# 電気的特性による InGa/4H-SiC 接触界面に関する研究

進藤怜史\*・佐久間 涼\*・宇瀬尚平\*\*・浅野清光

Interface Properties of InGa/4H-SiC Contacts by Electrical Measurements

Satoshi Shindo\*, Ryo Sakuma\*, Shohei Use\*\* and Kiyomitsu Asano

(平成24年11月29日受理)

We have studied metal-semiconductor contacts, particularly metal/4H-SiC contacts. In the study, electrical characteristics of InGa/4H-SiC were investigated. InGa alloys are used as low Ohmic contacts between alloy and semiconductivity of ceramics. The purpose of this paper is to clear whether InGa/4H-SiC contacts have Ohmic property. As a result, 4H-SiC coated with InGa alloy showed the varistor characteristics. This means that it has no Ohmic property. And, the varistor property was asymmetry. This may be probably associated with plane-direction dependence. These results are useful for understanding these metal-semiconductor contacts.

#### 1. 緒言

InGa合金は半導体セラミックス等の低接触抵抗 率のオーミックコンタクトとして使われている<sup>1)</sup>。 過去の研究では<sup>2,3)</sup>,金属/4H-SiC(0001)Si面の電 気的特性の測定のために,その裏面である4H-SiC (000-1)C面のオーミック電極としてInGaを塗布し ていた。その後の研究で,Y/4H-SiC(0001)Si面の 電気的特性の測定の際,(000-1)C面にInGa塗布後 に加熱した試料は,塗布前に加熱した試料に比べて 高い電気伝導性を示した<sup>4)</sup>。これは,InGa/4H-SiC (000-1)C面にはショットキー障壁が存在し,加熱 処理によってその障壁が変化する事で電気的特性が 変化した事が原因と考えられる。よって,この障壁 により,InGa合金は4H-SiC(000-1)C面に対して完 全なオーミック性を有していない可能性がある。

したがって、InGa合金が実際にオーミックコン タクトとして機能しているかを調べるためには、 InGa/4H-SiCの電気的特性を明らかにする必要があ る。本研究では、InGa/4H-SiCの電気的特性を明ら かにする事を目的として、InGa/4H-SiC(0001)Si面、 InGa/4H-SiC(000-1)C面のI-V特性を測定し、その

\* 秋田高専専攻科学生

\*\* 秋田高専学生

結果を考察した。

## 2. 実験方法

厚さ345 $\mu$ m,抵抗率0.1 $\Omega$ ·cm以下の2inch $\phi$ の窒素ドープn型4H-SiCウェハ基板を用いた。まず、半導体洗浄液セミコクリーン23による超音波洗浄を 4H-SiCウェハ基板に対して行った。その後、ウェ ハを0.5~1.5cm<sup>2</sup>の大きさに分割した。次に**表1**の ような条件で3つの試料の電気的特性を測定した。

表1 InGa/4H-SiCの測定条件

	4H-SiC (0001) Si 面	4H-SiC (000-1) C 面
Ι	InGa塗布	塗布無し
Π	塗布無し	InGa塗布
III	InGa塗布	InGa塗布

電気的特性は**図1**のようにCu板に挟んで測定 している。条件Iは4H-SiC(0001)Si面にInGaを塗 布し,そのInGa/4H-SiC(0001)の両面にCu板を挟 んでいる。つまり,(0001)Si面の方向では,Cu板 とInGaの接触,(000-1)C面の方向では,Cu板と 4H-SiC(000-1)C面の接触となっている。条件IIで は,条件Iの逆になっている。条件IIは(0001),(000-1) の両面にInGaを塗布した後,Cu板に挟んで測定を



行っている。

なお、4H-SiCの積層構造は図2のようになって おり、4H-SiC[0001] 方向の第一層はSi面、4H-SiC [000-1] 方向の第一層はC面となっている<sup>5)</sup>。



## 3. 実験結果と考察

**図3**に測定結果の順バイアスの定義を示す。 [0001] 方向に正に電圧を印加した場合を順バイア スと呼ぶ。

図4に各測定条件におけるInGa/4H-SiCのJ-V特 性を示す。条件Iでは、順方向には電流は流れず、 逆方向のみ電流が流れる結果になった。条件Ⅱは、 逆方向電流が殆ど流れず、順方向電流は流れる結果 になった。条件Ⅲは順、逆両方向に電流が流れる結 果となった。この結果を**表2**に示す。



