

(19)日本国特許庁(JP)

## (12)特許公報(B2)

(11)特許番号

特許第7024141号

(P7024141)

(45)発行日 令和4年2月22日(2022.2.22)

(24)登録日 令和4年2月14日(2022.2.14)

(51)国際特許分類

F I

C 0 8 J 5/18 (2006.01)

C 0 8 J

5/18

C F D

C 0 8 J 7/00 (2006.01)

C 0 8 J

7/00

3 0 1

B 3 2 B 15/08 (2006.01)

B 3 2 B

15/08

Z

B 3 2 B 27/36 (2006.01)

B 3 2 B

27/36

H 0 5 K 1/03 (2006.01)

H 0 5 K

1/03

6 1 0 M

請求項の数 18 (全27頁) 最終頁に続く

(21)出願番号 特願2021-516047(P2021-516047)

(86)(22)出願日 令和2年4月16日(2020.4.16)

(86)国際出願番号 PCT/JP2020/016680

(87)国際公開番号 WO2020/218139

(87)国際公開日 令和2年10月29日(2020.10.29)

審査請求日 令和3年11月25日(2021.11.25)

(31)優先権主張番号 特願2019-82063(P2019-82063)

(32)優先日 平成31年4月23日(2019.4.23)

(33)優先権主張国・地域又は機関

日本国(JP)

早期審査対象出願

(73)特許権者 000001085

株式会社クラレ

岡山県倉敷市酒津1621番地

(74)代理人 100087941

弁理士 杉本 修司

(74)代理人 100112829

弁理士 堤 健郎

(74)代理人 100142608

弁理士 小林 由佳

(74)代理人 100154771

弁理士 中田 健一

(74)代理人 100213470

弁理士 中尾 真二

(72)発明者 澤田 貴文

愛媛県西条市朔日市892番地 株式会

最終頁に続く

(54)【発明の名称】 熱可塑性液晶ポリマーフィルム、積層体、および成形体、ならびにそれらの製造方法

## (57)【特許請求の範囲】

## 【請求項1】

光学的に異方性の溶融相を形成し得るポリマー（以下、熱可塑性液晶ポリマーと称する）で構成され、

前記ポリマー部分において、広角X線回折測定で検出される回折プロファイルにおいて、 $2\theta = 14 \sim 26$ 度におけるベースライン上の積分強度をA、 $2\theta = 22.3 \sim 24.3$ 度においてメインピークのプロファイルを一次関数に近似して除去した後のサブピークのプロファイルの積分強度をB、 $B/A \times 100 = UC$ としたとき、下記式(1)を充足する、熱可塑性液晶ポリマーフィルム。

$$0 < UC < 2.0 \quad (1)$$

## 【請求項2】

下記式(2)を満たす、請求項1に記載の熱可塑性液晶ポリマーフィルム。

$$0.1 < UC < 1.5 \quad (2)$$

## 【請求項3】

$2\theta = 20 \pm 1$ 度に最大値が存在する前記メインピークの半値全幅をSC(度)としたとき、 $1.4 < SC$ を満たす、請求項1または2に記載の熱可塑性液晶ポリマーフィルム。

## 【請求項4】

示差走査熱量計を用いて、室温から400℃の温度範囲で10℃/minの昇温速度で現れる吸熱ピーク位置が、310℃以上である、請求項1～3のいずれか一項に記載の熱可塑性液晶ポリマーフィルム。

## 【請求項 5】

請求項 1 ～ 4 のいずれか一項に記載の熱可塑性液晶ポリマーフィルムを少なくとも 1 層備える、積層体。

## 【請求項 6】

さらに、金属層を少なくとも 1 層備える、請求項 5 に記載の積層体。

## 【請求項 7】

前記金属層が、銅、銅合金、アルミニウム、アルミニウム合金、ニッケル、ニッケル合金、鉄、鉄合金、銀、銀合金、およびこれらの複合金属種から選択される少なくとも一種で構成される、請求項 6 に記載の積層体。

## 【請求項 8】

請求項 1 ～ 4 のいずれか一項に記載の熱可塑性液晶ポリマーフィルムまたは請求項 5 ～ 7 のいずれか一項に記載の積層体から形成された、成形体。

## 【請求項 9】

配線板である、請求項 8 に記載の成形体。

## 【請求項 10】

高周波用回路基板、車載用センサ、モバイル用回路基板、またはアンテナである、請求項 8 または 9 に記載の成形体。

## 【請求項 11】

融点上昇速度  $R_{tm}$  が  $0.20 / \text{min}$  以上の熱可塑性液晶ポリマーから構成される熱可塑性液晶ポリマーフィルムに対して、熱処理を行い耐熱化する、請求項 1 ～ 4 のいずれか一項に記載の熱可塑性液晶ポリマーフィルムの製造方法。

## 【請求項 12】

前記熱処理が、1 段階または複数段階の熱処理であり、前記熱可塑性液晶ポリマーの融点を  $T_{m0}$  とした場合、 $T_{m0}$  以下で第 1 の熱処理を行い耐熱化する、請求項 11 に記載の熱可塑性液晶ポリマーフィルムの製造方法。

## 【請求項 13】

熱源として、熱風オーブン、蒸気オーブン、電気ヒータ、赤外線ヒータ、セラミックヒータ、熱ロール、熱プレス、および電磁波照射機から選択された少なくとも一種が用いられる、請求項 11 または 12 に記載の熱可塑性液晶ポリマーフィルムの製造方法。

## 【請求項 14】

前記熱処理が 1 段階である、請求項 11 ～ 13 のいずれか一項に記載の熱可塑性液晶ポリマーフィルムの製造方法。

## 【請求項 15】

熱可塑性液晶ポリマーで構成されたポリマー層を備える積層体であって、前記ポリマー層が、融点上昇速度  $R_{tm}$  が  $0.20 / \text{min}$  以上の熱可塑性液晶ポリマーから構成される積層体に対して、熱処理を行い耐熱化する、請求項 5 ～ 7 のいずれか一項に記載の積層体の製造方法。

## 【請求項 16】

前記熱処理が、1 段階または複数段階の熱処理であり、前記熱可塑性液晶ポリマーの融点を  $T_{m0}$  とした場合、 $T_{m0}$  以下で第 1 の熱処理を行い耐熱化する、請求項 15 に記載の積層体の製造方法。

## 【請求項 17】

熱源として、熱風オーブン、蒸気オーブン、電気ヒータ、赤外線ヒータ、セラミックヒータ、熱ロール、熱プレス、および電磁波照射機から選択された少なくとも一種が用いられる、請求項 15 または 16 に記載の積層体の製造方法。

## 【請求項 18】

請求項 1 ～ 4 のいずれか一項に記載の熱可塑性液晶ポリマーフィルム、および / または請求項 5 ～ 7 のいずれか一項に記載の積層体に後加工を行うことにより、成形体を製造する方法。

## 【発明の詳細な説明】

10

20

30

40

50

## 【関連出願】

## 【0001】

本願は、日本国で2019年4月23日に出願した特願2019-082063の優先権を主張するものであり、その全体を参照により本出願の一部をなすものとして引用する。

## 【技術分野】

## 【0002】

本発明は、光学的に異方性の熔融相を形成し得るポリマー（以下、熱可塑性液晶ポリマーと称する）からなり、耐熱性に優れるフィルム、積層体、および成形体、ならびにそれらの製造方法に関する。

## 【背景技術】

10

## 【0003】

近年、電子・電気・通信工業分野において機器の小型化・軽量化の要求から、プリント配線基板の高密度化の必要性が高まっている。これに伴い、配線基板の多層化、配線ピッチの狭幅化、ビアホールの微細化など様々な工夫が進められている。例えば、高密度化回路は、非金属層と金属層からなる金属張積層板を非金属層を介して多層化し製造される。従来、プリント配線基板・回路は、フェノール樹脂やエポキシ樹脂等の熱硬化性樹脂が非金属層として主に使用され、銅箔などの金属層と積層して製造されている。しかし、熱硬化性樹脂は加熱反応によって適正な積層が可能になるまでに時間を要することが知られている。

## 【0004】

20

これに対し、生産性向上を目的に、複数枚の同時積層、装置による同時多段製造が一般的に採用されている。このような状況の下、熱可塑性液晶ポリマー材料は熱可塑性樹脂であることを活かした生産性の向上効果が期待でき、また、物性面においても他の材料と比較して極めて低い吸水率と誘電損失から高周波伝送用途を代表として高く注目を集めている。

