### Лекция №10. Массообменные процессы

Технологические процессы, скорость протекания которых определяется скоростью переноса вещества (массы) из одной фазы в другую, называются массообменными процессами.

К таким процессам относятся:

- 1) абсорбция,
- 2) адсорбция,
- 3) ректификация,
- 4) экстракция,
- 5) сушка,
- 6) кристаллизация.

Скорость протекания этих процессов определяется скоростью диффузии.

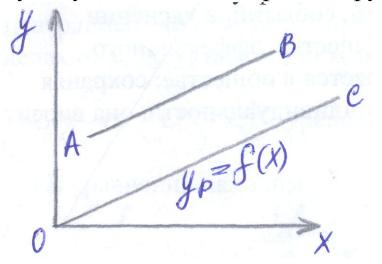
Процесс, при которых переход вещества из одной фазы в другую происходит путём диффузии, называются процессами массопередачи. В процессах массопередачи участвуют две фазы, в которых распределяется третье вещество. Фазы являются носителями распределяемого вещества и непосредственно в процессе массопередачи не участвуют.

### Фазовое равновесие

Переход вещества из одной фазы в другую происходит при отсутствии равновесия между фазами. Предельным состоянием процесса массообмена является достижение равновесия системы, т.е. равенство скоростей перехода вещества из одной фазы в другую и обратно при данной температуре и давлении.

В состоянии равновесия любой концентрации распределяемого вещества в одной фазе соответствует равновесная ей концентрация этого вещества в другой фазе:  $y_p = f(x)$  или  $x_p = f(y)$ , где x — содержание распределяемого вещества в одной фазе,  $y_p$  — равновесная ей концентрация этого вещества в другой фазе и наоборот .

Условия равновесия позволяют определить направление процесса. Если рабочая концентрация распределяемого вещества в данной фазе выше равновесной, то она будет уходить из этой фазы в другую.



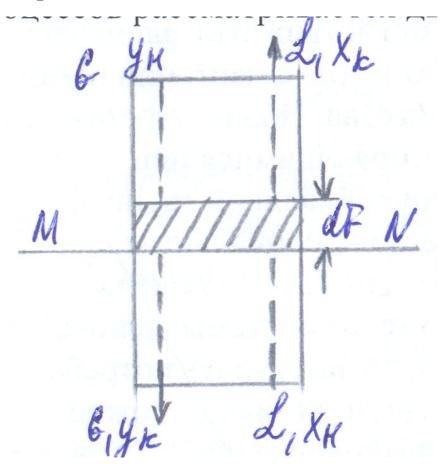
Равновесие между фазами можно представить графически на у-х диаграмме

АВ – рабочая линия

ОС – линия равновесия

#### Материальный баланс массообменных процессов

Диффузионные (массообменные) процессы, как правило, осуществляются в противоточных аппаратах, где участвующие в массообмене фазы протекают навстречу друг другу. Поэтому для вывода уравнения материального баланса массообменных процессов рассматривается движение потоков в противоточном аппарате.



Обозначим весовые скорости фаз жидкой L и газовой G вдоль поверхности их раздела в килограммах в час. Содержание в них распределяемого компонента обозначим в килограммах на килограмм фазы: в фазе L — через х и в фазе G — через у.

Допустим, что рабочая концентрация распределяемого компонента выше его равновесной концентрации  $y > y_p$ , и поэтому компонент будет переходить из фазы G в фазу L.

# Материальный баланс массообменных процессов

Фазы являются носителями распределяемого вещества и в процессе массообмена не участвуют. Для бесконечно малого элемента поверхности dF фазового контакта материальный баланс в отношении распределяемого между фазами компонента выразится дифференциальным уравнением

$$dM = -G \cdot dy = L \cdot dx$$

Интегрируя уравнение в заданных пределах концентраций распределяемого

$$M = -G \int_{y_H}^{y_K} dy = L \int_{x_H}^{x_K} dx$$

вещества от  $y_{_H}$  до  $y_{_K}$  и от  $x_{_H}$  до  $x_{_{_H}}$  до массообмена для всей поверхности фазового контакта в рассматриваемом аппарате.

Из уравнения находятся соотношения между весовыми потоками фаз

$$L = G \frac{y_{H} - y_{K}}{X_{H} - X_{K}}$$

$$H G = L \frac{X_{H} - X_{K}}{y_{H} - y_{K}}$$

и удельный расход растворителя

$$l = \frac{L}{6} = \frac{y_n - y_k}{x_n - x_k}$$

# Материальный баланс массообменных процессов

Для любого произвольно взятого сечения аппарата выше линии MN с концентрацией фаз у и х, проинтегрировав уравнение материального баланса в пределах от  $y_{_{\rm H}}$  до  $y_{_{\rm K}}$  и от  $x_{_{\rm H}}$  до  $x_{_{\rm K}}$  получим

 $G(y_H - y_K) = L(x_H - x_K) - y_K$ равнение материального баланса для части аппарата (выше MN).

