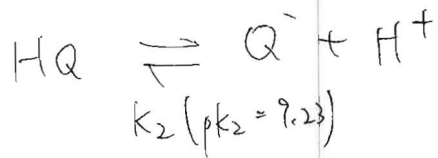
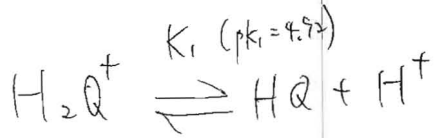
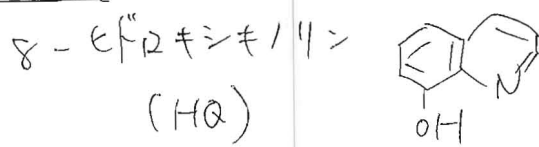
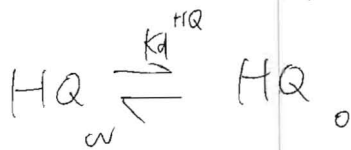


オキシンを利(用)して抽出



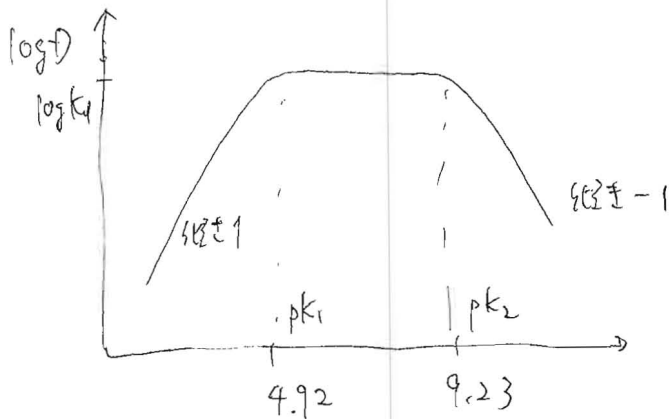
有機相中では H_2Q^+ , Q^- は無視



$$D = \frac{[HQ]_o}{[H_2Q^+]_w + [HQ]_w + [Q^-]_w}$$

$$= \frac{[HQ]_o}{\frac{[H^+]_w [HQ]_w}{K_1} + [HQ]_w + \frac{K_2 [HQ]_w}{[H^+]_w}} = \frac{K_d^{HQ}}{\frac{[H^+]_w}{K_1} + 1 + \frac{K_2}{[H^+]_w}}$$

よって $\log D \propto \text{pH} = -\log [H^+]$ (2) (1) (2) (3) (4) (5) (6) (7) (8) (9) (10) (11) (12) (13) (14) (15) (16) (17) (18) (19) (20) (21) (22) (23) (24) (25) (26) (27) (28) (29) (30) (31) (32) (33) (34) (35) (36) (37) (38) (39) (40) (41) (42) (43) (44) (45) (46) (47) (48) (49) (50) (51) (52) (53) (54) (55) (56) (57) (58) (59) (60) (61) (62) (63) (64) (65) (66) (67) (68) (69) (70) (71) (72) (73) (74) (75) (76) (77) (78) (79) (80) (81) (82) (83) (84) (85) (86) (87) (88) (89) (90) (91) (92) (93) (94) (95) (96) (97) (98) (99) (100)



オキシンは Q^- の形で金属イオンに配位する。

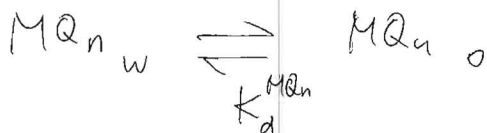
無電荷 \rightarrow 有機相へ
イオン \rightarrow 水相へ

錯形成



$$\beta_n = \frac{[MQ_n]_w}{[M^{n+}][Q^-]^n} \rightarrow \beta_n = \frac{1}{[M]_w [Q^-]^n} \cdot \frac{[MQ_n]_o}{K_d M^0} \cdot \frac{[HQ]_o^n}{[H^+]^n K_a^n}$$