## 【0005】

熱可塑性液晶ポリマー材料は熱可塑性を利用して熱圧着による多層化が可能となるが、その一方で、多層化に際する耐熱性も必要である。つまり、多層化に使用される非金属層が適度に軟化・可塑化され、積層板の金属層または非金属層と強固に密着する条件で積層体が製造される際であっても、積層板の非金属層が高い耐熱性を有する場合、プロセス窓（製造条件の最適範囲）が広く安定した製品が製造可能となる。

30

## 【0006】

多層積層体の安定した製造法として、接着剤を使用しない例として、特許文献1（特許第4004139号公報）、特許文献2（特許第4138995号公報）には、融点の異なる熱可塑性液晶ポリマーフィルムと金属層からなる金属積層体と非金属層の多層積層板の製造方法が記載されている。

## 【0007】

特許文献3（特許第3893930号公報）に提案された多層基板の製造方法では、熱可塑性樹脂からなる複数のシート材を積層し、前記積層シート材を一つずつシート材保持具に保持した状態で可撓性材料を介して加熱および加圧を行うことにより、従来のパッチ型の真空チャンバを利用することなく、多層基板を製造することができる。そのため、該製造方法によれば、従来のパッチ型の真空チャンバを用いた工程に較べて、生産効率を大幅に向上することができる。

40

## 【0008】

材料自体の耐熱化に関しては、熱可塑性液晶ポリマー材料の耐熱化として、特許文献4（特許第3878741号公報）には、融点が300以下の熱可塑性液晶ポリマーの融点を300以上に高める方法が記載されている。

## 【先行技術文献】

## 【特許文献】

## 【0009】

【文献】特許第4004139号公報

50

特許第 4 1 3 8 9 9 5 号公報

特許第 3 8 9 3 9 3 0 号公報

特許第 3 8 7 8 7 4 1 号公報

【発明の概要】

【発明が解決しようとする課題】

【0010】

しかしながら、特許文献 1 および 2 に提案された多層積層板では、低融点の熱可塑性液晶ポリマーフィルムを使用する点で、プロセス窓を広げることが困難である。また、熱可塑性液晶ポリマーフィルムの融点を高める場合、多段階による 4 時間以上の熱処理が必要であるため、生産性に乏しいという問題点を有している。

10

【0011】

また、特許文献 3 に提案された方法では、可撓性材料を介して積層シート材を急速加熱する際、熱可塑性樹脂が加水分解反応を起こし、例えば熱可塑性液晶ポリマーなどでは樹脂の流動性が大きくなって導体パターンの位置がずれたり、樹脂フィルム中にボイドが発生するという問題点を有している。

【0012】

さらにまた、特許文献 4 に記載された方法においても、多段階により 4 時間以上の加熱により熱可塑性液晶ポリマーの融点を高めることが可能であるが、このような方法は、生産性に乏しいという問題点を有している。

【0013】

そのため、熱可塑性液晶ポリマーフィルムを用いて多層化を行うにあたってプロセス窓を広げるには、設備や接着剤の改善では限界があり、更なる多層化の要求を十分に満足させるには至っていない。また単純に融点を上げるだけでは、熱可塑性液晶ポリマーフィルム製造時の生産性も含め、市場要求を満足させることは出来ていなかった。

20

【0014】

従って本発明の目的は、多層化を行う際にプロセス窓の広い熱可塑性液晶ポリマーフィルム、積層体、および成形体、ならびにこれらを容易に製造可能な方法を提供することにある。

【課題を解決するための手段】

【0015】

本発明者らは、上記課題を解決するため鋭意検討した結果、驚くべきことに、均一性の高い斜方晶結晶構造を有する結晶を含み、広角 X 線回折測定で検出される  $2\theta = 14 \sim 26$  度の積分強度を A、 $2\theta = 22.3 \sim 24.3$  度の積分強度を B、 $B/A \times 100 = UC$  とした場合、UC が特定の範囲に存在する熱可塑性液晶ポリマーフィルムは、耐熱化工程において、従来の耐熱化工程とは異なるメカニズムで結晶構造が制御されて耐熱化していること、そのような熱可塑性液晶ポリマーフィルムは、要求する耐熱性に合わせた結晶形成に要する時間を制御できるため、耐熱化に要する時間が短縮されているだけでなく、積層工程および回路加工工程の双方において、高い耐熱性に由来した広いプロセス窓を有することを見出し、本発明を完成させるに至った。

30

【0016】

すなわち、本発明は、以下の態様で構成されうる。

40

〔態様 1〕

光学的に異方性の溶融相を形成し得るポリマー（以下、熱可塑性液晶ポリマーと称する）で構成され、

前記ポリマー部分において、広角 X 線回折測定で検出される回折プロファイルにおいて、 $2\theta = 14 \sim 26$  度におけるベースライン上の積分強度を A、 $2\theta = 22.3 \sim 24.3$  度においてメインピークのプロファイルを一次関数に近似して除去した後のサブピークのプロファイルの積分強度を B、 $B/A \times 100 = UC$  としたとき、下記式（1）を充足する、熱可塑性液晶ポリマーフィルム。

$$0 \leq UC \leq 2.0 \quad (1)$$

50

〔態様 2〕

下記式 (2) を満たす、態様 1 に記載の熱可塑性液晶ポリマーフィルム。

$0.1 \leq UC \leq 1.5$  (2)

〔態様 3〕

$2 = 20 \pm 1$  度に最大値が存在する前記メインピークの半値全幅を SC (度) としたとき、 $1.4 \leq SC$  を満たす、態様 1 または 2 に記載の熱可塑性液晶ポリマーフィルム。

〔態様 4〕

示差走査熱量計を用いて、室温から 400 の温度範囲で 10 /min の速度で昇温した際に現れる吸熱ピーク位置が、310 以上 (好ましくは 315 以上、より好ましくは 320 以上) である、態様 1 ~ 3 のいずれか一態様に記載の熱可塑性液晶ポリマーフィルム。

10

〔態様 5〕

態様 1 ~ 4 のいずれか一態様に記載の熱可塑性液晶ポリマーフィルムを少なくとも 1 層備える、積層体。

〔態様 6〕

さらに、金属層を少なくとも 1 層備える、態様 5 に記載の積層体。

〔態様 7〕

前記金属層が、銅、銅合金、アルミニウム、アルミニウム合金、ニッケル、ニッケル合金、鉄、鉄合金、銀、銀合金、およびこれらの複合金属種から選択される少なくとも一種で構成される、態様 6 に記載の積層体。

20

〔態様 8〕

態様 1 ~ 4 のいずれか一態様に記載の熱可塑性液晶ポリマーフィルムまたは態様 5 ~ 7 のいずれか一態様に記載の積層体から形成された、成形体。

〔態様 9〕

配線板である、態様 8 に記載の成形体。

〔態様 10〕

高周波用回路基板、車載用センサ、モバイル用回路基板、またはアンテナである、態様 8 または 9 に記載の成形体。

〔態様 11〕

融点上昇速度  $Rtm$  が  $0.20$  /min 以上 (好ましくは  $0.22$  /min 以上、さらに好ましくは  $0.25$  /min 以上、さらにより好ましくは  $0.26$  /min 以上) の熱可塑性液晶ポリマーから構成される熱可塑性液晶ポリマーフィルム (材料フィルム) に対して、熱処理を行い耐熱化する、態様 1 ~ 4 のいずれか一態様に記載の熱可塑性液晶ポリマーフィルムの製造方法。

30

〔態様 12〕

前記熱処理が、1 段階または複数段階の熱処理であり、熱可塑性液晶ポリマーの融点を  $Tm_0$  とした場合、 $Tm_0$  以下、好ましくは  $(Tm_0 - 2)$  以下で第 1 の熱処理を行い耐熱化する、態様 11 に記載の熱可塑性液晶ポリマーフィルムの製造方法。

〔態様 13〕

熱源として、熱風オープン、蒸気オープン、電気ヒータ、赤外線ヒータ、セラミックヒータ、熱ロール、熱プレス、および電磁波照射機から選択された少なくとも一種が用いられる、態様 11 または 12 に記載の熱可塑性液晶ポリマーフィルムの製造方法。

