研究論文

マイカ/PET系コンポジットの作製と物性評価

門川泰子*1、山口知宏*1、髙橋勤子*1、福田徳生*1

Preparation and Properties of Mica/Poly(ethylene terephthalate) Composites

Yasuko KADOKAWA^{*1}, Tomohiro YAMAGUCHI^{*1},Isoko TAKAHASHI^{*1} and Norio FUKUDA^{*1}

Industrial Technology Division, AITEC *1

合成した有機変性マイカとポリエチレンテレフタレート(PET)を溶融混練し、マイカ/PET 系コンポ ジットを作製した。熱板プレスによりシート状に成形加工したコンポジットの機能性及び引張物性につい て評価したところ、次のような結果を得た。(1)コンポジットの透湿度は、元の素材(PET)より低下し た。また、有機変性マイカ添加量を増やすことにより、透湿度は低下した。(2)コンポジットの紫外・可 視光透過率は、元の素材より低下した。また、紫外光と可視光では、遮蔽効果が異なり、有機変性マイカ の添加は紫外領域での効果の方が大きかった。(3)コンポジットの引張物性に関しては、合成フッ素マイ カを有機化処理することにより、大幅に伸びが低下したものの、引張強さは元の素材の 50%以上を保持す ることが出来た。

1. はじめに

ポリエチレンテレフタレート(PET)は、容器や包装 用フィルムとして幅広く利用されている汎用性プラスチ ックであるが、用途拡大のためには、ガスバリア性、遮 光性などの機能面で更なる向上が求められている¹⁾²⁾。

ポリマーの物性改善手法の一つに、ナノコンポジット 化が挙げられる。ナノコンポジット化によって、各種の 機能や物性が向上することが数多く報告されているもの の、溶融混練法では、ナノ分散が達成されにくく、十分 に機能や物性が改善されないことも多い。しかしながら、 溶融混練法は、工業的な応用という観点から重要な手法 であり、溶融混練法によるナノコンポジット化技術の確 立が望まれている¹⁾²⁾。

本研究では、防湿性、遮光性を有するフィルム素材の 開発を目指し、フィラーとして、アスペクト比が大きく、 高い物性改善効果が期待される合成フッ素マイカ(FH と略記)を用いて、PET とのコンポジットを溶融混練法 により作製した。またその際、マイカの有機化処理の有 無や程度、フィラー添加量と分散性の関係、更には、透 湿度、紫外・可視光透過率などの機能性(防湿性、遮光 性)や引張物性を中心とする機械的特性との関係を検討 した。

2. 実験方法

2.1 試料

出発原料として、マイカは、市販の FH (コープケミ カル製、ソマシフ ME-100、陽イオン交換容量 (CEC): 120meq/100g)、表面処理剤には、ジメチルジオクタデ シルアンモニウムクロリド (D18Cl と略記)を使用した。 マトリックスポリマーは、市販の PET (クラレ製、クラ ペット KS710) をそのまま使用した。

2.2 有機変性マイカの合成

有機変性マイカは、FH のシリケート層に含まれるナ トリウムイオンをジメチルジオクタデシルアンモニウム (D18 と略記) イオンで交換することにより合成した。 まず、80℃の水に FH を少しずつ加え、24 時間撹拌し、 分散液を調製した。次に、所定量の D18Cl を 80℃の水 に溶解させ、これを FH 分散液中に加えた。激しく撹拌 し、ろ過、80℃の水で洗浄する操作を5回繰り返した後、 凍結乾燥し、有機変性マイカ (D18FH と略記)を得た。 D18Cl の添加量を変えることにより、有機変性率の異な る有機変性マイカの作製を試みた。ここで、D18Cl の添 加量を CEC の 60、80、100%としたものを、それぞれ D18FH (60)、D18FH (80)、D18FH (100)と表記す る。また、これら有機変性マイカの熱重量測定を行い、 その結果から実際の有機変性率を計算したところ、 D18FH(60)、D18FH(80)、D18FH(100)の実際の 有機変性率はそれぞれ、64、73、90%であったと推定さ れる。

2.3 コンポジットの作製

フィラーと PET とのコンポジットおよびブランクと する PET の調製は、溶融混練法により行った。まず、 混練前に、PET を真空乾燥機により十分乾燥させた

(140℃、4 時間)。所定量の PET と FH または D18FH
 (添加量:0~10wt%)をラボプラストミル(東洋精機
 製作所製、50C150型)を用い、260℃、30rpmの条件
 で7分混練した。次に、得られた混練物を熱板プレス機
 にて、280℃で5分間プレスして100mm×100mm×約
 0.5mmのシート形状に成形し、以下の実験で使用した。

