局所体積分率を用いた正則溶液モデルによる 極性分子を含む混合物の気液平衡の相関

小渕茂寿(理工学研究科環境共生系専攻) 石毛健二(理工学研究科環境共生系専攻) 米澤節子(九州大学大学院工学研究院化学工学部門) 福地賢治(宇部高専物質工学科) 荒井康彦(九州大学名誉教授)

Correlation of Vapor-Liquid Equilibria for Mixtures Containing Polar Molecules by Regular Solution Model with Local Volume Fraction

Shigetoshi KOBUCHI, Kenji ISHIGE

(Department of Environmental Science and Engineering, Graduate School of Science and Engineering, Yamaguchi University)

Setsuko YONEZAWA (Department of Chemical Engineering, Faculty of Engineering, Kyushu University) Kenji FUKUCHI(Department of Chemical and Biological Engineering, Ube National College of Technology) Yasuhiko ARAI (Professor Emeritus of Kyushu University)

The regular solution model (the Hildebrand-Scatchard equation) coupled with the Flory-Huggins equation has been extended by using the local volume fraction of Wilson to be applicable to correlate vapor-liquid equilibria (VLE) of polar mixtures. The extended regular solution model with the local volume fraction (RSM-L) has been applied to ethanol + hydrocarbon binary mixtures in a previous study and it is found that the model can be correlate VLE of the mixtures. In this study, as a continuation, RSM-L is adopted to correlate VLE of other polar binary mixtures containing ethers, ketones and water and its applicability is examined and discussed.

Key Words : regular solution model, local volume fraction, activity coefficient, vapor-liquid equilibrium, polar substance

1. はじめに

気液平衡は、分離装置の設計に重要な基礎 的知見であり、種々の混合物について測定値 が報告されている。プロセス設計においては、 これらの測定値の相関法や、測定値が報告さ れていない混合物については推算法が必要と される。その際、液相の活量係数をいかに表 現するかが問題となり、これまでにも多くの 活量係数式が報告されている。著者らは、物 理的イメージが明確で、純物質の溶解度パラ メータと液体モル体積より活量係数を求める ことができる正則溶液モデルを極性物質まで 拡張することを試みている。前報¹⁾では正則 溶液モデル²に局所体積分率を導入した拡張 正則溶液モデルを提案し、エタノール+炭化 水素系の定圧気液平衡が相関可能であること を報告した。そこで、ここでは他の極性分子 として、エーテル、ケトンおよび水を含む 2 成分系を取り上げ、本モデルの適用性を検討 した。

2. 活量係数式

前報¹⁾で提案した拡張正則溶液モデル (RSM-L)より、モル過剰 Gibbs エネルギー と活量係数は、次式のように得られる。

$$g^{\mathrm{E}} = \left(\sum_{i} x_{i} v_{i}\right) \left(\frac{1}{2} \sum_{i} \sum_{j} A_{ij} \phi_{i}^{\mathrm{L}} \phi_{j}^{\mathrm{L}}\right) + RT \sum_{i} x_{i} \ln \frac{\phi_{i}^{\mathrm{L}}}{x_{i}} \quad (1)$$

$$\ln \gamma_{1} = \ln \gamma_{1}(A_{12}) + \ln \gamma_{1}(n_{12}) + \ln \gamma_{1}(W)$$

$$= \frac{A_{12}}{RT} \left\{ v_{1} \left(1 + \frac{x_{2}}{x_{1}} \frac{\phi_{1}^{L}}{\phi_{1}} A_{12} \right) - v_{2} \frac{\phi_{2}^{L}}{\phi_{2}} A_{21} \right\} \phi_{1}^{L} \phi_{2}^{L}$$

$$+ 4n_{12} \left\{ (x_{1}v_{1} + x_{2}v_{2}) \delta_{1} \delta_{2} / RT \right\} x_{2} \phi_{1}^{L} \phi_{2}^{L} \qquad (2)$$

$$-\ln(x_1 + A_{12}x_2) + x_2 \left(\frac{A_{12}}{x_1 + A_{12}x_2} - \frac{A_{21}}{A_{21}x_1 + x_2}\right)$$

