# 科学研究費補助金研究成果報告書

平成23年 6月 7日現在

機関番号:13901 研究種目:基盤研究( 研究期間:2008~201 課題番号:20360007 研究課題名(和文) 研究課題名(英文)	B) O サノメーター領域における半導体の格子歪みと電気伝導の精密測定 Accurate measurements of lattice strains and electric conductivity in nanometer-scale areas
研究代表者: 齋藤 晃 (SAITOH K 名古屋大学・エコト 研究者番号:502922	OH) ピア科学研究所・准教授 80

研究成果の概要(和文):本研究では、半導体におけるナノメーター領域の歪みと電気伝導の相関を明らかにすることを目的とし、電子線をもちいた局所領域における格子歪みの新しい高精度計測法に関する以下の成果を挙げた。①収束電子回折図形にみられる HOLZ 線 図形をもちいて10nm 領域の格子定数および格子湾曲パラメーターを高精度で同時に決定する 方法を開発した。②本解析アルゴリズムを実装した GUI を備えた解析ソフトウェアを開発した。 ③収束電子ビームを2次元走査させて HOLZ 線図形を取得し、それらの図形から自動的に格子 定数および湾曲パラメーターを決定するシステムを構築した。④HOLZ 線のロッキングカーブ プロファイルから、フーリエ反復位相回復法をもちいて格子湾曲のモデルを仮定せずに3次元 湾曲歪み場を決定する方法を開発した。⑤HOLZ 線が明瞭に観察できないヘテロ界面近傍の 10nm 以下の領域においてナノビーム回折をもちいた高精度格子定数決定法を開発した。⑥超 高圧電子顕微鏡をもちいて、薄片化による表面緩和の影響の少ない厚膜試料の格子定数決定法 の検討を行った。⑦STM ホルダーをもちいて歪みを印加したピラー状 Si 試料の電流電圧特性 測定を行い、格子歪みと電気伝導の同時測定を初めて行った。

研究成果の概要(英文): The present study has been aimed to reveal the correlation between lattice strains and electric conductivities in nanometer-scale areas. The results are the followings. (i) A method to determine lattice parameters and parameters characterizing lattice bending simultaneously with a spatial resolution of 10 nm has been developed. (ii) A GUI-based software, in which the present algorithm is implemented, has been developed. (iii) An automated system for the pattern acquisition with a 2D beam-scanning and the lattice-strain analysis has been constructed. (iv) A method to determine the 3D lattice-strain-field from the HOLZ rocking curves using the Fourier iterative phase retrieval method has been developed. (v) A highly precise method to determine lattice parameters at the vicinity of interfaces of hetero-layers using the nano-beam diffraction technique has been developed. (vi) A high-voltage electron microscope has been used to apply the present method to relatively thick specimens, which has less influenced by the surface relaxation due to specimen thinning。 (vii) I-V curves and lattice strains have been measured simultaneously by using an STM holder and HOLZ line analysis.

			(金額単位:円)
	直接経費	間接経費	合 計
2008 年度	11, 400, 000	3, 420, 000	14, 820, 000
2009 年度	1, 600, 000	480, 000	2, 080, 000
2010 年度	1, 600, 000	480, 000	2, 080, 000
総計	14, 600, 000	4, 380, 000	18, 980, 000

交付決定額

#### 研究分野:電子線結晶学

科研費の分科・細目:応用物理学・工学基礎、応用物性・結晶工学 キーワード:半導体歪み解析、電気伝導、収束電子回折、電子顕微鏡

## 1. 研究開始当初の背景

現在の半導体デバイス開発において、「歪 み」は元素添加に次ぐ新たな制御パラメー ターとして欠くことのできない重要な要素 となっている。デバイスの微細化が進む現 状において、局所領域の歪みが電気伝導に 与える効果の正確な評価は、デバイス開発 の指針を与える大切な要素である。歪みと 電気伝導の相関に関するこれまでの研究は、 バルク試料をもちいたマクロスケールでの 「平均構造の歪みと電気伝導」の測定に限 られてきた。しかしながら、ゲート長が 100nm を切る最新の半導体デバイスにおけ る局所歪みを従来のマクロスケールの測定 法で測定することは難しい。実デバイス中 の真の歪み分布を計測し、その歪みが電気 伝導に及ぼす効果を正確に評価するには、 ナノメーター領域における歪みと電気伝導 の計測手法が必要不可欠であり、その一刻 も早い開発が切望されている。