表 2 InGa/4H-SiCの電気的特性

	順バイアス	逆バイアス
条件 I	流れない	流れる
条件Ⅱ	流れる	流れない
条件Ⅲ	流れる	流れる

条件 I の結果については, 順バイアス時の4H-SiC 試料は**図5**のように, 2つの金属/半導体接触に対 して電圧が印加されていると考えられる。4H-SiC (000-1)C面とCu板の接触では, 金属/半導体接触 における逆バイアスになっており, この接触の高抵 抗が原因となり, 条件 I での順バイアスは電流が流 れない結果となったと考えられる。

条件 I の逆バイアスについては、図6のような状態になっていると考えられる。InGa/4H-SiC(0001) Si面において逆バイアスとなるが、そこでは、トンネル電流が流れ、高抵抗にならなかったと考えられ



図6 条件 I での逆バイアス

る。トンネル電流が生ずるかどうかは、おそらく金 属/4H-SiCの接触に関係している。InGaと4H-SiC の接触に比べCu板と4H-SiCの接触は僅かな面積し か接触していない。よってInGaと4H-SiC間には、 Cu板と比べて、多くの原子レベルでの接触が存在 するため、トンネル現象が起こる確率もそれだけ多 いと考えられる。よってInGa/4H-SiCの接触でのみ トンネル電流が流れると考えられる。同様の結果は Mo/4H-SiC(0001)Si面の電気的特性の研究において 4H-SiC(000-1)C面のInGaの有無について検討した 際にも見られている<sup>2</sup>。

同様にして,条件Ⅱの順バイアス,逆バイアスの 結果も説明できる。**図7**,**図8**に説明図を示す。順





バイアスでは、図7のようにInGa/4H-SiC(000-1)C 面でトンネル電流が流れると考えられるので、高抵 抗とならない。逆バイアスでは図8のように、Cu 板と4H-SiC(0001)Si面において金属半導体接触にお ける逆バイアスとなり、高抵抗となる。よって結果 として、条件IIでは順バイアスで電流が流れ、逆バ イアスで電流が流れなくなる。

条件皿も同様である。その説明図を図9,図10に 示す。順バイアス時は、図9のようにInGa/4H-SiC (000-1)C面で逆バイアスとなるが、トンネル電流 が流れると考えられるので、高抵抗にならない。逆 バイアス時はInGa/4H-SiC(0001)Si面で逆バイアス となるが、ここでもトンネル電流は流れると考えら れるので、高抵抗にならない。よって条件皿の場合、 図4のようなバリスタ特性を示す。



図10 条件皿での逆バイアス

さらに、図4において、順バイアスに比べて逆バ イアスの方がより多くの電流が流れている。図11 に条件皿のみのInGa/4H-SiCのJ-V特性を示す。3V では順バイアスに比べ逆バイアスの電流密度は2倍 以上になっている。これはInGa/4H-SiC(0001)Si面 の障壁高さがInGa/4H-SiC(000-1)C面に比べ低い事 が原因だと考えられる。この4H-SiCの障壁高さの 結晶面方位依存性は既に報告されているが<sup>60</sup>,その 物理的機構は明らかになっていない。

これより,条件Ⅲの結果がバリスタ特性になって いる事から,InGaは4H-SiCに対して,完全なオー ミック性を示さない事が確認できた。

**図12**に条件皿における  $n-\phi_B$ 特性を示す。プロット点はベーテのダイオード理論<sup>7)</sup>から導出した (1), (2) 式から条件皿の実験値より求めた。



図11 条件皿における InGa/4H-SiCの J-V 特性

$$n = \frac{q}{kT \frac{\Delta \ln J}{\Delta V}} \tag{1}$$

$$\phi_B = kT \ln \frac{A^* T^2}{J_0} \tag{2}$$

ここで, A\*はリチャードソン定数である。A\*は 次式で表される。

$$A^* = \frac{4\pi q m_e^* k^2}{h^3} \tag{3}$$

m<sup>\*</sup>は電子の有効質量,hはプランク定数である。



図12 InGa/4H-SiC (0001)のn-φ<sub>B</sub>特性(条件III)

本研究では、4H-SiCの $m_e^* \ge 0.3m_0$  ( $m_0$ は電子の静止質量) とし<sup>8)</sup>, A\*  $\ge 3.60 \times 10^5$  [Am<sup>2</sup>K<sup>-2</sup>] とした。 また、nは理想因子である。n=1 ならば、熱電子放出電流のみの理想状態であり、nの値が大きいならば、何らかの別の電流が流れている事になる。図12 では各点が曲線上に分布している事から、n=1 で外挿した値が熱電子放出機構に従った理想障壁高さとなる<sup>9)</sup>。n=1 に外挿したInGa/4H-SiC(0001)の理想 障壁高さは図より0.74eVとなった。

