科学研究費助成事業

研究成果報告書



交付決定額(研究期間全体):(直接経費) 3.700.000円

研究成果の概要(和文):本研究は、表面の微細構造変化(特に歪)のその場測定として菊池パターンを用いる 新たな測定手法の確立を目的として実施された。菊池パターンは、1枚の回折像に種々の入射条件における回折 強度の情報を含んでおり、正確な構造解析が可能である。そこで、動力学的回折理論で計算されるロッキングカ ープの強度分布と比較し、菊池線や菊池エンベロープの位置は、表面の局所ポテンシャルの影響をも含み、正確 に再現できることが分かった。また、強度分布を計算と比較することから、電子線の非弾性散乱確立の測定を試 み、初歩的な結果を得た。

研究成果の学術的意義や社会的意義

研究成果の学術的意義や社会的意義 ICやLSIの新機能創成には、半導体表面における材料の複合化や微細加工技術が不可欠です。その複合化や微細 加工の過程で微少な歪が、接合や加工精度に影響を与え、新機能の創成を左右する要因と成ります。そのような 微少歪を作成段階で観測し評価できる1つの手法として、高速電子線による回折現象を利用する方法を確立した い。高速電子線の回折像には、菊池パターンと呼ばれる線状の輝線が現れるが、これまで構造解析には用いられ ていなかったが、このパターンは、構造情報を多く含んでおり、量子計算と比較することで有効に利用できるこ とが分かってきた。

研究成果の概要(英文):This study, initially, the establishment of a new method using Kikuchi pattern as in situ measurement of microstructural change of the surface (in particular strain) were carried out for the purpose. The Kikuchi pattern includes information of diffraction intensity under various incident conditions in one diffraction image, and accurate structural analysis is possible by using just one image. First, it was found that the positions of the Kikuchi line and the Kikuchi envelope can be accurately reproduced by comparison with the intensity distribution of the rocking curve calculated by the kinetic diffraction theory. Therefore, we tried to measure the establishment of inelastic scattering cross section of the electron beam by comparing between the intensity distributions of the observed and calculated intensity and obtained the preliminary result.

研究分野:表面物理

キーワード: RHEED Surface Fine Structure Kikuchi Pattern

様 式 C-19、F-19-1、Z-19、CK-19(共通) 1.研究開始当初の背景

我々はヘテロエピタキシャル成長における、内部歪が Intermixing におよぼす影響を解明する 研究を行ってきた[1]。薄膜や結晶表面層の歪は、機能性材料の創成に非常に重要なパラメータ であるが、表面層の歪を測定する場合、試料を切り出し断面の X 線回折や収束電子線回折など を用いる手法が行われている。しかし、試料の切り出し過程で新たな歪の導入を排除すること が出来ず、作成した薄膜表面をその場測定する手法が必要となっている。そこで、反射高速電 子線回折における菊池線を用い表面数層の歪測定法の確立を行うことを考えた。表面で予想さ れる不均一な異方性歪(表面内と表面垂直方向で歪量が異なる)による菊池パターンの変化を 見積もったところ、1%以下の歪に対しても敏感に変化することが分り、菊池線および菊池エン ベロープを歪測定および表面の微細構造解析に応用することを考えた。

[1] A. Tosaka, I. Mochizuki, R. Negishi, and Y. Shigeta, J. Appl. Phys. 113, (2013) 073511.

2. 研究の目的

(1) 菊池線による異方性歪み測定

表面の歪は表面垂直方向には、力が掛っていないため、表面平行方向と垂直方向では歪量が 異なり、異方性の歪となることが予想される。歪に異方性がある場合、その菊池パターンも異 方的に変化するため、図形としての変化を定量化することで測定精度の向上を目指す。

(2) 動力学的回折理論による菊池パターンの解析

菊池線や菊池エンベロープ[2]の位置を 正確に計算するためには、電子線の多波 による動力学的な回折効果を考慮しな くてはならない。電子線の反射回折を考 える場合、一般に、鏡面反射波が一番強 いので、鏡面反射強度の視射角依存性 (ロッキングカーブ)を動力学的に計算 し、その方位角を少しずつ変えて計算す ると基本的に菊池パターンを反映した パターンが得られると考えた。菊池パタ ーンと動力学的回折理論を用いたロッ キングカーブの強度を比較し、その違い を明らかにする。特に、菊池パターンの 位置は表面近傍の構造変化による格子 定数変化とポテンシャル変化を含むた め、動力学的効果を考慮した解析を行い、 表面近傍の微細構造解析につなげる。菊 池パターンの位置情報のみに留まらず、 最終的に、非弾性散乱過程の効果を取り 入れた計算により菊池パターンの強度 分布の全容を明らかにし、表面の精密構 造解析に適応できるかを判断する。

[2] A. Ichimiya, K. Kambe and G. Lehmpfuhl, J. Phys. Soc. Jpn. 49, (1980) 684.



