

(19) 日本国特許庁 (JP)

(12) 特 許 公 報 (B2)

(11) 特許番号
特許第5879253号
(P5879253)

(45) 発行日 平成28年3月8日 (2016.3.8)

(24) 登録日 平成28年2月5日 (2016.2.5)

(51) Int.Cl.	F I	
CO 8 L 23/00 (2006.01)	CO 8 L 23/00	
CO 8 L 77/00 (2006.01)	CO 8 L 77/00	
CO 8 L 23/26 (2006.01)	CO 8 L 23/26	
CO 8 J 3/20 (2006.01)	CO 8 J 3/20	C E S Z
	CO 8 J 3/20	C F G

請求項の数 5 (全 27 頁)

(21) 出願番号	特願2012-280269 (P2012-280269)	(73) 特許権者	000241500
(22) 出願日	平成24年12月21日 (2012.12.21)		トヨタ紡織株式会社
(65) 公開番号	特開2013-147645 (P2013-147645A)		愛知県刈谷市豊田町1丁目1番地
(43) 公開日	平成25年8月1日 (2013.8.1)	(73) 特許権者	000003609
審査請求日	平成27年5月26日 (2015.5.26)		株式会社豊田中央研究所
(31) 優先権主張番号	特願2011-282232 (P2011-282232)		愛知県長久手市横道41番地の1
(32) 優先日	平成23年12月22日 (2011.12.22)	(74) 代理人	100094190
(33) 優先権主張国	日本国 (JP)		弁理士 小島 清路
早期審査対象出願		(74) 代理人	100151644
			弁理士 平岩 康幸
		(72) 発明者	鬼頭 雅征
			愛知県刈谷市豊田町1丁目1番地 トヨタ紡織株式会社内

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 熱可塑性樹脂組成物及びその製造方法

(57) 【特許請求の範囲】

【請求項1】

ポリアミド樹脂（但し、粘土鉱物変性ポリアミドを除く）及び相容化剤の熔融混練物と、ポリオレフィン樹脂（但し、変性ポリプロピレンを除く）との熔融混練物を含有する熱可塑性樹脂組成物であって、

前記ポリオレフィン樹脂中に、前記ポリアミド樹脂が分散して含有されており、
前記相容化剤は、エラストマーに前記ポリアミド樹脂と反応し得る反応性基が付与された変性エラストマーであり、

前記エラストマーは、エチレン - 1 - ブテン共重合体（E B R）、エチレン - 1 - ペンテン共重合体、エチレン - 1 - オクテン共重合体（E O R）、プロピレン - 1 - ブテン共重合体（P B R）、プロピレン - 1 - ペンテン共重合体、及びプロピレン - 1 - オクテン共重合体（P O R）からなる群より選ばれるオレフィン系熱可塑性エラストマーであり、

前記ポリオレフィン樹脂、前記ポリアミド樹脂、及び前記相容化剤の合計を100質量%とした場合に、

前記ポリオレフィン樹脂に由来する成分の含有量は、40～70質量%であり、
前記ポリアミド樹脂に由来する成分の含有量は、10～40質量%であり、
前記相容化剤に由来する成分の含有量は、10～40質量%であることを特徴とする熱可塑性樹脂組成物。

【請求項2】

前記相容化剤が、無水マレイン酸変性されたエチレン・1 - ブテン共重合体、又は、無

水マレイン酸変性されたエチレン・オクテン共重合体である請求項１に記載の熱可塑性樹脂組成物。

【請求項３】

前記ポリアミド樹脂は、ポリアミド１１、ポリアミド６、ポリアミド６６、ポリアミド６１０、ポリアミド６１２、ポリアミド６１４、ポリアミド１２、ポリアミド６Ｔ、ポリアミド６Ｉ、ポリアミド９Ｔ、ポリアミドＭ５Ｔ、ポリアミド１０１０、ポリアミド１０１２、ポリアミド１０Ｔ、ポリアミドＭＸＤ６、ポリアミド６Ｔ／６６、ポリアミド６Ｔ／６Ｉ、ポリアミド６Ｔ／６Ｉ／６６、ポリアミド６Ｔ／２Ｍ－５Ｔ、及びポリアミド９Ｔ／２Ｍ－８Ｔのうちの少なくとも一種である請求項１又は２に記載の熱可塑性樹脂組成物。

10

【請求項４】

前記ポリオレフィン樹脂、前記ポリアミド樹脂、及び前記相容化剤の合計を１００質量％とした場合に、

前記ポリオレフィン樹脂に由来する成分の含有量は、４０～７０質量％であり、

前記ポリアミド樹脂に由来する成分の含有量は、１５～４０質量％であり、

前記相容化剤に由来する成分の含有量は、１５～４０質量％である請求項１乃至３のうちのいずれか一項に記載の熱可塑性樹脂組成物。

【請求項５】

ポリオレフィン樹脂中に、ポリアミド樹脂が分散して含有された熱可塑性樹脂組成物の製造方法であって、

20

ポリアミド樹脂（但し、粘土鉱物変性ポリアミドを除く）及び相容化剤が熔融混練された混合樹脂と、ポリオレフィン樹脂（但し、変性ポリプロピレンを除く）と、を熔融混練する混合工程を備えており、

前記相容化剤は、エラストマーに前記ポリアミド樹脂と反応し得る反応性基が付与された変性エラストマーであり、

前記エラストマーは、エチレン－１－ブテン共重合体（ＥＢＲ）、エチレン－１－ペンテン共重合体、エチレン－１－オクテン共重合体（ＥＯＲ）、プロピレン－１－ブテン共重合体（ＰＢＲ）、プロピレン－１－ペンテン共重合体、及びプロピレン－１－オクテン共重合体（ＰＯＲ）からなる群より選ばれるオレフィン系熱可塑性エラストマーであり、

前記ポリオレフィン樹脂、前記ポリアミド樹脂、及び前記相容化剤の合計を１００質量％とした場合に、

30

前記ポリオレフィン樹脂の配合割合は、４０～７０質量％であり、

前記ポリアミド樹脂の配合割合は、１０～４０質量％であり、

前記相容化剤の配合割合は、１０～４０質量％であることを特徴とする熱可塑性樹脂組成物の製造方法。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

【０００１】

本発明は、熱可塑性樹脂組成物及びその製造方法に関する。更に詳しくは、本発明は、剛性に優れるとともに、耐衝撃特性にも優れる熱可塑性樹脂組成物及びその製造方法に関する。

40

【背景技術】

【０００２】

従来より、極性の異なる樹脂同士を混合して、樹脂の特性を改質するポリマーブレンド（ポリマーアロイを含む）が盛んに検討されている（例えば、特許文献１及び２参照）。

その際、樹脂同士の相容性が不十分であると耐衝撃特性等の機械的物性が低下してしまい、ポリマーブレンドによる改質効果を得られないことがあるため、何らかの方法により樹脂同士の相容性を上げる必要がある。例えば、ポリプロピレン樹脂とポリアミド樹脂とのポリマーアロイの場合、相容性を改善するために、無水マレイン酸変性ポリプロピレン等の相容化剤を使用する方法が提案されている。

50

【先行技術文献】

【特許文献】

【0003】

【特許文献1】特開2007-297441号公報

【特許文献2】特開2009-203410号公報

【発明の概要】

【発明が解決しようとする課題】

【0004】

自動車の内装部品や外装部品等の分野においては、高い機械的物性が求められており、耐衝撃特性と剛性（曲げ弾性率）の両立が必要不可欠となっている。

10

しかしながら、上述のポリマーブレンドにおいて、耐衝撃特性と剛性の各特性は互いにトレードオフの関係にあり、特に耐衝撃特性を生かすことにより剛性が不足するという相反する関係にあるため、耐衝撃特性及び剛性の両者の特性を十分に満足するものは、未だ得られていないのが現状である。

【0005】

本発明は、上記実情に鑑みてなされたものであり、剛性に優れるとともに、耐衝撃特性にも優れる熱可塑性樹脂組成物及びその製造方法を提供することを目的とする。

【課題を解決するための手段】

【0006】

上記問題を解決するために、請求項1に記載の発明は、ポリアミド樹脂（但し、粘土鉱物変性ポリアミドを除く）及び相容化剤の熔融混練物と、ポリオレフィン樹脂（但し、変性ポリプロピレンを除く）との熔融混練物を含有する熱可塑性樹脂組成物であって、

20

前記ポリオレフィン樹脂中に、前記ポリアミド樹脂が分散して含有されており、

前記相容化剤は、エラストマーに前記ポリアミド樹脂と反応し得る反応性基が付与された変性エラストマーであり、

前記エラストマーは、エチレン-1-ブテン共重合体（EBR）、エチレン-1-ペンテン共重合体、エチレン-1-オクテン共重合体（EOR）、プロピレン-1-ブテン共重合体（PBR）、プロピレン-1-ペンテン共重合体、及びプロピレン-1-オクテン共重合体（POR）からなる群より選ばれるオレフィン系熱可塑性エラストマーであり、

前記ポリオレフィン樹脂、前記ポリアミド樹脂、及び前記相容化剤の合計を100質量%とした場合に、

30

前記ポリオレフィン樹脂に由来する成分の含有量は、40～70質量%であり、

前記ポリアミド樹脂に由来する成分の含有量は、10～40質量%であり、

前記相容化剤に由来する成分の含有量は、10～40質量%であることを要旨とする。

請求項2に記載の発明は、請求項1記載において、前記相容化剤が、無水マレイン酸変性されたエチレン・1-ブテン共重合体、又は、無水マレイン酸変性されたエチレン・オクテン共重合体であることを要旨とする。

請求項3に記載の発明は、請求項1又は2記載において、前記ポリアミド樹脂は、ポリアミド11、ポリアミド6、ポリアミド66、ポリアミド610、ポリアミド612、ポリアミド614、ポリアミド12、ポリアミド6T、ポリアミド6I、ポリアミド9T、ポリアミドM5T、ポリアミド1010、ポリアミド1012、ポリアミド10T、ポリアミドMXD6、ポリアミド6T/66、ポリアミド6T/6I、ポリアミド6T/6I/66、ポリアミド6T/2M-5T、及びポリアミド9T/2M-8Tのうちの少なくとも一種であることを要旨とする。

