

九州シンクロトロン光研究センター 県有ビームライン利用報告書

課題番号:1907060R

BL番号: BL09

(様式第5号)

X線トポグラフィーを用いた熱化学エッチング処理による 4H-SiC 単結 晶基板表面の基底面転位から貫通刃状転位への変換における転位構造解析 Analysis of dislocation structure in conversion from basal plane dislocations to threading edge dislocations on the single crystal 4H-SiC substrate surface by thermal chemical etching process using X-ray topography

> 鳥見 聡, 篠原正人 Satoshi Torimi, Masato Shinohara

東洋炭素株式会社 Toyo Tanso Co., Ltd.

- ※1 先端創生利用(長期タイプ)課題は、実施課題名の末尾に期を表す(I)、(Ⅱ)、(Ⅲ)を追記してください。
 ※2 利用情報の公開が必要な課題は、本利用報告書とは別に利用年度終了後2年以内に研究成果公開 {論文(査読)
- 付)の発表又は研究センターの研究成果公報で公表}が必要です (トライアル利用を除く)。
- ※3 実験に参加された機関を全てご記載ください。
- ※4 共著者には実験参加者をご記載ください(各実験参加機関より1人以上)。

1. 概要(注:結論を含めて下さい)

4H-SiC 単結晶基板表面のエピタキシャル成長前の新たな表面処理法として熱化学エッチングで ある Si 蒸気圧エッチング法に着目し、SiC 基板表面において基板中の基底面転位(BPD)を貫通刃 状転位(TED)へ変換する効果がもたらす PN ダイオードの順方向劣化抑制への効果をフォトルミ ネッセンスならびに X線トポグラフィーを用いて調査した。その結果、基板中の BPD に起因する 順方向劣化が Si 蒸気圧エッチングされた基板において従来の CMP 加工された基板と比較して 1/3 に抑制されていることを明らかにした。

We have been focused on the completely thermal-chemical etching process; Si-vapor etching technology as a new epi-ready surface process for 4H-SiC single crystal substrate. The effect of the conversion of basal plane dislocations (BPDs) to threading edge dislocations (TEDs) in SiC substrates by Si-VE method on the forward bias degradation of PN diodes was investigated using photoluminescence and synchrotron X-ray topography. As a result, we demonstrated that the forward bias degradation originated from the BPDs in the substrate was suppressed to 1/3 in the Si vapor pressure etched substrate as compared with the conventional CMP processed substrate.

2. 背景と目的

半導体SiCエピタキシャルウェハのエピタキシャル膜中に含まれる基底面転位(BPD)は、バイ ポーラ動作するデバイスにおいて順方向通電時にシングルショックレー積層欠陥へ拡張して順方 向劣化と呼ばれるオン電圧の増大をもたらす[1]。一般にSiC基板中のBPDは、エピタキシャル成長 技術の進展によってそのほとんどがエピ/基板界面で無害な貫通刀状転位(TED)に変換されエピタ キシャル膜中へ伝播するBPDを排除可能であるが、高電流密度で通電した場合には少数キャリアが エピタキシャル膜よりさらに深いエピ/基板界面にまで到達し基板中のBPDがシングルショックレ ー型積層欠陥(1SSF)に拡張して順方向劣化を引き起こすことが報告されている[2]。この対策とし て基板中のBPDの低減が求められるが、インゴット結晶成長時に形成されるBPDそのものの低減は 困難である。そこで我々は、SiC基板中のBPD基板表面においてTEDへ変換することが可能な新た な表面処理技術としてSi蒸気圧エッチング[3-4](以下、Si-VEと記載する)と呼ぶ熱化学エッチング 処理に着目している。これまでに課題番号:1809084R、BL番号:BL09の実験において、エピタキ シャル成長前にSiC表面へSi-VE処理を施すことによって、SiC基板表面において一部のBPDがTED へ変換する現象をX線トポグラフィー観察より直接確認することに成功した。本実験では順方向通 電ストレスを与えた実際のデバイス(PNダイオード)においてSi-VEによる基板中のBPD-TED変換 効果がもたらす順方向劣化抑制の有効性を検証することを目的として、高分解能観察可能な放射光 によるX線トポグラフィーを用いた基板中のBPDから拡張する1SSFの観察ならびにBPDのバーガ ースベクトルの評価を行った。

3. 実験内容(試料、実験方法、解析方法の説明)

