Profesor: Edgar Mosquera

Auxiliares: Paulina Arellano - Gustavo González

## Pauta Control N°1

**P.1** A partir de la definición de la entalpía (H = E + PV) y la  $1^a$  ley de la termodinámica, derive una expresión para el cambio de entalpía  $(\Delta H)$  desde la temperatura  $T_1$  a la temperatura  $T_2$ , para n moles de un gas ideal, en un proceso adiabático.

## Solución.

• Opción 1 (Diferenciales): dado que se trata de un gas ideal, podemos reescribir la entalpía como:

$$H = E + nRT$$

escribiendo de forma diferencial esta ecuación tenemos

$$dH = dE + nRdT$$

y dado que  $dE = n\overline{C}_V dT$ ,

$$dH = n\overline{C}_V dT + nRdT = n(\overline{C}_V + R)dT$$

como  $\overline{C}_P - \overline{C}_V = R$ , si integramos podemos concluir

$$\int_{H_1}^{H_2} dH = \int_{T_1}^{T_2} n\overline{C}_P dT \quad \Rightarrow \quad \Delta H = n\overline{C}_P (T_2 - T_1)$$

esto es válido sólo si n y  $\overline{C}_P$  son constantes.

• Opción 2 (Derivadas Parciales): Primero suponemos que H = H(T, P), luego

$$dH = \left(\frac{\partial H}{\partial T}\right)_P dT + \left(\frac{\partial H}{\partial P}\right)_T dP$$

Por otro lado, usando gases ideales podemos escribir la entalpía como:

$$H = E(T)^{1} + PV = E(T) + nRT = H(T)$$

lo que implica que  $\left(\frac{\partial H}{\partial P}\right)_T = 0$ , es decir,

$$dH = \left(\frac{\partial H}{\partial T}\right)_P dT = C_P dT = n\overline{C}_P dT$$

si n y  $\overline{C}_P$  son constantes, concluimos que

$$\Delta H = n\overline{C}_P \Delta T$$

## Asignación de Puntaje:

- **-0.5 pt.** si no se menciona que n o  $\overline{C}_P$  son constantes, al momento de integrar.
- Si partieron de  $dH = n\overline{C}_P dT$ , no tienen puntaje, ya que esto estaba en sus formularios.

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup>El modelo de gas ideal establece E = E(T).

P.2 El Ciclo de Diesel, una idealización del motor Diesel, consta de las siguientes fases:

- **Compresión**, proceso adiabático de  $a \rightarrow b$ .
- Combustión, proceso isobárico de  $b \to c$ , se aporta calor  $Q_P$ .
- **Expansión**, proceso adiabático de  $c \to d$ , hasta el volumen inicial.
- Última etapa, proceso isocórico de  $d \to a$ , se genera calor  $Q_V$ .
- (i) Grafique el ciclo descrito (1 pto.)
- (ii) Calcule W, Q y  $\Delta E$  para cada etapa (2 ptos.)
- (iii) Determine  $W, Q y \Delta E$  para el ciclo completo (1 pto.)
- (iv) Demuestre que la eficiencia de este ciclo es (2 ptos.):

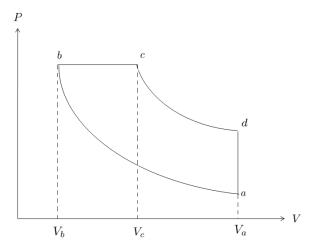
$$\eta = 1 - \frac{1}{r^{\gamma - 1}} \left[ \frac{r_v^{\gamma} - 1}{\gamma (r_v - 1)} \right]$$

donde

$$r = \frac{V_a}{V_b}$$
 y  $r_v = \frac{V_c}{V_b}$ 

Solución.

(i) Si  $P_d > P_a$ , el gráfico del ciclo sería



(1 pt.)

