解 説

Œ

Netsu Sokutei 37 (5) 191-197



分子動力学法による酸化物融体・ガラスの構造解析

澤口 直哉, 河村 雄行

(受取日:2010年9月15日,受理日:2010年11月5日)

Structure of Oxide Melts and Glasses by Molecular Dynamics Simulations

Naoya Sawaguchi and Katsuyuki Kawamura

(Received Sep. 15, 2010; Accepted Nov. 5, 2010)

Molecular dynamics method has been applied to investigate structures and thermodynamics of oxide melts and glasses. The characteristic structures of silicate and borate melts are overviewed, and several methods to simulate the melts and glasses are taken up and the simulated mixing enthalpy of acidic- and basic- oxide melts is discussed.

Keywords: oxide melt; glass structure; molecular dynamics; mixing enthalpy

1. はじめに

酸化物ガラスは食器や窓材,レンズなどに使われている 身近な素材である。工業製品としての各種ガラスは用途に 応じて様々な元素の酸化物を混合して製造されている。ま た,ほとんどのガラスは酸化物の熔融状態を経て製造され るので,酸化物融体の性質について知見を得ることは工業 的に重要である。しかし,ガラスの最大の特徴である分子 レベルの構造の非周期性が,酸化物ガラスおよび融体の性 質の徹底解明を阻んでいる。酸化物ガラスについて解明さ れたことも多いが,¹⁻³⁾それらを活かして新しい組成のガラ スの特性の予測を試みると,ガラスの未解明な部分に改め て気付かされることが多い。まして,融体については観察 が困難であるため情報が少ない。本稿では,我々が行って きた分子動力学(MD)法による酸化物融体の研究例を中 心に,その構造と熱力学量に関する考察を紹介する。

2. 酸化物融体・ガラス

著者らは酸化物融体・ガラスの構造や物性を不規則網目 構造モデル説⁴⁾に基づいて検討している。不規則網目構造 とは,網目形成能をもつ分子(例えばSiO4⁴⁻。以降では網 目形成成分と称する)が重合して形成される,空間的な周 期性をもたない三次元的に発展した分子鎖を指す。酸化物

ガラスの成分は大きく網目形成成分と網目修飾成分に分類 できる。前者は上述の通りで、SiO2、B2O3、Al2O3などで ある。後者は網目形成成分が重合して形成したM-O (M = Si, B, A1 他) 結合を切断しながら混合する成分で, アル カリ金属元素の酸化物(Na2O, K2O他)やアルカリ土類元 素の酸化物(MgO, CaO 他)が代表例である。前者は酸化 物イオン (O²⁻) と結合することを好む陽イオンの酸化物で "酸性酸化物",後者は酸化物イオンを放出して単独の陽イ オンとなることを好む"塩基性酸化物"と捉えることもでき る。5)そこで、ガラスの成分を酸性酸化物と塩基性酸化物の どちらかに分類し、両者の混合比を一つのパラメータとし てガラスの物性を予測することは大胆ではあるが,不自然 ではないと考えられる。酸化物融体も同様に考えられ、例 えば融体の粘性に与える組成の影響は、種類に関わらず、 塩基性酸化物の組成比率が高いほど融体中の網目が切断さ れていて粘性が低いことが予測できる。

この解釈に基づき,我々は酸性酸化物から一,二成分を, 塩基性酸化物からも一,二成分を選択して組み合わせた, モデル組成を対象にシミュレーションを行っている。ケイ 酸塩の場合, Na₂OやMgOなどの塩基性酸化物をAO_n (*n* は 0.5, 1他)で表すと,組成式は

 $xAO_n - (1-x)SiO_2$ (0 $\leq x \leq 1$) (1) と表すことができる。また、ホウ酸塩の場合は、

Netsu Sokutei 37 (5) 2010

 $\ensuremath{\mathbb C}$ 2010 The Japan Society of Calorimetry and Thermal Analysis.

