BL46XU

成膜条件の異なるサファイア単結晶基板上 CeO₂ 膜の 二次元微小角入射広角 X 線回折法による膜深さ方向の優先配向性評価 Evaluation of Preferential Orientation in the Film Depth Direction by Two-Dimensional Grazing Incident Wide-Angle X-ray Diffraction of CeO₂ Film on Sapphire Single Crystal Substrate with Different Film Formation Conditions

<u>深野 達雄</u>^a, 野崎 洋^a, 舟山 啓太^a, 勝野 高志^a, 小金澤 智之^b, 原田 雅史^a, 川浦 宏之^a <u>Tatsuo Fukano^a</u>, Hiroshi Nozaki^a, Keita Funayama^a, Takashi Katsuno^a, Tomoyuki Koganezawa^b, Masashi Harada^a, and Hiroyuku Kawaura^a

^a(株)豊田中央研究所,^b高輝度光科学研究センター ^aToyota Central R&D Labs., Inc., ^bJapan Synchrotron Radiation Research Institute

YBa₂Cu₃O₇₋₈(YBCO)超電導膜用バッファ層としての CeO₂ 膜を、スパッタ成膜条件を変えてサフ ァイア基板上に作製し、二次元微小角入射広角 X 線回折法を利用して表面近傍の膜深さ方向の<1 0 0>優先配向性を評価した。実験室系の結晶優先配向性の評価では、CeO₂ 膜は厚い方が表面近傍 の配向度は高いと推定されたが、本研究では、表面近傍の優先配向性の乱れは、膜厚の薄い方が小 さい傾向を示し、スパッタガス種を純 Ar から 10%O₂-Ar に変更することで優先配向性の乱れを小 さくできることも分かった。しかし、高品質な YBCO 超電導膜を得ることが可能な CeO₂ バッファ 層の成膜条件を選択するまでには至らなかった。

キーワード: 微小角入射広角 X 線回折、CeO2 膜、優先配向性、深さ依存性、サファイア基板

背景と研究目的:

高温超電導体 YBa₂Cu₃O_{7-δ} (以下、YBCO) における超電導は、その結晶構造であるペロブスカ イト構造の *ab* 面に存在する CuO₂ 層が担っている。YBCO では超電導を担うクーパー対のコヒー レンス長が短いため、超電導線材として結晶粒界で *ab* 面が繋がっていることが望まれる。そのた め、高品質な YBCO 超電導膜は、<001>優先配向し、且つ面内方位乱れ角 $\Delta \omega$ が小さい必要があ る。基板には、YBCO の *ab* 面と格子整合性が良く、比較的安価で大面積結晶が得られる、*R*-cut Sapphire が広く用いられる。しかし、YBCO 膜は成膜中あるいは成膜後に熱処理を施す場合が多 く、その際に基板と反応させない必要があるが、Sapphire は YBCO と反応する。そこで、通常は、 格子整合性と小さい $\Delta \omega$ を保持でき、且つ YBCO と反応しない<100>優先配向させた CeO₂ 膜が、 バッファ層として Sapphire 基板と YBCO 膜の間に挿入される[1,2]。

<100>優先配向させた CeO₂ 膜は主にパルスレーザー成膜法にて形成されるが、低コスト化を目指したスパッタ成膜法でも検討されている[3-7]。例えば、R.J. Lin らは、基板温度 780°C の状態でスパッタ成膜し、後に O₂中 1000°C で 2 hr 熱処理することで高い<100> 優先配向性の CeO₂ 膜を形成し、従来並みの超電導転 移温度の YBCO 膜を得ている[7]。ここでの優先配向 性の議論は CeO₂ 膜全体のものであった。これに対し、 我々は、*R*-cut Sapphire 基板上にスパッタ法で成膜した 膜厚の異なる CeO₂ 膜の実験室系 θ -2 θ X 線回折測定 により、厚膜の方が<100>優先配向性は強いという結 果を得ており(図 1)、膜が厚くなると表面近傍の<10 0>優先配向度は強くなる傾向にあると推定した。図 1



