SiC によるカーボンナノチューブ薄膜の作製と評価

泉田 福典*、馬場 守**、田中 愼造*

SiC を真空中(1×10⁻²Torr)で熱処理することにより、SiC 基板上へのカーボンナノチ ューブの配向化薄膜の作製を試みた。さらに熱処理後のSiC 基板表面の AFM 観察、ESCA 表 面分析、ラマン散乱スペクトル測定を行った。その結果、表面は炭素リッチの状態である が、SiC の分解し残りの粒状結晶が存在することが分かった。さらに、ラマン散乱スペク トルにはカーボンナノチューブによる特徴的なピークが観測され、SiC ウエハー表面にカ ーボンナノチューブが成長していることが示された。 キーワード: カーボンナノチューブ、SiC、薄膜、ラマン散乱

Fabrication and Evaluation of Carbon Nanotube Film on SiC

IZUMIDA Fukunori*, BABA Mamoru** and TANAKA Shinzou*

By heat treating SiC in a vacuum $(1 \times 10^{-2}$ Torr), we tried to fabricate the oriented carbon nanotube thin film on SiC wafer and carried out AFM observation, ESCA surface analysis and measured Raman scattering spectrum of the SiC wafer after heat treatment. Consequently, although the SiC surface was carbon-rich, it turned out that the granular crystal remained to decompose SiC exists. Moreover, the characteristic peak originating on the carbon nanotube was observed at the Raman scattering spectrum, so it was suggested that the carbon nanotubes grew on SiC wafer surface.

key words : Carbon Nanotube, SiC, Thin Film, Raman Scattering, ESCA

1 緒 言

炭素材料物質には、アモルファスカーボン、グラファ イト(黒鉛)、ダイアモンド、フラーレンなど様々な形態 の物質がある。カーボンナノチュープはこれらと同じ炭 素材料の1つであり、グラファイトの1層(グラフェン シート)が円筒形に丸まった細長いチューブである。そ の直径は1nm~数+nmと非常に細く、グラファイトと同 様に電気伝導性を示し、場合によっては半導体として振 舞うことが知られている。また、炭素間の結合力が強い ため、柔軟性と機械的強度に優れている。

これらユニークな特徴を有することから、下記のよう な分野への応用が期待され、一部実用化され始めている。

ディスプレイの電子放出エミッタ材料

プローブ型顕微鏡の探針

燃料電池・リチウム電池の電極材料

構造材料のための補強剤

ガス吸蔵材料

この他、電子デバイスの集積化、各種センサへの応用、 カーボンナノチューブの装飾による新しい材料の開発な ど、応用分野はますます広がっている。

カーボンナノチューブの主な製造方法としては、アーク放電法、レーザー蒸発法、CVD 法などが挙げられる。

これらの方法で作られたカーボンナノチューブには、触 媒の金属微粒子やアモルファスカーボンが含まれるため、 純度の高いカーボンナノチューブを取り出すには精製が 必要である。また、カーボンナノチューブが互いに絡み 合った状態で回収されるため、個々のチューブを任意の 向きに配向させたり、複雑な形状を作ることは困難であ る。近年、M.KusunokiらはSiC単結晶ウエハーを真空中 で加熱すると、ウエハー表面にカーボンナノチューブの 配向化薄膜が成長することを報告した¹⁾。この方法は比 較的簡単に良質のカーボンナノチューブを作製できる方 法と考えられる。

そこで本研究では、カーボンナノチューブの応用の可 能性を探るため、上記方法によりカーボンナノチューブ の配向化薄膜を作製し、その評価を行った。

2 実験方法

2 - 1 SiC によるカーボンナノチューブ薄膜の成長

-(0001)SiC 単結晶ウエハーを真空中で 1500 以上 に加熱すると、ウエハー表面にカーボンナノチュープの 配向化薄膜が成長することが報告された。また、ウエハ ーの表面をカーボン原子で終端されたウエハーの場合に はウエハーに垂直に配向したカーボンナノチュープ膜が