2.4 コンポジットの評価

2.4.1 X 線回折測定

X線回折 (XRD) 測定は、X線回折装置 (理学電機製、 RINT2400V型)を用いて、回折角 (2 θ) 0.84~15°の 範囲、X線源 Cu-K_a、電圧 40kV、電流 30mA の条件下 で行った。この XRD 測定からは、有機化処理による FH の構造の変化、PET とのコンポジット中における D18FH の構造を評価した (結果には 2 θ =1~12°の範 囲を示す)。

2.4.2 コンポジットの観察

コンポジットの微細構造の観察は、電界放出型走査電 子顕微鏡(FE-SEM、日立製作所製、S-4500型)を用い て、凍結破断面を撮影した。加速電圧は 5kV とした。

2.4.3 透湿実験³⁾

コンポジットの防湿性(透湿度)の評価は、透湿実験 装置で行った。図1に装置の概略図を示す。まず、周囲 に受け皿がついたガラス容器に、無水塩化カリウム(吸 湿剤)を入れた後、容器の口の上にコンポジットシート を乗せた。次にその上に直径がガラス容器の口径と同じ サイズとなるリングを乗せた。続いてその周りをパラフ ィンで封かんし、シートをガラス容器に取り付け、試験 体とした。これを、塩化ナトリウム飽和水溶液を入れた デシケーターの中に入れ、デシケーターを 40℃の乾燥機



図1 透湿実験装置の概略

中に約1日静置した。このとき、デシケーター内の相対 湿度は75%である⁴⁾。その後、試験体の質量を正確に測 定し、再びデシケーター中に入れて静置し、所定の時間 が経過したごとに、再度試験体の重量を測定し、その増 加量から、透湿度(g/m²・24h)を算出した。

2.4.4 紫外·可視光透過率測定

コンポジットの透過スペクトルは、紫外可視分光光度 計(日立製作所製、U-4000形)を用いて測定し、JISA 5759(建築窓ガラス用フィルム)を参考に紫外線透過率、 可視光線透過率を算出した。

2.4.5 引張物性測定

引張物性の測定は、シートからダンベル状3号形試験 片に打ち抜き、万能試験機(オリエンテック製、 RTC-1310A型)を用いて、引張速度 50mm/min、標線 間距離 20mm、温度 23℃、湿度 50%の条件下で行った。 この試験により、引張強さ(T_B)、破断時の伸び(E_B) を求めた。

3.実験結果及び考察

3.1 有機変性マイカ、コンポジットの構造

図2にFHおよび有機変性率の異なるD18FHのXRD パターンを示す。FHの2 θ =7°付近に見られるピーク は、層状構造の基底面に起因するものであるが、D18FH では、これが2 θ =2.9~2.7°付近までシフトしている。 層間距離dを、ブラッグの式 λ =2dsin θ (λ :X線の 波長)から計算すると、FHではd=1.2nmであるのが、 D18FH(60)、D18FH(80)、D18FH(100)では、そ れぞれd=3.0、3.2、3.3nmとなる。このことから、FH のシリケート層間へのD18アニオンの挿入による拡大、 すなわち有機変性処理に成功したことを確認した。さら に、層間は有機変性率の増加によりわずかながら拡大し、 有機化の程度により層構造が若干異なるD18FHとなる ことがわかった。



図2 フィラーの XRD パターン

図3にPETおよび各フィラーを5wt%添加したコンポ ジットのXRD パターンを示す。マトリックス中の D18FHのdを求めると、図2で求めたdと0~0.3nm程 度しか変わらず、D18FH層の間にPETの分子鎖は挿入 されていないと推定される。



図3 PET および D18FH/PET (添加量 5wt%) 系コンポジットの XRD パターン

図4にフィラー添加量 5wt%のコンポジットの FE-SEM 写真を示す。FH に比べて D18FH は PET マト リックス中に細かく分散していることがわかる。FH の 有機化処理により、PET とフィラーの親和性が高くなる と共に、凝集していたフィラー同士の凝集力が弱まり、 積層したシリケート層(一次粒子)程度にまで、微分散 したと考えられる。なお、別途 FE-SEM により観察した 結果、FH、D18FH の粉体は、数十~数百のシリケート 層が積層したもの(一次粒子)が、さらに凝集して出来 た数~数+μmの粒子(二次粒子)であることが確認さ れている。また、図からも明らかなように、コンポジッ トに含まれるフィラーのシリケート層の厚さは 100nm 以下に減少しており、ナノコンポジットが形成されたこ とを確認した。しかしながら、XRD 結果からもわかるよ うに、今回のケースでは、層間挿入、あるいは層剥離は 起こっていない。このように、FH の有機変性処理は、 分散状態を効果的に改善するとともに、ナノコンポジッ トの形成に有効であることを確認した。しかしながら、 今回 D18 添加量 60~100%で比較した結果、D18FH の 分散状態に有意差が見られなかった。

