速 貂 報 UDC 66.018.9.001.6:552.574:662.749.39

# バルクメソフェーズを用いた C/C 複合材料の開発研究〔I〕

Research and development of C/C composite by using carbon fiber cloth and carbonaceons bulk mesophase (I)

#### 正博\*・大蔵明光\* 安 斎 Masahiro ANZAI and Akimitu OKURA

# 1. はじめに

前報"においてマトリックスとして、石炭系のバルク メソフェーズとピッチコークス,石油コークス,黒鉛の 各混合粉を用い、PAN 系の炭素繊維を用いた一方向強 化の C/C 複合材料について報告した. 今回は, 前報にお いて最も強度が出たバルクメソフェーズとピッチコーク スの混合粉をマトリックスとして用い,炭素繊維はピッ チ系の平織りクロスを使用して、ホットプレス法により C/C 複合材料を作成し、その物理的性質、機械的強度を 調査したので報告する.

# 2. C/C 複合材料の製造方法

### 2-1 供試材料

マトリックス炭素材としては石炭系のバルクメソフェ ーズとピッチコークスを所定の割合にボールミルに入 れ,約1hr 混合した粉末を使用した。熱分解重油,ター ルピッチ等を350~500°Cに加熱するとマトリックス中 から、一種の液晶である光学的異方性を示すメソフェー ズ小球体 (Photo-1) が現れてくる. これがさらに合体・ 成長して得られる黒色の固まりがバルクメソフェーズ (Photo-2) であり、縮合多環芳香族構造を主体とするも のである。その成分はC:78%, H:3.4%, N:1.6%お よび数%のSを含むもので,900℃における揮発成分(V. M.) は 32 wt%である. 用いた炭素繊維はクレハ製 FAB-RIC-P-200 (Plain) であり、ピッチ系の平織りクロスで

ある,見かけ密度は1.61g/cm,炭素繊維1本の引張り強 度が 40~50 kg/mm<sup>2</sup> のものである。Photo-3 に示すよう に一束が1200本で、ところどころで繊維が切断してい る. これは PAN 系のように長繊維を引くことができな いため、ある程度の長さの繊維を撚って一束にしている ためである.

### 2-2 製造方法とプレス条件

Fig-1に C/C 複合材料の製造工程を示す. はじめに, バルクメソフェーズとピッチコークスを粉砕し、混合し てマトリックスの原料粉とする。供給された炭素繊維を ダイスに入る大きさに裁断し,原料粉と交互にダイス中 に積層し、室温にて 30 MPa の圧力で成形しておく、次 にダイスと共に炉中に設置しホットプレスする. プレス 条件の決定に際しては、熱重量測定(TG),示差熱分析 (DTA) を参考にした. TG (Fig-2) から明らかなよう に、バルクメソフェーズの重量は300℃より急激に減少 し、550°C前後から重量減が極端に少なくなる。DTA曲 線によれば,約 500℃まで発熱反応が続き,550℃前後で 吸熱反応が起こり、それ以上の温度でも吸熱反応が継続 している。すなわち500℃以下の温度では吸着している O2の燃焼により発熱反応が起こり、それ以上の温度では 主に、分解・縮重合による吸熱反応が起こっていると考 えられる。約550°Cで一度軟化していたバルクメソフェ ーズが急激に固化し始めるためにFig-2のようなDTA 曲線が得られる。以上のデータを参考にして,Fig-3に示 したプレス条件にてホットプレスを行った。また,ホット プレスして得られた試料を以下の条件にて炭化焼成した.



Photo -1 SEM image of carbonaceous Photo -2 SEM image of carbonaceous Photo -3 SEM image of pitchmesophase micro-beads.



bulk mesophase.



carbon fiber cloth.

<sup>\*</sup> 東京大学生産技術研究所 第4部 

研究速報 1111 就料をコークス粉中に埋め、N<sub>2</sub>ガス雰囲気中、200°C/hr の昇温速度で1200°Cまで加熱し、1200°Cに1hr保持 し200°C/hrにて冷却してC/C複合材料を得た。得られ た試料をフィンカッターにて切断し、30 mm×7 mm×5 mm の試験片を作成してスパン距離20 mmの三点曲げ試験に より曲げ強度を測定した。(曲げ試験機:島津製IS-200 Tオートグラフ)また、見かけ密度はアルキメデス法に より測定した。マトリックスの組織観察は偏光顕微鏡に より,炭素繊維とマトリックスの界面は走査型電子顕微 鏡(SEM)により観察した。



Fig -1 Production process of C/C composites.



