热加热项：非绝热冷却 $\rightarrow$ 内能减小 非绝热加热 $\rightarrow$ 内能增加

反抗气压场的膨胀或压缩功率：辐散 $\rightarrow$ 反抗气压场，内能减小 辐合 $\rightarrow$ 气压场对气块做功，内能增加

#### 推导

单位质量内能为 $I = c_v T$ ，则  $\frac{dI}{dt} = c_v \frac{dT}{dt}$ 。同时有热力学第一定律： $\delta q = dI + p d\alpha \Rightarrow \dot{Q} = \frac{dI}{dt} + p \frac{d\alpha}{dt}$ 。我们有连续方程： $\frac{d\rho}{dt} + \rho \nabla \cdot \vec{V} = 0$ ，则  $\frac{d\alpha}{dt} = \frac{d}{dt}(\frac{1}{\rho}) = -\frac{1}{\rho^2} \frac{d\rho}{dt} = -\frac{1}{\rho^2} (-\rho \nabla \cdot \vec{V}) = \frac{1}{\rho} \nabla \cdot \vec{V}$ ，将其代入上式，可得  $\frac{dI}{dt} = \dot{Q} - \frac{p}{\rho} \nabla \cdot \vec{V}$ 。

#### 5.2.1.4 内能和动能的转换

问题 若考虑固定体积中或整个大气中内能和动能的变化，内能和动能的转换是如何实现的？  
我们需要将拉格朗日观点(单位质量空气块)转换为欧拉观点(固定体积的某个地点)。

假设条件 单位体积空气质量： $\rho$  单位体积空气动能： $\rho K$  固定体积 $\tau$  动能： $\int \rho K \cdot d\tau$

转换情况  $\frac{\partial \rho K}{\partial t} = \rho \frac{dK}{dt} - \nabla \cdot (\rho K \vec{V})$   $\frac{\partial \rho I}{\partial t} = \rho \frac{dI}{dt} - \nabla \cdot (\rho I \vec{V})$   $\frac{\partial \rho \Phi}{\partial t} = \rho \frac{d\Phi}{dt} - \nabla \cdot (\rho \Phi \vec{V})$

#### 推导

从拉格朗日形式出发： $\frac{d}{dt}K = -\frac{1}{\rho}\vec{V} \cdot \nabla p - gw + \vec{F}_\gamma \cdot \vec{V}$ ，先乘 $\rho$ 得到物质导数并代入微分算子： $\rho \frac{d}{dt}K = \rho \frac{\partial K}{\partial t} + \rho \vec{V} \cdot \nabla K$ ，用恒等式把右端组织成时间导数和通量散度形式： $\rho \frac{\partial K}{\partial t} = \frac{\partial(\rho K)}{\partial t} - K \frac{\partial \rho}{\partial t}$ ，因此原式： $\rho \frac{d}{dt}K = \frac{\partial(\rho K)}{\partial t} - K \frac{\partial \rho}{\partial t} + \rho \vec{V} \cdot \nabla K$ 。用连续方程  $\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \vec{V}) = 0$ ，可得  $-K \frac{\partial \rho}{\partial t} = K \nabla \cdot (\rho \vec{V})$ ，并注意恒等式： $\nabla \cdot (\rho K \vec{V}) = \rho \vec{V} \cdot \nabla K + K \nabla \cdot (\rho \vec{V})$ ，于是得到关键转换： $\rho \frac{d}{dt}K = \frac{\partial(\rho K)}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho K \vec{V})$ ，移项则得到转换形式： $\frac{d}{dt}\rho K = \rho \frac{\partial K}{\partial t} - \nabla \cdot (\rho K \vec{V})$

欧拉观点  $\frac{\partial(\rho K)}{\partial t} = -\nabla \cdot (\rho K \vec{V} + p \vec{V}) + p \nabla \cdot \vec{V} - \rho g w + \rho \vec{F}_\gamma \cdot \vec{V}$

$\frac{\partial(\rho I)}{\partial t} = -\nabla \cdot (\rho I \vec{V}) + \rho \dot{Q} - p \nabla \cdot \vec{V}$   $\frac{\partial(\rho \Phi)}{\partial t} = -\nabla \cdot (\rho \Phi \vec{V}) + \rho g w$