同一インゴットから隣接して切断された 2 枚の 4H-SiC (0001) Si 面 4°オフカット ([1120] 方 向) ウェハを PN ダイオード試作に供した。各々の SiC ウェハに対して Si-VE による 25 µm エッチ ング及び CMP による数 μm 加工をエピタキシャル成長前の仕上げ加工として施した。エピタキシ ャル成長は、CVD 装置で SiC 基板表面を約 10 nm の H2 エッチングを施した後、H2 キャリアガス中 で原料ガスとして SiH4 及び C₃H8、ドーパントとして N2 ガスを用いて膜厚 0.5 μm 及びキャリア濃 度 1×10¹⁸ cm⁻³ のバッファ層、膜厚 10 µm 及びキャリア濃度 1×10¹⁶ cm⁻³ のドリフト層を成膜させ た。p⁺ アノード領域はエピタキシャル膜表面への Al イオン注入、高温活性化アニールを行い形成 した。最後に、Alをアノード電極として p⁺ アノード領域上に、Auをカソード電極としてウェハ裏 面全面にそれぞれ形成した[5]。順方向通電ストレス条件は、温調により 298K(室温)、373K及び 423 K で保持のもと、電流密度を 50 A/cm²、100 A/cm²、200 A/cm²、300 A/cm²、400 A/cm²ならびに 500 A/cm²の条件で行った。順方向通電ストレスによって基板内の BPD から拡張した 1SSF を評価 及び抽出するために、図 3-1 に示す工程フローにてフォトルミネッセンス (PL) イメージング及び シンクロトロン放射光による X 線トポグラフィー測定を行った。まず、エピタキシャル成長後に PL イメージング測定(励起波長:313 nm、検出波長>750 nm)を行い、あらかじめエピタキシャ ル層中に貫通した BPD の位置を認識する。順方向通電ストレス後、PN ダイオードのアノード電極 及びカソード電極を剥離し、PL イメージング測定(励起波長: 313 nm、検出波長 425±10 nm)なら びに放射光 X線トポグラフィー測定(X線波長:0.10~0.15 nm、反射配置、測定条件:回折ベクト ル g = 1128、02210、22010、20210、侵入長 15~20 µm) を行い、拡張した 1SSF ならびに基板 中 BPD の観察を行った。以上の測定を同点観察比較することによって、基板内の BPD に由来する 1SSF 拡張位置を特定し BPD のバーガースベクトルの評価を行った。



図3-1. 順方向通電ストレスによる基板中のBPDに起因するバイポーラ劣化評価の工程フロー図

4. 実験結果と考察

図 4-1 は、CMP 加工ウェハより作製された PN ダイオードにおいて 298 K のもと 500 A/cm²で1 min の順方向通電ストレスによる基板内 BPD からの 1SSF 拡張挙動を観察した放射光 X 線トポグ ラフィー測定例である。測定に用いた 3 方向の回折 : *g* = 02210、22010、20210 は BPD のバー ガースベクトル $\boldsymbol{b} = \pm \frac{1}{2} [11\overline{2}0] , \pm \frac{1}{2} [\overline{2}110] , \pm \frac{1}{2} [1\overline{2}10]$ のいずれかと直交する条件であり、転位 の消滅則 $q \cdot b = 0$ を b が満たすとき転位のコントラストは観察されない。図 4-1 において (a) の回折条件: $g = 02\overline{2}10$ のみ基板内 BPD のコントラストが消滅していることから、BPD のバーガ ースベクトルは $b = \pm \frac{1}{3} [\overline{2} 1 1 0]$ と決定できる。以上の評価方法により、基板中の BPD が 1SSF へ拡 張する順方向通電ストレス条件ならびに 1SSF 拡張の起点となった BPD のバーガースベクトル b を調査した。表 4-1 及び 4-2 に、CMP 加工ならびに Si-VE 処理ウェハで作製した PN ダイオードに おける基板内 BPD を起因の 1SSF 拡張が発生した通電ストレス条件と基板内 BPD のバーガースベ クトル **b** をそれぞれ示す。また、表 4-1 及び 4-2 の結果より順方向通電ストレスによる基板内 BPD の1SSF への拡張数を温度ならびに電流密度の条件ごとに整理してヒストグラム化したものを図4-2に示す。全体的な傾向として CMP 加工ならびに Si-VE 処理ともに、拡張した 1SSF の起点とな った BPD の **b** の成分に関しては明確な温度ならびに電流密度の依存性は見られないが、温度の 上昇とともに基板内 BPD が 1SSF へ拡張する電流密度が低下していることがわかる。また、基板内 BPD の 1SSF への拡張数の割合は CMP 加工ウェハと比較して Si-VE 処理ウェハのほうが 1/3 であ った。これは Si-VE 処理による基板内 BPD の TED 変換効果によって 1SSF への拡張が抑制された ものと推察する。一方で、図 4-2(b)の Si-VE 処理ウェハにおいて 1SSF へ拡張したストレス条件 は CMP 加工ウェハのものと同等の温度ならびに電流密度条件であり、Si-VE 処理によって TED に 変換しなかった基板内 BPD によるものであると考えられる。Si-VE 処理による深さ 80 nm 以上で の基板内 BPD の TED 変換効率は約 69%であるとの報告[6]からも、1SSF への拡張数の減少量は変 換効率と概ね一致し良い相関を示していると考える。