# 3. 実験結果および考察

# 3-1 コークス粉の混合による影響

バルクメソフェーズ単体でホットプレスしたものを炭 化焼成して得られた試料の偏光顕微鏡写真を Photo -4(A)に示す. Photo-4(A)から分かるように得られる 組織は,流れ縞模様を呈している.このような組織は易黒 鉛化性の組織であり、樹脂等のマトリックス炭素材に比 して容易に黒鉛組織に移行する。しかし、バルクメソフ ェーズだけをマトリックスとした場合,写真から分かる ように多数の亀裂が発生し、マトリックス単体の強度が 低下する。すなわち、繊維状組織の長手方向とその垂直 方向では熱膨張率が異なるため、繊維状組織がぶつかり 合う所に多数の亀裂が導入されやすい。Photo-4(B)に バルクメソフェーズとピッチコークスの混合粉をホット プレスし、炭化焼成(1200℃)したものの偏光顕微鏡写 真を示す。Photo-4(A)とは異なり等方的な組織を呈し ている。このように等方的な組織になるとマトリックス 全体の熱膨張の異方性は減少し, 亀裂の発生が抑制され る、すなわち、今回混合したピッチコークスの影響は、 それ自身がフィラーになると同時にマトリックス全体の 組織を等方的なものにして、マトリックス中の亀裂阻止 効果があると言える。



Fig -2 DTA and T.G curves of carbonaceous bulk mesophase prepared from coal tar pitch.





#### 3-2 成形圧力の影響

Fig-4にバルクメソフェーズとピッチコークスの混 合比が1:1のマトリックスを使用した際の成形圧と曲 げ強度,成形圧と見かけ密度の関係を示す。炭素繊維の 重量比は一定になるように設定したが、成形圧を高くす るほどダイスの間隙から軟化したバルクメソフェーズが 流出してしまい,成形圧の高いところ(100 MPa)では 設定値(30 Wt%)より8%多くなった.なお炭素繊維の 重量比 (Wf) は次式より求めた. Wf=Wcf/Wcarbonization ここに Wcf: 積層した際の炭素繊維の重量, Wcarbonization:炭化焼成した試料全体の重量を示す. 一般に成形圧の上昇に伴い組織が緻密化され強度が上昇 すると考えられるが、実際には成形圧が最も低いところ での強度が最大となった,成形圧を高くすると試片中に, 炭素繊維クロスと平行に亀裂が発生することが確認され た. 成形圧が 50, 100 MPa の試料は,成形圧が 10, 30 MPa の試料に比して亀裂の発生頻度が大きい. そのた め、繊維の重量比(Wf)が増加しているにもかかわらず 曲げ強度は上昇していない。発生した亀裂が応力集中源 となって、より低い応力で破壊が起こったものと考えら れる、見かけ密度は成形圧にかかわらずほぼ一定の値を



Fig -4 Relation between bending strength, apparent density and press stress of C/C composite. (Pitch-Carbon fiber and Carbonaceous bulk mesophase prepared from coal tar pitch) 示しているが、実際には成形圧の増加とともに炭素繊維 (見かけ密度1.61g/cm)の重量比が増加しているので, 成形圧の増加に伴いマトリックス組織が緻密化されてい るのが分かる. Photo -5 に成形圧 10 MPa, Photo -6 に 成形圧 100 MPa で作成し、それを 1200℃で炭化焼成し て得られた試料の曲げ試験後の破断面の SEM 写真を示 す.成形圧が高い場合には前述したように、炭素繊維の 密集部において、マトリックス炭素繊維が剝離している 部分が多く見られる。成形圧の増加に伴いこの頻度が大 きくなっているのは、以下のような原因が考えられる。 1) ホットプレス後にダイスから試料を取り出す際のス プリングバックによるラミネーションクラックの導入. 2)炭化焼成において、炭素繊維とマトリックス炭素の 熱膨張の差による亀裂の発生等である。マトリックス中 の亀裂の発生は、複合化した繊維と垂直方向に入りやす いということを考慮すると後者のほうが大きな原因であ ると思われる. Fig-5 に上記と同条件の試料における炭 化焼成前と炭化焼成後の寸法変化と成形圧の関係を示 す. 試料長手方向(L),幅方向(W)の寸法変化は成形圧







264 37卷7号(1985.7)



Photo -7 Fracture surface of C/C composite. (Heating rate, (A):2 k/min (B)4 k/min (C)8 k/min)



Fig -7 Relation between heating rate and dimensional change.

