PROVA FINAL DE TERMODINÂMICA Prof. Frederico W. Tavares

1)(50 Ptos) O processo contínuo de Linde (ver figura a seguir) é usado industrialmente na produção de metano líquido (GNL- Gás natural liquefeito). Dados:

Corrente 1 (gás de entrada): T=40 °F e P=40 Psia, taxa mássica de 500 lbm/s

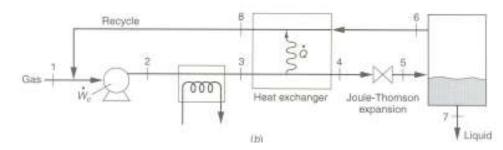
Corrente 1' (que sai do misturador): taxa mássica de 1500 lbm/s

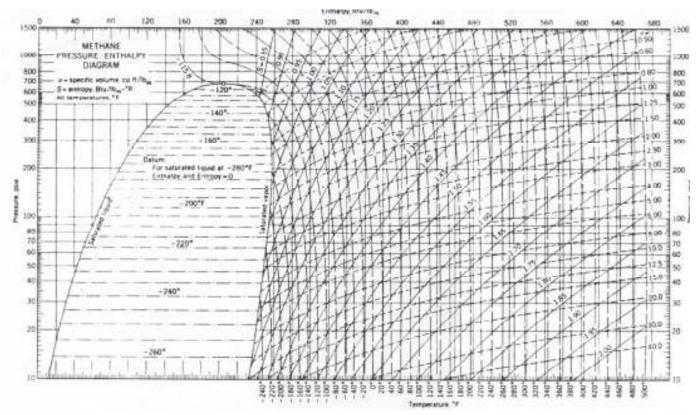
Corrente 2 (que sai do compressor): P=500 psia

Corrente 8: $T = -80 \, {}^{0}\text{F}$,

Corrente 4: L/V com 50% de vapor (em base molar)

- a) Indique todas as correntes no diagrama de metano.
- b) Calcule a produção de GNL e as taxas de trabalho e calor envolvidas no processo.
- c) Seria possível o processo funcionar sem precisar trocar calor com a vizinhaça? Neste caso, qual seria a taxa mássica de circulação e a taxa de trabalho envolvida no processo?



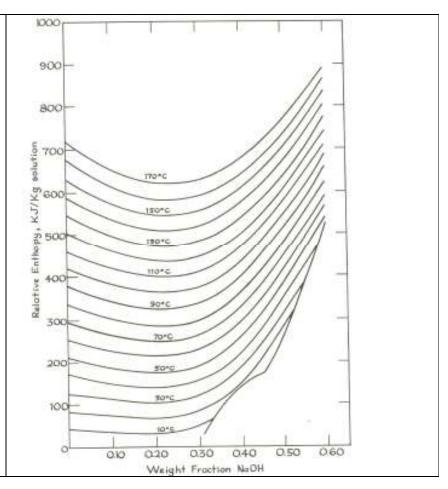


3) (30 Ptos) Etanol pode ser produzido via hidrogenação de acetaldeído de acordo com a seguinte reação: CH_3CHO (g) + H_2 (g) == C_2H_5OH (g). Supondo-se que a alimentação, em fase gasosa, do reator contenha 50 gmols, de CH_3CHO , 20 gmols de C_2H_5OH , 30 gmols de H_2 , 20 gmols de H_2 0 gmols de H_2 0 e 20 gmols de H_2 0 gmols de $H_$

Os seguintes dados da reação são conhecidos (notar que o estado de referencia é aquele de gás ideal a 1 atm para todos os componentes):

 ΔG^0 (400K, 1 atm, gás ideal) = - 200 cal/gmol, ΔH^0 (400K, 1 atm, gás ideal) = - 400 cal/gmol ΔCp (1 atm, gás ideal, cal/gmolK) = 5+0,02 T(K)

4) (20)Ptos) Misturam-se quantidades iguais (base mássica) de duas correntes em um tanque. Uma de água pura a 30 °C e outra de solução aquosa contendo 50% NaCl, em base mássica, a 110 °C. a) Considerando 0 processo adiabático, qual é a temperatura (aproximada) da corrente de saída do tanque? b) Qual será a temperatura da corrente de saída sabendo-se que são retirados 200 KJ/Kg de calor? (Apresente os pontos claramente no gráfico).



$$dU = TdS - PdV + \sum_{i} \mu_{i} dN_{i}$$

$$dH = TdS + VdP + \sum_{i} \mu_{i} dN_{i}$$

$$dA = -SdT - PdV + \sum_{i} \mu_{i} dN_{i}$$

$$dG = -SdT + VdP + \sum_{i} \mu_{i} dN_{i}$$

$$\Delta \overline{G} = RT(\sum_{i} x_{i} \ln \hat{a}_{i})$$

$$K = \exp\left(\frac{-\Delta \overline{G}^{0}}{RT}\right) = \prod_{i} \hat{a}_{i}^{v_{i}}$$

$$d\overline{H} = C_p dT + [\overline{V} - T \left(\frac{\partial \overline{V}}{\partial T}\right)_p] dP$$

$$d\overline{S} = \left(\frac{C_p}{T}\right) dT - \left(\frac{\partial \overline{V}}{\partial T}\right)_p dP$$

$$y_i P = x_i \gamma_i P_i^{SAT}$$

$$\hat{f}_i = x_i \hat{\phi}_i P = x_i \gamma_i f_i^0$$

$$\left(\frac{\partial y}{\partial x}\right)_{x} \left(\frac{\partial x}{\partial x}\right)_{y} \left(\frac{\partial x}{\partial y}\right)_{x} = -1$$

$$\Delta \overline{S}_{n}^{VAP} (cal / gmol K) = 8, 0 + 1,987 \ln(T_{n})$$

$$\frac{\Delta H_{2}^{VAP}}{\Delta H_{1}^{VAP}} = \left(\frac{T_{2} - T_{C}}{T_{1} - T_{C}}\right)^{0.38}$$

$$\hat{a}_{i} = \hat{f}_{i} / f_{i}^{0}$$

$$\left(\frac{\partial \overline{G}}{\partial T}\right)_{P} = -\frac{\overline{H}}{T^{2}}$$

 $R = 1,987cal/(gmolK) = 82,05(atmcm^3)/(gmolK) = 0,082(atmL)/(gmolK) = 8,31J/(gmolK) = 8,31(LkPa)/(gmolK) = 0,00831(M^3kPa)/(gmolK)$

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