#### 2. 研究の目的

本研究は、STM 探針を装着した電子顕微鏡 試料ホルダーと収束電子回折(CBED)法を併 用することにより局所歪みが電気伝導に与 える効果を高精度で明らかにすることを目 的とする。すなわち、STM 探針で半導体デバ イス試料に曲げ変形等の歪みを与える(歪み 印加)と同時に、その探針を電流測定プローブ として試料の電気伝導を測定する(電気伝導 測定)。その歪み領域から収束電子回折図形を 撮影し、歪みを解析する(歪み解析)。この手 法により、試料中の数 10nm 程度の任意の領 域に局所歪みを印加した状態で、電気伝導測 定および高精度の歪み解析を行なうことが 可能になり、これまでバルク試料でしか測定 することができなかった「歪みと電気伝導」 の同時計測がナノメータースケールで可能 となる。この手法をデバイス中の単一チャン ネル部に適用し、実デバイスにおける圧縮歪 みと電気伝導の相関を世界で初めて明らか にする。この課題実現のため、今年度は以下 の課題の実施を行った。

### 研究の方法

本研究は、STM 探針を装着した電子顕微鏡 試料ホルダーと収束電子回折(CBED)法を 併用することにより局所歪みが電気伝導に 与える効果を高精度で明らかにすることを 目的とする。すなわち、STM 探針で半導体 デバイス試料に曲げ変形等の歪みを与える (歪み印加)と同時に、その探針を電流測定 プローブとして試料の電気伝導を測定する (電気伝導測定)。その歪み領域から収束電 子回折図形を撮影し、歪みを解析する(歪み 解析)。この手法により、試料中の数10nm 程度の任意の領域に局所歪みを印加した状態で、電気伝導測定および高精度の歪み解 析を行なうことが可能になり、これまでバ ルク試料でしか測定することができなかっ た「歪みと電気伝導」の同時計測がナノメ ータースケールで可能となる。この手法を デバイス中の単一チャンネル部に適用し、 実デバイスにおける圧縮歪みと電気伝導の 相関を世界で初めて明らかにする。



図 1 本研究で行う格子歪みと電気伝導の同時測 定(左)および2次元プローブ走査の模式図(右)

#### 4. 研究成果

①HOLZ 線図形をもちいた高精度格子定数決 定法の開発

一局所領域の格子歪みを正確に計測するために、本研究ではHOLZ線図形を定量的にフィッティングすることにより高精度で格子定数を決定する手法を開発した。HOLZ線の位置を正確に決定するために、以下に示す直線抽出のHough変換をもちいた。

$$H(\theta, \rho) = \iint I(x, y)\delta(\rho - x\cos\theta - y\sin\theta)dxdy$$

これにより、(x, y)空間中の一本のHOLZ線 画像が(θ, ρ)で張られるHough空間中の一点 に変換される。この変換により、複数の HOLZ線からなる図形のフィッティングは、 複数の点からなる図形のフィッティングに 置き換わる。これにより実験図形と計算図 形の一致度の指標として、以下の式で与え られるHough空間中の各点間の距離の2乗 和

$$\chi^2 = \sum_{i=1}^{N} \left\{ \frac{\left(\theta_i^{\exp} - \theta_i^{\operatorname{cal}}\right)^2}{\sigma_{\theta_i}^2} + \frac{\left(\rho_i^{\exp} - \rho_i^{\operatorname{cal}}\right)^2}{\sigma_{\rho_i}^2} \right\}$$

