



吸收 习题讲解

华东理工大学 化工学院

黄婕 教授



思考

单塔吸收通常采用图1流程，设计时有人建议采用图2流程，请在 y - x 图上示意表示两种情况下的操作线，并注明其端点组成。

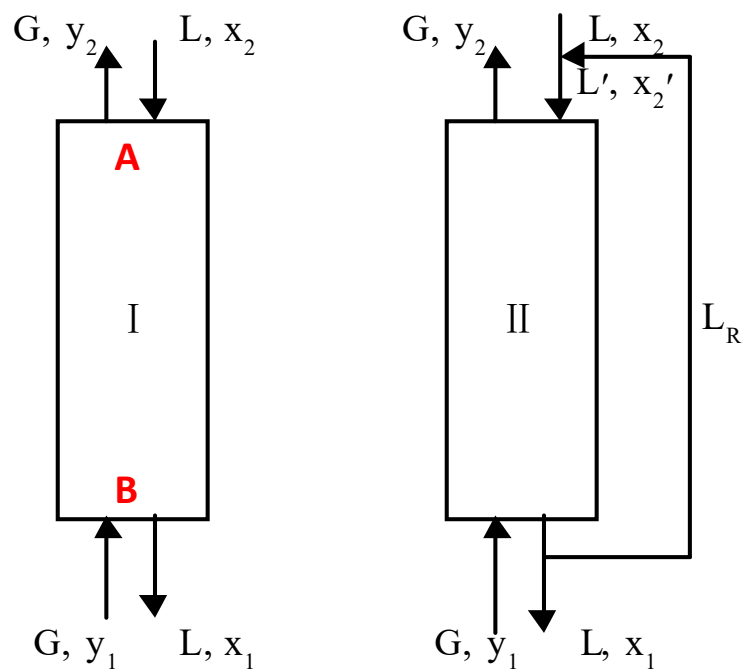
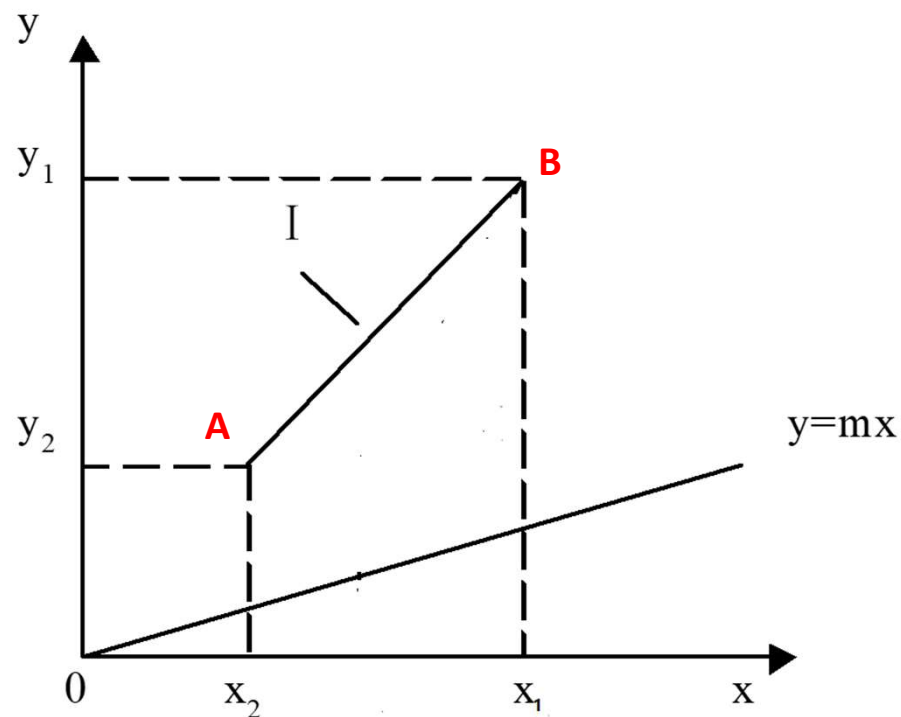


