

FBT 5776 – Tópicos Especiais em Tecnologia

Bioquímico-Farmacêutica II

Tema: Desenvolvimento de Microrreatores

Harrison S. Santana

`harrison@unicamp.br`

<https://www.blogs.unicamp.br/microfluidicaeengenhariaquimica/>

Modelagem de microrreatores

□ Na modelagem de microrreatores consideraremos que eles operem das seguintes formas:

- ✓ Escoamento empistonado
- ✓ Escoamento laminar (modelo de segregação)

Reator de escoamento empistonado

□ Forma diferencial do balanço molar em estado estacionário

para um PFR:

$$\frac{dF_j}{dV} = r_j$$

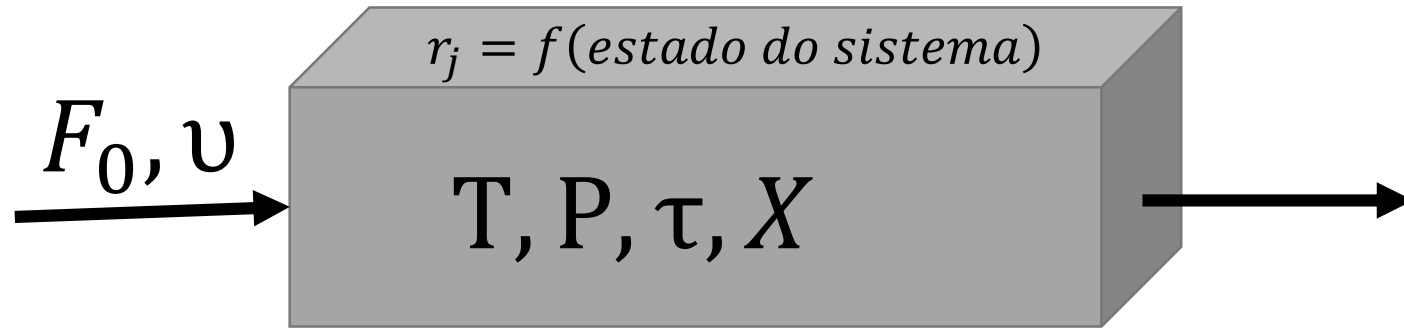
Reator de escoamento empistonado

- ❑ Equação de projeto para um reator com escoamento empistonado (PFR):

$$F_{A0} \frac{dX}{dV} = -r_A$$

Reator de escoamento empistonado

- ❑ O tamanho do reator dependerá da vazão, da cinética de reação, das condições do reator e da conversão desejada.



Modelagem de microrreatores

IDEAL

vs.

REAL



Modelagem de microrreatores

□ Na modelagem de microrreatores consideraremos que eles operem das seguintes formas:

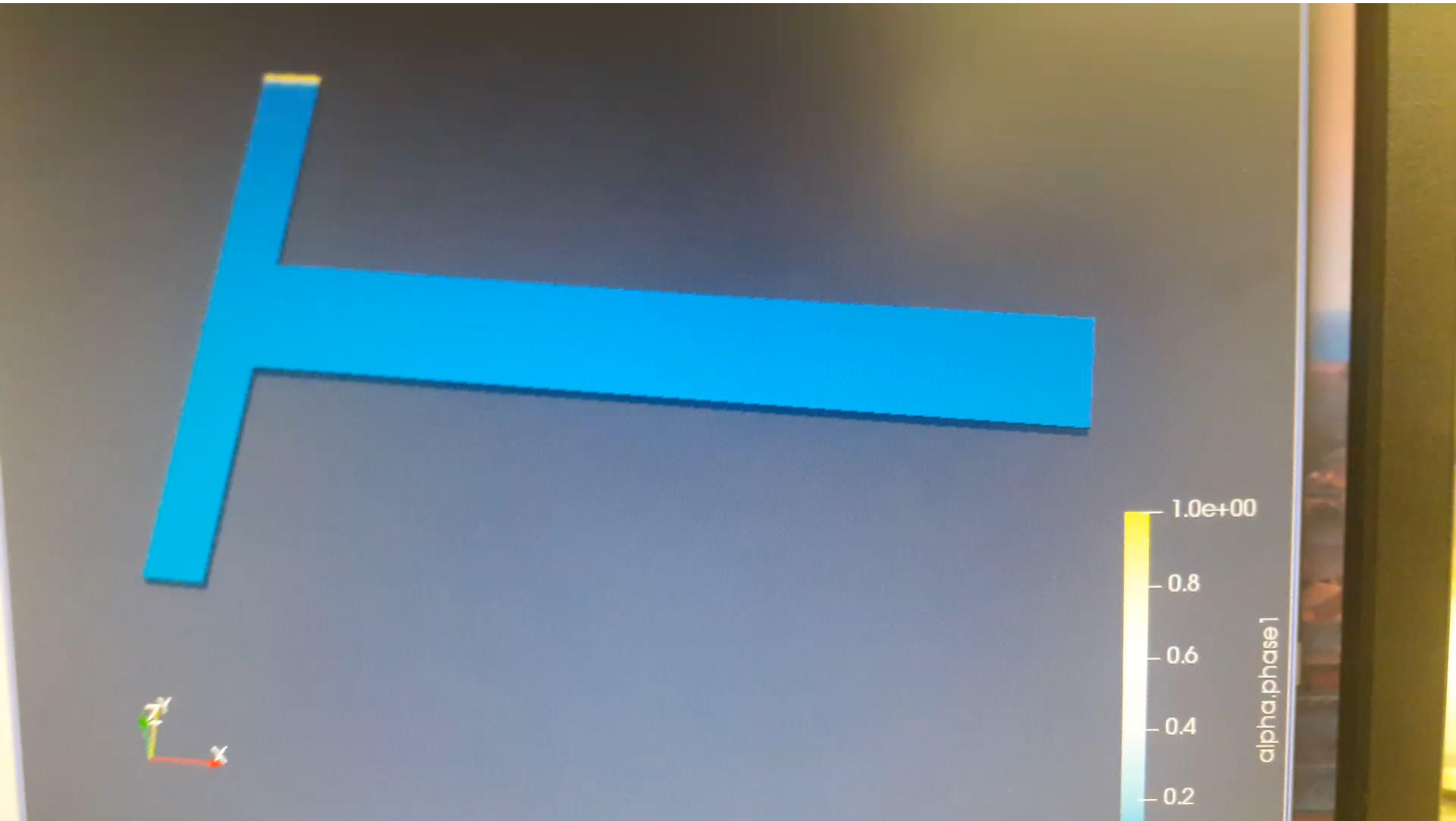
- ✓ Escoamento empistonado
- ✓ Escoamento laminar (modelo de segregação)

