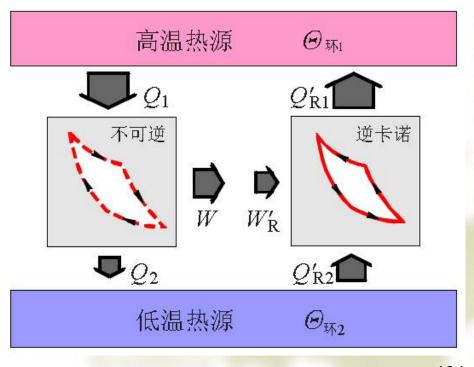
(2)卡诺定理

所有工作于两个温度一定的热源之间的热 机,以可逆热机的热机效率为最大

违反卡诺定理必然违反热力学第二定律

$$M > M_{\rm r}$$
 $Q_1 = Q_{\rm r1}$
 $-W > -W_{\rm r}$
 $W'_{\rm r} = -W_{\rm r}$
 $Q'_{\rm r1} = -Q_{\rm r1}$ $Q'_{\rm r2} = -Q_{\rm r2}$
 $-(W + W'_{\rm r}) > 0$
 $Q_2 + Q'_{\rm r2} > 0$



卡诺定理的推论

- ◆卡诺热机的效率只决定于两个热源的温度
- ◆工作于两个温度一定的热源之间的所有可逆 热机的效率相等

任意热机:
$$\eta = -\frac{W}{Q_1} = \frac{Q_1 + Q_2}{Q_1} = 1 + \frac{Q_2}{Q_1}$$

可逆热机:
$$\eta_R = -\frac{W}{Q_1} = \frac{Q_1 + Q_2}{Q_1} = \frac{T_1 - T_2}{T_1} = 1 - \frac{T_2}{T_1}$$

卡诺定理的意义: (1) 引入了一个不等号 $\eta_1 < \eta_2$, 原则上解决了化学反应的方向问题; (2)解决了热机效率的极限值问题。

182

上次课主要内容

1. 节流膨胀 节流过程是一个恒焓过程

$$\mu_{JT} = \left(\frac{\partial T}{\partial p}\right)_{H} = -\frac{\left(\frac{\partial H}{\partial p}\right)_{T}}{\left(\frac{\partial H}{\partial T}\right)_{p}}$$

- 2. 热力学第二定律
- 3. 卡诺定理

热机效率:
$$\eta = -\frac{W}{Q_1} = \frac{Q_1 + Q_2}{Q_1} \le \frac{T_1 - T_2}{T_1}$$

§ 3.3 熵(Entropy)

1. 熵的导出

$$\eta_{r} = \frac{Q_{1} + Q_{2}}{Q_{1}} = \frac{T_{1} - T_{2}}{T_{1}}$$

$$\eta_{ir} = \frac{Q_{1} + Q_{2}}{Q_{1}} < \frac{T_{1} - T_{2}}{T_{1}}$$

$$1 + \frac{Q_{2}}{Q_{1}} \le 1 - \frac{T_{2}}{T_{1}}$$

$$\frac{Q_{1}}{T_{1}} + \frac{Q_{2}}{T_{2}} \le 0$$
ir (irreversible)
$$T \downarrow U$$
r (reversible)

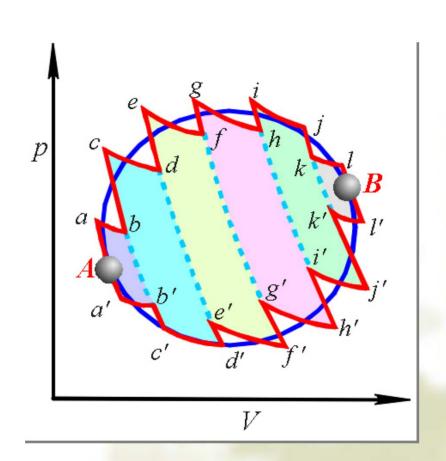
任意可逆循环的热温商

$$\frac{\mathrm{d}Q_{ab}}{T_{ab}} + \frac{\mathrm{d}Q_{a'b'}}{T_{a'b'}} = 0$$

$$\frac{\delta Q_{ab}}{T_{ab}} + \frac{\delta Q_{a'b'}}{T_{a'b'}} + \frac{\delta Q_{cd}}{T_{cd}}$$