が使えることになる(図2)。ここで誤差σ は、HOLZ線に対応する各Houghピーク座標 の決定誤差として与えられる。この決定誤 差はHoughピーク近傍のθ方向およびρ方向 の強度プロファイルから定量的に決定する。

実際に実験で得られたHOLZ線図形に適用したところ、HOLZ線位置を十分高い精度で決定できることが判明し、 $\chi^2$ の最小化の手続きにより格子定数が10<sup>4</sup>の精度で決定できることが判明した(図3)。研究をすすめて行くうちに界面付近で

HOLZ線が分裂する現象を確認した。図4(a) はSiGe/Si界面近傍領域から得たHOLZ線図 形である。図4(a)の各HOLZ線が2本に分裂 している様子が確認できる。図4(b)は分裂 HOLZ線を含む図形のHough変換画像であ る。1,2,3,4で示すHoughピークに分裂がみら れる。本研究では、湾曲歪みが小さい場合 分裂幅と湾曲歪みの向きおよび大きさの関 係は湾曲のモデルによらず、湾曲の方向お よび大きさを表すベクトルRとHOLZ反射 の逆格子ベクトルgの内積g·Rに比例する ことを見出した。このことを利用して、分 裂したHOLZ線図形のフィッティングによ り湾曲歪みを開発した。図4(c)および4(d) はg·Rに比例する分裂を取り入れた計算図 形を図4(a)および4(b)に重ね合わせたもの である。実験でみられる分裂の様子を非常 に良く再現していることが確認できる。分 裂を含む実験図形を計算図形とフィッティ ングすることにより格子定数だけでなく格 子湾曲ベクトルRを同時に決定できること になる。



図2 Hough変換の模式図



図3 HOLZ線図形(a)およびそのHough変換(b)。 (c)および(d)は運動学的シミュレーションを重 ね合わせたもの。





図4 分裂したHOLZ線を含む図形(a)およびそのHough変換(b)。(c)および(d)は湾曲歪みを考慮した運動学的シミュレーションを重ね合わせたもの。

②自動解析ソフトウェアの開発 CBED図形に現れるHOLZ線から、自動 的に格子定数を決定するソフトウェアの 開発を完了した。本プログラムはWindows OS上で動作し、GUIによる解析条件の設定 および入力が可能であり、簡便な手続きで 格子定数の決定を行えるものである。図5

はソフトウェア実行中のスナップショッ



③ビーム走査システムの開発 外部制御可能なCCDカメラ装置を制御 するソフトウェアを導入し、動作確認およ び補助スクリプトの開発を完了した。これ により、電子線照射位置を2次元走査しな がらCBED図形を連続的に取得することが 可能となった。またこのような一連の CBED図形に対して格子定数を連続的に決 定する機能を上記のソフトウェアに実装 した。 ④SiGe 多層膜における2次元格子歪みマッ ッピンク

本研究課題で開発したHOLZ線図形に よる湾曲歪みと伸張歪みの同時計測法も ちいて、実デバイスに近い構造をもつ SiGe/Si界面近傍の歪みマッピングを行っ た。図6は解析に用いたSiGe/Siの断面TEM 像である。CBED図形の000 diskにみられる ロッキングカーブから試料の厚さはおよ そ300nmと見積もられた。図6の白い四角 の部分を2次元ビーム走査し、10×20枚の HOLZ線図形を取得した。プローブ径は約 10nm φ、電子線の加速電圧は120kVとした 界面近傍50nm以下の領域ではHOLZ線の

分裂がみられたため、湾曲歪みおよび伸張 歪みの同時解析を行った。

立方晶を仮定して、各HOLZ線図形のフ ッティングから格子湾曲ベクトルRの 向き、大きさおよび格子定数aを決定した。 図7(a)、7(b)および7(c)はそれぞれ本研究で 決定した格子湾曲ベクトルRの向き、大き さおよび格子定数aの分布である。湾曲べ クトルの向きはほぼ界面に垂直方向であ り、界面に近づくにつれて湾曲ベクトルの 大きさおよび格子定数が増大する様子が みてとれる。



