## 2ª PROVA DE TERMODINÂMICA (EQE-363)

Prof. Frederico W. Tavares

1) (40 pontos) Uma corrente industrial contem 20 % (em mols) de propano(1), 30 % (em mols) de nhexano e o restante de um solvente especial (líquido iônico, cuja pressão de vapor pode ser considerada igual a zero) escoa a 300K.

Dados:  $P_1^{sat}(300K) = 68 \text{ kPa e } P_2^{sat}(300K) = 45 \text{ kPa e } P_3^{sat}(300K) = 0 \text{ kPa}$ 

- a) Calcule a menor pressão de operação para que o sistema apresente apenas fase líquida.
- b) Calcule as composições molares das fases para que a corrente apresente 30% de vapor.
- 2) (30 Pontos) Dois líquidos (**A** e **B**), em quantidades e temperaturas diferentes, são misturados em um tanque. Colocam-se 200 mols de **A** (T<sub>A</sub> = 300K) e 100 mols de **B** (T<sub>B</sub> = 500K). Os líquidos são completamente miscíveis e a mistura se comporta como mistura ideal. Sabendo-se que as capacidades caloríficas dos líquidos puros, em cal/(gmol K), são:  $(C_P^L)_A = 10$  e  $(C_P^L)_B = 5 + 0.02T(K)$ , calcule:
- a) A temperatura final e a variação de entropia total do sistema considerando o processo adiabático.
- b) O calor envolvido para que a temperatura final seja de 500K.
- 3) (30 Pontos) Uma mistura de 20% de A, 20% de B e o restante de inerte I entra num reator e os componentes participam das seguintes reações a 500 K e 5 atm:

$$A(g) \Leftrightarrow B(g) + D(s)$$
  $e B(g) \Leftrightarrow 2D(s)$ .

Considerando o comportamento de gás ideal e que D é sólido dentro do sistema, calcule a composição da fase gasosa de equilíbrio na saída do reator.

Dados: Energias livres de Gibbs e calores de formação dos componentes a 400 K e 1 atm no estado de referência de gás ideal para os compostos A e B e no estado de sólido puro para D.

Compostos	$\Delta G_f^0$ (cal/gmol)	$\Delta H_f^0$ (cal/gmol)
A	200	4000
В	250	3000
D	150	2500

.....

$$\Delta S_n^{VAP} = 8.0 + 1.987 \ln(T_n) \qquad dH = C_P dT + \left[V - T \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_P\right] dP \qquad dS = C_P d \ln T - \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_P dP$$

$$\frac{d(mU)_{S}}{dt} = \sum_{i}^{entradas} m_{i}(H_{i} + \frac{v_{i}^{2}}{2} + gz_{j}) - \sum_{i}^{saidas} m_{i}(H_{i} + \frac{v_{i}^{2}}{2} + gz_{i}) + \stackrel{\bullet}{Q} + \stackrel{\bullet}{W}$$

$$K = \exp\left(\frac{-\Delta G^{0}}{RT}\right) = \prod_{i} \hat{a}_{i}^{\nu_{i}} \qquad \left(\frac{\partial G/T}{\partial T}\right)_{p} = -\frac{H}{T^{2}} \qquad y_{i}P = x_{i}\gamma_{i}P_{i}^{SAT}$$

 $R=1,987cal/(gmolK)=82,05(atmcm^3)/(gmolK) \ e \ 144 \ Btu/lbm=778 \ ft^3psia/lbm$