

九州シンクロトロン光研究センター 県有ビームライン利用報告書

課題番号: 2101010A

B L 番号:11

(様式第5号)

ポリオレフィンのメソスケールの内部構造が及ぼす力学的特性に関する基礎研究(I) Basic research of the relationship between mechanical properties and mesoscale internal structure of polyolefins (I)

パントン パチヤ Patchiya Phanthong

福岡大学工学部化学システム工学科

Department of Chemical Engineering, Faculty of Engineering, Fukuoka University

- ※1 先端創生利用(長期タイプ)課題は、実施課題名の末尾に期を表す(Ⅰ)、(Ⅱ)、(Ⅲ) を追記 してください。
- ※2 利用情報の公開が必要な課題は、本利用報告書とは別に利用年度終了後2年以内に研究成果公開{論文(査読付)の発表又は研究センターの研究成果公報で公表}が必要です(トライアル利用を除く)。
- ※3 実験に参加された機関を全てご記載ください。
- ※4 共著者には実験参加者をご記載ください(各実験参加機関より1人以上)。

1. 概要 (注:結論を含めて下さい)

プラスチックのマテリアルリサイクルが進展しない大きな要因として、力学物性の低下が上げられる。従来この原因は化学劣化であると考えられてきた。しかしながら最近の我々の研究により、化学劣化していないリサイクルプラスチックにおいても力学物性が低下していることが明らかとなった。またプレス成形条件により、この力学物性が大きく改善できることも明らかとなった。これらの結果は、リサイクルプラスチックの力学物性の低下は化学劣化ではなく構造的な物理劣化であることを示している。

本研究は様々なプレス成形を行ったバージンプラスチックおよびリサイクルプラスチックの内部構造をX線小角散乱により調べ、力学物性との関係を検討する目的で行った。その結果、力学物性により内部構造に違いがあることが明らかとなった。

(English)

The main obstruction in material recycling process is the poor mechanical properties in recycled products. Conventionally, chemical degradation was considered as the main cause. However, based on our previous studies, it can be found that plastics are not degraded by chemical. In other way, physical degradation is the main cause for the poor mechanical properties in recycled plastics.

The purpose of this study is to investigate the relationship between the changes of inner structures and mechanical properties of virgin and recycled plastics after annealed by various treatments and molding conditions. SAXS is the main instruments which can be used for characterization of inner structure such as long period, thickness of crystalline layer, and amorphous layer of plastics products. The results can be shown that the different of inner structures related to the degradation of mechanical properties in plastics.

2. 背景と目的

従来廃棄プラスチックは分子鎖切断などの化学劣化により再生不可能な物性低下が生じているとされてきた。しかし福岡大学の八尾らの研究により、物性低下の主原因が高分子の内部構造変異による物理劣化であることが明らかにされた(例えば、Journal of Material Cycles and Waste Management, 21(1), 116-124 (2019))。またこの成果は NEDO の

(2020 ~ 2024 年度) として採択されてい (https://www.nedo.go.jp/news/press/AA5 101345.html).

本研究はこの国プロに関連したものであり、実際に物性が低下あるいは向上したプラ スチックを試料として用い、X線小角散乱法による内部構造解析を行い、力学的特性と の関係性を明らかにすることを目的としている。これにより、廃棄プラスチックのマテ リアルリサイクルプロセスの運転条件と内部構造ならびに力学特性の関連性を明らか にし、最適な再生プロセスの確立を目指す。

3. 実験内容(試料、実験方法、解析方法の説明)

Virgin high-density polyethylene pellet (HDPE, FX201A) was obtained from Keiyo Polyethylene Co., Ltd. and use as received. HDPE thin film with thickness of 100 μm was fabricated by pressed molding at 180 °C, 25 MPa, 2 min and slowly cooled down to room temperature (25 °C). The obtained thin film was named as VPE.

The mechanical recycling of HDPE was performed by shear treatment using a cone and plate rheometer. Three different types of shear treatment conditions were conducted;

- 1) Steady (定常); Steady shear treatment at 180 °C, 100/s, 10 min
- 2) Dynamic (動的); Dynamic shear treatment at 180 °C, 10 rad/s, 100% of strain, 10 min
- 3) Steady+Dynamic (定常+動的); 1)+2)

Then, the shear-treated samples were remolded as thin film (thickness of 100 µm) with the same molding condition as VPE.

VPE and shear-treated thin films were characterized the mechanical properties by tensile test. In addition, the thickness of mesoscale lamellar structure was characterized by a small-angle X-ray scattering (SAXS) at BL11 of SAGA-LS. The characterization conditions were performed as follows;

測定方法:透過による小角 X 線散乱

- ○カメラ長:1000 mm、X線エネルギー8 keVを選択した場合
 - 測定角度範囲: $q = 約 0.14-3.0 \text{ nm}^{-1}$
- ○測定試料の密度に適切した X 線のエネルギー(8-11 keV)を選択する。
- ○透過による小角 X 線散乱
- ○全散乱パターンを測定できる、PILATUS 300K を使用 ビームストッパーサイズは 0.16 nm-1
- ○試料の透過率測定を SAXS 測定と同時に行う。

試料前後にイオンチェンバーを配置

測定は常温、常圧下で行う。フィルム系はそのままで、あるいはスライドガラスに挟 み込んで測定に供する。

試料からの適切な散乱強度を得るために必要とする照射時間は、時間とともに X 線強 度が減衰することを考慮して(試料の入れ替えを含み)算出すると、8時間あたり40点の 測定を行う。

4. 実験結果と考察

Fig.1 showed the elongation at break of VPE and shear-treated samples with different shear treatment conditions. The elongation at break of the steady shear (1) was significantly decreased from VPE around 40%. HDPE treated with dynamic shear (2) showed similar elongation at break with VPE. It is worth noting that the addition of dynamic shear after steady shear (Steady+Dynamic; (3)) affected the recovery of elongation at break as similar as VPE.

