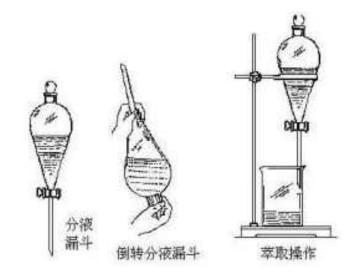


# 第11章 液液萃取 (1)

## 发展历史

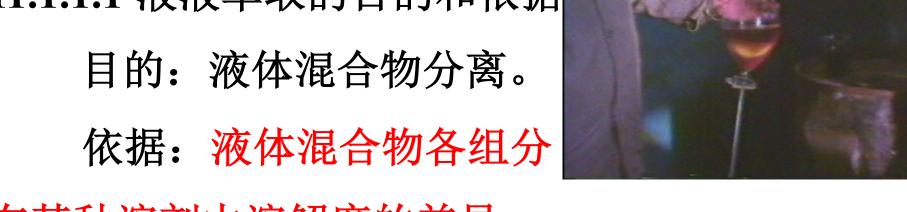
- 1842年 E.-M.佩利若研究了用乙醚从硝酸溶液中萃取硝酸铀酰。1903年L.埃迪兰努用液态二氧化硫从煤油中萃取芳烃,这是萃取的第一次工业应用。
- 20世纪40年代后期,生产核燃料的需要促进了萃取的研究开发。
- 现今萃取已应用于石油馏分的分离和精制,金属的提取和分离,抗生素,香精等的提取,以及废水处理等





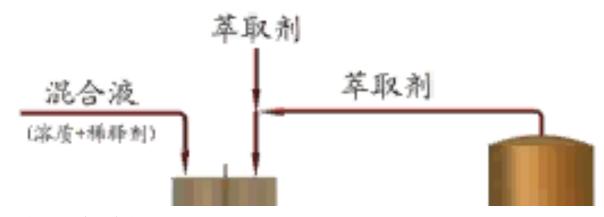
## 第11章 液液萃取

- 11.1 概述
- 11.1.1 液液萃取过程
- 11.1.1.1 液液萃取的目的和依据



在某种溶剂中溶解度的差异。

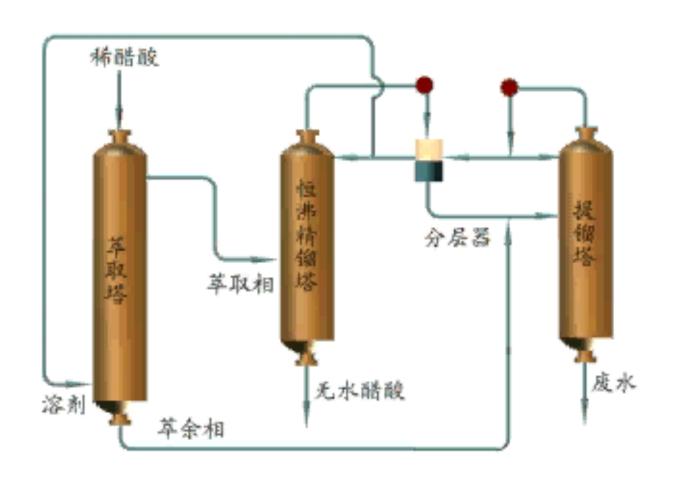
#### 11.1.1.2 工业萃取过程



须解决的问题:

- (1) 选择一合适的萃取剂;
- (2) 提供优良的萃取设备;
- (3) 完成萃取相、萃余相的脱溶剂。

#### 工业萃取过程(稀醋酸水溶液的分离)



萃取及恒沸精馏提浓醋酸流程

#### 11.1.1.3 萃取过程的经济性

过程的经济性很大程度上取决于萃取剂的性质。

萃取剂的技术指标:

