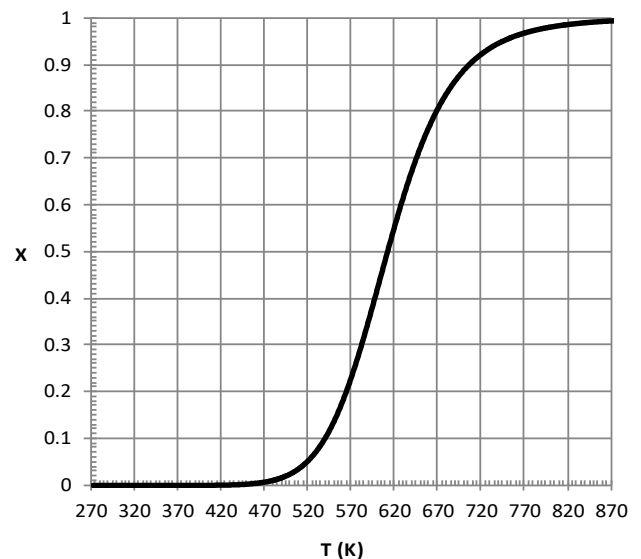


Apresente sempre todos os cálculos e construções gráficas.
Numere as folhas (xx/Total) e identifique-as com uma rubrica.

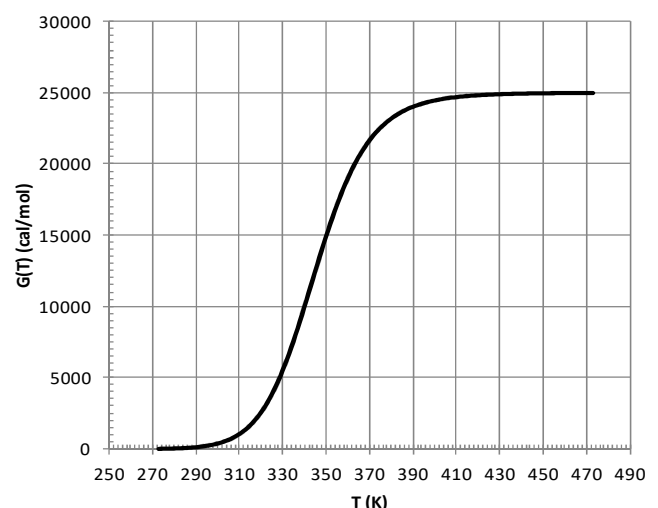
- 1) A reacção reversível $A \rightleftharpoons B$ é conduzida, na fase gasosa, num reactor tubular adiabático. O reagente A (30%) e um inerte são alimentados, à temperatura de 773 K, a um caudal volumétrico de 100 L/min. A figura representa a variação da conversão de equilíbrio com a temperatura.



- Determine, usando o gráfico, o valor do calor de reacção.
- Determine a conversão de equilíbrio e a correspondente temperatura de equilíbrio.
- Calcule o volume do reactor, necessário a uma conversão de 95% da conversão de equilíbrio.

Dados: $C_{pA} = C_{pB} = 10 \text{ cal/mol K}$; $C_{pI} = 12 \text{ cal/mol K}$;
Constante cinética da reacção directa: $k(773 \text{ K}) = 8.57 \text{ min}^{-1}$; $K_e(773 \text{ K}) = 30$; energia de activação: $E = 25 \text{ kcal/mol}$; $R = 1,987 \text{ cal mol}^{-1} \text{ K}^{-1}$. $\Delta H_R = 20 \text{ kcal/mol}$.

- 2) A reacção elementar em fase líquida, $A \rightarrow B$, é conduzida num reactor CSTR adiabático, de 1 m^3 , a funcionar em estado estacionário. A alimentação ao reactor, a um caudal volumétrico de 20 L/min é constituída por A (10 mol%) e um inerte I. A figura mostra a curva de geração de calor. Determine:



- O valor da temperatura da corrente de saída, correspondente a uma conversão de 90%.
- O valor da temperatura da alimentação, nas condições da alínea a).
- Os valores das temperaturas de ignição e extinção.
- A composição da alimentação, nas condições da alínea a), para uma temperatura da alimentação de 298 K.