## 推导

对动能方程中的压力项做向量恒等变形  $-\frac{1}{\rho} \vec{V} \cdot \nabla p = -\frac{1}{\rho} (\nabla \cdot (p \vec{V}) - p \nabla \cdot \vec{V}) = -\frac{1}{\rho} \nabla \cdot (p \vec{V}) + \frac{p}{\rho} \nabla \cdot \vec{V}$ ，代入物质导数形式的动能方程  $\frac{d}{dt} K = -\frac{1}{\rho} \nabla \cdot (p \vec{V}) + \frac{p}{\rho} \nabla \cdot \vec{V} - g w + \vec{F}_\gamma \cdot \vec{V}$ 。乘  $\rho$  并应用转换情况的式子： $\frac{\partial(\rho K)}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho K \vec{V}) = -\nabla \cdot (p \vec{V}) + p \nabla \cdot \vec{V} - \rho g w + \rho \vec{F}_\gamma \cdot \vec{V}$ ，移项可得最终形式  $\frac{\partial(\rho K)}{\partial t} = -\nabla \cdot (\rho K \vec{V} + p \vec{V}) + p \nabla \cdot \vec{V} - \rho g w + \rho \vec{F}_\gamma \cdot \vec{V}$ 。

内能方程和位能方程类似。

全球大气  $\frac{\partial K^*}{\partial t} = \int_\tau \frac{\partial \rho K}{\partial t} \cdot d\tau = \int_\tau p \nabla \cdot \vec{V} d\tau - \int_\tau \rho g w d\tau + \int_\tau \rho \vec{F}_\gamma \cdot \vec{V} d\tau$  其中颜色相同的项为转换项

$\frac{\partial I^*}{\partial t} = \int_\tau \frac{\partial \rho I}{\partial t} \cdot d\tau = \int_\tau \rho \dot{Q} d\tau - \int_\tau p \nabla \cdot \vec{V} d\tau$  进行体积分可得固定体积中能量变化

$\frac{\partial \Phi^*}{\partial t} = \int_\tau \frac{\partial \rho \Phi}{\partial t} \cdot d\tau = \int_\tau \rho g w d\tau$  三项相加得到能量守恒

系统内气压场作压缩功实现闭合系统中动能和内能的转换（这说明了大气可压缩性的重要性）

## 5.2.2 单位质量气块的水平动能方程

模型假设 由于大气中垂直速度远小于水平风速，因此在动能中可以忽略垂直速度。

方程  $\frac{dK}{dt} = -\vec{V}_h \cdot \nabla \Phi - D$  其中摩擦耗散  $-D = \vec{F}_\gamma \cdot \vec{V}_h < 0$  粘性力做功项 压力做功项  $-\vec{V}_h \cdot \nabla \Phi$

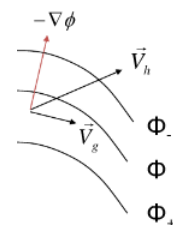
结论 动能的来源只能来自气压梯度力做功，动能的耗散主要来源于摩擦耗散。

地转运动  $-\vec{V}_g \cdot \nabla \Phi = 0$  系统动能不发生变化，要使系统动能发生变化，一定要有穿越等位势高度线的运动

非地转运动 风从高位势吹向低位势：压力梯度力作正功，动能增加  $-\vec{V}_h \cdot \nabla \Phi > 0$

反之，从低位势到高位势，压力梯度力作负功，质点动能减少  $-\vec{V}_h \cdot \nabla \Phi < 0$

由此，非地转运动是大气动能变化的重要原因。



## 5.2.3 闭合系统中的水平动能方程

闭合系统 与外界无质量交换，有能量交换，即边界上的法向速度为 0： $V_n|_r = 0$ （大气可以近似为闭合系统）

孤立系统 既没有质量又没有能量的交换 开放系统：质量和能量均有交换

方程  $\frac{\partial}{\partial t} \int_M K dM = - \int_M \vec{V}_h \cdot \nabla \Phi dM - \int_M D dM$  气压梯度力做功项 摩擦耗散项

