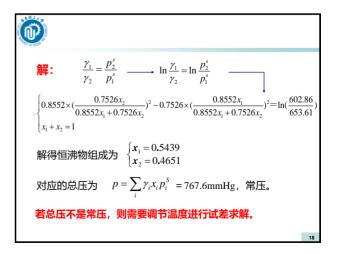
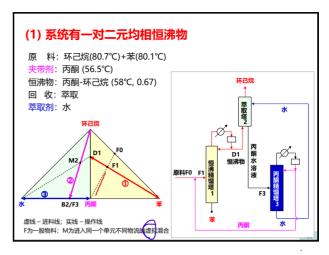
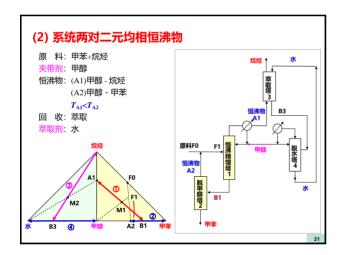


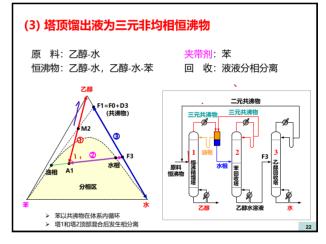
例题: 由乙酸乙酯和乙醇组成的二元体系,在常压下汽相可以作为理想气体处理,液相活度系数由范拉尔方程计算,常数为 A_{12} =0.8552, A_{21} =0.7526。
问题: 试判别72.6°C时此系统是否是恒沸物?如存在,其组成如何?
已知: 两组分的蒸汽压可以按下列方程计算:
乙酸乙酯: $\ln p_i^s = 16.1516-2790.50/(T-57.15)$ p^s - mmHg 乙醇: $\ln p_i^s = 18.9119-3803.98/(T-41.68)$ T - K 范拉尔方程: $\ln \gamma_1 = \frac{A_{12}}{\left(1 + \frac{A_{12} X_1}{A_{12} X_1}\right)^2}$ $\ln \gamma_2 = \frac{A_{21}}{\left(1 + \frac{A_{21} X_2}{A_{12} X_1}\right)^2}$

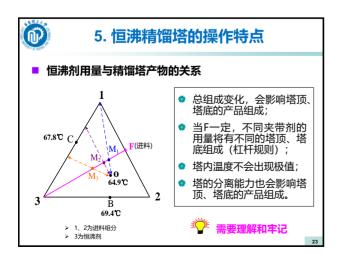


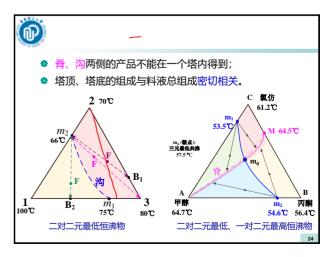


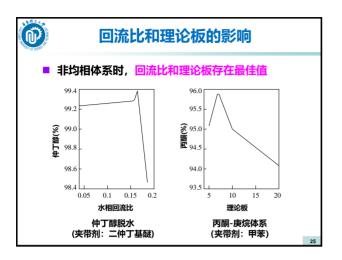


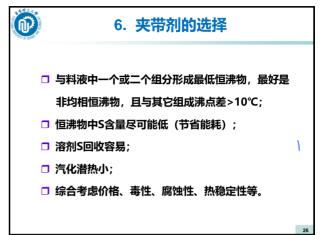














恒沸精馏塔的计算

- ▶ 由于共沸物精馏体系非理想性强、组分多、变量多,不宜使用简捷法进行计算;
- ▶ 由于非理想性强,严格计算也变得非常复杂, 需用MESH方程组计算,或逐板计算法。
- > 一般采用AspenPlus等软件进行计算和优化。



恒沸与萃取精馏比较

□ 共同点

- ight > 加 S , $lpha_{12/S}$ ↑
- ▶ 存在最佳回流比(非均相共沸时), 盲目调节回流比, 往往得不到预期的效果

□ 不同点

- ▶ 恒沸精馏的溶剂s必须与待分离组成形成恒沸物; 可选择的恒沸剂有限;
- > 恒沸精馏溶剂一般从塔顶出料,故比萃取精馏能耗大;
- ▶ 恒沸精馏可连续或间歇操作,萃取精馏通常只能连续操作;
- > 恒沸精馏操作温度比萃取精馏低,更适宜热敏物质。

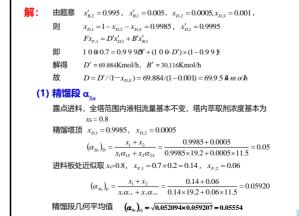


7. 特殊精馏综合例题

例题: 某合成橡胶厂欲用萃取精馏分离1-丁烯(1)和丁二烯(2),以乙腈作为萃取剂,料液量为100kmol/h,含1-丁烯为0.7,丁二烯为0.3(mole分率),于露点加入塔中。操作压力P=303.9kPa。塔内萃取剂浓度基本保持为 $x_s=0.8$ 。

问题: 塔釜液脱腈后丁二烯纯度达99.5%, 塔顶丁二烯浓度小于0.05%, 乙腈含量小于0.1%, 试计算所需的理论板数和溶剂量。

已知: $x_{\rm S}$ =0.8时, $\alpha_{12/{\rm s}}$ =1.67, $\alpha_{1{\rm s}}$ =19.2, $\alpha_{2{\rm s}}$ =11.5; 取 R=1.5 $R_{\rm me}$



5



(2) 最小回流比R...