* 電子機械部

成長し、ウエハー表面が Si で終端されたウエハーの場合 にはウエハーに平行に配向したカーボンナノチューブ膜 が成長することも報告している²)。

SiC は C と Si が交互に配列したセラミックスである。 SiC は高温で酸素により酸化される。酸素分圧が高い場 合には、高温酸化により Si0,が生成される。Si0,は表面 を覆って保護膜となるため、SiO2の形成後は酸化が抑制 される。一方、酸素分圧が低い場合は、高温酸化により Si0が生成される。Si0は気化するために、SiCは酸化に より減量することが知られている³⁾。すなわち SiC ウエ ハーを真空中で加熱すると、雰囲気中の微量な 0,が SiC の Si 原子と結びつき、Si0 となって Si 原子がウエハー から除去される。ここで残された C 原子は構造を再構成 してカーボンナノチューブに成長し、表面にカーボンナ ノチューブ薄膜が形成されるものと考えられている²⁾。 従って、加熱温度が高く、加熱時間が長いほどカーボン ナノチューブの長さが長くなると考えられる。また真空 度が低い方が、長いカーボンナノチューブが成長するこ とも報告されている⁴⁾。

2 - 2 SiC 単結晶の熱処理

表面が炭素で終端された 5mm × 5mm の N 形 4H-SiC (0001)(Cree Inc.製)を、アセトン中で5分間超音波 洗浄し、雰囲気式電気炉(島津製作所製 PVS(G)gr20/20) により、1×10⁻²Torr、1500 で1時間熱処理した。その 後、AFM による観察、ESCA による表面深さ方向分析、ラ マン散乱スペクトルの測定を行った。

2-3 熱処理時間依存性

同じウエハーから切り出した試料を同電気炉により 1 ×10⁻²Torr、1500 で、それぞれ1時間、2時間、4時間 熱処理し、ラマン散乱スペクトルの測定を行った。





(a) 熱処理前の SiC 表面

(b)熱処理後の SiC 表面



(c)SiC 表面の粒状結晶

図1 SiC 表面の AFM 観察(10 µm×10 µm)

3 実験結果および考察

3 - 1 AFM による表面観察

図 1 に AFM (セイコー・インスツルメンツ社製 SPA-500)により表面を観察した結果を示す。(a)は熱処 理前の SiC 表面、(b)は 1 × 10⁻²Torr、1500 で 1 時間熱 処理した後の SiC 表面である。

熱処理前は表面研磨により非常に滑らかな状態である が、熱処理後はSiCの熱分解により比較的平坦な部分と 粒状結晶の部分とが見られる。比較的平坦な部分では、 表面Siの酸化により表面にカーボンナノチューブの薄 膜が成長しているものと考えられる。粒状結晶を別の視 野で観察した結果を図1(c)に示す。粒状結晶にはエッチ ングと同様な方位面が見られることから、粒状結晶は表 面で分解し残ったSiC結晶であると考えられる。このよ うな結晶が残る原因として、ウエハー上における不均一 な温度分布やウエハーの欠陥によることが考えられる。







(b) CとSiの深さ方向プロファイル
図2 ESCAによる表面分析

AFM で観察した SiC について ESCA (アルバックファイ 社製 ESCA5600ci)により、表面の元素分析(図2(a)) と深さ方向のCとSiの組成比(図2(b))の測定を行っ た。

表面分析では主にCとSiが観測され、特にC(1s)に対応する結合エネルギーでは非常に強いピークが観測されている。このことから、表面は炭素で覆われていることが推測される。なお、観測されたNiは、これはN形SiCとするためにドープされている不純物元素である。

Ar エッチングを行いながら元素分析を行い、深さ方向 での C と Si の組成比を測定した(図 2(b))。表面では C と Si の組成比は C:Si=93:7 で炭素リッチであるが、



図3 SiC のラマン散乱スペクトラム



図4 熱処理時間依存性

10min 以上スパッタリングすると組成比はほぼ C:Si=50:50となり、母体のSiCの組成比に一致する。 このことからも上面にカーボンの薄膜が形成されている ことが示された。なお、表面にもSiが存在することから、 AFMで観察された粒状結晶は分解し残ったSiCであると 考えられる。

3-3 ラマン散乱スペクトル測定

熱処理前の SiC と 1 時間熱処理後の SiC に対して、レ ーザーラマン分光測定装置(日本分光工業社製 NR-1000) により、励起光の波長 514.5nm、レーザー出力 400mW で ラマン散乱スペクトルの測定を行った。その結果を図 3 に示す。また、同図中にグラファイトのラマン散乱スペ クトルも示す。

