参考文献

H. Hara: Prog. Theor. Phys. 60 (1978) 296. 1) Phys. Rev. B20 (1979) 4062.

H. Hara and T. Obata: Phys. Rev. B23 (1985) 4403.

T. Hattori: Reports of Institute for Agricultural Research, Tohoku Univ. 34 (1985) 1. 2)

D. Bray and K. Chapman: J. Neuroscience 5 (1985) 3204. 3)

原 啓明:物性研究, 44 (1985) 505. 4)

蒸気一液体界面におけるぬれ転移 45.

農工大・教養 松山 明彦,田中 文彦

r_{xa}

x x: solid or vaper

> 义 1

§1. 序

2 相分離状態にある溶液相(α,β相)が,第3の相(x相;蒸気あるいは固体)と接触し ている時,溶液の臨界温度付近ではエネルギー的に有利なβ相がx,α相の間に侵入して層を 形成する。通常 β相は高濃度側の相である。温度を臨界点から下げるとそれぞれの界面に働く 張力が変化して図1のような小滴を形成する。 各々の界 面張力は境界面を縮める方向に働き平衡時にはヤングの

式

$$\gamma\cos\theta = \gamma_{\mathbf{x}\alpha} - \gamma_{\mathbf{x}\beta} \tag{1}$$

がなりたつ。 $\theta = 0$ の場合は β 相がx, α 界面に拡がり

巨視的な膜を形成する。これを完全ぬれ (complete wetting) と呼ぶ。 $\theta > 0$ で β 相が小滴を形 成する場合を部分ぬれ (partial wetting) と呼ぶ。臨界点近傍では $r \sim (T_c - T)^{1.3}$, $r_{xa} - r_{x\beta}$ ~ $(T_c - T)^{0.3}$ であるから cos θ ~ $(T_c - T)^{-1}$ となり温度が臨界点に近づけば必らず $\theta = 0$ の条件が満たされることがわかる。完全ぬれ⇒部分ぬれの転移は Cahn⁽¹⁾によって理論的に予 言された。その後 Schmit, Moldover⁽²⁾が低分子溶液の蒸気-液体界面においてぬれ転移を検 証した報告がある。

では高分子溶液の界面においてぬれ現象はどのようなふるまいをするのであろうか。我々の



研究会報告

目的は高分子溶液のぬれについて,転移点,接触角などの分子量依存性を中心に議論すること にある。

. § 2. Cahn モデル⁽¹⁾

理論の出発点は次のようなCahnタイプの界面エネルギーを考える。

$$\sigma = -\varepsilon \varphi_{s} + \int_{0}^{\infty} \left\{ \Delta f(\varphi) + \kappa (\varphi) \left(d\varphi / dx \right)^{2} \right\} dx$$

$$\Delta f(\varphi) = f_{0} - \varphi \Delta \mu_{b} - \pi_{b}$$
(2)
(3)

第1項は壁と直接接触することによって得るエネルギーで、第2項は濃度分分 $\varphi(x)$ からの寄 与を示す。 f_0 は系の自由エネルギー密度、 $d\mu_b = [df_0/d\varphi]_b$ はα、 β 相が一様であるとし たときの化学ポテンシャルの差、 $\pi_b = [\varphi^2(d/d\varphi)(f_0/\varphi)]_b$ はそのときの溶質の侵透圧、 φ は溶質濃度、 φ_s は壁の表面での溶質濃度である。2相分離状態では、2相のバルク濃度 φ_a 、 φ_a で $df(\varphi) = 0$ となる。

以下では φ_{β} は高濃度側の相を指すことにしておく。(2)式の第2項を最小にする条件

$$\Delta f(\varphi) = \kappa (\varphi) (d\varphi/dx)^{2}, \qquad (4)$$

を用いて積分変数を x から φ に変えると

$$\sigma = - \varepsilon \varphi_{s} + 2 \int_{\varphi_{0}}^{\varphi_{s}} \sqrt{\kappa(\varphi)} \, df(\varphi) \, d\varphi \,, \tag{5}$$

となる。ただし表面濃度 φ_s は境界条件

$$2\sqrt{\kappa(\varphi_{\rm s})}\Delta f(\varphi_{\rm s}) = \varepsilon,$$

の根として求まる。 $\varphi_0 \operatorname{id} \varphi_a \operatorname{in} \varphi_\beta$ の値をとる。ここで壁は引力的に作用すると仮定してある。 したがって $\varphi_s > \varphi_0$ である。そうすると、(1)式で用いた各々の界面張力は(5)式を用いて次の形 に書ける。

$$\begin{aligned} \gamma_{\mathbf{x}\alpha} &= -\varepsilon \,\varphi_{\mathbf{s}}' + 2 \int_{\varphi_{\alpha}}^{\varphi_{\mathbf{s}}'} \sqrt{\kappa \left(\varphi\right)} \,df\left(\varphi\right)} \,d\varphi \,, \\ \gamma_{\mathbf{x}\beta} &= -\varepsilon \,\varphi_{\mathbf{s}}'' + 2 \int_{\varphi_{\beta}}^{\varphi_{\mathbf{s}}''} \sqrt{\kappa \left(\varphi\right)} \,df\left(\varphi\right)} \,d\varphi \,, \\ \gamma &= 2 \int_{\varphi_{\alpha}}^{\varphi_{\beta}} \sqrt{\kappa \left(\varphi\right)} \,df\left(\varphi\right)} \,d\varphi \,. \end{aligned}$$

$$(7)$$

 φ'_{s} , φ''_{s} は α , β 相において壁に吸着した溶質濃度である。 $\varphi'_{s} = \varphi''_{s}$ の時は(1), (7)式から、明ら