(1) 菊池線による異方性歪み測定

表面の歪に異方性がある場合、その菊池パターン も異方的に変化するため、図形としての変化を定量 化することで測定精度が向上する。図1は表面平行 方向に延伸歪が導入されたときの菊池線の変化を表 す Ewald 作図である。表面平行方向の逆格子が縮む ために、菊池線の位置と角度がAからA、へ大きく変 化することが分かる。

図では、 $(22\overline{46}) \geq (\overline{22}46)$ 菊池線の傾きが小さくなる ことにより、三角形 α の面積は小さくなり、 $(11\overline{2}10)$ $\geq (\overline{11}210)$ 菊池線の傾きが小さくなることにより、三 角形 β の面積は大きくなる。このように、面積が増 大する図形と減少する図形が必ず存在するため、そ の面積比 S_{α}/S_{β} は歪み量を測定する良い指標と成る。

図3に歪み量に対する面積比S_α/S_βを計算した結果 を示す。このグラフから歪みが1%程度であっても





2割以上の変化が期待でき1%以下の歪み量を見積もる良い指標となると考えられる[3]。また、 菊池線の強度が弱い場合や表面近傍に歪が局在している場合には、菊池エンベロープの位置変 化を用いて測定する。

[3] Y. Shigeta and J. Nakata, A. Tosaka and K. Koyama, EVC-13, SC 127 (Aveiro, Portugal) 9th Sep. 2014.

(2) 動力学的回折理論による菊池パターンの解析

菊池パターンを再現する計算法として、動力学的回折理論により計算されたロッキングカー ブを用いた。菊池パターンは、入射電子線が非弾性散乱により、様々な方向に散乱された電子 線が、入射波として結晶の各格子面に対する回折条件を満たす方向に回折されることで、連続 的な線状(菊池線)や放物線状(菊池エンベロープ)に強い回折線として現れる現象である。 一方、ロッキングカーブは、入射方位を決め、或る視射角θで電子線が入射したときの鏡面反 射波または或る特定の回折波の強度のθ依存性を示すものである。一般的に、鏡面反射波が一 番強い場合が多いので、鏡面反射強度のθ依存性であるロッキングカーブを計算し、その方位 角 φを少しずつ変えて計算すると菊池パターンの一部分を反映したパターンが得られる。菊池 線や菊池エンベロープは、強い強度を示す指数の輝線が観測対象となるため、鏡面反射点のロ ッキングカーブを用いた計算はかなり実際の観測パターンに近いものと成る。

① 菊池エンベロープによる表面単原子層の解析

菊池パターンを解析する場合、運動学的な回折理論による解析では、表面歪による菊池線の 位置のズレから格子定数の変化を見積もるが、格子定数とともに結晶の散乱ポテンシャルも微 妙に変化することが考えられる。特に、平均内部電位が格子の延伸・収縮とともに減少・増加 することが考えられ、表面の屈折角の変化が菊池線の位置に影響を及ぼす。したがって、動力 学的な回折理論によるシミュレーションが不可欠となる。

特に、表面層のポテンシャル変化がどのように菊池パターンに影響を明らかにするために、 Si(111)表面に金属を吸着し、表面層に形成される再配列構造を例として、表面層のポテンシャ ルが菊池パターン及ぼす影響について、実験と計算を比較し、明らかにする。

② 非弾性散乱の散乱断面積測定の試み

動力学的回折理論を用いた強度計算から ロッキングカーブが得られるが、その方位角 を細かく変化 $(0.3^{\circ} \oplus)$ させて、各 θ と φ の 強度を二次元マップとして描くと、図4に示 すように菊池パターンに似た強度分布が得 たれる。図の右側には、運動学的に計算され る菊池線(橙色の実線)と菊池エンベロープ (緑色の点線)の位置を重ねて描いた。各線の 位置は菊池パターンの輝線の位置とよく一 致することを見出した。しかし、強度を正確 に再現すること出来なかった[4]。この強度の 差異は、非弾性散乱の散乱角(*Ak*)依存性 に起因しているものと考えられる。したがっ て、この実測と計算結果の差異を比較するこ とで、非弾性散乱の断面積が測定できると考 えた。

その方法としては、ある菊池線または菊池 エンベロープの輝線上で、得られた菊池パタ ーンの鏡面反射点からの強度分布を測定し、 その強度を計算結果の強度分布で割り、断面 積(σ(*Δk*))とする。



[4] Y. Hagiwara and Y. Shigeta, J. Phys. Soc. Jpn. 86, (2017) 114606.