40

〔態様 14〕

前記熱処理が 1 段階である、態様 11 ~ 13 のいずれか一態様に記載の熱可塑性液晶ポリマーフィルムの製造方法。

〔態様 15〕

熱可塑性液晶ポリマーで構成されたポリマー層を備える積層体であって、前記ポリマー層が融点上昇速度  $Rtm$  が  $0.20$  /min 以上 (好ましくは  $0.22$  /min 以上、さらに好ましくは  $0.25$  /min 以上、さらにより好ましくは  $0.26$  /min 以上) の熱可塑性液晶ポリマーから構成される積層体に対して、熱処理を行い耐熱化する、

50

態様 5 ~ 7 のいずれか一態様に記載の積層体の製造方法。

〔態様 16〕

前記熱処理が、1 段階または複数段階の熱処理であり、熱可塑性液晶ポリマーの融点を  $T_{m0}$  とした場合、 $T_{m0}$  以下、好ましくは  $(T_{m0} - 2)$  以下で第 1 の熱処理を行い耐熱化する、態様 15 に記載の積層体の製造方法。

〔態様 17〕

熱源として、熱風オープン、蒸気オープン、電気ヒータ、赤外線ヒータ、セラミックヒータ、熱ロール、熱プレス、および電磁波照射機から選択された少なくとも一種が用いられる、態様 15 または 16 に記載の積層体の製造方法。

〔態様 18〕

態様 1 ~ 4 のいずれか一態様に記載の熱可塑性液晶ポリマーフィルム、および / または態様 5 ~ 7 のいずれか一態様に記載の積層体に後加工を行うことにより、成形体を製造する方法。

【0017】

態様 11 において、熱可塑性液晶ポリマーの融点上昇速度とは、示差走査熱量測定において、常温（例えば 25）と所定の温度（例えば 400）の間で、熱可塑性液晶ポリマーフィルム（原料フィルム）を加熱、冷却、再加熱した際に、再加熱時に吸熱ピークが現れる温度を熱可塑性液晶ポリマーの融点  $T_{m0}$  とし、熱可塑性液晶ポリマーフィルムを  $T_{m0} - 10$  の温度で一時間熱処理した後に、示差走査熱量測定において、常温（例えば 25）から所定の温度（例えば 400）まで加熱した際に、吸熱ピークが現れる温度を  $T_{m'}$  としたとき、 $R_{tm} = (T_{m'} - T_{m0}) / 60$  で算出される値である。上記の示差走査熱量測定における温度変化率（昇温速度、降温速度）は、10 / min であってもよい。

【0018】

本明細書において、積層体とは、熱可塑性液晶ポリマーフィルムに対して、被着体が積層した構造物を意味し、成形体とは、熱可塑性液晶ポリマーフィルムに対して回路などが形成された構造物を意味している。

【発明の効果】

【0019】

本発明では、高い耐熱性に由来して、積層・回路加工の際に広いプロセス窓を有する熱可塑性液晶ポリマーフィルム、積層体および成形体を製造できるため、例えば、これまで煩雑であった多層積層プロセスの簡略化に繋がり、積層体を低コストで製造する事が可能である。さらに、特殊な設備や治具を使用することなく、超多層積層基板を製造することも可能となる。

【0020】

なお、請求の範囲および / または明細書に開示された少なくとも 2 つの構成要素のどのような組み合わせも、本発明に含まれる。特に、請求の範囲に記載された請求項の 2 つ以上のどのような組み合わせも本発明に含まれる。

【図面の簡単な説明】

【0021】

【図 1】本発明の一態様における金属張積層板の断面図である。

【図 2】本発明の一態様における多層積層基板作製時の組立体の断面図である。

【図 3】本発明の実施例 1 で得られた熱処理後のフィルムの広角 X 線回折プロファイル（データ 3）を示すグラフである。

【発明を実施するための形態】

【0022】

以下、本発明の実施形態について説明する。なお、以下の説明において、特定の機能を発現する化合物として具体例を示しているが、本発明はこれに限定されない。また、例示される材料は、特に説明がない限り、単独で用いても組み合わせて用いてもよい。

【0023】

10

20

30

40

50

### [ 熱可塑性液晶ポリマー ]

本発明の熱可塑性液晶ポリマーフィルムは、熱可塑性液晶ポリマーで構成される。この熱可塑性液晶ポリマーは、溶融成形できる液晶ポリマー（または光学的に異方性の溶融相を形成し得るポリマー）で構成され、溶融成形できる液晶ポリマーであればその化学的構成については特に限定されるものではないが、例えば、熱可塑性液晶ポリエステル、またはこれにアミド結合が導入された熱可塑性液晶ポリエステルアミドなどを挙げることができる。

#### 【 0 0 2 4 】

また、熱可塑性液晶ポリマーは、芳香族ポリエステルまたは芳香族ポリエステルアミドに、更にイミド結合、カーボネート結合、カルボジイミド結合やイソシアヌレート結合などのイソシアネート由来の結合等が導入されたポリマーであってもよい。

10

#### 【 0 0 2 5 】

本発明に用いられる熱可塑性液晶ポリマーの具体例としては、以下に例示する（１）から（４）に分類される化合物およびその誘導体から導かれる公知の熱可塑性液晶ポリエステルおよび熱可塑性液晶ポリエステルアミドを挙げることができる。ただし、光学的に異方性の溶融相を形成し得るポリマーを形成するためには、種々の原料化合物の組合せには適当な範囲があることは言うまでもない。

#### 【 0 0 2 6 】

（１）芳香族または脂肪族ジオール（代表例は表１参照）

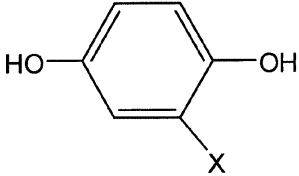
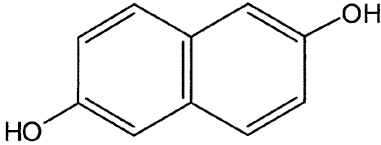
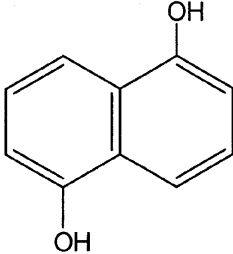
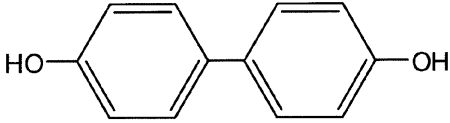
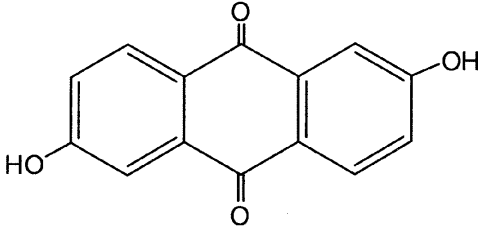
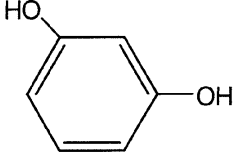
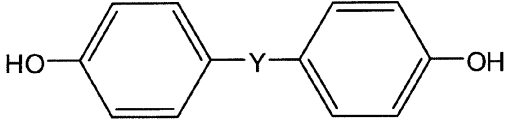
20

30

40

50

【表 1】

芳香族または脂肪族ジオールの代表例の化学構造式	
	<p>(Xは水素原子またはハロゲン原子、 C<sub>1-3</sub>などの低級アルキル基、 フェニル基などの基)</p>
	
	
	
	<p>(Yは—O—、—CH<sub>2</sub>—、—S—、 —CO—、—C(CH<sub>3</sub>)<sub>2</sub>—、—SO<sub>2</sub>— などの基)</p>
<p>HO(CH<sub>2</sub>)<sub>n</sub>OH</p>	<p>(nは2~12の整数)</p>

【 0 0 2 7 】

( 2 ) 芳香族または脂肪族ジカルボン酸 ( 代表例は表 2 参照 )