(ii) Haciendo el cálculo para cada etapa, tenemos:

 $a \to b$  (adiabático)

$$Q_{ab} = 0 \Rightarrow \Delta E_{ab} = -W_{ab}$$

$$\Delta E_{ab} = -W_{ab} = n\overline{C}_V(T_b - T_a) = \frac{\overline{C}_V}{R}(P_b V_b - P_a V_a)$$
(0,5 pt.)

 $b \to c$  (isobárico)

$$W_{bc} = P_b(V_c - V_b) = P_c(V_c - V_b)$$

$$\Delta E_{bc} = n\overline{C}_V(T_c - T_b) = \frac{\overline{C}_V}{R}(P_c V_c - P_b V_b) = \frac{P_b \overline{C}_V}{R}(V_c - V_b)$$

$$Q_{bc} = \Delta H_{bc} = n\overline{C}_P(T_c - T_b) = \frac{\overline{C}_P}{R}(P_c V_c - P_b V_b) = \frac{P_b \overline{C}_P}{R}(V_c - V_b)$$

$$(0.5 \text{ pt.})$$

 $c \to d$  (adiabático)

$$Q_{cd} = 0 \Rightarrow \Delta E_{cd} = -W_{cd}$$

$$\Delta E_{cd} = -W_{cd} = n\overline{C}_V(T_d - T_c) = \frac{\overline{C}_V}{R}(P_dV_d - P_cV_c)$$
(0,5 pt.)

 $d \rightarrow a$  (isocórico)

$$W_{da} = 0 \Rightarrow \Delta E_{da} = Q_{da}$$

$$\Delta E_{da} = Q_{da} = n\overline{C}_V(T_a - T_d) = \frac{\overline{C}_V}{R}(P_a V_a - P_d V_d) = \frac{V_a \overline{C}_V}{R}(P_a - P_d)$$
(0,5 pt.)

(iii) Calculamos el trabajo del ciclo de la siguiente forma:  $W_{ciclo} = W_{ab} + W_{bc} + W_{cd} + W_{da}$ , luego

$$W_{ciclo} = n\overline{C}_V(T_a - T_b) + (P_c V_c - P_b V_b) + n\overline{C}_V(T_c - T_d)$$
(0,3 pt.)

de la misma manera calculamos el calor del ciclo,

$$Q_{ciclo} = n\overline{C}_P(T_c - T_b) + n\overline{C}_V(T_a - T_d)$$
(0,3 pt.)

finalmente calculamos el cambio de energía interna del ciclo,

$$\Delta E_{ciclo} = n\overline{C}_V(T_b - T_a) + n\overline{C}_V(T_c - T_b) + n\overline{C}_V(T_d - T_c) + n\overline{C}_V(T_a - T_d) = 0$$
(0,4 pt.)

(iv) Dado que la eficiencia se define como

$$\eta = \frac{W_{ciclo}}{Q_{abs}} = \frac{Q_{abs} - |Q_{ced}|}{Q_{abs}} = 1 - \frac{|Q_{ced}|}{Q_{abs}}$$
(0.2 pt.)

Como se absorbe calor en la combustión,  $Q_{abs} = Q_P$ 

$$Q_{abs} = n\overline{C}_P(T_c - T_b) = \frac{P_b\overline{C}_P}{R}(V_c - V_b)$$

Dado que se cede calor en la última etapa,  $Q_{ced} = Q_V$ 

$$Q_{ced} = n\overline{C}_V(T_a - T_d) = \frac{V_a\overline{C}_V}{R}(P_a - P_d)$$

Reemplazando en (1), y dado que  $\gamma = \frac{\overline{C}_P}{\overline{C}_V}$ 

$$\eta = 1 - \frac{\frac{V_a \overline{C}_V}{R} (P_d - P_a)}{\frac{P_b \overline{C}_P}{R} (V_c - V_b)} = 1 - \frac{1}{\gamma} \cdot \frac{V_a}{V_c - V_b} \left[ \frac{P_d}{P_c} - \frac{P_a}{P_b} \right]$$
 (0.4 pt.)