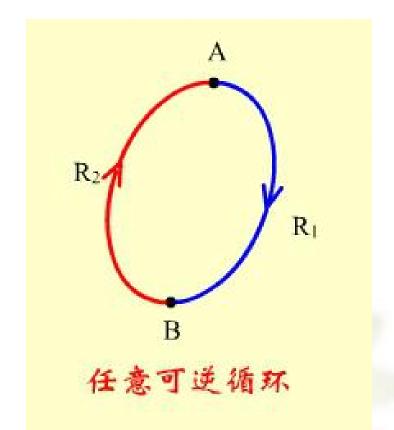
$$+ \frac{\delta Q_{c'd'}}{T_{c'd'}} + \cdots = 0$$

$$\oint \frac{\delta Q_r}{T} = 0$$



$$\oint \frac{\partial Q_{r}}{T} = \int_{A(\text{HR1})}^{B} \frac{\partial Q_{r}}{T} + \int_{B(\text{HR2})}^{A} \frac{\partial Q_{r}}{T} = 0$$

$$\int_{A(\text{HR1})}^{B} \frac{\delta Q_{r}}{T} = \int_{A(\text{HR2})}^{B} \frac{\delta Q_{r}}{T}$$



可逆过程的热温商只决定 于初终态,与过程无关 $\int_{A}^{B} (\delta Q/T) \longrightarrow 5 过程无关 \longrightarrow \Delta 状态函数熵$

$$\Delta S = S_B - S_A \stackrel{\text{def}}{=} \int_A^B \frac{\delta Q_r}{T}$$

- ◆ 熵是一个状态函数,是物质的特性
- ◆常用单位: J· K-1

$$dS = \frac{\delta Q_r}{T} \qquad \oint dS = \oint \frac{\delta Q_r}{T} = 0$$

2. 克劳修斯不等式和熵增原理

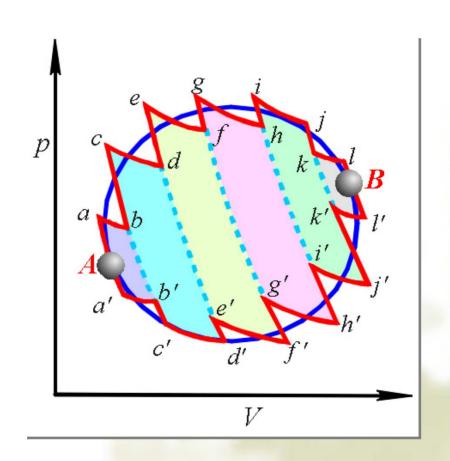
(1) 克劳修斯不等式

$$\frac{\delta Q_{ab}}{T_{ab}} + \frac{\delta Q_{a'b'}}{T_{a'b'}} < 0$$

$$\frac{\delta Q_{ab}}{T_{ab}} + \frac{\delta Q_{a'b'}}{T_{a'b'}} + \frac{\delta Q_{cd}}{T_{cd}}$$

$$+ \frac{\delta Q_{c'd'}}{T_{c'd'}} + \dots < 0$$

$$\oint \frac{\delta Q_{ir}}{T} < 0$$

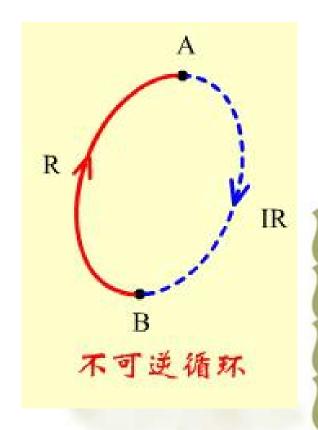


$$\left(\sum_{i} \frac{\delta Q}{T}\right)_{IR,A \to B} + \int_{B}^{A} \left(\frac{\delta Q}{T}\right)_{R} < 0$$