熱処理前の SiC では、770cm⁻¹の強いピークと、1010cm⁻¹、 1530cm⁻¹、1720cm⁻¹の弱いピークが見られる。この SiC を熱処理すると各ピークは減退し、1560cm⁻¹と 1590cm⁻¹ に新しいピークが観測された。また、1350cm⁻¹付近にわ ずかな散乱が観測されている。

1590cm⁻¹ 付近のピークは、グラファイトにおける炭素 の伸縮運動(E2g モード)よる G バンド(1584cm⁻¹)に対 応する。今回の測定では 1560cm⁻¹と 1590cm⁻¹の 2 つのピ ークが観測されているが、この結果は A.M.Rao ら⁵⁾の単 層ナノチューブによる実験結果と一致する。A.M.Rao ら による計算結果から、1590cm⁻¹のピークは A1g、E1g、E2g の混合モードによるもの、1560cm⁻¹ のピークはカーボン ナノチューブの円筒形状に伴う E2g モードの折り返し (ゾーンフォールディング)によって生じるものと考え られる。

グラファイトにおける 1352cm⁻¹ のピークは D バンド (Disorder band)と呼ばれ、結晶格子の乱れに由来するラ マン散乱と考えられている⁶)。熱処理後の SiC における D バンドの散乱強度はきわめて弱いため、表面のカーボ ンナノチューブ薄膜は非常に高い結晶性を持つと考えら れる。

ラマンシフト (cm⁻¹)	ラマン散乱強度		
	1 時間	2 時間	4 時間
773	112	84	72
1008	7	6.5	4
1117	4	5	7
1553	15	16	14
1581	32	35	36

表1 熱処理時間とラマン散乱強度

3-4 熱処理時間依存性

1×10⁻⁴Torr、1500 の条件で、熱処理の時間を1時間、 2時間、4時間と変えた場合のラマン散乱スペクトルを図 4に示す。熱処理時間を長くするほどSiC固有の773cm⁻¹ のラマン散乱ピーク強度がわずかに減少した。しかしG バンドのピーク強度および半値幅はあまり変化を示さな いことから、熱処理時間の増加による薄膜生成への効果 は少ないと考えられる。

一方、熱処理時間が長くなるにつれ 1120cm⁻¹ 付近のピ ークが大きくなる傾向が見られる。このピークは図 3 の グラファイトのラマンスペクトルでも観測されているが、 その由来については特定できていない。

4 結 言

SiC ウエハーを真空中で 1500 で熱処理することによ り、SiC 表面上にカーボンナノチューブの配向化薄膜の 作製と評価を行った。その結果、表面が炭素リッチの状 態であることが確認され、ラマン散乱スペクトル測定に よりグラファイトのGバンドにカーボンナノチュープ特 有の散乱ピークが観測されたことから、表面にカーボン ナノチューブ薄膜が成長していることが示された。しか し、表面にはSiCの分解し残りの粒状結晶が至る所に観 測され、一様な膜ではないことも分かった。

一方、ラマン散乱スペクトル測定では、熱処理時間に よる大きな違いが見られなかった。

文 献

- M.Kusunoki, T.Suzuki ,K.Kaneko and M.Ito: Philos. Mag. Lett., 79, 153(1999)
- M.Kusunoki, T.Suzuki, T.Hirayama, N.Shibata and K.Kaneko: Appl. Phys. Lett., 77, 531(2000)
- 日本学術振興会高温セラミックス材料第 124 委員会 編:SiC セラミックス新材料,内田老鶴圃,7(2001)
- 田中一義編:カーボンナノチューブ,化学同人, 89(2001)
- 5) A.M.Rao, E.Richter, Shunji Bandow, Bruce Chase, P.C.Eklund, K.A.Williams, S.Fang, K.R.Subbaswamy, M.Menon, A.Thess, R.E.Smalley, G.Dresselhaus, M.S.Dresselhaus:Science, 275, 187(1997)
- 6) 齋藤弥八,坂東俊治:カーボンナノチューブの基礎, コロナ社,125(1998)