- (1) 溶解能力;
- (2) 选择性低;
- (3)与被分离组分A之间的相对挥发度要
- (4) 在混合液中的溶解度要小。

#### 11.1.2 两相的接触方式

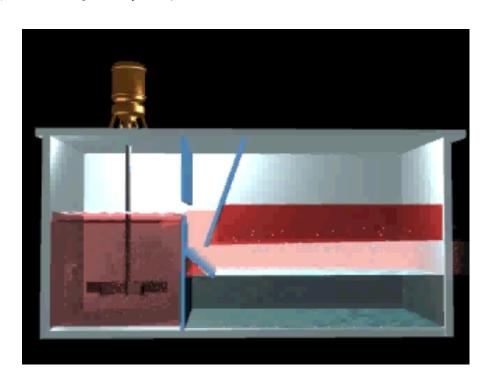
### 11.1.2.1 微分接触



喷洒萃取塔

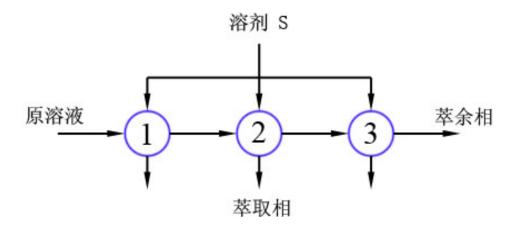
### 11.1.2.2 级式接触

#### 单级连续萃取

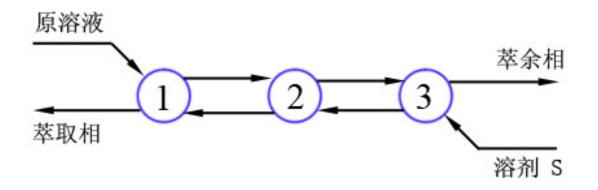


单级混合沉降槽

#### 多级错流萃取



#### 多级逆流萃取



#### 11.2 液液萃取

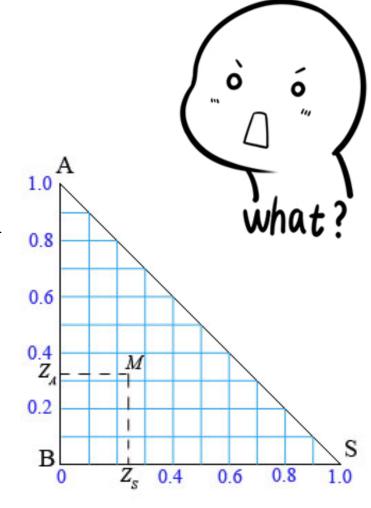
#### 11.2.1 三角形相图

11.2.1.1 溶液组成的表示方法

归一条件:

$$x_A + x_B + x_S = 1$$

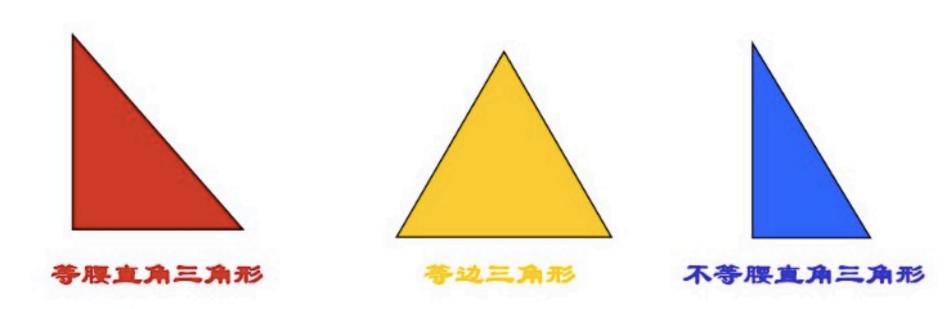
 $x_i$  均为质量分率



溶液组成的表示方法

#### 三角形相图

三元混合物的平衡关系, 用三角形坐标图表示。



组分的浓度以摩尔分率或质量分率表示。

A、B、S 的质量分率分别表示为:  $X_A$ 、 $X_B$ 、 $X_S$ 

#### 11.2 液液萃取

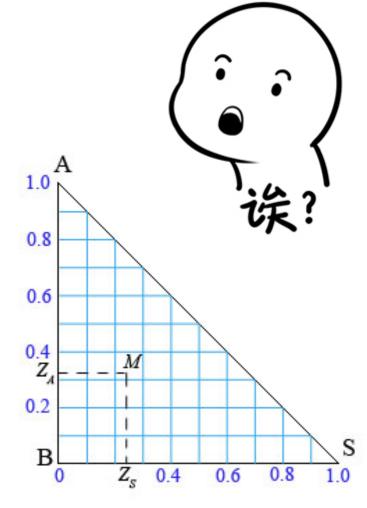
#### 11.2.1 三角形相图

# 11.2.1.1 溶液组成的表示方法

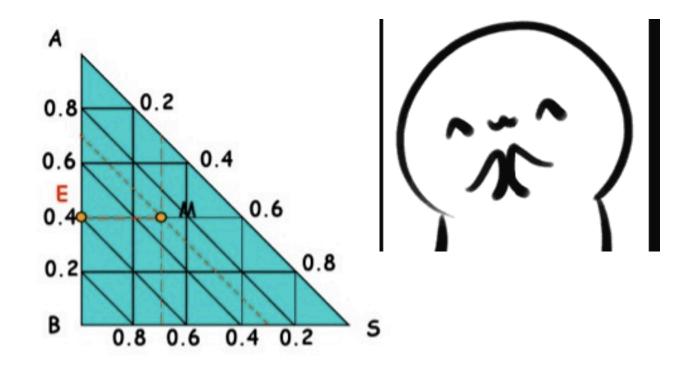
归一条件:

$$x_A + x_B + x_S = 1$$

 $x_i$ 均为质量分率



溶液组成的表示方法



三角形的三个顶点分别表示A、B、S三个纯组分。

三条边上的任一点代表某二元混合物的组成,不含第三组分

E点:  $x_A = 0.4$ ,  $x_B = 0.6$ 

三角形内任一点代表某三元混合物的组成。

M点:  $x_A = 0.4$ ,  $x_B = 0.3$ ,  $x_S = 0.3$ 

@百子乐天

#### 11.2.1.2 物料衡算与杠杆定律

设 $R(x_A, x_B, x_S)$ 与 $E(y_A, y_B, y_S)$ 混合,

得
$$M(z_A, z_B, z_S)$$
。

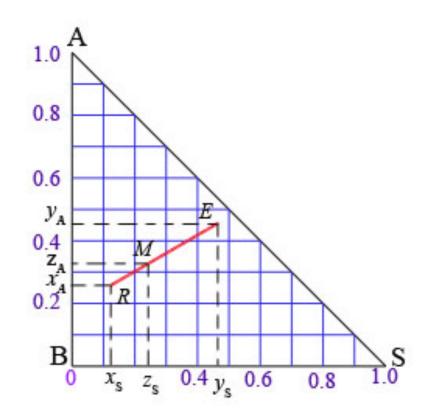
$$M = R + E$$

$$Mz_A = Rx_A + Ey_A$$

$$Mz_S = Rx_S + Ey_S$$

$$\therefore \frac{E}{R} = \frac{z_A - x_A}{y_A - z_A} = \frac{z_S - x_S}{y_S - z_S}$$