 図 1. CeO₂膜の実験室系 θ-2θ X 線回折 測定結果(111強度に規格化)

は CeO₂の標準粉末X線最強線111強度に規格化したパターンである。基板法線及び基板面内方向で配向した YBCO 膜を得るためには、CeO₂ 膜が表面で法線及び面内方向で配向すれば良いので、この推定によれば CeO₂ 膜は厚い方が良いことになる。

そこで、バッファ層用 CeO₂ 膜の表面近傍の<100>優先配向性の膜深さ方向の変化を詳細に調べ、実験室系測定で得た配向性の結果を検証する。

実験:

CeO₂ 膜は次のように作製した。基板には約 10 mm × 20 mm × 0.3 mm 厚の片面研磨 *R*-cut Sapphire を用い、キャロス洗浄後、RF マグネトロンスパッタ法により CeO₂ を成膜した。ターゲットは CeO₂、 成膜温度は室温、スパッタガスは Ar または 10%O₂-Ar (以後、O₂+Ar と記す)の2種類とし、成 膜条件はスパッタガス種2種と膜厚違いの3種の組合せとした。成膜後、大気圧 O₂中、1000°C、60 min の熱処理を行った。測定に用いた試料は次の6種である。

スパッタガス種: Ar - 膜厚: ~40 nm, ~60 nm, ~90 nm

スパッタガス種: O₂+Ar – 膜厚: ~45 nm, ~75 nm, ~100 nm

以降、6種の試料名はスパッタガス種とCeO2膜厚の組合せで示す(Ar-40, Ar-60, Ar-90, O2+Ar-45, O2+Ar-75, O2+Ar-100)。

膜厚は断面の SEM 像から求め(図 2)、何れの試料も実験室系 X 線回折測 定より CeO₂ 膜の<100>優先配向性を 確認した。

R-cut Sapphire 基板と、上記 6 種の 試料について、多数の回折パターンを 広角で即座に捉えるために、二次元微 小角入射広角 X 線回折(2D-GIWXD) 法を採用した。BL46XU 第1 実験ハッ チ設置のHUBER 社多軸回折計を利用 した。X 線のエネルギーは 12.40 keV (波長 $\lambda = 0.100$ nm)で、X 線強度が 最大になるように挿入光源、2 結晶分 光器を調整し、2 結晶分光器下流側設 置のミラーで高調波の除去と集光を

行った。実験ハッチ最上流に設置している4象限スリット で試料に入射するX線をH0.02 mm×W0.2 mm程度に成形 し、入射X線強度はイオンチャンバーで測定した。試料からの散乱/回折X線は回折計検出器軸に取り付けた2次元 検出器 PILATUS 300Kで検出した。光量は試料上流側とリ ボルバー式アッテネータで調整した。試料アライメントは 試料ステージzs, rxs, rys軸を用いて試料の傾きと高さを調 整し、測定時の試料への入射角 $\theta_{\rm G}$ は回折計th軸で設定し た。面内配向の評価のため試料法線方向を回転軸とした面 内回転測定を実施した。

 CeO_2 バルク体の密度は 7.216 g/cm³なので、波長 λ =0.100 nm における X 線の入射角 θ_G に対する減衰長

 A_L は図3のように計算される[8]。これから全反射臨界角 θ_c は0.234°と求まるので[9,10]、実験の θ_G として0.06°から0.30°までの0.02°刻みの角度を選択した。

試料-2 次元検出器間距離は 80.6 mm。各 θ_{G} において、0.2°回転刻み、1 点 0.5 sの露光時間で測定し、得られた二次元回折データを θ_{G} 毎に試料面内回転角 0-360°の範囲で積分した像で評価した。