解 説

 $xAO_n - (1-x)B_2O_3$ (0 ≤ x ≤ 1) (2) あるいは

 $xAO_n - (1-x)BO_{1.5}$ (0 $\leq x \leq 1$) (3) と表すことができる。

ケイ酸塩ガラスに特徴的な構造単位は,酸化物イオン四 配位のSi四面体である。四つの酸化物イオンはもう一つの Siと結合している架橋酸素と,他のSiには結合していない 非架橋酸素の二種類が考えられる。そのため,架橋酸素数 の多い順に, [SiO₄]⁰, [SiO₄]⁻, [SiO₄]²⁻, [SiO₄]³⁻, [SiO₄]⁴⁻,の五種類の構造単位が存在し得て,それぞれ Q_4 , Q_3 , Q_2 , Q_1 , Q_0 と表される。 Q_n 種間には,

 $2Q_4 + A_2O \rightarrow 2Q_3$ $2Q_3 + A_2O \rightarrow 2Q_2$ $Q_4 + Q_2 \longleftrightarrow 2Q_3$ (4)

などの反応および平衡の関係があると予想される。これに 因れば主な構成単位となる Q_n 種はxによって変化するが, 実際の Q_n 種の分布が²⁹Si MAS NMR により明らかにされ ている。⁶⁾

ホウ酸塩ガラス中のホウ素は酸化物イオンの配位数が三 つである三配位ホウ素と,四つである四配位ホウ素に分類 される。それぞれ,B^{III},B^{IV}などと表される。B₂O₃単体は 他の酸化物と混合しなくともガラス化し,全てのホウ素は B^{III}であり,結合している酸素は全て架橋酸素であると考え られる。B^{IV}は全てが架橋酸素の場合[BO4]と表すことがで き,局所的に負の電荷を帯びていると考えられる。B^{IV}は

 $B_2O_3 + A_2O \rightarrow 2\{[BO_4]^- \cdots A^+\}$ (5) の反応で形成されると考えられる。これは B^{III} が B^{IV} に変換 される反応であり、酸素は全て架橋酸素のままである。一 方、 B^{III} に対し、

 $B_2O_3 + A_2O \rightarrow 2[BO_3]^- + 2A^+$ (6) で示される反応も起こり得る。こちらではB-O-B 結合が切 断され、架橋酸素の一部が非架橋酸素へ変化する。アルカ リホウ酸塩の場合、単体の B_2O_3 にアルカリ酸化物を添加し ていくと、おおよそ x < 0.4ではxの増加に伴い、B^{III}が単 調に減少、B^{IV}が単調に増加することが知られている。⁷こ れは(5)の反応が優先的に生じ、(6)は起こらないことを示唆 している。同じ研究で、x > 0.4では B^{IV} が減少し始めるこ とが分かっており、これは

A⁺… ⁻[O₄B] – BO₂ → [BO₃]⁰ + [BO₃]⁻… A⁺ (7) のような構造変化が生じていると考えられる。このような B^{IV}の比率の組成変化は、ホウ酸異常と呼ばれる粘性や密度 の特異的な組成変化の要因と考えられている。更に、ホウ 酸塩ガラスではB^{III}が3つで形成されたリングである boroxol グループなど、複数のB^{III}あるいはB^{IV}を組み合わ せた構造単位の存在が指摘されている。⁸⁾ 酸化物融体は高温のためその構造を直接調べることが困 難であり,不明な点が多いが,基本的にこれを急冷して得 られるガラスの構造に近いと考えられている。

3. 分子動力学法の概要

3.1 分子シミュレーションの意義

結晶と異なり分子構造が明瞭でない物質や液相あるいは 溶液の構造を解明することは,熱力学的にも重要であり, 多くの研究が行われてきた。シミュレーションが研究手法 として加わる前は、統計熱力学的な理論的な研究が進めら れ,液体論や溶液論が体系化された。しかし,統計熱力学 に基づく理論は、必然的に実在する多様な液体や溶液、ガ ラスの特性の全てを説明可能なものにはなり得ない。特に、 粘長な液体である酸化物融体およびその急冷状態であるガ ラスの場合には、密度や膨張係数などの組成変化が単調で ない場合がよくあることから,構成単位分子を抽出して, それらの分配則を実在の融体やガラスに一致するように導 出しようとしても、何らかの未解明部分に突き当たること が予想される。すると、この未解明部分に仮説を立てて理 論的に考察を進めることと、計算機シミュレーションを利 用して融体・ガラスの構造を考察することは、試行錯誤を 含む点において似通っていると思われる。

