

Solución Problema 1

A una cámara de combustión isobárica operando a 100 kPa entran octano líquido (C_8H_{18}) a $25 \text{ }^\circ\text{C}$ y aire a 300 K . En el proceso se usa 130% de aire teórico. El 80% del carbono se quema hasta CO_2 y el remanente se oxida a CO .

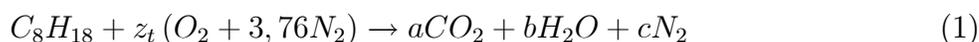
Determine:

- Temperatura de rocío de los productos.
- Masa de agua que se condensará por kg de combustible si la temperatura de los productos es $30 \text{ }^\circ\text{C}$.
- El poder calorífico inferior del octano.

Datos:

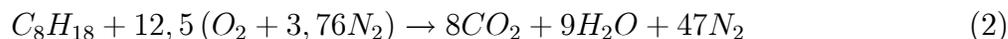
Combustible: octano líquido (C_8H_{18}) Condiciones: 100 kPa , $25 \text{ }^\circ\text{C}$.
 Aire: 100 kPa , 300 K . Se usa 130% de aire teórico.
 Productos: 80% del carbono se quema hasta CO_2 y el remanente se oxida a CO .

Ecuación Teórica:



Balanceando:

$$\begin{array}{lcl} C & : & 8 = a & a = 8 \\ H & : & 18 = 2b & b = 9 \\ O & : & 2z_t = 2a + b & z_t = 12,5 \\ N_2 & : & 3,76z_t = c & c = 47 \end{array}$$

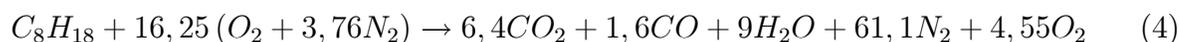


Ecuación Real:



Balanceando:

$$\begin{array}{lcl} & & z_r = 1,3z_t & z_r = 16,25 \\ C & : & 8 = a + b & \\ & & a = 0,8 * 8 & a = 6,4 \\ & & b = 0,2 * 8 & b = 1,6 \\ H & : & 18 = 2c & c = 9 \\ O & : & 2z_r = 2a + b + c + 2e & e = 4,55 \\ N_2 & : & 3,76z_r = d & d = 61,1 \end{array}$$



Temperatura de rocío de los productos:

$$\phi = 1$$

$$n_v = n_{H_2O} = c = 9$$

$$y_v = \frac{n_v}{n_v + n_{ps}} = \frac{9}{9 + 73,65} = 0,108893$$

$$P_g = P_v = y_v P_m = 10,8893 \text{ kPa}$$

$$T_{rocío} = T_{sat}(10,8893 \text{ kPa}) = 47,4 \text{ } ^\circ\text{C}$$

Masa de agua condensada si los productos están a 30 °C:

$$\phi = 1$$

$$P_v = P_g = P_{sat}(30 \text{ } ^\circ\text{C}) = 4,246 \text{ kPa}$$

$$y_v = \frac{P_v}{P_m} = \frac{4,246}{100} = 0,04246$$

$$n_v = \frac{y_v n_{ps}}{1 - y_v} = 3,2658$$

$$n_f = c - n_v = 5,7342$$

$$\frac{m_f}{m_{comb}} = \frac{n_f M_{H_2O}}{n_{comb} M_{comb}} = \frac{5,7342 * 18,015}{1 * 114,23} = 0,90433 \text{ kg/kg}$$

Poder calorífico inferior:

$$\bar{q} = \sum n_p \bar{h}_p - \sum n_r \bar{h}_r$$

$$\bar{q} = a * \bar{h}_{f,CO_2}^o + b * \bar{h}_{f,H_2O,g}^o - \bar{h}_{f,C_8H_{18}}^o$$

$$\bar{q} = 8(-393520) + 9(-241820) - (-249950) = -5074590$$

$$PC_i = -\frac{q}{M_{comb}} = \frac{5074590}{114,23} = 44424,32 \text{ kJ/kg}$$

Solución Problema 2

Un combustible gaseoso compuesto de 50% etano (C_2H_6) y 50% propano (C_3H_8) en volumen, se estrangula desde 300 kPa y 350 K hasta 100 kPa, para alimentar una cámara de combustión, donde experimenta una combustión completa con aire atmosférico, el cual entra a la cámara a 100 kPa, 300 K, 70% de humedad relativa y con una velocidad de 35 m/s. La relación aire-combustible empleada es $R_{ac} = 39,5097$ kg de aire seco/ kg de combustible. Asuma que todos los componentes tienen comportamiento de gas ideal, y que los calores específicos del combustible, pueden considerarse constantes con la temperatura.