図 3. CeO₂の波長 λ=0.100 nm における入射角 θ_Gに対する 減衰長 A_Lの計算結果



図 4. *R*-cut Sapphire 基板の θ_{G} =0.10°, 0.18°, 0.26° における 2D-GIWXD 像

結果および考察:

まず、2D-GIWXD 法で *R*-cut Sapphire 基板を測定した。*R*-cut Sapphire 基板の $\theta_G = 0.10^\circ$, 0.18°, 0.26° における 2D-GIWXD 像を図 4 に示す。波長 0.100 nm での θ_C は 0.174°と求まる[6,7]。図 4 で は $\theta_G = 0.10^\circ$, 0.18°は全反射条件を満たした状態である。二次元検出器 PILATUS 300K には検出器 のない部分が帯状に存在する (2 本の黒帯部分)。全反射光はビームストッパーにより検出器に入らない。ビームストッパー周囲の X 線が強い領域は、直接光と全反射光の散乱光の領域である。 直接光は試料で遮蔽されるので検出器には入らない。回折光には点状と線状のものがある。点状 のものは入射側基板端面からの回折光で、線状のものは基板の表面照射領域からの回折光である。 入射側基板端面には深い角度で入射するので、通常の単結晶回折測定のように点状になる。基板 表面には微小角で入射するので、表面の入射光-反射光方向に延びた広い範囲に X 線が照射され るため、その照射領域分回折スポットは広がる。CeO₂ 膜のある試料で全反射条件を満たす場合は 基板表面に X 線が届かないため、*R*-cut Sapphire 基板からの回折光は基板端面からの点状のものの みとなる。

次に、6種の*R*-cut Sapphire 基板/CeO₂ 膜 について 2D-GIWXD 測定を行った。代表的 測定例として、試料 Ar-60の θ_{G} =0.20°で得 られた 2D-GIWXD 像を図5に示す。 $\theta_{xy}-\theta_z$ の 2D-GIWXD 像において、(0,0)を原点と し θ_z =0°を実験配置上の地平線とした。図 6には θ_G =0.30°における CeO₂粉末からの 2D-GIWXD 像を示す。図中白数字は回折面 を示す。図中のX線強度の色分けは、(弱)-黒-青-青緑-緑-黄-赤-白-(強)とした。図5の CeO₂膜からの回折位置は、図6のデバイリ ングの位置と良い一致を示す。図5が図6 の回折パターンと異なっているのは、CeO₂ 膜が<100>優先配向していることに起因す る。この傾向は他の膜についても同様であ





図 5. 試料 Ar-60 の $\theta_{\rm G} = 0.20^{\circ}$ における 2D-GIWXD 像

図 6. 粉末 $CeO_2 O$ $\theta_G = 0.30^\circ$ における 2D-GIWDX 像

った。CeO₂ 膜の<100>優先配向は、微小角入射X線では200回折は検出されないので、020、022回折など 2D-GIWXD 像が実験配置上の地平線上に検出されることで分かる。

図 7 に試料 Ar-60 の θ_G = 0.10°, 0.14°, 0.18°, 0.22°, 0.24°, 0.26°で得られた 2D-GIWXD 像を示す。

*R***-cut Sapphire 基板端面由来の点 状の回折は全ての\theta_{G}で検出さ れ、一方、基板界面由来の線状の 回折は\theta_{G} = 0.24^{\circ}, 0.26^{\circ}のみで検 出された。これは\theta_{G} = 0.24^{\circ}, 0.26^{\circ}の場合は入射 X線が基板界面に 到達していることを表しており、 言い換えれば、\theta_{G} = 0.10^{\circ}, 0.14^{\circ}, 0.18°, 0.22°では CeO₂ 膜は全反射 条件を満たしていることになる。 これと合わせ、ビームストッパー 近傍の入射及び反射による散乱 と考えられる強度は\theta_{G} = 0.22^{\circ}近 傍を境に小さくなった。**