IDEAL

REAL

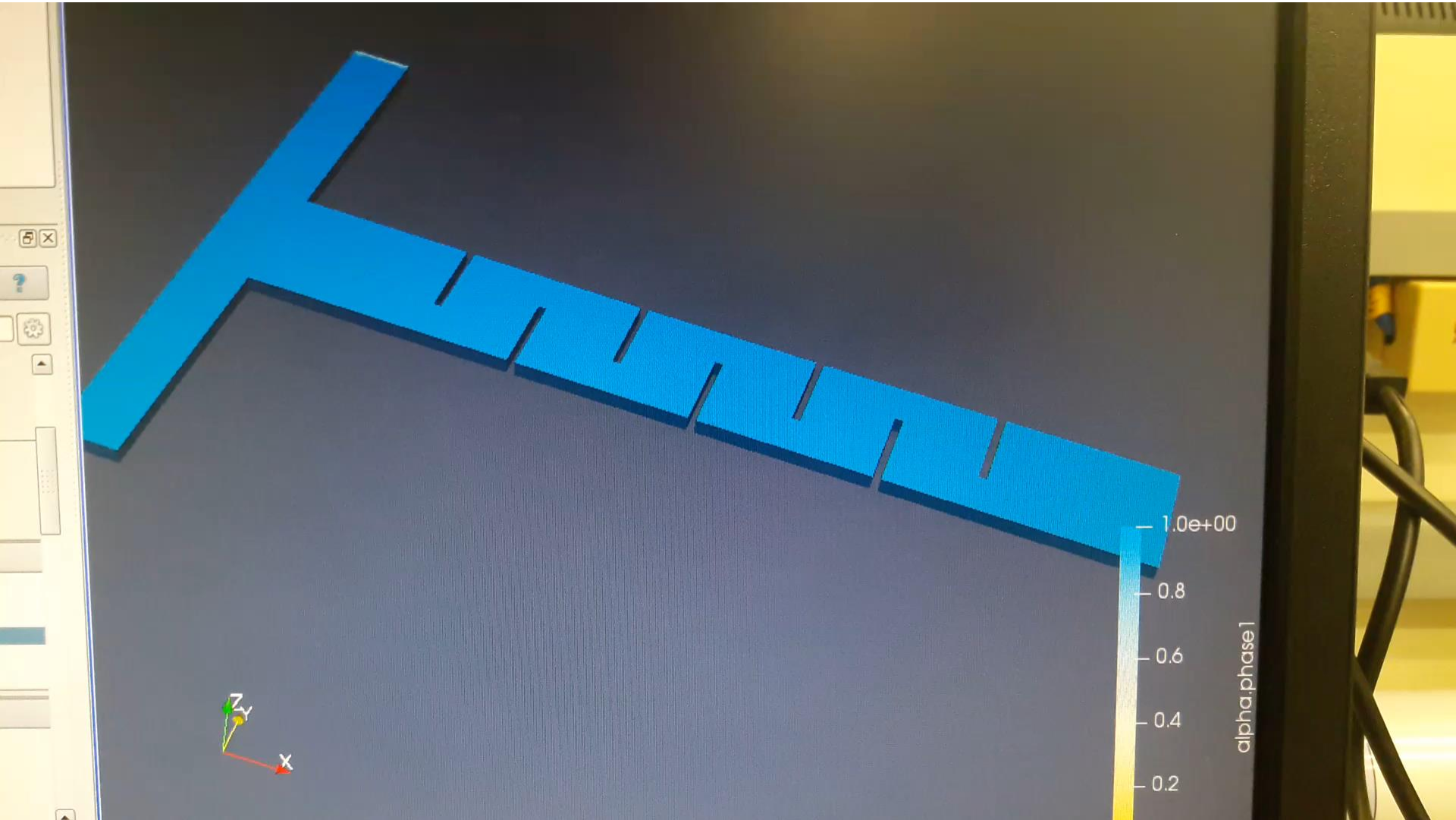
Modelagem de microrreatores

❑ Considere a seguinte simulação numérica do escoamento de óleo vegetal e etanol.



Modelagem de microrreatores

❑ Considere a seguinte simulação numérica do escoamento de óleo vegetal e etanol.