$$\int_{B}^{A} \left(\frac{\delta Q}{T}\right)_{R} = S_{A} - S_{B}$$

$$S_{B} - S_{A} > \left(\sum_{i} \frac{\delta Q}{T}\right)_{IR,A \to B}$$

或
$$\Delta S_{A\to B} - (\sum_{i} \frac{\delta Q}{T})_{IR,A\to B} > 0$$



如A \rightarrow B为可逆过程 $\Delta S_{A\rightarrow B} - (\sum_{i} \frac{\delta Q}{T})_{R,A\rightarrow B} = 0$ 将两式合并得 Clausius 不等式:

$$\Delta S_{A \to B} - (\sum_{i} \frac{\delta Q}{T})_{A \to B} \ge 0$$

$$\Delta S_{\mathrm{A} \to \mathrm{B}} - (\sum_{\mathrm{i}} \frac{\delta Q}{T})_{\mathrm{A} \to \mathrm{B}} \ge 0$$

 δQ 是实际过程的热效应,T是环境温度。若是不可逆过程,用">"号,可逆过程用"="号,这时环境与体系温度相同。

对于微小变化:

$$\mathrm{d}S - \frac{\delta Q}{T} \ge 0$$

或

$$dS \ge \frac{\delta Q}{T}$$

这些都称为 Clausius 不等式, 也可作为热力学 第二定律的数学表达式。

熵增原理

对于绝热系统, $\delta Q = 0$, 所以Clausius 不等式为 $dS \ge 0$

等号表示绝热可逆过程,不等号表示绝热不可逆过程。熵增加原理可表述为:在绝热条件下, 趋向于平衡的过程使体系的熵增加。或者说在绝 热条件下,不可能发生熵减少的过程。

如果是一个孤立系统,环境与体系间既无热的交换,又无功的交换,则熵增加原理可表述为: 一个孤立系统的熵永不减少。

Clausius 不等式的意义

Clsusius 不等式引进的不等号,在热力学上可以作 为变化方向与限度的判据。

$$\mathrm{d}S \ge \frac{\delta Q}{T}$$

"=" 号为可逆过程

$$dS_{iso} \ge 0$$

"=" 号为处于平衡状

因为隔离体系中一旦发生一个不可逆过程,则一定是自发过程。

有时把与体系密切相关的环境也包括在一起, 用来判断过程的自发性,即:

$$\Delta S_{\text{iso}} = \Delta S(体系) + \Delta S(环境) \ge 0$$

">" 号为自发过程

"=" 号为可逆过程

❖对熵的理解:

- ❖1、S是状态函数,广度性质
- ❖ 2、可用Clausius 不等式判断过程的可逆性
- ❖3、在任意隔离系统中一切可能进行的自
- * 发过程都引起熵的增大。若系统已处
- * 于平衡状态,则其中发生的任何过程
- → 一定可逆。

熵变的计算

$$\Delta S = \int \frac{\delta Q_r}{T}$$

§ 3.4 单纯pVT变化的熵变

$$\delta Q_r = dU - \delta W_r = dU + pdV$$

$$dS = \frac{\delta Q_r}{T} = \frac{dU + pdV}{T}$$

$$\Delta S = \int_1^2 \frac{\delta Q_r}{T} = \int_1^2 \frac{dU + pdV}{T}$$
封闭系统,可逆,W'=0
1、恒温讨程

1、恒温过程

例1: 1.00mol N₂(g)初态为273K、100.00kPa,经过一个 等温可逆过程膨胀到压力为10.00kPa, 求此过程中N2(g) 的熵变。如果该气体自由膨胀到同样的终态, N₂(g)的熵 变又是多少?