10

20

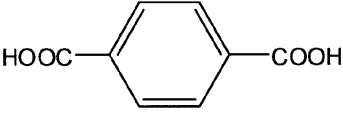
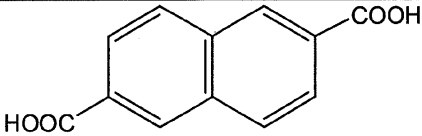
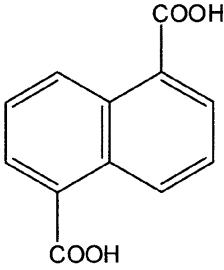
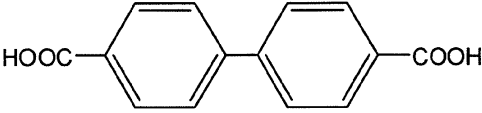
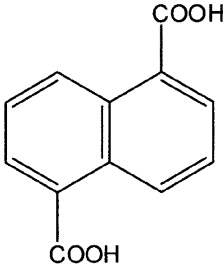
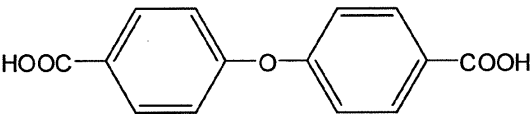
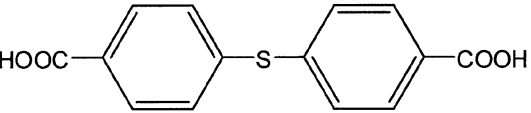
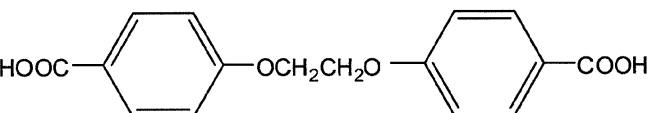
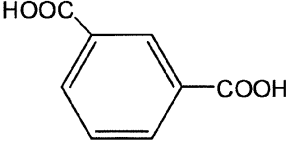
30

40

50



【表 2】

芳香族または脂肪族ジカルボン酸の代表例の化学構造式	
	
	
	
	
	
	
	
$\text{HOOC}(\text{CH}_2)_n\text{COOH}$	$(n \text{ は } 2 \sim 12 \text{ の整数})$

【 0 0 2 8 】

( 3 ) 芳香族ヒドロキシカルボン酸 ( 代表例は表 3 参照 )

10

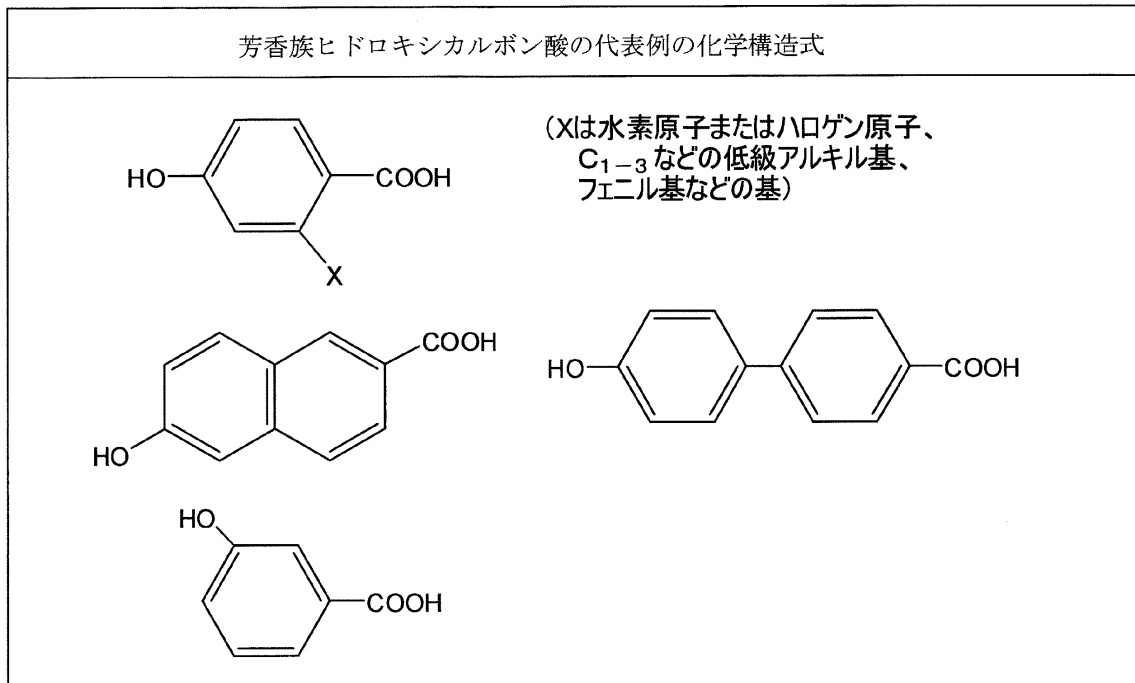
20

30

40

50

【表 3】



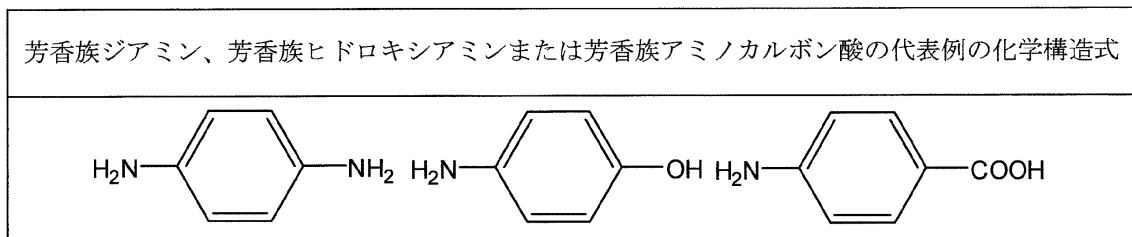
10

20

【 0 0 2 9 】

( 4 ) 芳香族ジアミン、芳香族ヒドロキシアミンまたは芳香族アミノカルボン酸 ( 代表例は表 4 参照 )

【表 4】



30

【 0 0 3 0 】

これらの原料化合物から得られる熱可塑性液晶ポリマーの代表例として表 5 および 6 に示す構造単位を有する共重合体を挙げるができる。

【 0 0 3 1 】

40

50

【表 5】

熱可塑性液晶ポリマーの代表例（1）	
(A)	$\left[ \text{OC} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{CO} \right] \text{---} \left[ \text{OCH}_2\text{CH}_2\text{O} \right] \text{---} \left[ \text{OC} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{CO} \right]$
(B)	$\left[ \text{OC} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{CO} \right] \left[ \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{C}(=\text{O}) \text{---} \text{O} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \right] \left[ \text{O} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{O} \right]$
(C)	$\left[ \text{OC} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{CO} \right] \left[ \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{C}(=\text{O}) \text{---} \text{O} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \right] \left[ \text{O} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{O} \right]$
(D)	$\left[ \text{O} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{CO} \right] \left[ \text{OC} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{CO} \right] \left[ \text{O} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{O} \right]$
(E)	$\left[ \text{O} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{CO} \right] \left[ \text{OC} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{CO} \right] \left[ \text{OC} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{CO} \right] \left[ \text{O} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{O} \right]$
(F)	$\left[ \text{O} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{CO} \right] \left[ \text{OC} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{CO} \right] \left[ \text{O} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{O} \right] \left[ \text{O} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{Y} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{O} \right]$ Yは-O-、-S-、-CH <sub>2</sub> -などの基
(G)	$\left[ \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{C}(=\text{O}) \text{---} \text{O} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \right] \left[ \text{O} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{CO} \right]$
(H)	$\left[ \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{C}(=\text{O}) \text{---} \text{O} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \right] \left[ \text{OC} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{CO} \right] \left[ \text{O} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{O} \right]$
(I)	$\left[ \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{C}(=\text{O}) \text{---} \text{O} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \right] \left[ \text{OC} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{CO} \right] \left[ \text{O} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{O} \right] \left[ \text{O} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{O} \right]$
(J)	$\left[ \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{C}(=\text{O}) \text{---} \text{O} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \right] \left[ \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{C}(=\text{O}) \text{---} \text{O} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \right] \left[ \text{O} \text{---} \text{C}_6\text{H}_4 \text{---} \text{O} \right]$

