

Ejercicio #1

Parte a)

$$T_p = 1200^\circ C = 1473^\circ K$$

$$\text{Cobre oxidado} \left\{ \begin{array}{l} 99\% \text{ Cu} \\ 1\% \text{ O}_2 \end{array} \right.$$

La masa de cobre oxidado es de 100 kg entonces el cobre oxidado tiene 99 kg de Cu y 1 kg de O₂

Además nos dicen que se agregan 600 g de carbono al sistema entonces hacemos un balance de masa

Balance O₂:

PM: Peso molecular

$$\begin{aligned} 1 \text{ Kg} &= \% O_2(CO) \cdot m_{CO} + \% O_2(CO_2) \cdot m_{CO_2} \\ &= \frac{PM_O}{PM_c + PM_O} \cdot m_{CO} + \frac{PM_{O_2}}{PM_c + PM_{O_2}} \cdot m_{CO_2} \\ &= \frac{46}{12+16} m_{CO} + \frac{2 \cdot 16}{12+2 \cdot 16} m_{CO_2} \end{aligned}$$

$$\Rightarrow 1 \text{ Kg} = 0,57 m_{CO} + 0,73 m_{CO_2}$$

Balance de C:

$$\begin{aligned} 0,6 \text{ Kg} &= \% C(CO) m_{CO} + \% C(CO_2) m_{CO_2} \\ &= \frac{12}{12+16} \cdot m_{CO} + \frac{12}{12+2 \cdot 16} \cdot m_{CO_2} \end{aligned}$$

$$\Rightarrow 0,6 \text{ Kg} = 0,43 m_{CO} + 0,27 m_{CO_2}$$

Resolviendo el sistema de 2x2 queda

$$m_{CO} = 1050 \text{ g}$$

$$m_{CO_2} = 550 \text{ g}$$

Ahora se calcula el número de moles de CO y CO₂

$$n_{CO} = \frac{m_{CO}}{PM_{CO}} = 37,5 \text{ moles}$$

$$n_{CO_2} = \frac{m_{CO_2}}{PM_{CO_2}} = 12,5 \text{ moles}$$

Finalmente calculamos las fracciones molares

$$x_{CO} = \frac{n_{CO}}{n_{CO} + n_{CO_2}} = \frac{37,5}{37,5 + 12,5} = 0,75 \quad (0,5 \text{ ptos})$$

$$x_{CO_2} = \frac{n_{CO_2}}{n_{CO} + n_{CO_2}} = \frac{12,5}{37,5 + 12,5} = 0,25 \quad (0,5 \text{ ptos})$$

Ahora se calculan las viscosidades μ_{CO} y μ_{CO_2}

$$\cdot \mu_{CO} : M_{CO} = 28,01 \quad \sigma = 3,59 \quad \frac{\varepsilon}{K} = 110$$

$$\frac{K}{\varepsilon} \cdot T \approx 13,4 \quad \text{con } T = 1473,15 \text{ °K}$$

$$\text{se obtiene } \eta_u \text{ de la tabla } \eta_u \approx 0,78$$

se usa la ecuación

$$\mu = 2,6693 \cdot 10^{-5} \frac{\sqrt{M \cdot T}}{\sigma^2 \cdot \eta_u}$$

$$\Rightarrow M_{CO} = 2,6693 \cdot 10^{-5} \frac{\sqrt{28,01 \cdot 1473,15}}{(2,09)^2 \cdot (0,78)}$$

$$\boxed{M_{CO} = 5,39 \cdot 10^{-4} \text{ [P]} \quad (0,5 \text{ ptos})}$$

* M_{CO_2} :

$$M = 44,01, \sigma = 3,996, \epsilon/k = 190$$

$$\frac{k}{\epsilon} \cdot T = 7,75 \quad \rho_u \approx 0,86$$

$$\Rightarrow M_{CO_2} = 2,6693 \cdot 10^{-5} \frac{\sqrt{44,01 \cdot 1473,15}}{(3,996)^2 \cdot 0,86}$$

$$\boxed{M_{CO_2} = 4,95 \cdot 10^{-4} \text{ [P]} \quad (0,5 \text{ ptos})}$$

Teremos que

$$M_i \quad X_i \quad M_i \\ CO \quad 28,01 \quad 0,75 \quad 5,39 \cdot 10^{-4}$$

$$CO_2 \quad 44,01 \quad 0,25 \quad 4,95 \cdot 10^{-4}$$

Se construye la tabla

i	j	M_i/M_j	μ_i/μ_j	ϕ_{ij}	$X_i \phi_{ij}$
$i = CO$	$1 = CO$	1	1	1	0,75
	$2 = CO_2$	0,64	1,1	1,3	0,975
$2 = CO_2$	$1 = CO$	1,57	0,92	0,76	0,19
	$2 = CO_2$	1	1	1	0,25