解:

 $N_2(g)$ $T_1 = 273K$ $P_1 = 100.0 kPa$ (1)等温可逆膨胀

(2) 自由膨胀

 $N_2(g)$ $T_2 = 273K$ $P_2 = 10.00 kPa$

$$(1)\Delta S = \int \frac{\delta Q_r}{T} = \frac{Q_r}{T}$$

$$Q_r = -W_r = nRT \ln \frac{p_1}{p_2} = nRT \ln \frac{V_2}{V_1}$$

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

$$\Delta S_1 = 19.1J \cdot K^{-1}$$

理想气体恒温过程

$$(2)\Delta S_2 = \Delta S_1 = 19.1 J \cdot K^{-1}$$

$$dS = \frac{\delta Q_r}{T} = \frac{dU + pdV}{T}$$

凝聚系统常压、恒温下 $\Delta S = 0$

2、恒容及恒压过程

恒压过程: $\delta_p Q_r = d_p H = nC_{p,m} dT$

$$\Delta_p S = n \int_1^2 \left(\frac{C_{p,m}}{T} \right) dT$$

当 $C_{p,m}$ 为常数时 $\Delta_p S = nC_{p,m} \ln \frac{T_2}{T_1}$

恒容过程: $\delta_V Q_r = d_V U = nC_{V,m} dT$

$$\Delta_{V}S = n \int_{1}^{2} \left(\frac{C_{V,m}}{T}\right) dT$$

当 $C_{V,m}$ 为常数时 $\Delta_V S = nC_{V,m} \ln \frac{T_2}{T_1}$

适用于气 液 固系统

3、pVT同时改变的过程

例2: 在273.2K和1.0MPa压力下, $10dm^3$ 理想气体,用下列几种不同方式膨胀到最后压力为 1.0×10^5 Pa ,(1)绝热可逆膨胀,(2)在外压恒定为 1.0×10^5 Pa下绝热膨胀。试计算上述各过程 Δ S。已知 $C_{V,m}$ =12.47 $J\cdot$ K- $1\cdot$ mol-1

解:

n=4.403 mol $T_1=273.2 \text{K}$ $P_1=1.0 \times 10^6 \text{kPa}$

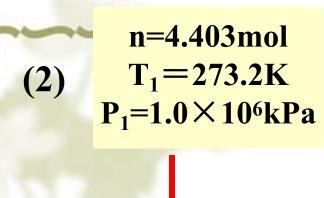
(1)绝热可逆膨胀

n=4.403 mol $T_2=108.7 \text{K}$ $P_2=1.0 \times 10^5 \text{kPa}$

(2)绝热恒外压膨胀

$$(1)\Delta S = \int \frac{\delta Q_r}{T} = 0$$

n=4.403mol T_2 '=174.8K P_2 '=1.0×10⁵kPa





n=4.403mol T_2 '=174.8K P_2 '=1.0×10⁵kPa

 ΔS

等温可逆

 $\Delta_1 S$

n=4.403mol T_1 =273.2K P_2 '=1.0×10⁵kPa

等压可逆

 Δ_2 S

$$\Delta S = \Delta_1 S + \Delta_2 S$$

$$= nR \ln \frac{p_1}{p_2'} + nC_{p,m} \ln \frac{T_2'}{T_1}$$

$$=43.42J \cdot K^{-1}$$

对于pVT同时改变的任意过程(理想气体)

$$\Delta S = \int_{1}^{2} \frac{\delta Q_{r}}{T} = \int_{1}^{2} \frac{dU + pdV}{T} = \int_{T_{1}}^{T_{2}} \frac{nC_{V,m}}{T} dT + \int_{V_{1}}^{V_{2}} \frac{nR}{V} dV$$

$$\Delta S = nC_{V,m} ln \frac{T_2}{T_1} + nR ln \frac{V_2}{V_1}$$

$$= nC_{p,m} ln \frac{T_2}{T_1} + nR ln \frac{p_1}{p_2}$$

$$= nC_{p,m} ln \frac{V_2}{V_1} + nC_{V,m} ln \frac{p_2}{p_1}$$

$$\frac{T_2}{T_1} = \frac{p_2 V_2}{p_1 V_2}$$