4. 研究成果

(1) 菊池線による異方性歪み測定

GaN(0001)表面を例に、基盤形成時に問題となっている結晶面切り出し時に発生する歪の影響 を測定するために、ダイヤモンドによる表面機械研磨後に、アルカリ溶液を用い化学機械研磨 により 2500nm 研磨し歪完全に取り除いたもの(Sample A)とダメージにより歪が残っている領 域である 1000nm まで研磨したものを比較した。その結果、1%程度の表面並行方向の歪が導入 されている可能性があることが分った。

図 5(a)は、Sample A の菊池パターンを示し、図 5(b)は菊池エンベロープの位置を測定した結果である。ここで、赤い点は Sample A の測定位置で位置データのフィッティング曲線が赤い実線

で示されており、Sample B に対する測定値とフィッテ ィグ曲線が青い+印と点線で示されている。

それぞれのフィッティング曲線は表面の格子をバル クの値の1.015倍したものと1.005倍したものと成り、 1%程度の差異があることが分かった。ただし、この 歪量は、運動学的に計算した結果であり、平均内部電 位の値が同一として得られたものでるため、その寄与 を考慮する必要があることが分かった。

(2) 動力学的回折理論による菊池パターンの解析

① 菊池エンベロープによる表面単原子層の精密測定

菊池パターンへの表面層のポテンシャルの影響を見 積もるために、Siよりポテンシャルの大きい Ag 原子 およびポテンシャルの小さい B 原子が表面再配列構造 を形成する Si(111) $\sqrt{3} \times \sqrt{3}$ -Ag表面(以下、 $\sqrt{3}$ -Agと呼ぶ) および Si(111)√3×√3-B 表面(以下、√3-B と呼ぶ)を試料 とし、菊池パターンの測定および動力学的回折理論に よるロッキングカーブの計算を行った。

図6の左側に√3-Ag表面の構造モデル[5]、右側に実際 に入射エネルギーE0=15 keV で測定した回折像を示す

[4]。この構造モデルは Si(111)表面の上に Si の三量 体が形成され、その三個の Si 原子にそれぞれ Ag 原子が 結合している。右の回折像で は、赤い点線で示した基板の (111) 面の格子に対応する逆 格子ロッドm=1,2に由来す る菊池エンベロープが観察 されるが、その下側に矢印で 示した位置に√3-Ag 構造の 逆格子ロッド m = 1/3, 2/3 に 由来する菊池エンベロープ が観察される。

この表面再配列構造に由来 する菊池エンベロープの位

図 6. Si(111) √3×√3-R30°-Ag 表面の構造モデル[5]と RHEED 像 [5] Aizawa, et. al., Surf. Sci. 429, L509-L514 (1999).

(b)

置は、一宮ら[2]による運動学的な考察から以下の式(1) :

(a)

7

6

5

$$\left(\frac{\Gamma_0}{K}\right)^2 = 2 \left(\frac{B_m \cdot K_{0t}}{K^2}\right) + \left(\frac{B_m}{K}\right)^2 - \left(\frac{U_0}{E_0}\right)$$
(1)

上面図

に従うはずである。ここで、Kは真空中の波数、 U_0 は結晶の平均内部電位、 B_m は表面格子 に対する指数 mの逆格子ベクトル、そして Fo と Kot は入射波の波数ベクトルの表面に垂直な 成分と平行な成

分である。

しかし、図 7(a) の実線で示す運 動学的計算位置 と成り、矢印で 示した菊池エン ベロープが観測 された位置より 上側に来ている。 一方、図 7(b)の 動力学的な強度 計算から得られ る二次元マップ においても

57.29) ‰=14eV Ĵ 3 Ui=14eV $L_0 \tan \theta$ $\mathbf{4}$ $L_0 \tan \varphi^{-2}$ $(\overset{0}{L}_{0} = 57.29)$ $L_0 \tan \varphi^2$ $(L_0 = 57.\tilde{2}9)$ 図 7. √3-Ag 表面の RHEED 像。 (a)測定された RHEED 像、(b)計算によるロッキングカーブの二次元像。

√3-Ag 構造の逆格子ロッド m = 1/3, 2/3 に由来する菊池エンベロープは式(1)の運動学的に計算 される位置の下側に来ている。

この違いの原因としては、逆格子ベクトル Bmまたは、平均内部電位 Uoのいずれかが変化し ている可能性がある。しかし、逆格子ベクトル Bmは、回折点が 1/3 周期の位置に正確に現れて