图 1

图 2



思考

单塔吸收通常采用图1流程，设计时有人建议采用图2流程，请在y-x图上示意表示两种情况下的操作线，并注明其端点组成。

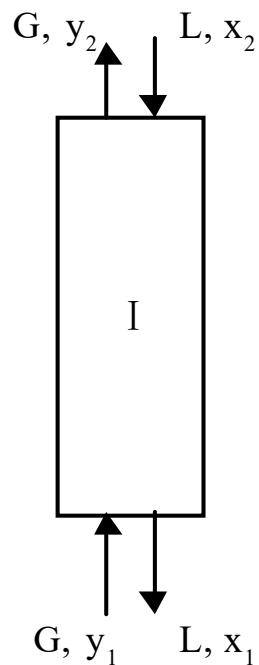


图 1

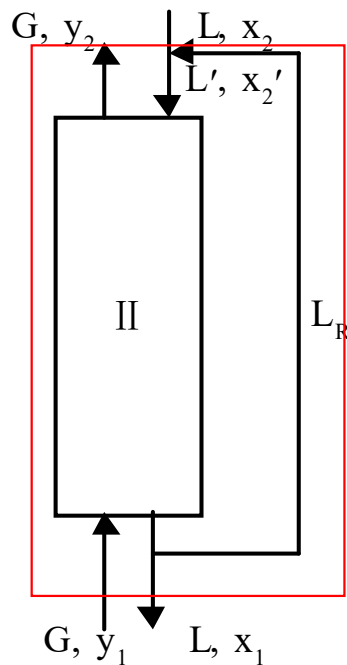


图 2

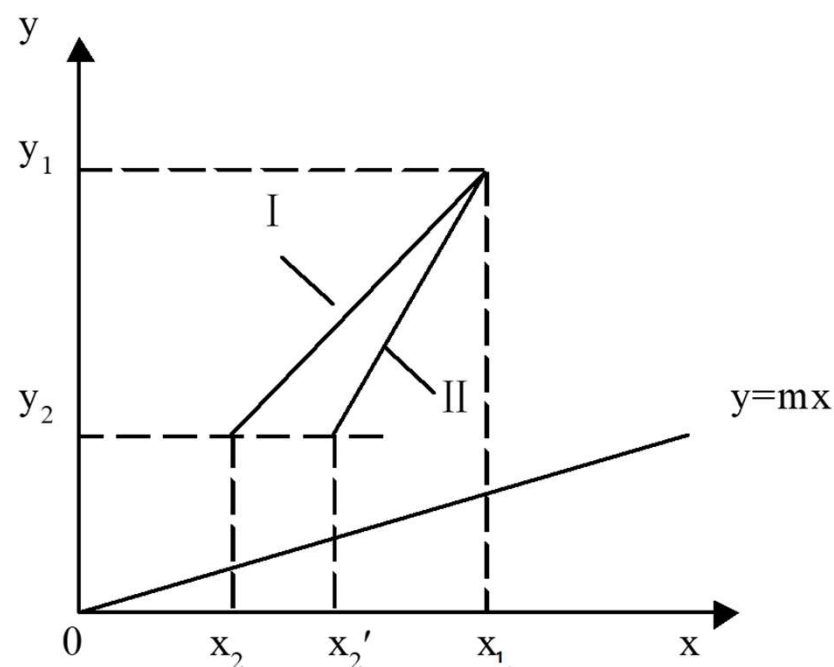
进口 x_2 、 y_1 不变。

设计型分离要求 y_2 不变。

$$G(y_{\text{进}} - y_{\text{出}}) = L(x_{\text{出}} - x_{\text{进}})$$

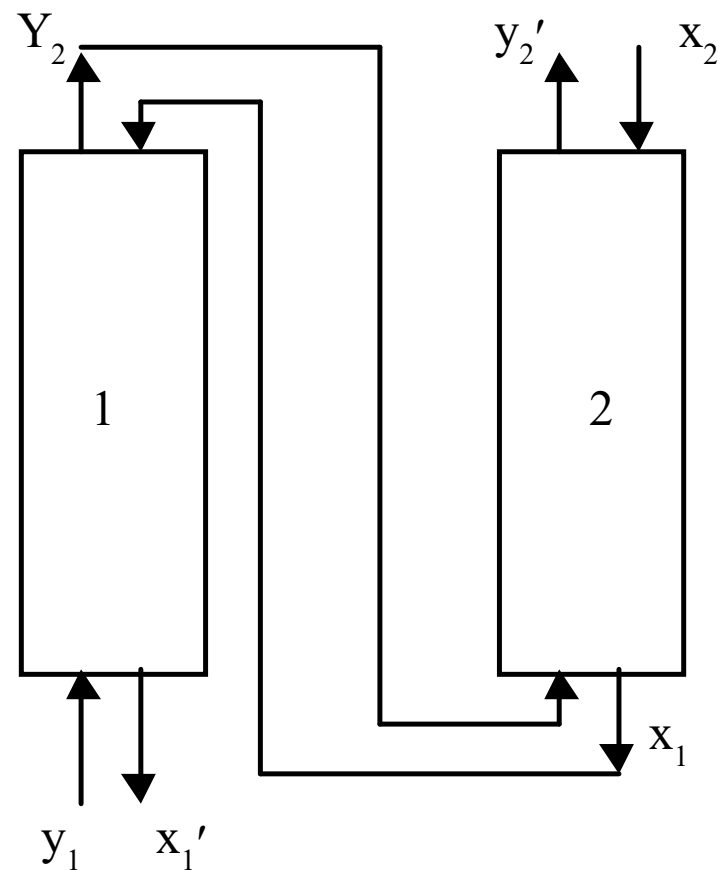
根据物料衡算， x_1 也不变。

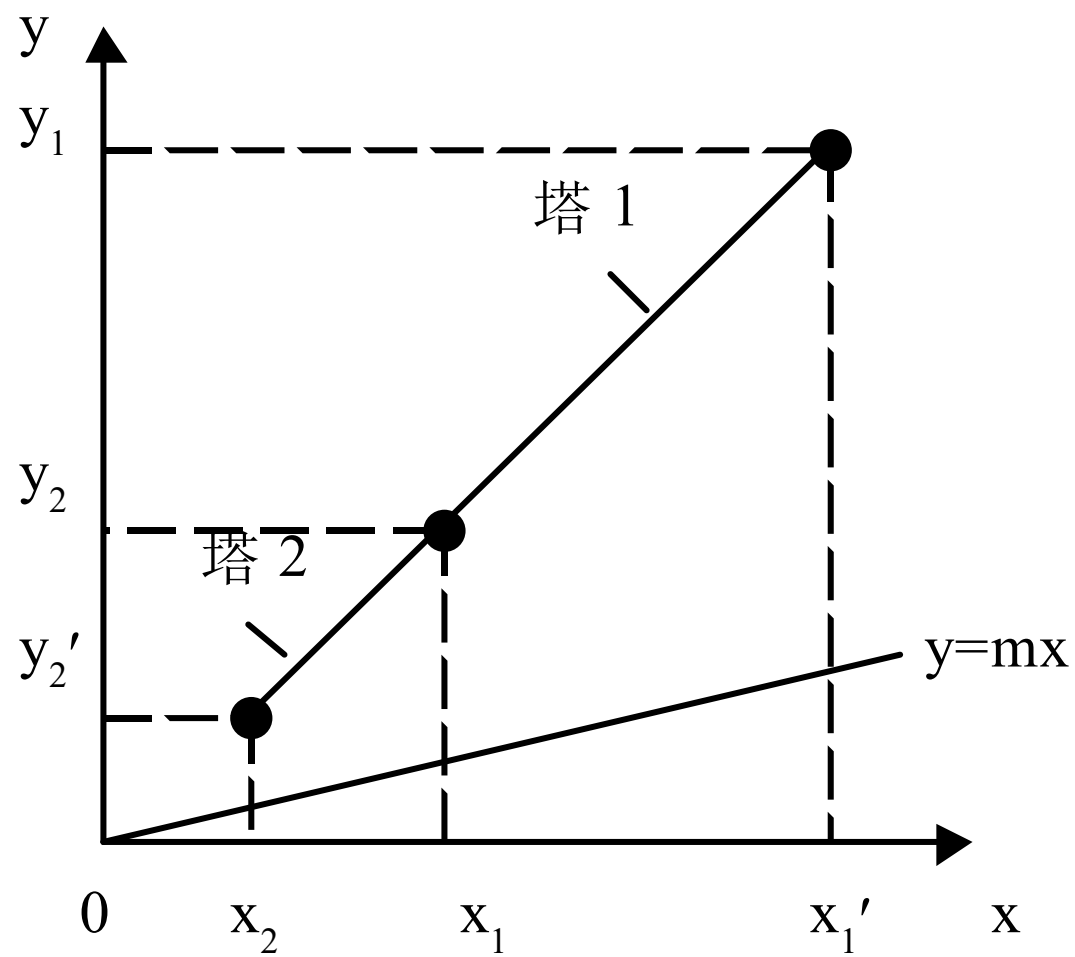
实际操作斜率线 L/G 增大， x'_2 也增大。



思考

根据如下图所示的吸收流程，在 $y-x$ 图上示意画出相应的操作线和平衡线，并标出各塔进出口浓度。设吸收过程为低浓气体吸收，平衡关系符合亨利定律。





随堂练习

- ① 在吸收塔设计中，当吸收剂用量趋于最小用量时（ ）。
- (A) 回收率趋向最高 (B) 吸收推动力趋向最大
(C) 操作最为经济 (D) 填料层高度趋向无穷大
- ② 最大吸收率 η 与_____无关。
- (A) 液气比 (B) 液体入塔浓度 x
(C) 相平衡常数 m (D) 吸收塔型式
- ③ 对解吸因数 $1/A = 0.6$ 的系统进行逆流吸收，相平衡关系 $y = mx$ ，当塔高为无穷大时，若系统压力减小一倍，而气液摩尔流量与进口组成均不变，则此时气体入口组成 $y_{\text{进}}$ _____ y_e 。
- (A) 大于 (B) 小于 (C) 等于 (D) 不确定