10

20

30

40

50

【表 6】

熱可塑性液晶ポリマーの代表例（2）	
(K)	$\left[ \text{O} \begin{array}{c} \text{C}_6\text{H}_4 \\ \text{C}_6\text{H}_4 \end{array} \text{C}(=\text{O}) \right] \left[ \text{C}(=\text{O}) \begin{array}{c} \text{C}_6\text{H}_4 \\ \text{C}_6\text{H}_4 \end{array} \text{O} \right] \left[ \text{O} \text{C}_6\text{H}_4 \text{C}_6\text{H}_4 \text{O} \right]$
(L)	$\left[ \text{O} \begin{array}{c} \text{C}_6\text{H}_4 \\ \text{C}_6\text{H}_4 \end{array} \text{C}(=\text{O}) \right] \left[ \text{C}(=\text{O}) \begin{array}{c} \text{C}_6\text{H}_4 \\ \text{C}_6\text{H}_4 \end{array} \text{O} \right] \left[ \text{OC} \text{C}_6\text{H}_4 \text{CO} \right] \left[ \text{O} \text{C}_6\text{H}_4 \text{O} \right]$
(M)	$\left[ \text{O} \begin{array}{c} \text{C}_6\text{H}_4 \\ \text{C}_6\text{H}_4 \end{array} \text{C}(=\text{O}) \right] \left[ \text{C}(=\text{O}) \begin{array}{c} \text{C}_6\text{H}_4 \\ \text{C}_6\text{H}_4 \end{array} \text{O} \right] \left[ \text{OC} \text{C}_6\text{H}_4 \text{CO} \right] \left[ \text{O} \text{C}_6\text{H}_4 \text{C}_6\text{H}_4 \text{O} \right]$
(N)	$\left[ \text{O} \begin{array}{c} \text{C}_6\text{H}_4 \\ \text{C}_6\text{H}_4 \end{array} \text{C}(=\text{O}) \right] \left[ \text{C}(=\text{O}) \begin{array}{c} \text{C}_6\text{H}_4 \\ \text{C}_6\text{H}_4 \end{array} \text{O} \right] \left[ \text{O} \text{C}_6\text{H}_4 \text{O} \right] \left[ \text{O} \text{C}_6\text{H}_4 \text{C}_6\text{H}_4 \text{O} \right]$
(O)	$\left[ \text{O} \begin{array}{c} \text{C}_6\text{H}_4 \\ \text{C}_6\text{H}_4 \end{array} \text{C}(=\text{O}) \right] \left[ \text{C}(=\text{O}) \begin{array}{c} \text{C}_6\text{H}_4 \\ \text{C}_6\text{H}_4 \end{array} \text{O} \right] \left[ \text{O} \text{C}_6\text{H}_3(\text{C}_6\text{H}_5) \text{O} \right] \left[ \text{O} \text{C}_6\text{H}_4 \text{C}_6\text{H}_4 \text{O} \right]$
(P)	$\left[ \text{O} \begin{array}{c} \text{C}_6\text{H}_4 \\ \text{C}_6\text{H}_4 \end{array} \text{C}(=\text{O}) \right] \left[ \text{C}(=\text{O}) \begin{array}{c} \text{C}_6\text{H}_4 \\ \text{C}_6\text{H}_4 \end{array} \text{O} \right] \left[ \text{O} \text{C}_6\text{H}_4 \text{C}_6\text{H}_4 \text{O} \right] \left[ \text{O} \text{C}_6\text{H}_4 \text{Y} \text{C}_6\text{H}_4 \text{O} \right]$ <p style="text-align: center;">Yは-O-、-S-、-CH<sub>2</sub>-などの基</p>
(Q)	$\left[ \text{O} \begin{array}{c} \text{C}_6\text{H}_4 \\ \text{C}_6\text{H}_4 \end{array} \text{C}(=\text{O}) \right] \left[ \text{OC} \text{C}_6\text{H}_4 \text{CO} \right] \left[ \text{O} \text{C}_6\text{H}_4 \text{NH} \right]$

## 【0032】

これらの共重合体のうち、p - ヒドロキシ安息香酸および/または6 - ヒドロキシ - 2 - ナフトエ酸を少なくとも繰り返し単位として含む重合体が好ましく、特に、(i) p - ヒドロキシ安息香酸と6 - ヒドロキシ - 2 - ナフトエ酸との繰り返し単位を含む重合体、又は(ii) p - ヒドロキシ安息香酸および6 - ヒドロキシ - 2 - ナフトエ酸からなる群から選ばれる少なくとも一種の芳香族ヒドロキシカルボン酸と、少なくとも一種の芳香族ジオールと、少なくとも一種の芳香族ジカルボン酸との繰り返し単位を含む共重合体が好ましい。

## 【0033】

熱可塑性液晶ポリマーが、p - ヒドロキシ安息香酸 ( A ) および 6 - ヒドロキシ - 2 - ナフトエ酸 ( B ) との繰り返し単位を含む共重合体の場合、そのモル比 ( A ) / ( B ) は、 $( A ) / ( B ) = 10 / 90 \sim 90 / 10$  が好ましく、 $50 / 50 \sim 90 / 10$  がより好ましく、 $75 / 25 \sim 90 / 10$  がさらに好ましく、 $75 / 25 \sim 85 / 15$  がよりさらに好ましく、 $77 / 23 \sim 80 / 20$  が特に好ましい。

【 0 0 3 4 】

例えば、( i ) の共重合体の場合、p - ヒドロキシ安息香酸および 6 - ヒドロキシ - 2 - ナフトエ酸の繰り返し単位以外に、分子量等を調整する観点から、芳香族ジオールや芳香族ジカルボン酸 ( 例えば、テレフタル酸 ) から構成される繰り返し単位を含んでいてもよい。

10

【 0 0 3 5 】

また、( i i ) の共重合体の場合、p - ヒドロキシ安息香酸および 6 - ヒドロキシ - 2 - ナフトエ酸からなる群から選ばれる少なくとも一種の芳香族ヒドロキシカルボン酸と、4 , 4 ' - ジヒドロキシビフェニル、ヒドロキノン、フェニルヒドロキノン、および 4 , 4 ' - ジヒドロキシジフェニルエーテルからなる群から選ばれる少なくとも一種の芳香族ジオールと、テレフタル酸、イソフタル酸および 2 , 6 - ナフタレンジカルボン酸からなる群から選ばれる少なくとも一種の芳香族ジカルボン酸との繰り返し単位を含む共重合体であってもよい。

【 0 0 3 6 】

なお、本発明にいう光学的異方性の溶融相を形成し得るとは、例えば試料をホットステージにのせ、窒素雰囲気下で昇温加熱し、試料の透過光を観察することにより認定できる。

20

【 0 0 3 7 】

本発明の熱可塑性液晶ポリマーフィルムは、上記共重合体のうち、融点上昇速度  $R_{tm}$  が  $0.20 / \text{min}$  以上である熱可塑性液晶ポリマーで構成されることが好ましい。より好ましくは  $0.22 / \text{min}$  以上、さらに好ましくは  $0.25 / \text{min}$  以上、さらにより好ましくは  $0.26 / \text{min}$  以上であってもよい。熱可塑性液晶ポリマーの融点上昇速度  $R_{tm}$  の上限は特に制限されないが、 $1.0 / \text{min}$  以下であってもよい。

【 0 0 3 8 】

融点上昇速度  $R_{tm}$  は、以下のように算出される。まず、示差走査熱量計を用いて、熱可塑性液晶ポリマーフィルムの一部を、試料容器に入れ、室温 ( 例えば、 $25^\circ\text{C}$  ) から  $400^\circ\text{C}$  まで  $10 / \text{min}$  の速度で昇温した後、室温まで  $10 / \text{min}$  の速度で冷却し、再度室温から  $400^\circ\text{C}$  まで  $10 / \text{min}$  の速度で昇温した際に現れる吸熱ピークの位置を、熱可塑性液晶ポリマーフィルムを構成する熱可塑性液晶ポリマー固有の融点 ( 以下  $T_{m0}$  と称す ) として測定する。

30

また、 $T_{m0}$  の測定に用いた熱可塑性液晶ポリマーフィルムを、 $T_{m0} - 10^\circ\text{C}$  で 60 分間処理した後、当該処理した熱可塑性液晶ポリマーフィルムの一部を試料容器に入れ、室温から  $400^\circ\text{C}$  まで  $10 / \text{min}$  の速度で昇温した際に現れる吸熱ピークの位置を、 $T_{m0} - 10^\circ\text{C}$  雰囲気中で 60 分間熱処理された熱可塑性液晶ポリマーフィルムの融点  $T_{m'}$  として測定する。これらの測定値に基づき、以下の式により、熱可塑性液晶ポリマーフィルムを構成する熱可塑性液晶ポリマーの融点上昇速度  $R_{tm}$  (  $/ \text{min}$  ) を算出する。

