Nome:

Questão 1) (20 Ptos) Calcule as fugacidades do vapor d'água (18 g/gmol) a 1 bar e a 10 bar, a 250 °C.

T = 250 °C		
p (bar)	— H (J.g <sup>-1</sup> )*	
0,07	2968	9,250
0,34	2968	8,519
1,00	2964	8,005
10,00	2855	6,726

<sup>\*</sup> Os valores de H (J/g) e S (J/g/K) apresentados na tabela foram obtidos considerando valores nulos para estas funções a 0°C, no estado de líquido saturado.

**Questão 2) (40 Ptos)** As soluções formadas por misturas de clorobenzeno e bromobenzeno podem ser consideradas soluções ideais. A 137 °C, as pressões de vapor das substâncias puras são iguais a 1,15 bar e 0,60 bar, respectivamente. Nesta temperatura e sob pressão de 1,00 bar, quantos mols de clorobenzeno devem ser adicionados a 1 mol de bromobenzeno para se atingir o ponto de bolha da mistura? E para se atingir o ponto de orvalho, qual quantidade de clorobenzeno deve ser adicionada a 1 mol de bromobenzeno? Qual a fração vaporizada do sistema após a adição de 4 mols de clorobenzeno a 1 mol de bromobenzeno?

**Questão 3) (40 Ptos)** O formaldeído pode ser obtido a partir do metanol mediante as duas seguintes reações simultâneas: I)  $CH_3OH(g) = HCHO(g) + H_2(g)$  e II)  $CH_3OH(g) + (1/2)O_2(g) = HCHO(g) + H_2O(g)$ , cujas constantes de equilíbrio, a 800 K, valem, respectivamente, 4,90 e 9,55x10<sup>13</sup>. Alimenta-se um reator com 1 mol de metanol e 1 mol de ar atmosférico (0,20 mol de  $O_2$  e 0,8 mol de  $N_2$ ) e mantém-se a T=800 K e P=3 atm. **a)** Quais as quantidades de cada componente no equilíbrio? **b)** Quais seriam os resultados se, ao invés de ar atmosférico, a alimentação fosse de 1 mol de metanol e 1 mol de oxigênio puro?

**PS:** Considere que a fase gasosa pode ser descrita como gás ideal. Considere que o valor da constante de equilíbrio da reação II é muito superior ao da reação I. As constantes de equilíbrio são relacionadas com os estados de referência de gás ideal a P=1atm e T=800K para todos os componentes presentes.

Algumas fórmulas

$$\begin{aligned} \mathbf{y}_{i}\mathbf{P} &= \mathbf{x}_{i}\gamma_{i}\mathbf{P}_{i}^{\mathrm{SAT}} \\ d\mu_{i} &= \mathrm{RTd}\ln(\hat{\mathbf{f}}_{i}) \qquad \mathrm{T} \quad \text{e} \quad \underline{\mathbf{x}} = \mathrm{ctes} \\ \hat{\mathbf{a}}_{i} &= \frac{\hat{\mathbf{f}}_{i}}{f_{i}^{0}} \\ \hat{\mathbf{f}}_{i} &= \mathbf{x}_{i} \stackrel{}{\boldsymbol{\phi}}_{i} \mathbf{P} = \mathbf{x}_{i}\gamma_{i}f_{i}^{0} \\ \Delta \overline{G} &= RT(\sum_{i}x_{i}\ln\hat{a}_{i}) \\ \Delta \overline{G} &= RT(\sum_{i}x_{i}\ln\hat{a}_{i}) \\ \Delta (\overline{H} + \frac{v^{2}}{2} + gz) &= Q + W_{s} \\ d\overline{H} &= C_{p}dT + [\overline{V} - T(\frac{\partial \overline{V}}{\partial T})_{p}]dP \\ d\overline{S} &= \begin{pmatrix} \frac{C_{p}}{T} \end{pmatrix} dT - \begin{pmatrix} \frac{\partial \overline{V}}{\partial T} \end{pmatrix}_{p} dP \\ \frac{\Delta \overline{H}_{2}^{2}}{2} &= \frac{C_{p}}{T} \end{pmatrix} dT - \begin{pmatrix} \frac{\partial \overline{V}}{\partial T} \end{pmatrix}_{p} dP \end{aligned}$$

$$K &= \exp\left(\frac{-\Delta \overline{G}^{0}}{RT}\right) = \prod_{i} \hat{\mathbf{a}}_{i}^{v_{i}} \\ \begin{pmatrix} \frac{\partial \overline{G}}{T} \\ \partial T \end{pmatrix}_{p} &= -\frac{\overline{H}}{T^{2}} \\ RT &= \prod_{i} \hat{\mathbf{a}}_{i}^{v_{i}} \\ \begin{pmatrix} \frac{\partial \overline{G}}{T} \\ \partial T \end{pmatrix}_{p} &= -\frac{\overline{H}}{T^{2}} \\ &= -\frac{\overline{H}}{T^{2}} \\ &= 0,082(atmL)/(gmolK) = 82,05(atmcm^{3})/(gmolK) = \\ &= 0,082(atmL)/(gmolK) = 8,31J/(gmolK) = \\ &= 8,31(LkPa)/(gmolK) = 0,00831(M^{3}kPa)/(gmolK) \\ \Delta \overline{S}_{n}^{v_{AP}} &= 8,0+1,987\ln(T_{n}) \\ \Delta \overline{H}_{2}^{v_{AP}} &= \left(\frac{T_{2} - T_{C}}{T_{1} - T_{C}}\right)^{0.38} \end{aligned}$$