Si los productos de la combustión salen de la cámara a 900 K, determínese:

- a) Porcentaje de aire teórico empleado.
- b) Calor transferido por kmol de combustible.
- c) Cambio de entropía neto por kmol de combustible para el proceso (volumen de control indicado en la Figura 1) si la temperatura del medio circundante es 27 °C.

Datos:

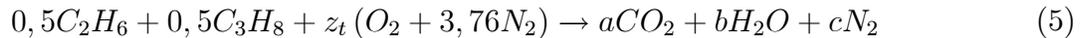
Combustible: 50% etano (C_2H_6) y 50% propano (C_3H_8) en volumen. $P_e = 300$ kPa y $T_e = 350$ K

Aire atmosférico: $P_e = 100$ kPa, $T_e = 300$ K, $\phi_e = 70\%$, $V_e = 35$ m/s.

$R_{ac} = 39,5097$ kg de aire seco/ kg de combustible.

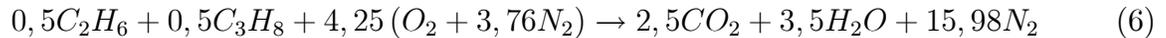
Productos: $T_s = 900$ K.

Ecuación Teórica:



Balanceando:

| | | |
|-------|------------------------------------|--------------|
| C | $: 0,5 \cdot 2 + 0,5 \cdot 3 = a$ | $a = 2,5$ |
| H | $: 0,5 \cdot 6 + 0,5 \cdot 8 = 2b$ | $b = 3,5$ |
| O | $: 2z_t = 2a + b$ | $z_t = 4,25$ |
| N_2 | $: 3,76z_t = c$ | $c = 15,98$ |



Ecuación Real:



$$R_{ac} = 39,5097$$

$$R_{ac} = \frac{137,8972z_r}{M_{comb}}$$

$$M_{comb} = \sum_{k=1}^n y_i M_i = 0,5(30,070)_{C_2H_6} + 0,5(44,097)_{C_3H_8} = 37,0835$$

$$z_r = \frac{R_{ac} M_{comb}}{137,8972} = 10,625 \frac{kmol_{O_2}}{kmol_{comb}}$$

- a) Porcentaje de aire teórico empleado:

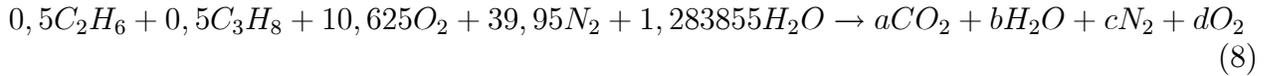
$$\boxed{\%A_t = \frac{100z_r}{z_t} = \frac{100 \cdot 10,625}{4,25} = 250}$$

$$P_g = P_{sat}(300\text{ K}) = P_{sat}(26,85\text{ }^\circ\text{C}) = 3,5334\text{ kPa}$$

$$P_v = \phi P_g = 0,7 \cdot 3,5334\text{ kPa} = 2,47338\text{ kPa}$$

$$\omega = \frac{0,622P_v}{P_m - P_v} = 0,0157746$$

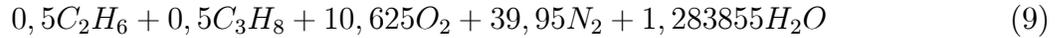
$$7,66\omega = 0,1208334 \frac{\text{kmol}_{H_2O}}{\text{kmol}_{O_2}}$$