$$\frac{E}{R} = \frac{RM}{\overline{EM}}$$



溶液组成的表示方法

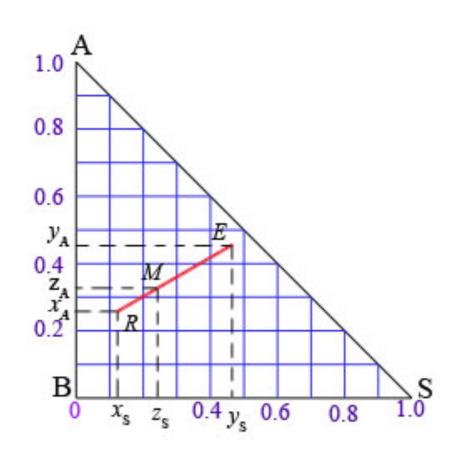
#### 11.2.1.3 混合物的和点和差点

 M 为R 与E 的和点

 R为 M与E 的差点

 E为 M与R 的差点

$$\frac{E}{M} = \frac{\overline{MR}}{\overline{RE}}$$



溶液组成的表示方法

#### AP 线:

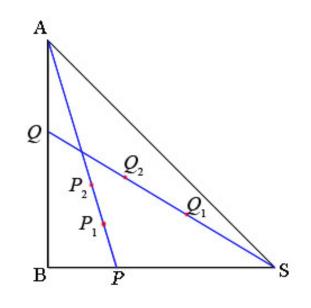
B、S 的相对比值相同

 $P_1$ 、 $P_2$ 均为A与P的和点

### SQ线:

A、B 的相对比值相同

 $Q_2$ 、Q均为 $Q_1$ 与S的差点



混合液的和点和差点

#### 11.2.2 部分互溶物系的相平衡

自由度: 
$$F = N - \Phi + 2 = 3 - 2 + 2 = 3$$

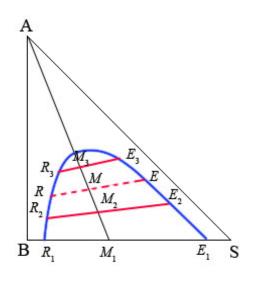
T、p一定,互成平衡的两相组成自由度为1。

# 11.2.2.1 溶解度曲线和平衡联结线溶解度曲线:

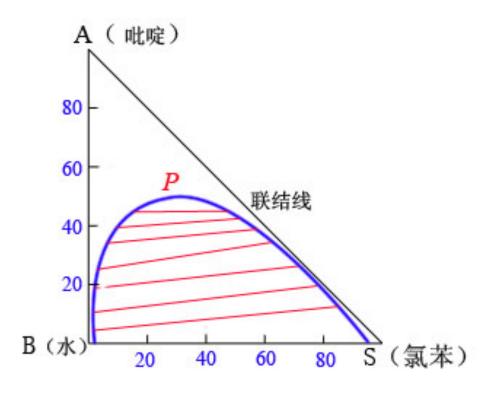
$$y_s = \varphi(y_A); \quad x_s = \varphi(x_A)$$

平衡联结线:

$$y_A = f(x_A)$$



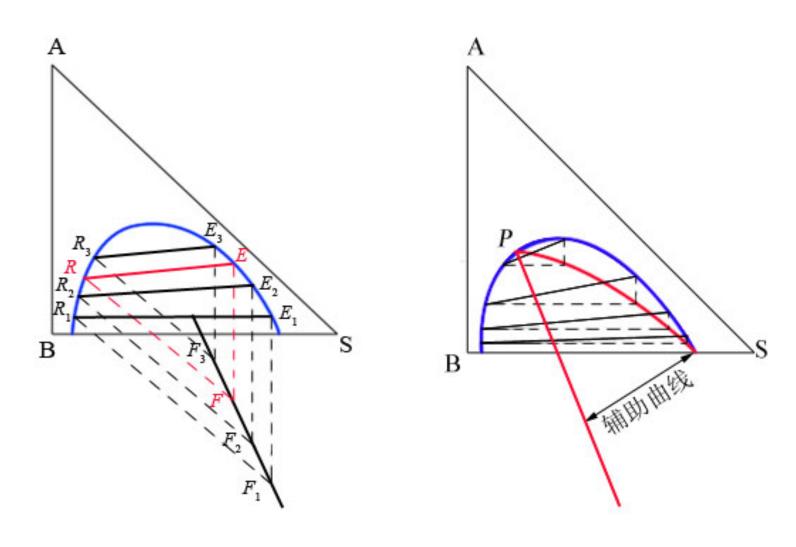
平衡联结线



吡啶 - 氯苯-水系统的平衡联结线

临界混溶点(P):两共轭相的组成无限趋近而变为一相,表示这一组成的点。

### 11.2.2.2 平衡联结线的内插

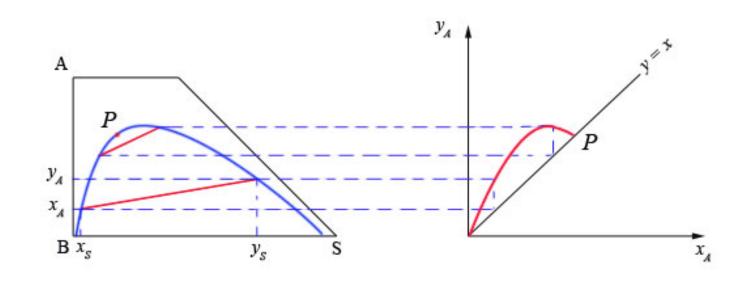


辅助曲线的作法

#### 11.2.2.3 分配曲线与分配系数

$$y_A = f(x_A)$$

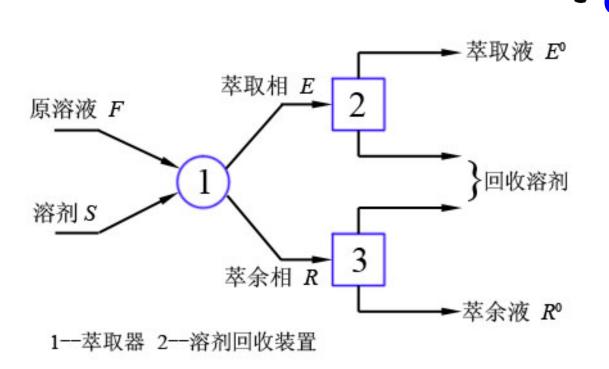
$$k_A = \frac{y_A}{x_A} = \frac{\text{萃取相 } E \text{ 中} A \text{ 的质量分数}}{\text{萃余相 } R \text{ 中} A \text{ 的质量分数}} \qquad k_B = \frac{y_B}{x_B}$$



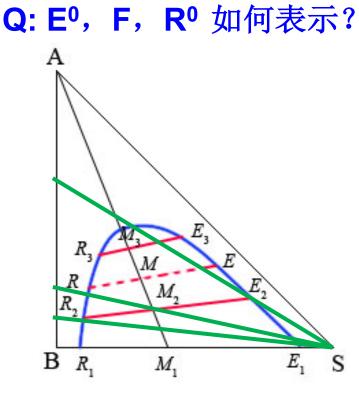
#### 分配曲线与平衡联结线的关系

#### 11.2.3 液液相平衡与萃取操作的关系

11.2.3.1 级式萃取过程的图示



单级萃取过程

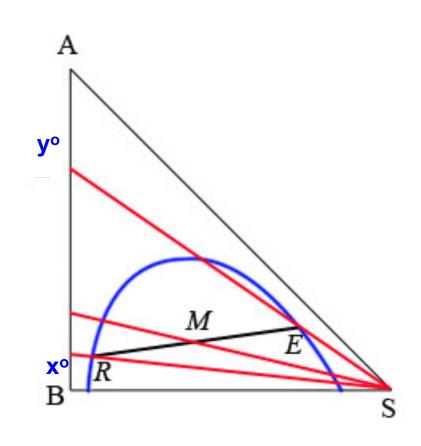


E,R 互为平衡,称为共轭相 ER连线称为平衡联结线 M点必在平衡联结线上

$$F = E^{0} + R^{0}$$

$$Fx_{FA} = E^{0}y_{A}^{0} + R^{0}x_{A}^{0}$$

整个过程将组成为F点的混合物分离成为含A较多的萃取液 $E^0$ 与含A较少的萃余液 $R^0$ 。



单级萃取过程

#### 11.2.3.2 溶剂的选择性系数

选择性系数β表示溶质A在两液相中浓度的差异

$$\beta = \frac{k_A}{k_B} = \frac{y_A / y_B}{x_A / x_B} = \frac{y_A^0 / (1 - y_A^0)}{x_A^0 / (1 - x_A^0)}$$

$$y_A^0 = \frac{\beta x_A^0}{1 + (\beta - 1)x_A^0}$$

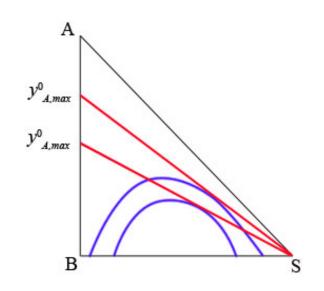
β > 1, 能萃取分离;

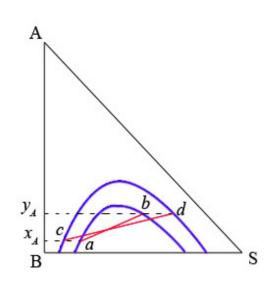
 $\beta = 1$ ,平衡联结线的延长线过S点,不能萃取分离;