40

請求項4に記載の発明は、請求項1乃至3のうちのいずれか一項の記載において、前記ポリオレフィン樹脂、前記ポリアミド樹脂、及び前記相容化剤の合計を100質量%とした場合に、

前記ポリオレフィン樹脂に由来する成分の含有量は、40～70質量%であり、

前記ポリアミド樹脂に由来する成分の含有量は、15～40質量%であり、

前記相容化剤に由来する成分の含有量は、15～40質量%であることを要旨とする。

50

請求項 5 に記載の発明は、ポリオレフィン樹脂中に、ポリアミド樹脂が分散して含有された熱可塑性樹脂組成物の製造方法であって、

ポリアミド樹脂（但し、粘土鉱物変性ポリアミドを除く）及び相容化剤が熔融混練された混合樹脂と、ポリオレフィン樹脂（但し、変性ポリプロピレンを除く）と、を熔融混練する混合工程を備えており、

前記相容化剤は、エラストマーに前記ポリアミド樹脂と反応し得る反応性基が付与された変性エラストマーであり、

前記エラストマーは、エチレン - 1 - ブテン共重合体（E B R）、エチレン - 1 - ペンテン共重合体、エチレン - 1 - オクテン共重合体（E O R）、プロピレン - 1 - ブテン共重合体（P B R）、プロピレン - 1 - ペンテン共重合体、及びプロピレン - 1 - オクテン共重合体（P O R）からなる群より選ばれるオレフィン系熱可塑性エラストマーであり、

前記ポリオレフィン樹脂、前記ポリアミド樹脂、及び前記相容化剤の合計を 1 0 0 質量 % とした場合に、

前記ポリオレフィン樹脂の配合割合は、4 0 ~ 7 0 質量 % であり、

前記ポリアミド樹脂の配合割合は、1 0 ~ 4 0 質量 % であり、

前記相容化剤の配合割合は、1 0 ~ 4 0 質量 % であることを要旨とする。

【発明の効果】

【0007】

本発明の熱可塑性樹脂組成物によれば、ポリアミド樹脂及び特定の相容化剤が熔融混練された混合樹脂と、ポリオレフィン樹脂とが熔融混練されることにより得られているため、剛性に優れるとともに、耐衝撃特性にも優れる。

また、エラストマーが、特定のオレフィン系熱可塑性エラストマーであるため、より優れた耐衝撃特性及び剛性が得られる。

本発明の熱可塑性樹脂組成物の製造方法によれば、ポリアミド樹脂及び特定の相容化剤が熔融混練された混合樹脂と、ポリオレフィン樹脂と、を熔融混練する混合工程を備えているため、剛性に優れるとともに、耐衝撃特性にも優れる熱可塑性樹脂組成物を容易に得ることができる。

【図面の簡単な説明】

【0008】

【図 1】シャルピー衝撃強度に関するグラフである。

【図 2】シャルピー衝撃強度に関するグラフである。

【図 3】SEM 観察による樹脂の分散状態を説明する説明図である。

【発明を実施するための形態】

【0009】

ここで示される事項は例示的なもの及び本発明の実施形態を例示的に説明するためのものであり、本発明の原理と概念的な特徴とを最も有効に且つ難なく理解できる説明であると思われるものを提供する目的で述べたものである。この点で、本発明の根本的な理解のために必要である程度以上に本発明の構造的な詳細を示すことを意図してはならず、図面と合わせた説明によって本発明の幾つかの形態が実際にどのように具現化されるかを当業者に明らかにするものである。

【0010】

〔1〕熱可塑性樹脂組成物

本発明の熱可塑性樹脂組成物は、ポリアミド樹脂（但し、粘土鉱物変性ポリアミドを除く）及び相容化剤の熔融混練物と、ポリオレフィン樹脂（但し、変性ポリプロピレンを除く）との熔融混練物を含有する熱可塑性樹脂組成物であって、

前記ポリオレフィン樹脂中に、前記ポリアミド樹脂が分散して含有されており、

相容化剤は、エラストマーにポリアミド樹脂と反応し得る反応性基が付与された変性エラストマーであることを特徴とする。

【0011】

（1 - 1）各成分について

上記「ポリアミド樹脂」は、アミド結合（ $-NH-CO-$ ）を介して複数の単量体が重合されてなる鎖状骨格を有する重合体である。また、本発明に係る熱可塑性樹脂組成物において、後述するポリオレフィン樹脂に対して、分散相をなす樹脂である。

【0012】

ポリアミド樹脂を構成する単量体としては、アミノカプロン酸、アミノウンデカン酸、アミドデカン酸、パラアミノメチル安息香酸等のアミノ酸、 ϵ -カプロラクタム、ウンデカンラクタム、 ω -ラウリルラクタム等のラクタム等が挙げられる。これらの単量体は1種単独で用いてもよいし、2種以上を組み合わせ用いてもよい。

【0013】

更に、ポリアミド樹脂は、ジアミンとジカルボン酸との共重合により得ることもできる。この場合、単量体としてのジアミンとしては、エチレンジアミン、1,3-ジアミノプロパン、1,4-ジアミノブタン、1,6-ジアミノヘキサン、1,7-ジアミノヘプタン、1,8-ジアミノオクタン、1,9-ジアミノノナン、1,10-ジアミノデカン、1,11-ジアミノウンデカン、1,12-ジアミドデカン、1,13-ジアミノトリデカン、1,14-ジアミノテトラデカン、1,15-ジアミノペンタデカン、1,16-ジアミノヘキサデカン、1,17-ジアミノヘプタデカン、1,18-ジアミノオクタデカン、1,19-ジアミノノナデカン、1,20-ジアミノエイコサン、2-メチル-1,5-ジアミノペンタン、2-メチル-1,8-ジアミノオクタン等の脂肪族ジアミン、シクロヘキサレンジアミン、ビス-(4-アミノシクロヘキシル)メタン等の脂環式ジアミン、キシリレンジアミン（*p*-フェニレンジアミン及び*m*-フェニレンジアミン等）等の芳香族ジアミン等が挙げられる。これらの単量体は1種単独で用いてもよいし、2種以上を組み合わせ用いてもよい。

【0014】

更に、単量体としてのジカルボン酸としては、シュウ酸、マロン酸、コハク酸、グルタル酸、アジピン酸、ピメリン酸、スベリン酸、アゼライン酸、セバシン酸、ウンデカン二酸、ドデカン二酸、ブラシリン酸、テトラデカン二酸、ペンタデカン二酸、オクタデカン二酸のような脂肪族ジカルボン酸、シクロヘキサレンジカルボン酸のような脂環式ジカルボン酸、フタル酸、テレフタル酸、イソフタル酸、ナフタレンジカルボン酸のような芳香族ジカルボン酸等が挙げられる。これらの単量体は1種単独で用いてもよいし、2種以上を組み合わせ用いてもよい。

【0015】

本発明においては、上記ポリアミド樹脂は、炭素原子数が11であるアミド結合含有単位を主鎖に含むポリアミド樹脂であることが好ましい。即ち、炭素原子数が11である単量体に由来する構成単位を含むポリアミド樹脂であることが好ましく、特に11-アミノウンデカン酸又はウンデカンラクタムを単量体として用いた重合体（以下、この重合体を「PA11系樹脂」ともいう）であることが好ましい。とりわけ11-アミノウンデカン酸は、ヒマシ油から得られる単量体であるため、環境保護の観点（特にカーボンニュートラルの観点）から望ましい。

これらの炭素原子数が11である単量体に由来する構成単位は、PA11系樹脂内において全構成単位のうちの50%以上であることが好ましい。即ち、炭素原子数が11未満である単量体に由来する構成単位、及び/又は、炭素原子数が12以上である単量体に由来する構成単位、をPA11系樹脂内において全構成単位のうちの50%未満含むことができる。更に、このPA11系樹脂は、その全構成単位が、炭素原子数11である単量体に由来する構成単位であってもよい。即ち、ポリアミド樹脂は、ポリアミド11（PA11）であってもよい。

【0016】

また、本発明において、上記PA11系樹脂以外の好ましいポリアミド（A）としては、例えば、ポリアミド6、ポリアミド66、ポリアミド610、ポリアミド612、ポリアミド614、ポリアミド12、ポリアミド6T、ポリアミド6I、ポリアミド9T、ポリアミドM5T、ポリアミド1010、ポリアミド1012、ポリアミド10T、ポリア

10

20

30

40

50

ミドMXD6、ポリアミド6T/66、ポリアミド6T/6I、ポリアミド6T/6I/66、ポリアミド6T/2M-5T、ポリアミド9T/2M-8T等が挙げられる。

尚、これらのポリアミド(A)は、1種単独で用いてもよいし、2種以上を組み合わせで用いてもよい。

【0017】

また、PA11系樹脂と、他のポリアミドとを併用する際には、ポリアミド樹脂全体を100質量%とした場合に、他のポリアミドの含有割合を40質量%未満とすることができる。

尚、ポリアミド樹脂は、主鎖を構成する炭素原子のうちの半数以上(50%以上)の炭素原子が鎖状骨格を構成することが好ましい。即ち、ポリアミド樹脂は、芳香族骨格を含んでもよいが、芳香族骨格を構成する炭素原子は、主鎖を構成する炭素原子のうちの半数未満(50%未満)であることが好ましい。

【0018】

ポリアミド樹脂のゲルパーミエーションクロマトグラフィ(GPC)による重量平均分子量(ポリスチレン換算)は、特に限定されないが、5,000~100,000であることが好ましく、より好ましくは7,500~50,000、更に好ましくは10,000~50,000である。

【0019】

上記「ポリオレフィン樹脂」は、本発明に係る熱可塑性樹脂組成物において、ポリアミド樹脂に対して、連続相をなす樹脂である。

ポリオレフィン樹脂は特に限定されるものではなく、種々のポリオレフィンを用いることができる。例えば、エチレン単独重合体、プロピレン単独重合体、エチレン-プロピレン共重合体、エチレン- -オレフィン共重合体、及びプロピレン- -オレフィン共重合体等が挙げられる。

また、上記 -オレフィンは、通常、炭素数3~20の不飽和炭化水素化合物であり、プロピレン、1-ブテン、1-ペンテン、1-ヘキセン、1-ヘプテン、3-メチル-1-ブテン、4-メチル-1-ペンテン等が挙げられる。