Dados: $\Delta H_R = -25 \text{ kcal/mol}$; $C_{pA} = C_{pB} = 8 \text{ cal/mol K}$;
 $C_{pI} = 18 \text{ cal/mol K}$; $R = 1,987 \text{ cal mol}^{-1} \text{ K}^{-1}$.

- 3) Num reactor de 1 m^3 introduz-se um traçador por impulso, a um caudal volumétrico de 5 L/min. Na tabela mostram-se os valores de concentração do traçador em função do tempo, à saída do reactor. O reactor tem um comportamento não ideal, o qual se deve apenas à existência de volumes mortos.

| t (min) | 0 | 20 | 40 | 60 | 80 | 100 | 120 |
|-----------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|
| C (mol/L) | 0.02778 | 0.01594 | 0.00914 | 0.00525 | 0.00301 | 0.00173 | 0.00099 |

- Mostre que a distribuição de tempos de residência é dada por: $E(t) = \frac{1}{\alpha\tau} e^{-\frac{t}{\alpha\tau}}$.
- Determine a fracção de volume activo.
- Determine a quantidade de traçador introduzida.

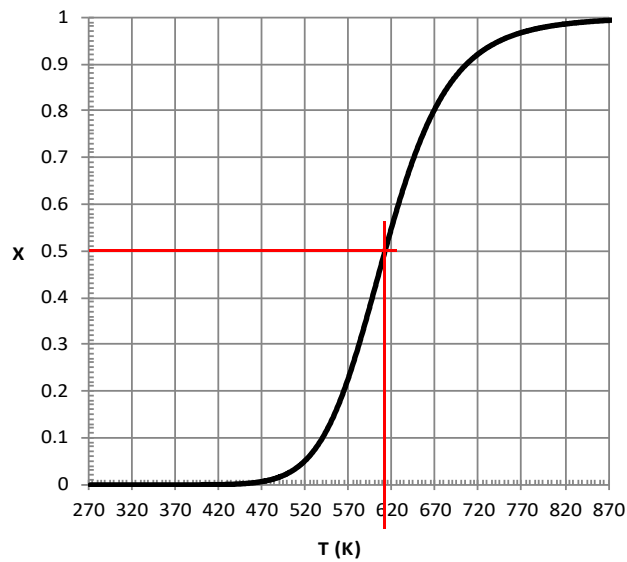
Transformadas de Laplace:

| $f(s)$ | $F(t)$ |
|-----------------|-----------------|
| $\frac{1}{s-a}$ | $e^{a \cdot t}$ |

Resolução

Prob 1a

Escolhendo um ponto do gráfico:



$$T = 613 \text{ K} \quad X_e = 0.5$$

$$K_e(T) = \frac{C_{Be}}{C_{Ae}} = \frac{\frac{F_{Be}}{v}}{\frac{F_{Ae}}{v}} = \frac{F_{A0}X_e(T)}{F_{A0}(1 - X_e(T))} = \frac{X_e(T)}{1 - X_e(T)} = \frac{0.5}{1 - 0.5} = 1$$

$$K_e(T) = K_e(T_R) e^{-\frac{\Delta H_R}{R} \left(\frac{1}{T} - \frac{1}{T_R} \right)}$$

$$\Delta H_R = \frac{R \ln \frac{K_e(T_R)}{K_e(T)}}{\left(\frac{1}{T} - \frac{1}{T_R} \right)} = \frac{1.987 \times \ln 30}{\left(\frac{1}{613} - \frac{1}{773} \right)} = 20015 \text{ cal/mol}$$