## 推导

在静力平衡条件下，已知单位质量气块的水平动能方程为： $\frac{dK}{dt} = -\vec{V}_h \cdot \nabla \Phi - D$  其中  $K = \frac{1}{2} \vec{V}_h^2$  由拉格朗日观点转化为欧拉观点： $\frac{\partial}{\partial t} K + \vec{V}_h \cdot \nabla K + \omega \frac{\partial K}{\partial p} = -\vec{V}_h \cdot \nabla \Phi - D$  对平流项做一变形： $\vec{V}_h \cdot \nabla K + \omega \frac{\partial K}{\partial p} + K (\nabla \cdot \vec{V}_h + \frac{\partial \omega}{\partial p}) = \nabla \cdot \vec{V}_h K + \frac{\partial \omega K}{\partial p}$ （注意到  $\nabla \cdot \vec{V}_h + \frac{\partial \omega}{\partial p} = 0$   $p$  坐标系连续方程=0），因此水平动能方程可写为： $\frac{\partial}{\partial t} K + \nabla \cdot \vec{V}_h K + \frac{\partial \omega K}{\partial p} = -\vec{V}_h \cdot \nabla \Phi - D$ ，进一步合并： $\frac{\partial}{\partial t} K + \nabla \cdot (\vec{V}_h K) = -\vec{V}_h \cdot \nabla \Phi - D$   $\nabla \cdot (\vec{V}_h K)$  这一项为通量项。

闭合系统系统质量为 $M$ ，则系统的动能方程为： $\frac{\partial}{\partial t} \int_M K dM + \int_M \nabla \cdot (\vec{V}K) dM = - \int_M \vec{V}_h \cdot \nabla \Phi dM - \int_M D dM$

假设在上、下边界上垂直速度为0，闭合系统没有穿越边界的动能通量， $\int_\tau \nabla \cdot K \vec{V} d\tau = \oint_\sigma K \vec{V} \cdot d\vec{\sigma} = \oint_\sigma K V_n d\sigma = 0$

通量项 $\int_M \nabla \cdot (\vec{V}K) dM$ 由体积分转化为面积分：根据三维格林定理，将体积分转化为面积分 $\int_M \nabla \cdot K \vec{V} dM = \rho \int_\tau \nabla \cdot$

$K \vec{V} d\tau = \rho \oint_\sigma K \vec{V} \cdot d\vec{\sigma} = \rho \oint_\sigma K V_n d\sigma = 0$ 。

## 5.3 闭合系统中能量转换与守恒

**总体概述** 闭合系统动能增加，则一定是  $\begin{cases} \text{压力梯度力作正功} \leftarrow \text{做功角度} \\ \text{全位能向动能转换} \leftarrow \text{能量转换角度} \end{cases}$  本章利用闭合系统中的动能与全位能方程，考察闭合系统动能变化的同时，全位能的变化情况，讨论二者的转换关系。

### 5.3.1 水平动能方程

**方程**  $\frac{\partial}{\partial t} \int_M K dM = - \int_M \alpha \omega dM - \int_M D dM$  将气压梯度力做功项与垂直运动和温度之间的相关联系起来

#### 推导过程

基于闭合系统中的水平动能方程  $\frac{\partial}{\partial t} \int_M K dM = - \int_M \vec{V}_h \cdot \nabla \Phi dM - \int_M D dM$ 。其中 $-\vec{V}_h \cdot \nabla \Phi = -\vec{V}_h \cdot \nabla \Phi - \Phi (\nabla \cdot \vec{V}_h + \frac{\partial \omega}{\partial p})$ （新增项 $p$ 坐标系连续方程为零）。继续展开： $-\vec{V}_h \cdot \nabla \Phi = -\vec{V}_h \cdot \nabla \Phi - \Phi \nabla \cdot \vec{V}_h - \Phi \frac{\partial \omega}{\partial p} = -\nabla \cdot (\Phi \vec{V}_h) - \left( \frac{\partial \Phi \omega}{\partial p} - \omega \frac{\partial \Phi}{\partial p} \right) = -\nabla \cdot (\Phi \vec{V}) - \alpha \omega$ 。 $\left( \frac{\partial \Phi}{\partial p} = -\frac{1}{\rho} \right)$  对闭合系统积分得： $\int_M (-\vec{V}_h \cdot \nabla \Phi) dM = - \int_M \nabla \cdot (\Phi \vec{V}) dM - \int_M \alpha \omega dM = - \int_M \alpha \omega dM = -R \int_M \frac{\omega T}{p} dM$ 。（通量项 $-\nabla \cdot (\Phi \vec{V})$ 在闭合系统中的积分为0）