表面光散乱法を用いた溶融ニオブ酸リチウムの表面張力と粘性率の測定

80022006 小林 祐介

指導教員 長坂 雄次

1. 緒論

近年,新しい機能性材料の開発に伴い,シリコン等に代表 される単結晶製造では高品質化,大口径化などのニーズが高 まっている.そのため結晶を育成するプロセスにおける最適 育成条件の決定がより重要となってきている.これまで,最 適条件の決定には熟練者の経験によるところが大きく,新し い材料ではより多くの時間およびコストが必要となる.その ため,育成プロセスをコンピュータシミュレーションするこ との重要性が大きくなっている.そのシミュレーションには 単結晶材料の溶融状態における熱物性値が必要となるが,測 定の難しさや腐食性の問題などから信頼性のあるデータが少 ないのが現状である.そこで全く新しい原理による測定技術 の開発が必要となってきている.

本研究では,現在通信機器分野等で用途が拡大しているオ プトエレクトロニクス材料の一つであるニオブ酸リチウム (LiNbO₃)を測定対象とし,表面光散乱法を用いてその溶 融状態における表面張力と粘性率の測定を目的としている.

また,ニオブ酸リチウムは育成雰囲気によって結晶の色が 変化するなど,雰囲気依存性が大きい物質として知られてい る.しかし,従来のニオブ酸リチウムの熱物性値測定例から は熱物性値の雰囲気依存性を断定することは難しく,さらに 本研究で用いている表面光散乱法のような非接触な測定方法 で雰囲気依存性を検証している研究例が他にないため,本研 究では測定雰囲気をArガスとAir(ドライエアー)の2種類で 行い,雰囲気依存性の検証を行うことも目的としている.

2. 測定原理

液体の表面には熱的ゆらぎに励起された,波長が数100 μ m, 振幅が数nm程度のリプロン(ripplon)と呼ばれる微細な表 面波が存在する.図1に示すように,液体表面に入射光を照 射するとリプロンが回折格子の役割を果たし散乱光が発生す る.しかし散乱光が非常に微弱であるために,その散乱光に 参照光を重ねてうなりを発生させ,これをビート信号として 検知する(光へテロダイン法).この信号光から得られる中心 角周波数 ω_0 と半値幅をナビエ・ストークスの式と連続の式 から導かれる分散関係式(1),(2)に代入することで表面張力 σ と粘性率 η を求める.なお, ρ は密度,kはリプロンの波数を 表す.



$$\omega_0^2 = \frac{\sigma}{\rho} k^3 \tag{1}$$

$$2\frac{\eta}{\rho}k^2 \tag{2}$$

3. 測定装置

 $\Gamma =$

測定装置の概略を図2に示す.光源には出力35mW,波長 632.8nmのHe-Neレーザーを用いている.発射されたレー ザー光はL1,ピンホール,L2を通り,回折格子に導かれる. 回折格子によって分けられた入射光(0次回折光)と参照光 (1次回折光)は集光レンズL3a,L3bによって試料液面で 集光される.信号の検知には光電子増倍管(PMT)を使用し, アンプ,フィルターを通してコンピュータで解析される.試 料の加熱には赤外線イメージ炉を用い,測定中は常に気体を フローさせて内部圧力を約20torrに保っている.また気体の 種類を変更するためのバルプが設置されている.

本研究では, Ar ガス雰囲気下だけでなく Air 中での測定 を可能にするために,炉の内部構造を腐食および酸化に強い 白金とアルミナを材質に用いて改良を行った.図3に炉心内 部構造の概略図を示す.試料の両側には炉からのふく射損失 を減らすためラジエーションシールドが設置してある なお, 温度計測にはB型熱電対(Pt-30%Rh, Pt-6%Rh)を2対使 用している.



4. 測定結果および考察

4.1 表面張力

まず表面張力の測定結果を図4に示す.各雰囲気における 測定結果は相関式(3),(4)で表され,標準偏差はそれぞれ± 0.7%,±0.6%であり,測定誤差は±3.1%と見積もられた. なお融点(T_m)は1526Kである.