これらのポリオレフィン樹脂は1種単独で用いてもよいし、2種以上を組み合わせで用いてもよい。即ち、ポリオレフィン樹脂は上記重合体の混合物であってもよい。

【0020】

ポリオレフィン樹脂のGPCによる重量平均分子量(ポリスチレン換算)は、特に限定されないが、10,000~500,000であることが好ましく、より好ましくは100,000~450,000、更に好ましくは200,000~400,000である。

【0021】

尚、このポリオレフィン樹脂は、ポリアミド樹脂に対して親和性を有さないポリオレフィンであり、且つ、ポリアミド樹脂に対して反応し得る反応性基も有さないポリオレフィンである点において、後述する相容化剤としてのポリオレフィン系成分と異なっている。

【0022】

上記「相容化剤」は、エラストマーに、ポリアミド樹脂と反応し得る反応性基が付与された変性エラストマーである。

上記エラストマーとしては、オレフィン系熱可塑性エラストマーが用いられる。

【0023】

上記オレフィン系熱可塑性エラストマーとしては、エチレン-1-ブテン共重合体(EBR)、エチレン-1-ペンテン共重合体、エチレン-1-オクテン共重合体(EOR)、プロピレン-1-ブテン共重合体(PBR)、プロピレン-1-ペンテン共重合体、及びプロピレン-1-オクテン共重合体(POR)からなる群より選ばれるものが用いられる。これらのなかでも、特にEBR、EORが好ましい。

【0026】

また、上記ポリアミド樹脂と反応し得る反応性基としては、酸無水物基(-CO-O-OC-)、カルボキシル基(-COOH)、エポキシ基[-C₂O(2つの炭素原子と1

10

20

30

40

50

つの酸素原子とからなる三員環構造)」、オキサゾリン基(- C₃H₄NO)及びイソシアネート基(- NCO)等が挙げられる。尚、これらの反応性基をエラストマーに付与する方法は特に限定されず、公知の方法を用いることができる。

【0027】

上述の反応性基のなかでも、特に酸無水物基が好ましい。この酸無水物基を導入するための単量体としては、例えば、無水マレイン酸、無水フタル酸、無水イタコン酸、無水コハク酸、無水グルタル酸、無水アジピン酸、無水シトラコン酸、テトラヒドロ無水フタル酸、ブテニル無水コハク酸等の酸無水物が挙げられる。これらのなかでも、無水マレイン酸、無水フタル酸、無水イタコン酸が好ましく、無水マレイン酸が特に好ましい。

尚、これらの単量体は、1種単独で用いてもよいし、2種以上を組み合わせ用いてもよい。

10

【0028】

また、相容化剤として、酸無水物基等の酸基が導入された変性エラストマーを用いる場合、酸基の量は特に限定されない。

【0029】

ここで、本発明の相容化剤として用いられる具体的な変性エラストマーとしては、例えば、無水マレイン酸変性EBR及び無水マレイン酸変性EOR等の無水マレイン酸変性オレフィン系熱可塑性エラストマー等が挙げられる。これらのなかでも、無水マレイン酸変性EBR及び無水マレイン酸変性EORが好ましい。

尚、本発明における相容化剤は、1種単独で用いてもよいし、2種以上を組み合わせ用いてもよい。

20

【0030】

相容化剤のGPCによる重量平均分子量(ポリスチレン換算)は、特に限定されないが、10,000~500,000であることが好ましく、より好ましくは20,000~500,000、更に好ましくは30,000~300,000である。

【0031】

(1-2)熱可塑性樹脂組成物について

本発明における熱可塑性樹脂組成物において、ポリアミド樹脂に由来する成分の含有割合は、ポリアミド樹脂、ポリオレフィン樹脂及び相容化剤の合計を100質量%とした場合に、10~40質量%であり、更に好ましくは15~30質量%である。

30

ポリオレフィン樹脂に由来する成分の含有割合は、ポリアミド樹脂、ポリオレフィン樹脂及び相容化剤の合計を100質量%とした場合に、40~70質量%である。

相容化剤に由来する成分の含有割合は、ポリアミド樹脂、ポリオレフィン樹脂及び相容化剤の合計を100質量%とした場合に、10~40質量%であり、更に好ましくは10~30質量%である。

【0032】

また、本発明の熱可塑性樹脂組成物は、ポリオレフィン樹脂中に、ポリアミド樹脂が分散して含有されている。特に、分散されているポリアミド樹脂の粒径は小さいほど好ましい。即ち、ポリアミド樹脂は、母相であるポリオレフィン樹脂中に、微分散していることが好ましい。

40

分散されているポリアミド樹脂の平均粒径は、10~20000nmであることが好ましく、より好ましくは50~10000nm、更に好ましくは100~5000nmである。

尚、上記粒径等については、電子顕微鏡を用いて得られる画像等を基に測定することができる。

【0033】

本発明の熱可塑性樹脂組成物は、ポリアミド樹脂及び相容化剤が溶融混練された混合樹脂と、ポリオレフィン樹脂と、が溶融混練されることにより得られたものである。

尚、上記「混合樹脂」については、後述の熱可塑性樹脂組成物の製造方法にて、その詳細を説明する。また、この混合樹脂とポリオレフィン樹脂との溶融混練についても、後述

50

の熱可塑性樹脂組成物の製造方法にて、その詳細を説明する。

【 0 0 3 4 】

[2] 熱可塑性樹脂組成物の製造方法

本発明の熱可塑性樹脂組成物の製造方法は、ポリオレフィン樹脂中に、ポリアミド樹脂が分散して含有された熱可塑性樹脂組成物の製造方法であって、

ポリアミド樹脂及び相容化剤が熔融混練された混合樹脂と、ポリオレフィン樹脂と、を熔融混練する混合工程を備えており、

相容化剤は、エラストマーにポリアミド樹脂と反応し得る反応性基が付与された変性エラストマーであることを特徴とする。

【 0 0 3 5 】

(2 - 1) 各成分について

上記「ポリアミド樹脂」、「ポリオレフィン樹脂」及び「相容化剤」については、それぞれ、前述の説明をそのまま適用することができる。

【 0 0 3 6 】

(2 - 2) 混合工程について

上記「混合工程」は、ポリアミド樹脂及び相容化剤が熔融混練された混合樹脂と、ポリオレフィン樹脂とを熔融混練する工程である。

このように、予めポリアミド樹脂及び相容化剤が熔融混練された混合樹脂を用いることにより、相容化剤をより効果的に機能させることができる。即ち、分散相となるポリアミド樹脂に対して、相容化剤を予め混合することにより、ポリオレフィン樹脂内に機能することなく相容化剤が単独で分散されてしまうことを抑制できるものと考えられる。

【 0 0 3 7 】

上記「混合樹脂」は、ペレット化等により固形化された形態であってもよいし、溶融物であってもよい。

この混合樹脂は、例えば、ポリアミド樹脂及び相容化剤を、押出機（一軸スクリュウ押出機及び二軸混練押出機等）、ニーダ及びミキサ（高速流動式ミキサ、バドルミキサ、リボンミキサ等）等の混練装置を用いて熔融混練することにより得ることができる。これらの装置は１種のみを用いてもよく２種以上を併用してもよい。また、２種以上を用いる場合には連続的に運転してもよく、回分的に（バッチ式で）運転してもよい。更に、ポリアミド樹脂と相容化剤とは一括して混合してもよいし、いずれか一方を複数回に分けて添加投入（多段配合）して混合してもよい。

また、ポリアミド樹脂及び相容化剤を熔融混練する際の混合温度は特に限定されず、各成分の種類により適宜調整することができる。特に、各化合物が溶融された状態で混合されることが好ましい。具体的には、この混合温度は、１９０～３５０ とすることができ、好ましくは２００～３３０ 、更に好ましくは２０５～３１０ である。

【 0 0 3 8 】

上記混合工程において、上記混合樹脂と、ポリオレフィン樹脂との熔融混練は、例えば、押出機（一軸スクリュウ押出機及び二軸混練押出機等）、ニーダ及びミキサ（高速流動式ミキサ、バドルミキサ、リボンミキサ等）等の混練装置を用いて行うことができる。これらの装置は１種のみを用いてもよく２種以上を併用してもよい。また、２種以上を用いる場合には連続的に運転してもよく、回分的に（バッチ式で）運転してもよい。更に、第１混合樹脂とポリオレフィン樹脂とは一括して混合してもよく、いずれか一方を複数回に分けて添加投入（多段配合）して混合してもよい。

【 0 0 3 9 】

この混合工程における混合温度は特に限定されず、熔融混練を行うことができる温度であればよく、各成分の種類により適宜調整することができる。特に、いずれもの化合物が溶融された状態で混合されることが好ましい。具体的には、この混合温度は、１９０～３５０ とすることができ、好ましくは２００～３３０ 、更に好ましくは２０５～３１０ である。

【 0 0 4 0 】

尚、この混合工程においては、(1)ペレット化等により固形化された混合樹脂と、ポリオレフィン樹脂とを熔融混練してもよいし、(2)多段配合式の混練装置等を用いて、上流側でポリアミド樹脂と相容化剤とを熔融混練した後に、同じ装置内の下流側でポリオレフィン樹脂を添加して、ポリアミド樹脂及び相容化剤の熔融混練物(混合樹脂)とポリオレフィン樹脂との混合を行ってもよい。

【0041】

本発明の熱可塑性樹脂組成物の製造方法において、ポリアミド樹脂の配合割合は、ポリアミド樹脂、ポリオレフィン樹脂及び相容化剤の合計を100質量%とした場合に、10~40質量%であり、更に好ましくは15~30質量%である。

また、ポリオレフィン樹脂の配合割合は、ポリアミド樹脂、ポリオレフィン樹脂及び相容化剤の合計を100質量%とした場合に、40~70質量%である。

更に、相容化剤の配合割合は、ポリアミド樹脂、ポリオレフィン樹脂及び相容化剤の合計を100質量%とした場合に、10~40質量%であり、更に好ましくは10~30質量%である。

【0042】

また、本発明においては、本発明の目的を阻害しない範囲で、ポリアミド樹脂、ポリオレフィン樹脂、及び相容化剤以外の他の成分を含有させてもよい。他の成分としては、上記以外の他の熱可塑性樹脂、難燃剤、難燃助剤、充填剤、着色剤、抗菌剤、帯電防止剤等が挙げられる。これらは1種単独で用いてもよいし、2種以上を組み合わせ用いてもよい。