酸化物融体・ガラスの分子シミュレーションに期待され ているのは、構成分子の構造の変容と、空間的な不均一さ が禁制されていない点であり、これらは統計熱力学的な扱 いには取り入れるのが困難なことであろう。すなわち、分 子シミュレーションではあらかじめ構成単位分子を想定す る必要がなく、必然的に構成単位分子間の分配法則を与え る必要もない。のそれでいて、シミュレーションの結果から、 実験的には知見を得ることが困難な分子の局所構造や中距 離以遠の構造に関する情報も得られることは大変魅力的で ある。

分子動力学法は多数の書籍や紹介記事で解説されている ので¹⁰⁻¹⁴⁾ 詳細は割愛し,本稿に関与する内容については, 他の文献との重複を恐れずに以下に示す。

3.2 セルサイズ, 原子数

実験で扱われる物質は大まかにアヴォガドロ数程度の原 子や分子の凝集体であろう。一方で,分子動力学法ではそ のような多数の独立な原子を扱えない。そこで,酸化物融 体・ガラスの分子動力学法では他の物質の場合と同様に, 扱う独立な原子は数千~数万程度として,三次元の周期境 界条件を適用してバルクのシミュレーションを行う。ここ で,独立な原子を納める箱(以後,MDセルと称す)の形 状と大きさは,結晶の場合は単位格子の整数倍で制約され るのに対して,融体・ガラスの場合には任意に設定可能で ある。このことは融体・ガラスを適切にシミュレーション するために必要な MD セルの大きさを不明確にしている。 経験から,我々は十分な大きさの MD セルを用いないと, 融体・ガラスの構造が歪んでしまうと考えている。"十分な 大きさ"の例として,一辺が3 nmのほぼ立方体の MD セル に妥当な密度で原子を充填すると様々な研究が可能である が,これで計算規模が十分かというと必ずしもそうではな く,特に不規則網目構造が実在の構造をどの程度再現でき ているかは判断が難しい。アヴォガドロ数個の原子で構築 された不規則網目構造と,高々数万個の原子からなるそれ とでは,再現される網目構造の多様性に雲泥の差が生じる のは想像に難くないであろう。MD セルサイズの影響につ いての検討例は文献を参照頂きたい。¹⁵⁾

3.3 原子間相互作用モデル

分子動力学法によるシミュレーションの結果の良し悪し を決する最大の要因は、シミュレーションに用いる原子間 相互作用力の妥当性の程度である。近年は量子計算を用い る第一原理分子動力学法が活発に行われるようになり、こ れと対比して古典的分子動力学法と呼ばれる従来の方法は、 原子間相互作用力の定義の曖昧さのために、第一原理分子 動力学法よりも劣った手法と見なされる場合もある。しか し、融体・ガラスに特徴的な原子構造を研究するためには、 既述のように数千以上の原子数を対象にしたシミュレーシ ョンが必要である。さらに、酸化物融体・ガラスは粘長な 液体であるため、構造の緩和だけでも結晶よりも多くのス テップ数を必要とするので、第一原理分子動力学法を適用 することは困難である。

我々は古典的分子動力学法によって酸化物融体・ガラス の研究を進めている。原子間相互作用力を表現する関数を 定義し,パラメータは試行錯誤的に求めている。初期に用 いていた原子間相互作用力によるポテンシャルエネルギー は(8)式で示される。

$$U_{ij}(r_{ij}) = \frac{z_i \, z_j \, e^2}{r_{ij}} + f_0(b_i + b_j) \exp\left(\frac{a_i + a_j - r_{ij}}{b_i + b_j}\right) - \frac{c_i c_j}{r^6} \quad (8)$$