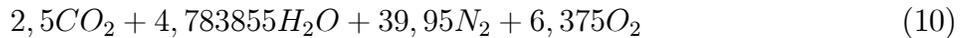
Balanceando:

| | | | |
|-------|---|---------------|----------------|
| | $R_{ac} = 39,5097$ | \rightarrow | $z_r = 10,625$ |
| C | $: 0,5 \cdot 2 + 0,5 \cdot 3 = a$ | | $a = 2,5$ |
| H | $: 0,5 \cdot 6 + 0,5 \cdot 8 + 1,283855 \cdot 2 = 2b$ | | $b = 4,783855$ |
| O | $: 2 \cdot 10,625 + 1,283855 = 2a + b + 2d$ | | $d = 6,375$ |
| N_2 | $: 39,95 = c$ | | $c = 39,95$ |

Reactivos:



Productos:

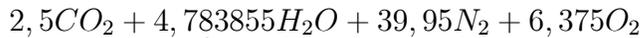


b) Calor transferido por kmol de combustible (temperatura de los productos es 900 K):

$$\bar{q} = \sum n_p \left(\bar{h}_p + \frac{\mathcal{V}_p^2 M_{p,i}}{2000} \right) - \sum n_r \left(\bar{h}_r + \frac{\mathcal{V}_r^2 M_{r,i}}{2000} \right)$$

Usando la ecuación real:

Productos:



$$\sum n_p \left(\bar{h}_p + \frac{\mathcal{V}_p^2 M_{p,i}}{2000} \right) : \text{Considerando } \mathcal{V}_p = 0$$

$$2,5 (\bar{h}_f^\circ + \Delta \bar{h}_{900K})_{CO_2} + 4,783855 (\bar{h}_f^\circ + \Delta \bar{h}_{900K})_{H_2O} + 39,95 \cdot \Delta \bar{h}_{N_2,900K} + 6,375 \cdot \Delta \bar{h}_{O_2,900K}$$

| PRODUCTOS | CO ₂ | H ₂ O | N ₂ | O ₂ | Σ |
|--|-----------------|------------------|----------------|----------------|---------------|
| n_i | 2,5 | 4,783855 | 39,95 | 6,375 | 53,3033855 |
| $y_i = \frac{n_i}{n_{ps}}$ | 0,046901 | 0,084017 | 0,749483 | 0,119598 | 1,000 |
| h_f° | -393522 | -241827 | 0 | 0 | |
| Δh_{900K} | 28041 | 21924 | 18221 | 19246 | |
| $h_f^\circ + \Delta h_{900K}$ | -365481 | -219903 | 18221 | 19246 | |
| $n_i (h_f^\circ + \Delta h_{900K})$ | -913.702,50 | -1.051.984,10 | 727.928,95 | 122.693,25 | -1.115.064,37 |
| \bar{s}_{900K}° | 263,668 | 228,430 | 224,757 | 239,936 | |
| $\bar{R} \ln \left(\frac{y_i 100}{100} \right)$ | -25,4395 | -20,5924 | -2,3976 | -17,6565 | |
| $\bar{s}_{900K}^\circ - \bar{R} \ln (y_i)$ | 289,1075 | 249,0224 | 227,1546 | 257,5925 | |
| $n_i [\bar{s}_{900K}^\circ - \bar{R} \ln (y_i)]$ | 722,7687 | 1.191,2872 | 9.074,8269 | 1.642,1520 | 12.631,0347 |

Reactivos: Considerando $\mathcal{V}_{comb} = 0$ y $\mathcal{V}_{aire} = 35$ m/s.

$$\sum n_r \left(\bar{h}_r + \frac{\mathcal{V}_r^2 M_{r,i}}{2000} \right) :$$

Combustible: $0,5 (\bar{h}_f^\circ + \Delta \bar{h}_{350K})_{C_2H_6} + 0,5 (\bar{h}_f^\circ + \Delta \bar{h}_{350K})_{C_3H_8}$