3.2 D18FH(100)/PET 系コンポジットの透湿性および光 学特性

透湿度および紫外・可視光透過率の評価は、D18FH (100) /PET 系コンポジットシートについて実施した。 図5にコンポジットの透湿度と D18FH (100) 添加量 (0~10wt%) の関係を示す。D18FH (100) を添加して いないシートに比べ、添加量 10wt%のシートの透湿度は 60%程度に減少した。また、D18FH (100) の添加量 5wt%



図4 コンポジット(フィラー添加量5wt%)のFE-SEM 像(a)FH/PET,(b)FH/PET(拡大), (c)D18FH(60)/PET,(d)D18FH(80)/PET, (e)D18FH(100)/PET,(f)D18FH(100)/PET(拡大)



に比べて 10wt%のコンポジットの方が透湿度は低くな ることが分かった。これは、図4の FE-SEM 写真で観察 されたように、PET マトリックス中に板状粒子が存在す るため、水蒸気が透過するパスが長くなったことによる と考えられる。しかしながら、マトリックス中の D18FH (100) は層が剥離するまでには至っておらず、分散性 の改善で層剥離ができれば、透湿度の低下すなわち防湿 性のさらなる向上が期待できる。 図6にD18FH(100)/PETコンポジットシートの可 視光透過率、紫外光透過率と添加量の関係を示す。コン ポジットの透過率は、紫外光、可視光ともにPETに比 べ低下した。また、D18FH(100)の添加量が多いほど 遮光性は向上した。添加量10wt%のコンポジットの透過 率は、PETと比べて可視光領域は75%程度、紫外光領域 は35%程度まで減少させることができた。また、紫外光 と可視光では、遮蔽効果が異なり、D18FH(100)の添 加は紫外領域での効果の方が大きいことがわかった。



 図6 PET および D18FH(100)/PET 系コン ポジットの紫外・可視光透過率

3.3 D18FH/PET 系コンポジットの引張物性

FH の有機変性率と引張物性の関係を図7に示す。引 張強さ(T_B)、破断時伸び(E_B)は、有機変性すること によりともに低下したが、特に破断時伸び(E_B)の低下 が顕著である。FE-SEM 像からも分かるように、有機変 性することによりマトリックス中にフィラーが微細に分 散しており、ポリマーマトリックスとの相互作用はFH よりも D18FH の方が大きいと考えられ、伸びが急激に 低下した原因の一つと推定している。ナノコンポジット 化に伴う伸びの減少は、他の系でも報告されている⁵⁾。

次に、D18FH (100) /PET 系コンポジットのフィラ
一添加量と引張物性の関係を図8に示す。TBは、D18FH (100) の添加量が多いほど低下したが、いずれも添加量 0wt% (PET) の 50%以上となり、ある程度の強度を保つことが出来た。EBについては、添加量 5wt%以上で著しく低下した。

4. 結び

有機変性マイカ/PET 系コンポジットを作製し、その 機能性及び物性について評価した。有機変性したマイカ を用いた PET コンポジットは、層間挿入や層剥離は認 められないが、有機変性率に関わらず、マトリックス中 での厚みが 100nm 以下となり、ナノコンポジットの形 成を認めた。ナノコンポジット化により、引張物性はあ る程度低下するものの、防湿性、遮光性等の機能を付与 することができた。防湿性、遮光性に関しては、実用の ためにはさらなる改善が必要であり、今後はフィラー濃 度、複合化の手法などを検討していきたい。



図7 FH/PET および D18FH/PET 系コンポジット (フィラー添加量 5wt%)の引張物性



文献

- 1) 中條澄:プラスチックス, **60**(8), 65 (2009)
- 2) 中條澄: プラスチックス, 60 (9), 78 (2009)
- 3) JIS Z 0208 (1976)
- 4) JISA 1475 (2004), 付属書 3 (参考)
- 山口,高橋,杉本,堀田:愛知県産業技術研究所研 究報告,7,10 (2008)