$$\ln \gamma_{2} = \ln \gamma_{2} (A_{12}) + \ln \gamma_{2} (n_{12}) + \ln \gamma_{2} (W)$$

$$= \frac{A_{12}}{RT} \left\{ v_{2} \left(1 + \frac{x_{1}}{x_{2}} \frac{\phi_{2}^{L}}{\phi_{2}} A_{21} \right) - v_{1} \frac{\phi_{1}^{L}}{\phi_{1}} A_{12} \right\} \phi_{1}^{L} \phi_{2}^{L}$$

$$- 4n_{12} \left\{ (x_{1}v_{1} + x_{2}v_{2}) \delta_{1} \delta_{2} / RT \right\} x_{1} \phi_{1}^{L} \phi_{2}^{L}$$
(3)

$$-\ln(\Lambda_{21}x_1 + x_2) - x_1\left(\frac{\Lambda_{12}}{x_1 + \Lambda_{12}x_2} - \frac{\Lambda_{21}}{\Lambda_{21}x_1 + x_2}\right)$$

ここで、局所体積分率 ϕ^{L} と体積分率 ϕ は、それぞれ次式で与えられる。

$$\phi_1^{L} = \frac{x_1}{x_1 + x_2 \Lambda_{12}}, \quad \phi_2^{L} = \frac{x_2}{x_2 + x_1 \Lambda_{21}}$$
(4)

$$\phi_1 = \frac{x_1 v_1}{x_1 v_1 + x_2 v_2}, \quad \phi_2 = \frac{x_2 v_2}{x_1 v_1 + x_2 v_2} \tag{5}$$

さらに、相互作用項 A_{12} と Wilson パラメータ Λ_{12} および A_{21} は、次式となる。

$$A_{12} = (\delta_1 - \delta_2)^2 + 2l_{12}\delta_1\delta_1, \quad l_{12} = m_{12} + n_{12}(x_1 - x_2) \quad (6)$$

$$\Lambda_{12} = \frac{v_2}{v_1} \exp\left[-\frac{\lambda_{12} - \lambda_{11}}{RT}\right]$$
(7)

$$\Lambda_{21} = \frac{v_1}{v_2} \exp\left[-\frac{\lambda_{21} - \lambda_{22}}{RT}\right]$$
(8)

3. 分子対エネルギー

式(2) および式(3) より活量係数を求める ためには、式(7)および式(8)の分子対エネルギ ー λ の値が必要とされる。分子間引力に基づく 液体の凝集エネルギーを-Eとすると、配位数 をzとして $\lambda = (2/z) E$ と近似される³⁾。一方、 溶解度パラメータの定義は $\delta = (-E/v)^{0.5}$ であり、 これらの関係より次式が導かれる。

$$\lambda_{11} = -(2/z)v_1 \delta_1^2 \tag{9}$$

$$\lambda_{22} = -(2/z)v_2 \delta_2^2$$
 (10)

さらに、異種分子対に対しては幾何平均則に

相互作用パラメータを導入し、次式で求める。

$$\lambda_{12} = \lambda_{21} = -(1 - \varepsilon_{12}) (\lambda_{11} \lambda_{22})^{0.5}$$

= -(1 - \varepsilon_{12}) (2/z) (\varepsilon_1 \varepsilon_2)^{0.5} \delta_1 \delta_2 (11)

4. モル体積と溶解度パラメータ

上述の手法で活量係数を算出するためには、 モル体積 v と溶解度パラメータ δ が必要とさ れる。与えられた温度 t でのモル体積は、次 式で得られる⁴⁾。

$$v_t = v_{25} + \beta(t - 25), \quad \beta = \frac{v_b - v_{25}}{t_b - 25}$$
 (12)