【0043】

上記他の熱可塑性樹脂としては、例えば、ポリエステル系樹脂(ポリブチレンテレフタレート、ポリエチレンテレフタレート、ポリカーボネート、ポリブチレンサクシネート、ポリエチレンサクシネート、ポリ乳酸)等が挙げられる。

上記難燃剤としては、例えば、ハロゲン系難燃剤(ハロゲン化芳香族化合物)、リン系難燃剤(窒素含有リン酸塩化合物、リン酸エステル等)、窒素系難燃剤(グアニジン、トリアジン、メラミン、及びこれらの誘導体等)、無機系難燃剤(金属水酸化物等)、ホウ素系難燃剤、シリコン系難燃剤、硫黄系難燃剤、赤リン系難燃剤等が挙げられる。

上記難燃助剤としては、例えば、各種アンチモン化合物、亜鉛を含む金属化合物、ビスマスを含む金属化合物、水酸化マグネシウム、粘土質珪酸塩等が挙げられる。

上記充填剤としては、例えば、ガラス成分(ガラス繊維、ガラスビーズ、ガラスフレーク等)、シリカ、無機繊維(ガラス繊維、アルミナ繊維、カーボン繊維)、黒鉛、珪酸化合物(珪酸カルシウム、珪酸アルミニウム、カオリン、タルク、クレー等)、金属酸化物(酸化鉄、酸化チタン、酸化亜鉛、酸化アンチモン、アルミナ等)、カルシウム、マグネシウム、亜鉛等の金属の炭酸塩及び硫酸塩、有機繊維(芳香族ポリエステル繊維、芳香族ポリアミド繊維、フッ素樹脂繊維、ポリイミド繊維、植物性繊維等)

上記着色剤としては、例えば、顔料及び染料等が挙げられる。

【0044】

[3]成形体について

本発明における熱可塑性樹脂組成物はどのように成形してもよく、その方法は特に限定されない。また、得られる成形体の形状、大きさ及び厚さ等も特に限定されず、その用途も特に限定されない。上記成形体は、例えば、自動車、鉄道車両、船舶及び飛行機等の外装材、内装材及び構造材等として用いられる。このうち自動車用品としては、自動車用外装材、自動車用内装材、自動車用構造材、エンジンルーム内部品等が挙げられる。具体的には、バンパー、スポイラー、カウリング、フロントグリル、ガーニッシュ、ボンネット、トランクリッド、フェンダーパネル、ドアパネル、ルーフパネル、インストルメントパネル、ドアトリム、クォータートリム、ルーフライニング、ピラーガーニッシュ、デッキトリム、トノボード、パッケージトレイ、ダッシュボード、コンソールボックス、キッキングプレート、スイッチベース、シートバックボード、シートフレーム、アームレスト、サンバイザ、インテークマニホールド、エンジンヘッドカバー、エンジンアンダーカバー

、オイルフィルターハウジング、車載用電子部品（ＥＣＵ、ＴＶモニター等）のハウジング、エアフィルターボックス等が挙げられる。更に、例えば、建築物及び家具等の内装材、外装材及び構造材が挙げられる。即ち、ドア表装材、ドア構造材、各種家具（机、椅子、棚、筆筒等）の表装材、構造材等が挙げられる。その他、包装体、収容体（トレイ等）、保護用部材及びパーティション部材等が挙げられる。また、家電製品（薄型ＴＶ、冷蔵庫、洗濯機、掃除機、携帯電話、携帯ゲーム機、ノート型パソコン等）の筐体及び構造体としても適用できる。

【実施例】

【００４５】

以下、実施例により本発明を具体的に説明する。

[１] ポリアミド樹脂としてＰＡ１１を使用した熱可塑性樹脂組成物の製造及び試験片の作製（尚、下記実験例１～１８のうち、実験例２、４、７～９、１７及び１８は実施例であり、実験例１、３、５、６及び１０～１６は参考例である。）

< 実験例１ >

（１）混合樹脂の調製

（Ａ）ポリアミド樹脂としてＰＡ１１（ナイロン１１樹脂、アルケマ株式会社製、品名「Rilsan BMN O」、重量平均分子量１８，０００、融点１９０）を用い、相容化剤（Ｃ）として、無水マレイン酸変性ＥＰＲ（三井化学株式会社製、品名「タフマー MP0620」、 $MFR(230) = 0.3 g / 10分$ ）を用い、これらのペレットを表１に示す配合となるようにドライブレンドした後、二軸溶融混練押出機（株式会社テクノベル製、スクリュー径１５ｍｍ、 $L/D = 59$ ）に投入し、混練温度２１０、押出速度２．０ｋｇ／時間、スクリュー回転数２００回転／分の条件で混合を行い、更に、ペレタイザーを用いて押し出された混合樹脂を裁断して混合樹脂ペレットを作製した。

【００４６】

（２）混合工程

次いで、（Ｂ）ポリオレフィン樹脂として、ポリプロピレン樹脂（ホモポリマー、日本ポリプロ株式会社製、品名「ノバテック MA1B」、重量平均分子量３１２，０００、融点１６５）を用い、先に得られた混合樹脂ペレットと、表１に示す配合となるようにドライブレンドした後、二軸溶融混練押出機（株式会社テクノベル製、スクリュー径１５ｍｍ、 $L/D = 59$ ）に投入し、混練温度２１０、押出速度２．０ｋｇ／時間、スクリュー回転数２００回転／分の条件で混合を行い、更に、ペレタイザーを用いて押し出された熱可塑性樹脂組成物を裁断して実験例１の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。

その後、得られた実験例１の熱可塑性樹脂組成物のペレットを、射出成形機（日精樹脂工業株式会社製、４０トン射出成形機）のホッパーに投入し、設定温度２１０、金型温度６０の射出条件で物性測定用試験片を射出成形した。

【００４７】

< 実験例２ >

（Ｃ）相容化剤として、無水マレイン酸変性ＥＢＲ（三井化学株式会社製、品名「タフマー MH7020」、 $MFR(230) = 1.5 g / 10分$ ）を用い、表１に示す配合となるように各ペレットをドライブレンドしたこと以外は、実験例１と同様にして実験例２の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。次いで、実験例１と同様に射出成形を行い、実験例２の物性測定用試験片を得た。

【００４８】

< 実験例３ >

（Ｃ）相容化剤として、無水マレイン酸変性ＳＥＢＳ（旭化成ケミカルズ株式会社製、品名「タフテック M1913」、 $MFR(230) = 5.0 g / 10分$ ）を用い、表１に示す配合となるように各ペレットをドライブレンドしたこと以外は、実験例１と同様にして実験例３の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。次いで、実験例１と同様に射出成形を行い、実験例３の物性測定用試験片を得た。

【００４９】

< 実験例 4 >

(C) 相容化剤として、無水マレイン酸変性 EOR (ダウケミカル株式会社製、品名「AMPLIFY GR216」、重量平均分子量 150,000、無水マレイン酸変性量 = 0.8 wt %) を用い、表 1 に示す配合となるように各ペレットをドライブレンドしたこと以外は、実験例 1 と同様にして実験例 4 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。次いで、実験例 1 と同様に射出成形を行い、実験例 4 の物性測定用試験片を得た。

【0050】

< 実験例 5 ~ 18 >

(C) 相容化剤として、無水マレイン酸変性 EBR (三井化学株式会社製、品名「タフマー MH7020」、MFR (230) = 1.5 g / 10 分) を用い、表 1 及び表 2 に示す配合となるように各ペレットをドライブレンドしたこと以外は、実験例 1 と同様にして実験例 5 ~ 18 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。次いで、実験例 1 と同様に射出成形を行い、実験例 5 ~ 18 の物性測定用試験片を得た。

【0051】

< 比較例 1 >

(C) 相容化剤として、無水マレイン酸変性 PP (三洋化成工業株式会社製、「ユームックス 1001」、重量平均分子量 40,000、酸価 26) を用い、表 2 に示す配合となるように各ペレットをドライブレンドしたこと以外は、実験例 1 と同様にして比較例 1 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。次いで、実験例 1 と同様に射出成形を行い、比較例 1 の物性測定用試験片を得た。

【0052】

< 比較例 2 >

(C) 相容化剤として、未変性の EPR (三井化学株式会社製、品名「タフマー P-0680」、MFR (230) = 0.7 g / 10 分) を用い、表 2 に示す配合となるように各ペレットをドライブレンドしたこと以外は、実験例 1 と同様にして比較例 2 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。次いで、実験例 1 と同様に射出成形を行い、比較例 2 の物性測定用試験片を得た。

【0053】

< 比較例 3 >

(C) 相容化剤として、未変性の EBR (三井化学株式会社製、品名「タフマー A-1070S」、MFR (230) = 2.2 g / 10 分) を用い、表 2 に示す配合となるように各ペレットをドライブレンドしたこと以外は、実験例 1 と同様にして比較例 3 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。次いで、実験例 1 と同様に射出成形を行い、比較例 3 の物性測定用試験片を得た。

【0054】

< 比較例 4 >

(C) 相容化剤として、未変性の SEBS (旭化成ケミカルズ株式会社製、品名「タフテック H1041」、MFR (230) = 5 g / 10 分) を用い、表 2 に示す配合となるように各ペレットをドライブレンドしたこと以外は、実験例 1 と同様にして比較例 4 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。次いで、実験例 1 と同様に射出成形を行い、比較例 4 の物性測定用試験片を得た。

【0055】

< 比較例 5 >

ポリオレフィン樹脂として、ポリプロピレン樹脂 (ホモポリマー、日本ポリプロ株式会社製、品名「ノバテック MA1B」、重量平均分子量 312,000、融点 165) を、二軸溶融混練押出機 (株式会社テクノベル製、スクリュー径 15 mm、L / D = 59) に投入し、混練温度 210、押出速度 2.0 kg / 時間、スクリュー回転数 200 回転 / 分の条件で混合を行い、更に、ペレタイザーを用いて押し出された熱可塑性樹脂組成物を裁断して比較例 5 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した (表 2 参照)。次いで、実験例 1 と同様に射出成形を行い、比較例 5 の物性測定用試験片を得た。