40

$$R_{tm} = ( T_{m'} - T_{m0} ) / 60$$

【 0 0 3 9 】

後述する実施例および比較例で示すように、たとえ同じ種類の単量体で構成される場合であっても、結晶のパッキング特性は単量体の構成比率のわずかな違いによって変化し得る。そのため、結晶のパッキング特性を単量体の構成比率などで表すことは困難である。

【 0 0 4 0 】

一方、本発明者らは、融点上昇速度を把握することにより、熱可塑性液晶ポリマーの耐熱性向上に寄与する結晶のパッキング特性を把握することが可能であることを見出した。これによって、融点上昇速度  $R_{tm}$  が速やかな熱可塑性液晶ポリマーであることが確認できれば、当業者は、耐熱化に貢献する結晶のパッキング特性の有無を容易に判断可能である

50

。そして、当業者は、過度の試行錯誤を要することなく、耐熱化に貢献する結晶のパッキング特性を有する熱可塑性液晶ポリマーを熱処理し、所定の結晶プロファイルを有する熱可塑性液晶ポリマーフィルム等を得ることができる。

【0041】

熱可塑性液晶ポリマーは、融点 ( $T_{m0}$ ) が、例えば、 $300 \sim 380$  の範囲であることが好ましく、より好ましくは  $305 \sim 360$  の範囲、さらに好ましくは  $310 \sim 350$  の範囲であってもよい。なお、融点は、示差走査熱量計を用いて、上述のように、熱可塑性液晶ポリマーサンプルの熱挙動を観察して得ることができる。

【0042】

また、熱可塑性液晶ポリマーは、熔融成形性の観点から、例えば、( $T_{m0} + 20$ ) におけるせん断速度  $1000 / s$  の熔融粘度  $30 \sim 120 Pa \cdot s$  を有していてもよく、好ましくは熔融粘度  $50 \sim 100 Pa \cdot s$  を有していてもよい。

10

【0043】

前記熱可塑性液晶ポリマーには、本発明の効果を損なわない範囲内で、ポリエチレンテレフタレート、変性ポリエチレンテレフタレート、ポリオレフィン、ポリカーボネート、ポリアリレート、ポリアミド、ポリフェニレンサルファイド、ポリエーテルエーテルケトン、フッ素樹脂等の熱可塑性ポリマー、各種添加剤を添加してもよい。また、必要に応じて充填剤を添加してもよい。

【0044】

[熱可塑性液晶ポリマーフィルム、積層体または成形体の製造方法]

20

本発明の熱可塑性液晶ポリマーフィルムは、融点上昇速度  $R_{tm}$  が  $0.20 / min$  以上の熱可塑性液晶ポリマーから構成される熱可塑性液晶ポリマーフィルム（耐熱化前フィルム）に対して、熱処理を行うことにより製造することが可能である。

【0045】

熱可塑性液晶ポリマーフィルム（耐熱化前フィルム）は、特定の融点上昇速度  $R_{tm}$  を有する熱可塑性液晶ポリマーから構成されていればその製造方法は特に限定されず、例えば、前記熱可塑性液晶ポリマーをキャスト成形してフィルムを得てもよいし、前記熱可塑性液晶ポリマーの熔融混練物を押出成形してフィルムを得てもよい。押出成形法としては任意の方法のものが使用されるが、周知のＴダイ法、インフレーション法等が工業的に有利である。特にインフレーション法では、熱可塑性液晶ポリマーフィルムの機械軸方向（以下、ＭＤ方向と略す）だけでなく、これと直交する方向（以下、ＴＤ方向と略す）にも応力が加えられ、ＭＤ方向、ＴＤ方向に均一に延伸できることから、ＭＤ方向とＴＤ方向における分子配向性、誘電特性等を制御した熱可塑性液晶ポリマーフィルムが得られる。

30

【0046】

例えば、Ｔダイ法による押出成形では、Ｔダイから押出した溶融体シートを、熱可塑性液晶ポリマーフィルムのＭＤ方向だけでなく、これとＴＤ方向の双方に対して同時に延伸して製膜してもよいし、またはＴダイから押出した溶融体シートを一旦ＭＤ方向に延伸し、ついでＴＤ方向に延伸して製膜してもよい。

【0047】

また、インフレーション法による押出成形では、リングダイから溶融押出された円筒状シートに対して、所定のドロー比（ＭＤ方向の延伸倍率に相当する）およびブロー比（ＴＤ方向の延伸倍率に相当する）で延伸して製膜してもよい。

40

【0048】

このような押出成形の延伸倍率は、ＭＤ方向の延伸倍率（またはドロー比）として、例えば、 $1.0 \sim 10$  程度であってもよく、好ましくは  $1.2 \sim 7$  程度、さらに好ましくは  $1.3 \sim 7$  程度であってもよい。また、ＴＤ方向の延伸倍率（またはブロー比）として、例えば、 $1.5 \sim 20$  程度であってもよく、好ましくは  $2 \sim 15$  程度、さらに好ましくは  $2.5 \sim 14$  程度であってもよい。

【0049】

このようにして得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルム（耐熱化前フィルム、材料フィル

50

ム) に対して熱処理が行われ、耐熱化される。

熱処理の方法は、耐熱化された熱可塑性液晶ポリマーフィルムが特定の結晶プロファイル  
を有する限り特に限定されず、例えば、熱可塑性液晶ポリマーフィルム(耐熱化前フィル  
ム)をロールトゥロールなどにより直接熱処理してもよいし、一旦得られた熱可塑性液晶  
ポリマーフィルム(耐熱化前フィルム)と被着体とを積層した積層体を熱処理してもよい  
し、スパッタリングやめっきなどにより熱可塑性液晶ポリマーフィルム(耐熱化前フィル  
ム)上に金属層が直接形成された積層体を熱処理してもよい。このような積層体は、熱プ  
レスや熱ローラー、ダブルベルトプレス等の熱圧着法を利用して製造する事が可能である  
が、特にこれに限定されない。

【0050】

熱処理を行う際の熱源としては、公知または慣用の熱源を利用することが可能である。好  
ましい熱源としては、例えば、熱風オープン、蒸気オープン、電気ヒータ、赤外線ヒータ  
、セラミックヒータ、熱ロール、熱プレス、電磁波照射機(例えば、マイクロ波照射機な  
ど)などが挙げられる。これらの熱源は、単独でまたは二種以上組み合わせて使用しても  
よい。

【0051】

耐熱化は、1段階または複数段階の熱処理により行うことが可能であるが、本発明の熱可  
塑性液晶ポリマーフィルムでは、1~2段階で熱処理が行われるのが好ましく、より好ま  
しくは1段階で熱処理が行われるのが好ましい。

【0052】

1段階または複数段階の熱処理では、例えば、第1の熱処理として、熱可塑性液晶ポリマ  
ーの融点を( $T_{m0}$ )とした場合、 $T_{m0}$ 以下、好ましくは( $T_{m0}-2$ )以下で加  
熱処理が行われてもよい。加熱温度は、好ましくは( $T_{m0}-50$ )以上、より好まし  
くは( $T_{m0}-40$ )以上であってもよい。ここで熱可塑性液晶ポリマーの融点( $T_{m0}$ )  
は前述の融点の測定方法により求めることができる。1段階の熱処理では、第1の熱  
処理のみにより耐熱化が行われ、複数段階の熱処理では、第1の熱処理以降、次段階の熱  
処理温度は、前段階の熱処理温度よりも高い加熱温度により熱処理が行われてもよい。

【0053】

熱可塑性液晶ポリマーフィルムの融点は熱処理に応じて上昇するが、本発明では速やかな  
耐熱化が可能であるため、加熱温度は、熱可塑性液晶ポリマーの融点( $T_{m0}$ )を基準と  
して決定されればよい。

【0054】

したがって、第2の熱処理以降の加熱温度は、必要に応じて、熱可塑性液晶ポリマーの融  
点( $T_{m0}$ )以上で行われてもよく、例えば、複数段階での熱処理における最高到達温度  
は、( $T_{m0}+30$ )以下であってもよく、好ましくは( $T_{m0}+20$ )以下であっ  
てもよい。

【0055】

熱処理における各段階での加熱時間は、加熱温度、熱処理の段階などに応じて適宜設定す  
ることができる。本発明では、速やかな耐熱化が可能であるため、加熱時間は、例えば、  
全体で10分~3時間程度であってもよく、好ましくは10分~2時間程度(例えば30  
分~2時間程度)、より好ましくは10分~1.3時間程度(例えば45分~1.3時間  
程度)であってもよい。

