# 自由体積理論に基づいたリン酸塩ガラスの粘性流動機構

環境材料科学研究室 遠藤 宗幸 指導教官 松下 和正

The viscous flow mechanism of  $K_2O$  - PbO -  $P_2O_5$  glasses was analyzed based on free volume theory. Density and viscosity of molten phosphate glasses were measured by using Archimedes two-sphere method and Pt sphere moving method. Viscous flow mechanism was discussed based on free volume theory. It was found that viscosity of phosphate glasses can be expressed by Doolittle equation in wide temperature range.

# 【緒言】

近年、光学材料や精密機器に用いられているニ ューガラスは、高機能、高性能、均質性が要求さ れている。そのためガラス製造時に融液物性を正 確に把握することが必要であり、ガラス融液の密度、 粘度は重要な制御因子である。

ガラス融体の密度は最も基本的な物性値であり、 製造プロセスにおいて重要な動粘度、熱拡散率な どにも影響し、ガラスを工業的に取り扱うためにも、 融液の構造をより正確に把握するためにも重要な 物性値でもある。

ガラス形成融液の粘度はガラスから結晶への相 転移において、融液粘度が大きいほど結晶化の速 度が小さくなり、ガラス化の可否に大きく影響する。 また、ガラス工学の視点から溶融炉内での融液の 流体挙動、製造後の均質性、成形、加工に欠くこ とのできない制御因子となっている

密度の逆数である体積と粘度の関係である自由 体積理論については以前の研究においてケイ酸 塩ガラスでは適応可能であることが確認されている がリン酸塩ガラスについては広い温度範囲におい ての考察はされていない。本研究では低融点ガラ スの代表的な組成である PbO-P2O5 系リン酸塩ガ ラス融液の密度、粘度の測定を行い、体積と粘度 の関係を自由体積理論に基づき検討した。

# 【実験方法】

出発原料として H<sub>3</sub>PO<sub>4</sub>、Pb<sub>3</sub>O<sub>4</sub>、K<sub>2</sub>CO<sub>3</sub> を用 い、3 成分リン酸塩ガラス(50-x)K<sub>2</sub>O - -xPbO -50P<sub>2</sub>O<sub>5</sub>(x=20,25,30)となるよう秤量、混合し、 Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>坩堝に入れ 200~300 ,6hr 乾燥した。電 気炉にて大気雰囲気、650 ,0.5hr 溶融し、炭素 鋳型にキャストした。得られたガラスを粉砕し、白金 坩堝に入れ再溶融し、これを測定用試料とした。

密度測定は室温ではアルキメデス法、室温か らガラス転移温度(Tg)までは熱機械分析による 熱膨張測定から算出した。融液状態の密度はア ルキメデス 2 球法を用いて測定した。電子天秤か ら白金球(13, 10mm)を白金線(0.5mm)で 吊るし、白金坩堝中のガラス融液に沈め1)式に より密度を算出した。

$$=\frac{B_{13}-B_{10}}{V_{13}-V_{10}} \cdot \cdot \cdot 1)$$

ここで は試料の密度[g/cm<sup>3</sup>]、B<sub>13</sub>,B<sub>10</sub>は 13、 10mm 白金球に働く浮力[g]、V<sub>13</sub>,V<sub>10</sub>は 13、 10mm 白金球の体積[cm<sup>3</sup>]を表している。

融液状態の粘度は白金球等速移動法を用いて 流体中を動く球に作用する抵抗の法則(ストークス の法則)に基づき2)式により粘度を算出した。

$$\eta = k \frac{F}{RV_e} \quad \cdot \quad \cdot \quad 2)$$

ここで は試料の粘度密度[Pa・s]、F は粘性
抵抗[Pa・s]、R は白金球の半径[m]、V<sub>e</sub>は白金
球の移動速度[m/s]、k は装置定数を表している。