ここで、 v_b は標準沸点 t_b [\mathbb{C}]におけるモル体積 で、Le Bas⁵⁾の加算法で小さな分子を除いて推 算できる。さらに、温度 t での溶解度パラメ ータは次のようにして求めることができる⁶。

$$\delta_t = \frac{v_{25}}{v_t} \delta_{25} \tag{13}$$

この計算で必要とされる25℃のモル体積およ び溶解度パラメータは、Fedors⁷⁾のグループ寄 与法で推算できる。

式(2)~式(13)より活量係数を求めることが できる。グループ寄与法に基づいているため、 分子構造の知見よりパラメータを推算でき、 異種分子間相互作用パラメータ m_{12} 、 n_{12} およ び ε_{12} と配位数zが未知パラメータとなる。

5. 気液平衡の相関

5.1 基礎式

+分低圧で、気相が理想気体で近似できる 場合、気液平衡関係は次式で求められる。

$$y_1 = \gamma_1 x_1 p_1^{\circ} / p, \quad y_2 = \gamma_2 x_2 p_2^{\circ} / p$$
 (14)

$$p = \gamma_1 x_1 p_1^{\circ} + \gamma_2 x_2 p_2^{\circ}$$
(15)

ここで、x は液相モル分率、y は気相モル分率 であり、p は全圧である。なお、p は純物質の 蒸気圧で、Antoine 式などで算出できる。した がって、式(2)および式(3)より活量係数 h と b を求めると、気液平衡関係を計算することが できる。

5.2 エタノール+炭化水素系

前報¹⁾では本モデルの適用性を検討するた め、エタノール+炭化水素(ヘキサン、ヘプ タン、オクタン、シクロヘキサン、ベンゼン、 トルエン) 2 成分系の定圧気液平衡の相関を 試みた。その結果、 $n_{12} = 0$ としてほぼ良好な 相関結果が得られた。なお、配位数はパラフ ィン系でz = 4、その他ではz = 10 となった。 ただし、正則溶液モデルに指数型混合則を導 入したモデル (RSM- α)⁸に比べると、パラフ ィン系でやや精度が劣ることが示された。 ここでは、さらに他の極性分子(エーテル、 ケトン、水)を含む2成分系へ適用し、本モ デル(RSM-L)の有用性を検討した。計算に 用いた純物質の基本物性値を Table 1 にまと めて示す⁹。なお相関に用いた気液平衡デー タは文献より引用したが、その出典は前報⁹ を参照されたい。

Substance	v_{25}	$v_{\rm b}$	δ_{25}	t _b	Constants o	f Antoine's	equation*
Substance	$[\mathrm{cm}^3 \cdot \mathrm{mol}^{-1}]$	$[\text{cm}^3 \cdot \text{mol}^{-1}] $	$[(J \cdot cm^{-3})^{0.5}]$	[°C]	A	В	С
2–Methylbutane	115.6	118.4	14.0	27.852	5.93330	1029.602	38.856
Pentane	115.3	118.4	14.5	36.068	5.99028	1071.187	40.384
2-Methylpentane	131.7	140.6	14.4	60.271	5.99479	1152.210	44.579
3-Methylpentane	131.7	140.6	14.4	63.282	5.99139	1162.069	44.870
Hexane	131.4	140.6	14.9	68.740	6.01098	1176.102	48.251
Heptane	147.5	162.8	15.2	98.423	6.02701	1267.592	56.354
2,3-Dimethylpentane	148.1	162.8	14.4	89.783	5.98293	1240.404	51.056
Octane	163.6	185.0	15.5	125.665	6.04394	1351.938	64.030
2,2,4-Trimethylpentane	163.4	185.0	14.3	99.238	5.92751	1252.340	53.060
Cyclohexane	112.6	118.2	16.5	80.731	6.00569	1223.273	48.061
Benzene	90.4	96.0	18.8	80.090	6.01905	1204.637	53.081
Toluene	104.9	118.2	18.7	110.622	6.08436	1347.620	53.363
Diethyl ether	103.0	106.1	14.8	34.434	6.04920	1061.391	45.090
Methyl <i>t</i> -butyl ether	118.6	129.4	14.1	55.17	6.070343	1158.912	43.200
Ethyl <i>t</i> -butyl ether	134.7	151.6	14.6	72.71	6.073724	1206.874	49.190
<i>t</i> –Amyl methyl ether	134.7	151.6	14.6	86.24	6.067822	1256.258	50.100
Diisopropyl ether	135.8	151.6	14.6	68.339	5.97081	1137.408	54.634
Dibutyl ether	167.4	196.0	15.9	140.295	5.92274	1298.256	82.006
Acetone	74.0	77.6	18.6	56.067	6.25017	1214.208	43.148
Methyl ethyl ketone	93.9	96.2	18.4	79.583	6.18397	1258.940	51.425
Diethyl ketone	110.0	118.4	18.3	101.960	6.14570	1307.941	59.182
Methyl propyl ketone	110.0	118.4	18.3	102.261	6.13931	1309.629	58.585
Methyl isopropyl ketone	e 110.3	118.4	17.8	94.333	6.09024	1265.595	57.631
Methyl isobutyl ketone	126.4	140.6	17.8	116.183	5.81291	1176.833	80.225
Methanol	40.7	42.8	28.2	64.511	7.24693	1605.615	31.317
Ethanol	59.6	62.5	25.7	78.229	7.24222	1595.811	46.702
1–Propanol	75.7	81.4	24.2	97.153	6.87065	1438.587	74.598
2-Propanol	76.0	81.4	23.7	82.244	6.86634	1360.183	75.557
1–Butanol	91.8	103.6	23.2	117.731	6.54068	1335.028	96.496
2-Butanol	92.1	103.6	22.7	99.515	6.35079	1169.924	103.413
Water	18.1	18.8	47.9	100.001	7.06252	1650.270	46.804