ショットキーモデル<sup>10)</sup> によると, 障壁高さは(4) 式に従う。

$$\phi_B = \phi_M - \chi_S \tag{4}$$

ここで、 $\phi_M$ は金属の仕事関数、 $\chi_s$ は半導体の電 子親和力である。InGaの仕事関数<sup>11)</sup>は4.1-4.2eV、 4H-SiCの電子親和力<sup>6)</sup>は3.6eVである。よって、 InGa/4H-SiC(0001)障壁高さは0.5-0.6eVとなる。こ のショットキーモデルによる理論値と本研究での実 験値、過去の研究<sup>2,3)</sup>における実験値との比較を**表3** に示す。表中のSchottky limitというのは、(4)式 に従った障壁高さという意味である。表3より障壁 高さの実験値は約0.7eV程度になっている事が分か る。このように、金属の仕事関数に依存せず障壁高 さが一定になる現象はフィルミ準位のピニング現 象<sup>12)</sup>と呼ばれ、SiCのような共有結合性<sup>5)</sup>を持つ半 導体によく見られる。

表 3 金属 /4H-SiC (0001) 接触における Schottky limit と実験値

電極金属	Schottky limit[eV]	実験值[eV]
Mo(スパッタ)	$1.0 \pm 0.15$	0.69
Pt(スパッタ)	$2.05 \pm 0.1$	0.74
InGa(塗布)	0.5-0.6	0.74

本研究では4H-SiCにInGaを塗布する事で電極を 形成し、障壁高さを測定したが、スパッタ法で形成 した電極の障壁高さに近い値となった。金属電極の 形成法で界面構造は多少異なり、障壁高さにも影響 すると考えられるが、結果にはその影響が現れてい ない。おそらく、前述のピニング効果によりその影 響が小さくなったと考えられる。

この仮説を裏付けるには、まず真空蒸着法等の 種々の電極形成法で金属電極を形成し、それらの障 壁高さを比較しピニングを確認する。次に適切な表 面処理<sup>9)</sup>を行い、Schottky limitを得られる表面を 用意し、同様の実験(各電極金属形成法の比較)を 行えばよいと考えられる。

## 4. 結論

本研究において、InGaは4H-SiCに対してオーミック性を示さない事が分かった。これまでの研究<sup>2,3)</sup>では一貫して4H-SiC(000-1)C面にInGaを塗布してオーミック性であると仮定して実験を行ってきた。よってこれまでの研究の障壁高さの値について定量性の点では問題があると考えられる。これはInGa/4H-SiC(000-1)C面でオーミック性を確保できていないと考えられるからである。ただし、以前の結果について定性的には問題は無いと考えられる。なぜなら、4H-SiC(000-1)C面には一貫してInGa塗布を行っていたので、試料同士の比較においてはその大小関係に変化は無いと考えられるからである。

今後の研究において障壁高さの定量性を確保する ためには、現状のInGaに代わるオーミック性を有 する電極材料を検討する必要がある。例えば、本 研究で使用しているInGa合金の組成は50In-50Gaで あるが、その組成比の異なるInGa合金を作製する、 InGa合金に別の金属を添加する等の方法が考えら れる。

また, InGa/4H-SiC(0001)の障壁高さは0.74eVと なり,スパッタ法で形成した他の金属電極に近い値 となった。これはピニング現象により,電極形成法 の違いの影響を受けにくくなったのが原因と考えら れる。

## 参考文献

- 1) L.Medvecky and J.Briancin,Chem.pap.58(2),93 (2004).
- 進藤怜史,浅野清光,秋田工業高等専門学校研 究紀要,46, pp.66-73, (2011).
- 進藤怜史,浅野清光,秋田工業高等専門学校研 究紀要,47, pp.46-53, (2012).
- 進藤怜史,浅野清光,日本表面科学会東北・ 北海道支部講演会講演予稿集,pp.17-18,2012 年3月8-9日.
- 5) 松波弘之, 半導体SiC技術と応用, 日刊工業新 聞社, (2003), pp.9-10.
- 6) 木本恒暢, SiCプロセス技術, 応用物理 Vol.74, (2005), p.374.
- (1985), pp.126-128.
- 8) 長谷川文夫・吉川明彦, ワイドギャップ半導体 光・電子デバイス, 森北出版, (2006), p.24.
- T.Teraji and S.Hara, Phys.Rev.B70, 35312 (2004).
- 10) B.L.Sharma, Metal-Semiconductor Schottky Barrier Junctions and Their Applications, Plenum Press-New York and London, p.4, (1984).
- H.Haick and D.Cahen, Progress in Surface Science, 83, 232 (2008).
- 12) 小出康夫,村上正紀,金属/半導体および半導体/半導体接合界面におけるエネルギー障壁, まてりあ, Vol.35, No.5, pp.502-503, (1996).