### 【結果】

Fig.1 に(50-x) $K_2O$  - -xPbO - 50P<sub>2</sub>O<sub>5</sub> ガラス の室温から 700 までの体積の温度依存性を示 す。体積は測定密度の逆数から算出した。また、 測定不能な中間領域は多項式近似を用いて内 挿を行った。全てのガラスにおいて、温度上昇 にともなう体積の増加が確認された。また、室 温~T<sub>g</sub>に比べ、T<sub>g</sub>~高温の温度範囲における密 度の減少が大きいことが分かった。

また、組成による体積の違いについては、 PbO 含有量が多いほど体積が小さく、室温の体 積と融液状態の体積の傾向は一致した。PbO は K<sub>2</sub>O に比べて分子量が大きいため密度が増加し、 体積は減少したと考えられる。



Fig.1 Temperature dependence of volume

Fig.2 に白金球等速移動法による融液粘度の 温度依存性を示す。粘度は PbO 含有量が多いほ ど大きいことが分かった。単結合強度を比較す ると、Pb - Oの単結合強度はK - Oより大きい。 高温域では原子間の結合が熱エネルギーによ って膨張する。PbO 含有量の多い組成は結合強 度が強く、原子間の自由体積が小さい考えられ る。また、イオン半径においても Pb<sup>2+</sup>は K<sup>+</sup>よ りも小さく、より密な構造をとり、原子間の隙 間が小さいとも考えられる。



Fig.2 Temperature dependence of viscosity

#### 【考察】

高温融液における粘性は、構成粒子間の隙間、 いわゆる自由体積によって支配されることが Doolittle らによって提案されている。この提案 は自由体積理論[1]と呼ばれ、様々な液体におい て考察されている。この理論によれば次式が成 り立つ。

$$\log = A + \frac{BV_0}{V_f} \quad \cdot \quad \cdot \quad 3)$$

ここで、 [Pa・s]は粘度、V[m<sup>3</sup>]は体積、V<sub>f</sub> [m<sup>3</sup>] は自由体積、A, B, V<sub>0</sub>は定数であり、V<sub>0</sub> [m<sup>3</sup>]は 粘性流動に寄与しない原子による占有体積を 表している。本研究では、リン酸塩ガラスの粘 性において適用し、ガラス構造と粘性の関係を 考察した。

粘度および体積の測定結果より、3)式が成り 立つように各定数を最適化により決定した。こ こで最適化とは、粘度と自由体積分率の逆数 Vo/Vfが直線関係となる場合である。Fig.3 に最 適化された Vo/Vfと粘度の関係を示す。また、ガラ ス組成(mol%)と得られた定数の値をTable.1 に 示す。ケイ酸塩ガラスと同様、リン酸塩ガラスに おいても粘度と Vo/Vf の関係は直線関係となり、 自由体積理論を適用できることがわかった。



Fig.3 Optimal linear relation between viscosity and  $V_0/V_f$  determined by least square method

Table.2 Fitting constant of Doolittle equation

$P_2O_5$	PbO	K <sub>2</sub> O	А	В	$V_0$
50	20	30	-9.37	1.40	0.299
50	25	25	-9.98	1.24	0.283
50	30	20	-9.27	1.20	0.265

本研究では粘度におよぼすガラス構造および自 由体積について検討するため、定数 V<sub>0</sub>,B につい て考察した。

定数 V<sub>0</sub> は粘性流動に寄与しない原子による 占有体積を表している。そこで、イオン半径か ら算出した占有体積 V<sub>0</sub>(R)とDoolittle 式の定数 V<sub>0</sub>を比較した。Fig.4 に V<sub>0</sub>(R)と定数 V<sub>0</sub>の関係 を示す。リン酸塩ガラスでは K<sub>2</sub>O 含有量が、ホ ウ酸塩ガラスでは B<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 含有量が増加するにし たがい、Doolittle 式の定数 V<sub>0</sub>とイオン半径か ら求めた V<sub>0</sub>(R)は共に増加傾向となり、定数 V<sub>0</sub> と V<sub>0</sub>(R)に相関があることを確認した。ケイ酸塩 ガラス[2]においても Na<sub>2</sub>O 含有量が増加するにし たがい、V<sub>0</sub> と V<sub>0</sub>(R)は共に増加し、同様の傾向を 示した。