Reatores reais

- Nos **reatores ideais** de escoamento empistonado, os átomos que deixam o reator permanecem em seu interior o mesmo tempo.
- Nos **reatores não-ideais**, os átomos na alimentação permanecem tempos diferentes no interior do reator.
 - Existe uma distribuição de tempo de residência do material

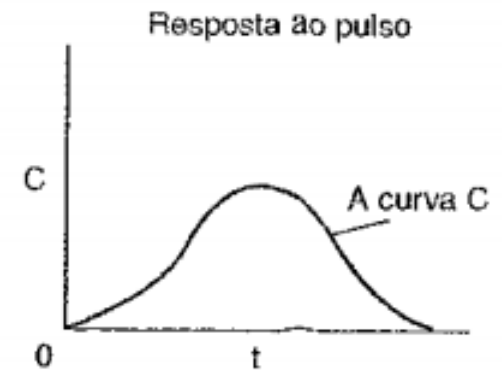
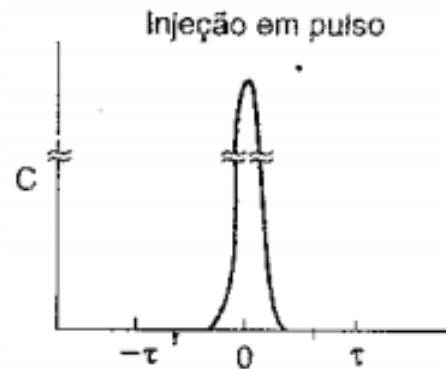
Distribuição de tempos de residência

- ❑ A distribuição de tempos de residência (DTR) de um reator é uma característica da mistura que ocorre no reator químico.
- ❑ A DTR é determinada experimentalmente injetando uma substância inerte (traçador), em algum tempo $t = 0$, medindo a concentração do traçador, C , na corrente efluente, em função do tempo.

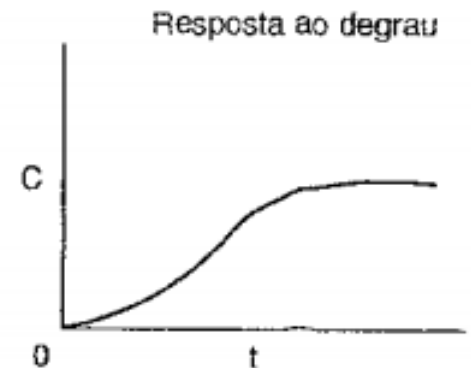
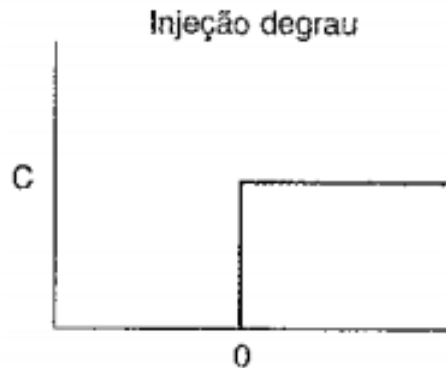
Distribuição de tempos de residência

- ❑ Os dois métodos mais usados de injeção perturbação em pulso e em degrau.