⑤反復位相回復法による3次元格子歪み分

布のモデルフリー解析 CBED図形に現れる反射のロッキングカ ーブに反復位相回復法を適用し、格子歪み の3次元分布をモデルフリーで決定する 新しい手法を開発した。電子線の進行方向 に沿って格子の変位場が変化している場 合、ロッキングカーブにはピークの分裂が みられる。運動学理論では、ロッキングカ ーブは変位場のフーリエ変換で与えられ ることが知られているため、この位相部分を決定することにより、格子変位場を決定 することができる。湾曲歪みを含む領域か ら互いに独立な3つの反射のロッキング カーブを取得し(図8)、フーリエ反復位相 回復法により各ロッキングカーブの位相 再生を行った(図9)。求められた位相を逆 に解くことにより変位場を取得すること に成功した。図10は再生した変位場の界面 垂直成分、入射方向成分および界面平行成 分の入射方向に沿った変化を示す。この結 果から、湾曲歪みの界面垂直成分は試料の 中心(入射面と出射面の2等分面)に対し て偶関数的になっているのに対して、入射 方向成分は、奇関数的になっており、それ ぞれ、湾曲および伸張歪みの存在を示して いると考えられる。





図8 格子湾曲を含む領域から得たCBED図形 (上)および各反射のロッキングカーブプロフ ァイル(下)。







本研究でもとめた格子湾曲歪みおよび格 図7 子定数のマップ。

0.5430

++

100

⑥ナノビーム回折法による界面近傍の歪み 分布計測法の開発 HOLZ線が明瞭に観察されない界面近傍

領域においても、ナノビーム回折図形には 鋭い回折点を示すため、回折点位置の定量 評価により格子定数の決定が可能となる。 本研究では、HOLZ線法と同程度の解析精 度を得るため、高次ラウエ帯反射をもちい た手法を開発した。高次ラウエ帯反射の現 れる高角側は電子顕微鏡のレンズの歪み の影響を大きく受けるため、本手法ではレ ンズの歪みパラメーターを正確に較正し て格子定数の決定を行う。これにより界面 近傍10nmの領域において10<sup>-4</sup>nmの精度で の格子定数の決定を可能にした。また、 の解析を自動的に行うソフトウェアの開 発も行った。







図12 電子顕微鏡のレンズ収差による回折図 形の歪みの補正。補正前(左)および補正後(右)。

⑦ 超高圧電子顕微鏡をもちいた厚膜試料へ

の適用 電子顕微鏡観察用に薄片化した試料は 表面緩和によりバルク状態とは異なる格 子歪みを有する可能性がある。薄片化の影 響を最小限に抑えるために表面積-体積比 がなるべく小さい厚膜試料をもちいた歪 み解析を検討した。この結果、超高圧電子 顕微鏡により700nmを超える試料厚さに おいても、HOLZ線解析に十分な回折図形 が得られることを見出した。また、1000kV の電子線においても非弾性散乱によるバ ックグラウンドの影響は大きく、エネルギ - フィルターによる非弾性散乱の除去が 効果的であることが判明した。



図13 加速電圧1000kVで得たSiのHOLZ線図形 (上)および運動学シミュレーション(下)。

⑧STMホルダーによるI-V曲線の測定

通常のシリコン単結晶に対して、STMホ ルダーをもちいた歪み印加および電気伝 導測定のテスト実験を行った。応力印加用 のW細線を電解研磨法で作製し、観察する 試料の形状はFIB加工により作製した。 义 14に示すようにピラー状のSiをW探針に より圧力印加しながら、点1~14からそれぞ れHOLZ線図形を取得し歪み解析を行った (表1)。本実験で得られた典型的なHOLZ 線図形を図15(a)および15(b)に示す。