ここで、U_{ij}は原子*i-j*間に作用する力によって*i-j*対に生じ るポテンシャルエネルギーであり、二原子間の距離*r*_{ij}の関 数であり、二体間ポテンシャルモデルである。(8)式の第一 項はクーロン力、第三項はファンデルワールス力に対応し ている。第二項は*i*と*j*が接近し過ぎると作用する反発力に 対応している。*z*は原子(イオン)の電荷に相当し、*a*、*b*、 *c*を合わせて、元素毎に定義している。*f*₀は第二項の次元を 第一項のエネルギーの次元と整合させるために必要な定数 である。(8)式では通常*z*は形式電荷を用い、この方法で十 分有意義なシミュレーションが実施できる。¹⁰しかし、形式 電荷を用いることには疑問もある。塩基性酸化物AO_nの A-O 結合と酸性酸化物MO_xのM-O 結合を比較すると、前 者はイオン結合性が支配的だと考えられる一方,後者は共 有結合性を帯びて,その分イオン結合性は弱まっていると 考えられる。この違いを2体間ポテンシャル関数で表現す るには,M,A,Oイオンの電荷を形式電荷から別の適切な 値に調整する必要が生じると考えられる。つまり,第一イ オン化エネルギーが小さく,陽イオンになりやすいアルカ リ金属イオンの電荷は形式電荷(+1)そのままか,あるい はこれに近い値に設定する。一方,アルカリ金属よりもイ オン化エネルギーが大きいSiやB,Alなどは部分イオン性 を示すと想定し,形式電荷よりも小さい値の電荷(部分電 荷)を付与する。酸化物イオンの電荷は系に含まれる陽イ オンの電荷と組成式から,系の電気的中性の条件から求め ることができる。

zを部分電荷にすると,(8)式の第一項の効果が矮小化される。正と負のイオン対の場合には引力項が減少し,ボテンシャルの極小値は浅くなる。これが本来の正-負イオン間の結合力そのものを弱め過ぎてしまうことがあるため,部分イオン性を適用する場合には,(8)式に(9)式を加えて用いている。

 $U_{ij}^{M}(r_{ij}) = D_{ij} \left[\exp(-2\beta_{ij}(r_{ij} - r_s)) - 2\exp(-\beta_{ij}(r_{ij} - r_s)) \right]$ (9)

 U_{ij}^{M} はMorse 関数として知られており, *i-j*間に引力項として作用する。このポテンシャルモデルによるNa₂O-SiO₂系のシミュレーションの例を後述する。

酸化物融体・ガラスの構造や物性の再現に不可欠な原子 間相互作用については今後も検討していく必要がある。 我々は現在,三体間相互作用力項を加えたモデルの検討も 続けている。その他に,系に含まれる同一元素の原子に与 える電荷を,それが位置している局所的な構造を反映して 動的に電荷を揺動させる方法も提案されており,¹⁷⁾このよ うな手法の導入の検討も必要であると考えている。

3.4 融体・ガラスのモデル構造

融体・ガラスの構造を分子動力学法で調査することは, 実在のガラス構造の実験的手法による解明が困難であるた めに,重要な意味をもつ。しかし一方で,シミュレーショ ンで得られる融体・ガラスの構造の妥当性も明解ではない ので,議論には慎重を要する。実際は,シミュレーション の確度を向上させるために,シミュレーションで得られた 構造を実験事実と照合し,原子間相互作用モデルの改良を 進める形で確度の向上を図っており,シミュレーションの 手法開発と融体・ガラスの構造解析の研究が同時進行して いる。

我々は分子動力学法を用いて,以下に示すような段階を 経て融体・ガラスのモデル構造を得るのが妥当であると考 えている。まず,疑似乱数を利用して原子をMDセル内に 分布させ,これを初期配置とする。この段階での原子配列 は材料科学的な意味をもたない。そして,設定温度を高温 (例えば2000 K以上)にして,粒子数,温度,圧力一定の シミュレーションを実施する。初期配置ではほとんどの原 子は不安定な状態にあるので,シミュレーションの進行に 伴い各原子は移動していき,系全体の内部エネルギーが 徐々に低下するシミュレーションとなる。シミュレートす る時間を十分に取れば,内部エネルギーの低下速度は徐々 に遅くなり,理想的には揺らぎの範囲内で一定値を示す状 態に行き着くはずである。この状態を設定温度における融 体(ガラス)の平衡構造のモデルとして構造の解析や物性 値の検討を行っている。平衡に達した系を用いて,その設 定温度を下げて,同様のシミュレーションを繰り返してい くと,融体の冷却のシミュレーションとなる。

