

- ① Nos interesa comparar el calor que puede ceder el agua caliente (si llegara a  $0^\circ\text{C}$ ) y el calor que se necesita para llevar el hielo a  $0^\circ\text{C}$  y volverlo líquido.

$Q_1$  (calor para llevar el hielo de  $-30^\circ\text{C}$  a  $0^\circ\text{C}$ )

$$Q_1 = m c \Delta T = 0.1 \text{ kg} \cdot 2144 \text{ J/kg K} \cdot 30 \text{ K} \\ = 6432 \text{ J}$$

$Q_2$  (calor para derretir completamente el hielo)

$$Q_2 = m L = 0.1 \text{ kg} \cdot 334000 \text{ J/kg} \\ = 33400 \text{ J}$$

$Q_3$  (calor que cede el agua de  $90^\circ\text{C}$  a  $0^\circ\text{C}$ )

$$Q_3 = m c \Delta T = 0.8 \text{ kg} \cdot 4190 \text{ J/kg K} \cdot 90 \text{ K} \\ = 301680 \text{ J}$$

Se tiene que  $Q_3 > Q_1 + Q_2$  así que si sería posible derretir el hielo por completo.

- ② El calor que cede el aluminio debe ser tomado por el agua, así que:

$$Q_{\text{Al}} + Q_{\text{H}_2\text{O}} = 0$$

$$m_{\text{Al}} C_{\text{Al}} (T_f - T_{i,\text{Al}}) + m_{\text{H}_2\text{O}} C_{\text{H}_2\text{O}} (T_f - T_{i,\text{H}_2\text{O}}) = 0$$

se tiene  $4m_{\text{Al}} = m_{\text{H}_2\text{O}}$   $C_{\text{Al}} = 5C_{\text{H}_2\text{O}}$

$$\frac{m_{\text{H}_2\text{O}}}{4} 5C_{\text{H}_2\text{O}} (T_f - T_{i,\text{Al}}) + m_{\text{H}_2\text{O}} C_{\text{H}_2\text{O}} (T_f - T_{i,\text{H}_2\text{O}}) = 0$$

$$\frac{5}{4} (T_f - T_{i,\text{Al}}) + (T_f - T_{i,\text{H}_2\text{O}}) = 0$$

$$\frac{9}{4} T_f = T_{i,\text{H}_2\text{O}} + \frac{5}{4} T_{i,\text{Al}} \quad T_f = \frac{4}{9} T_{i,\text{H}_2\text{O}} + \frac{5}{9} T_{i,\text{Al}} \quad \boxed{T_f = 52^\circ\text{C}}$$

③ La temperatura inicial del gas en el primer recipiente es  $T_1 = 300 \text{ K}$  <sup>2/4</sup>

En el segundo recipiente hay el doble de moles, así que  $T_2 = 600 \text{ K}$

La temperatura final es de  $800 \text{ K}$

El gas monoatómico necesita

$$Q_1 = n C_{v,1} \Delta T_1 \quad C_{v,1} = \frac{3}{2} R \quad \Delta T_1 = 500 \text{ K}$$

El gas diatómico necesita

$$Q_2 = 2n C_{v,2} \Delta T_2 \quad C_{v,2} = \frac{5}{2} R \quad \Delta T_2 = 200 \text{ K}$$

comparando:

$$\frac{Q_1}{Q_2} = \frac{n C_{v,1} \Delta T_1}{2n C_{v,2} \Delta T_2} = \frac{\frac{3}{2} R \cdot 500 \text{ K}}{\frac{5}{2} R \cdot 200 \text{ K}} = \frac{15}{10} = 1.5$$

$Q_1 > Q_2$  esto quiere decir que el segundo recipiente necesita menos calor y llega primero a la temperatura deseada.

④ En el modelo cinético molecular del gas ideal se puede escribir el número de colisiones en un área  $A$ , en un intervalo de tiempo  $\Delta t$  como:

$$N_c = \frac{1}{2} \frac{N}{V} A c_x \Delta t$$

Donde  $c_x$  es la velocidad rms unidimensional.

En este modelo  $c_x \propto \sqrt{T}$ , así que

$$N_c \propto \frac{1}{2} \frac{N}{V} A \sqrt{T} \Delta t$$

En el primer caso:

$$N_{c,1} \propto \frac{\sqrt{T_1}}{V_1}$$

En el segundo caso:

$$N_{c,2} \propto \frac{\sqrt{T_2}}{V_2}$$

así que

$$\frac{N_{c,1}}{N_{c,2}} = \frac{\sqrt{T_1}}{\sqrt{T_2}} \frac{V_2}{V_1} = \frac{\sqrt{T_1}}{\sqrt{T_1/4}} \frac{3V_1}{V_1} = 6$$

El número de colisiones aumenta 6 veces

(5) a)  $Q = nC_p \Delta T$  en este caso.