答案

① 在吸收塔设计中，当吸收剂用量趋于最小用量时（ **D** ）。

- A、回收率趋向最高
- B、吸收推动力趋向最大
- C、操作最为经济
- D、填料层高度趋向无穷大

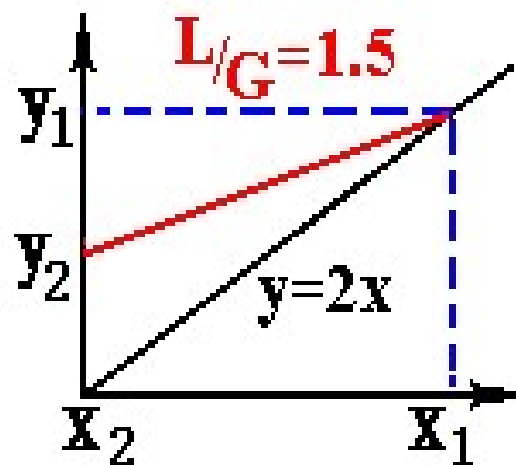
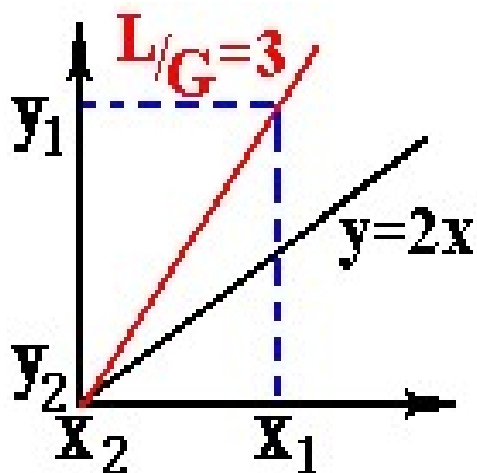
② 逆流吸收最大吸收率 η 与 **D** 无关。

- (A) 液气比
- (B) 液体入塔浓度 x
- (C) 相平衡常数 m
- (D) 吸收塔型式

$$\eta_{max} = \frac{y_{进} - y_{出e}}{y_{进}}$$

$$y_{出e} = mx$$

设计时，用纯水逆流吸收有害气体，平衡关系为 $y=2x$ ，
 入塔 $y_1=0.1$ ，液气比 $(L/G)=3$ ，则出塔气体浓度最低可
 降至0，若采用 $(L/G)=1.5$ ，则出塔气体浓度最低可
 降至0.025。



$$\therefore \frac{L}{G} = \frac{y_1 - y_2}{x_1 - 0}$$

$$y_2 = y_1 - \frac{L}{G} x_1$$

$$= y_1 - \frac{L}{G} \frac{y_1}{m}$$

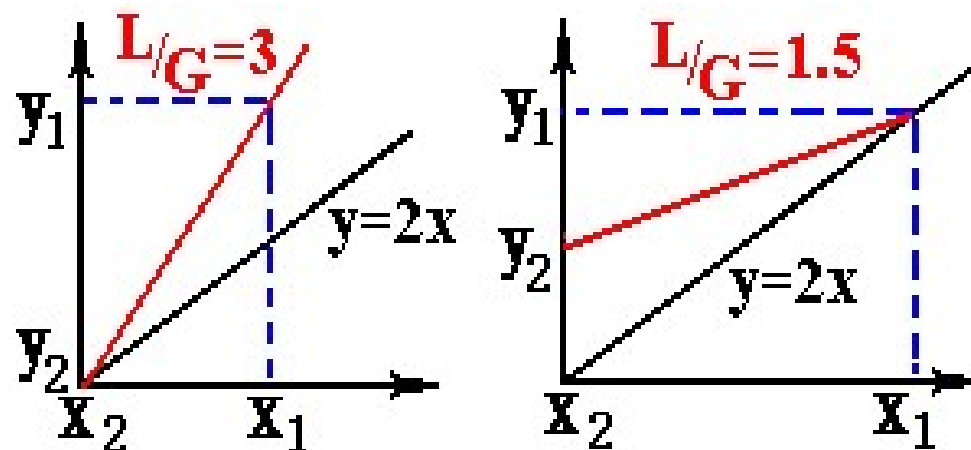
$$= 0.1 - 1.5 \times 0.05$$

$$= 0.025$$

答案

- ③ 对解吸因数 $1/A = 0.6$ 的系统进行逆流吸收，相平衡关系 $y = mx$ ，当塔高为无穷大时，若系统压力减小一倍，而气液摩尔流量与进口组成均不变，则此时气体入口组成 $y_{\text{进}}$ **C** y_e 。
- (A) 大于 (B) 小于 (C) 等于 (D) 不确定

$1/A = 0.6$ ，如图1，塔顶平衡；
P减小一倍，m增大一倍
 $1/A = m/L/G$ ，
 $1/A = 1.2$ ，如图2，塔底平衡。



基本方程式

全塔物料衡算式

相平衡方程式

$$G (y_{\text{进}} - y_{\text{出}}) = L (x_{\text{出}} - x_{\text{进}})$$

吸收过程基本方程式 $y_e = f(x)$

$$H = \frac{G}{K_y a} \int_{y_{\text{出}}}^{y_{\text{进}}} \frac{dy}{y - y_e}$$

$$N_{OG} = \frac{y_{\text{进}} - y_{\text{出}}}{\Delta y_m}$$

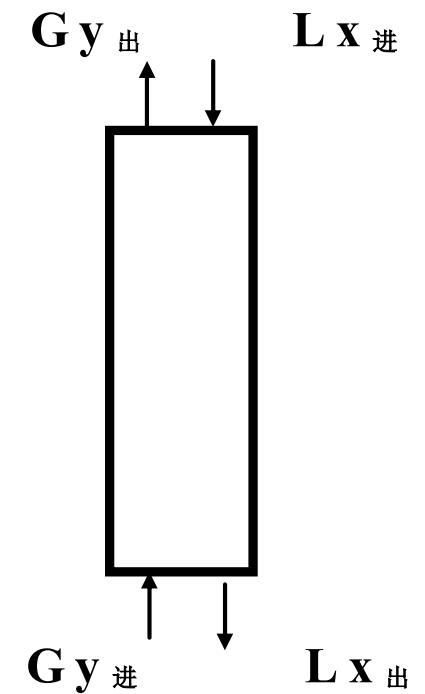
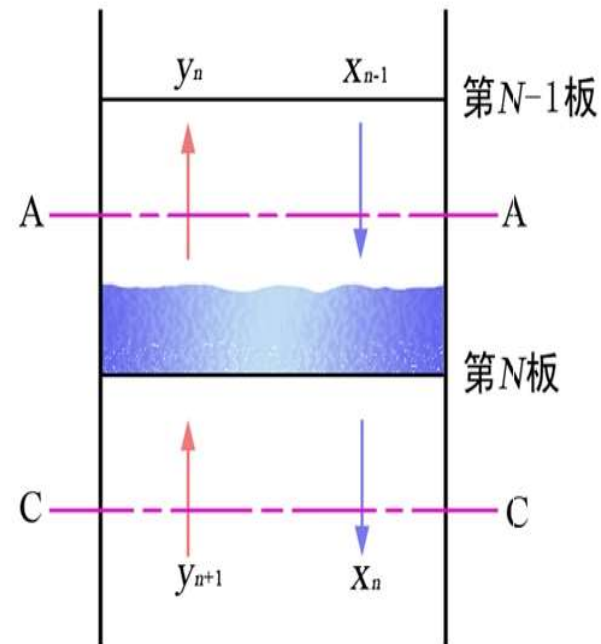
或