【0056】

被着体としては、熱処理の支持体として利用することができる限り特に限定されず、金属  
層、耐熱性樹脂層などが挙げられる。

【0057】

金属層を構成する金属としては、導電性を有する金属であれば特に限定されないが、例え  
ば、銅、銅合金、アルミニウム、アルミニウム合金、ニッケル、ニッケル合金、鉄、鉄合  
金、銀、銀合金、およびこれらの複合金属種などが挙げられる。これらの金属には、20  
00質量ppm以下で他の金属種が含まれていてもよく、不可避不純物が存在していても

10

20

30

40

50

よい。

【 0 0 5 8 】

被着体として金属層が用いられる場合、熱処理後に、熱可塑性液晶ポリマーフィルム部分が耐熱化された積層体としてそのまま用いることが可能である。例えば、導電性、放熱性を必要とする場合は銅、銅合金、銀、銀合金を使用すればよく、強磁性が必要であれば鉄合金などを使用すればよく、安価なものが必要であればアルミニウムなどを使用すればよい。

【 0 0 5 9 】

好ましくは、回路基板用の金属種として銅が用いられてもよく、具体的には、金属層は、銅が 99.8 質量%以上含まれ、さらに、銀、スズ、亜鉛、クロム、ホウ素、チタン、マグネシウム、リン、ケイ素、鉄、金、プラセオジウム、ニッケル、およびコバルトからなる群から選択された少なくとも一種の他の金属種を 2000 質量 ppm 以下および、残部不可避不純物が含まれる銅で構成されていてもよい。

【 0 0 6 0 】

熱可塑性液晶ポリマーフィルム上に金属層を形成する方法としては、公知の方法を用いることができる。例えば熱可塑性液晶ポリマーフィルム上に、金属層を蒸着してもよく、無電解めっき、電解めっきにより、金属層を形成してもよい。また、金属箔（例えば銅箔）を、熱圧着により熱可塑性液晶ポリマーフィルムの表面に積層してもよい。銅箔は、回路基板において用い得る銅箔であれば、特に限定されず、圧延銅箔、電解銅箔のいずれであってもよい。

【 0 0 6 1 】

耐熱性樹脂層を構成する樹脂としては、熱処理で行われる最高到達温度よりも高い融点を有する樹脂または熱硬化性樹脂などが挙げられ、好ましくは、ポリイミド、ポリフェニレンエーテル、ポリフェニレンスルフィド、フッ素樹脂（例えば、ポリテトラフルオロエチレン）などが挙げられる。

【 0 0 6 2 】

熱可塑性液晶ポリマーフィルム上に耐熱性樹脂層を形成する方法としては、公知の方法を用いることができ、例えば耐熱性樹脂フィルムを、熱圧着により熱可塑性液晶ポリマーフィルムの表面に積層してもよい。

【 0 0 6 3 】

前記熱可塑性液晶ポリマーフィルムと金属層の積層体は、それぞれの単層での厚みを  $T_a$  ( $\mu m$ )、 $T_b$  ( $\mu m$ ) とすると、 $T_a$ 、 $T_b$  は、それぞれ、 $0.1 \sim 500 \mu m$  の範囲から選択することが可能である。近年の薄型化、軽量化の観点からは、 $T_a$  は好ましくは  $1 \sim 175 \mu m$ 、より好ましくは  $5 \sim 130 \mu m$  程度であってもよい。また、 $T_b$  は好ましくは  $1 \sim 20 \mu m$ 、より好ましくは  $2 \sim 15 \mu m$  程度であってもよい。

【 0 0 6 4 】

なお、前記積層体は、熱可塑性液晶ポリマーフィルムと金属層との多層構造を有しており、少なくとも 1 層の熱可塑性液晶ポリマーフィルムと少なくとも 1 層の金属層を含んでいる。例えば、多層構造の積層体としては、

( i ) 金属層 / 熱可塑性液晶ポリマーフィルム

( i i ) 金属層 / 熱可塑性液晶ポリマーフィルム / 金属層

( i i i ) 熱可塑性液晶ポリマーフィルム / 熱可塑性液晶ポリマーフィルム / 金属層

( i v ) 熱可塑性液晶ポリマーフィルム / 金属層 / 熱可塑性液晶ポリマーフィルム

( v ) 金属層 / 熱可塑性液晶ポリマーフィルム / 熱可塑性液晶ポリマーフィルム / 金属層

( v i ) 金属層 / 熱可塑性液晶ポリマーフィルム / 金属層 / 熱可塑性液晶ポリマーフィルム / 金属層

などの積層構造を有する物を挙げることができるが、これらに限定されない。

【 0 0 6 5 】

なお、熱可塑性液晶ポリマーフィルムは、被着体と積層された状態で、そのまま積層体として用いてもよいし、被着体と分離して熱可塑性液晶ポリマーフィルム単独で用いてもよ

10

20

30

40

50



い。さらに、熱可塑性液晶ポリマーフィルムに対して、適当な接着層を介して多層化を行ってもよい。接着層としては、例えば、ポリフェニレンエーテル、エポキシ樹脂、ポリウレタン、熱可塑性ポリイミド、ポリエーテルイミド等が挙げられる。

【0066】

また、例えば、成形体は、熱可塑性液晶ポリマーフィルム、および/または積層体の後加工を行うことにより、製造されてもよい。

【0067】

例えば、熱可塑性液晶ポリマーフィルムに対して、表面上に導体パターンを形成することにより、配線板などの成形体（またはユニット回路基板）を製造してもよい。また、積層体の金属層に対して、導体パターンを形成することにより、配線板などの成形体（または

10

ユニット回路基板）を製造してもよい。さらに、導体パターンが形成されたユニット回路基板を、他の基板材料に対して重ね合わせて多層化することにより配線板などの成形体（または回路基板）を製造してもよい。基板材料としては、上述の熱可塑性液晶ポリマーフィルム、金属層、ユニット回路基板などが例示でき、必要に応じて接着層を用いてもよい。

【0068】

または、熱可塑性液晶ポリマーで構成されたポリマー層を備える予備成形体であって、前記ポリマー層が融点上昇速度  $R_{tm}$  が  $0.20 / \text{min}$  以上の熱可塑性液晶ポリマーから構成される予備成形体に対して、熱処理を行い、成形体を得てもよい。その場合、成形体のポリマー部分は、後述する特定の範囲の  $UC$  を有している。

20

【0069】

[熱可塑性液晶ポリマーフィルム、積層体および成形体]

本発明の熱可塑性液晶ポリマーフィルム、積層体、および成形体は、熱処理によって、熱可塑性液晶ポリマー中に特定の結晶構造（斜方晶構造）を有する結晶が生じているため、熱可塑性液晶ポリマー部分が、広角X線回折測定で検出される回折プロファイルにおいて、 $2\theta = 14 \sim 26$  度におけるベースライン上の積分強度を  $A$ 、 $2\theta = 22.3 \sim 24.3$  度においてメインピークのプロファイルを一次関数に近似して除去した後のサブピークのプロファイルの積分強度を  $B$ 、 $B/A \times 100 = UC$  としたとき、下記式（1）を充足し、より好ましくは下記式（2）を充足する。

$$0.0 \leq UC \leq 2.0 \quad (1)$$

30

$$0.1 \leq UC \leq 1.5 \quad (2)$$

【0070】

本発明における  $UC$  とは、斜方晶結晶の構造の均一性（結晶性）の指標とみなすことができる。数値が大きいほど斜方晶の（200）面の回折信号がシャープであることを意味する。すなわち、結晶構造の均一性の高い斜方晶が大きく成長している。なお、広角X線回折測定による  $UC$  は、後述の実施例に記載した方法により測定される値である。

上記の観点から、 $UC$  は、 $0.20$  以上が好ましく、 $0.50$  以上がより好ましく、 $0.80$  以上がさらに好ましく、 $1.00$  以上がよりさらに好ましく、 $1.25$  以上が特に好ましい。