Con la ecuación de estado tenemos que  $PV = nRT$ , y con  $P = \text{cte.}$

$P dV = nR dT$   $dV \propto dT$ . Un aumento en un factor 2 del volumen implica que la temperatura aumenta el mismo factor, así que  $T_f = 2T_i$ , con  $T_i = 273 \text{ K}$ .  $T_f = 546 \text{ K}$ .

$$Q = 1 \text{ mol} \cdot \frac{7}{2} R \cdot 273 \text{ K} = 1 \text{ mol} \cdot \frac{7 \cdot 8.31}{2} \frac{\text{J}}{\text{mol K}} \cdot 273 \text{ K} = \boxed{7.9 \times 10^4 \text{ J}}$$

(b) A partir de la primera ley de la termodinámica:

$$\Delta U = Q - W \quad W = Q - \Delta U, \text{ con } \Delta U = nC_v \Delta T$$

$$W = nC_p \Delta T - nC_v \Delta T$$

$$= n(C_p - C_v) \Delta T$$

$$= nR \Delta T = 1 \text{ mol} \cdot 8.31 \frac{\text{J}}{\text{mol K}} \cdot 273 \text{ K} = \boxed{2.2 \times 10^3 \text{ J}}$$

(6) a) Por definición de un proceso a  $V$  constante

$$\boxed{Q_H = nC_v (T_3 - T_2)}$$

(b) Por definición de un proceso a  $V$  constante

$$\boxed{Q_L = nC_v (T_1 - T_4)}$$

$$e = 1 + \frac{Q_H}{Q_L} = 1 + \frac{nC_v (T_3 - T_2)}{nC_v (T_1 - T_4)} = \boxed{1 - \left( \frac{T_3 - T_2}{T_4 - T_1} \right)}$$

Para que con  $T_3 > T_2$  y  $T_4 > T_1$  siempre sean positivas las diferencias.

(d) En un proceso adiabático.  $TV^{\gamma-1} = \text{cte}$ , así que

$$T_3 V_2^{\gamma-1} = T_4 V_1^{\gamma-1} \quad T_2 V_2^{\gamma-1} = T_1 V_1^{\gamma-1} \quad \text{restando una de la otra:}$$

$$(T_3 - T_2) V_2^{\gamma-1} = (T_4 - T_1) V_1^{\gamma-1} \Rightarrow \frac{T_3 - T_2}{T_4 - T_1} = \left( \frac{V_1}{V_2} \right)^{\gamma-1}$$

$$\boxed{e = 1 - \left( \frac{V_1}{V_2} \right)^{\gamma-1}}$$

⑦ El calor específico se define como:

4/4

①  $Q = n C_q \Delta T \rightarrow C_q = \frac{Q}{n \Delta T}$

Por la primera Ley:  $\Delta U = Q - W$

donde  $\Delta U = n C_v \Delta T$  y  $W = \int_i^f P dV$ .

La pregunta es: cómo calcular  $\int P dV$ ?

Por la condición del problema:

$$P V^q = \text{cte}, \text{ así que } P q V^{q-1} dV + V^q dP = 0$$

$$\text{esto da: } \underline{-q P dV = V dP}$$

Por otro lado la ecuación de estado dice:

$$P V = n R T, \text{ así que } P dV + V dP = n R dT$$

Reemplazando  $V dP$  luego:

$$P dV - q P dV = n R dT$$

$$(1 - q) P dV = n R dT, \quad P dV = \frac{n R}{1 - q} dT$$

así puedo expresar el trabajo como:

$$W = \int_i^f P dV = \int_i^f \frac{n R}{1 - q} dT = \frac{n R}{1 - q} \Delta T$$

Ahora:  $C_q = \frac{Q}{n \Delta T} = \frac{\Delta U + W}{n \Delta T} = \frac{n C_v \Delta T + \frac{n R}{1 - q} \Delta T}{n \Delta T} = C_v + \frac{R}{1 - q}$

$$\rightarrow C_q = \frac{3}{2} R - \frac{1}{1 - q} R$$

$$\boxed{C_q = \left( \frac{3}{2} - \frac{1}{1 - q} \right) R}$$

②  $q = 1$ , caso isotérmico, da  $C_q$  infinito

③  $q = 5/3$ , caso adiabático, da  $C_q = 0$