# ポリプロピレンと炭素繊維を用いた先進熱可塑性複合材料の開発

日大生産工(院)

○倉橋 正悟

日大生産工

邉 吾一

日大生産工

平林 明子

## 1.諸言

現在, 化石エネルギの枯渇や CO<sub>2</sub> 排出による 地球温暖化が問題になっている. 自動車や航空 機などの輸送機器は軽量化し、燃費の向上を図 ることで化石エネルギの使用量や CO。排出量を 削減しようとしている. そこで, 金属よりも比 重が軽く、高強度な繊維強化プラスチック(Fiber Reinforced Plastics, FRP)への代替が重要であると 考えられている. FRP は、大型一体成形が可能で 強度や剛性に優れていることから近年では幅広 い分野で使用されている. 自動車や航空機には 主に炭素繊維を強化材とする CFRP が用いられ ている. 自動車では、2011 年に帝人が熱可塑性 CFRPで4人乗りのコンセプトカーを開発. 車体 重量は 47kg と非常に軽く、鉄製の約 1/5 となっ ている<sup>1)</sup>. 航空機では、2011年に導入されたB787 ドリームライナーは機体の約 50%が CFRP 製と なっている<sup>2)</sup>. その結果, 燃費が 20%改善された 3). 一方で、炭素繊維は単位 kg 当たりの単価が、 ¥12,000 とガラス繊維の¥400/kg<sup>4)</sup>の約 30 倍高価 であるため、主に高級車や航空機といった量産 性の低い製品に使用されている. また, 現在普 及している一方向材の炭素繊維とエポキシ樹脂 を用いた中間基材は冷凍保存が必要であり,取 扱が厄介である.

そこで、本研究では生産コストを下げ、取扱と保存の簡便化を図るために連続的に成形が行なえる連続引抜成形に着目し、樹脂には比較的安価で購入でき、機械的特性も良好なポリプロピレン(PolyPropylene、PP)を用いた中間基材の開発を目的とした。本報告では、成形条件を検討した結果を述べる。

## 2.成形方法

### 2.1 供試材料

本研究ではメルトボリュームフローレート (Melt Volume flow Rate, MVR)の異なる3種類のPPを用い成形を試みた.

## 試料 1(SunAllomer Ltd. PMA20V)

試料 2(日本ポリプロ(株) ノバテック PP MA3H) 試料 3(日本ポリプロ(株) ノバテック PP BC06C) MVR とは、流動性を表す指標であり規定された オリフィスを通して一定時間に流出する樹脂の 容量を測定する方法である. 引抜成形において は MVR が成形温度を決めるために重要な指標 となる. 各温度に対する MVR の計測結果を Table 1 に示す. PP は高分子であるため、粘度が 非常に高く、繊維の依れや含浸性が悪く成形が 困難であった. そのため、改質剤(出光興産(株) L-MODU S600)を使用し、低分子化することで粘 度を下げ成形を行った. 強化繊維には織り方の 異なる炭素繊維 2 種類, 2×2 綾織物(東レ(株) CO6347B, 厚さ:0.22mm), 平織物(東レ(株) CK6261C, 厚さ:0.61mm)を使用した. 長さはと もに 1m とした.

Table 1 MVR result [cm<sup>3</sup>/10min]

	190℃	230℃	250℃	260°C	270℃
PMA20V	29	69	107	126	-
МАЗН	7	-	-	-	-
BC06C	31	90	135	160	208
BC06C	206				
L-MODU	206	-	-	-	-

Development of Advanced FRTP using carbon fiber and PolyPropylene Seigo KURAHASHI, Goichi BEN and Akiko HIRABAYASHI

## 2.2 中間基材の製作

引抜成形機の概要を Fig.1 に、ヒーターの位置を Fig.2 に示す. ホッパー(Feeding hopper)にペレット状の PP を入れ、スクリューで加熱部に送りながら加熱溶融する. 溶融された PP と炭素繊維はクロスヘッドに取り付けられた金型内(幅:90mm、厚さ:1.5mm)で含浸させ引取機で引抜、成形品を得た. 現在、平織物に関しては MVR が200cm $^3$ /10min 以上あれば繊維が依れずに成形が行えることがわかった. しかし、綾織物に関しては繊維が $2\times2$  なので MVR が大きくても繊維が依れてしまう. そのため、本研究では平織物を強化材とした. BC06C+L-MODU の成形品をFig.3 に示す.

### 2.3 成形条件の検討

Table 1 の結果から BC06C の 270℃の条件で成形を行った. しかし, 270℃で成形を行ったところ白煙が上がり焦げや昇温時間がかかるなどの問題点が見つかった. そこで前述した改質剤を混入し, 低分子化を行った. その結果, 成形温度を 190℃まで下げることができた. 各温度条件は前述の結果より Table 2 のように設定した.

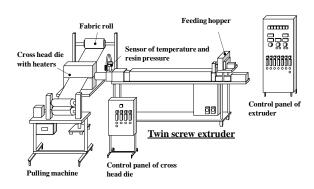


Fig.1 Schematic view of Pultrusion method

#### 3.結言

- 3種のPPを用いMVRを測定し、成形可能な 温度条件を明らかにした。
- ・ 織り方の異なる繊維を用い、引抜成形に適した織り方を選定した.
- ・ 改質剤を用いることで成形を容易に行うことができるようになった.

#### 「参考文献」

- |) 「帝人 HP」 | < http://www.teijin.co.jp/solutions/cfrp/> | (2014/10/15 アクセス)
- 2) 「JCMA 炭素繊維協会 HP」 <a href="http://www.carbonfiber.gr.jp/field/craft.html">http://www.carbonfiber.gr.jp/field/craft.html</a> (2014/10/20 アクセス)
- 3) 平松徹(2012)『トコトンやさしい炭素繊維の本』日刊工業新聞社 1pp.
- 4) 植村益次・福田博編(1986)『ハイブリッド複合材料』シーエムシ出版 30pp.

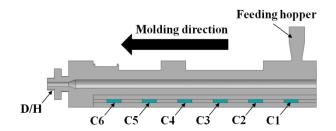


Fig.2 Heater position of twin screw extruder



Fig.3 Photograph of BC06C+L-MODU CFRTP

Tabla	2	Llastor	tomn	erature
Table	7	Heater	temn	erature

	D/H	C6	C5	C4	C3	C2	C1
Temperature [°C]	190	190	170	160	150	140	130
Coil feeder speed [rpm]				10			
Screw speed [rpm]				100			
Pulling speed [Hz]				6			