オキシン錯体の分配



$$K_n = \frac{[H^+][Q^-]}{[HQ]_w} \rightarrow [Q^-]_w = \frac{[HQ]_w}{[H^+]_w K_n}$$

$$K_{ex} = \frac{[MQ_n]_o}{[MQ_n]_w} \rightarrow [MQ_n]_w = \frac{[MQ_n]_o}{K_{ex}}$$

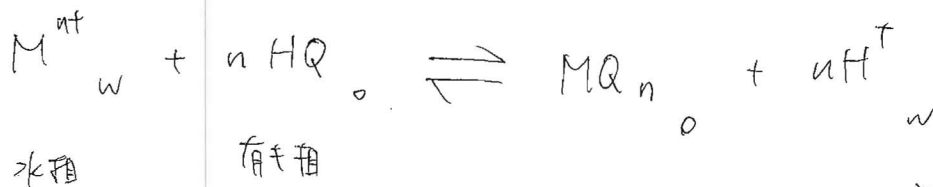
\rightarrow 金属イオンの分配比

$$D = \frac{[MQ_n]_o}{[M^{n+}]_w + [MQ_n]_w} \sim \frac{[MQ_n]_o}{[M^{n+}]_w}$$

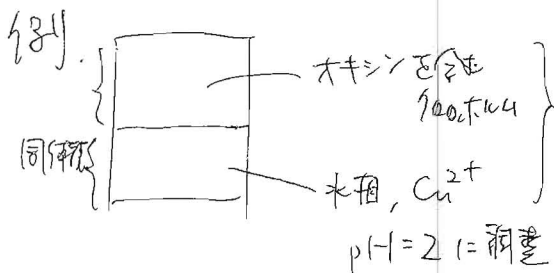
$$D = \frac{\beta_n K_d^{MQ_n} (K_a^{HQ})^n [HQ]_o^n}{(K_d^{HQ})^n [H^+]_w^n} = \frac{K_{ex} \cdot [HQ]_o^n}{[H^+]_w^n} \quad (*)$$

↑
示す

K_{ex} : 抽出平衡定数



pHを調整する。



Cu^{2+} を抽出する。

水相が399%の抽出率を得るための $[HQ]_o$ は?
 $K_{ex} = 10^{-1.7}$ とする。

$$D = \frac{10^{-1.7} [HQ]_o^2}{(0.01)^2} = 10^{3.7} [HQ]_o^2 \quad (**)$$

上式に $D = 399$ を代入 $\rightarrow [HQ]_o = 0.14 M$

$$\textcircled{*} \rightarrow \log D = \log K_{ex} + n \log [HA]_0 + n pH$$

pH と $\log D$ の傾きは n (価数) になる。

抽出率が 50% になる $\rightarrow \log D = 0$ とする pH $\rightarrow pH_{1/2}$ とする

$$D = 1 \rightarrow \%E = \frac{100D}{D+1} = \frac{100}{2} = 50 \rightarrow \text{水相と有機相に等分する。}$$

2 種の金属イオンを分離するための抽出

一方 99% 以上抽出、他方 1% 以下 とする。

$$\log D \geq 2 \rightarrow \text{抽出される。 (有機相にほとんど抽出)} \quad D \sim 100$$

$$\log D \leq -2 \rightarrow \text{抽出されない} \quad D \sim \frac{1}{100}$$

$$n pH_{1/2} = -\log K_{ex} - n \log [HA]_0$$

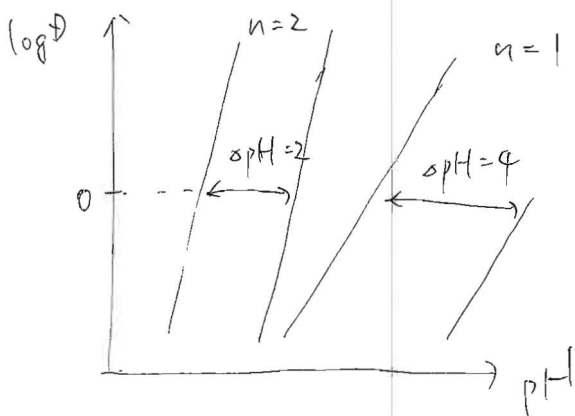
$$\text{したがって、} \log D = -n pH_{1/2} + n pH \quad \text{と表される。}$$