の変化に関係なく約3%の収縮を示すが、厚さ方向(T) の寸法変化は成形圧が低い場合は大きく、成形圧が高い 場合は小さい。すなわち、マトリックス組織がより緻密 化された場合は(T)方向の収縮が小さくなり、炭素繊維 とマトリックス炭素の熱膨張の差を緩和する部分が減少 し、成形圧の高いほうが多くの亀裂が導入されやすいと 言える。以上のことから、ホットプレスの際の成形圧は 炭素繊維とマトリックス炭素の剝離、マトリックス炭素 の亀裂発生を抑制するという点で、10 MPa 程度の低い 範囲が良好であると言える。

#### 3-3 昇温速度の影響

液相炭化過程においては、液相から固化し始まる温度 は非常に重要である。一度固化した組織はあまり変化す ることなく、炭化焼成しても、処理した温度までその組 織は移行され、炭化過程初期段階の組織によって得られ る炭素製品の性質がほぼ決定されるからである。本実験 で使用した石炭系のバルクメソフェーズはいったん軟化溶 融し次に固化するもので、炭化過程において最も重要と思 われる温度範囲は 300~550°Cの間である。DTA, TG 曲 線によれば、この温度範囲において分解・縮重合による 吸熱、著しい重量減少が見られる. Fig -6 に 300~550°C 間の昇温速度を変化させた場合の昇温速度と見かけ密 度、曲げ強度の関係を示す。成形圧は 10 MPa と一定に した。また、昇温速度 8°C/min は使用した炉の 300~550°C間での上限の昇温速度である。昇温速度の変 化にかかわらず、見かけ密度は1.73g/cm<sup>3</sup>とほぼ一定 であった。昇温速度が早い場合、分解・縮重合反応が促 進され、ついで急激に固化するため凍結される空孔が、 昇温速度が遅い場合に比して多くなり見かけ密度は低下 するものと考えられるが、本実験での昇温速度の変化範 囲では見かけ密度の変化は見られなかった。曲げ強度は 昇温速度が4°C/minのものが最も高い曲げ強度を示し たが、得られた強度は 50~60 MPa の範囲であり、各昇 温速度において、強度に大きな差は出ない。Photo -7 は 各昇温速度でホットプレスし、炭化焼成したものの曲げ 試験後の破断面の SEM 写真であるが、おのおのにおい て顕著な差は見られなかった。本実験では昇温速度が 2°C/min の場合は時間がかかる。8°C/min の場合はマト リックス組織には影響はないが脱ガスが激しい等の理由 から4°C/minを最適と考え、以下の実験に対しても 300~550°C間の昇温速度は約4°C/min とした. Fig -7 に 炭化焼成した際の焼成の前後における寸法変化を示す. 各方向において、昇温速度の変化によって寸法が大きく 変化することはなかったが、厚さ方向(T)の収縮が他の 2方向に比して大きい。これは使用した炭素繊維が平織 りのクロスであるため、試料長手方向(L)と幅方向(W) の変化がほぼ等しくなり、厚さ方向との差が出たものと 考えられる.

#### 4. おわりに

石炭系のバルクメソフェーズとピッチコークスの混合 粉をマトリックス炭素とした場合の結果をまとめると以 下のようになる.

- ピッチコークスを混合することにより、マトリックス炭素の組織は等方状を呈する。
- 2) ホットプレス圧力は10 MPa 程度の低い範囲が良い.
- 3) 300~500°C間の昇温速度は4°C/min が良好である。
  - (1985年4月25日受理)

#### 参考文献

(1) 安斎正博, 大蔵明光, ホットプレス法による C/C の開発研究, 生産研究 36 巻 9 号.