

• Resumen de expresiones clave >

$$\boxed{1^{\text{era ley}} \quad dU = dQ + dW}$$

S (entropía) $\rightarrow \boxed{dS = \frac{\delta Q^{\text{rev}}}{T}}$, variable de estado $\Rightarrow \oint \frac{\delta Q^{\text{rev}}}{T} = 0$

$$\Rightarrow \boxed{dU^{\text{rev}} = -PdV + TdS}$$

$$dW^{\text{irrev}} > dW^{\text{rev}}$$

$$dQ^{\text{irrev}} < dQ^{\text{rev}}$$

$$\boxed{\delta Q = CdT}$$

C: capacidad calorífica total

$$C = mc$$

c: calor específico

m: maso de la sustancia

$$C = mc$$

c: calor específico molar

m: n° de moles.

$$\begin{cases} \delta Q = Cv dT \\ \delta Q = Cp dT \end{cases} \begin{array}{l} \xrightarrow{\text{a }} \\ \xrightarrow{\text{a }} \end{array} \begin{cases} Cv \\ Cp \end{cases} \begin{array}{l} \xrightarrow{\text{a }} \frac{V \cdot Te}{P \cdot cte} \\ \xrightarrow{\text{a }} \end{array}$$

c depende de las condiciones, mediante ~~para cuales~~, se libera o absorbe la transferencia de calor

$$\begin{aligned} Cv &\rightarrow \text{a volumen constante} \\ Cp &\rightarrow \text{a presión constante} \end{aligned}$$

$$C_p > C_v$$

$$dU = Cv dT \text{ a } V = \text{cte} \Rightarrow Cv = \left(\frac{\partial U}{\partial T} \right)_V$$

gas ideal

$$\text{el del sistema } PV = NRT$$

$$\text{el isoterma} \quad PV = \text{cte}$$

$$\text{el adiabático} \quad PV^\gamma = \text{cte} \quad / \quad VT^{\frac{1}{\gamma-1}} = \text{cte} \quad \gamma = \frac{5}{3} \quad (\text{para gas monatómico})$$

$$\text{energía } U \text{ del gas ideal} \rightarrow dU = Cv dT$$

$$2^{\text{da ley TD}}$$

$$\boxed{dS \geq 0}$$

\rightarrow si a un res sistema ($\delta Q = 0$) en equilibrio con ciertas restricciones se le liberan las restricciones, aumenta S .

P1) Sea α_f el calor necesario para cambiar la temperatura de 1 gramo de un material en un dT manteniendo constante una variable de estado x . Asuma que hay 2 variables, indep. y : vol. específico y la temp. Muestre que c_x (calor específico a x cte) está dado por:

$$c_x = \left(\frac{\partial Q}{\partial T} \right)_x = \left(\frac{\partial U}{\partial T} \right)_V + \left\{ \left(\frac{\partial U}{\partial V} \right)_T + P \right\} \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_x$$

sol:

Tenemos que

$$dU = dQ - PdV \Rightarrow dQ = dU + PdV$$

asumiendo $U(V, T)$

$$\Rightarrow dU = \left(\frac{\partial U}{\partial V} \right)_T dV + \left(\frac{\partial U}{\partial T} \right)_V dT$$

$$\Rightarrow dQ = \left(\frac{\partial U}{\partial V} \right)_T dV + \left(\frac{\partial U}{\partial T} \right)_V dT + PdV$$

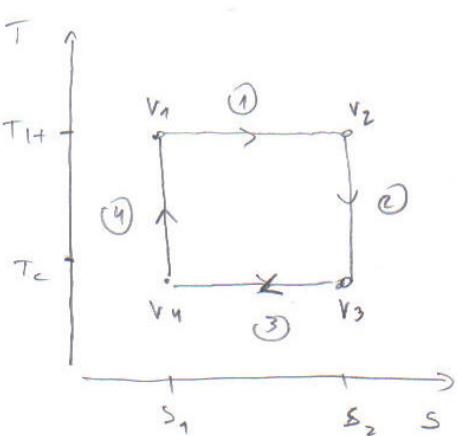
$$dQ = \left\{ \left(\frac{\partial U}{\partial V} \right)_T + P \right\} dV + \left(\frac{\partial U}{\partial T} \right)_V dT$$

si consideramos $V(x, T) = \left(\frac{\partial V}{\partial x} \right)_T dx + \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_x dT$ & $x = \text{ct}$

$$\left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_x = \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_X$$

$$\Rightarrow \boxed{\left(\frac{\partial Q}{\partial T} \right)_X = \left\{ \left(\frac{\partial U}{\partial V} \right)_T + P \right\} \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_X + \left(\frac{\partial U}{\partial T} \right)_V = c_x}$$