【 0 0 5 6 】

【表 1】

表 1

		実験例											
		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
(A)	ポリアミド (PA11)	20	20	20	20	5	10	25	30	40	50	60	70
	ポリオレフィン	70	70	70	70	85	80	65	60	50	40	30	20
(C)	無水マレイン酸変性EPR	10	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	無水マレイン酸変性EBR (タフマー MH7020)	-	10	-	-	10	10	10	10	10	10	10	10
	無水マレイン酸変性SEBS	-	-	10	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	無水マレイン酸変性EOR	-	-	-	10	-	-	-	-	-	-	-	-
	無水マレイン酸変性PP	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	未変性EPR	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	未変性EBR	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	未変性SEBS	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
配合割合（質量％）													
相 容 化 剤													

【 0 0 5 7 】

10

20

30

40

【表 2】

表 2

		実験例						比較例				
		13	14	15	16	17	18	1	2	3	4	5
(A)	ポリアミド (PA11)	80	60	60	60	25	25	20	20	20	20	-
	ポリオレフィン	10	35	25	20	60	55	70	70	70	70	100
(C)	無水マレイン酸変性EPR	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	無水マレイン酸変性EBR (タフマー MH7020)	10	5	15	20	15	20	-	-	-	-	-
	無水マレイン酸変性SEBS	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	無水マレイン酸変性EOR	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	無水マレイン酸変性PP	-	-	-	-	-	-	10	-	-	-	-
	未変性EPR	-	-	-	-	-	-	-	10	-	-	-
(C)	未変性EBR	-	-	-	-	-	-	-	-	10	-	-
	未変性SEBS	-	-	-	-	-	-	-	-	-	10	-
配合割合 (質量%)												
相容化剤												

【 0 0 5 8 】

【 2 】熱可塑性樹脂組成物の性能評価 (実験例 1 ~ 1 8 及び比較例 1 ~ 5)

(1) シャルピー衝撃強度の測定

上記【 1 】で得られた実験例 1 ~ 1 8 及び比較例 1 ~ 5 の各物性測定用試験片を用いて、J I S K 7 1 1 1 - 1 に準拠してシャルピー衝撃強度の測定を行った。その結果を表 3、図 1 (実験例 1 ~ 4 及び比較例 1 ~ 4) 及び図 2 (実験例 1 ~ 4 及び比較例 1 ~ 4) に示す。尚、このシャルピー衝撃強度の測定では、ノッチ (タイプ A) を有する試験片を用い、温度 2 3 において、エッジワイズ試験法による衝撃の測定を行った。

【 0 0 5 9 】

(2) 曲げ弾性率の測定

10

20

30

40

50

上記〔１〕で得られた実験例１～１８及び比較例１～５の各物性測定用試験片を用いて、ＪＩＳ Ｋ ７ １ ７ １ に準拠して曲げ弾性率の測定を行った。その結果を表３に示す。尚、この曲げ弾性率は、各試験片を支点間距離（Ｌ）６４ｍｍとした２つの支点（曲率半径５ｍｍ）で支持しつつ、支点間中心に配置した作用点（曲率半径５ｍｍ）から速度２ｍｍ／分にて荷重の負荷を行い測定した。

【００６０】

（３）モルフォロジー観察

上記〔２〕（１）でシャルピー衝撃強度の測定に供した実験例２の物性測定用試験片の破断面を、走査型電子顕微鏡（日本電子株式会社製）により、５０００倍に拡大して得られた画像を図３に示した。

【００６１】

【表３】

表 ３

		シャルピー衝撃強度 (kJ/m ²)	曲げ弾性率 (MPa)
実験例	1	6.5	1238
	2	10.1	1241
	3	7.0	1199
	4	9.2	1117
	5	6.6	1078
	6	8.0	1046
	7	8.8	1184
	8	9.5	1182
	9	10.3	1148
	10	18.2	1062
	11	62.0	946
	12	25.6	927
	13	72.1	866
	14	6.4	1211
	15	80.0	852
	16	86.3	710
	17	17.9	952
	18	72.9	775
比較例	1	1.4	1386
	2	2.7	1251
	3	4.2	1352
	4	2.8	1309
	5	2.48	1476

【００６２】

〔３〕実験例１～１８の効果

表３によれば、相容化剤として変性ポリプロピレン若しくは未変性エラストマーを用いた比較例１～４では、曲げ弾性率が１２５１～１３８６ＭＰａであったが、シャルピー衝撃強度が１．４～４．２ｋＪ／ｍ^２と低い値であった。また、ポリアミド樹脂及び相容化剤を用いなかった比較例５では、曲げ弾性率が１４７６ＭＰａであったが、シャルピー衝撃強度が２．４８ｋＪ／ｍ^２と低い値であった。

これに対して、相容化剤として変性エラストマーを用いた実験例 1 ~ 18では、曲げ弾性率が $710 \sim 1241 \text{ MPa}$ であり、シャルピー衝撃強度が $6.4 \sim 86.3 \text{ kJ/m}^2$ であり、剛性に優れるとともに耐衝撃特性にも優れることが分かった。

【0063】

特に、図 1 及び表 3 から明らかなように、相容化剤としてのエラストマーを変性させることにより、十分な剛性を保持したまま、耐衝撃性を改善できることが確認できた。

具体的には、相容化剤として未変性 EPR を用いた比較例 2 のシャルピー衝撃強度は 2.7 kJ/m^2 であったのに対して、無水マレイン酸変性 EPR を用いた実験例 1 のシャルピー衝撃強度は 6.5 kJ/m^2 であり、大幅な耐衝撃特性の改善が確認できた。また、未変性 EBR を用いた比較例 3 のシャルピー衝撃強度は 4.2 kJ/m^2 であったのに対して、無水マレイン酸変性 EBR を用いた実験例 2 のシャルピー衝撃強度は 10.1 kJ/m^2 であり、大幅な耐衝撃特性の改善が確認できた。更に、未変性 SEBS を用いた比較例 4 のシャルピー衝撃強度は 2.8 kJ/m^2 であったのに対して、無水マレイン酸変性 SEBS を用いた実験例 3 のシャルピー衝撃強度は 7 kJ/m^2 であり、大幅な耐衝撃特性の改善が確認できた。

【0064】

更に、図 2 及び表 3 から明らかなように、相容化剤として、変性物質のなかでも変性エラストマーを用いることにより、十分な剛性を保持したまま、耐衝撃性を改善できることが確認できた。

具体的には、相容化剤として変性ポリプロピレンを用いた比較例 1 のシャルピー衝撃強度は 1.4 kJ/m^2 であったのに対して、変性エラストマーを用いた実験例 1 ~ 4 のシャルピー衝撃強度は $6.5 \sim 10.1 \text{ kJ/m}^2$ であり、大幅な耐衝撃特性の改善が確認できた。

【0065】

また、図 3 の結果から、実験例 2 の試験片が海島構造を呈していることが分かる。そして、海相（即ち、母相であるポリプロピレン樹脂）内に、島相（即ち、分散相であるポリアミド樹脂）の大半が平均粒径が約 800 nm で均一に微分散されていることが確認できたことから、特定の相容化剤を用いたことにより得られたこの構造により、耐衝撃特性及び剛性の両方の特性が効果的に向上されたものと考えることができる。

【0066】

[4] ポリアミド樹脂として PA11 以外の樹脂を使用した熱可塑性樹脂組成物の製造及び試験片の作製（尚、下記実験例 19 ~ 47のうち、実験例 19、25 ~ 30、33 ~ 36、39 ~ 42及び45は実施例であり、実験例 20 ~ 24、31、32、37、38、43、44、46及び47は参考例である。）

< 実験例 19 >

(1) 混合樹脂の調製

(A) ポリアミド樹脂として PA6（ナイロン 6 樹脂、宇部興産株式会社製、品名「1010X1」、融点 225 ）を用い、相容化剤 (C) として、無水マレイン酸変性 EBR（三井化学株式会社製、品名「タフマー MH7020」、MFR (230) = 1.5 g/10分) を用い、これらのペレットを表 4 に示す配合となるようにドライブレンドした後、二軸溶融混練押出機（株式会社テクノベル製、スクリー径 15 mm 、 $L/D = 59$ ）に投入し、混練温度 260 、押出速度 2.0 kg/時間 、スクリー回転数 200 回転/分の条件で混合を行い、更に、ペレタイザーを用いて押し出された混合樹脂を裁断して混合樹脂ペレットを作製した。

【0067】

(2) 混合工程

次いで、(B) ポリオレフィン樹脂として、ポリプロピレン樹脂（ホモポリマー、日本ポリプロ株式会社製、品名「ノバテック MA1B」、重量平均分子量 $312,000$ 、融点 165 ）を用い、先に得られた混合樹脂ペレットと、表 4 に示す配合となるようにドライブレンドした後、二軸溶融混練押出機（株式会社テクノベル製、スクリー径 15

mm、 $L/D = 59$) に投入し、混練温度 260 、押出速度 2.0 kg/時間 、スクリー回転数 200 回転/分の条件で混合を行い、更にペレタイザーを用いて押し出された熱可塑性樹脂組成物を裁断して実験例 19 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。

その後、得られた実験例 19 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを、射出成形機（日精樹脂工業株式会社製、40 トン射出成形機）のホッパーに投入し、設定温度 260 、金型温度 60 の射出条件で物性測定用試験片を射出成形した。

【0068】

< 実験例 20 ~ 24 >

表 4 に示すように、下記の各 (C) 相容化剤を用い、各ペレットを表 4 に示す配合となるようにドライブレンドしたこと以外は、実験例 19 と同様にして実験例 20 ~ 24 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。次いで、実験例 19 と同様に射出成形を行い、実験例 20 ~ 24 の物性測定用試験片を得た。

(各実験例において用いた相容化剤 (C) の詳細)

実験例 20 ; 無水マレイン酸変性 EBR (三井化学株式会社製、品名「タフマー MA 8510」、 $MFR(230) = 5.0 \text{ g/10分}$)

実験例 21 ; 無水マレイン酸変性 EBR (三井化学株式会社製、品名「タフマー MH 7010」、 $MFR(230) = 1.8 \text{ g/10分}$)

実験例 22 ; 無水マレイン酸変性 EBR (三井化学株式会社製、品名「タフマー MH 7020」、 $MFR(230) = 1.5 \text{ g/10分}$)