図 8 に、試料 O₂+Ar-100 の 2D-GIWXD 像から求めた 1 1 1 回折 ピークの θ_{G} (0.06°~0.30°) 依存 性を示す。回折ピーク強度は θ_{G} = 0.24°で頭打ちとなった。これ は、 θ_{G} =0.24°で CeO₂ 膜の全反射 条件を満たさなくなり、 θ_{G} =



図 7. 試料 Ar-60 の θ_{G} = 0.10°, 0.14°, 0.18°, 0.22°, 0.24°, 0.26°で得られた 2D-GIWXD 像

 θ_{G}

-0.30° -0.28° -0.26° -0.24°

-0.22° -0.20° -0.18° -0.18°

-0.14°

-0.08

-0 100

18 19 20 21 22 23 24 -0.06°

0.24°以上で膜全体が入射 X 線に照射されると考えら れ、上記の R-cut Sapphire 基板からの回折の傾向と良い 一致を示す。以上から、解析を検討すべき θ_Gは低角側 から回折強度が頭打ちになる角度までで良く、今回の 全ての試料においてその $\theta_{\rm G}$ は0.24°となる。

次に、各試料の 2D-GIWXD 像を散乱角 θ から散乱べ クトル $q = (4\pi/\lambda)\sin\theta$ に変換して得た $q_{xy}-q_z$ 像上での11 1 ピークのθ₆ と動径方向、および円周方向の半値半幅 の関係を求めた。動径方向及び円周方向のピークを擬 似 Voigt 関数でフィッティングした。代表的フィッティ ング例として、試料 Ar-60 の $\theta_{\rm G} = 0.18^{\circ}$ で得られたピー

ク形状について、動径方向は図 9(a)に、円周方向は図 9(b)に示 す。

111ピーク及び202ピーク の動径方向について、 θ_{G} と擬似 Voigt 関数ピークの中心位置の 関係を図 10 に、半値全幅 (FWHM)の関係を図 11 に示 す。

図中の低 θ_{G} で値が欠損して いるのは、ピーク形状が乱れて いて近似が出来なかったこと による。標準的 CeO2の格子定 数は 0.541 nm なので[11]、111



18 s. 16 c. b.s. 14

12 10⁴ 01×10⁴

Intensity 6

8

4

2

014 15 16

17

111

2θ [°]

図 9. 試料 Ar-60 の $\theta_{\rm G} = 0.18^{\circ}$ での $q_{\rm xy}-q_{\rm z}$ 像における 111 ピークの擬似 Voigt 関数によるフィッティング

の格子面間隔は 0.3124 nm で q は 20.11 nm⁻¹となる。この位置を図 10(a)中に点線で示した。また、 202の格子面間隔は 0.1913 nm で q は 32.84 nm⁻¹となり、この位置を図 10(b)中に点線で示した。





図 10 から、111 ピーク、202 ピークとも Ar-40 及び Ar-60 は、*θ*₆の低角から 0.20°及び 0.22°ま ではほぼ一定で、そこから急に標準的な CeO2 値に近づき、他の試料は、動径方向のピーク中心位 置は、低 θ_G では標準的な CeO₂の値より大きく、 θ_G の高角化と共に小さくなり標準的な CeO₂の値 に近づく。1111ピーク位置変化と202ピーク位置変化は各試料で66に対して同じ傾向を示し、 加えて、Ar-60 試料のθ₆=0.10°でのピーク位置の標準的 CeO2 ピーク位置からのずれは、111 ピー クでは約0.66%、202ピークでは約0.63%とほぼ同じになる。したがって、今回の場合、ピーク位 置変化は結晶単位胞の大きさの変化に起因していると考えられる。この結果によれば、全ての試 料の表面近傍の CeO2 の結晶単位胞は標準的 CeO2 の値よりも小さく、その差が一番小さな Ar-60 試料では結晶単位胞1辺の大きさの違いは約0.65%(θ_G=0.10°での値の平均値)になる。



