第8章 热力学基础

本章核心任务 计算理想气体由 (p_1,V_1,T_1) 变化至 (p_2,V_2,T_2) 的功、热、内能变、熵变、循环效率

〇 基本概念

1. 系统与环境

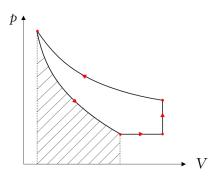
① **系统**:要研究的物质,本章中就是一坨气体 ② **环境**:除了系统外的所有物质 系统与环境间可以交换物质,也可以交换能量,本课程只研究无物质交换的系统

2. 状态与过程

- ① **状态**:系统表现出来的宏观性质总和,包括温度、体积、压力、内能 *E* 等 描述系统状态的物理量称为**状态函数**,它们的变化只与过程的初末态相关,与具体途径无关
- ② 过程:系统从一个状态变化到另一个状态,有多个途径

状态和过程可以用 p-V 图上的点和有向线表示

过程	特点	p-V 图特点
等体过程	体积恒定不变	竖直线
等压过程	初末态压力相等	水平线
等温过程	初末态温度相等	曲线 斜率 $-(p/V)$
绝热过程	逆时针	曲线 斜率 $-(\gamma p/V)$
循环过程	初末态相同	闭合曲线



3. 热和功

- ① $\mathbf{A}\mathbf{Q}$: 系统与环境间由于温度差异交换的能量 $\mathbf{Q} > 0$ 系统吸热 $\mathbf{Q} < 0$ 系统放热
- ② $\mathbf{J}A$: 系统与环境间除热以外交换的能量形式 A>0 环境对系统做功 A<0 系统对外做功
- · 热力学只要求计算**体积功**(系统由于体积膨胀对抗**环境压力** p_{ss} 所做的功)

体积功定义式 $\mathrm{d}A = -p_{y_b}\mathrm{d}V$

4. 热力学第一定律

热力学第一定律

· ΔE: 系统状态变化前后的热力学能(内能)变

 $\Delta E = Q + A$

→ 只和过程的初态和末态有关, 与状态无关

5. 热容

· 1mol 物质在特定过程升高 1K 所吸收的热量,本课程中热容可以认为是常数

理想气体的等体热容 理想气体的等压热容
$$C_{V,\mathrm{m}} = \frac{i}{2}R$$

$$C_{p,\mathrm{m}} = C_{V,\mathrm{m}} + R$$

6. 热机

· 循环过程中物质在不同阶段吸收热量或放出热量, 两者存在差异使系统净做功或净吸收功

过程	p-V 图特点	热	功	工程应用	特点
正循环	顺时针	吸热 > 放热	系统对外做净功	热机	高温热源的热量转化为功
逆循环	逆时针	吸热 < 放热	环境对系统做净功	致冷机	低温热源的热量和功传向高温热源

7. 熵

与热力学第二定律相关的状态函数,微观上表征系统的混乱程度

一 求末态

1. 什么时候需要求末态

· 题目没有明确告知末态的p、V和T(至多告知其中一个)

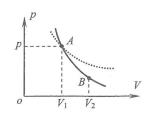
2. 如何求末态

·已知p、V、T其中一个,且过程是绝热准静态过程,用绝热方程 + 理想气体状态方程 (例 1)

$$pV^{\gamma}=$$
常数

$$\gamma = \frac{C_{p,m}}{C_{V,m}} = 1 + \frac{2}{i}$$

例1 (11–12, 3(节选))某理想气体在p-V图上等温线与绝热线相交于A点,如图所示。已知A点的压强 $p_1=2\times 10^5$ Pa,体积 $V_1=0.5\times 10^{-3}$ m³,而且A点处等温线斜率与绝热线斜率之比为 0.714。现使气体从A点绝热膨胀至B点,其体积 $V_2=1\times 10^{-3}$ m³,求B点的压强。



- \mathbf{p} 分析: B 点仅体积已知, \mathbf{p} 且 $A \rightarrow B$ 是绝热过程, 因此用绝热方程求解
 - ∵ A 点处等温线斜率与绝热线斜率之比为 0.714、即

$$\therefore -\frac{p_A}{V_A} / -\gamma \frac{p_A}{V_A} = \frac{1}{\gamma} = 0.714$$