 $\beta \rightarrow \infty$ ,B 与 S不互溶。

#### 11.2.3.3 互溶度的影响

互溶度越小,萃取的操作范围越大, $y_{A,\max}^0$ 越高。

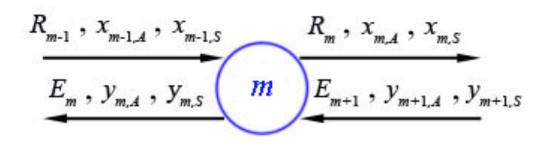




互溶度对萃取过程的影响

一般,温度降低,互溶度减小,利于萃取。

- 11.3.萃取过程计算
- 11.3.1 萃取级内过程的数学描述
- 11.3.1.1 单一萃取级的物料衡算



#### 萃取级的物料衡算

总物料衡算式  $R_{m-1} + E_{m+1} = R_m + E_m$ 

溶质A衡算式  $R_{m-1}x_{m-1,A} + E_{m+1}y_{m+1,A} = R_m x_{m,A} + E_m y_{m,A}$ 

溶剂**S**衡算式  $R_{m-1}x_{m-1,S} + E_{m+1}y_{m+1,S} = R_m x_{m,S} + E_m y_{m,S}$ 

#### 11.3.1.2 理论级与级效率

理论级: 进入m 级的  $R_{m-1}$  和  $E_{m+1}$ ,不论组成 如何,传质之后,离开 m 级的  $R_m$ 与  $E_m$  达到平衡状态。

特征方程: 
$$y_{m,S} = \varphi(y_{m,A})$$

$$x_{m,S} = \varphi(x_{m,A})$$

$$y_{m,A} = f(x_{m,A})$$

级效率:实际萃取级和理论萃取级分离能力的差异。

#### 11.3.2 单级萃取

#### 11.3.2.1 单级萃取的解析计算

物料衡算
$$F, x_{FA}, x_{FS} = 0$$

$$F + S = R + E$$

$$S_{X, Z_{A}, Z_{S}}$$

$$Fx_{FA} + Sz_{A} = Rx_{A} + Ey_{A}$$

$$Sz_{S} = Rx_{S} + Ey_{S}$$
单级萃取

假设萃取器相当于一个理论级,则特征方程

 $R, x_A, x_S$ 

 $E, y_A, y_S$ 

$$y_S = \varphi(y_A)$$

$$x_S = \varphi(x_A)$$

$$y_A = f(x_A)$$

#### 设计型问题

已知:  $F, x_{FA}$  物系的相平衡关系;

工艺要求规定  $x_A$ ;

选择 $z_A$ ,  $z_S$ ,

求: S, E,  $y_A$ ,  $y_S$ , R,  $x_S$ .

操作型问题

已知: F, S,  $x_{FA}$ ,  $x_{FS}$ ,  $z_A$ ,  $z_S$ .

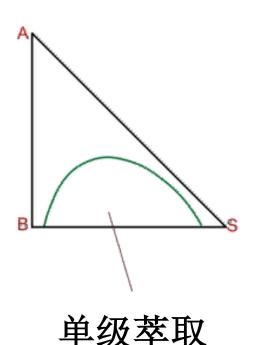
求:  $E, R, y_A, y_S, x_A, x_S$ 。

# 11.3.2.2 单级萃取的图解计算图解步骤

- (1) 由 $x_A$ 定R;
- (2) 过 R 由平衡联结线定 E;
- (3) 由 $x_{FA}$ 定F;
- (4) 联结 $\overline{FS}$ (纯溶剂萃取时),  $\overline{\overline{CR}}$   $\overline{\overline{CR}}$   $\overline{\overline{FM}}$   $\overline{\overline{N}}$   $\overline{\overline{N$

$$\frac{F}{S} = \frac{\overline{SM}}{\overline{FM}} \qquad E = M \cdot \frac{\overline{MR}}{\overline{RE}}$$

$$M = F + S \quad R = M - E$$



#### 11.3.2.3 单级萃取的操作范围

$$F$$
,  $x_{FA}$ 一定, $S\uparrow$ ,  $M\rightarrow S$ ,

以C点为限。

$$\left(\frac{S}{F}\right)_{\text{max}} = \frac{\overline{FC}}{\overline{SC}} \Longrightarrow x_{A,\text{min}}^{0}$$