Fig.4 Comparison of V<sub>0</sub>(R) and constant V<sub>0</sub>

Doolittle 式中の定数 B はガラス組成の化学 結合の強さと相関関係があると考えられてい る。平均結合強度を理論的に算出するにあたり、 本研究ではガラスを構成する酸化物 MO<sub>x</sub>1mol 当りの解離エネルギーの合計をガラスの平均 結合強度の理論値とし、最適化によって得た定 数 B の比較、検討をおこなった。Doolittle 式 中の定数 V<sub>0</sub> と各ガラスの平均結合強度の関係 を Fig.5 に示す。



Fig.4 Comparison of B and Chemical bonding energy

Fig.4-7 より、リン酸塩ガラスでは PbO 含有量が 増加するにしたがって Doolittle 式中の定数 B と 解離エネルギーから求めたガラスの平均結合強度 は反比例となり、定数 B と化学結合には相関関係 があることがわかった。しかし、リン酸塩ガラスにお ける組成依存とは逆にケイ酸塩ガラスにおいては 定数 B と平均結合強度は比例関係となり、供に増 加する傾向であった。

リン酸塩ガラスとケイ酸塩ガラスの組成依 存の傾向が異なる理由として、結合性の違いが 挙げられる。ケイ酸塩ガラスでは共有結合性が 強いが、リン酸塩ガラスはイオン結合性の強い ガラスである。以前の研究[2]では定数 B につ いて化学結合に基づいた考察を行っていたが、 結合性の異なるガラス同士については比較さ れていなかった。今後、よりイオン結合性の強 いフッ化物ガラス、金属結合をもつ金属ガラス と共有結合性の強いケイ酸塩ガラスとの比較、 検討が必要である。

粘度の測定値は温度を関数とする粘度式に よる最適化が一般的だが、Tgにおける粘度の屈 曲には適応できない。しかし Doolittle 式は体 積と粘度の関係式なので Tg 以下の粘度にも適 応できると考え 3)式と Tg 以下の粘度にも適 応できると考え 3)式と Tg 以下の体積の測定結 果から広い温度範囲の粘度を計算した。Fig.5 に 動的測定法、ペネトレーション法によって測定され た 50P<sub>2</sub>O<sub>5</sub> - 30PbO - 20K<sub>2</sub>O ガラス転移温度 (Tg)以下での粘度[3]、本研究の融液粘度と体積 の関係を示す。Tg 以下の温度領域を含めた広い 温度域において、粘度は体積の関数として 1 本の 曲線で表すことができ、Tg(log =12)付近で屈曲 を示さない。このことからTg 付近における粘度の大 幅な変化は、体積の屈曲に由来するものであり、 粘度は体積で決定されることが分かった。



Fig.5 Viscosity in wide temperature range

#### 【結論】

リン酸塩ガラスの融液密度、粘度をアルキメデ ス2球法、白金球等速移動法を用いて測定し、 自由体積理論に基づき考察した。

最適化した Doolittle 式の定数には組成依存 性があり、定数 Vo はイオン半径から計算した 占有体積と、定数 B は化学結合の強さと相関 があることが分かった。

広い温度範囲において、リン酸塩ガラスの粘 度は体積の関数として表すことが可能である。

#### 【参考文献】

- [1] A.K.Doolittle: J. Appl. Phys, 22, 1471,(1951)
- [2] 金田武幸:修士論文、長岡技術科学大学(2004)
- [3] 秦誠:修士論文、長岡技術科学大学(2005)