- ∴ 解得 γ=1.4
- :. 由绝热方程 $p_A V_A^{\gamma} = p_B V_B^{\gamma}$,代人 p_A 、 V_A 、 V_B 、 γ ,解得 $p_B = 7.58 \times 10^4 \, \mathrm{Pa}$

二 求体积功

1. 不是准静态过程

· 本课程只涉及自由膨胀(通俗讲就是"向真空膨胀"), 此时 $p_{y_1}=0$:

体积功(自由膨胀)

$$A = 0$$

2. 特殊准静态过程

体积功(等体过程)

体积功(等压过程)

A = 0

 $A = -p\Delta V$

体积功 (等温准静态过程)

体积功 (绝热准静态过程)

$$A = -\nu RT \ln \frac{V_2}{V_1}$$

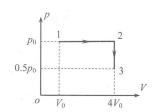
$$A = \frac{\Delta(pV)}{\gamma - 1}$$

- 3. 一般准静态过程(会告诉你过程的p-V关系)
 - · 如果是通过数学式 p = f(V) 告知,将该式代入定义式进行积分

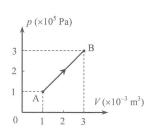
体积功(准静态过程)

$$A = -\int_{V_1}^{V_2} p \, \mathrm{d}V$$

- ·如果是通过p-V图上的线(一般是线段)告知,直接求该线下方的面积(注意过程箭头向右要取负号)
- **例 2-1** (19–20, 5) 1mol 单原子理想气体从初始状态 p_0 、 V_0 开始加热,先经等压膨胀到体积为 $4V_0$;然后经等体冷却到压强变为 $0.5p_0$,试计算上述整个过程中气体系统所做的总功



- **解** 1 → 2 (等压过程): $A = -p_0(4V_0 V_0) = -3p_0V_0$
 - 2 → 3 (等体过程): A=0
 - \therefore 整个过程 $A = -3p_0V_0$
- **例 3-1** (18–19, 4) 如图所示, 1mol 的单原子分子理想气体由状态 A 经直线 AB 所示的过程到状态 B, 求此过程中:
 - (1) 气体对外做的功;
- **解** 这是一般准静态过程,由图像可知曲线下方图形为梯形,面积易求过程是向右进行的,因此



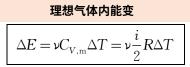
$$A = -\frac{(1+3)\times2}{2}(10^{5} \text{Pa} \times 10^{-3} \text{m}^{3}) = -400 \text{J}$$

提示 图像中的单位带 10 的次方, 可以暂时忽略次方, 最后根据导出单位处理

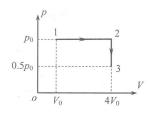
二 求内能变

1. 只需要一条公式

· 理想气体的内能只与温度有关 \rightarrow 将初末态温度代入公式即可(除绝热过程用 $\Delta E = A$ 算更方便以外)



例 2-2 (19–20, 5) lmol 单原子理想气体从初始状态 p_0 、 V_0 开始加热,先经等压膨胀到体积为 $4V_0$; 然后经等体冷却到压强变为 $0.5p_0$,试计算上述整个过程中总的内能变化

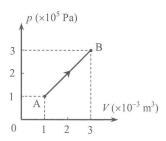


解 : 单原子理想气体 : i=3 $C_{V.m}=1.5R$

$$:$$
 1 温度 $T_1 = \frac{p_0 V_0}{R}$ 3 温度 $T_3 = \frac{0.5 p_0 \cdot 4 V_0}{R} = \frac{2 p_0 V_0}{R}$

:
$$1 \rightarrow 3 \Delta E = \nu C_{V,m} (T_3 - T_1) = 1.5R (\frac{2p_0V_0}{R} - \frac{p_0V_0}{R}) = 1.5p_0V_0$$

例 3-2 (18–19, 4) 如图所示, 1mol 的单原子分子理想气体由状态 A 经直线 AB 所示的过程到状态 B, 求此过程中: (2) 气体内能的增量;