| COMBUSTIBLE | C ₂ H ₆ | C ₃ H ₈ | Σ |
|--|-------------------------------|-------------------------------|--------------|
| $n_i = y_i$ | 0,5 | 0,5 | 1,0 |
| M_i | 30,070 | 44,097 | |
| $C_{p,i}$ | 1,7662 | 1,6794 | |
| $\bar{C}_{p,i}$ | 53,1096 | 74,0565 | |
| h_f° | -84.680 | -103.850 | |
| $\Delta h_{350K} = \bar{C}_p (T - T_{ref})$ | 2.753,7328 | 3.839,8295 | |
| $h_f^\circ + \Delta h_{350K}$ | -81.926,2672 | -100.010,1705 | |
| $n_i (h_f^\circ + \Delta h_{350K})$ | -40.963,1336 | -50.005,0853 | -90.968,2189 |
| \bar{s}_{298K}° | 229,49 | 269,91 | |
| $\Delta \bar{s}_{(298K \rightarrow 350K)}^\circ = \bar{C}_p \ln \left(\frac{350}{298} \right)$ | 8,5421 | 11,9112 | |
| $\bar{R} \ln \left(\frac{y_i 300}{100} \right)$ | 3,3712 | 3,3712 | |
| $\bar{s}_{300K}^\circ + \Delta \bar{s}_{(298K \rightarrow 350K)}^\circ - \bar{R} \ln (3y_i)$ | 234,6609 | 278,45 | |
| $n_i [\bar{s}_{300K}^\circ + \Delta \bar{s}_{(298K \rightarrow 350K)}^\circ - \bar{R} \ln (3y_i)]$ | 117,33045 | 139,225 | 256,55545 |

Aire: $10,625 \Delta \bar{h}_{O_2,300} + 39,95 \Delta \bar{h}_{N_2,300K} + 1,283855 (\bar{h}_{f,g}^\circ + \Delta \bar{h}_{300K})_{H_2O} + \frac{n_{aire atm} M_{aire atm} \mathcal{V}_{aire atm}^2}{2000}$

| AIRE | O_2 | N_2 | H_2O | Σ |
|--|------------|------------|-------------|-------------|
| n_i | 10,625 | 39,95 | 1,283855 | |
| $y_i = \frac{n_i}{n_m}$ | 0,204883 | 0,77036 | 0,02476 | 1,0000 |
| M_i | 31,999 | 28,013 | 18,015 | |
| $y_i M_i$ | 6,55605 | 21,5801 | 0,44599 | |
| h_f° | 0 | 0 | -241.827 | |
| Δh_{300K} | 54 | 54 | 63 | |
| $h_f^\circ + \Delta h_{300K}$ | 54 | 54 | -241.764 | |
| $n_i (h_f^\circ + \Delta h_{300K})$ | 573,75 | 2.157,30 | -310.389,92 | -307.658,87 |
| \bar{s}_{300K}° | 205,322 | 191,791 | 189,038 | |
| $\bar{R} \ln \left(\frac{y_i 100}{100} \right)$ | -13.18086 | -2.16919 | -30.75080 | |
| $\bar{s}_{300K}^\circ - \bar{R} \ln (y_i)$ | 218,50286 | 193,96019 | 219,7888 | |
| $n_i [\bar{s}_{300K}^\circ - \bar{R} \ln (y_i)]$ | 2.321,5929 | 7.748,7096 | 282,1769 | 10.352,4794 |

$$\frac{n_{aire\ atm} M_{aire\ atm} \mathcal{V}_{aire\ atm}^2}{2000} = \frac{51,858855 \cdot 28,58215 \cdot 35^2}{2000} = 907,87$$

Calor transferido:

$$\bar{q} = -1.115.064,37 - (-90.968,2189 - 307.658,87 + 907,87)$$

$$\boxed{\bar{q} = -717.345,15 \text{ kJ/kmol}_{comb}}$$

c) Cambio de entropía neto por kmol de combustible:

$$T_o = 27^\circ C = 300 \text{ K.}$$

$$\bar{s}_U = \sum n_p \bar{s}_p - \sum n_r \bar{s}_r - \frac{\bar{q}}{T_o}$$

$$\bar{s}_U = 12.631,0347 - (256,55545 + 10.352,4794) - \frac{(-717.345,15)}{300}$$

$$\boxed{\bar{s}_U = 4.413,15035 \text{ kJ}/(K \cdot \text{kmol}_{comb})}$$