$\sigma_{Ar} \text{[mN/m]} = 311.68 - 0.0736(\text{T} - \text{T}_{\text{m}}) \text{[K]}$	(3)
$\sigma_{Air} [mN/m] = 296.43 - 0.1642(T - T_m) [K]$	(4)

全体的に Air 中での測定結果が Ar ガス雰囲気下での結果に 比べて約 10%低い値を示し,温度依存性を表す ds/dTは Air 中での測定結果の方が約 2 倍大きい結果となった. Ar ガス 雰囲気下で測定した Hara[1]とは方法が異なっているが, Ar ガス雰囲気下での本測定結果と相互の測定誤差範囲内で一致 している.一方 Air 中で測定を行った Tokizaki[2] Anzai[3], Chen[4]は全てリング法による測定であるが,測定結果に違 いがみられる.これは使用しているリングの材質や試料の加 熱方法などの違いによるものと考えられる. Air 中における 本測定結果は,これら従来の測定例に比べて測定温度範囲が 最も広く また温度依存性 ds/dTが約 2 倍の大きさとなった. 4.2 粘性率

次に粘性率の測定結果を図5に示す.図5のグラフは各温度での測定結果の平均値をアレニウスプロットしたものであ

る.各雰囲気における測定結果は相関式(5),(6)で表される. $\ln \eta_{Ar} [mPa \cdot s] = 0.235 + (3.47 \times 10^3 / T[K])$ (5) $\ln \eta_{Air} [mPa \cdot s] = -0.379 + (4.35 \times 10^3 / T[K])$ (6) 標準偏差はそれぞれ $\pm 4.1\%$, $\pm 2.9\%$ であり,測定誤差は

±18%と見積もられた. Ar ガス雰囲気下での測定結果は, 無酸素雰囲気下で減衰振動法による測定を行った Shigematsu[5]との一致を示している.一方, Air 中で測定し た Anzai[3], Ikeda[6]の結果は本測定結果に比べて約130% ~280%高い値を示し, Shigematsu[7]の測定ではさらに高い 値を示す結果となっている.

LiNbO₃をはじめとする工業的に使用される酸化物結晶は, 溶融状態における粘性率が数 10mPa·s であることが多く, 従来の測定方法の谷間にあると言われている.Anzai, Shigematsu は白金球引き上げ法,Ikeda は回転円筒法によ る測定を行っているが,これらの測定方法は一般的に 100mPa·s 以上の高粘性液体に適用される測定方法であるた め,本測定結果に比べて非常に大きい結果となった原因が,





測定方法による限界である可能性は十分に考えられる.

これに対して,本研究で用いた表面光散乱法は,試料の物 性によって測定範囲が変動するが,LiNbO3の表面張力や密 度に近い熱物性値をもつ物質であれば,約200mPa・sまで測 定が可能であることから,数10mPa・sの粘性率を持つ物質 の測定に非常に適しているといえる.

4.3 雰囲気依存の動的測定(可逆性)

図6は温度を一定に保った状態で雰囲気を変更し,表面張 力と粘性率の動的変化をそれぞれ時系列で表したものである. 図6における点線が雰囲気を変更した時間であり,この結果 をみると表面張力は雰囲気を変更した瞬間に値が大きく変化 しているのに対して,粘性率では大きな変化がみられなかっ た.さらに表面張力は雰囲気を Ar ガスから Air に変更し, 再び Ar ガスに戻してもほぼ同じ値に戻っていることから, 雰囲気による可逆性も確認できたといえる.

5. 結 言

- 1 溶融 LiNbO3の表面張力と粘性率を Ar ガス雰囲気下と Air 雰囲気下で 1756K まで測定し,特に Air 中での粘性率の 結果と従来の測定結果との大きな違いが明らかになった.
- 2 表面光散乱法によって初めて表面張力の雰囲気による動的 変化およびその可逆性を示した.

参考文献

- [1] S. Hara et al., J. Japan Inst. Metals, 53 (1989),1148.
- [2] E. Tokizaki et al., J Cryst, Growth, 123 (1992), 121.
- [3] Y. Anzai et al., J. Cryst. Growth, 134 (1993), 227.
- [4] X. Chen et al., J. Cryst. Growth, 204 (1999), 163.
- [5] K Shigematsu, Jpn. J. Appl. Phys., 31(1992), L582.
- [6] J. A. S. Ikeda et al., J. Cryst. Growth, 92 (1988), 271.
- [7] K. Shigematsu, Japan. J. Appl. Phys. 26 (1987) 1988.