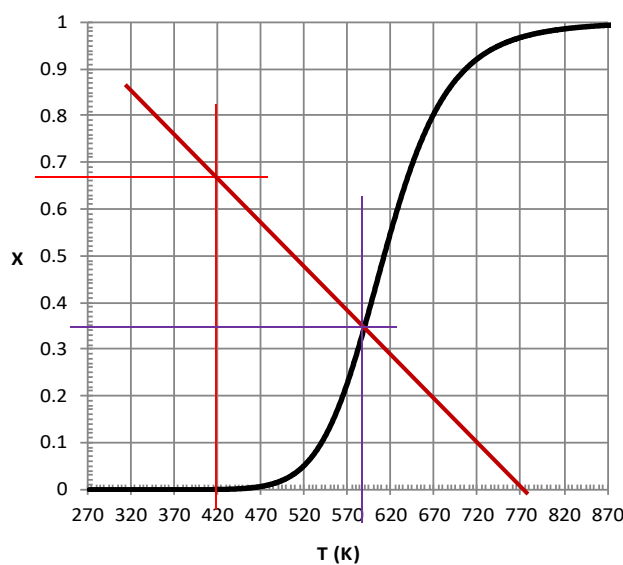
Prob 1b

Balanço de energia:

$$X = \frac{(C_{pA} + \theta_I C_{pI})(T - T_0)}{-\Delta H_R} = \frac{\left(10 + \frac{0.7}{0.3} \times 12\right)(T - 773)}{-20015}$$

A conversão e a temperatura de equilíbrio obtêm-se resolvendo em simultâneo as equações de equilíbrio e do balanço de energia. Graficamente, traçamos os gráficos das duas funções e determinamos a intersecção.

Para o balanço de energia precisamos de mais um ponto:



$$T_e = 590 \text{ K}, X_e = 0.345$$

Prob 1c

Balanço de energia:

$$X = \frac{(C_{pA} + \theta_I C_{pI})(T - T_0)}{-\Delta H_R}$$

$$T = \frac{-20015 X}{\left(10 + \frac{0.7}{0.3} \times 12\right)} + 773$$

Lei cinética:

$$-r_A = k \left(C_A - \frac{C_B}{K_e} \right) = k \left(\frac{F_A}{v} - \frac{\frac{F_B}{v}}{K_e} \right) = k \left(\frac{F_{A0}(1-X)}{v_0 \frac{T}{T_0}} - \frac{\frac{F_{A0}X}{v_0 \frac{T}{T_0}}}{K_e} \right)$$

$$-r_A = k C_{A0} \frac{T_0}{T} \left(1 - X - \frac{X}{K_e} \right)$$

Balanço molar:

$$V = F_{A0} \int_0^X \frac{dX}{-r_A}$$

Equação condensada:

$$X = 0.95 X_e = 0.95 \times 0.345 = 0.328$$

$$V = \int_0^X \frac{v_0}{k \frac{T_0}{T} \left(1 - X - \frac{X}{K_e} \right)} dX = \int_0^{0.328} \frac{100}{k \frac{773}{T} \left(1 - X - \frac{X}{K_e} \right)} dX$$

$$f(X) = \frac{100}{k \frac{773}{T} \left(1 - X - \frac{X}{K_e} \right)}$$

Lei de Arrhenius:

$$k(T) = 8.57 e^{-\frac{25000}{1.987} \left(\frac{1}{T} - \frac{1}{773} \right)}$$