Ahora usemos la condición de adiabaticidad,  $PV^{\gamma} = k$ 

$$P_a V_a^{\gamma} = P_b V_b^{\gamma} \quad \Rightarrow \quad \frac{P_a}{P_b} = \left(\frac{V_b}{V_a}\right)^{\gamma}$$
 (0.2 pt.)

$$P_c V_c^{\gamma} = P_d V_d^{\gamma} \quad \Rightarrow \quad \frac{P_d}{P_c} = \left(\frac{V_c}{V_a}\right)^{\gamma}$$
 (0.2 pt.)

Reemplazando en (2)

$$\eta = 1 - \frac{1}{\gamma} \cdot \frac{V_a}{V_c - V_b} \left[ \left( \frac{V_c}{V_a} \right)^{\gamma} - \left( \frac{V_b}{V_a} \right)^{\gamma} \right]$$

$$= 1 - \frac{1}{\gamma} \cdot \frac{1}{V_a^{\gamma - 1}} \left[ \frac{V_c^{\gamma} - V_b^{\gamma}}{V_c - V_b} \right] \cdot \frac{V_b^{\gamma - 1}}{V_b^{\gamma - 1}}$$

$$= 1 - \frac{1}{r^{\gamma - 1}} \left[ \frac{V_c^{\gamma} - V_b^{\gamma}}{\gamma V_b^{\gamma} \left( \frac{V_c}{V_b} - 1 \right)} \right]$$

$$= 1 - \frac{1}{r^{\gamma - 1}} \left[ \frac{r_v^{\gamma} - 1}{\gamma (r_v - 1)} \right]$$

(1 pt.)

P.3 Demuestre, mediante un cálculo basado en principios termodinámicos, que un vaso de agua inicialmente a 20°C, con una capacidad calórica de 1200 (J/°K) en una pieza a 20°C no puede espontáneamente extraer calor de la pieza y elevar su temperatura a 50°C.

Solución. Sabemos que la entropía cumple 2 condiciones:

- $\Delta S_{universo} = \Delta S_{entorno} + \Delta S_{sistema}$
- $\Delta S_{universo} \geq 0$

Analicemos primero, el comportamiento del entorno. Dado que no hay variaciones de volumen en la pieza, tenemos que

$$W_{entorno} = 0 \Rightarrow \Delta E_{entorno} = Q_{entorno}$$

si bien no sabemos si el proceso es reversible o irreversible, al ser la energía interna una función de estado, podemos considerar que es un proceso reversible. Luego usando la definición de entropía,

$$dS = \frac{\delta Q_{rev}}{T} \quad \Rightarrow \quad \Delta S_{entorno} = \frac{Q_{entorno}}{T_{entorno}}$$

si suponemos que la pieza es muy grande en comparación al vaso con agua, su temperatura permanece constante, es decir,  $T_{entorno} = 20$ °C. Otra consideración que se debe hacer, es que todo el calor que "entrega" la pieza  $(Q_{entorno})$  lo absorbe el agua, por lo que

$$Q_{entorno} = -Q_{absorbido} = -C_P(T_{final} - T_{inicial})$$

donde  $T_{inicial} = 20$ °C y  $T_{final} = 50$ °C. Ahora calculemos la entropía del sistema, que al ser incompresible sería

$$\Delta S_{sistema} = C_P \ln \left( \frac{T_{final}}{T_{inicial}} \right)$$

Por lo que podemos, calcular la variación de entropía del universo

$$\Delta S_{universo} = \frac{C_P(T_{inicial} - T_{final})}{T_{entorno}} + C_P \ln \left( \frac{T_{final}}{T_{inicial}} \right)$$

como conocemos todos los datos, basta reemplazar

$$\Delta S_{universo} = 1200 \frac{\text{J}}{\text{K}} \cdot \left[ \frac{(293 \text{ K} - 323 \text{ K})}{293 \text{ K}} + \ln \left( \frac{323 \text{ K}}{293 \text{ K}} \right) \right]$$

$$\Rightarrow \Delta S_{universo} = -5,89 \frac{\text{J}}{\text{K}}$$

Por lo tanto este proceso no puede ocurrir espontáneamente.

