## シンセチック法を用いたジメチルエーテルの水への溶解度測定

日大生産工(院)○佐々木健介 日大生産工 辻 智也、日秋俊彦 高圧ガス保安協会 本谷篤史、浦上雅行、西本一夫、池田賢治、 柳川達彦、永末正昭、難波三男

【緒言】ジメチルエーテル(DME)は液化石油ガスに代 わる次世代民生用、発電用、ディーゼル用燃料とし て期待されているが、近年では、直接発電型 DME 燃 料電池(DDFC)も提案されている。DDFC では水素製 造のための改質器を必要としない反面、DME の過剰 供給するためカソード側から未反応の DME も排出 され、同時に排出される水に DME を吸収させた後、 再利用する方法が考えられている<sup>1,2)</sup>。そこで、本研 究ではシンセチック型装置を作製し、水の標準沸点 である 373.2K において、水に対する DME 溶解度を 調べた。

【実験】DME は三菱ガス化学製の純度 99.9%のもの を、水は和光純薬工業製の蒸留水を沸騰後冷却した ものを用いた。図1に本研究に使用したシンセチッ ク型溶解度測定装置をしめした。装置は既報<sup>3)</sup>の試料 供給部、圧力制御および測定部を一部改造したもの である。セルは多摩精機工業㈱製の耐圧 49MPa の容 積可変型シリンダを用いており、最大容量は 52.5cm<sup>3</sup> である。シリンダ内には外径<sup>\*</sup>24mm、長さ 30mm の ピストンが備え付けられ、ピストン変位は高沸点成 分の水を圧力媒体として ISCO 製シリンジポンプ D260によって制御する。セル正面には日本クリンゲ ージ㈱製のステンレス融着サイトグラス KP-308-3 が 装着されており、CCD カメラを介して内部を観察す ることができる。また、セル内には希土類磁石を用 いた長さ 16mm の紡錘型スターラチップが封入され ており、外部の Fine 製マグネチックスターラ F205 を用いて試料を攪拌する。さらに、チノー㈱製の Class1のTタイプ熱電対が備付けられ、分解能 0.1K で試料温度を直接測定することができる。圧力は試 料側を共和電業㈱製 10MPa 圧力トランスデューサ PHS-A-10MP、圧力媒体側を 30MPa 圧力トランスデ ューサ PG-300KU により測定する。なお、2つの圧 カトランスデューサはともに長野計器㈱製死荷重型 圧力計を用いて 0.001MPa まで検定してある。なお、 温度および圧力はグラフテック㈱製データロガー DQ5000を介して、パーソナルコンピュータに経時変 化を表示しながら、データの逐次記録が可能である。

測定では、はじめに容積約 40cm<sup>3</sup>の携帯ボンベに DME および水をそれぞれ充填し、最大 1kg、最小感 量 0.1mg の直示天秤で質量を測定する。次に脱気し たセル内に水、DME の順に充填する。このとき試料 はセル内で気液または気液液共存状態となり、セル 前方を 200W/hr、後方を 300W/hr の東京硝子機械㈱製 専用マントルヒータを装着し、シマデン㈱製温度調 節器 SR82 の PID 制御により 0.1K の精度で所定温度 を保持する。ここで、シリンジポンプを定圧制御に よりピストンを前進させ、気相が消滅して均一液相 または液液共存状態になるまで加圧する。十分に攪 拌しながら、シリンジポンプを 0.05cm<sup>3</sup>/min の定流量 で動作させ、ピストンを約0.11mm/minの速度で後退 させる。このとき、試料膨張に伴い圧力は急激に減 少するが、再び気相が出現すると圧力減少は緩慢に なる。この状態を CCD カメラによる巨視的観察と圧