P2) Veamos el ciclo de Carnot en el plano $T-S$ (gas ideal)



- ① expansión isotérmico a $T = T_H$
- ② expansión adiabática $T_H \rightarrow T_C$, $T_H > T_C$
- ③ compresión isotérmico $T = T_C$
- ④ compresión adiabática $T_C \rightarrow T_H$

(2)

Cálculo la variación de entropía en cada ciclo.

Sol:

Tenemos que como $\Delta Q_2 = \Delta Q_4 = 0$
 $\Rightarrow \Delta S_2 = \Delta S_4 = 0$

$$\textcircled{1} \quad \Delta S_1 = \int \frac{\delta Q}{T_H} = \frac{\Delta Q_1}{T_H} ; \quad \Delta S_3 = \int \frac{\delta Q}{T_C} = \frac{\Delta Q_3}{T_C}$$

Dado que en $\textcircled{1}$ y $\textcircled{3}$ los procesos son isotermales

$$\Delta U_1 = \Delta U_2 = 0$$

$$\Rightarrow \Delta Q_1 = -\Delta W_1 = \int P dV = \int \frac{NRT_H}{V} dV = NRT_H \ln(V_2/V_1) > 0$$

$$\Rightarrow \Delta Q_3 = -\Delta W_3 = \int P dV = \int \frac{NRT_C}{V} dV = NRT_C \ln(V_4/V_3) < 0$$

$$\Rightarrow \boxed{\Delta S_1 = NRT_H \ln(V_2/V_1)} ; \boxed{\Delta S_3 = NRT_C \ln(V_4/V_3)}$$

Pero además tenemos que para los procesos $\textcircled{2}$ y $\textcircled{4}$ adiabáticos se cumple que

$$VT^{3/2} = c k$$

$$\textcircled{2} \Rightarrow V_2 T_H^{3/2} = V_3 T_C^{3/2}$$

$$\Rightarrow \frac{V_2}{V_3} = \left(\frac{T_C}{T_H} \right)^{3/2}$$

$$\textcircled{4} \Rightarrow V_4 T_C^{3/2} = V_1 T_H^{3/2}$$

$$\Rightarrow \frac{V_4}{V_1} = \left(\frac{T_C}{T_H} \right)^{3/2}$$

$$\Rightarrow \frac{V_2}{V_3} = \frac{V_1}{V_4} \Rightarrow \boxed{\frac{V_4}{V_3} = \frac{V_1}{V_2}}$$

$$\Rightarrow \Delta S_1 = -\Delta S_3 \Rightarrow \boxed{\Delta S_1 + \Delta S_3 = 0}$$

$$\Rightarrow \Delta S_{\text{ciclo}} = 0 \quad (\text{como tiene que ser})$$

P3] Demuéstre que la diferencia de entropía entre 2 estados para un gas ideal con calorías específicas c_p y c_v pueden calcularse como:

$$\Delta S_2 - \Delta S_1 = c_v \ln(T_2/T_1) + R \ln(V_2/V_1)$$

$$\Delta S_2 - \Delta S_1 = c_p \ln(T_2/T_1) - R \ln(P_2/P_1)$$

Tenemos que

$$dU = TdS - PdV \quad |_{\text{const}}$$

$$\Rightarrow dS = \frac{dU}{T} + \frac{PdV}{T} \quad |_{\text{m}}$$

$$\Rightarrow dS = \frac{dU}{T} + \frac{P}{T} dV$$

$$\text{pero } dU = C_V dT \quad \text{y} \quad PV = RT \Rightarrow \frac{P}{T} = \frac{R}{V}$$

$$\Rightarrow dS = C_V \frac{dT}{T} + \frac{R}{V} dV \quad |_{\text{f}}$$

$$\Delta S_2 - \Delta S_1 = \int C_V \frac{dT}{T} + R \ln(V_2/V_1) \quad \text{como } C_V \text{ es constante}$$

$$\Rightarrow \boxed{\Delta S_2 - \Delta S_1 = C_V \ln(T_2/T_1) + R \ln(V_2/V_1)}$$