「パターン形成,その運動と統計」

かに $\cos \theta = 1$ となり、完全ぬれを示すことがわかる。表面濃度 φ'_s 、 φ''_s は(7)式の界面エネル ギーを最小にするように決まる。

$$\varepsilon \left(\varphi_{s}' - \varphi_{\alpha} \right) = \int_{\varphi_{\alpha}}^{\varphi_{s}'} \varepsilon \, \mathrm{d} \varphi \,, \tag{8}$$

を用いると(7)式の第1式は

$$\gamma_{\mathbf{x}\alpha} = -\varepsilon \,\varphi_{\alpha} + \int_{\varphi_{\alpha}}^{\varphi'_{\mathbf{s}}} \left(-\varepsilon + 2 \,\sqrt{\kappa \left(\varphi\right) \, d f\left(\varphi\right)} \right) \,\mathrm{d}\varphi \,, \tag{9}$$

となる。 $\gamma_{\mathbf{x}\beta}$ についてもよく似た形になる。温度が決まればバルク濃度 φ_{α} , φ_{β} は決まるから(9)

式の第2項を最小にするように φ'_{s} を決める。図2で 示すような、 $2\sqrt{\kappa 4 f} \geq \epsilon$ の間の斜線部分の面積を最 小にするように φ'_{s} を決める。 φ''_{s} については φ_{β} のすぐ 右側の交点に決まる。臨界温度から十分はなれた場合 は曲線①のようになる。領域Bは界面エネルギーを増 加させるように働き、|B| > |C|の場合、エネルギー 的に安定な(6)式の解は α 相に対しては $\varphi'_{s}(T_{1})$ が、 β 相 に対しては $\varphi''_{s}(T_{1})$ が対応する。これは部分ぬれの場



合である。臨界温度に近いところでは曲線②のようになる。この場合(6)式の解は α , β 相共に $\varphi_{s}(T_{2})$ が対応し α/x 界面エネルギーは $\alpha/\beta \ge \beta/x$ 界面エネルギーの和となる。

これは完全ぬれに対応する。したがって温度が臨界点に近づくとき、|B| = |C|となる温度 (T_w) が存在する。明らかにこの T_w でα相の界面濃度 φ'_s にとびが生ずる。転移は1次であり、相図の中にこの様子をかくと図3のようになる。 T_w
< $T < T_c$ では完全ぬれ、 $T_w > T$ で部分ぬれを示す。

以上のような Cahn の現象論的な理論を高分子溶液に適用 するために、次に $\kappa(\varphi)$, $\Delta f(\varphi)$ の中身について考えよう。



図 3

§ 5. 高分子溶液

Flory-Hugginsの格子理論を,壁のある場合の非一様な系へ修正した Roe⁽³⁾の格子モデルを 連続近似を用いて書きかえると次のようになる。

$$\sigma a / k_{\rm B}T = -\varepsilon \varphi_{\rm s} + 2 \int_{\varphi_0}^{\varphi_{\rm s}} \sqrt{\kappa (\varphi)} \, df(\varphi) \, \mathrm{d}\varphi, \qquad (10)$$

研究会報告

$$\Delta f(\varphi) = -\chi (\varphi - \varphi_0)^2 + \frac{1 - \varphi}{n_1} \ln \frac{1 - \varphi}{1 - \varphi_0} + \frac{\varphi}{n_2} \ln \frac{\varphi}{\varphi_0} + (\frac{1}{n_1} - \frac{1}{n_2}) (\varphi - \varphi_0),$$
(11)

$$\kappa(\varphi) = m\chi + \frac{c}{2} \left\{ \left(1 - \frac{1}{n_1} \right) \frac{1}{1 - \varphi} + \left(1 - \frac{1}{n_2} \right) \frac{1}{\varphi} \right\}.$$
(12)

(10)式は(5)式とまったく同じ形となり,(7)式の各々の形にかきかえることができる。 φ は成分2 の体積分率, n_1 , n_2 は成分1,2の重合度を示す。aは一格子点の面積, ε は単位面積当りの 壁と成分2の分子の間の引力相互作用エネルギー $\varepsilon_0 \delta k_{\rm B} T/a$ で割った値である。m,cは定 数で,立方格子モデルではm=1/6, $c=m^2$ とした。 χ はFlory-Huggins相互作用パラメター である。濃度勾配の係数 $\kappa(\varphi)$ は低分子溶液では定数,高分子溶液では濃度依存性があると考 えられているが,我々のモデルは低分子から高分子へと結ぶ形となっている。明らかに $n_1 = n_2$ =1とするとCahnのとりあつかった正則溶液の結果に帰着する⁽⁴⁾。バルク濃度 φ_a , φ_β は2相 におけるそれぞれの成分の化学ポテンシャルが等しいという条件から計算した。化学ポテンシ ャル μ_1 , μ_2 は Flory-Huggins の理論式⁽⁵⁾

$$\mu_{1}/n_{1}k_{B}T = \chi \varphi_{0}^{2} + \frac{1}{n_{1}} \ln(1-\varphi_{0}) + (\frac{1}{n_{1}} - \frac{1}{n_{2}}) \varphi_{0}$$

