長鎖分岐 ETFE のレオロジー測定と発泡成形への応用

Rheological measurements of LCB-ETFE and application to foaming

(山形大学) ○加藤聖、(正) Satish K. Sukumaran、(正) 杉本昌隆、(正) 小山清人 (旭硝子)(賛) 佐藤崇、(賛) 西栄一

Keywords: ethylene-tetrafluoroethylene resin; long-chain branch; elongational viscosity; foaming

<u>1. 緒言</u>

フッ素樹脂は、耐熱性、難燃性、耐薬品性など多 くの特性を併せ持った材料である。そのフッ素樹脂 の中でも、エチレン/テトラフルオロエチレン共重合 体(以降 ETFE)は各種特性を保持しつつ、高い成 形加工性も備えたバランスの良い材料である。その ためフッ素樹脂の優れた特性を保ちながら、汎用熱 可塑性樹脂と同様の各種成形方法による加工が可能 である。これらの成形加工を行う上で、材料の溶融 レオロジー特性を把握することは大変重要である。 しかし、溶融レオロジーに関する研究はこれまでほ とんど行われていない。また ETFE は優れた電気的 性質や耐候性を保持しているのにも関わらず、発泡 成形性に関する報告はこれまで行われていない。

そこで本研究では、長鎖分岐を導入した ETFE^[1] の溶融レオロジーを把握した上で、それが発泡成形 性にどのように影響するか検討を行った。

2. 実験

<u>2.1 サンプル</u>

直鎖状の ETFE(旭硝子製、C-88AX) と C-88AX にジビニルモノマーを重合時に 0.06mol%仕込んで 分岐構造の導入を試みた (B100)。さらに、直鎖 ETFE に B100 を 30wt%添加した試料 (B30) を二軸押出機 によって調整した。

Takashi KATO*, Satish K. Sukumaran*, Masataka SUGIMOTO* and Kiyohito KOYAMA* *Department of Polymer Science and Engineering Yamagata University, Yonezawa, JAPAN 992-8510 Takashi Satou** and Eiichi Nishi** **Asahi Glass Co.Ltd.

Research & Development Div.

10Goikaigan, Ichihara-shi, Chiba JAPAN 290-8566

2.2 せん断動的粘弾性測定

せん断動的粘弾性測定は、応力制御型の回転レオ メータ(MCR, Anton Paar 社製)を用いて行った。治 具は直径 25mm のパラレルプレートを用いた。プレ ート間のギャップは約 1mm とし、窒素雰囲気下に て測定温度 270°Cで行った。

2.3 一軸伸長粘度測定

一軸伸長粘度測定は、伸長粘度測定装置 ARES-EVF (TA Instruments 社製)を用い評価を行った。伸長粘度測定は、窒素雰囲気下でひずみ速度は $0.1 \sim 1.0 \text{ s}^{-1}$ 、温度は 270° Cで行った。

<u>2.4 発泡実験</u>

発泡実験は、バッチ式発泡装置を用い、温度 200 ~ 230°C、圧力 15MPa で 3 時間、CO₂を含浸させた。 含浸後、減圧することによって発泡させ、すぐに水 中で冷却した。発泡した試料は凍結破断し、断面を 走査型電子顕微鏡(SEM)で観察した。

<u>3. 結果・考察</u>

3.1 せん断動的粘弾性測定結果

図1に各試料の測定温度270°Cにおけるせん断動 的粘弾性測定結果の貯蔵弾性率G'の値を示す。 C-88AXでG'が低周波数側において傾き2に近いの に対し、B100では周波数依存性がとても小さい。ま た、B30においても低周波数側で値が大きくなって いるのが確認できる。その程度は、長鎖分岐の量に 依存してB100>B30>C-88AXの順で大きくなるの が確認できた。

^{*}TEL: 0238-26-3058, FAX: 0238-26-3411

^{*}E-mail: katou@ckpss.yz.yamagata-u.ac.jp



Fig.1 Storage modulus G' as a function of angular frequency for C88AX, B30 and B100 at 270°C.

3.2 一軸伸長粘度測定結果

図2にC-88AXとB30の測定温度270℃における 一軸伸長粘度測定結果を示す。図中の実線は、せん 断動的粘弾性測定で得られた複素粘度|η*|から算出 した伸長粘度曲線である。C-88AX は、いずれのひ ずみ速度においてもひずみ硬化性を示していない。 しかし、長鎖分岐成分を有するB100をブレンドす ることにより顕著なひずみ硬化性を示した。



Fig.2 Uniaxial elongational viscosity under various strain rates for C-88AX and B30 at 270°C.

3.3 発泡実験結果

図 3 に(a) C-88AX と(b) B30 の発泡温度 210°C で得られた発泡体の SEM 画像を示す。SEM 画像よ り B30 では C-88AX に比べて微細化していることが 確認できる。B30 において、どの発泡温度において も平均気泡径は約 1/4 に減少し、平均気泡数密度は 約 10 倍と気泡構造の大きな向上が確認できた。また、 発泡倍率は B30 において最大9 倍の発泡体が得られ た。よって、長鎖分岐成分を有する B100 をブレン ドすることにより平均気泡径などのパラメータが向 上し、気泡構造も微細化することがわかった。

(a)



(b)



Fig.3 SEM images of foams for (a)C88AX and (b)B30 foamed at 210°C.

<u>4. 結言</u>

 動的粘弾性測定から分岐量の増加に従って、低周 波数領域のG'が大きくなることがわかった。
長鎖分岐を導入することで、伸長流れにおける大 変形下でひずみ硬化性が発現することがわかった。
発泡成形性において、分岐添加により気泡構造の 微細化が確認できた。

<u>5. 参考文献</u>

[1]今井悟、杉本昌隆、小山清人、佐藤崇、西栄一 :成形加工シンポジア'11, E-219, p.347-348 (2011)