実験例 23 ; 無水マレイン酸変性 EBR (三井化学株式会社製、品名「タフマー MH 5040」、 $MFR(230) = 1.1 \text{ g/10分}$)

実験例 24 ; 無水マレイン酸変性 EOR (ダウケミカル株式会社製、品名「AMPLIFY GR 216」、重量平均分子量 $150,000$ 、無水マレイン酸変性量 $= 0.8 \text{ wt\%}$)

【0069】

< 比較例 6 >

(A) ポリアミド樹脂として PA6 (ナイロン 6 樹脂、宇部興産株式会社製、品名「1010X1」、融点 225) と、(B) ポリオレフィン樹脂として、ポリプロピレン樹脂 (ホモポリマー、日本ポリプロ株式会社製、品名「ノバテック MA1B」、重量平均分子量 $312,000$ 、融点 165) を用いて、表 4 に示す配合となるようにドライブレンドした後、二軸溶融混練押出機 (株式会社テクノベル製、スクリー径 15 mm 、 $L/D = 59$) に投入し、混練温度 260 、押出速度 2.0 kg/時間 、スクリー回転数 200 回転/分の条件で混合を行い、更にペレタイザーを用いて押し出された熱可塑性樹脂組成物を裁断して比較例 6 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。

その後、得られた比較例 6 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを、射出成形機 (日精樹脂工業株式会社製、40 トン射出成形機) のホッパーに投入し、設定温度 260 、金型温度 60 の射出条件で物性測定用試験片を射出成形した。

【0070】

< 実験例 25 >

(1) 混合樹脂の調製

(A) ポリアミド樹脂として PA12 (ナイロン 12 樹脂、アルケマ株式会社製、品名「Rilsan AECN OTL」、融点 $174 \sim 178$) を用い、相容化剤 (C) として、無水マレイン酸変性 EBR (三井化学株式会社製、品名「タフマー MH 7020」、 $MFR(230) = 1.5 \text{ g/10分}$) を用い、これらのペレットを表 5 に示す配合となるようにドライブレンドした後、二軸溶融混練押出機 (株式会社テクノベル製、スクリー径 15 mm 、 $L/D = 59$) に投入し、混練温度 210 、押出速度 2.0 kg/時間 、スクリー回転数 200 回転/分の条件で混合を行い、更に、ペレタイザーを用いて押し出された混合樹脂を裁断して混合樹脂ペレットを作製した。

【0071】

(2) 混合工程

次いで、(B)ポリオレフィン樹脂として、ポリプロピレン樹脂(ホモポリマー、日本ポリプロ株式会社製、品名「ノバテック MA1B」、重量平均分子量312,000、融点165)を用い、先に得られた混合樹脂ペレットと、表5に示す配合となるようにドライブレンドした後、二軸溶融混練押出機(株式会社テクノベル製、スクリュー径15mm、L/D=59)に投入し、混練温度210、押出速度2.0kg/時間、スクリュー回転数200回転/分の条件で混合を行い、更にペレタイザーを用いて押し出された熱可塑性樹脂組成物を裁断して実験例25の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。

その後、得られた実験例25の熱可塑性樹脂組成物のペレットを、射出成形機(日精樹脂工業株式会社製、40トン射出成形機)のホッパーに投入し、設定温度210、金型温度60の射出条件で物性測定用試験片を射出成形した。

10

【0072】

<実験例26>

表5に示す配合となるように各ペレットをドライブレンドしたこと以外は、実験例25と同様にして実験例26の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。次いで、実験例25と同様に射出成形を行い、実験例26の物性測定用試験片を得た。

【0073】

<比較例7>

ポリアミド樹脂として、PA12(ナイロン12樹脂、アルケマ株式会社製、品名「Rilsan AECN OTL」、融点174~178)を、二軸溶融混練押出機(株式会社テクノベル製、スクリュー径15mm、L/D=59)に投入し、混練温度210、押出速度2.0kg/時間、スクリュー回転数200回転/分の条件で混合を行い、更に、ペレタイザーを用いて押し出された熱可塑性樹脂組成物を裁断して比較例7の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した(表5参照)。次いで、実験例25と同様に射出成形を行い、比較例7の物性測定用試験片を得た。

20

【0074】

<実験例27>

(1)混合樹脂の調製

(A)ポリアミド樹脂としてPA610(ナイロン610樹脂、ダイセル・エポニックス株式会社製、品名「Vestamid Terra HS16」、融点222)を用い、相容化剤(C)として、無水マレイン酸変性EBR(三井化学株式会社製、品名「タフマー MH7020」、MFR(230)=1.5g/10分)を用い、これらのペレットを表6に示す配合となるようにドライブレンドした後、二軸溶融混練押出機(株式会社パーカーコーポレーション製、スクリュー径25mm、L/D=41)に投入し、混練温度235、押出速度3.0kg/時間、スクリュー回転数200回転/分の条件で混合を行い、更に、ペレタイザーを用いて押し出された混合樹脂を裁断して混合樹脂ペレットを作製した。

30

【0075】

(2)混合工程

次いで、(B)ポリオレフィン樹脂として、ポリプロピレン樹脂(ホモポリマー、日本ポリプロ株式会社製、品名「ノバテック MA1B」、重量平均分子量312,000、融点165)を用い、先に得られた混合樹脂ペレットと、表6に示す配合となるようにドライブレンドした後、二軸溶融混練押出機(株式会社パーカーコーポレーション製、スクリュー径25mm、L/D=41)に投入し、混練温度235、押出速度3.0kg/時間、スクリュー回転数200回転/分の条件で混合を行い、更にペレタイザーを用いて押し出された熱可塑性樹脂組成物を裁断して実験例27の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。

40

その後、得られた実験例27の熱可塑性樹脂組成物のペレットを、射出成形機(日精樹脂工業株式会社製、40トン射出成形機)のホッパーに投入し、設定温度235、金型温度60の射出条件で物性測定用試験片を射出成形した。

【0076】

50

< 実験例 28 ~ 32 >

表 6 に示す配合となるように各ペレットをドライブレンドしたこと以外は、実験例 27と同様にして実験例 28 ~ 32の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。次いで、実験例 27と同様に射出成形を行い、実験例 28 ~ 32の物性測定用試験片を得た。

【 0 0 7 7 】

< 比較例 8 >

(A) ポリアミド樹脂として P A 6 1 0 (ナイロン 6 1 0 樹脂、ダイセル・エポニックス会社製、品名「Vestamid Terra HS16」、融点 2 2 2) と、(B) ポリオレフィン樹脂として、ポリプロピレン樹脂 (ホモポリマー、日本ポリプロ株式会社製、品名「ノバテック MA1B」、重量平均分子量 3 1 2 , 0 0 0、融点 1 6 5) を用いて、表 6 に示す配合となるようにドライブレンドした後、二軸溶融混練押出機 (株式会社パーカーコーポレーション製、スクリュー径 2 5 mm、L / D = 4 1) に投入し、混練温度 2 3 5 、押出速度 3 . 0 k g / 時間、スクリュー回転数 2 0 0 回転 / 分の条件で混合を行い、更にペレタイザーを用いて押し出された熱可塑性樹脂組成物を裁断して比較例 8 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。

その後、得られた比較例 8 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを、射出成形機 (日精樹脂工業株式会社製、4 0 トン射出成形機) のホッパーに投入し、設定温度 2 3 5 、金型温度 6 0 の射出条件で物性測定用試験片を射出成形した。

【 0 0 7 8 】

< 実験例 33 >

(1) 混合樹脂の調製

(A) ポリアミド樹脂として P A 1 0 1 0 (ナイロン 1 0 1 0 樹脂、ダイセル・エポニックス会社製、品名「Vestamid Terra DS16」、融点 2 0 6) を用い、相容化剤 (C) として、無水マレイン酸変性 E B R (三井化学株式会社製、品名「タフマー MH7020」、MFR (2 3 0) = 1 . 5 g / 1 0 分) を用い、これらのペレットを表 7 に示す配合となるようにドライブレンドした後、二軸溶融混練押出機 (株式会社パーカーコーポレーション製、スクリュー径 2 5 mm、L / D = 4 1) に投入し、混練温度 2 5 0 、押出速度 3 . 0 k g / 時間、スクリュー回転数 2 0 0 回転 / 分の条件で混合を行い、更に、ペレタイザーを用いて押し出された混合樹脂を裁断して混合樹脂ペレットを作製した。

【 0 0 7 9 】

(2) 混合工程

次いで、(B) ポリオレフィン樹脂として、ポリプロピレン樹脂 (ホモポリマー、日本ポリプロ株式会社製、品名「ノバテック MA1B」、重量平均分子量 3 1 2 , 0 0 0、融点 1 6 5) を用い、先に得られた混合樹脂ペレットと、表 7 に示す配合となるようにドライブレンドした後、二軸溶融混練押出機 (株式会社パーカーコーポレーション製、スクリュー径 2 5 mm、L / D = 4 1) に投入し、混練温度 2 5 0 、押出速度 3 . 0 k g / 時間、スクリュー回転数 2 0 0 回転 / 分の条件で混合を行い、更にペレタイザーを用いて押し出された熱可塑性樹脂組成物を裁断して実験例 33の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。

その後、得られた実験例 33の熱可塑性樹脂組成物のペレットを、射出成形機 (日精樹脂工業株式会社製、4 0 トン射出成形機) のホッパーに投入し、設定温度 2 5 0 、金型温度 6 0 の射出条件で物性測定用試験片を射出成形した。

【 0 0 8 0 】

< 実験例 34 ~ 38 >

表 7 に示す配合となるように各ペレットをドライブレンドしたこと以外は、実験例 33と同様にして実験例 34 ~ 38の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。次いで、実験例 33と同様に射出成形を行い、実験例 34 ~ 38の物性測定用試験片を得た。

【 0 0 8 1 】

< 比較例 9 >

(A) ポリアミド樹脂として P A 1 0 1 0 (ナイロン 1 0 1 0 樹脂、ダイセル・エボニック株式会社製、品名「Vestamid Terra DS16」、融点 2 0 6) と、
(B) ポリオレフィン樹脂として、ポリプロピレン樹脂 (ホモポリマー、日本ポリプロ株式会社製、品名「ノバテック MA1B」、重量平均分子量 3 1 2 , 0 0 0、融点 1 6 5) を用いて、表 7 に示す配合となるようにドライブレンドした後、二軸溶融混練押出機 (株式会社パーカーコーポレーション製、スクリュー径 2 5 mm、L / D = 4 1) に投入し、混練温度 2 5 0 、押出速度 3 . 0 k g / 時間、スクリュー回転数 2 0 0 回転 / 分の条件で混合を行い、更にペレタイザーを用いて押し出された熱可塑性樹脂組成物を裁断して比較例 9 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。