解 代入公式

$$\Delta E = \nu C_{V,m} (T_B - T_A) = \frac{3}{2} R (\frac{3 \times 3}{R} - \frac{1 \times 1}{R}) = 12(10^5 \text{Pa} \times 10^{-3} \text{m}^3) = 1200 \text{J}$$

三 求热

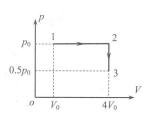
1. 等体/等压/绝热过程

· 绝热过程Q=0,等体和等压可利用对应的热容计算

等体过程热	等压过程热		
$Q_{\rm V} = \nu C_{\rm V,m} \Delta T$	$Q_p = \nu C_{p,m} \Delta T$		

2. 一般过程

- · 一般过程无法直接求解,需要利用 $\Delta E = Q + A$,先计算出 A 和 ΔE ,再算出 Q
- **例 2-3** (19-20, 5(节选)) 1mol 单原子理想气体从初始状态 p_0 、 V_0 开始加热,先经等压膨胀到体积为 $4V_0$;然后经等体冷却到压强变为 $0.5p_0$,试计算上述整个过程中气体系统交换的总热量



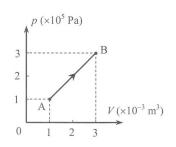
解 : 单原子理想气体 : i=3 $C_{v,m}=1.5R$ $C_{b,m}=2.5R$

1 → 2 (等压过程):
$$Q = \nu C_{p,m} (T_2 - T_1) = 2.5 R (\frac{p_0 \cdot 4V_0}{R} - \frac{p_0 \cdot V_0}{R}) = 7.5 p_0 V_0$$

2 → 3 (等体过程):
$$Q = \nu C_{V,m} (T_3 - T_2) = 1.5 R (\frac{0.5 p_0 \cdot 4 V_0}{R} - \frac{p_0 \cdot 4 V_0}{R}) = -3 p_0 V_0$$

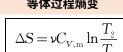
- : 整个过程 $Q = 7.5p_0V_0 3p_0V_0 = 4.5p_0V_0$
- **例 3-3** (18–19, 4 (节选)) 如图所示, 1mol 的单原子分子理想气体由状态 A 经直线 AB 所示的过程到状态 B, 求此过程中:
 - (3) 气体吸收的热量;
- \mathbf{p} 这题的过程是一般过程,前面已经求过这题的 A 和 ΔE 了,因此

$$Q = \Delta E - A = 1600 \text{ J}$$



四 求熵变

- 1. 特殊过程(等温、等体、等压)
 - · 代入下列公式即可



等压过程熵变

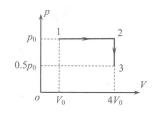
$$\Delta S = \nu C_{p,m} \ln \frac{T_2}{T_1}$$

理想气体等温过程熵变

$$\Delta S = \nu R \ln \frac{V_2}{V_1} = \nu R \ln \frac{p_1}{p_2}$$

2.一般过程

- · 熵是状态函数, 因此熵变只和初末状态有关
- · 用特殊过程连接两个状态, 计算这些特殊过程的熵变然后相加
- **例 2** (19–20, 5 (节选)) 1mol 单原子理想气体从初始状态 p_0 、 V_0 开始加热, 先经等压膨胀到体积为 $4V_0$;然后经等体冷却到压强变为 $0.5p_0$,试计算 上述整个过程中气体系统的熵变



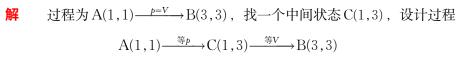
解 求内能变的时候已经得到 1 和 3 处的温度了,同理可得 2 处温度 $\frac{4p_0V_0}{R}$

1 → 2 (等压过程):
$$\Delta S = \nu C_{p,m} \ln \frac{T_2}{T_1} = 2.5 R \ln 4 = 5 R \ln 2$$

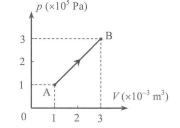
2 → 3 (等体过程):
$$\Delta S = \nu C_{V,m} \ln \frac{T_3}{T_2} = 2 \times 1.5 R \ln \frac{1}{2} = -3 R \ln 2$$