Lei de van't Hoff

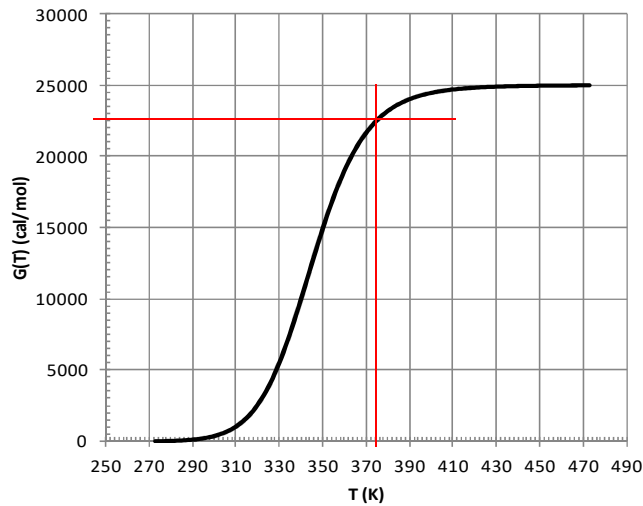
$$K_e(T) = 20 e^{\frac{-20015}{1.987} \left(\frac{1}{T} - \frac{1}{773} \right)}$$

| X | T | k | Ke | f(X) |
|-------|-------|------|-------|-------|
| 0 | 773 | 8.57 | 30 | 11.67 |
| 0.164 | 686.8 | 1.11 | 5.846 | 99.07 |
| 0.328 | 600.5 | 0.08 | 0.712 | 4586 |

$$V = \frac{0.164}{3} \times (11.67 + 4 \times 99.07 + 4586) = 272.8 L$$

Prob 2a

$$G(T) = -\Delta H_R X = 25000 \times 0.9 = 22500 \text{ cal/mol}$$



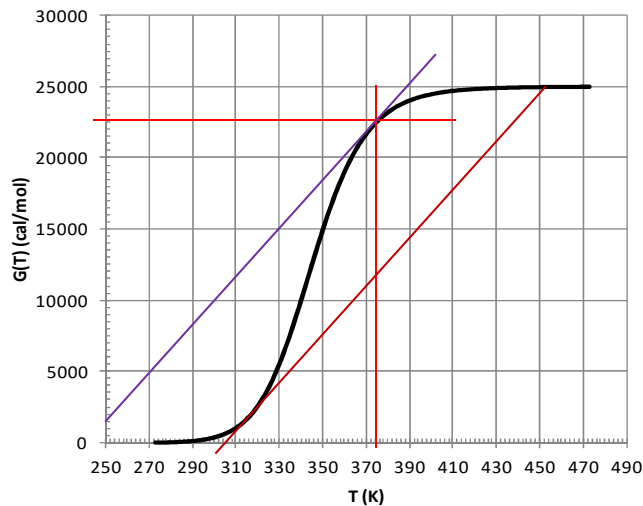
$$T = 374 \text{ K}$$

Prob 2c

$$R(T) = (C_{pA} + \theta_I C_{pI})T - (C_{pA} + \theta_I C_{pI})T_0$$

$$T_0 = \frac{(C_{pA} + \theta_I C_{pI})T - R(T)}{(C_{pA} + \theta_I C_{pI})} = \frac{(8 + 9 \times 18) \times 374 - 22500}{(8 + 9 \times 18)} = 241.6 \text{ K}$$

Prob 2d



$$R(T) = 170 T - 41072$$

$$T = 250 \text{ K} \quad R(T) = 1428$$

A recta $R(T)$ é a própria tangente ao ramo superior da curva $G(T)$, pelo que a correspondente temperatura de alimentação é a temperatura de extinção:

$$T_{ext} = 241.6 \text{ K}$$

A temperatura de ignição é a temperatura de alimentação correspondente a uma nova recta $R(T)$, com o

mesmo declive, mas tangente ao ramo inferior da curva G(T):