$$N_{OG} = \frac{1}{1 - \frac{1}{A}} \ln \left[\left(1 - \frac{1}{A} \right) \frac{y_{\text{进}} - mx_{\text{进}}}{y_{\text{出}} - mx_{\text{进}}} + \frac{1}{A} \right]$$

理论板的计算 (8.5.5)

理论板数计算式

$$N = \frac{1}{\ln \left(\frac{L}{mG} \right)} \ln \left(\frac{y_{\text{进}}^{-mx_{\text{出}}}}{y_{\text{出}}^{-mx_{\text{进}}}} \right)$$



逆流吸收塔

例题1

拟用一塔径为0.5m的填料吸收塔，逆流操作，用纯溶剂吸收混合气中的溶质。入塔气体量为100kmol/h，溶质浓度为0.01（摩尔分率），要求回收率达到90%，液气比为1.5，平衡关系为 $y = x$ 。

试求：

(1)液体出塔浓度；

(2)测得气相总体积传质系数 $K_y a = 0.10 \text{ kmol}/(\text{m}^3 \cdot \text{s})$ ，问该塔填料层高度为多少

解： 1、低浓度气体吸收

$$y_{\text{出}} = y_{\text{进}}(1 - \eta) = 0.01 \times (1 - 90\%) = 0.001$$

$$x_{\text{出}} = \frac{y_{\text{进}} - y_{\text{出}}}{L/G} + x_{\text{进}} = \frac{0.01 - 0.001}{1.5} + 0 = 0.006$$

2、求H

$$G = \frac{100/3600}{\frac{1}{4}\pi \times 0.5^2} = 0.142 \text{ kmol} / (\text{m}^2 \cdot \text{s}) \quad \text{单位}$$

$$H = H_{oG} \cdot N_{oG}$$

$$K_y a = 0.10 \text{ kmol}/(\text{m}^3 \cdot \text{s})$$

$$H_{oG} = \frac{G}{K_y a} = \frac{0.142}{0.10} = 1.42 \text{ m}$$

$$\frac{1}{A} = \frac{mG}{L} = \frac{1}{1.5} = 0.667$$

$$N_{oG} = \frac{1}{1 - \frac{1}{A}} \ln \left[\left(1 - \frac{1}{A} \right) \frac{y_{\text{进}} - mx_{\text{进}}}{y_{\text{出}} - mx_{\text{进}}} + \frac{1}{A} \right]$$

纯溶剂 $x_{\text{进}} = 0$

$$= \frac{1}{1 - 0.667} \ln \left[(1 - 0.667) \frac{0.01 - 0}{0.001 - 0} + 0.667 \right] = 4.16$$

$$H = H_{oG} \cdot N_{oG} = 1.42 \times 4.16 = 5.9 \text{ m}$$

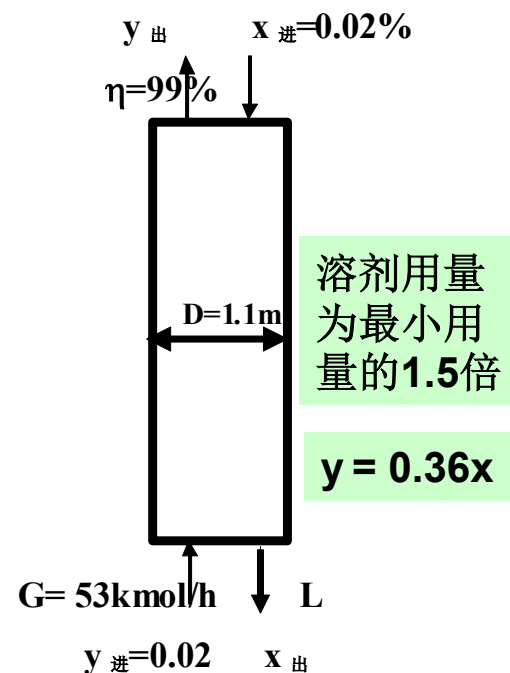
例题2 常压下，用煤油从苯蒸汽和空气混合物中吸收苯，吸收率为99%，混合气量为53kmol/h。入塔气中含苯2%（体积 %），入塔煤油中含苯0.02%（摩尔分率）。溶剂用量为最小用量的1.5倍，在操作温度50℃下，相平衡关系为 $y = 0.36x$ ，总传质系数 $K_y a = 0.015 \text{ kmol}/(\text{m}^3 \cdot \text{s})$ ，

塔径为1.1米。试求所需填料层高度。

解：本题求解 H ，为设计型计算

$$H = H_{OG} \cdot N_{OG}$$

$$H_{OG} = \frac{G}{K_y a} = \frac{G' / \left(\frac{1}{4} \pi D^2 \times 3600 \right)}{K_y a} = \frac{53 / \left(\frac{1}{4} \pi \times 1.1^2 \times 3600 \right)}{0.015} = 1.03 \text{ m}$$



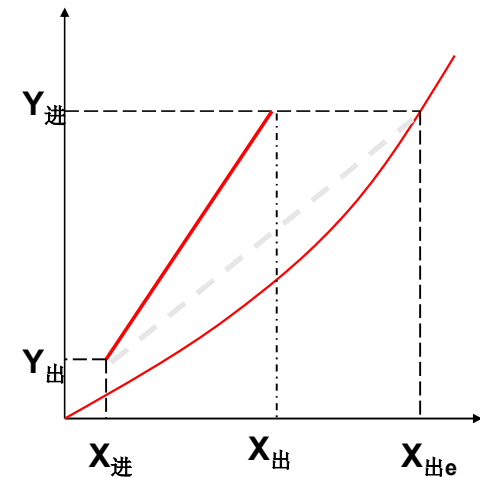
$$\eta = 1 - \frac{y_{\text{出}}}{y_{\text{进}}} \Rightarrow y_{\text{出}} = y_{\text{进}}(1 - \eta) = 0.02 \times (1 - 99\%) = 0.0002$$

$$\left(\frac{L}{G}\right)_{\min} = \frac{y_{\text{进}} - y_{\text{出}}}{x_{\text{出}e} - x_{\text{进}}} = \frac{0.02 - 0.0002}{\frac{0.02}{0.36} - 0.0002} = 0.358$$

$$\frac{L}{G} = 1.5 \left(\frac{L}{G}\right)_{\min} = 1.5 \times 0.358 = 0.537$$

$$\Rightarrow \frac{1}{A} = \frac{m}{L/G} = \frac{0.36}{0.537} = 0.67$$

溶剂用量为
最小用量的
1.5倍



$$N_{OG} = \frac{1}{1 - \frac{1}{A}} \ln \left[\left(1 - \frac{1}{A} \right) \frac{y_{\text{进}} - mx_{\text{进}}}{y_{\text{出}} - mx_{\text{进}}} + \frac{1}{A} \right]$$