その後、得られた比較例 9 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを、射出成形機 (日精樹脂工業株式会社製、4 0 トン射出成形機) のホッパーに投入し、設定温度 2 5 0 、金型温度 6 0 の射出条件で物性測定用試験片を射出成形した。

【 0 0 8 2 】

< 実験例 3 9 >

(1) 混合樹脂の調製

(A) ポリアミド樹脂として P A M X D 6 (ナイロン M X D 6 樹脂、三菱エンジニアリングプラスチック株式会社製、品名「レニー 6 0 0 2」、融点 2 4 3) を用い、相容化剤 (C) として、無水マレイン酸変性 E B R (三井化学株式会社製、品名「タフマー MH7020」、M F R (2 3 0) = 1 . 5 g / 1 0 分) を用い、これらのペレットを表 8 に示す配合となるようにドライブレンドした後、二軸溶融混練押出機 (株式会社パーカーコーポレーション製、スクリュー径 2 5 mm、L / D = 4 1) に投入し、混練温度 2 6 5 、押出速度 3 . 0 k g / 時間、スクリュー回転数 2 0 0 回転 / 分の条件で混合を行い、更に、ペレタイザーを用いて押し出された混合樹脂を裁断して混合樹脂ペレットを作製した。

【 0 0 8 3 】

(2) 混合工程

次いで、(B) ポリオレフィン樹脂として、ポリプロピレン樹脂 (ホモポリマー、日本ポリプロ株式会社製、品名「ノバテック MA1B」、重量平均分子量 3 1 2 , 0 0 0、融点 1 6 5) を用い、先に得られた混合樹脂ペレットと、表 8 に示す配合となるようにドライブレンドした後、二軸溶融混練押出機 (株式会社パーカーコーポレーション製、スクリュー径 2 5 mm、L / D = 4 1) に投入し、混練温度 2 6 5 、押出速度 3 . 0 k g / 時間、スクリュー回転数 2 0 0 回転 / 分の条件で混合を行い、更にペレタイザーを用いて押し出された熱可塑性樹脂組成物を裁断して実験例 3 9 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。

その後、得られた実験例 3 9 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを、射出成形機 (日精樹脂工業株式会社製、4 0 トン射出成形機) のホッパーに投入し、設定温度 2 6 5 、金型温度 9 0 の射出条件で物性測定用試験片を射出成形した。

【 0 0 8 4 】

< 実験例 4 0 ~ 4 4 >

表 8 に示す配合となるように各ペレットをドライブレンドしたこと以外は、実験例 3 9 と同様にして実験例 4 0 ~ 4 4 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。次いで、実験例 3 9 と同様に射出成形を行い、実験例 4 0 ~ 4 4 の物性測定用試験片を得た。

【 0 0 8 5 】

< 比較例 1 0 >

(A) ポリアミド樹脂として P A M X D 6 (ナイロン M X D 6 樹脂、三菱エンジニアリングプラスチック株式会社製、品名「レニー 6 0 0 2」、融点 2 4 3) と、(B) ポリオレフィン樹脂として、ポリプロピレン樹脂 (ホモポリマー、日本ポリプロ株式会社製、品名「ノバテック MA1B」、重量平均分子量 3 1 2 , 0 0 0、融点 1 6 5) を用いて、表 8 に示す配合となるようにドライブレンドした後、二軸溶融混練押出機 (株式会社パーカーコーポレーション製、スクリュー径 2 5 mm、L / D = 4 1) に投入し、混

10

20

30

40

50

練温度 265、押出速度 3.0 kg/時間、スクリー回転数 200 回転/分の条件で混合を行い、更にペレタイザーを用いて押し出された熱可塑性樹脂組成物を裁断して比較例 10 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。

その後、得られた比較例 10 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを、射出成形機（日精樹脂工業株式会社製、40 トン射出成形機）のホッパーに投入し、設定温度 265、金型温度 90 の射出条件で物性測定用試験片を射出成形した。

【0086】

< 実験例 45 >

(1) 混合樹脂の調製

(A) ポリアミド樹脂として PA10T（ナイロン 10T 樹脂、ダイセル・エポニックス株式会社製、品名「Vestamid HT Plus M3000」、融点 285）を用い、相容化剤 (C) として、無水マレイン酸変性 EBR（三井化学株式会社製、品名「タフマー MH7020」、MFR (230) = 1.5 g/10 分) を用い、これらのペレットを表 9 に示す配合となるようにドライブレンドした後、二軸溶融混練押出機（株式会社パーカーコーポレーション製、スクリー径 25 mm、L/D = 41）に投入し、混練温度 310、押出速度 3.0 kg/時間、スクリー回転数 200 回転/分の条件で混合を行い、更に、ペレタイザーを用いて押し出された混合樹脂を裁断して混合樹脂ペレットを作製した。

【0087】

(2) 混合工程

次いで、(B) ポリオレフィン樹脂として、ポリプロピレン樹脂（ホモポリマー、日本ポリプロ株式会社製、品名「ノバテック MA1B」、重量平均分子量 312,000、融点 165）を用い、先に得られた混合樹脂ペレットと、表 9 に示す配合となるようにドライブレンドした後、二軸溶融混練押出機（株式会社パーカーコーポレーション製、スクリー径 25 mm、L/D = 41）に投入し、混練温度 310、押出速度 3.0 kg/時間、スクリー回転数 200 回転/分の条件で混合を行い、更にペレタイザーを用いて押し出された熱可塑性樹脂組成物を裁断して実験例 45 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。

その後、得られた実験例 45 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを、射出成形機（日精樹脂工業株式会社製、40 トン射出成形機）のホッパーに投入し、設定温度 310、金型温度 90 の射出条件で物性測定用試験片を射出成形した。

【0088】

< 実験例 46 ~ 47 >

表 9 に示す配合となるように各ペレットをドライブレンドしたこと以外は、実験例 45 と同様にして実験例 46 ~ 47 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。次いで、実験例 45 と同様に射出成形を行い、実験例 46 ~ 47 の物性測定用試験片を得た。

【0089】

< 比較例 11 >

(A) ポリアミド樹脂として PA10T（ナイロン 10T 樹脂、ダイセル・エポニックス株式会社製、品名「Vestamid HT Plus M3000」、融点 285）と、(B) ポリオレフィン樹脂として、ポリプロピレン樹脂（ホモポリマー、日本ポリプロ株式会社製、品名「ノバテック MA1B」、重量平均分子量 312,000、融点 165）を用いて、表 9 に示す配合となるようにドライブレンドした後、二軸溶融混練押出機（株式会社パーカーコーポレーション製、スクリー径 25 mm、L/D = 41）に投入し、混練温度 310、押出速度 3.0 kg/時間、スクリー回転数 200 回転/分の条件で混合を行い、更にペレタイザーを用いて押し出された熱可塑性樹脂組成物を裁断して比較例 11 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを作製した。

その後、得られた比較例 11 の熱可塑性樹脂組成物のペレットを、射出成形機（日精樹脂工業株式会社製、40 トン射出成形機）のホッパーに投入し、設定温度 310、金型温度 90 の射出条件で物性測定用試験片を射出成形した。

【 0 0 9 0 】

【 表 4 】

表 4

		実験例							比較例	
		19	20	21	22	23	24			
配合割合（質量％）	(A)	ポリアミド (PA6)	25	60	60	60	60	60	67	
		ポリオレフィン	65	30	30	30	30	30	33	
	(C)	相容化剤	無水マレイン酸変性EBR (タフマー MA8510)	-	10	-	-	-	-	-
			無水マレイン酸変性EBR (タフマー MH7010)	-	-	10	-	-	-	-
			無水マレイン酸変性EBR (タフマー MH7020)	10	-	-	10	-	-	-
			無水マレイン酸変性EBR (タフマー MH5040)	-	-	-	-	10	-	-
			無水マレイン酸変性EOR	-	-	-	-	-	10	-
	シャルピー衝撃強度 (kJ／m ²)		8.5	3.9	5.2	11.9	16.6	7.3	2.3	
	曲げ弾性率 (MPa)		1401	1467	1449	1401	1325	1392	2022	

【 0 0 9 1 】

10

20

30

40

【表 5】

表 5

		実験例		比較例
		25	26	7
配合割合 (質量%)	(A) ポリアミド (PA12)	25	30	100
	(B) ポリオレフィン	65	60	-
	(C) 相容化剤 (無水マレイン酸変性EBR 「タフマー MH7020」)	10	10	-
シャルピー衝撃強度 (kJ/m ²)		7.7	12.8	2.8
曲げ弾性率 (MPa)		1434	1253	1340

10

【 0 0 9 2 】

【表 6】

表 6

		実験例						比較例
		27	28	29	30	31	32	8
配合割合 (質量%)	(A) ポリアミド (PA610)	25	25	25	40	55	70	28
	(B) ポリオレフィン	65	55	45	50	35	20	72
	(C) 相容化剤 (無水マレイン酸変性EBR 「タフマー MH7020」)	10	20	30	10	10	10	-
シャルピー衝撃強度 (kJ/m ²)		5.4	14.0	40.0	8.6	9.1	8.3	2.1
曲げ弾性率 (MPa)		1390	930	660	1370	1360	1380	1730

20

30

【 0 0 9 3 】

【表 7】

表 7

		実験例						比較例
		33	34	35	36	37	38	9
配合割合 (質量%)	(A) ポリアミド (PA1010)	25	25	25	40	55	70	28
	(B) ポリオレフィン	65	55	45	50	35	20	72
	(C) 相容化剤 (無水マレイン酸変性EBR 「タフマー MH7020」)	10	20	30	10	10	10	-
シャルピー衝撃強度 (kJ/m ²)		3.0	15.4	40.0	2.1	4.8	8.1	1.1
曲げ弾性率 (MPa)		1230	880	550	1350	1340	1320	1650