Из уравнения находим

$$y_{\mu} = \frac{\mathcal{L}}{6} x_{\kappa} + y_{\kappa} - \frac{\mathcal{L}}{6} x_{\kappa}$$

Это уравнение называется уравнением рабочей линии процесса массообмена. Оно выражает зависимость между неравновесными составами фаз у,х в любом сечении аппарата.

Величины G, L,  $y_{_K}$ ,  $x_{_K}$  известны и являются постоянными, поэтому можно обозначить

 $y_{\kappa} - L/G \cdot x_{\kappa}$  через B, отношение L/G через A.

Тогда уравнение рабочей линии можно написать в виде:  $y = Ax_k + B$  Это уравнение прямой линии, из которого следует, что концентрации распределяемого вещества в фазах G и L связаны линейной зависимостью.

### Основное уравнение массопередачи

Основной закон массопередачи можно сформулировать, исходя из общих кинетических закономерностей химико-технологических процессов. Скорость процесса равна движущей силе, делённой на сопротивление:

$$\frac{dM}{dFdT} = \frac{\Lambda}{R} \tag{1}$$

где dM — количество вещества, переходящее из одной фазы в другую, кг/сек dF — поверхность фазового контакта,  $m^2$ .

dτ - время, сек.

 $\Delta$  - движущая сила процесса массопередачи.

R – сопротивление.

Если 
$$1/R = K$$
, тогда  $dM/dFd\tau = K\Delta$  (2)

При условии, когда dM отнесено к единице времени, уравнение (2) можно переписать так:

$$dM = K\Delta dF \tag{3}$$

Уравнение (3) называется основным уравнением массопередачи.

# Основное уравнение массопередачи

Для всей поверхности фазового контакта F уравнение (3) записывается  $M = KF\Delta$ , [кг/сек]

где К – коэффициент скорости или коэффициент массопередачи.

Коэффициент массопередачи выражает собой количество вещества, переходящего из одной фазы в другую за единицу времени через единицу поверхности соприкосновения фаз при движущей силе, равной единице.

Размерность коэффициента массопередачи определяется из уравнения

#### Средняя движущая сила процесса массопередачи

Движущая сила  $\Delta$  может быть выражена в любых единицах, применяемых для выражения состава фаз. Движущая сила процесса  $\Delta$  может быть выражена через концентрации в одной из фаз:

$$M = K_y(y-y_p)F$$
,  $M = K_x(x_p-x)F$ 

Если рабочая и равновесная концентрации распределяемого вещества выражены через относительные весовые составы (кг/кг), то размерность коэффициента массопередачи будет:

$$[K] = \left[ \frac{ks/eek}{u2 \cdot ks/ks} \right] = \left[ \frac{ks}{u2 \cdot eek} \right]$$

# Средняя движущая сила процесса массопередачи

При выражении движущей силы через разность парциальных давлений  $\Delta P = P$  –

 $P_p$ ,  $H/M^2$ .

жении движущей силы через разность парциальных давлений 
$$\Delta P = P - \frac{kr/eek}{\omega^2, k/\omega^2} = \frac{kr/eek}{\omega^2, kr/(\omega/eek^2)} = \frac{kr. eek}{\omega kr. kr. u} = \frac{eek}{\omega kr. kr. u}$$
 $= \frac{kr. \omega^2}{\omega^2 \cdot eek} + \frac{kr. eek}{eek} = \frac{eek}{\omega kr. kr. u}$ 
 $= \frac{kr. eek}{\omega kr. kr. u} = \frac{kr. eek}{\omega kr. kr. u}$ 

При  $\Delta = \kappa \Gamma / M^3$ 

$$[K] = \left[\frac{kr}{u^2, kr}\right]^2 \left[\frac{u}{elk}\right]$$

Движущая сила меняется с изменением рабочих концентраций, поэтому для процесса массообмена, протекающего в пределах всего концентраций от начальных до конечных, должна быть определена по величине средней движущей силы.

где  $\Delta y_{_H} = y_{_H}$  -  $\Delta y_{_{p.K.}}$  — движущая сила в начале поверхности фазового контакта.  $\Delta y_{_K} = y_{_K}$  -  $\Delta y_{_{p.K.}}$  — движущая сила в конце поверхности фазового контакта.