P.4 Considere la siguiente reacción de combustión de glucosa:

$$C_6H_{12}O_{6(s)} + 6O_{2(g)} \longrightarrow 6CO_{2(g)} + 6H_2O_{(l)}$$

- (i) Calcule el cambio de energía libre estándar para la reacción descrita (3 ptos.)
- (ii) Calcule la temperatura de llama de la reacción. (3 ptos.)

Datos:

$$\begin{split} &\Delta H_f^{\circ}(\mathbf{C}_6\mathbf{H}_{12}\mathbf{O}_6) = -1274, 5\; \left[\frac{\mathbf{kJ}}{\mathrm{mol}}\right] & \Delta S^{\circ}(\mathbf{C}_6\mathbf{H}_{12}\mathbf{O}_6) = 212, 1\; \left[\frac{\mathbf{J}}{\mathrm{mol}\;\mathbf{K}}\right] & C_P(\mathbf{CO}_2) = 839\; \left[\frac{\mathbf{J}}{\mathrm{kg}\;\mathbf{K}}\right] \\ &\Delta H_f^{\circ}(\mathbf{CO}_2) = -393, 5\; \left[\frac{\mathbf{kJ}}{\mathrm{mol}}\right] & \Delta S^{\circ}(\mathbf{CO}_2) = 213, 6\; \left[\frac{\mathbf{J}}{\mathrm{mol}\;\mathbf{K}}\right] & C_P(\mathbf{H}_2\mathbf{O}_{(1)}) = 1\; \left[\frac{\mathrm{cal}\;\mathbf{K}}{\mathrm{g}\;\mathbf{K}}\right] \\ &\Delta H_f^{\circ}(\mathbf{H}_2\mathbf{O}) = -285, 8\; \left[\frac{\mathbf{kJ}}{\mathrm{mol}}\right] & \Delta S^{\circ}(\mathbf{H}_2\mathbf{O}) = 69, 9\; \left[\frac{\mathbf{J}}{\mathrm{mol}\;\mathbf{K}}\right] & C_P(\mathbf{H}_2\mathbf{O}_{(1)}) = 37, 47\; \left[\frac{\mathbf{J}}{\mathrm{mol}\;\mathbf{K}}\right] \\ &\Delta H_{vap}(\mathbf{H}_2\mathbf{O}) = 40, 65\; \left[\frac{\mathbf{kJ}}{\mathrm{mol}}\right] & PM(\mathbf{CO}_2) = 44\; \left[\frac{\mathbf{g}}{\mathrm{mol}}\right] & PM(\mathbf{H}_2\mathbf{O}) = 18\; \left[\frac{\mathbf{g}}{\mathrm{mol}}\right] \end{split}$$

**Solución.** Como se sabe las condiciones estándar son 25°C y 1 atm

(i) Primero calculemos la entalpía estándar de reacción:

$$\begin{array}{lll} \Delta H_{rxn}^{\circ} & = & 6 \cdot \Delta H^{\circ}(\mathrm{CO_2}) + 6 \cdot \Delta H^{\circ}(\mathrm{H_2O}) - 6 \cdot \Delta H^{\circ}(\mathrm{O_2}) - \Delta H^{\circ}(\mathrm{C_6H_{12}O_6}) \\ & = & 6 \cdot (-393, 5) + 6 \cdot (-285, 8) - 6 \cdot (0) - (-1274, 5) \\ & = & -2801, 3 \ \left[\frac{\mathrm{kJ}}{\mathrm{mol}}\right] \end{array} \tag{1 pt.}$$