疑似乱数を用いるこの方法は、シミュレーションの実施 に先立って融体の構造に仮説を立てる必要がない利点があ る一方、最終結果に初期配置の影響が及ぶ懸念が残る。 我々は疑似乱数を変えて初期構造を複数回作り直し、それ ぞれを基に実施したシミュレーションの結果を相互比較す ることで、初期配置の偏りの影響を排除するよう心掛けて いる。

実際の酸化物融体が粘長な液体であることに対応して、 シミュレーションにおいてもイオンの拡散は大変遅い。現 実的にシミュレート可能な時間長が高々10⁻⁹秒程度なので、 系の設定温度が低い場合は、この時間内ではSi-OやB-O結 合の切断-再結合を伴う構造緩和はほとんど進まない。融 体の構造モデルを得る上で、構造緩和が十分に行えないこ とは深刻であり、可能な限り長時間に相当するシミュレー ションを行うようにしている。

4.酸化物融体・ガラスの分子動力学 シミュレーションの例

4.1 ケイ酸塩融体の例

ケイ酸塩系の最も単純な組成モデルとして,

 $xNa_2O - (1-x)SiO_2$ (0 ≤ x ≤ 1) (10) について検討した例を示す。^{18,19} また,この系では x = 0 からおおよそ x = 0.6 の範囲で実際にガラスを得ることが できる。¹⁾SiとNaの電荷をそれぞれ + 2.4, +0.9の部分電 荷に設定した。酸化物イオンの電荷 z_0 は電荷中性の条件か ら

$$z_0 = -\frac{2.4 - 0.6x}{2 - x} \tag{11}$$

で求まり, zoの絶対値はxの増加に伴って増加する。その 他のパラメータはTable 1に示した。これらの値は、複数 のケイ酸塩鉱物結晶のシミュレーションが妥当な結果を与 えるように試行錯誤的に求めている。Table 1のパラメー タで定まる二体間ポテンシャル関数のうち、Si-OとNa-O

 Table 1
 Potential parameters for Na₂O-SiO₂ melt and glass simulations.

	z.	<i>a</i> / nm	<i>b</i> / nm	c / J ^{0.5} nm ³
0	variable*	0.1910	0.015	1.30
Si	+2.4	0.0930	0.010	0.00
Na	+0.9	0.1292	0.012	0.65
	D / 10-19	$\beta^{-19} J = \beta / nm^{-1}$		r _s / nm
Si-O	73.0	20	0.0	0.152

*Defined by equation (11) (see the text).



Fig.1 Two-body potential curves of Si-O (a) and Na-O (b) for composition, *x*.

の関数を**Fig.1**に示す。酸化物イオンの電荷が変化すること に伴う二体間ポテンシャルの変化が示されており、Si-O 結 合の極小値で比較すると、x = 0.75ではx = 0.0よりも約 1.5×10^{-18} J pair⁻¹だけ低くなった。

原子数約1800の初期構造を用意し、4000 K で構造緩和 のシミュレーションを行い、段階的に設定温度を下げてシ ミュレーションを行った。²⁰⁾得られた構造の例を**Fig.2**に 示す。²¹⁾xの増加に伴い、Si-O結合が切断される様子が見て 取れる。この作図では**Fig.3**に示すSi-O間の二体相関関数 における第一ピークの長距離側の終端位置が組成に関わら ず0.2 nmであることから、Si-O間距離が0.2 nm以下の場 合をSi-O結合と見なしてSiO4四面体を描いている。また、 同じカットオフ距離を用いてSiを Q_n 種で分類し、その分布 を調べた結果を**Fig.4**に示す。**Fig.4(a)**の2000 K の結果を 見ると、xの増加に伴って Q_4 が減少し、x = 0.33 で Q_3 、 分子動力学法による酸化物融体・ガラスの構造解析



Fig.2 Simulated structure of $xNa_2O(1-x)SiO_2$ with x = 0.0 (a), x = 0.33 (b) and x = 0.75 (c) at 2000 K. The depth of MD cell sliced to half for drawing. Tetrahedra, small- and large- spheres indicate SiO₄, sodium ion and oxide ion, respectively. The lowers are whole MD cells of Na₂O (x = 1.0) at 1500 K (d) and 1000 K(e).