(a)

いるので表面の格子が 変化したとは考えられ ない。そこで、平均内部 電位 Uoがどの位の値に なると測定で現れた位 置に菊池エンベロープ が現れるか、Uoを表面局 所ポテンシャル Us とし、 その値を菊池エンベロ ープの位置から見積も った。その結果、 $U_s =$ 23eV としたときに一点 鎖線で示す位置に菊池 エンベロープが現れる と見積もられた[4]。そ で、この値が結晶ポテ

ンシャルのどの程度の領域を平均化した 値になるか、図 8(a)に示す強度計算で用い た構造モデルから計算される結晶ポテン シャルを用い見積もった。

図 8(a)のポテンシャルの結晶内部では Siの平均内部電位は 14eV に成っているが、 √3×√3 構造を形成する Ag 層では原子番号 が大きいためそのポテンシャルも深くなっ ている。図 8(b)に表面の局所ポテンシャル により表面波の波数が大きくなった場合、 菊池エンベロープの位置が下がることを 示すエバルト作図を示す。この Ag 原子を 中心に斜線で描いた±1 Åの厚さの層を考え ると、その平均ポテンシャルは 23eV となる。 √3×√3 の周期構造はこの表面層にのみ形成され るので、この周期構造によって励起される表面 波はこの層内を伝播して行くことになり、表面 波の波数が伸びた結果と考えられる。

一方、軽元素が吸着して形成される表面再配 列構造の場合、表面再配列構造に由来する菊池 エンベロープの位置は、その局所表面ポテンシ ャルによって、高角側にシフトするはずである。 そこで、√3-B 表面について測定を行った。

図 9 (右) に $\sqrt{3}$ ·B 表面の構造モデル、(左)に 結晶ポテンシャルを示す。この $\sqrt{3}$ ·B 構造は、 Si(111)表面の第 1 層の 3 個の原子の中央(T4 サイト)にアドアトムが吸着し、(111)表面のす ベてのダングリングボンドを埋め尽くす。この T4 サイトの配置が(111)表面格子の $\sqrt{3}\times\sqrt{3}$ 倍で 30°回転した格子点に並んでいる[6]。軽元素で V族の B は、T4 サイトの真下の Si 原子と置き 換わり S5 サイトに入り、アドアトムと同じ $\sqrt{3}\times\sqrt{3}$ 構造を表面第 2 層に形成する。したがっ て、 $\sqrt{3}$ -B 表面では、 $\sqrt{3}\times\sqrt{3}$ 周期の構造が表面近 傍に二層形成される。一つは T4 サイトによる $\sqrt{3}\times\sqrt{3}$ 構造(T4- $\sqrt{3}$)ともう一つは S5 サイトに 入った B による $\sqrt{3}\times\sqrt{3}$ 構造(S5- $\sqrt{3}$)である。

菊池エンベロープに寄与する表面波の伝播す る領域は、 $\sqrt{3}$ -Ag 表面では ± 1 Å 程度の層内であ ったので、T4 サイトを中心に ± 1 Å の層を考え結 晶ポテンシャルを平均化すると $U_s = 6 \text{ eV}$ 、S5 サイトを中心に ± 1 Å の層を考えると $U_s = 15 \text{ eV}$ と見積もられた。したがって、それぞれの層内 で表面波が励起されるとすると、 $\sqrt{3}$ -B 表面では









逆格子ロッド m = 1/3, 2/3 に由来する菊池エンベロープが $U_s = 6 \text{ eV}$ と $U_s = 15 \text{ eV}$ に対し各々二 組あらわれることが予想される。図 10(a)と(b)に $\sqrt{3}$ -B 表面を $E_0 = 15 \text{ keV}$ で測定した RHEED 像 と計算から求めた二次元像を示す。図には、式(1)の U_0 を U_s として計算される逆格子ロッド m

= 1/3, 2/3 に由来する菊池エンベロープの $U_s = 6 \text{ eV}$ に対する位置を一点鎖線で、 $U_s = 15 \text{ eV}$ に対する位置を実線で それぞれの像に示した。また、逆格子ロッド m = 1, 2 に由来する $U_0 = 14 \text{ eV}$ の菊池エンベロープの位置も点線で示してある。

