BL-6A/10C/2015G538

SEBS トリブロック共重合体が形成する非平衡な球状ミクロ相分離構造 からなる BCC 格子の配向が与える転移後のシリンダー構造の配向への影響 Effects of Orientation of the Initial BCC Lattice on the Final Cylinder Orientation Upon Coalescence of Non-equilibrium Spherical Microdomains in SEBS Triblock Copolymer

富田翔伍¹, 五十嵐教之², 清水伸隆², 佐々木園¹, 櫻井伸一^{1,*} ¹京都工芸繊維大学, 〒606-8585 京都市左京区松ヶ崎御所海道町 ²放射光科学研究施設, 〒305-0801 つくば市大穂 1-1 Shogo Tomita¹, Noriyuki Igarashi², Nobutaka Shimizu², Sono Sasaki¹ and Shinichi Sakurai^{1,*} ¹Kyoto Institute of Technology, Matsugasaki, Sakyo-ku, Kyoto, 606-8585, Japan ²Photon Factory, 1-1 Oho, Tsukuba, 305-0801, Japan

1 <u>はじめに</u>

高分子材料の物性は高分子の高次構造と密接に関 連している。それゆえ、よりよい物性を発現させる ためには高分子の高次構造を制御することが重要で ある。ブロック共重合体の場合、ミクロ相分離構造 のモルフォロジーを制御することはもちろんのこと、 配向を制御することもまた重要である。本研究では 流動場印加によるシリンダー状ミクロ相分離構造の 配向制御に注目した。我々は以前、非平衡な球状ド メインに一軸流動場を印加して球を合体させること で、流動場方向に高度に配向したシリンダー状ドメ インを得ることに成功した。球からシリンダーへ転 移する過程に先んじて、球が形成する体心立方 (BCC)格子の(110)面が流動場に対して平行に配向す ることがわかった。そこで今回は、BCC 格子の初期 配向が最終的なシリンダーの配向に及ぼす影響につ いて調べた。

2 実験

用いた試料はポリスチレン-ポリエチレンブチレン -ポリスチレントリブロック共重合体(SEBS)である。 数平均分子量は 6.6×10^4 、ポリスチレン(PS)の体積 分率は 16%、秩序-無秩序転移温度 T_{oDT} は 247℃であ る。この試料を塩化メチレンとヘプタンの混合溶媒 に溶解し、5wt%の SEBS 溶液を作製した。その後、 キャスト法によって、膜厚 0.3 mm の as-cast film を 作製した。得られた as-cast film を数枚切り取り重ね 合わせ、アルミ製のプレートおよびカバーガラスで 挟んだ。その後、アルミプレートの上部からバネを 用いて 7.2 N の圧縮力を印加した状態で 90℃に温度 ジャンプした。フィルムはカバーガラスによって幅 が一定に固定されており、それゆえ、バネの力により試料が変形する方向は一方向のみである。このような処理を施したフィルムを装置から取り出し、別のアルミプレートの上に置き、温度を室温から110℃、130℃、160℃に段階的に変化させ、それぞれの温度で二次元小角 X 線散乱(SAXS)測定(Edge 像)を行った。また as-cast film に 90℃で 10 N の圧縮力を 68 時間加え続けたフィルムについても、二次元 SAXS 測定(Edge 像)を行った。

3 <u>結果と考察</u>

図1は90℃で as-cast film に7分間10Nの荷重を 印加した後、(a)室温、(b)110℃、(c)130℃、(d)160℃ で測定した二次元 SAXS パターン(Edge 像)である。 図中の q は散乱ベクトルの大きさであり、q = $(4\pi/\lambda)\sin(\theta/2)$ で表される。ここで λ は X 線の波長、 θは散乱角である。(a)のパターンに4点ハの字状ス トリークが見られるが、これは変形方向に垂直な面 に関して互いに鏡像関係にある2つの BCC 格子の (110)反射である。この4 点ストリークは、昇温とと もに方位角方向にブロードになり、160°C(図 2(d))で ほとんど消失し、初期の配向がほとんど失われたこ とが示唆された。160℃ではほとんどの球がシリン ダーに転移したことがわかっているので、図 2(d)の 結果は最終的に無配向なシリンダーが得られたこと を示唆している。無配向シリンダーが、無配向 BCC 格子を形成する球から得られたものであるとすれば、 昇温にともなう BCC 格子の無配向化が災いして、 シリンダーの配向が達成できなかったと結論づける ことができる。



Fig. 1 2d-SAXS patterns (edge view) measured at (a) room temperature, (b)110°C, (c)130°C and (d)160°C. Here, *n* represents the normal vector of the film specimen.



Fig. 2 2d-SAXS pattern (edge view) for the specimen annealed at 90°C for 68 h with

そこで、熱処理の間に BCC 格子の配向がランダ ムにならないように、90℃の条件で長時間(68 時間) 荷重を加え続けて試料を作製した。室温で測定した 2d-SAXS パターンの Edge 像を図 2 に示す。子午線 方向にスポット状のピークが現れており、また4点 のスポットが弱いながらも現れているのがわかる。 解析の結果、子午線方向に現れている強いスポット は、配向したシリンダーに由来するピークであり、 弱い4 点スポットは、<111>方向が流動方向に配向 した BCC 格子の(110)反射であることがわかった。 このことは配向した BCC 格子と配向したシリンダ ーが共存していることを示唆する。以上の結果をま とめると次のような結論となる。BCC 格子の初期配 向は、荷重を与え続けない限り、昇温にともない無 配向化し、シリンダーに転移しても無配向なシリン ダーしか与えない。ところが荷重印加下で熱処理を 行うと、フィルムの変形方向に球が合体し、高度に

配向したシリンダーが得られることが明らかになった。

* shin@kit.ac.jp