【 0 0 9 4 】

【表 8】

表 8

		実験例						比較例
		39	40	41	42	43	44	10
配合割合 (質量%)	(A) ポリアミド (PAMXD6)	25	25	25	40	55	70	28
	(B) ポリオレフィン	65	55	45	50	35	20	72
	(C) 相容化剤 (無水マレイン酸変性EBR 「タフマー MH7020」)	10	20	30	10	10	10	-
シャルピー衝撃強度 (kJ/m ²)		3.0	13.6	56.0	2.2	2.6	4.9	1.1
曲げ弾性率 (MPa)		1650	1010	820	1930	2290	2640	2270

【 0 0 9 5 】

【表 9】

表 9

		実験例			比較例
		45	46	47	11
配合割合 (質量%)	(A) ポリアミド (PA10T)	25	45	60	28
	(B) ポリオレフィン	55	45	30	72
	(C) 相容化剤 (無水マレイン酸変性EBR 「タフマー MH7020」)	20	10	10	-
シャルピー衝撃強度 (kJ/m ²)		5.0	2.1	3.8	1.1
曲げ弾性率 (MPa)		910	1590	1620	1860

【 0 0 9 6 】

[5] 熱可塑性樹脂組成物の性能評価 (実験例 1 9 ~ 4 7 及び比較例 6 ~ 1 1)

上記 [4] で得られた実験例 1 9 ~ 4 7 及び比較例 6 ~ 1 1 の各物性測定用試験片を用いて、上記 [2] と同様の方法により、シャルピー衝撃強度の測定、及び曲げ弾性率の測定を行った。その結果を表 4 ~ 表 9 に併記する。

【 0 0 9 7 】

[6] 実験例 1 9 ~ 4 7 の効果

表 4 によれば、ポリアミドとして P A 6 を用い、相容化剤を使用しなかった比較例 6 では、曲げ弾性率が 2 0 2 2 M P a であったが、シャルピー衝撃強度が 2 . 3 k J / m ² と低い値であった。

これに対して、ポリアミドとして P A 6 を用い、相容化剤として変性エラストマーを用いた実験例 1 9 ~ 2 4 では、曲げ弾性率が 1 3 2 5 ~ 1 4 6 7 M P a であり、シャルピー衝撃強度が 3 . 9 ~ 1 6 . 6 k J / m ² であり、剛性に優れるとともに耐衝撃特性にも優れることが分かった。

【 0 0 9 8 】

表 5 によれば、ポリアミドとして P A 1 2 のみを用い、ポリオレフィン及び相容化剤を使用しなかった比較例 7 では、曲げ弾性率が 1 3 4 0 M P a であったが、シャルピー衝撃強度が 2 . 8 k J / m ² と低い値であった。

これに対して、ポリアミドとして P A 1 2 を用い、相容化剤として変性エラストマーを用いた実験例 2 5 ~ 2 6 では、曲げ弾性率が 1 2 5 3 ~ 1 4 3 4 M P a であり、シャルピー衝撃強度が 7 . 7 ~ 1 2 . 8 k J / m ² であり、剛性に優れるとともに耐衝撃特性にも優れることが分かった。

【 0 0 9 9 】

表 6 によれば、ポリアミドとして P A 6 1 0 を用い、相容化剤を使用しなかった比較例 8 では、曲げ弾性率が 1 7 3 0 M P a であったが、シャルピー衝撃強度が 2 . 1 k J / m ² と低い値であった。

これに対して、ポリアミドとして P A 6 1 0 を用い、相容化剤として変性エラストマーを用いた実験例 2 7 ~ 3 2 では、曲げ弾性率が 6 6 0 ~ 1 3 9 0 M P a であり、シャルピー衝撃強度が 5 . 4 ~ 4 0 . 0 k J / m ² であり、剛性に優れるとともに耐衝撃特性にも優れることが分かった。

【 0 1 0 0 】

表 7 によれば、ポリアミドとして P A 1 0 1 0 を用い、相容化剤を使用しなかった比較例 9 では、曲げ弾性率が 1 6 5 0 M P a であったが、シャルピー衝撃強度が 1 . 1 k J / m² と低い値であった。

これに対して、ポリアミドとして P A 1 0 1 0 を用い、相容化剤として変性エラストマーを用いた実験例 3 3 ~ 3 8 では、曲げ弾性率が 5 5 0 ~ 1 3 5 0 M P a であり、シャルピー衝撃強度が 2 . 1 ~ 4 0 . 0 k J / m² であり、剛性に優れるとともに耐衝撃特性にも優れることが分かった。

【 0 1 0 1 】

表 8 によれば、ポリアミドとして P A M X D 6 を用い、相容化剤を使用しなかった比較例 1 0 では、曲げ弾性率が 2 2 7 0 M P a であったが、シャルピー衝撃強度が 1 . 1 k J / m² と低い値であった。

10

これに対して、ポリアミドとして P A M X D 6 を用い、相容化剤として変性エラストマーを用いた実験例 3 9 ~ 4 4 では、曲げ弾性率が 8 2 0 ~ 2 6 4 0 M P a であり、シャルピー衝撃強度が 2 . 2 ~ 5 6 . 0 k J / m² であり、剛性に優れるとともに耐衝撃特性にも優れることが分かった。

【 0 1 0 2 】

表 9 によれば、ポリアミドとして P A 1 0 T を用い、相容化剤を使用しなかった比較例 1 1 では、曲げ弾性率が 1 8 6 0 M P a であったが、シャルピー衝撃強度が 1 . 1 k J / m² と低い値であった。

これに対して、ポリアミドとして P A 1 0 T を用い、相容化剤として変性エラストマーを用いた実験例 4 5 ~ 4 7 では、曲げ弾性率が 9 1 0 ~ 1 6 2 0 M P a であり、シャルピー衝撃強度が 2 . 1 ~ 5 . 0 k J / m² であり、剛性に優れるとともに耐衝撃特性にも優れることが分かった。

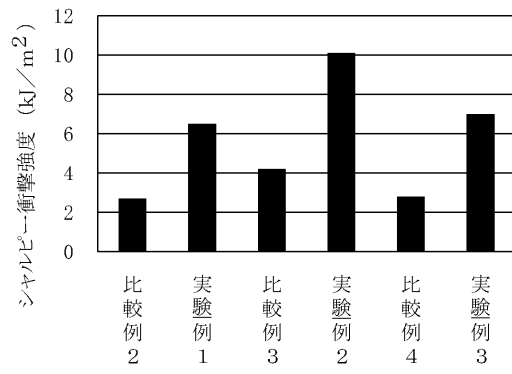
20

【 0 1 0 3 】

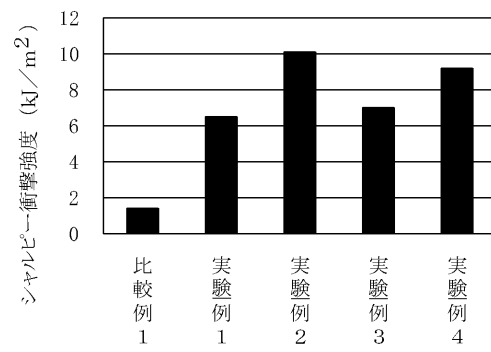
前述の例は単に説明を目的とするものでしかなく、本発明を限定するものと解釈されるものではない。本発明を典型的な実施形態の例を挙げて説明したが、本発明の記述及び図示において使用された文言は、限定的な文言ではなく説明的及び例示的なものであると理解される。ここで詳述したように、その形態において本発明の範囲又は精神から逸脱することなく、添付の特許請求の範囲内で変更が可能である。ここでは、本発明の詳述に特定の構造、材料及び実施例を参照したが、本発明をここに掲げる開示事項に限定することを意図するものではなく、むしろ、本発明は添付の特許請求の範囲内における、機能的に同等の構造、方法、使用の全てに及ぶものとする。

30

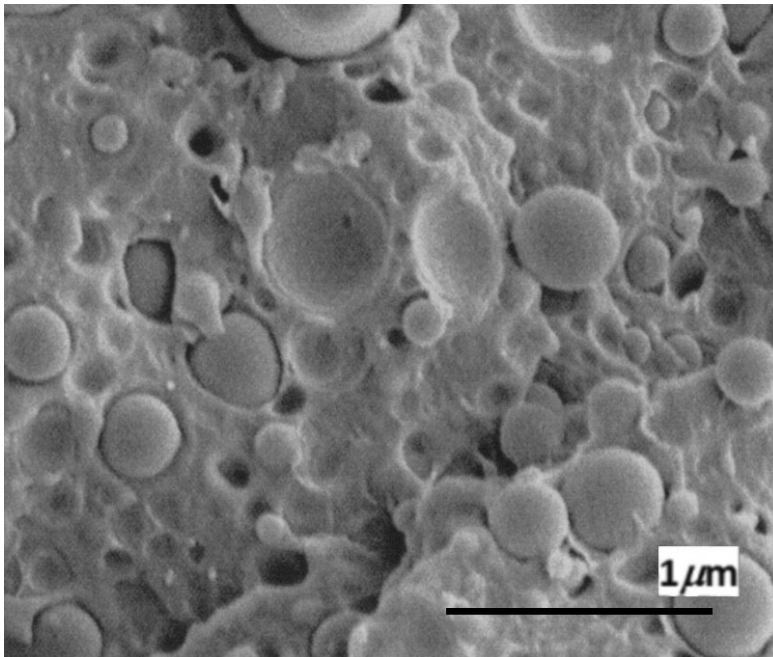
【図 1】



【図 2】



【図 3】



フロントページの続き

- (72)発明者 有尾 敏幸
愛知県刈谷市豊田町1丁目1番地 トヨタ紡織株式会社内
- (72)発明者 河田 順平
愛知県長久手市横道41番地の1 株式会社豊田中央研究所内
- (72)発明者 毛利 誠
愛知県長久手市横道41番地の1 株式会社豊田中央研究所内
- (72)発明者 渡辺 修
愛知県長久手市横道41番地の1 株式会社豊田中央研究所内
- (72)発明者 加藤 誠
愛知県長久手市横道41番地の1 株式会社豊田中央研究所内

審査官 安田 周史

- (56)参考文献 特開平04-183733(JP,A)
特開平04-096957(JP,A)
特開平04-202247(JP,A)
特開昭63-089550(JP,A)

- (58)調査した分野(Int.Cl., DB名)
C08L 23/00
C08L 23/26
C08L 77/00