図 11. 各試料の θ_{G} と 2D-GIWXD 像における 111 ピーク及び 202 ピークの 動径方向の半値全幅(FWHM)の関係

図11から、111ピーク並びに202ピークとも、 動径方向のピーク半値全幅は、6Gに従い小さくなる。 動径方向のピーク半値全幅は、実験配置や基板の携み などによる幾何学的な影響を受けるため、6Gに従い 小さくなる傾向は単純な幾何学的な影響と考えられ る。

111ピークの円周方向について、Geと半値全幅の 関係を図12に示す。202ピークの円周方向は、帯状 の検出器のない部分に掛かるので検討の対象から外 した。図12から、円周方向の半値全幅はGeの変化に 対して変わらず、試料毎にほぼ一定であることが分か る。円周方向の半値幅はCeO2結晶の優先配向性の乱 れを表していると考えられるので、表面近傍の優先配 向性の乱れは、膜深さ方向に対し内部と表面で変わら



図 12. 各試料の & と 2D-GIWXD 像に おける 1 1 1 ピークの円周方向の 半値全幅(FWHM)の関係

ないと推定される。全体の傾向として、膜が薄い方が表面近傍の優先配向性の乱れは小さく、O₂+Ar ガス試料の方が Ar ガス試料より優先配向性の乱れは小さいことが分かる。

以上をまとめると、スパッタ成膜法で今回作製した *R*-cut Sapphire 基板上の配向性 CeO₂ 膜を 2D-GIWXD 法を用いて膜深さ方向の結晶性を調べた結果、(1)表面における結晶単位胞の大きさは標準的な CeO₂の値よりも小さく、その差が一番小さい Ar-60 試料では結晶単位胞 1 辺の大きさの違いは約 0.65%になる、(2)表面近傍の結晶優先配向性の乱れは膜厚の薄い方が小さい傾向を示す、(3)O₂+Ar ガス試料の方が Ar ガス試料より優先配向性の乱れは小さい、ことが分かり、実験室系測定で得られなかった結果を得ることができた。

2D-GIWXD 測定は数 10 nm の結晶性や優先配向性を非破壊で調べる手段として有効であること は分かったが、高品質な YBCO 超電導膜を得ることが可能な CeO₂ バッファ層の成膜条件を選択 するまでには至らなかった。

今後の予定:

CeO₂ 膜及び CeO 膜の状態と YBCO 膜の超電導特性の関係について検討していき、より良いバッファ層形成条件などの検討も行っていきたい。

参考文献:

- [1] X. D. Wu et al., Appl. Phys. Lett., 58, 2165 (1991).
- [2] X. D. Wu et al., J. Supercond., 5, 353 (1992).
- [3] B. F. Cole et al., Appl. Phys. Lett., 61, 1727 (1992).
- [4] F. Wang, and R. Wordenweber, Thin Solid Films, 227, 200 (1993).
- [5] G. Kastner et al., Physica C, 243, 281 (1995).
- [6] A. G. Zaitsev et al., Appl. Phys. Lett., 67, 2723 (1995).
- [7] R.-J. Lin et al., Jpn. J. Appl. Phys., 35, 5805 (1996).

SPring-8/SACLA 利用研究成果集

- [8] The Center for X-ray Optics, http://www.cxro.lbl.gov/, (2021.3.17 参照)
- [9] L. G. Parratt, Phys. Rev., 95, 359 (1954).
- [10] 松野信也, "X線反射率法の基礎と応用", SPring-8 講習会, http://support.spring8.or.jp/ Doc_lecture/PDF_040805/thin_3.pdf, (2021.3.22 参照).
- [11] M. Yashima et al., J. Am. Ceram. Soc., 76, 1745 (1993).

(Received: March 31, 2021; Accepted: September 8, 2022; Published: December 28, 2022)