$$\text{金属イオン A} \quad 2 = -n_A pH_{1/2 A} + n_A pH$$

$$\text{B} \quad -2 = -n_B pH_{1/2 B} + n_B pH$$

よって、定量的に分離できるためには、 $pH_{1/2}$ の差が必要。

$$\Delta pH_{1/2} = pH_{1/2 B} - pH_{1/2 A} = \frac{2}{n_B} + \frac{2}{n_A} \quad \text{と表される。}$$



したがって 2 種のイオンを 2 以上分離するには、 $\Delta pH_{1/2}$ が 2 以上必要である。

text p. 189 図 12-4

例31. Cu^{2+} 沉淀の条件を求めよ。 $[\text{H}_2\text{O}]_0 = 0.1 \text{ mol dm}^{-3}$ とする

$$2 \text{pH}_{1/2} = -\log K_{\text{sp}} - 2 \log [\text{H}_2\text{O}]_0 = 1.7 - 2 \times (-1)$$

$$\therefore 2 \text{pH}_{1/2} = 1.9 \quad (\text{ただし } \log D = 0 \text{ とする})$$

有相と無相は半分の分配
を和する

例32. M_A^{2+} , M_B^{2+} を分離する。このとき $\text{pH}_{1/2}$ の差を求めよ。

$$\begin{array}{ccc} \downarrow & \downarrow & \\ 99.9\% \text{以上} & 99.9\% \text{以上} & \rightarrow \left\{ \begin{array}{l} \log D = 3 \\ = -3 \end{array} \right. \\ \text{有相} & \text{有相} & \end{array}$$

$$\Delta \text{pH}_{1/2} = \text{pH}_{1/2}^{\text{B}} - \text{pH}_{1/2}^{\text{A}} = \frac{3}{n_{\text{B}}} - \frac{3}{n_{\text{A}}} = 3 \quad \text{と仮定}$$

イオンの有相相への分配

一般に、イオンは両相に分配される。とくに、場合を挙げる。

$$\mu_w = \mu_w^0 + RT \ln a_w$$

$$\mu_o = \mu_o^0 + RT \ln a_o$$

相平衡 $\Rightarrow \mu_w = \mu_o$ とする
 $\mu_w^0 + RT \ln a_w = \mu_o^0 + RT \ln a_o$
 $\mu_o^0 - \mu_w^0 = +RT \ln a_w - RT \ln a_o$

$$\Delta G^0 = \mu_o^0 - \mu_w^0 = -RT \ln \frac{a_o}{a_w} = -RT \ln K_d = -RT \ln \frac{a_o}{a_w}$$

↑
標準溶媒向進行
モル濃度比

一般に、 $\mu_o \gg \mu_w$

M^+ , X^- の両方が両相に分配する。とくに、(電荷中性、 $T=298$)

→ 両者を挙げる。

$$\Delta G_M^0 = \mu_{M_o}^0 - \mu_{M_w}^0 = -RT \ln K_{d,M} \quad \rightarrow K_{d,M} = \exp\left(\frac{35.100}{8.31 \times 298}\right) = 1.43 \times 10^6$$

$$\Delta G_X^0 = \mu_{X_o}^0 - \mu_{X_w}^0 = -RT \ln K_{d,X} \quad \rightarrow K_{d,X} = \exp\left(\frac{-16.400}{8.31 \times 298}\right) = 1.33 \times 10^{-3}$$