露点进料(q=0),最小回流比为

$$R_m = \frac{1}{\alpha_{12/5}} - 1 \left(\frac{\alpha_{12/5} x^i_{D,1}}{x^i_{F,1}} - \frac{1 - x^i_{D,1}}{1 - x^i_{F,1}} \right) - 1$$

$$= \frac{1}{1.67 - 1} \left(\frac{1.67 \times 0.9995}{0.7} - \frac{1 - 0.9995}{1 - 0.7} \right) - 1 = 2.5480$$

$$R = 1.5R_{\rm m} = 3.822$$

(3) 溶剂用量 S

$$S = \frac{RDx_s(1 - \alpha_{so}) - D\alpha_{so}x_s/(1 - x_s)}{1 - (1 - \alpha_{so})x_s}$$

$$= \frac{3.822 \times 69.954 \times 0.8 \times (1 - 0.05554) - 69.954 \times 0.05554 \times 0.8/(1 - 0.8)}{1 - (1 - 0.05554) \times 0.8}$$

(4) 最小理论板数N...

$$N_m = \frac{\ln\left(\frac{x'_{0,1}}{x'_{B,1}}, \frac{x'_{B,2}}{x'_{B,2}}\right)}{\ln \alpha_{U/S}} = \frac{\ln\left(\frac{0.9995}{0.005}, \frac{0.995}{0.0005005}\right)}{\ln 1.67} = 25.14$$

(5) 理论板数 N

$$X = \frac{R - R_{m}}{R + 1} = \frac{3.822 - 2.5480}{3.822 + 1} = 0.2642$$

$$Y = \frac{N - N_m}{N + 1} = 1 - \exp\left[\left(\frac{1 + 54.4X}{11 + 117.2X}\right)\left(\frac{X - 1}{X^{0.5}}\right)\right] = 0.4081$$

求得理论板数 N = 43.2

例题:

某二元体系用恒沸精馏分离,夹带剂S和组分A形成最低恒沸物 从塔顶蒸出,应用空气冷却器使它全部冷凝,部分作为回流, 部分出料。设定空冷器的空气进出口温度分别为35℃和45℃, 要求空冷器的有效温差为10℃。汽相按理想气体处理。

- (1) 试估算塔的操作压力最小为多少?
- (2) 计算恒沸物的组成。

已知:组分A和挟带剂S的饱和蒸汽压计算公式为

$$\ln p_A^S = 15.7527 - 2766.63/(T - 50.50) \qquad p^S - \text{mmHg}$$

$$\ln p_A^S = 16.6513 - 2940.46/(T - 35.93) \qquad T - K$$

$$\ln p_s^s = 16.6513 - 2940.46/(T - 35.93)$$

活度系数:
$$\begin{cases} \ln \gamma_A = 1.5x_S^2 \\ \ln \gamma_S = 1.5x_A^2 \end{cases}$$

解: 塔顶冷凝器为全凝器,设其泡点温度为 T_b ($^{\circ}$ C)。 塔顶冷凝器的平均温差为:

$$\Delta t_m = \frac{(T_b - 35) - (T_b - 45)}{\ln \frac{T_b - 35}{T_b - 45}} = 10$$

$$\longrightarrow T_b = 50.82$$
°C= 323.97K

纯组分的饱和蒸气压为 $p_S^s = 280.32 \text{ mmHg}$

$$p_A^S = 628.16 \text{ mmHg}$$

恒沸物组成

$$\frac{\gamma_{A}}{\gamma_{S}} = \frac{p_{S}^{S}}{p_{A}^{S}}$$

$$\ln \gamma_{A} = 1.5x_{S}^{2}$$

$$\ln \gamma_{S} = 1.5x_{A}^{2}$$

$$p = \sum_{i} \gamma_{i} x_{i} p_{i}^{S} = 680.5 \text{mmHg}$$



本课小结

- > 具有恒沸物的相图
- > 恒沸点的预测
- > 恒沸精馏的流程设计
- 恒沸精馏的操作特点
- > 夹带剂的选择



复习思考题

- 3-4. 预测压强不高时物系恒沸点的基本关系式? 一般两组分的沸点差在什么范围内才能形成恒沸物? 如何判别计算得到的恒沸物是最低恒沸还是最高恒沸?
- 3-6. 决定恒沸精馏塔顶底产物的基本原则有哪几条?