$$T_{ign} = 306 \text{ K}$$

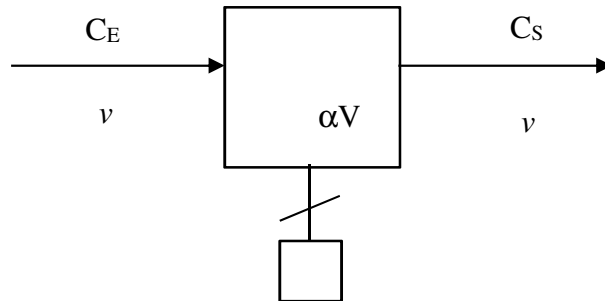
Prob 2e

$$R(T) = (C_{pA} + \theta_I C_{pI})(T - T_0)$$

$$\theta_I = \frac{R(T) - C_{pA}(T - T_0)}{C_{pI}(T - T_0)} \quad \therefore \frac{1 - y_{A0}}{y_{A0}} = \frac{R(T) - C_{pA}(T - T_0)}{C_{pI}(T - T_0)}$$

$$\therefore y_{A0} = \frac{C_{pI}(T - T_0)}{R(T) + (C_{pI} - C_{pA})(T - T_0)} = \frac{18 \times (374 - 298)}{22500 + (18 - 8)(374 - 298)} = 0.059$$

Prob 3a



$$vC_E = vC_S + \alpha V \frac{dC_S}{dt} \quad \therefore C_E = C_S + \alpha \tau \frac{dC_S}{dt}$$

$$\overline{C_E} = \overline{C_S} + \alpha \tau s \overline{C_S} \quad \therefore \overline{C_E} = (1 + \alpha \tau s) \overline{C_S}$$

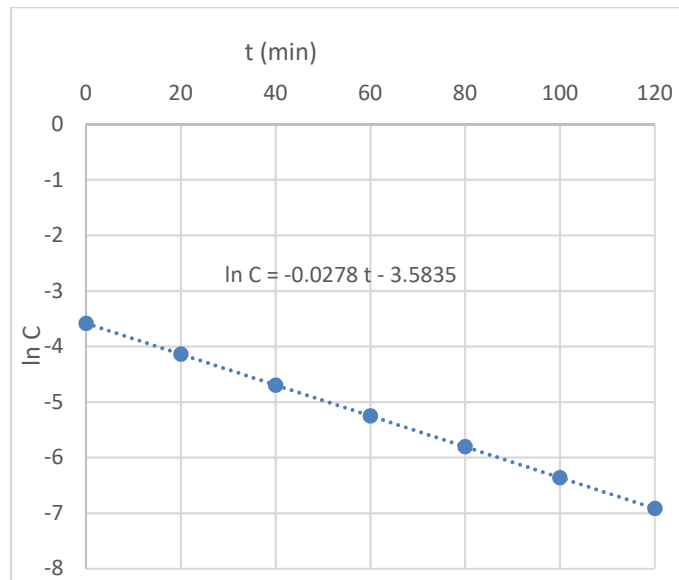
$$\therefore g(s) = \frac{\overline{C_S}}{\overline{C_E}} = \frac{1}{(1 + \alpha \tau s)} = \frac{1}{\alpha \tau} \frac{1}{\left(s + \frac{1}{\alpha \tau}\right)}$$

$$\therefore E(t) = \frac{1}{\alpha \tau} e^{-\frac{t}{\alpha \tau}}$$

Prob 3b

$$C(t) = \frac{N}{v} E(t) = \frac{N}{v} \frac{1}{\alpha \tau} e^{-\frac{t}{\alpha \tau}}$$

$$\therefore \ln C(t) = \frac{N}{v} E(t) = \ln \frac{N}{v} \frac{1}{\alpha \tau} - \frac{1}{\alpha \tau} t$$



$$\frac{1}{\alpha\tau} = 0.0278 \quad \therefore \alpha = \frac{1}{0.0278\tau} = \frac{1}{0.0278 \frac{V}{v}} = \frac{v}{0.0278 V} = \frac{5}{0.0278 \times 1000} = 0.18$$

Prob 3c

$$\ln \frac{N}{v\alpha\tau} = -3.5835 \quad \therefore \frac{N}{v\alpha\tau} = e^{-3.5835} = 0.02778$$

$$\therefore N = 0.02778 v \alpha \tau = 0.02778 \times 5 \times 0.18 \times 200 = 5 \text{ mol}$$