図 10(a)に矢印で示した位置に *m* = 1/3, 2/3 に由来する菊池エンベロープが二組観測され、その位置も式(1)で計算される位置と重なっている。これらのエンベロープは、計算によるロッキングカーブから得られた二次元像にも表れており、二つの表面領域の異なる局所表面ポテンシャルによって形成されていることが分かる。したがって、√3-Ag 表面で測定された菊池エンベロープの位置のシフトもこの現象により現れたことが立証できた。この現象で興味深いことは、15keV の高速電子線が入射条件によりその一部が表面の 2Å という狭い層内に束縛されて伝播するという事実である。この現象は表面のより詳細な情報を得るために役立つ可能性があり、さらに研究を進めたいと思っている[4]。

② 非弾性散乱の散乱断面積測定の試み

非弾性散乱の散乱断面積について初歩的な測定を行い、菊池線と菊池エンベロープでは散乱断 面積に違いがあることが分かったが、素励起の種類を特定するためには、エネルギーフィルタ ーを用いた測定が必要であり、準備を進めている。

- 5. 主な発表論文等
- 〔雑誌論文〕(計3件)
- ① N. Makino, Y. Shigeta: Influence of annealing atmosphere on crystallization of amorphous Si1-xGex thin film by Raman spectroscopy, Thin Solid Films, 658 (2018) 61-65. https://doi.org/10.1016/j.tsf.2018.04.032
- ② R. Yoshida, A. Tosaka and Y. Shigeta: Surface morphology and structure of Ge layer on Si(111) after solid phase epitaxy, Surf. Sci., 671, (2018) 43-50. https://doi.org/10.1016/j.susc.2017.12.016
- ③ Y. Hagiwara and Y. Shigeta: Influence of local surface potential on Kikuchi envelope of high-energy electrons within a reconstructed surface layer, J. Phys. Soc. Jpn. 86, (2017) 114606 . https://doi.org/10.7566/JPSJ.86.114606

〔学会発表〕(計7件)

- ① Y. Shigeta, Y. Hagiwara and M. Higuchi, "Fine Analysis of Surface Structure by using Kikuchi Envelope of Reflection High-Energy Electron Diffraction", 15th European Vacuum Conference (EVC-15), Surf. Sci. & Appl. Sarf. Sci. Wed, 20/06 (Geneva, Switzerland) 2018年6月20日.
- ② Y. Shigeta & Y. Hagiwara, "Influence of Local Surface Potential on Kikuchi envelope and Channeling of High-Energy Electrons on Reconstructed Surface" The 33rd European Conference on Surface Science (ECOSS33) Thu-PS2-44, (Szeged, Hungary) 2017年8月31日
- ③ Y. Shigeta, Y. Hagiwara, T. Otaka, J. Nakata, A. Tosaka and K. Koyama, "Application of Kikuchi pattern to precise surface structure measurement of GaN(0001) substrates at different polishing stages" (13th International Conference on Atomically Controlled Surfaces, Interfaces and Nanostructure : ACSIN2016) Session: Tu4T-1, (Frascati, Rome) 2016年10月11日
- ④ 樋口森生,入内島大貴,萩原裕人,戸坂亜希,重田諭吉、"菊池エンベロープを用いた表面構造解析"(ロ頭発表)日本物理学会第73回年次大会、24pK603-10、東京理科大学野田キャンパス(千葉県)、2018年3月24日。
- ⑤ 中島翔太, 戸坂亜希, 重田諭吉、"反射高速電子回折によるα-Al2O3(0001)面の表面構造解 析" (ロ頭発表)日本物理学会 第73回年次大会、24pK603-11、東京理科大学野田キャン パス(千葉県)、2018年3月24日。
- ⑥ 萩原裕人, 戸坂亜希, 重田諭吉, " Si(111) √3×√3-Ag表面に対する菊池パターンの強度計算"(口頭発表)日本物理学会 第72回年次大会、17pD41-3、大阪大学豊中キャンパス(大阪府)、2017年3月17日
- ⑦ 萩原裕人,戸坂亜希,重田諭吉,"菊池パターンを用いた表面層の精密構造解析"(ロ頭発表)日本物理学会2016年秋季大会、13a-AR-11、金沢大学角間キャンパス(石川県)、2016年9月13日。

6. 研究組織

(1)研究代表者

重田諭吉 (SHIGETA Yukichi)

横浜市立大学・大学院生命ナノシステム科学研究科・教授,研究者番号:70106293 (2)研究分担者

戸坂 亜希 (TOSAKAAki)

横浜市立大学・大学院生命ナノシステム科学研究科・助教,研究者番号: 20436166 (3)研究協力者

中田 淳也(NAKATA Junya), 吉田 竜馬(YOSHIDA Ryuuma), 萩原 裕人(HAGIWARA Yuuto), 樋口 森生(HIGUCHI Morio),中島 翔太(NAKAJIMA Syouta).