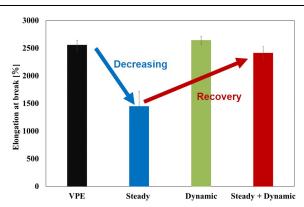


Fig. 1 Elongation at break of VPE and shear-treated samples with different shear treatment conditions; Steady (1), Dynamic (2), Steady+Dynamic (3).

Thickness of mesoscale lamellar structure of VPE and shear-treated samples with different shear treatment conditions was characterized by SAXS and evaluated by electron density correlation function method. **Table 1** showed the thickness of long period, intermediate layer, core amorphous layer, and core crystalline layer of samples. One can see that dynamic shear (2&3) affected the increasing of thickness of intermediate layer with the decreasing of core-crystalline layer as compared to VPE and steady shear sample (1). As a result, the difference of shear treatment condition affected the changes of thickness of mesoscale lamellar structure in HDPE.

Table 1 Thickness of mesoscale lamellar structure (nm) of VPE and shear-treated samples.

	Long period (L ₀)	Intermediate (d _{tr})	Core-Amorphous (d _a)	Core-Crystalline (dc)
VPE	20.80	1.48	2.44	15.40
Steady	20.80	1.48	2.50	15.34
Dynamic	20.50	1.52	2.47	14.99
Steady + Dynamic	20.50	1.52	2.45	15.01

The relationship between thickness of core amorphous layer and elongation at break was shown in Fig.2. It can be found that the negative correlation was detected with the strong correlation coefficient. In addition, the steady shear (1) showed the stretching of thickness of core amorphous which related to the decreasing of elongation at break as compared to VPE. In other way, dynamic shear (2&3) regenerated the thickness of amorphous layer as similar to VPE. As a result, the elongation at break of HDPE treated with dynamic shear was also regenerated as similar to VPE.

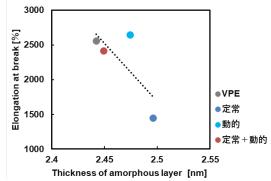


Fig. 2 Correlation of thickness of core amorphous layer and elongation at break of VPE and shear-treated samples with different shear treatment conditions.

In conclusion, dynamic shear treatment affected the regeneration of elongation at break in mechanical recycling HDPE. In addition, the regeneration of elongation at break was also related to the regeneration of the thickness of core-amorphous layer and the stretching of intermediate layer in HDPE. Furthermore, the relationship between elongation at break and thickness of amorphous layer of HDPE was detected in a strong negative correlation.

Based on this study, the optimized condition of dynamic shear treatment will be studied for

further development of other mechanical properties of HDPE in order to prolong the lifetime used and decrease the amount of waste plastic in environment.

5. 今後の課題

• To investigate the optimized condition of dynamic shear treatment which can be further recovered the mechanical properties of HDPE.

6. 参考文献

- 7. 論文発表・特許 (注:本課題に関連するこれまでの代表的な成果)
- "Investigation of Degradation Mechanism from Shear Deformation and the Relationship with Mechanical Properties, Lamellar Size, and Morphology of High-Density Polyethylene", Haruka Kaneyasu, Patchiya Phanthong, Hikaru Okubo, Shigeru Yao, Appl. Sci., 11, 8436 (2021).
- •"Relationship between the long period and the mechanical properties of recycled polypropylene", Aya Tominaga, Hiroshi Sekiguchi, Ryoko Nakano, Shigeru Yao, and Eiichi Takatori, Nihon Reoroji Gakkaishi, 45(5), 287-290 (2017)
- •"Creation of Advanced Recycle Process to Waste Container and Packaging Plastic Polypropylene Sorted Recycle Plastic Case-", Nozomi Takenaka, Aya Tominaga, Hiroshi Sekiguchi, Ryoko Nakano, Eiichi Takatori, Shigeru Yao, Nihon Reoroji Gakkaishi, 45(3), 139-143 (2017)
- ・「バージン樹脂およびプレコンシューマリサイクル樹脂ブレンド系における射出成形品の入口部位・終端部位の結晶構造および力学特性」, 冨永 亜矢, 関口 博史, 中野 涼子, 八尾 滋, 高取 永一, 高分子論文集, 74(3), 225-232 (2017)
- 8. キーワード (注:試料及び実験方法を特定する用語を 2 ~ 3) High-density polyethylene, Plastic mechanical recycling, Shear deformation
- 9. 研究成果公開について(注:※2に記載した研究成果の公開について①と②のうち該当しない方を消してください。また、論文(査読付)発表と研究センターへの報告、または研究成果公報への原稿提出時期を記入してください。提出期限は利用年度終了後2年以内です。例えば2018年度実施課題であれば、2020年度末(2021年3月31日)となります。 長期タイプ課題は、ご利用の最終期の利用報告書にご記入ください。

① 論文(査読付)発表の報告 (報告時期: 2024 年 3 月)② 研究成果公報の原稿提出 (提出時期: 年 月)