Ahora calculemos la entropía estándar de reacción:

$$\begin{split} \Delta S_{rxn}^{\circ} &= 6 \cdot \Delta S^{\circ}(\mathrm{CO}_{2}) + 6 \cdot \Delta S^{\circ}(\mathrm{H}_{2}\mathrm{O}) - 6 \cdot \Delta S^{\circ}(\mathrm{O}_{2}) - \Delta S^{\circ}(\mathrm{C}_{6}\mathrm{H}_{12}\mathrm{O}_{6}) \\ &= 6 \cdot (213, 6) + 6 \cdot (69, 9) - 6 \cdot (0) - (212, 1) \\ &= 1,49 \ \left[\frac{\mathrm{kJ}}{\mathrm{mol}\ \mathrm{K}}\right] \end{split} \tag{1 pt.}$$

Finalmente el cambio de energía libre estándar para la reacción:

$$\Delta G_{rxn}^{\circ} = \Delta H_{rxn}^{\circ} - T \cdot \Delta S_{rxn}^{\circ} 
= -2801, 3 - 298 \cdot 1, 49 
= -3245, 32 \left[ \frac{\text{kJ}}{\text{mol}} \right]$$
(1 pt.)

(ii) Para calcular la temperatura de llama, debemos considerar que todo el calor producido por la reacción, se utiliza en calentar los productos hasta la temperatura de llama  $(T_f)$ . Es decir,

$$\Delta H_{calentamiento} = -\Delta H_{rxn}^{\circ} \tag{0.25 pt.}$$

Notemos que si la temperatura de llama es mayor o igual a la temperatura de ebullición del agua, tendremos un cambio de fase, lo cuál sucede en este caso. Luego tenemos,

$$\Delta H_{calentamiento} = \int_{298}^{T_f} 6 \cdot C_P(\text{CO}_2) \, dT + \int_{298}^{373} 6 \cdot C_P(\text{H}_2\text{O}_{(1)}) \, dT + 6 \cdot \Delta H_{vap}(\text{H}_2\text{O}) \\ + \int_{373}^{T_f} 6 \cdot C_P(\text{H}_2\text{O}_{(g)}) \, dT \quad \textbf{(0,5 pt.)}$$

Calentamiento del  $\mathrm{CO}_2$  hasta la temperatura de llama:

$$\int_{298}^{T_f} 6 \cdot C_P(\text{CO}_2) \, dT = 6 \cdot 839 \, \frac{\text{J}}{\text{kg K}} \cdot 44 \, \frac{\text{g}}{\text{mol}} \cdot \frac{1 \, \text{kJ}}{1000 \, \text{J}} \cdot \frac{1 \, \text{kg}}{1000 \, \text{g}} \cdot (T_f - 298 \, \text{K}) = 0,221 \cdot (T_f - 298) \, \frac{\text{kJ}}{\text{mol}}$$
 (0,5 pt.)

Calentamiento del agua líquida hasta la temperatura de ebullición, 373 K:

$$\int_{298}^{373} 6 \cdot C_P(H_2O_{(1)}) dT = 6 \cdot 1 \frac{\text{cal}}{\text{g K}} \cdot 18 \frac{\text{g}}{\text{mol}} \cdot \frac{1 \text{ kJ}}{1000 \text{ J}} \cdot \frac{8,314 \frac{\text{J}}{\text{mol K}}}{1,987 \frac{\text{cal}}{\text{mol K}}} \cdot (373 \text{ K} - 298 \text{ K}) = 33,89 \frac{\text{kJ}}{\text{mol}}$$
 (0,5 pt.)

Calentamiento del vapor de agua hasta la temperatura de llama:

$$\int_{373}^{T_f} 6 \cdot C_P(H_2O_{(g)}) dT = 6 \cdot 37,47 \frac{J}{\text{mol K}} \cdot \frac{1 \text{ kJ}}{1000 \text{ J}} \cdot (T_f - 373 \text{ K}) = 0,225 \cdot (T_f - 373) \frac{\text{kJ}}{\text{mol}}$$
 (0,5 pt.)

Reemplazando los valores en la ecuación principal

$$2801, 3 = 0,221 \cdot (T_f - 298) + 33,89 + 6 \cdot 40,65 + 0,225 \cdot (T_f - 373)$$
  $\Rightarrow T_f \approx 6000 \text{ K}$  (0,75 pt.)