Donde

$$\phi_{ij} = \frac{1}{\sqrt{8}} \cdot \left(1 + \frac{M_i}{M_j}\right)^{-1/2} \left[1 + \left(\frac{M_i}{M_j}\right)^{1/2} \left(\frac{M_i}{M_j}\right)^{1/4}\right]^2$$

$$\phi_{12} = \frac{1}{\sqrt{8}} \left(1 + 0,64\right)^{-1/2} \left[1 + (1,57)^{1/2} \cdot \left(\frac{1}{0,64}\right)^{1/4}\right]^2$$

$$\phi_{12} = 1,3$$

$$\phi_{21} = \frac{1}{\sqrt{8}} \left(1 + 1,57\right)^{-1/2} \left[1 + (0,92)^{1/2} \cdot \left(\frac{1}{1,57}\right)^{1/4}\right]^2$$

$$= 0,76$$

$$\begin{aligned} M_{\text{mix}} &= \sum_{i=1}^n \frac{x_i M_i}{\sum_{j=1}^n x_j \cdot \phi_{ij}} \\ &= \frac{x_1 \cdot M_1}{x_1 \cdot \phi_{11} + x_2 \cdot \phi_{12}} + \frac{x_2 \cdot M_2}{x_1 \cdot \phi_{21} + x_2 \cdot \phi_{22}} \\ &= \frac{0,75 \cdot 5,39 \cdot 10^{-4}}{0,75 \cdot 1 + 0,25 \cdot 1,3} + \frac{0,25 \cdot 4,95 \cdot 10^{-4}}{0,75 \cdot 0,76 + 0,25 \cdot 1} \\ &= 3,76 + 1,51 \\ &= 5,27 \cdot 10^{-4} [\text{P}] \end{aligned}$$

$$M_{\text{CO}_2} < M_{\text{mix}} < M_{\text{CO}}$$

Parte b)

$$\text{Flujo momentum Entrante} - \text{Flujo momentum Saliente} + \sum \vec{F}_{\text{sistema}} = 0$$



Volumen de control cilindro hueco de radio $r + \Delta r$

* Consideramos perfil completamente desarrollado \Rightarrow no hay flujo convectivo

$$FM: \text{Entrada: } \bar{Z}_{rz}|_{r=r} \cdot 2\pi r L$$

$$\text{Salida: } \bar{Z}_{rz}|_{r=r+\Delta r} \cdot 2\pi r L$$

$$\text{Presiones: Entrada: } P_0 (\pi(r+\Delta r)^2 - \pi r^2) = P_0 2\pi r \Delta r$$

$$\text{Salida: } -P_L \cdot 2\pi r \Delta r$$

* La gravedad no afecta el perfil de velocidad
 $\sum F = \Delta FM$

$$2\pi r L ((\bar{Z}_{rz})|_{r=r+\Delta r} - (\bar{Z}_{rz})|_{r=r}) = 2\pi r \Delta r (P_0 - P_L)$$

$$\frac{(r \bar{Z}_{rz})_{r+\Delta r} - (r \bar{Z}_{rz})_r}{\Delta r} = r \frac{(P_0 - P_L)}{L} \quad \Delta r \rightarrow 0$$

$$\frac{d(r \bar{Z})}{dr} = r \frac{(P_0 - P_L)}{L} \quad | \int$$

$$\bar{Z} = r^2 \frac{(P_0 - P_L)}{2L} + C$$

$$\bar{Z} = \frac{(P_0 - P_L)}{2L} r + \frac{C}{r}$$

Cond de Borde

$$r = 0 \quad z = 0 \Rightarrow c = 0$$
$$\Rightarrow \boxed{z_{rz} = \frac{P_0 - P_L}{2L} \cdot r} \quad (1 \text{ pto})$$

Por Ley de Viscosidad de Newton

$$\underbrace{\frac{(P_0 - P_L)}{2L}}_r = -\mu_{mix} \frac{dv}{dr}$$

$$\frac{dv}{dr} = -\frac{(P_0 - P_L)}{2L \mu_{mix}} r \quad | \int$$

$$v = -\frac{(P_0 - P_L)}{4L \mu_{mix}} r^2 + c$$

cond. de Borde

$$\text{en } r = R \Rightarrow v = 0 \Rightarrow c = \frac{(P_0 - P_L) R^2}{4L \mu_{mix}}$$

$$\Rightarrow v_z = \frac{(P_0 - P_L)}{4L \mu_{mix}} [R^2 - r^2] \quad (4 \text{ pto})$$

Para el caudal

$$\bar{V}_z = \frac{1}{\pi R^2} \int_0^{2\pi} \int_0^R v_z r dr d\theta = \left(\frac{P_0 - P_L}{L} \right) \cdot \frac{R^2}{8 \mu_{mix}}$$

$$Q = A \cdot \bar{V}_z = \pi R^2 \cdot \left(\frac{P_0 - P_L}{L} \right) \cdot \frac{R^2}{8 \mu_{mix}} \quad P_0 = 50 \text{ kNm}^{-1}$$

$$P_L = 0$$

$$= \frac{\pi R^4}{8 \mu_{mix}} \left(\frac{P_0 - P_L}{L} \right) \quad (1 \text{ pto})$$

No se descartó por
no reemplazar