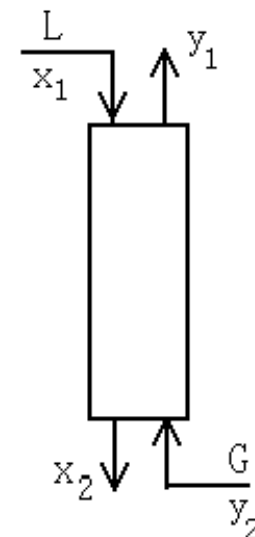
$$N_{OG} = \frac{1}{1 - 0.67} \ln \left[(1 - 0.67) \frac{0.02 - 0.36 \times 0.0002}{0.0002 - 0.36 \times 0.0002} + 0.67 \right] = 11.98$$

$$H = H_{OG} \cdot N_{OG} = 1.03 \times 11.98 = 12.4m$$

例题3

解吸塔高6m, $L=200\text{kmol/h}$, $x_{\text{进}}=0.08$ (摩尔分率, 下同), 用 $y_{\text{进}}=0$, $G=350\text{kmol/h}$ 的惰性气体解吸时, 得 $y_{\text{出}}=0.036$, 且知平衡关系:
 $y=0.5x$,

- 试求: ① 该塔的气相传质单元高度 H_{OG} ;
- ② 当操作中 G 增加到 400kmol/h 时, 则 $x_{\text{出}}$ 为多少? (设 L , $y_{\text{进}}$, $x_{\text{进}}$ 不变, G 增加时 H_{OG} 基本不变)
- ③ 在 $y\sim x$ 图上画出 G 变化前后的操作线。



(1)物料衡算

$$G(y_{\text{出}} - y_{\text{进}}) = L(x_{\text{进}} - x_{\text{出}})$$

$$\therefore x_{\text{出}} = x_{\text{进}} - \frac{G}{L}(y_{\text{出}} - y_{\text{进}}) = 0.08 - \frac{350}{200}(0.036 - 0) = 0.017$$

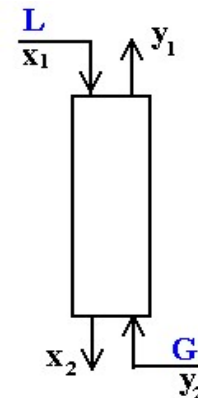
$$\therefore \Delta y_{\text{出}} = y_{\text{出}e} - y_{\text{出}} = mx_{\text{进}} - y_{\text{出}} = 0.5 \times 0.08 - 0.036 = 0.004$$

$$\therefore \Delta y_{\text{进}} = y_{\text{进}e} - y_{\text{进}} = mx_{\text{出}} - y_{\text{进}} = 0.5 \times 0.017 - 0 = 0.0085$$

$$\Delta y_m = \frac{\Delta y_{\text{进}} - \Delta y_{\text{出}}}{\ln \frac{\Delta y_{\text{进}}}{\Delta y_{\text{出}}}} = \frac{0.0045}{\ln \frac{0.0085}{0.0040}} = 0.006$$

$$N_{OG} = \frac{y_{\text{出}} - y_{\text{进}}}{\Delta y_m} = \frac{0.036}{0.006} = 6$$

$$\therefore H_{OG} = \frac{H}{N_{OG}} = \frac{6}{6} = 1(m)$$



(2) $\because H$ 不变, H_{OG} 基本不变

$\therefore N_{OG}$ 基本不变 已知 $y=0.5x$

$$\therefore \frac{L}{G'} = \frac{200}{400} = 0.5$$

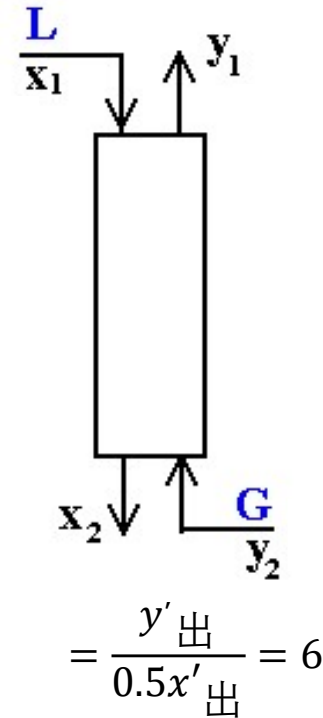
\therefore 操作线与平衡线平行

$$N_{OG} = \frac{y'_{\text{出}} - y_{\text{进}}}{\Delta y_m} = \frac{y'_{\text{出}} - y_{\text{进}}}{\Delta y_{\text{出}}} = \frac{y'_{\text{出}} - y_{\text{进}}}{mx'_{\text{出}} - y_{\text{进}}} = \frac{y'_{\text{出}} - y_{\text{进}}}{mx'_{\text{出}}}$$