本研究では、STM試料ホルダーをもちい てピラー状の試料一本に圧力を印加した 状態で電流-電圧特性の測定に成功した 図16は、ピラー状試料にある圧力を印加し た状態で得た電流-電圧(I-V)曲線である。 図16に示した3種類のI-V曲線は、ほぼ同 じ圧力印加条件で得た結果であるが、それ らの曲線の傾きが異なっている。このばら つきの原因は、STM探針とシリコン試料と の接触条件のわずかな変化によるものと 思われるが、まだ特定できていない。今後 測定結果のばらつきを低減するための試 料形状、探針-試料のレイアウトおよび圧 力印加条件の最適化を行い、信頼性の高い 電気伝導測定を行うことが課題である。



図14 STM探針試料ホルダーおよびピラー状 Si試料の低倍像(a)および圧力印加状態(b)



図15 図12の試料から得た典型的なHOLZ線図 形。HOLZ線の分裂あり(a)およびなし(b)。

4	3	2	1	格子定数
$0.559 \pm 0.002$	$0.535 \pm 0.001$	$0.5270 \pm 0.0008$	$0.483 \pm 0.001$	a(nm)
$0.583 \pm 0.001$	$0.5182 \pm 0.0007$	$0.5226 \pm 0.0001$	$0.586 \pm 0.002$	b(nm)
$0.561 \pm 0.001$	$0.519 \pm 0.001$	$0.5294 \pm 0.0006$	$0.538 \pm 0.001$	c(nm)
89.3±0.1	$93.30 \pm 0.02$	$91.01 \pm 0.02$	$87.6\pm0.1$	a(deg)
90.4±0.1	$92.63 \pm 0.06$	$90.77 \pm 0.02$	$93.21 \pm 0.09$	$\beta(deg)$
87.4±0.1	$90.12 \pm 0.05$	$91.05 \pm 0.06$	91.7±0.1	$\gamma(\text{deg})$
45.3	58.06	42.11	39.55	GOF
9	8	7	6	5
$0.5941 \pm 0.0003$	$0.562 \pm 0.001$	$0.6099 \pm 0.0008$	$0.695 \pm 0.001$	$0.5448 \pm 0.0002$
$0.580 \pm 0.001$	$0.6130 \pm 0.0003$	$0.561 \pm 0.002$	$0.5193 \pm 0.0002$	$0.6195 \pm 0.001$
$0.5535 \pm 0.0009$	$0.5450 \pm 0.0008$	$0.5448 \pm 0.0009$	$0.554 \pm 0.001$	$0.5490 \pm 0.0006$
92.79±0.05	93.7±0.1	$95.21 \pm 0.08$	$97.41 \pm 0.06$	$91.74 \pm 0.05$
92.57±0.06	$96.25 \pm 0.08$	$94.00 \pm 0.07$	$92.04 \pm 0.02$	$95.12 \pm 0.06$
$86.11 \pm 0.08$	$85.65 \pm 0.05$	$85.81 \pm 0.09$	87.1±0.1	$86.50 \pm 0.05$
71.86	173.34	39.27	26.36	47.03
14	13	12	11	10
$0.586 \pm 0.001$	$0.6065 \pm 0.0007$	$0.529 \pm 0.001$	$0.5525 \pm 0.0007$	$0.6365 \pm 0.0002$
$0.557 \pm 0.001$	$0.552 \pm 0.001$	$0.600 \pm 0.001$	$0.582 \pm 0.002$	$0.5594 \pm 0.0009$
$0.551 \pm 0.001$	$0.5592 \pm 0.0008$	$0.587 \pm 0.001$	$0.602 \pm 0.001$	$0.5682 \pm 0.0005$
92.8±0.1	$92.38 \pm 0.04$	$84.42 \pm 0.04$	$83.8 \pm 0.1$	$92.54 \pm 0.02$
91.4±0.1	$90.17 \pm 0.02$	$88.14 \pm 0.07$	$85.8 \pm 0.1$	$89.72 \pm 0.03$
87.3±0.1	$87.32 \pm 0.06$	$90.2\pm0.1$	$90.05 \pm 0.08$	$86.26 \pm 0.05$
32.01	20.32	43.58	49.39	18.38