$$\therefore \Delta G_M^0 + \Delta G_X^0 = -RT \ln (K_{d,M} \cdot K_{d,X})$$

↑上式は電解質が両相に分配する。

M と X の一方が両相に分配されると、他方も両相に分配される。

例: 過塩素酸イオン - 1,2-ジクロロエタン (DCE) $\Delta G^0 = 16.4 \text{ kJ/mol}$

→ 両相に分配される

トリフルオロエタン (TPA) $\Delta G^0 = -35.1 \text{ kJ/mol}$ → DCE中へ分配

$$\Delta G_{H_2O^+}^0 + \Delta G_{TPA}^0 < 0 \quad (K_{d,M} \cdot K_{d,X} > 1)$$

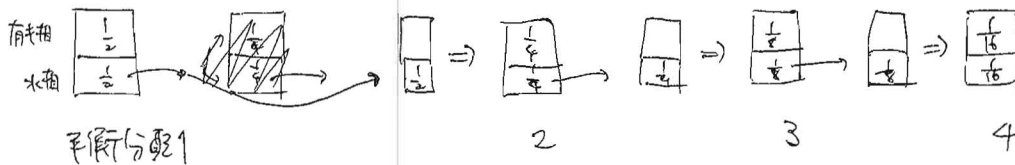
⇒ 過塩素酸イオンが両相に分配される。

722175-9 理論

- ガス相 (GC) ← 揮発性物質 = c
- 液体相 (LC) ← 溶液中 = c
- 超臨界流体相 (SFC) ← 揮発性物質 = c

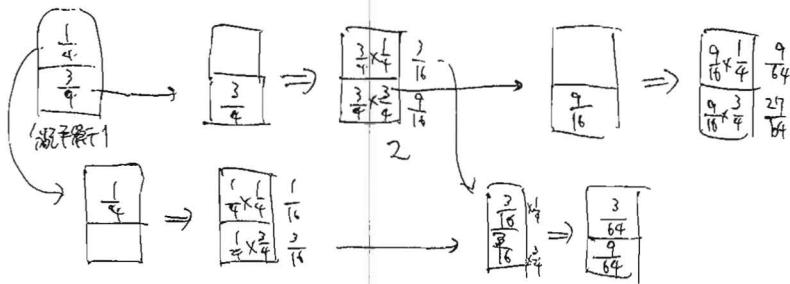
原理 (連続多段階抽出)

試料 A の 水相 : 有機相 = $\frac{1}{2} : \frac{1}{2}$ (= 1:1) に分配したとする $K_D = 1.0$



分配した水相をとり → 有機相を加える → 分配した → 水相をとり → ...

試料 B は 水相 : 有機相 = $3:1$ に分配したとする $K_D = 0.33$



分配抽出を N 回繰り返すと No. R に有機相比率 $\frac{x}{2+x}$ の展開式 x^{R-1} の係数

$$\frac{(N-1)!}{(N-R)!(R-1)!} \cdot 2^{-(N-1)}$$

B の場合 $\left(\frac{1}{4} + \frac{3x}{4}\right)^{N-1}$ の x^{R-1} の係数 $\frac{(N-1)!}{(N-R)!(R-1)!} 3^{R-1} \cdot 4^{-(N-1)}$

一般に K_D の分配のとき

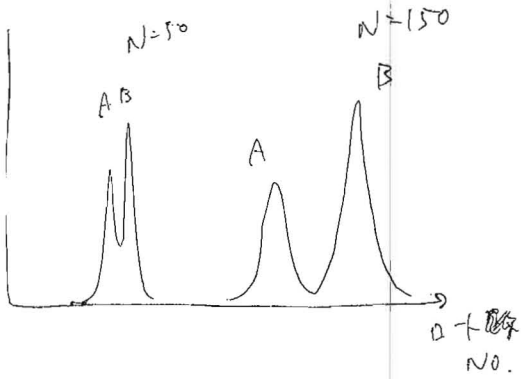
$$\left(\frac{k_D}{1+k_D} + \frac{x}{1+k_D}\right)^{N-1} \text{ の } x^{R-1} \text{ の係数 } \frac{(N-1)!}{(N-R)!(R-1)!} K_D^{R-1} (1+k_D)^{-(N-1)}$$