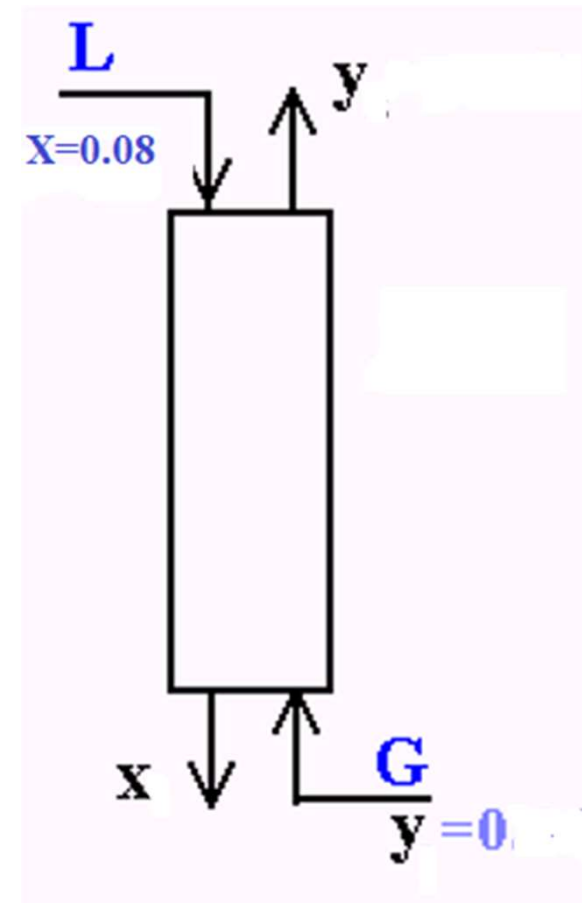
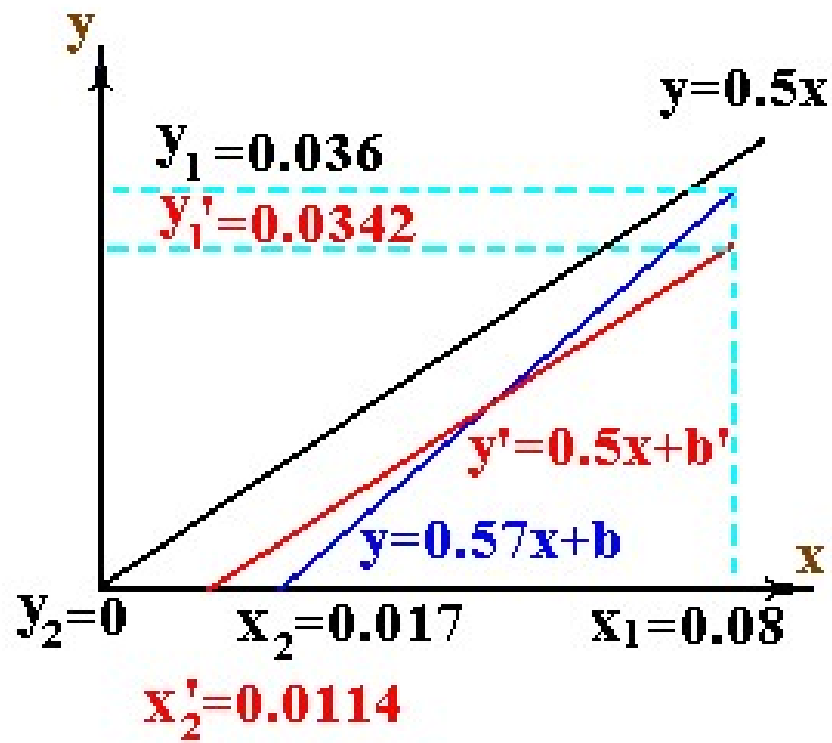
$$G'(y'_{\text{出}} - y_{\text{进}}) = L(x_{\text{进}} - x'_{\text{出}})$$

$$\therefore y'_{\text{出}} = \frac{L}{G'}(x_{\text{进}} - x'_{\text{出}}) = \frac{200}{400}(0.08 - x'_{\text{出}}) = 0.04 - 0.5x'_{\text{出}}$$

$$x'_{\text{出}} = 0.0114 \quad y'_{\text{出}} = 0.0342$$



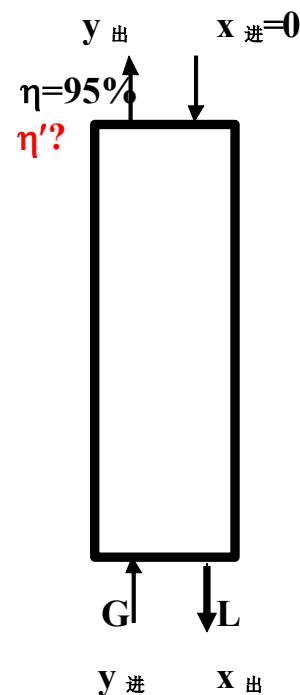
(3)



例题4某吸收塔在101.3kPa、293K下用清水逆流吸收丙酮—空气混合气体中的丙酮。混合气入塔浓度为0.02，当操作液气比为2.1时，丙酮回收率可达95%。已知物系平衡关系为 $y=1.18x$ ，吸收过程大致为气膜控制，气相总传质系数 $K_y a \propto G^{0.8}$ 。试求：

(1)今**气体流量增加20%**，而液量及气液进口浓度不变，回收率变为多少？

(2)若该塔操作时，改用再生溶液，**吸收液进口浓度为0.0005**，其他入塔条件不变，则该塔的回收率 η' 又为多少？



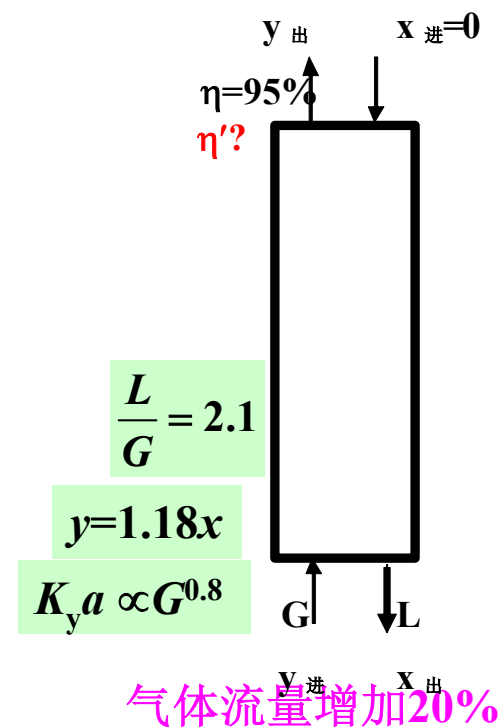
解: $H = H_{OG} \cdot N_{OG}$ $H_{OG} = \frac{G}{K_y a}$

(1) 求原工况

$$\frac{1}{A} = \frac{m}{L/G} = \frac{1.18}{2.1} = 0.56$$

$$N_{OG} = \frac{1}{1 - 1/A} \ln \left[\left(1 - \frac{1}{A} \right) \frac{1}{1 - \eta} + 1/A \right]$$

$$= \frac{1}{1 - 0.56} \ln \left[(1 - 0.56) \frac{1}{1 - 0.95} + 0.56 \right] = 5.1$$



$$H_{OG} = \frac{G}{K_y a} \propto \frac{G}{G^{0.8}} = G^{0.2}$$

$$K_y a \propto G^{0.8}$$

$$\frac{H'_{OG}}{H_{OG}} = \left(\frac{G'}{G} \right)^{0.2} = 1.2^{0.2} = 1.04$$

$$\frac{N'_{OG}}{N_{OG}} = \frac{H_{OG}}{H'_{OG}} = \frac{1}{1.04} = 0.96$$

$$\therefore N'_{OG} = 5.1 \times 0.96 = 4.9$$

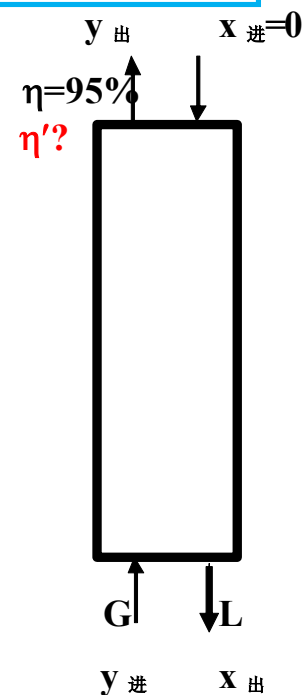
$$\frac{1}{A'} = \frac{m}{L/G'} = \frac{1.2m}{L/G} = 1.2 \times 0.56 = 0.672$$