Table 1 Physical properties of pure substances ⁹⁾

*log $p^{\circ}[kPa] = A - \{B/(T[K] - C)\}$

5.3 エーテルを含む2成分系

エーテルを含む 14 系の 2 成分系(炭化水素、 アルコールとの 2 成分系)の定圧気液平衡を 相関した。その結果を Table 2 に示し、RSM- α の相関結果と比較した。その一例を Fig. 1 に 図示する。ここで検討したエーテル 14 系につ いては、いずれの系も z = 10, $n_{12} = 0$ で相関で きた。相関精度は、Table 2 に見られるように、 RSM- α とほぼ同等である。ただし MTBE+オ クタン系では、気相組成について RSM- α より 若干精度が劣るようである。また、 m_{12} および ε_{12} の値については全体的に 0 に近い小さな値 であるが、それらについて何らかの傾向を見 出すのは、困難のようである。

Table 2 Correlation performances for vapor-liquid equilibria of binary systems containing ethers (101.3 kPa)

		RSM-L $(z =$	RSM-α ⁹⁾			
Binary system $(1)+(2)$	<i>m</i> ₁₂	\mathcal{E}_{12}	Δy_1^*	Δt^{**}	Δy_1^*	Δt^{**}
Diethyl ether + 2–Methylbutane	0.0396	-0.1132	0.7	0.1	0.4	0.1
Diethyl ether + Pentane	-0.0052	0.1115	3.4	0.1	3.3	0.1
Methyl <i>t</i> -butyl ether + 2-Methylpentane	-0.0047	0.0833	0.5	0.1	0.3	0.1
Methyl <i>t</i> -butyl ether + 3-Methylpentane	-0.0082	0.1000	0.4	0.1	0.4	0.2
Methyl <i>t</i> -butyl ether + 2,3-Dimethylpentane	0.0430	-0.1172	1.0	0.2	1.0	0.5
Methyl <i>t</i> -butyl ether + Octane	-0.0030	0.0402	3.1	1.2	0.7	2.2
Methyl <i>t</i> -butyl ether + 2,2,4-Trimethylpentane	-0.0124	0.1671	1.4	0.4	1.0	0.8
Methyl <i>t</i> -butyl ether + Methanol	-0.0574	-0.2762	3.3	0.4	3.3	0.4
Ethyl <i>t</i> -butyl ether + 2-Methylpentane	-0.0048	0.0601	0.3	0.1	0.2	0.1
Ethyl <i>t</i> –butyl ether + Ethanol	-0.0999	-0.1280	2.1	0.3	1.2	0.8
<i>t</i> -Amyl methyl ether + 2-Methylpentane	0.0045	0.0107	1.3	0.0	1.3	0.2
<i>t</i> -Amyl methyl ether + 3-Methylpentane	0.0079	-0.0064	0.5	0.1	0.5	0.1
<i>t</i> -Amyl methyl ether + 2,3-Dimethylpentane	0	0.0380	0.2	0.1	0.2	0.1
Diisopropyl ether + 2,3–Dimethylpentane	-0.0192	0.1612	0.7	0.1	0.9	0.2