を用いた。μ2も同じような式になる。又臨界点は

$$\chi_{c} = \frac{(\sqrt{n_{1}} + \sqrt{n_{2}})^{2}}{2n_{1}n_{2}}, \quad \varphi_{c} = \frac{\sqrt{n_{1}}}{\sqrt{n_{1}} + \sqrt{n_{2}}}$$

で与えられる。

§4. 結 果

以下では溶媒-高分子系をとりあつかう。($n_1 = 1$, n_2 が変化) § 2 で行った考察にしたがって吸着エネルギーパ ラメター ε を与えた時の|B| = |C|となる χ パラメターの 値を計算すると図4 のようになる。ここで温度は χ パラメ ターを通して現れるものであり、Flory-Huggins タイプで は χ パラメターは温度に逆比例する。図の曲線の上側は部 分ぬれ、下側が完全ぬれを示す。曲線上はぬれ転移点(χ_w) である。同じ ε の値に対して分子量が大きな系ほど完全ぬ れの領域は拡がることがわかる。この完全ぬれの領域の巾



「パターン形成、その運動と統計」



 $\Delta_{\chi_w} \equiv \chi_w - \chi_c$ の分子量依存性は図5から $\Delta_{\chi_w} \sim n_2^{0.1}$ であることがわかる。図6は(1)式に現れる界面エネルギーィ, $r_{xa} - r_{x\beta} \epsilon \chi - \chi_c$ に対してプロットしたものである。 $r \geq r_{xa} - r_{x\beta}$ の交点がぬれ転移点でこの点の左側は完全ぬれ($\cos \theta = 1$)で,右側は部分ぬれ($\cos \theta < 1$)を示す。転移点近傍で $r \sim (\chi - \chi_c)^{1.5}, r_{xa} - r_{x\beta} \sim (\chi - \chi_c)^{0.5}$ であることが図からわかる。したがって(1)式から $\cos \theta \sim (\chi - \chi_c)^{-1.0}$ となることがわかる。rの分子量依存性は $r \sim n_2^{-0.25}$



である。図7は $\epsilon = 0.02$, 0.06の時における接触角 cos $\theta \ge \chi - \chi_c$ の関係を示した。どちらの 場合も分子量が大きいものほど完全ぬれの領域は拡がり接触角 θ は小さいことがわかる。図8 は $\Delta \chi = \chi - \chi_c$, ϵ を決めた時の接触角の分子量依存性を示したグラフである。図の中ほどの 直線部分の傾きから cos $\theta \sim n_2^{0.1}$ であることがわかる。 $\gamma \sim n_2^{-0.25}$, cos $\theta \sim n_2^{0.1}$ を用いると(1) 式から $r_{xa} - r_{x\beta} \sim n_2^{-0.15}$ となり, γ の方が $r_{xa} - r_{x\beta}$ よりも分子量依存性は強く減少する。こ れはなぜ分子量が大きいものほど完全ぬれの領域が拡がるかという問の答えになる。もし, $r_{xa} - r_{x\beta}$ の方が γ よりも分子量依存性が強ければ cos θ は nの増加にともなって減少すること になってしまう。

ぬれ転移の実験的検証は数少なく、Cahn モデルで示したような温度変化にともなう転移は

研究会報告

Schmit と Moldover⁽²⁾が fluorocarbon / alcohol 溶液で検証したのみで,その他は成功していないようである。この難しさは実験方法にあるのではなく,ある有限の温度領域(溶液が結晶化しないような)で界面エネルギーが変化するような物質をえらぶことにある。

もし、fluorocarbonの分子量を変化させてやることができれば、接触角、転移点などの分子 量依存性が議論できるであろう。

理論的には 2次のぬれ転移も議論することができる。この場合は薄膜から巨視的なぬれ膜への転移になると主張されている。⁽⁶⁾

参考文献

(1) J. W. Cahn: J. Chem. Phys. 66 (1977) 3667.

- (2) J. W. Schmit and M. R. Moldover: J. Chem. Phys. 79 (1983) 379.
- (3) R. J. Roe: J. Chem. Phys. 60 (1974) 4192.

J. Chem. Phys. 62 (1975) 490.

- (4) J. W. Cahn and J. E. Hillard: J. Chem. Phys. 28 (1958) 258.
- (5) P. J. Flory "Principles of Polymer Chemistry" (Cornell University Press, Ithaca, NY, 1953) Chap. 12, 13.
- (6) P. G. de Gennes: Rev. Mod. Phys. 57 (1985) 827.