



En el estado inicial

$$\left. \begin{array}{l} \textcircled{1} (n_1, T_1, V_1) \\ \textcircled{2} (n_2, T_2, V_2) \end{array} \right\}$$

Prob. 1.4

Puesto que en estado inicial hay equilibrio y se retira la lámina adiabática se alcanza el equilibrio térmico y la temperatura de ambos depósitos será la misma. Además el pistón móvil se situará en la posición que permite el equilibrio de presiones de ambas compartimentadas.

En el nuevo equilibrio;

$$\left. \begin{array}{l} T'_1 = T'_2 = T_f \\ P'_1 = P'_2 = P_f \end{array} \right\} \left. \begin{array}{l} P'_1 = \frac{n_1 R T'_1}{V'_1} \\ P'_2 = \frac{n_2 R T'_1}{V'_2} \end{array} \right\} \left. \begin{array}{l} \frac{n_1 R T_f}{V'_1} = \frac{n_2 R T_f}{V'_2} \end{array} \right\} \rightarrow \underbrace{\frac{n_1}{V_1}}_{[1]} = \underbrace{\frac{n_2}{V_2}}$$

Al retirar la lámina adiabática la energía del sistema no cambia, a pesar de ser un proceso de no-equilibrio se conserva,

$$U_{TOT} = U_1 + U_2 = \text{cte}$$

$$\frac{n_1 R T_1}{r_1 - 1} + \frac{n_2 R T_2}{r_2 - 1} = \frac{n_1 R T_f}{r_1 - 1} + \frac{n_2 R T_f}{r_2 - 1} \quad \text{y } V_1 = V_2 \quad \text{pues son el mismo gas}$$

obtenemos las ecuaciones

$$n_1 T_1 + n_2 T_2 = (n_1 + n_2) T_f \quad [2]$$

y ademas tenemos la ligadura

$$V_0 = V'_1 + V'_2 \quad [3]$$

Las ecuaciones [1-3] son un sistema cerrado

$$\left. \begin{array}{l} [1] \quad \frac{n_1}{V'_1} = \frac{n_2}{V'_2} \\ [2] \quad n_1 T_1 + n_2 T_2 = (n_1 + n_2) T_f \\ [3] \quad V_0 = V'_1 + V'_2 \end{array} \right\} \begin{array}{l} \text{De [1] tenemos} \\ V'_1 = \frac{n_1}{n_2} V'_2 \\ \text{y empleando [3]} \end{array}$$

nos queda

$$V_0 = \frac{n_1}{n_2} V'_1 + V'_2 \rightarrow V'_2 = \frac{n_2}{n_1 + n_2} V_0$$

y sustituyendo $V'_1 = \frac{n_1}{n_1 + n_2} V_0$ luego
empleando la ec. [3] resulta.

$$T' = \frac{n_1 T_1 + n_2 T_2}{n_1 + n_2}$$

y hemos expresado
los volúmenes y la
temperatura finales en
función de los datos del problema.

Los incrementos de entropía para cada uno de
los gases son;

$$\Delta S_1 = n_1 R \left[\frac{1}{r_{-1}} \ln \left(\frac{T'}{T_1} \right) + \ln \left(\frac{V'_1}{V_{0/2}} \right) \right]$$

$$\Delta S_2 = n_2 R \left[\frac{1}{r_{-1}} \ln \left(\frac{T'}{T_2} \right) + \ln \left(\frac{V'_2}{V_{0/2}} \right) \right]$$

y el cambio de entropía del sistema será

$$\Delta S_{TOT} = \Delta S_1 + \Delta S_2 \quad \text{sustituyendo}$$

$$\Delta S_{TOT} = n_1 R \left[\frac{1}{r_{-1}} \ln \left(\frac{T'}{T_1} \right) + \ln \left(\frac{2n_1}{n_1 + n_2} \right) \right] +$$

$$+ n_2 R \left[\frac{1}{r_{-1}} \ln \left(\frac{T'}{T_2} \right) + \ln \left(\frac{2n_2}{n_1 + n_2} \right) \right]$$

Para el proceso (B) se desplaza lentamente el émbolo, luego suponemos que la evolución del sistema siempre pasa por estados de equilibrio al ocupar el volumen V'_1 hasta $V_{0/4}$

El cambio de entropía será,

$$\Delta S_1 = n_1 R \left[\frac{1}{r_{-1}} \ln T'' + \ln \left(\frac{V_0}{4} \right) \right] - n_1 R \left[\frac{1}{r_{-1}} \ln (T_f) + \ln V'_1 \right]$$

$$\Delta S_2 = n_2 R \left[\frac{1}{r_{-1}} \ln T'' + \ln \left(\frac{3V_0}{4} \right) \right] - n_2 R \left[\frac{1}{r_{-1}} \ln (T_f) + \ln V'_2 \right]$$

La temperatura de ambas depósitos es la misma
pues hay equilibrio térmico y como el sistema

está adiabáticamente cerrado del exterior
 $\Delta Q_{TOT} = 0$ y el gas do un depósito gana o pierde entropía a costa del otro. Tendremos

$\Delta S_{TOT} = 0 = \Delta S_1 + \Delta S_2$ y sumando las dos ecuaciones anteriores;

$$0 = \frac{(n_1+n_2)R}{r-1} \ln T'' + n_1 R \ln \left(\frac{V_0}{4} \right) + n_2 R \ln \left(\frac{3V_0}{4} \right) +$$

$$+ \frac{(n_1+n_2)}{r-1} \ln (T_f) - n_1 R \ln (v'_1) - n_2 R \ln (v'_2)$$

y operando,

$$0 = \frac{n_1+n_2}{r-1} \left[\ln T'' - \ln T_f \right] + n_1 \left[\ln \left(\frac{V_0}{4} \right) - \ln (v'_1) \right] +$$

$$+ n_2 \left[\ln \left(\frac{3V_0}{4} \right) - \ln (v'_2) \right]$$

$$0 = \frac{n_1+n_2}{r-1} \ln \left(\frac{T''}{T_f} \right) + n_1 \ln \left[\frac{n_1+n_2}{4n_1} \right] + n_2 \ln \left(\frac{3(n_1+n_2)}{4n_2} \right)$$

$$\ln \left(\frac{T''}{T_f} \right) = \frac{(r-1)}{n_1+n_2} \left[n_1 \ln \left(\frac{4n_1}{n_1+n_2} \right) + n_2 \ln \left(\frac{4n_2}{3(n_1+n_2)} \right) \right]$$

y finalmente;

$$\frac{T''}{T_f} = \left[\frac{4n_1}{n_1 + n_2} \right] \frac{(r-1)n_1}{(n_1 + n_2)} \left[\frac{4n_2}{3(n_1 + n_2)} \right] \frac{(r-1)n_2}{n_1 + n_2}$$

El trabajo se calcula aplicando el primer principio $\Delta U = Q + W$
 o el est. estos adiabáticamente cerrados

$$W = \frac{(n_1 + n_2)}{r-1} R (T'' - T_f)$$

puesto que las energías internas del gas ideal de cada depósito sólo depende de su temperatura.