$$N'_{OG} = \frac{1}{1 - 1/A'} \ln \left[\left(1 - \frac{1}{A'} \right) \frac{1}{1 - \eta'} + \frac{1}{A'} \right] = 4.9$$

$$\therefore \eta' = 92.4\%$$

思考题：

**若液体流量增加
20%，如何求？**



气体流量增加20%

(2) 入塔吸收液浓度 $x_{\text{进}}$ 上升, 气体出口浓度 $y_{\text{出}}$ 改变, 但 H 不变, H_{OG} 不变, 所以 N_{OG} 不变。

$$\frac{1}{A} = \frac{m}{L/G} = \frac{1.18}{2.1} = 0.56$$

$$N_{OG} = \frac{1}{1 - 1/A} \ln \left[\left(1 - \frac{1}{A}\right) \frac{y_{\text{进}} - mx'_{\text{进}}}{y'_{\text{出}} - mx'_{\text{进}}} + \frac{1}{A} \right] = 5.1$$

$$\frac{1}{1 - 0.56} \ln \left[(1 - 0.56) \frac{0.02 - 1.18 \times 0.0005}{y'_{\text{出}} - 2 \times 0.0005} + 0.56 \right] = 5.1$$

$$y'_{\text{出}} = 0.00196 \quad \eta = \frac{y_{\text{进}} - y'_{\text{出}}}{y_{\text{进}}} = \frac{0.02 - 0.00196}{0.02} = 90.2\%$$

例题5 某填料吸收塔，填料层高度为4.5m，塔径1m，用清水逆流吸收流量为90kmol/h的丙酮混合气。混合气中含有丙酮的体积分率0.06,测得丙酮的回收率为**95%**，塔底液体中含丙酮的浓度为0.02(摩尔分率)。操作在101.3kpa、25⁰C下进行，物系的平衡关系为 $y=2x$ 。试求：

- 1、塔的传质单元高度 H_{OG} 及总容积传质系数 **$K_y a$** 。
- 2、若要求丙酮的回收率达到**97%**，其他条件不变，求需增加的填料层的**高度**。

解：求 N_{OG}

$$x_{\text{进}}=0 \quad y_{\text{出}} = (1 - \eta) y_{\text{进}} = (1 - 0.95) \times 0.06 = 0.003$$

$$\Delta y_m = \frac{\Delta y_{\text{进}} - \Delta y_{\text{出}}}{\ln \frac{\Delta y_{\text{进}}}{\Delta y_{\text{出}}}} = \frac{(y_{\text{进}} - mx_{\text{出}}) - (y_{\text{出}} - mx_{\text{进}})}{\ln \frac{y_{\text{进}} - mx_{\text{出}}}{y_{\text{出}} - mx_{\text{进}}}}$$

$$= \frac{(0.06 - 2 \times 0.02) - 0.003}{\ln \frac{0.06 - 2 \times 0.02}{0.003}} = 8.96 \times 10^{-3}$$

$$N_{OG} = \frac{y_{\text{进}} - y_{\text{出}}}{\Delta y_m} = \frac{0.06 - 0.003}{8.96 \times 10^{-3}} = 6.36$$

$$G = \frac{G'}{0.785 \times D^2} = \frac{90}{0.785 \times 1^2} = 114.65 \text{ kmol} / \text{m}^2 \cdot \text{h}$$

$$H_{OG} = \frac{H}{N_{OG}} = \frac{4.5}{6.36} = 0.7075 \text{ m}$$

$$H_{OG} = \frac{G}{K_y a}$$

$$K_y a = \frac{G}{H_{OG}} = \frac{114.65}{0.7075} = 162.05 \text{ kmol} / \text{m}^3 \cdot \text{h}$$

$$\frac{L}{G} = \frac{y_{\text{进}} - y_{\text{出}}}{x_{\text{出}} - x_{\text{进}}} = \frac{0.06 - 0.003}{0.02 - 0} = 2.85$$

**其他条件不变，若要求丙酮的回收率达到97%，
求需增加的填料层的高度。**

$$\frac{1}{A} = \frac{m}{L/G} = \frac{2}{2.85} = 0.702$$

$$\eta = 97\% \quad y_{\text{出}} = (1 - \eta) y_{\text{进}} = (1 - 0.97) \times 0.06 = 0.0018$$

$$\begin{aligned} N_{OG} &= \frac{1}{1 - 1/A} \ln \left[\left(1 - \frac{1}{A} \right) \frac{1}{1 - \eta} + \frac{1}{A} \right] \\ &= \frac{1}{1 - 0.702} \ln \left[\left(1 - \frac{1}{0.702} \right) \times \frac{1}{1 - 0.97} + \frac{1}{0.702} \right] = 7.93 \end{aligned}$$

$$H_{OG} \text{ 不变, } H_{OG} = 0.7075m$$

$$H = H_{OG} \cdot N_{OG} = 0.7075 \times 7.93 = 5.61m$$

$$\Delta H = H' - H = 5.61 - 4.5 = 1.11m$$

例题6 吸收剂L流量变化对吸收结果的影响

在填料塔中，用纯吸收剂逆流吸收某气体混合物中的可溶组分A，已知气体混合物中溶质A的初始组成为0.05，通过吸收，气体出口组成为0.02，溶液出口组成为0.098（均为摩尔分率），操作条件下的气液平衡关系为 $y = 0.5x$ ，并已知此吸收过程为**气膜控制**，试求：

①气相总传质单元数 N_{OG} ；

②当**液体流量增加一倍**时，在气量和气液进口组成不变的情况下，气体出口浓度变为多少？

解： ① 属低浓气体吸收， $x_{\text{进}}=0$

$$\left(\frac{L}{G}\right) = \frac{y_{\text{进}} - y_{\text{出}}}{x_{\text{出}} - x_{\text{进}}} = \frac{0.05 - 0.02}{0.98 - 0} = 0.306 \quad \frac{1}{A} = \frac{mG}{L} = \frac{0.5}{0.306} = 1.63$$

$$N_{OG} = \frac{1}{1 - \frac{1}{A}} \ln \left[\left(1 - \frac{1}{A}\right) \frac{y_{\text{进}} - mx_{\text{进}}}{y_{\text{出}} - mx_{\text{进}}} + \frac{1}{A} \right]$$

$$= \frac{1}{1 - 1.63} \ln \left[(1 - 1.63) \frac{0.05}{0.02} + 1.63 \right] = 4.6$$