表1 試料位置#1~#14の格子定数決定値



図16 圧力印加状態でのピラー状シリコン結 晶の電流電圧特定

5. 主な発表論文等

(研究代表者、研究分担者及び連携研究者に は下線)

〔雑誌論文〕(計7件)

- ① <u>K. Saitoh</u>, Y. Tatara and <u>N. Tanaka</u>, Atom-column distinction by Kikuchi pattern observed by an aberration- corrected convergent electron probe, Journal of Electron Microscopy 59 (2010) 387-394. 査読有
- ② <u>K. Saitoh</u>, M. Hamabe, S. Morishita, J. Yamasaki and <u>N. Tanaka</u>, Determination of a lattice strain field by iterative phase retrieval of rocking curves of HOLZ reflections, International Journal of Advanced Microscopy and Theoretical Calculations, 2 (2010) 120-121. 査読有
- ③ <u>K. Saitoh</u>, Y. Yasuda and <u>N. Tanaka</u>, Automated mapping of lattice parameters and lattice bending strain near a SiGe/Si interface by using split HOLZ line patterns, International Journal of Advanced Microscopy and Theoretical Calculations, 2 (2010) 38-39. 查読有
- ④ <u>K. Saitoh</u>, Y. Yasuda and <u>N. Tanaka</u>, Automated lattice-parameter determination by using HOLZ line patterns, International Journal of Advanced Microscopy and Theoretical Calculations, 1 (2008) 90-91. 査読有

〔学会発表〕(計24件) ① <u>齋藤晃</u>, 濱邊麻衣子, 森下茂幸, 山崎順, <u>田中信夫</u>, HOLZ線ロッキングカーブの反 復位相回復による格子湾曲変位場の再生, 日本顕微鏡学会66回学術講演会,2010年5 月23-26日,名古屋国際会議場

- ② K. Saitoh, M. Hamabe, S. Morishita, J. Yamasaki, N. Tanaka, Determination of 3D Lattice Displacements of Strained Semiconductors by Convergent-Beam Electron Diffraction, The 17th IFSM International Microscopy Congress, 19-24 September, 2010, Rio de Janeiro, Brazil.
- ③ 濱邊麻衣子、<u>齋藤晃、田中信夫</u>、CBED 法をもちいた格子湾曲歪みを含むSiGe/Si 界面近傍の二次元格子歪み解析,日本顕 微鏡学会第65回学術講演会,2009年5月26 日,仙台国際センター
- ④ <u>K. Saitoh</u>, M. Hamabe, <u>N. Tanaka</u>, Strain mapping near Si/SiGe interfaces using HOLZ line CBED patterns, AsCA'09 Beijing, Joint Conference of the Asian Crystallographic Association and Chinese Crystallographic Society, 2009 年 10 月 25 日, Beijing, China.
- ⑤ <u>齋藤晃、浜辺麻衣子、田中信夫</u>、分裂したHOLZ 線を含むCBED図形の解析による湾曲格子歪 み計測法の研究,日本顕微鏡学会第64回学術 講演会,2008年5月21日,京都国際会議場
- ⑥ M. Hamabe, <u>K. Saitoh</u> and <u>N. Tanaka</u>, A method for the determination of a bending strain of a lattice by CBED, Development of Advanced Instruments for New Electron Microscopy and Diffraction, IUCr2008 satellite, 2008年9月1日, 名古屋大学

〔図書〕(計0件)

〔産業財産権〕 〇出願状況(計0件)

○取得状況(計0件)

〔その他〕 ホームページ等

6.研究組織
(1)研究代表者 齋藤 晃 (SAITOH KOH) 名古屋大学・エコトピア科学研究所・准教授 研究者番号:50292280
(2)研究分担者 田中信夫 (TANAKA NOBUO) 名古屋大学・エコトピア科学研究所・教授 研究者番号:40126876

(3)連携研究者 なし