Si para el problema ① ocupamos C_P como C_P tenemos que se cumple que.

$$C_P = \left\{ \left(\frac{\partial U}{\partial V} \right)_T + P \right\} \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_X + \underbrace{\left(\frac{\partial U}{\partial T} \right)_V}_{C_V}$$

$$= C_P - C_V = \left\{ \left(\frac{\partial U}{\partial V} \right)_T + P \right\} \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_X \quad \text{pero el gas ideal tenemos}$$

$$C_P - C_V = NR$$

como anteriormente considerando colores específicos

$$\Rightarrow C_P - C_V = R$$

$$\Rightarrow dS = \frac{(C_P - R)}{T} dT + \frac{P}{T} dV \quad \left(\begin{array}{l} \text{reemplazando en} \\ \text{una relación anterior} \end{array} \right)$$

$$\text{pero } PV = RT$$

$$\Rightarrow VdP + PdV = RdT$$

$$\Rightarrow PdV - RdT = -VdP$$

$$\Rightarrow dS = \frac{C_P}{T} dT - \frac{V}{T} dP$$

$$= \frac{C_P}{T} dT - \frac{R}{P} dP \quad |_{\text{f}}$$

$$\Rightarrow \boxed{\Delta S_2 - \Delta S_1 = C_P \ln(T_2/T_1) - R \ln(P_2/P_1)}$$

P4) Un volumen rígido ^{y aislado} hoy conservando aire a 20°C y $P = 200 \text{ kPa}$, uno manívelo (ruedas para giro) en este vol hace un trabajo de 720 kJ . Si $V = 2 \text{ m}^3$ calcule el incremento de entropía asumiendo c_v, c_p etc.

Tenemos que usando los resultados del problema anterior

$$dS = m c_v \frac{dT}{T} + \cancel{\frac{R}{T} dV}$$

$$\Rightarrow S_2 - S_1 = m c_v \ln(T_2/T_1)$$

nos somos $\oint Q = 0$

$$dU = \oint W = m c_v dT$$

$$\Rightarrow \frac{720 \text{ kJ}}{m c_v} = (T_2 - 20^\circ\text{C})$$

ahora, $PV = m \bar{R} T$ con $\bar{R} = \frac{R}{M_{\text{aire}}}$ con M_{aire} : mas de 1 mol de aire
 $= 28,97 \text{ g/mol}$

$$\Rightarrow \bar{R} = \frac{8,3144}{28,97} = 0,2875 \text{ /kg}$$

$$\Rightarrow m = \frac{PV}{\bar{R}T} = \frac{200 \cdot 10^3 \cdot 2}{0,287 \cdot 293} = 4,76 \text{ kg}$$

$\hookrightarrow (K^\circ = C^\circ + 273)$

$$c_v = 717,63 \text{ J/kg}\cdot\text{K}$$

$$\Rightarrow T_2 = \frac{720 \cdot 10^3}{4,76 \cdot 717,63} + 293 = 504 \text{ K}^\circ$$

fundamente

$$\begin{aligned} S_2 - S_1 &= 717,63 \cdot 4,76 \ln(504/293) \\ &= 1852 \text{ J/K} = 1,852 \text{ kJ/K} \end{aligned}$$

- P5) Un gas se expande desde 6 MPa a 200 kPa. El volumen inicial y temp inicial son de 500 cm³ y 800 °C si la temp se mantiene constante, calcule el calor transferido y el cambio de entropía (gas ideal)