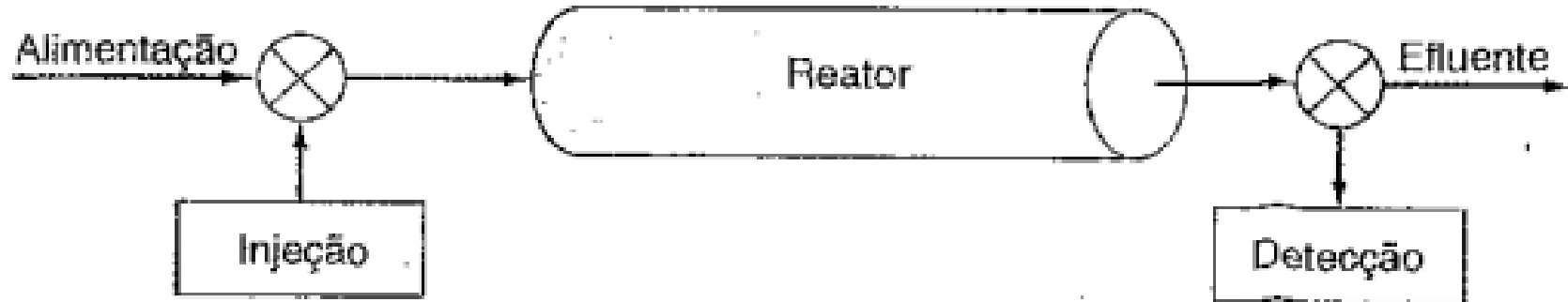
Perturbação em pulso



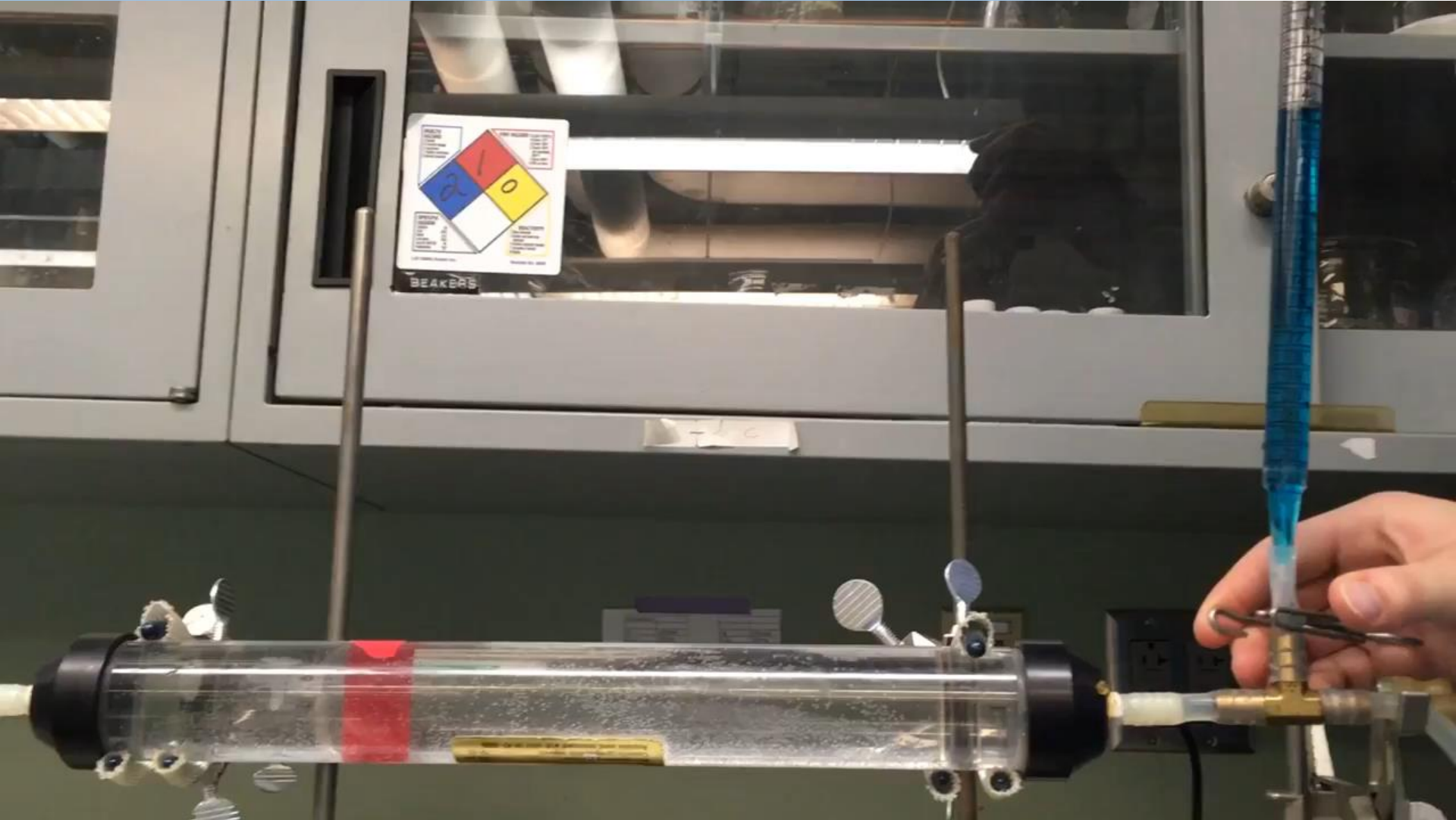
Perturbação em degrau



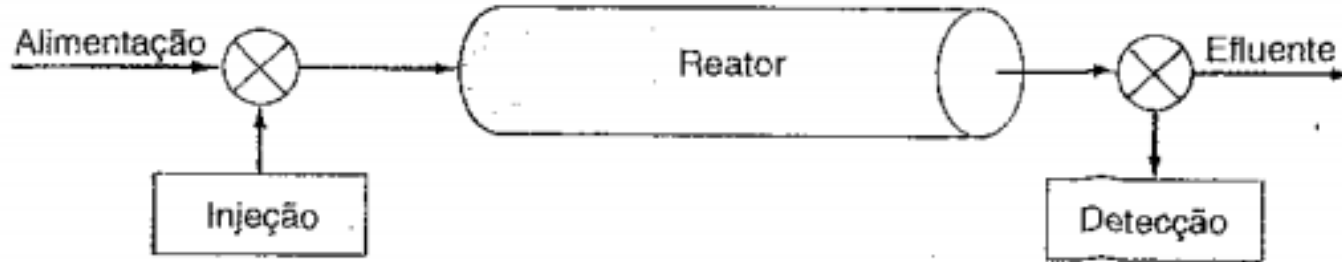
Perturbação em pulso



Perturbação em pulso



Perturbação em pulso



- A quantidade de material do traçador, ΔN , que deixa o reator entre t e $t + \Delta t$ é:

$$\Delta N = C(t)v\Delta t$$

- Dividindo pela quantidade total de material que foi injetada no reator, N_0 , temos:

$$\frac{\Delta N}{N_0} = \frac{vC(t)}{N_0} \Delta t$$

Perturbação em pulso

- Para uma injeção em pulso, define-se:

$$E(t) = \frac{vC(t)}{N_0}$$

- De modo que:

$$\frac{\Delta N}{N_0} = E(t)\Delta t$$



*Função de distribuição
de tempo de residência*

Perturbação em pulso

- A grandeza $E(t)$ descreve de uma maneira quantitativa, quanto tempo diferentes elementos de fluido permaneceram no reator.
- A grandeza $E(t)dt$ é a fração de fluido saindo do reator que permaneceu no interior do reator entre os tempos t e $t + dt$

$$E(t) = \frac{vC(t)}{N_0}$$

Perturbação em pulso

- Podemos definir também $E(t)$ como:

$$E(t) = \frac{C(t)}{\int_0^{\infty} C(t) dt}$$

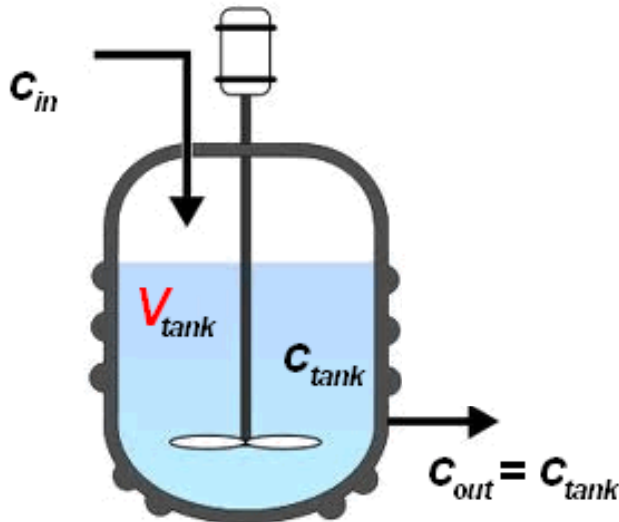
- Forma integral da função tempo de residência:

$$\left[\begin{array}{c} \text{Fração de material saindo do reator que} \\ \text{permaneceu no reator entre} \\ \text{os tempos } t_1 \text{ e } t_2 \end{array} \right] = \int_{t_1}^{t_2} E(t) dt$$