* $\Delta y_1[\%] = \frac{100}{N} \sum_{i=1}^{N} \frac{|y_{1,\text{cale}} - y_{1,\text{exp}}|}{y_{1,\text{exp}}}$, ** $\Delta t[\degree C] = \frac{1}{N} \sum_{i=1}^{N} |t_{\text{cale}} - t_{\text{exp}}|$, N = number of data points



Fig. 1 Correlation of vapor-liquid equilibria for ethyl *t*-butyl ether (1) + ethanol (2) at 101.3 kPa. Experimental: (○); Correlations: (______) RSM-L; (______) RSM-α

5.4 ケトンを含む2成分系

ケトンを含む 21 系の2成分系(炭化水素、 エーテル、アルコールとの2成分系)の定圧 気液平衡を相関し、その結果を Table 3 に示す。 また、RSM-αの相関結果と比較した。Fig. 2 および Fig. 3 にいくつかの例を示す。ここで 検討したケトン 21 系についても、z=10, n₁₂= 0 で相関できた。相関精度はいくつかの系で RSM-αより若干劣るようである。たとえば、 アセトン+ヘキサン系、アセトン+エタノー ル系、MEK+ヘプタン系、MEK+トルエン系、 ジエチルケトン+1-ブタノール系、メチルイ ソブチルケトン+シクロヘキサン系やメチル イソブチルケトン+2-プロパノール系などで ある。全体的な評価としては、RSM-αの相関 精度のほうが優れていると言える。アセトン 系ではm12の値が負になる傾向が見られるが、 ケトン系全体については、傾向が得られない ようである。

		RSM- α^{9}				
Binary system $(1)+(2)$	<i>m</i> ₁₂	ε_{12}	Δy_1^*	Δt^{**}	Δy_1^*	Δt^{**}
Acetone + Hexane	-0.0352	0.9787	2.9	0.4	1.0	0.4
Acetone + Benzene	-0.0193	0.3214	0.3	0.1	0.2	0.1
Acetone + Dibutyl ether	-0.0162	0.4501	0.8	0.4	0.8	1.4
Acetone + Methanol	-0.0391	-0.0723	0.8	0.1	0.5	0.2
Acetone + Ethanol	-0.0530	0.0816	3.0	0.3	1.3	0.6
Methyl ethyl ketone + Heptane	-0.0417	0.6710	2.8	0.3	1.5	0.4
Methyl ethyl ketone + Cyclohexane	-0.0038	0.2567	2.4	0.3	2.1	0.3
Methyl ethyl ketone + Benzene	0.0238	-0.0565	0.8	0.1	0.5	0.1
Methyl ethyl ketone + Toluene	0.0157	0.0069	2.0	0.4	1.4	0.3
Methyl ethyl ketone + Ethanol	-0.0319	0.0476	0.7	0.1	0.5	0.1
Methyl ethyl ketone + 1-Propanol	-0.0412	0.2218	1.0	0.1	0.7	0.1
Methyl ethyl ketone + 2-Propanol	-0.0293	0.1553	0.4	0.1	0.3	0.1
Diethyl ketone + 2-Propanol	0.0029	-0.0515	1.4	0.4	0.8	0.7
Diethyl ketone + 1–Butanol	-0.0282	0.1311	2.1	0.5	1.2	1.0
Methyl propyl ketone + 2-Propanol	-0.0070	-0.0198	2.1	0.0	2.3	0.2
Methyl isopropyl ketone + Octane	-0.0249	0.5009	1.3	0.3	0.5	0.7
Methyl isopropyl ketone + Cyclohexane	0.0909	-0.1332	0.4	0.1	0.5	0.1
Methyl isobutyl ketone + Cyclohexane	0.0661	-0.1090	4.3	0.7	2.6	0.7
Methyl isobutyl ketone + 2-Propanol	0.0086	-0.0824	3.3	0.2	2.3	0.5
Methyl isobutyl ketone + 1-Butanol	-0.0313	0.0751	0.6	0.3	0.5	0.4
Methyl isobutyl ketone + 2-Butanol	-0.0198	0.0457	0.7	0.4	0.5	0.5