図 4-1. 放射光 X 線トポグラフィー測定による CMP 加工ウェハより作製された PN ダイオードの 基板内の BPD からの 1SSF 拡張挙動の観察例。矢印は回折ベクトルの向き、破線は基板内 BPD を 示す。(a) 回折条件: $g = 02\overline{2}10$ 、(b) 回折条件: $g = \overline{2}2010$ 、(c) 回折条件: $g = 20\overline{2}10$ 。

表 4-1. CMP 加工ウェハで作製した PN ダイオードにおける基板内 BPD 起因の順方 向通電ストレス条件と基板内 BPD のバーガ ースベクトル **b**

Current density Temp. Burgers vector of BPD [A/cm²] [K] $\pm \frac{1}{2} [11\overline{2}0]$ 400 298 $\pm \frac{1}{3}[\bar{2}110]$ 298 500 $\pm \frac{1}{2}[1\bar{2}10]$ 298 500 $\pm \frac{1}{3} [1\overline{2}10]$ 298 500 $\pm \frac{1}{3}[\bar{2}110]$ 200 373 $\pm \frac{1}{3}[11\overline{2}0]$ 400 373 $\pm \frac{1}{2} [1\overline{2}10]$ 373 400 $\pm \frac{1}{3}[\bar{2}110]$ 423 300 $\pm \frac{1}{2}[\bar{2}110]$ 423 400

表 4-2. Si-VE 処理ウェハで作製した PN ダ イオードにおける基板内 BPD 起因の順方向 通電ストレス条件と基板内 BPD のバーガー スベクトル **b**

Temp. [K]	Current density [A/cm ²]	Burgers vector of BPD
298	400	$\pm \frac{1}{3}[1\bar{2}10]$
298	400	$\pm \frac{1}{3}[\bar{2}110]$
423	300	$\pm \frac{1}{3}[1\bar{2}10]$



5. 今後の課題

前回の実験結果ならびに今回の実験を通して Si-VE 処理による SiC 基板中の BPD から TED への 変換現象、およびその変換効果による PN ダイオードでの順方向劣化抑制効果を確認することがで きた。今後の Si-VE 法の実用化に向けたさらなる課題として、基板表面での BPD から TED への変 換における転位構造を理解し、その変換効率を高める必要がある。そのため、BPD の転位構造の変 換依存性、Si-VE のプロセス条件依存性と関連付けて転位変換機構を明らかにすることが今後の課 題である。

6. 参考文献

- [1] H. Lendenmann et. al., Mater. Sci. Forum, Vols. 433-436, pp 901-906 (2003)
- [2] S. Hayashi et al., Jpn. J. Appl. Phys. 57 04FR07 (2018)
- [3] S. Torimi et al., Mater. Sci. Forum, Vols. 673, pp 778-780 (2014)
- [4] S. Torimi et al., Mater. Sci. Forum, Vols. 897, pp 375-378 (2017)
- [5] S. Torimi et al., Mater. Sci. Forum, Vols. 924, pp 349-352 (2018)
- [6] Y. Sudoh et al., Ext. Abst. of ICSCRM2019, Th-1B-04
- 7. 論文発表・特許(注:本課題に関連するこれまでの代表的な成果) 該当なし
- **8. キーワード**(注:試料及び実験方法を特定する用語を2~3) SiC、X線トポグラフ、基底面転位、貫通刃状転位

9.研究成果公開について(注:※2に記載した研究成果の公開について①と②のうち該当しない方を消して ください。また、論文(査読付)発表と研究センターへの報告、または研究成果公報への原稿提出時期を記入して ください。提出期限は利用年度終了後2年以内です。例えば2018年度実施課題であれば、2020年度末(2021年3 月31日)となります。

長期タイプ課題は、ご利用の最終期の利用報告書にご記入ください。

論文(査読付)発表の報告
 (報告時期: 2020年 2月)