Perturbação em degrau

- A concentração de saída de um vaso está relacionada à concentração de entrada:

$$C_{saída}(t) = \int_0^t C_{entrada}(t - t')E(t')dt$$

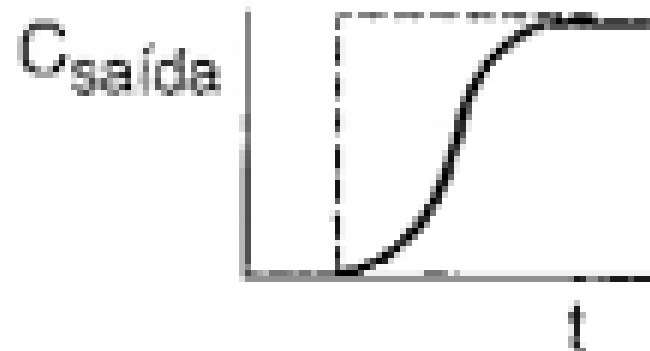
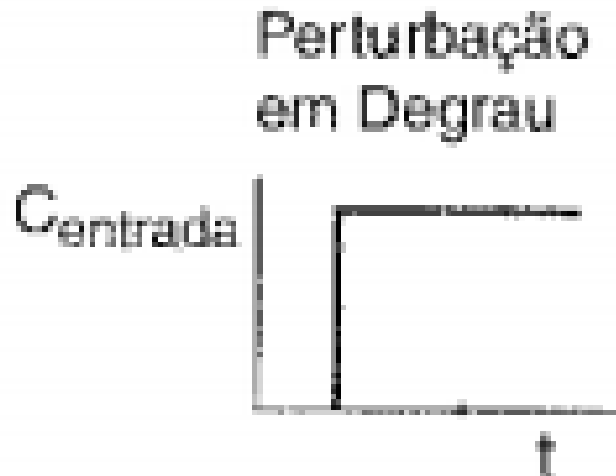


A concentração de entrada pode tomar a forma de uma perturbação em pulso ou perturbação em degrau.

Perturbação em degrau

- Considerando uma taxa constante de adição de traçador para uma alimentação que é iniciada no tempo $t = 0$, temos simbolicamente:

$$C_0(t) = \begin{cases} 0 & t < 0 \\ (C_0) \text{ constante} & t \geq 0 \end{cases}$$



Perturbação em degrau

- Como a concentração na entrada é constante com o tempo, C_0 :

$$C_{saída}(t) = \int_0^t C_{entrada}(t - t')E(t')dt$$



$$C_{saída} = C_0 \int_0^t E(t')dt$$

Perturbação em degrau

- Dividindo por C_0 :

$$\left[\frac{C_{saída}}{C_0} \right]_{degrau} = \int_0^t E(t') dt$$

Perturbação em degrau

- Dividindo por C_0 :

$$\left[\frac{C_{saída}}{C_0} \right]_{degrau} = \int_0^t E(t') dt$$



*Distribuição
cumulativa, $F(t)$*

$$F(t) = \left[\frac{C_{saída}}{C_0} \right]_{degrau}$$

Perturbação em degrau

- A função DTR cumulativa, $F(t)$

$$\int_0^t E(t)dt = \left[\begin{array}{c} \textit{Fração do efluente que} \\ \textit{permaneceu no reator por} \\ \textit{um tempo menor} \\ \textit{do que } t \end{array} \right] = F(t)$$

$$\int_0^t E(t)dt = \left[\begin{array}{c} \textit{Fração do efluente que} \\ \textit{permaneceu no reator por} \\ \textit{um tempo maior} \\ \textit{do que } t \end{array} \right] = 1 - F(t)$$

Características da DTR

- $E(t)$ também é chamada de *função distribuição da idade de saída*.
 - ❖ Relações integrais
 - ❖ Tempo de residência médio
 - ❖ Função DTR normalizada, $E(\theta)$

Características da DTR

❑ Tempo de residência médio

➤ Na ausência de dispersão e para uma vazão volumétrica constante

($v = v_0$), o tempo espacial, τ , é igual ao tempo de residência médio, t_m .

$$t_m = \tau \quad \therefore \quad \tau = V/v$$

Características da DTR

- O tempo de residência médio, t_m , é dado, utilizando o conceito de momento da função DTR, $E(t)$:

$$t_m = \frac{\int_0^{\infty} tE(t) dt}{\int_0^{\infty} E(t) dt} = \int_0^{\infty} tE(t) dt$$

Características da DTR

- $t_m = \tau$, é verdadeiro somente para um sistema fechado (i.e., nenhuma dispersão através das fronteiras).
- O volume exato do reator é determinado a partir da equação:

$$V = vt_m$$

Características da DTR

□ Função DTR Normalizada $E(\theta)$

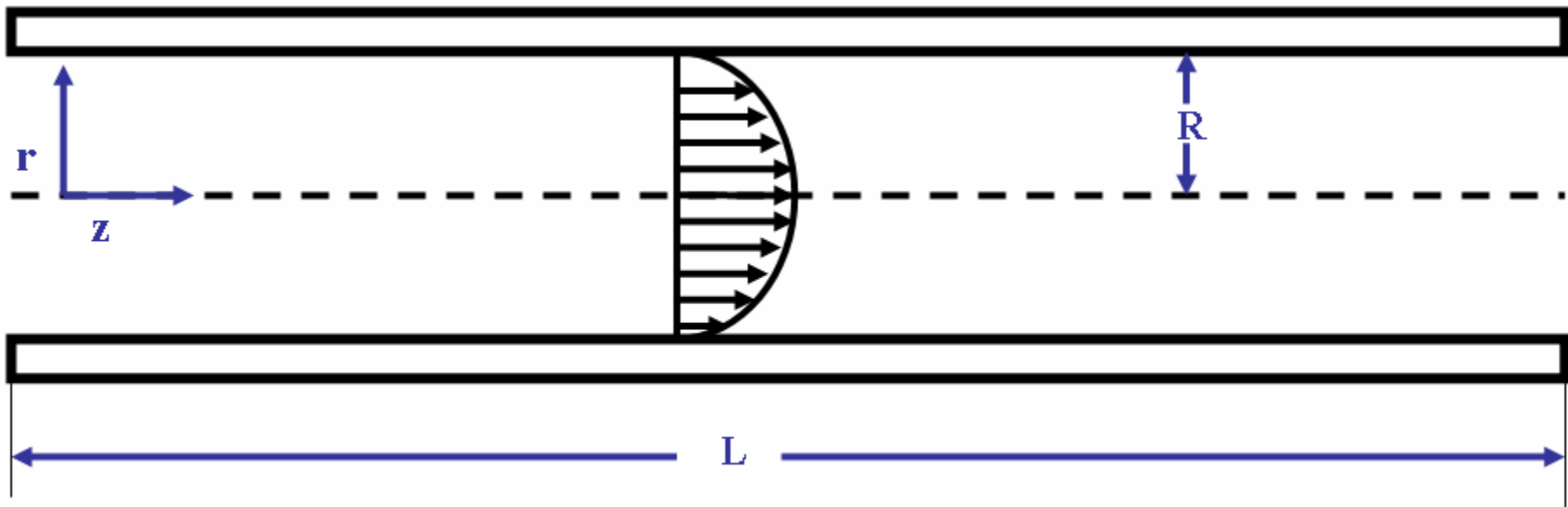
$$\theta \equiv \frac{t}{\tau}$$

■ Uma função adimensional $E(\theta)$ *pode ser definida como:*

$$E(\theta) \equiv \tau E(t)$$

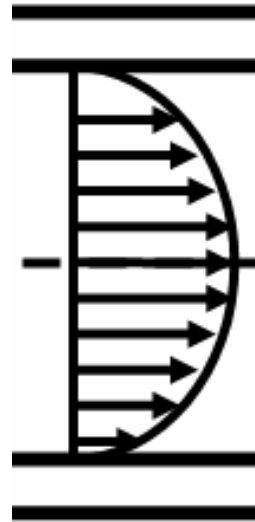
Reator de Escoamento Laminar

- Para escoamento laminar em um reator tubular, o perfil de velocidade é parabólico.



Reator de Escoamento Laminar

- O fluido no centro do tubo permanece o menor tempo no reator.
- Consequentemente, moléculas próximas ao centro permanecem um tempo mais curto no reator do que aquelas próximas à parede.



Reator de Escoamento Laminar

- A função completa DTR para um reator com escoamento laminar é:

$$E(t) = \begin{cases} 0, & t < \frac{\tau}{2} \\ \frac{\tau^2}{2t^3}, & t \geq \frac{\tau}{2} \end{cases}$$

Reator de Escoamento Laminar

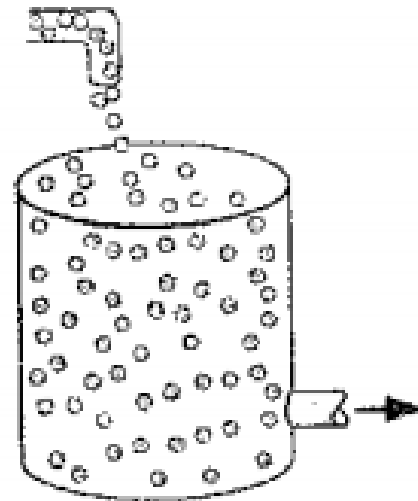
- A forma adimensional da função DTR é:

$$E(\theta) = \begin{cases} 0, & \theta < 0,5 \\ \frac{1}{2\theta^3}, & \theta \geq 0,5 \end{cases}$$