Fig.3 Pair correlation functions of Si-O at 2000 K.

 $x = 0.67 \ cc_{Q_2}$ の比率が最大となり, $x > 0.67 \ cct_{Q_1} \ge Q_0$ が増加している。Fig.4(b)の500 K の結果は2000 K の結果 とほとんど変わっていない。これは、冷却のシミュレーシ ョンの間に新たなSi-O 結合の切断や形成がほとんど生じて いないことを示唆している。これに対し、ガラスについて ²⁹Si MAS NMR によって調べられた Q_n の組成変化では、 9 Q_3 はx = 0.33 で最大値78 % を迎えている。従ってシミュ レーションの Q_3 の組成変化は、最大値となる組成は一致す るが分布比は43 % と、実測よりも小さい。この不一致は (4)式に示した Q_4 , $Q_2 \ge Q_3$ 間の平衡が完全には再現されて いないことを示唆しており、シミュレーションの方が Q_n 種 の組成変化が穏やかになってしまっていると考えられる。 これは、シミュレーションでは部分イオン性を導入しNa₂O



Fig.4 Q_n distribution in simulated $x \text{Na}_2 \text{O}(1-x) \text{SiO}_2$ at 2000 K(a) and at 500 K(b).

の塩基性とSiO₂の酸性がそれぞれ実体よりも弱く設定され ていることの影響とも考えられる。しかし,我々は寧ろ 2000 Kと500 Kの Q_n 種分布にほとんど変化がないことに 着目しており,これは低温になる程シミュレーションによ る構造緩和が困難であることを示していると考えている。 この他にも,二体間力ポテンシャルでは再現できる構造の 多様性に限界があることも要因として考えられる。そこで, 三体間力項を含むポテンシャルで改善を試みているが, Q_n の分布状態にあまり変化はなく,寧ろx = 0.5付近の組成で SiO4四面体の稜共有構造が現れるようになるなど,未だ満 足する改善には至っていない。

網目形成成分は架橋酸素で重合し、リング(環)構造を 形成すると考えられている。分子動力学シミュレーション の結果からは、様々な大きさの環が存在している(Fig.2(a) ~(c))。本稿ではそれぞれの環について、それを構築して いるSiの個数を数えて"員数"と称し、この数値で環の大 きさを評価した。Fig.5 に2000 Kの融体について、環の大 きさ毎の存在比(Si 100 原子当たりの環数)の解析結果を 示す。最も網目構造が発達しているのはx = 0で、大きさ が二と三以外の環が他のどの組成よりも多く存在している。 xの増加に伴い、四員以下の環には存在比に変化がみられな いが五員以上の環は急激に減少し、x = 0.33では五、四員



Fig.5 Distribution of ring size in $xNa_2O(1-x)SiO_2$ at 2000 K.

環の存在比が最も高くなった。以上の傾向は500 K でも同 様であった。

我々は環の大きさの分布はMDセルサイズが適切でない と大きく歪む構造パラメータであると考えている。もし MDセルサイズが小さ過ぎると、三次元の周期境界条件を 課しているため、Si-O結合がMDセルの一端から反対の端 までを強制的に繋げるような構造を形成してしまうと考え られるためである。残念ながら、実在のガラス中の環の大 きさの分布を調査する方法はないため、シミュレーション で得られる値の妥当性を直接評価することはできない。し かし、環の大きさの解析はガラスの中距離構造に関わるの で、今後も評価方法を含めて検討していこうと考えている。