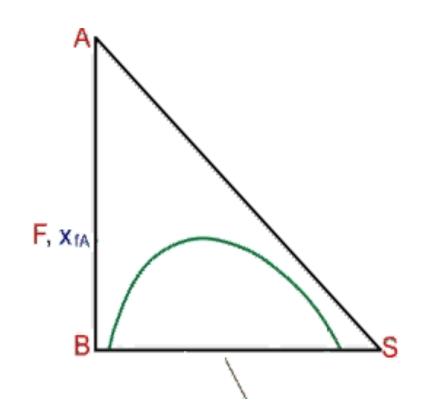
从S点作溶解度曲线的

切线  $\overline{Se}$ ,得 $y_{A,\max}^0$ 

过切点e作平衡联结

线 $_{er}$ ,交 $_{FS}$ 于 $_{M$ 点

$$S = F \cdot (\frac{FM}{\overline{SM}})$$



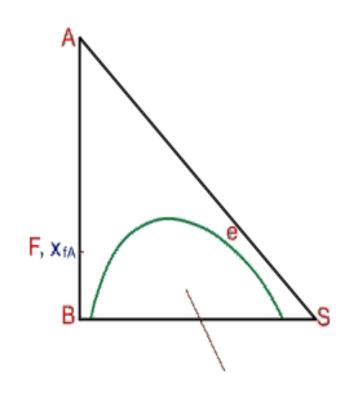
单级萃取操作的分离范围

当 $x_{FA}$ 较低、 $k_A$  较小时,单级萃取无法实现E相组成到达切点 $e, S \downarrow, y_A \uparrow$ 。

$$\left(\frac{S}{F}\right)_{\min} = \frac{\overline{Fd}}{\overline{Sd}}$$

过d作平衡联结线  $\overline{dg}$ ,

由  $\overline{sg}$  得  $y_{A,\max}^0$ 



单级萃取操作的分离范围

例1 在B-S部分互浴的甲级卒取甲,科液重为100kg,含溶质A为40kg,其余为稀释剂B。用纯溶剂萃取,溶剂比(S/F)为1。脱溶剂后,萃余液浓度  $x_A^0 = 0.3$  (质量分率),选择性系数β=8。

试求: 萃取液量 $E^0$ 为多少kg? 解:  $x_{FA} = 0.40$ .  $x_{TG} = 0$ . F = 100

解: 
$$x_{FA} = 0.40$$
.  $x_{-A} = 0$ .  $A = 100$   $A = 100$   $B = 100$   $B = \frac{y_A^0/(1-\frac{y_A^0}{x_A^0/(1-\frac{y_A^0}{x_A^0})}}{|x_A^0/(1-\frac{y_A^0}{x_A^0})}$ 

$$y_A^0 = \frac{\beta x_A^0}{1 + (\beta - 1)x_A^0}$$
$$= \frac{8 \times 0.3}{1 + (8 - 1) \times 0.3} = 0.774$$

$$E^{0} = F \frac{x_{FA} - x_{A}^{0}}{y_{A}^{0} - x_{A}^{0}} = 100 \times \frac{0.4 - 0.3}{0.774 - 0.3} = 21kg$$

例2 呆二兀彻系的浴解及曲线与半衡联结线如图 所示。用纯溶剂对100kg进料进行单级萃取,  $x_{FA} = 0.3$  (质量分率),  $x_{FS} = 0$ , 试求: (1)萃取液可达到的最大浓度为多少? (2)为使萃取液浓度达到 最大,溶剂用量应为 多少?
(3)萃余百分数  $\varphi = \frac{Rx_A}{Fx_{FA}}$ 多少? 为多少? ).**2**⊣  ${f B}$   ${f 0}$ 

解:(1)作图画切线, 1.0 0.91 得y<sup>0</sup>max=0.91; 0.8(2)划ER线和FS线, 0.6 -得M点,  $\frac{S}{F} = \frac{FM}{\overline{MS}} = \frac{86}{278} = 0.31$ 0.2 - R $S=0.31F=0.31\times100=31kg$ 0.16 (3)M=F+S=131kg0.2 0.4 0.6 0.8  $R = M \frac{ME}{RE} = 131 \times \frac{125}{182} = 90kg$ 图中读得 $x_A=0.16$ 萃余百分数  $\varphi = \frac{Rx_A}{Fx} = \frac{90 \times 0.16}{100 \times 0.3} = 0.48$