Solubility Measurement of Dimethyl Ether in Water using a Synthetic Type Apparatus Kensuke SASAKI, Tomoya TSUJI, Toshihiko HIAKI, Atsushi MOTOTANI, Masayuki URAKAMI, Kazuo NISHIMOTO, Kenji IKEDA, Tatsuhiko YANAGAWA, Masaaki NAGASUE and Mitsuo NAMBA カ経時変化から判断し、少なくとも3回沸点圧力を 測定する。最後に2つの携帯ボンベを取り外して秤 量し、残量からセルに充填した試料の組成を求める。

【結果と考察】図 2 に 373.2K おける水に対する DME 溶解度の測定結果をしめした。また、図中には比較 のため Pozo ら<sup>4)</sup>の 373.26K における DME+水系の気 液、気液液平衡関係の文献値も併記した。なお、Pozo らは液液平衡関係も報告しており、373.26Kにおける 液液臨界点は 50.8MPa 付近としている。図より、DME 高濃度側でやや偏倚はみられるが、実測値は Pozo ら の文献値とよく一致していることがわかる。また、 測定では、DME モル分率 0.0969 まで気液平衡状態が 観測されるが、0.2188、0.4144、0.5761、0.6999 では 気液液3相共存状態となり、圧力も Gibbs の相律から 予測されるように 2.904±0.02MPa の一定の圧力をし めすことがわかった。なお、この際、試料膨張時の 圧力経時変化は気液、気液液平衡状態でもその挙動 は変わらず、シンセチック法により気液液平衡測定 も可能であることが明らかとなった。さらに、モル 分率を 0.7818 以上にすると再び気液平衡状態となり DME 飽和蒸気圧に達することがわかる。

本研究では次式にしめす 3 次型状態方程式の修正 Peng-Robinson(PRSV)式 <sup>5)</sup>を用いて実験データの相関 を試みた。

$$P = \frac{RT}{v-b} - \frac{a}{v(v+b) + v(v-b)}$$
(1)

ここで *a、b* はそれぞれ引力定数、排除体積であり、 純物質については気液臨界温度、気液臨界圧力、偏 心因子および Stryjek パラメータから算出することが できる。一方、混合物に対しては次式の van der Waals1 流体モデルを適用した混合則を適用した。

$$a = \sum_{i} \sum_{j} x_{i} x_{j} (1 - k_{ij}) (a_{i} a_{j})^{0.5}$$
(2)

$$b = \sum_{i} \sum_{j} x_{i} x_{j} (1 - l_{ij}) \frac{b_{i} + b_{j}}{2}$$
(3)

ここで異種分子間パラメータ kij および lij は溶解度デ

ータから定めた。図2に計算結果をしめした。図よ り、気液液平衡がやや低圧側に算出されるものの、 気液、気液液および液液平衡の存在を再現できるこ とがわかる。また、DME 低濃度側においては実測値 と計算値はよく一致しており、溶解度データから気 相線も予測しうることがわかる。

【文献】1)陳ら,日本機械学会 2004 年度年次大会 (2004) 2)小川ら,日本機械学会 2004 年度年次大会 (2004) 3)Tsuji et al., Fluid Phase Equilibria, 219, 87(2004) 4) Pozo et al., J. Chem. Eng. Data, 29, 329(1984) 5) Stryjek et al., Can. J. Chem. Eng. 64, 323(1986)

【謝辞】本研究は平成16年度経済産業省委託「DME 燃料実用化基盤事業-DME 燃料の安全性を確保する 技術開発-」の一環として行われたものであります。 ここに謝意をしめします。



①VTR ②Monitor ③Vacuum Pump ④PID Controller ⑤Syringe Pump ⑥Magnetic Stirrer ⑦T-type Thermocouple ⑧Mantle Heater ⑨CCD Camera ⑩View Cell ⑪Pressure Sensor ⑫Handy Cylinder ⑬Data Logger íl@Personal Computer

Fig.1 Schematic Diagram of an Experimental Apparatus



Fig.2 Phase Diagram of Dimetyl ether (1) + Water(2)