$$(x+y)^n = \sum_{R=0}^n n C_R x^{n-R} y^R$$

Σの係数

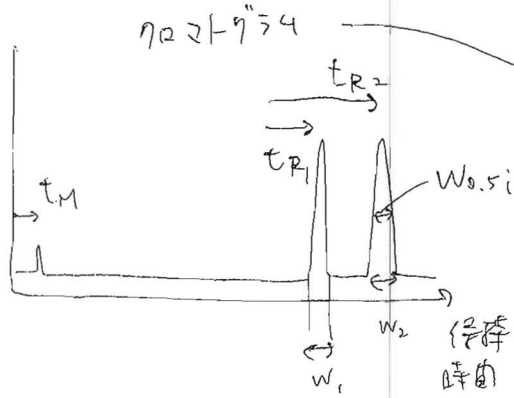
$(1+x)^{N-1} = \sum_{R=0}^{N-1} n C_R x^R$
 $= \sum_{R=0}^{N-1} \frac{(N-1)!}{(N-R)!(R-1)!} x^R$
 = 展開式



N is proportional to A and B are separated.

→ Theoretical plate number.

$$N_i = \frac{t_{Ri}^2}{\sigma_i^2}$$



$$e^{-\frac{(t-t_{Ri})^2}{2\sigma_i^2}} \text{ is used (Gauss distribution)}$$

$$\begin{aligned} N_i &= 16 \times \left(\frac{t_{Ri}}{W_i} \right)^2 \\ &= 8 \ln 2 \times \left(\frac{t_{Ri}}{W_{0.5i}} \right)^2 \\ &= 2\pi \left(t_{Ri} \cdot \frac{h_i}{A_i} \right)^2 \end{aligned}$$

Retention factor

$$k_i = \frac{t_{Ri} - t_M}{t_M}$$

$$k_i = K_D \left(\frac{V_s}{V_m} \right)$$

s : stationary phase
 m : mobile phase

$$\text{Resolution } R_s = \frac{2(t_{R2} - t_{R1})}{W_1 + W_2}$$

$= 1.5 \rightarrow 2$ components separated.

$$N_1 = N_2 = N \text{ is used}$$

$$R_s = \frac{\alpha - 1}{2(\alpha + 1)} \frac{R}{1 + R} \sqrt{N} \quad \left(\alpha = \frac{R_2}{R_1}, R = \frac{R_1 + R_2}{2} \right)$$

7. アンダーレイ - 4.9 - 7.0 について

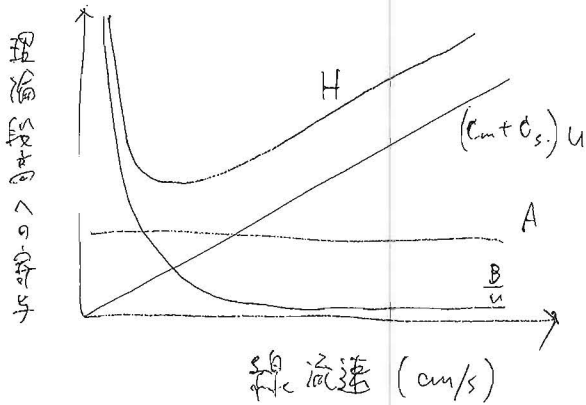
から L 理論段数 N として $H = \frac{L}{N}$ (理論段高)

$$H = A + \frac{B}{u} + C_m u + C_s u$$

明流路
伝送
分送
伝送
伝送相
固定項

u : 伝送相の流速 (cm/s) A, B, C_m, C_s は操作条件により決まる.

$\frac{2\lambda d_p}{d_m}$ 伝送
 $\frac{2\lambda d_m}{d_p}$ 伝送



総流速 (cm/s)