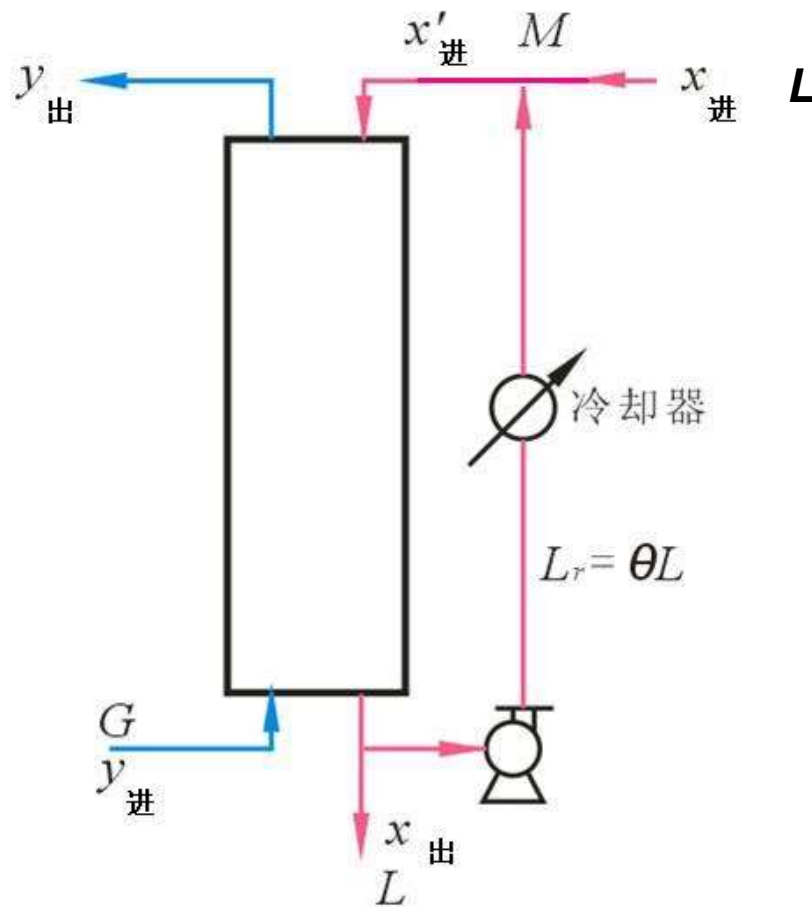
②当液体流量增加一倍时, N_{OG} ?
L增大一倍时, 因吸收过程为气膜控制, 故 $K_y a$ 不变,
 H_{OG} 不变, 所以 N_{OG} 也不变。

塔高不变, L增大,
气体出口y减小

$$\frac{1}{A'} = \frac{mG}{2L} = \frac{1.63}{2} = 0.815$$

$$4.6 = \frac{1}{1 - \frac{1}{A'}} \ln \left[\left(1 - \frac{1}{A'} \right) \frac{y_{\text{进}}}{y'_{\text{出}}} + \frac{1}{A'} \right] = \frac{1}{1 - 0.815} \ln \left[(1 - 0.815) \frac{0.05}{y'_{\text{出}}} + 0.815 \right]$$
$$\therefore y'_{\text{出}} = 0.00606$$

吸收剂再循环



设吸收剂循环量 L_r 为新鲜
吸收剂量 L 的 θ 倍

对 M 点衡算

$$Lx_{\text{进}} + L_r x_{\text{出}} = (L + L_r)x'_{\text{进}}$$

入塔吸收剂浓度

$$x'_{\text{进}} = \frac{\theta x_{\text{出}} + x_{\text{进}}}{1 + \theta}$$

例题7 在常压逆流操作、塔径为1.2m的填料塔中，用清水吸收混合气中的A组分，混合气流率为50kmol/h, 入塔时A组分浓度为0.08(摩尔分率)，回收率为0.90，相平衡关系为 $y=2x$ ，设计液气比为最小液气比的1.5倍，总传质系数 $K_y a=0.0186\text{kmol/m}^3\text{s}$ ，且 $K_y a \propto G^{0.8}$ 。

试求：（1）吸收塔气、液出口浓度各为多少？所需填料层高度为多少米？

（2）若设计成的吸收塔用于实际操作时，采用20%吸收剂再循环流程，新鲜吸收剂用量及其它条件不变，问气相和液相出口浓度及回收率？

解： 1、 $y_{\text{出}} = y_{\text{进}}(1 - \eta) = 0.08 \times (1 - 0.90) = 0.008$

$$G = \frac{50}{0.785 \times 1.2^2} = 44.23 \text{ kmol} / \text{m}^2 \text{ h} = 0.01229 \text{ kmol} / \text{m}^2 \text{ s}$$

$$H_{OG} = \frac{G}{K_y a} = \frac{0.01229}{0.0186} = 0.661 \text{ m}$$

$$\left(\frac{L}{G}\right)_{\min} = \frac{y_{\text{进}} - y_{\text{出}}}{x_{\text{出}e} - x_{\text{进}}} = m\eta = 2 \times 0.9 = 1.8 \quad \frac{L}{G} = 1.5 \left(\frac{L}{G}\right)_{\min} = 1.5 \times 1.8 = 2.7$$

$$x_{\text{出}} = x_{\text{进}} + \frac{G}{L}(y_{\text{进}} - y_{\text{出}}) = 0 + \frac{1}{2.7}(0.08 - 0.008) = 0.0267$$

$$\frac{mG}{L} = \frac{2}{2.7} = 0.741$$

$$N_{OG} = \frac{1}{1 - \frac{mG}{L}} \ln \left[\left(1 - \frac{mG}{L} \right) \frac{1}{1 - \eta} + \frac{mG}{L} \right]$$

$$N_{OG} = \frac{1}{1 - 0.741} \ln \left[(1 - 0.741) \frac{1}{1 - 0.9} + 0.741 \right] = 4.65$$

$$H = H_{OG} N_{OG} = 0.661 \times 4.65 = 3.10m$$

2、操作-新工况下新鲜吸收剂量不变

$$L' = L + 0.2L' \quad L' = \frac{L}{0.8} \quad y'_2, x'_2, x'_1 \text{ (均改变)}$$

$$x'_2 = \frac{Lx_2 + 0.2L'x'_1}{L'} = 0.2x'_1$$

$$\frac{1}{A} = \frac{mG}{L'} = 0.741 \times 0.8 = 0.593$$

气膜, $L \uparrow \Rightarrow K_y a$ 不变

$\Rightarrow H_{OG}$ 不变 $\Rightarrow N_{OG}$ 不变

$$N_{OG} = \frac{1}{1 - 0.593} \ln[(1 - 0.593) \frac{0.08 - 2 \times 0.2x'_1}{y'_2 - 2 \times 0.2x'_1} + 0.593] = 4.65$$

$$\frac{0.08 - 0.4x'_1}{y'_2 - 0.4x'_1} = 14.40$$

$$\text{全塔物料衡算 } \frac{L}{G} = \frac{0.08 - y'_2}{x'_1 - 0} = 2.7$$

$$y'_2 = 0.0146 \quad x'_1 = 0.0242 \quad \eta = 1 - \frac{y'_2}{y_1} = 1 - \frac{0.0146}{0.08} = 0.8175$$