エンタルピーと混合エンタルピーを求めた結果をFig.6 に示す。エンタルピーの値は一定値の周囲を揺らぐ状態に おけるその平均値である。混合エンタルピーは端組成のエ ンタルピー値を用いて計算した。データ集によれば、²²⁾ 2000 KにおけるNa₂OとSiO₂融体の生成エンタルピーは それぞれ-559 kJ mol⁻¹、-935 kJ mol⁻¹である。シミュ レーションから得た対応するエンタルピー値はそれぞれ-2045 kJ mol⁻¹と-5668 kJ mol⁻¹である。シミュレーショ ン値の絶対値が実測値より極めて大きいのは、原子間相互 作用力モデルに起因する。用いている原子間相互作用力モ デルはケイ酸塩鉱物の構造を再現するように複数のパラメ ータを導出しているが、その際に各鉱物の生成エンタルピ ーは考慮していない。すなわち、この方法でFig.1 に示した ポテンシャル曲線の極小点位置と曲率は鉱物中の局所的な

解 説



Fig.6 Enthalpy, H (a) at 2000 K and 1500 K, and mixing enthalpy, ΔH^{mix} (b) of xNa₂O-(1-x)SiO₂ at 2000 K. Reference data shown in (b) are measured using calorimeter by Navrotsky.²³⁾

構造を再現可能なように調整されるのに対し,ポテンシャルの極小値については検討されていない。今のところは, 将来ガラスの組成を複雑にしていくことを念頭に,簡便な パラメータ決定を志向しているためこの点の改善には着手 していない。

エンタルピー値が実測と一致しない一方で,**Fig.6(b)**に 示した混合エンタルピーの値と組成変化は実測値²³⁾と非常 によい一致を示している。混合エントロピー, ΔS^{mix} は正の 値となるので,

 $\Delta G^{mix} = \Delta H^{mix} - T\Delta S^{mix}$ (12) より,混合エンタルピー, ΔH^{mix} がいずれの組成でも負の値 であれば,混合ギブス自由エネルギー, ΔG^{mix} も負となる。 よって,Na₂OとSiO₂は混合状態が熱力学的に安定である ことが示唆される。x > 0.5では実測値との不一致が見られ る。この組成域の融体では,ケイ素と全く結合していない 酸化物イオンの発生が考えられ,高温での実測に際しては 融体の一部組成のみの揮発が生じる可能性もあり,今後の 検討を要する課題である。

実際のNa₂O-SiO₂系はx > 0.6では冷却すると部分的に結 晶化する。Na₂O 融体は1405 K で α 相が析出する。我々の シミュレーションでも**Fig.2(d)**と(e)に示したように1500 K までは融体で、1000 K では結晶化が生じていることから、 1500 K 以下の温度では, *x* > 0.6 の組成では部分結晶化が 生じる可能性が示唆されている。

4.4 その他の融体の例

ケイ酸塩融体・ガラスの混合エネルギーをシミュレーシ ョンから求めた例は多くはない。例えば、Wassermanらは MgO-SiO₂系5000 K, 5 GPa 加圧条件での混合エンタルピ ーを報告しているが、²⁴⁾ MgO の分率 x < 0.5では ΔH^{mix} は 正の値であった。これはこの組成領域での不混和を示唆し ている。我々は二種類の酸性酸化物の混合エンタルピーを, SiO₂-TiO₂系について調べているが、¹⁸⁾ この場合 ΔH^{mix} は正 の値となった。

Na₂O-B₂O₃-SiO₂系は一般的な工業用ガラスの代表組成 であり、その他高レベル放射性廃棄物の地下埋蔵に利用さ れるガラス固化体用ガラスの組成を簡素化したモデル組成 でもある。この系について分子動力学法による検討を進めて いる。B^{IV}の生成とその存在比の組成変化などが得られてい るが、実測との整合にまだ改良の余地がある。また、ΔH^{mix} が必ずしも負にならない傾向が見られるなど、検討が必要 な段階である。現在、(8)式および(8)+(9)式のいずれとも 異なる新たな原子間ポテンシャルを導入して試行している。