因此总熵变 $\Delta S = 5R \ln 2 - 3R \ln 2 = 2R \ln 2$

例 4 (18–19, 4 (节选)) 如图所示, 1mol 的单原子分子理想气体由状态 A 经直线 AB 所示的过程到状态 B, 求此过程的熵变



因此过程的熵变



$$\Delta S = \nu C_{p,m} \ln \frac{T_{C}}{T_{A}} + \nu C_{p,m} \ln \frac{T_{B}}{T_{C}} = \frac{5}{2} R \ln \frac{\frac{1 \times 3}{\nu R}}{\frac{1 \times 1}{\nu R}} + \frac{3}{2} R \ln \frac{\frac{3 \times 3}{\nu R}}{\frac{1 \times 3}{\nu R}} = 4 R \ln 3$$

五 求循环效率

1.卡诺循环

- ·工作在两个热源(高温热源 T_1 ,低温热源 T_2),由两个等温过程、两个绝热过程组成的循环
- · 直接套公式即可(卡诺循环一般考小题)

卡佑热机效率 $\eta_C = \frac{T_1 - T_2}{T}$

卡诺制冷系数

$$e_C = \frac{T_2}{T_1 - T_2}$$

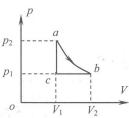
2. 一般循环

- ① 求出循环每个步骤的热Q,算出循环总共的吸热值 Q_{w} 和放热值 Q_{b} (都取绝对值)或者求出其中一个,然后求出净做功(循环的圈的面积)
- ② 代入公式求出循环效率

热机效率				
$n = \frac{-A}{A}$	$Q_{\text{W}} - Q_{\text{M}}$			
$^{\prime\prime}{}^-Q_{\scriptscriptstyle{f W}}$	$Q_{\scriptscriptstyle{f W}}$			

$$e = \frac{Q_{\text{W}}}{A} = \frac{Q_{\text{W}}}{Q_{\dot{\text{M}}} - Q_{\text{W}}}$$

- **例1** (19-20, 10) 一卡诺热机,工作物质在温度为 127℃和 27℃的两个热源间工作。在一个循环过程中,该热机的循环效率为______;将此热机逆向运行(变为卡诺制冷机),如果每个循环要从低温热源抽走 1200J 的热量,则外界必须做的功为 J.
- 解 首先要将摄氏温度转换成热力学温度: $27^{\circ}\text{C} \rightarrow 300\text{K}$, $127^{\circ}\text{C} \rightarrow 400\text{K}$ 因此循环效率 $\eta = 1 \frac{300\text{K}}{400\text{K}} = 25\%$ 变成制冷机后,由制冷机效率 $e = \frac{Q_{\scriptscriptstyle W}}{A} = \frac{T_2}{T_1 T_2} \Rightarrow \frac{1200\text{J}}{A} = \frac{300\text{K}}{400\text{K} 300\text{K}} \Rightarrow A = 400\text{J}$
- **例 2** (16–17, 4 (节选))1mol 单原子分子理想气体的循环过程如图所示,ab 是等温膨胀过程, $V_2=2V_1$,bc 是等压压缩过程,ca 是等体过程,求此循环效率。



- 解 该循环为正循环,由3个过程组成(计算过程省略)
 - $a \to b$: 等温过程, $Q = -A = \nu RT \ln(V_2 / V_1) = p_1 V_2 \ln 2$ 且由等温线, $p_2 V_1 = p_1 V_2$

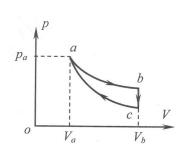
$$b \to c$$
: 等压过程, $Q = \nu C_{p,m} \Delta T = 2.5 R (\frac{p_1 V_1}{R} - \frac{p_1 V_2}{R}) = -2.5 p_1 V_1$

$$c \to a$$
: 等体过程, $Q = \nu C_{V,m} \Delta T = 1.5 R (\frac{p_1 V_2}{R} - \frac{p_1 V_1}{R}) = 1.5 p_1 V_1$

$$\therefore Q_{yy} = p_1 V_2 \ln 2 + 1.5 p_1 V_1, \quad Q_{yy} = 2.5 p_1 V_1$$

$$\therefore \eta = 1 - \frac{Q_{\text{th}}}{Q_{\text{th}}} = 1 - \frac{2.5p_1V_1}{p_1V_2\ln 2 + 1.5p_1V_1} = 1 - \frac{2.5}{2\ln 2 + 1.5} = 13.38\%$$