Table 3 Correlation performances for vapor-liquid equilibria of binary systems containing ketones (101.3 kPa)

* $\Delta y_1 [\%] = \frac{100}{N} \sum_{j=1, exp}^{N} \frac{|y_{1, ealc} - y_{1, exp}|}{y_{1, exp}}, * * \Delta t [^{\circ}C] = \frac{1}{N} \sum_{j=1}^{N} |t_{ealc} - t_{exp}|, N = \text{number of data points}$



Fig. 2 Correlation of vapor-liquid equilibria for acetone (1) + ethanol (2) at 101.3 kPa. Experimental: (0); Correlations: (-----) RSM-α



Fig. 3 Correlation of vapor-liquid equilibria for methyl ethyl ketone (1) + ethanol (2) at 101.3 kPa. Experimental: (○); Correlations: (_____) RSM-L; (------) RSM-α

5.5 水を含む2成分系

水を含む5系の2成分系(ケトン、アルコ ールとの2成分系)の定圧気液平衡を相関し た。その結果をTable4に示し、また、その一 例をFig.4に示す。水を含む5系についても、 $z=10, n_{12}=0$ で相関できた。相関精度をRSM- α と比べると、水+アセトン系、水+メタノー ル系、水+プロパノール系で精度が劣ること が示され、全体的に見るとRSM- α の方が良好 な相関結果を与えるようである。また m_{12} と ϵ_{12} の値についての傾向を見出すのは、系の数 が少ないこともあり、困難のようである。

6. まとめ

RSM-L を提案し、エーテル、ケトンおよび 水を含む 2 成分系 VLE の相関を試みた。いず れの系でも、z = 10 および $n_{12} = 0$ で相関でき た(前報¹⁾のエタノール+パラフィン系では $z=4, n_{12}=0$ であった)。ただし、相関精度は全 体的に見て、RSM-aより若干劣ることが認め られた。また m_{12} と ϵ_{12} の値について、傾向を 見出すのは困難であった。今後、他の極性混 合物への適用が望まれる。なお、拡張正則溶 液モデル(RSM-aおよび RSM-L)の特徴と比 較については、前報¹⁰⁾ で解説した。

Table 4	Correlation	performances	for vapor-	liauid	equilibria	of binary	systems	containing	water	(101)	31	kPa)
	Conciation	periormances	101 vapor-	nguiu	cyumona	or onnary	Systems	containing	water	101		AI (

\mathbf{D}		RSM-L $(z=10, n_{12}=0)$					
Binary system $(1)+(2)$	<i>m</i> ₁₂	\mathcal{E}_{12}	Δy_1^*	Δt^{**}	Δy_1^*	Δt^{**}	
Water(1)+Acetone(2)	-0.4093	-0.0921	6.3	0.8	2.5	0.3	
Water(1)+Methanol(2)	-0.1416	0.0177	3.2	0.2	2.0	0.3	
Water(1)+Ethanol(2)	0.0598	-0.2377	2.3	0.2	2.0	0.2	
Water(1)+1-Propanol(2)	0.3437	-0.3227	2.9	0.2	1.7	0.2	
Water(1)+2-Propanol(2)	0.2327	-0.3049	2.6	0.3	2.4	0.2	

* $\Delta y_1[\%] = \frac{100}{N} \sum_{i=1}^{N} \frac{|y_{1,\text{calc}} - y_{1,\text{exp}}|}{y_{1,\text{exp}}}$, ** $\Delta t[\degree C] = \frac{1}{N} \sum_{i=1}^{N} |t_{\text{calc}} - t_{\text{exp}}|$, N = number of data points