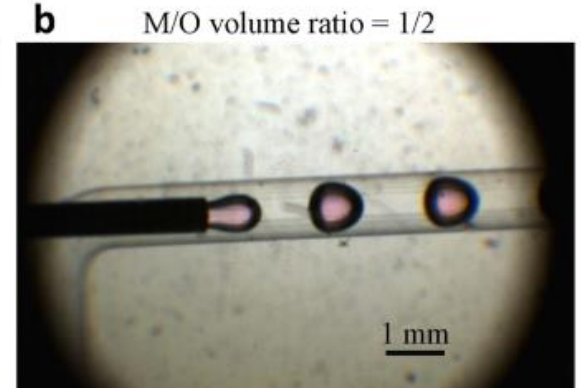
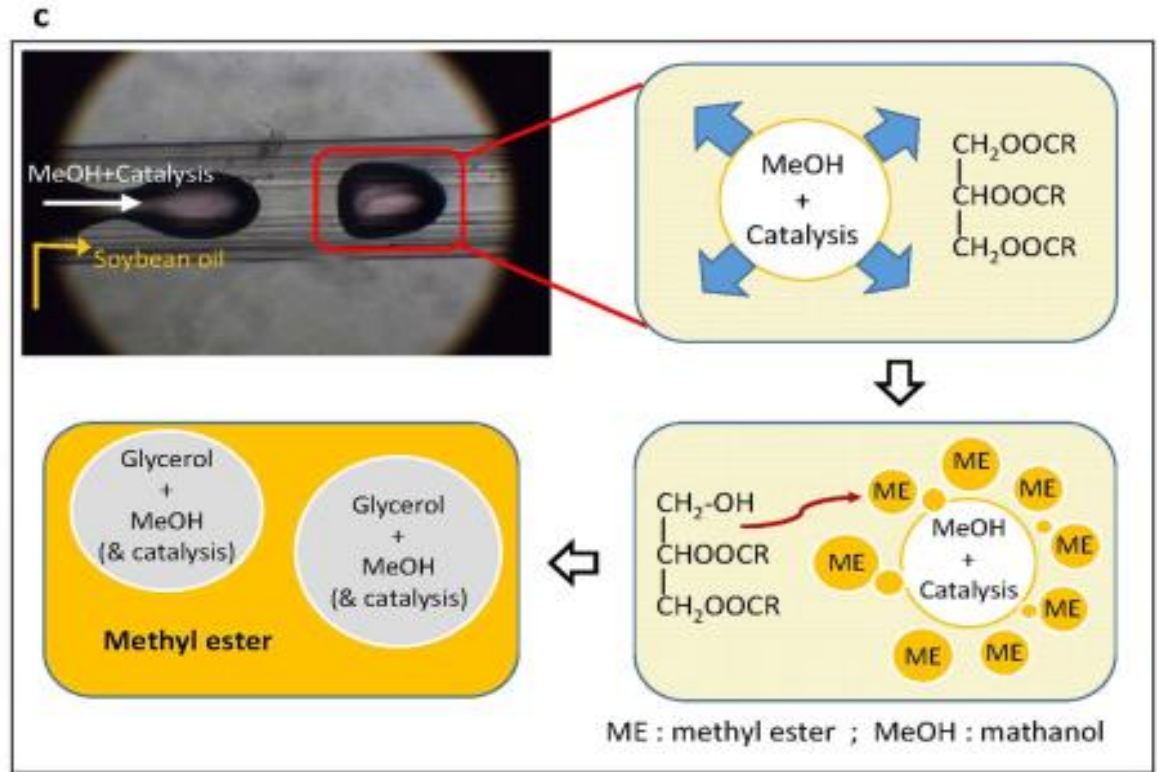
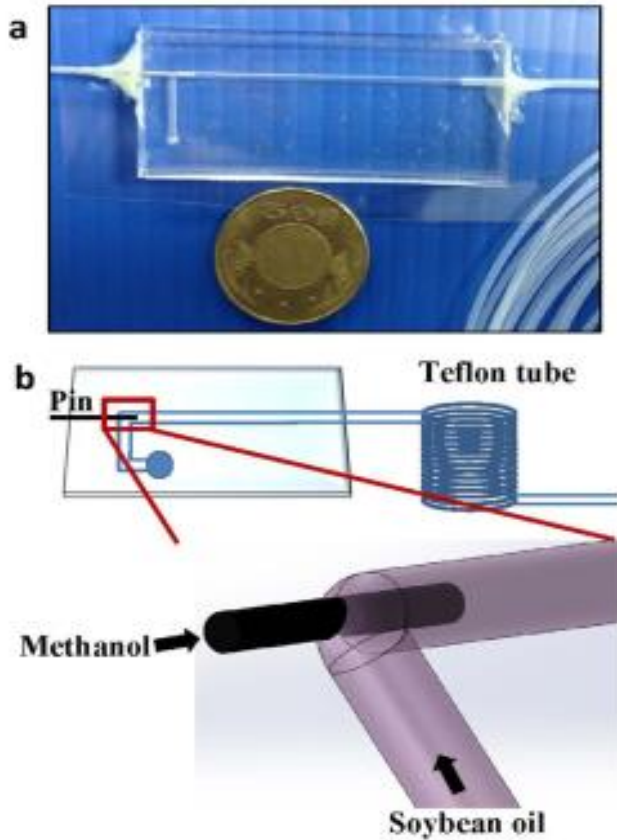
Modelo de Segregação

- Todas as moléculas do grupo de mesma idade permanecem juntas à medida que elas viajam através do reator e não são misturadas com qualquer outra idade até que elas saiam do reator (i.e., *segregação completa*).

No modelo de segregação, os glóbulos se comportam como reatores em batelada, operados em tempos diferentes.



Modelo de Segregação



Yeh et al. *Scientific Reports*.
DOI: 10.1038/srep29288

Modelo de Segregação

- Para determinar a conversão média na corrente de efluente, temos de encontrar a média entre as conversões de todos os vários glóbulos na corrente de saída.

$$\left[\begin{array}{l} \textit{Conversão média} \\ \textit{daqueles glóbulos} \\ \textit{que permanecem} \\ \textit{entre } t \textit{ e } t + dt \\ \textit{no reator} \end{array} \right] = \left[\begin{array}{l} \textit{Conversão atingida} \\ \textit{em um glóbulo depois} \\ \textit{de permanecer um} \\ \textit{tempo } t \textit{ no reator} \end{array} \right] \cdot \left[\begin{array}{l} \textit{Fração de} \\ \textit{glóbulos que} \\ \textit{permanecem} \\ \textit{entre } t \textit{ e} \\ \textit{ } t + dt \textit{ no reator} \end{array} \right]$$

Modelo de Segregação

- Então,

$$d\bar{X} = X(t) \cdot E(t)dt \rightarrow \frac{d\bar{X}}{dt} = X(t)E(t)$$

- Somando todos os glóbulos, a conversão média é:

$$\bar{X} = \int_0^{\infty} X(t)E(t)dt$$

Modelo de Segregação

□ Conversão média para **reação de primeira ordem!**

$$\bar{X} = 1 - \int_0^{\infty} e^{-kt} E(t) dt$$



$$\tau k = Da$$

$$\bar{X} = \frac{(4 + Da)e^{Da} + Da - 4}{(4 + Da)e^{Da} + Da}$$

Modelo de Segregação

❑ Conversão média para **reação de ordens maiores!**

$$\frac{d\bar{X}}{dt} = X(t)E(t)$$

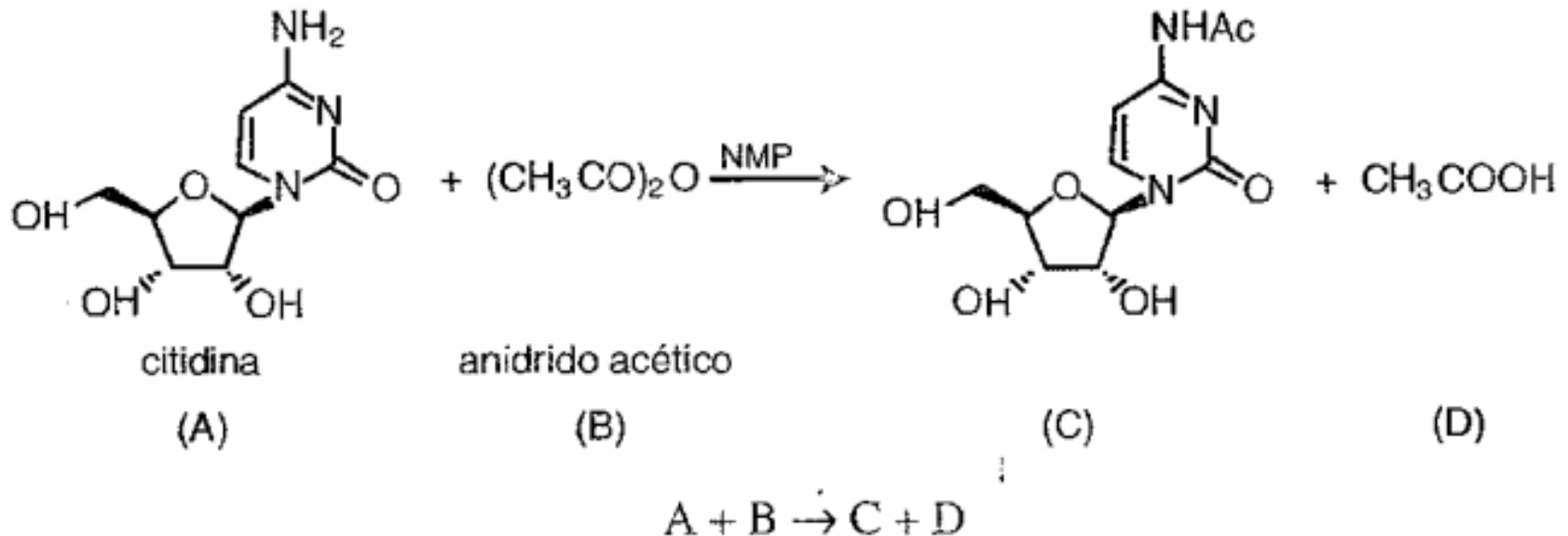


$$E(t) = \begin{cases} 0, & t < \frac{\tau}{2} \\ \frac{\tau^2}{2t^3}, & t \geq \frac{\tau}{2} \end{cases}$$

Modelo de Segregação

Exemplo 2. Conversão média para uma reação de segunda ordem em um reator com escoamento laminar

A reação em fase líquida entre citidina e anidrido acético ocorre isotermicamente em uma solução inerte de N-metil-2-pirrolidona (NMP).



Modelo de Segregação

▪ Exemplo 2. Conversão média para uma reação de segunda ordem em um reator com escoamento laminar

A reação segue uma lei elementar de velocidade, com alimentação equimolar em A e B, com $C_{A0} = 0,75 \text{ mol/dm}^3$, uma vazão volumétrica de $0,1 \text{ dm}^3/\text{s}$ e um volume de reator de 100 dm^3 . Calcule a conversão em um reator com escoamento laminar.

Considere $k = 4,93 \times 10^{-3} \text{ dm}^3/\text{mol} \cdot \text{s}$ a 50°C .

Modelo de Segregação

- **Exemplo 2. Conversão média para uma reação de segunda ordem em um reator com escoamento laminar**

Solução:

A forma diferencial para a conversão média é obtida a partir da Equação:

$$\frac{d\bar{X}}{dt} = X(t)E(t)$$

Modelo de Segregação

- **Exemplo 2. Conversão média para uma reação de segunda ordem em um reator com escoamento laminar**

Solução:

Utilizando a expressão para conversão em reator batelada:

$$\frac{dX}{dt} = \frac{-r_A}{C_{A0}} \rightarrow \frac{dX}{dt} = kC_{A0}(1 - X)^2$$

$$X(t) = \frac{kC_{A0}t}{1 + kC_{A0}t}$$

Modelo de Segregação

- **Exemplo 2. Conversão média para uma reação de segunda ordem em um reator com escoamento laminar**

Solução:

A reação ocorrerá isotermicamente a 50 °C. O tempo espacial é

$$\tau = \frac{V}{v_0} = \frac{100 \text{ dm}^3}{0,1 \text{ dm}^3/\text{s}} = 1000 \text{ s}$$

Modelo de Segregação

- **Exemplo 2. Conversão média para uma reação de segunda ordem em um reator com escoamento laminar**

Solução:

Para reação em escoamento laminar, lembremos que:

$$E(t) = \begin{cases} 0, & t < \frac{\tau}{2} \\ \frac{\tau^2}{2t^3}, & t \geq \frac{\tau}{2} \end{cases}$$

Modelo de Segregação

- **Exemplo 2. Conversão média para uma reação de segunda ordem em um reator com escoamento laminar**

Solução:

Seja $t_1 = \tau/2$, de modo que a declaração em um *solver* se torna:

$$\text{If } t < t_1$$

$$E = E_1$$

Else

$$E = E_2$$

Modelo de Segregação

- **Exemplo 2. Conversão média para uma reação de segunda ordem em um reator com escoamento laminar**

Solução:

Vemos que a conversão média (\bar{X}) para o LFR é de 74,1%