Sol:

$$\text{Un proceso a T const} \Rightarrow dU = 0 \Rightarrow dQ = PdV$$

$$PV = mRT$$

$$\Rightarrow PdV = N\cancel{RdT} - VdP = -VdP$$

$$\Rightarrow dQ = -VdP = -\frac{mRT}{P}dP$$

$$\Rightarrow dQ = mRT \ln(P_1/P_2)$$

$$= \left(\frac{P_1 V_1}{RT} \right) RT \ln(P_1/P_2) = P_1 V_1 \ln(P_1/P_2)$$

$$= 6 \cdot 10^6 (500 \cdot 10^{-6}) \ln \left(\frac{6 \cdot 10^6}{200 \cdot 10^3} \right)$$

$$\boxed{dQ = 10,2 \text{ kJ}}$$

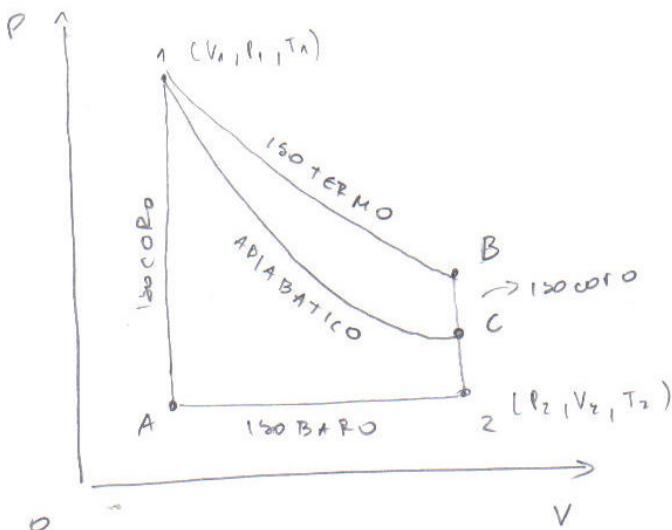
~~$$dS = \frac{1}{T} m C_p dT - \frac{R_m}{P} dP$$~~

$$\Rightarrow S_2 - S_1 = \int - \frac{R_m}{P} dP = R_m \ln(P_1/P_2)$$

$$= R \frac{P_1 V_1}{RT} = \frac{P_1 V_1}{T} \ln(P_1/P_2) = \underline{9,51 \text{ J/K}}$$

- P6) Un gas ideal es llevado desde (P_1, V_1, T_1) a (P_2, V_2, T_2) por los siguientes 3 cuasi-estáticos procesos.

(i) 1A2 (ii) 1B2 (iii) 1C2



- ¿Cuál es el incremento en la energía interna desde 1 → 2?

- Calcular también el trabajo hecho sobre el sistema y el calor hacia el sistema en cada proceso

- Considere C_P, C_V cts.

se observa que la energía de un gas ideal está dada por

$$U = C_V T + \text{cte}$$

$$\Rightarrow dU = C_V dT$$

$$\Rightarrow \boxed{U_1 \rightarrow 2 = C_V (T_2 - T_1)}$$

Para proceso (i) :

$$\Delta W_{1 \rightarrow A} = 0$$

$$\Delta W_{A \rightarrow 2} = \int -P dV = -P_2 (V_2 - V_1)$$

$$\boxed{\Delta W(i) = -P_2 (V_2 - V_1)}$$

$$\Delta Q_{1 \rightarrow A} = C_V dT = C_V (T_A - T_1)$$

$$\Delta Q_{A \rightarrow 2} = C_P dT = C_P (T_2 - T_A)$$

$$\Rightarrow \Delta Q(i) = C_V (T_A - T_1) + C_P (T_2 - T_A)$$

$$\text{Veamos que } = -C_V T_1 + \underbrace{C_P T_2}_{C_V + NR} - T_A \underbrace{(C_P - C_V)}_{NR} \underbrace{\frac{V_1 P_2}{V_2}}$$

$$= -C_V T_1 + T_2 C_V + \underbrace{N R T_2}_{P_2 V_2} - V_1 P_2$$

$$\Rightarrow \boxed{\Delta Q(i) = C_V (T_2 - T_1) + P_2 (V_2 - V_1)} \quad \left(\begin{array}{l} \text{coherente con} \\ dU = C_V (T_2 - T_1) \end{array} \right)$$

en (ii) :

$$\Delta W_{1 \rightarrow B} = \int_{V_1}^{V_2} -P dV = -N R T_1 \ln(V_2/V_1)$$

$$= N R T_1 \ln(V_1/V_2)$$

$$\Delta W_{B \rightarrow 2} = 0$$

$$\Rightarrow \boxed{\Delta W(ii) = N R T_1 \ln(V_1/V_2)}$$

$$\Delta Q_{1 \rightarrow B} = -\Delta W_{1 \rightarrow B} = N R T_1 \ln(V_2/V_1)$$