Fig. 4 Correlation of vapor-liquid equilibria for water (1) + ethanol (2) at 101.3 kPa. Experimental: (○); Correlations: (______) RSM-L; (-----) RSM-α

使用記号

A	= interaction parameter between term $[J \cdot cm^{-3}]$
g	= molar Gibbs energy $[J \cdot mol^{-1}]$
l	= interaction parameter between unlike molecules
	[-]
т	= interaction parameter between unlike molecules
	[-]
п	= interaction parameter between unlike molecules
	[-]
р	= total pressure [Pa]
p°	= vapor pressure of pure component [Pa]
R	= gas constant $[J \cdot mol^{-1} \cdot K^{-1}]$
Т	= absolute temperature [K]
t	= temperature [°C]
v	= liquid molar volume $[cm^3 \cdot mol^{-1}]$
x	= mole fraction of liquid phase [-]
v	= mole fraction of vapor phase [-]
z	= co-ordination number [-]
γ	= liquid phase activity coefficient [-]
δ	= solubility parameter $[(J \cdot cm^{-3})^{0.5}]$
Е	= interaction parameter between unlike molecules
	[-]
λ	= interaction energy due to attractive force
	$[J \cdot mol^{-1}]$
φ	= volume fraction [-]
	L J

<Subscript>

- b = normal boiling point
- calc = calculated value
- exp = experimental data
- 1 = component 1
- 2 = component 2
- 25 = standard temperature (25° C)

<Superscript>

- E = excess property
- L = local quantity

参考文献

- S. Kobuchi, K. Ishige, S. Yonezawa, K. Fukuchi and Y. Arai, "An Extended Regular Solution Model with Local Volume Fraction" Mem Fac Eng Yamaguchi Univ, Vol. 61, pp. 1-6, 2010
- J. H. Hildebrand, J. M. Prausnitz and R. L. Scott, Regular and Related Solutions, Chap. 7(p.109), Van Nostrand Reinhold Co., New York, U. S. A., 1970
- K. F. Wong, and C. A. Eckert, "Dilute Solution Behavior of Two Cyclic Anhydrides," Ind. Eng. Chem. Fundam., Vol. 10, pp.20-23, 1971
- S. Yonezawa, S. Kobuchi, K. Fukuchi and Y. Arai, "Prediction of Liquid Molar Volumes by Additive Methods," J. Chem. Eng. Japan, Vol. 38, pp. 870-872, 2005
- 5) B. E. Poling, J. M. Prausnitz and J. P. O'Connell, The Properties of Gases and Liquids, 5th ed. p. 4.33, McGraw-Hill, New York, U. S. A., 2001

- 米澤節子,小渕茂寿,福地賢治,下山裕介, 荒井康彦,"分子構造に基づく溶解度パラ メータの推算法,"素材物性学雑誌, Vol. 19, pp. 25-27, 2006
- 7) R. F. Fedors, "A Method for Estimating Both the Solubility Parameters and Molar Volumes of Liquids," Polym. Eng. Sci., Vol. 14, pp. 147-154, 1974
- 8) S. Kobuchi, K. Ishizu, K. Honda, Y. Shimoyama, S. Yonezawa, K. Fukuchi and Y. Arai, "Correlation of Vapor-Liquid Equilibria for Ethanol + Hydrocarbon Binary Systems Using Regular Solution Model with Exponent-Type Mixing Rule," J. Chem. Eng. Japan, Vol. 42, pp. 636-639, 2009
- 小渕茂寿,本田克美,渡辺徹,米澤節子, 福地賢治,荒井康彦,"正則溶液モデルによ る極性物質を含む2成分系気液平衡の相 関,"分離技術, Vol.40, pp.250-259, 2010
- 小渕茂寿,米澤節子,福地賢治,荒井康彦, "拡張正則溶液モデルによる気液平衡の相 関,"分離技術, Vol.40, No. 6,印刷中, 2010

(平成 22 年 10 月27日受理)