例 3 (17–18,5(节选))气缸内有一定量的氧气(视为刚性分子的理想气体),作如图所示的循环过程,其中 ab 是等温过程,bc 为等体过程,ca 是绝热过程。已知 a 点状态参量为 p_a 、 V_a 、 T_a ,b 点的体积 $V_b=3V_a$ 。试求:(1)ab、bc、ca 过程中氧气吸收的热量;(2)该循环的效率 η



 \mathbf{p} (1) 由于氧气是双原子分子,因此i=5, $\gamma=1.4$

由等温线: $T_b = T_a \rightarrow p_a V_a = p_b V_b \rightarrow p_a = 3p_b$

由绝热线: $p_a V_a^{\gamma} = p_c V_b^{\gamma} \rightarrow p_a = p_c 3^{\gamma}$

 $a \rightarrow b$: 等温过程, $Q_{ab} = -A = \nu RT \ln \frac{V_b}{V_a} = \nu RT_a \ln 3 = p_a V_a \ln 3$

 $b \to c$: 等体过程, $Q_{bc} = \nu C_{V,m} (T_c - T_b) = 2.5 \nu R (\frac{p_c V_c}{\nu R} - \frac{p_a V_a}{\nu R}) = 2.5 (3^{-0.4} - 1) p_a V_a$

 $c \rightarrow a$: 绝热过程, $Q_{ca} = 0$

(2)
$$\eta = 1 - \frac{Q_{bc}}{Q_{ab}} = 1 - \frac{2.5(3^{-0.4} - 1)p_aV_a}{p_aV_a \ln 3} = \frac{2.5(3^{-0.4} - 1)}{\ln 3} \times 100\% = 19\%$$

公式总结 公式虽然多,但都可以很轻松的由过程特点以及基本公式推导出来,所以不要怕!

过程	特点	功	内能变	热	熵变	热容
等体过程	V 为常量	A = 0	$Q_V = \Delta E$	$= \nu C_V \Delta T$	$\Delta S = \nu C_{\scriptscriptstyle V,m} \ln \frac{T_{\scriptscriptstyle 2}}{T_{\scriptscriptstyle 1}}$	$C_{V} = \frac{i}{2}R$
等压过程	p 为常量	$A = -p\Delta V$	$\Delta E = \nu C_{V,m} \Delta T$	$Q_{\boldsymbol{p}} = \mathbf{v} C_{\boldsymbol{p},\mathbf{m}} \Delta T$	$\Delta S = \nu C_{p,m} \ln \frac{T_2}{T_1}$	$C_p = C_V + R$
等温过程	T 为常量	$A=$ - $ u RT \ln rac{V_2}{V_1}$	$\Delta E = 0$	Q = א $RT\lnrac{V_{2}}{V_{1}}$	$\Delta S = \nu R \ln \frac{V_2}{V_1}$	
绝热过程	$pV^{\gamma}=常数$	$A=\Delta E=\nu C_{_{V,\mathrm{n}}}$	$_{n}\Delta T = \frac{\Delta(pV)}{\gamma - 1}$	Q = 0	$\Delta S = 0$	$\gamma = \frac{C_p}{C_V}$
一般过程		$A = -\int_{V_1}^{V_2} p \mathrm{d}V$	$\Delta E = \nu C_{V,m} \Delta T$	$Q = \Delta E - A$	设计过程	

卡诺热机效率

$\eta_C = \frac{T_1 - T_2}{T_1}$

热机效率

$$\eta = \frac{-A}{Q_{\text{W}}} = \frac{Q_{\text{W}} - Q_{\text{fix}}}{Q_{\text{W}}}$$

卡诺制冷机效率

$$e_C = \frac{T_2}{T_1 - T_2}$$

卡诺制冷机效率

$$e = \frac{Q_{\text{W}}}{A} = \frac{Q_{\text{W}}}{Q_{\text{id}} - Q_{\text{W}}}$$