5. まとめ

酸化物融体・ガラスの構造を解明していくことにより, 一層精密な材料設計計画に基づいた新しいガラスが得られ ると期待される。そのためには,さらに広い組成のガラス について構造および熱力学量のデータの蓄積を続けること が必要だと考えられる。一方,分子動力学法は融体・ガラ スの研究に有用なツールのひとつであると確信しているが, 本稿で示したように,その研究手法は開発途上である。誰 もが簡便なツールとして分子動力学法を利用できる状況へ 近づけることが必要であると考えている。

文 献

- 1) 作花済夫,「ガラス非晶質の科学」,内田老鶴圃 (1985).
- 2) 作花済夫 他編,「ガラスの百科事典」,朝倉書店 (2007).
- 3) A. K. Varshneya, *Fundamentals of Inorganic Glasses*, Academic Press (1994).
- 4) W. H. Zachariasen, J. Chem. Soc. 54, 3841-3851 (1932).
- 5) T. Yokokawa, *Chemical Properties of Molten Slags*, Iron Steel Inst. Japan, 236-242 (1991).
- H. Maekawa, T. Maekawa, K. Kawamura, and T. Yokokawa, J. Non-Cryst. Solids 127, 53-64 (1991).
- P. J. Bray and J. G. O'Keefe, *Phys. Chem. Glasses* 4, 37-46 (1963).
- 8) J. Krogh-Moe, Phys. Chem. Glasses 6, 46-54 (1965).
- 9) ここでは、剛体系の分子動力学法ではなく、本稿で紹介する全原子を独立に動かす分子動力学法を念頭に記

述している.

- M. P. Allen and D. J. Tildesley, *Computer Simulation* of Liquids, Oxford (1989).
- 片岡 洋右,「分子動力学法とモンテカルロ法」,講談社 (1994).
- 岡崎 進,「コンピュータシミュレーションの基礎」,化
 学同人 (2000).
- 13) 上田 顯, 「分子シミュレーション」, 裳華房 (2003).
- 14) 片岡 洋右, 熱測定 19, 119-128 (1992).
- 15) K. Kawamura, Mol. Sim. 6, 245-255 (1991).
- 16) Q. Xu, K. Kawamura, and T. Yokokawa, J. Non-Cryst. Solids 104, 261-272 (1988).
- S. W. Rick, S. J. Stuart, and B. J. Berne, J. Chem. Phys. 101, 6141-6156 (1994).
- 18) 河村雄行, 澤口直哉, 火山 42, S1-S11 (1997).
- 19) T. Yokokawa, K. Kawamura, H. Maekawa, and N. Sawaguchi, J. Mol. Liquids 83, 311-321 (1999).
- 20) ソフトウェアはmxdorto, K. Kawamura, *JCPE*, #29 を改良して使用。
- 21) 描画にはVESTA(泉 富士夫,門馬綱一, セラミック ス 43, 902-908 (2008))を用いた.
- 22) M. W. Chase, Jr., C. A. Davies, J. R. Downey, Jr., D. J. Frurip, R. A. McDonald, and A. N. Syverud (Ed.), *J. Phys. Chem. Ref. Data*, **14** (1985).
- 23) A. Navrotsky, *Physics and chemistry of earth materials*, Cambridge (1994).
- 24) E. A. Wasserman, D. A. Yuen, and J. R. Rustad, *Phys. Earth Planet. Interiors.* 77, 189-203 (1993).

要 旨

分子動力学法は酸化物融体・ガラスの構造および熱力学 の研究に利用されてきた。ケイ酸塩およびホウ酸塩融体の 特徴的な構造と,これを分子動力学法でシミュレーション する方法を概説し,シミュレーションで求めた酸性酸化物 と塩基性酸化物の混合エンタルピーについて議論する。



澤口 直哉 Naoya Sawaguchi 室蘭工業大学大学院 工学研究科 もの創 造系領域

E-mail: nasawa@mmm.muroran-it.ac.jp



河村 雄行 Katsuyuki Kawamura 東京工業大学大学院 理工学研究科 地球 惑星科学専攻

E-mail: kawamura.k.ah@m.titech.ac.jp