$$\Delta Q_{B \rightarrow 2} = C_V (T_2 - T_B) = C_V (T_2 - T_1)$$

$$\boxed{\Delta Q(ii) = N R T_1 \ln(V_2/V_1) + C_V (T_2 - T_1)}$$

en (iii)

$$\Delta W_{c \rightarrow c} = \int -P dV \quad \text{es adiabático} \quad PV^{5/3} = cte \Rightarrow PV^{5/3} = P_1 V_1^{5/3}$$

$$= -P_1 V_1^{5/3} \int_{V_1}^{V_2} \frac{1}{V^{5/3}} dV$$

$$= -P_1 V_1^{5/3} \left(V^{-2/3} - \frac{3}{2} \right) \Big|_{V_1}^{V_2} = -P_1 V_1^{5/3} \frac{3}{2} (-V_2^{-2/3} + V_1^{-2/3})$$

$$\Delta W_{c \rightarrow 2} = 0$$

$$\Rightarrow \boxed{\Delta W_{(iii)} = -P_1 V_1^{5/3} \frac{3}{2} (-V_2^{-2/3} + V_1^{-2/3})}$$

$$\Delta Q_{(iii)} = C_V (T_2 - T_c)$$

el punto c cumple

$$PV^{5/3} = cte$$

$$\Rightarrow P_c V_2^{5/3} = P_1 V_1^{5/3}$$

$$P_c = P_1 \left(\frac{V_1}{V_2} \right)^{5/3}$$

show

$$PV = NRT$$

$$\Rightarrow T_c = \frac{P_c V_c}{N R} = P_1 \left(\frac{V_1}{V_2} \right)^{5/3} \frac{V_2}{N R} = T_1 \left(\frac{V_1}{V_2} \right)^{2/3}$$

$$\Rightarrow \boxed{\Delta Q_{(iii)} = C_V (T_2 - T_1 \left(\frac{V_1}{V_2} \right)^{2/3})}$$

P7 Si los energía interna es U y el momento magnético I, muestre que el calor específico de un material magnético uniforme en un proceso donde el campo magnético H es constante puede ser expresado como:

$$C_H = \left(\frac{\partial U}{\partial T} \right)_H - H \left(\frac{\partial I}{\partial T} \right)_H, \text{ donde } T \text{ es la temp absoluta del material. El cambio}$$

del volumen debido a magnetización considera despreciable

$$\text{Hint: } dW = H dI \text{ o } H \text{ cte}$$

Sol:

$$\text{Dado } dW = HdI$$

$$\Rightarrow dQ = dU - HdI$$

$$\text{y tenemos } U = U(T, H) \text{ y } I = I(T, H)$$

$$\Rightarrow dU = \left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_H dT + \left(\frac{\partial U}{\partial H}\right)_T dH$$

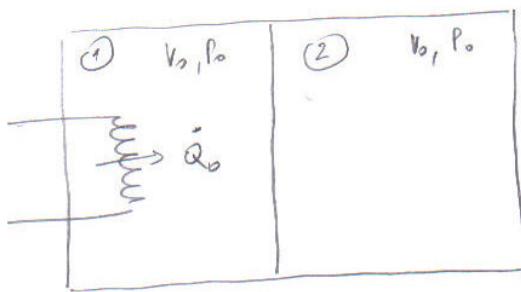
$$dI = \left(\frac{\partial I}{\partial T}\right)_H dT + \left(\frac{\partial I}{\partial H}\right)_T dH$$

$$\Rightarrow dQ = \left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_H dT + \left(\frac{\partial U}{\partial H}\right)_T dH - \left(\left(\frac{\partial I}{\partial T}\right)_H dT + \left(\frac{\partial I}{\partial H}\right)_T dH\right)$$

$$= \left[\left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_H - \left(\frac{\partial I}{\partial T}\right)_H\right] dT + \left[\left(\frac{\partial U}{\partial H}\right)_T - \left(\frac{\partial I}{\partial H}\right)_T\right] dH$$

$$\Rightarrow C_H = \left(\frac{\partial Q}{\partial T}\right)_H = \left[\left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_H - \left(\frac{\partial I}{\partial T}\right)_H\right]$$

P8) Un pistón puede desplazarse sin roce en un cilindro cerrado en los 2 extremos. Tanto el cilindro como el pistón son impermeables al calor, es decir, adiabáticos. Primitivamente, el pistón divide el cilindro en 2 partes iguales, de volumen V_0 y presión P_0 cada una, y cada una con un mol de gas perfecto en su interior. Se entrega energía al gas del lado 1 mediante una resistencia eléctrica que entrega una potencia \dot{Q}_0 , cuya capacidad calorífica es de c_0 . Durante cuánto tiempo es necesario mantener encendida la resistencia para lograr que el vol. del sector derecho del cilindro sea reducido a la mitad? \dot{Q}_0 medida en unidades MKS para la potencia.



el sust ① realiza compresión adiabática sobre sust ②

$$\rightarrow \Delta W_{① \rightarrow ②} = - \int_{V_0}^{V_{0/2}} P dV = - \int_{V_0}^{V_{0/2}} P_0 V_0^{\gamma} \frac{1}{V^{\gamma}} dV$$

$$\downarrow$$

$$P V^{\gamma} = cte = P_0 V_0^{\gamma}$$

$$= - P_0 V_0^{\gamma} \left(\frac{V^{1-\gamma}}{1-\gamma} \right) \Big|_{V_0}^{V_{0/2}}$$

$$= - \frac{P_0 V_0^{\gamma}}{1-\gamma} \left(\left(\frac{V_0}{2} \right)^{1-\gamma} - V_0^{1-\gamma} \right)$$

$$= \frac{P_0 V_0}{\gamma-1} (2^{\gamma-1} - 1) > 0$$

pero para el sust ①

$$dU = dQ + dW$$

$$\rightarrow dQ = dU - dW$$

$$= C_V dT - (-dW_{① \rightarrow ②})$$

$$\rightarrow \Delta Q = C_V (T_f - T_0) + \Delta W_{① \rightarrow ②}$$

el adiabático para gas ideal $V T^{\frac{1}{\gamma}-1} = cte$

$$V T^{\frac{1}{\gamma}-1} = cte = V_0 T_0^{\frac{1}{\gamma}-1}$$

$$\rightarrow \frac{3}{2} V_0 T_f^{\frac{1}{\gamma}-1} = V_0 T_0^{\frac{1}{\gamma}-1}$$

$$\rightarrow T_f = \left(\frac{2}{3} \right)^{\frac{1}{\gamma}-1} T_0$$

$$\rightarrow T_f = \left(\frac{2}{3} \right)^{\gamma-1} T_0$$

$$\rightarrow \Delta Q = C_V T_0 \left(\left(\frac{2}{3} \right)^{\gamma-1} - 1 \right) + \frac{P_0 V_0}{\gamma-1} (2^{\gamma-1} - 1)$$

pero $\Delta Q = \dot{Q}_0 \Delta t$

$$\rightarrow \boxed{\Delta t = \left(C_V T_0 \left(\left(\frac{2}{3} \right)^{\gamma-1} - 1 \right) + \frac{P_0 V_0}{\gamma-1} (2^{\gamma-1} - 1) \right) / \dot{Q}_0}$$

$$P_0 V_0 = RT$$

$$\rightarrow T_0 = \frac{P_0 V_0}{R}$$

Propuestos (Se recomienda mucho hacerlos !!)

① ¿Cuál de las siguientes relaciones para el entropía de un proceso es incorrecta?

- (A) Aire, $V = cT \Rightarrow \Delta S = C_v \ln(T_2/T_1)$
- (B) Agua, $\Delta S = C_p \ln(T_2/T_1)$
- (C) Embalaje, $\Delta S = C_p \ln(T_2/T_1)$
- (D) cobre, $\Delta S = C_p \ln(T_2/T_1)$

② 1 kg de aire es calentado en un recipiente rígido desde 20°C a 300°C. El cambio de entropía es approx

- (A) 0,64 kJ/K
- (B) 0,54 kJ/K
- (C) 0,48 kJ/K
- (D) 0,34 kJ/K

③ Calcula el cambio de entropía neto si 10 kg de hielo a 0°C se mezcla en un recipiente aislado con 20 kg de agua a 20°C. El calor de derretimiento del hielo es 340 kJ/K

- (A) 6,1 kJ/K
- (B) 3,9 kJ/K
- (C) 1,2 kJ/K
- (D) 0,21 kJ/K