【0071】

40

また、 $2\theta = 20 \pm 1$  度に最大値が存在する前記メインピークの半値全幅を  $SC$  (度) としたとき、 $1.4 \leq SC$  を満たすのが好ましい。 $SC$  の値が高い場合さらに、斜方晶の生成度を向上させることが可能である。通常の熱処理において融点が向上する場合、 $SC$  の値を上げることにより耐熱化を行うことは可能であるが、本発明では、熱可塑性液晶ポリマー部分が特定の結晶構造に由来する特定の値のパラメータ  $UC$  を有することにより、 $SC$  の値が相対的に低くとも、高融点化することが可能である。

【0072】

メインピークの半値全幅  $SC$  は、 $1.7$  以下であることがさらに好ましい。 $1.4 \leq SC < 1.7$  を満たす場合、大きな結晶子サイズを有する斜方晶が多数フィルム中に生じているとみなすことができる。

50

## 【 0 0 7 3 】

また、本発明の熱可塑性液晶ポリマーフィルムは、示差走査熱量計を用いて、室温（例えば、25）から400の温度範囲で10/minの速度で昇温した際に現れる吸熱ピーク位置を熱可塑性液晶ポリマーフィルムの融点（ $T_m$ ）とする。例えば、熱可塑性液晶ポリマーフィルムの融点（ $T_m$ ）は310以上であってもよく、好ましくは315以上、より好ましくは320以上であってもよい。融点（ $T_m$ ）の上限は特に限定されないが、例えば400程度であってもよい。

## 【 0 0 7 4 】

例えば、熱可塑性液晶ポリマー部分において、SCと融点（ $T_m$ ）との関係を、 $T_m/SC$ で表す場合、本発明の熱可塑性液晶ポリマーフィルム、積層体および成形体では、 $T_m/SC$ が例えば180～240程度であってもよく、好ましくは182～235程度、より好ましくは185～230程度であってもよい。

10

## 【 0 0 7 5 】

本発明における最大の特徴は、積層体や成形体として使用される際に求められる耐熱性およびその積層体の生産性を上記パラメータにて記載することで、これまでになかった新たな熱可塑性液晶ポリマーフィルム、積層体および成形体を見出したことにある。

## 【 0 0 7 6 】

既に市販されている熱可塑性液晶ポリマーフィルムであっても、例えば融点が280～340の高耐熱性フィルムは存在するが、このような熱可塑性液晶ポリマーフィルムではUCが所定の範囲に存在しない。そのような熱可塑性液晶ポリマーフィルムでは、耐熱化は斜方晶の形成によってではなく、主に固相重合プロセスによって行われているので、耐熱化には膨大な時間の熱処理を要することになり、生産性の点で不利である。

20

## 【 0 0 7 7 】

ここで重要な点は、本発明によれば、たとえ、従来技術で得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムと同じ融点を有している場合であっても、本発明の熱可塑性液晶ポリマーフィルム、積層体および成形体では、UCが特定の範囲に存在するため、その耐熱性と生産性が高いことである。また、耐熱化の熱処理温度および時間を制御することにより、熱可塑性液晶ポリマーフィルムの融点は、従来と同様の温度に任意に制御可能である。

## 【 0 0 7 8 】

したがって、本発明の熱可塑性液晶ポリマーフィルム、積層体および成形体は、耐熱性に優れるだけでなく、プロセス窓が広いため、各種用途において好適に用いることができる。

30

## 【 0 0 7 9 】

例えば、少なくとも1層の熱可塑性液晶ポリマーフィルムと、少なくとも1層の金属層を備える積層体は、金属層に回路パターンを形成でき、配線板として有用である。また、成形体が複数の回路層を備える場合、高密度化、高機能化の要求を満たすことが可能であるため、成形体は、多層回路基板として好適である。

## 【 0 0 8 0 】

本発明の熱可塑性液晶ポリマーフィルム、積層体および成形体は、生産性に優れるだけでなく、耐熱性が著しく高いため、高周波用回路基板や車載用センサ、モバイル用回路基板、アンテナなどの用途において好適であるが、これらに限定されるものではない。

40

## 【 実施例 】

## 【 0 0 8 1 】

以下に実施例を挙げて本発明をさらに詳しく説明するが、本発明はこれらの実施例によってなんら限定されるものではない。

## 【 0 0 8 2 】

（膜厚）

デジタル厚み計（株式会社ミットヨ製）を用い、得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムをTD方向に1cm間隔で測定し、中心部および端部から任意に選んだ10点の平均値を膜厚とした。

## 【 0 0 8 3 】

50

(  $T_m$  )

示差走査熱量計 ( 株式会社島津製作所製 ) を用いて、実施例および比較例において得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムから所定の大きさをサンプリングして試料容器に入れ、室温から  $400$  まで  $10 / \text{min}$  の速度で昇温した際に現れる吸熱ピークの位置を熱可塑性液晶ポリマーフィルムの融点  $T_m$  とした。

【 0084 】

(  $T_{m0}$  および  $R_{tm}$  )

示差走査熱量計 ( 株式会社島津製作所製 ) を用いて、熱可塑性液晶ポリマーフィルム ( 耐熱化前フィルム ) から所定の大きさをサンプリングして試料容器に入れ、室温から  $400$  まで  $10 / \text{min}$  の速度で昇温した後、室温まで  $10 / \text{min}$  の速度で冷却し、再度室温から  $400$  まで  $10 / \text{min}$  の速度で昇温した際に現れる吸熱ピークの位置を、熱可塑性液晶ポリマーフィルムを構成する熱可塑性液晶ポリマーの融点  $T_{m0}$  とした。

【 0085 】

また、熱可塑性液晶ポリマーフィルム ( 耐熱化前フィルム ) を、オープンバッチにおいて  $T_{m0} - 10$  の雰囲気下で  $60$  分間処理した。示差走査熱量計を用いて、処理した熱可塑性液晶ポリマーフィルムから所定の大きさをサンプリングして試料容器に入れ、室温から  $400$  まで  $10 / \text{min}$  の速度で昇温した際に現れる吸熱ピークの位置を、上記処理した熱可塑性液晶ポリマーフィルムの融点  $T_m'$  とし、以下の式により、熱可塑性液晶ポリマーフィルムを構成する熱可塑性液晶ポリマーの融点上昇速度  $R_{tm}$  (  $/ \text{min}$  ) を算出した。

$$R_{tm} = ( T_m' - T_{m0} ) / 60$$

【 0086 】

( 広角 X 線回折 )

広角 X 線回折測定には、Bruker AXS 社製、D8 Discover 装置を使用した。熱可塑性液晶ポリマーフィルムを  $10 \text{ mm}$  四方に切り取り、標準的な試料ホルダに貼り付けた。データの S/N 比を高めるため、熱可塑性液晶ポリマーフィルムは MD 方向を一致させるように複数枚重ね、厚みが  $0.5 \text{ mm}$  程度になるように調整した。X 線源は CuK とし、フィラメント電圧を  $45 \text{ kV}$ 、電流を  $110 \text{ mA}$  とした。コリメーターは  $0.3 \text{ mm}$  のものを使用した。

【 0087 】

標準試料ホルダを装置に取り付け、熱可塑性液晶ポリマーフィルムの法線と一致する方向から X 線が照射されるように位置調整した。すなわち熱可塑性液晶ポリマーフィルム表面に対して垂直に X 線を照射した。熱可塑性液晶ポリマーフィルムと検出器の距離 ( カメラ距離 ) を  $100 \text{ mm}$  とした。検出器には 2 次元 P S P C 検出器を使用し、2 次元回折像を取得した。検出器は試料の後方に設置し、熱可塑性液晶ポリマーフィルムの法線、検出器の法線、X 線照射方向がすべて一致するように配置した。露光時間は  $600$  秒とした。

【 0088 】

得られた 2 次元回折像を円環平均処理し、1 次元プロファイルへと変換した ( データ 1 ) 。円環平均の範囲は、回折角 (  $2\theta$  ) で  $10 \sim 30$  度とした。方位角範囲は  $0 \sim 180$  度とした。2 のステップは  $0.05$  度とした。なお方位角  $0$  度は熱可塑性液晶ポリマーフィルムの MD 方向に対応させた。

【 0089 】

変換した 1 次元プロファイル ( データ 1 ) は、同じ条件で取得したバックグラウンドデータ ( 試料を取り付けないときの測定データ ) を使って寄生散乱等の処理をした。すなわちバックグラウンドデータを 1 次元プロファイル化したのち、熱可塑性液晶ポリマーフィルムのデータから差し引いた。これをデータ 2 とした。

【 0090 】

バックグラウンド処理したデータ 2 に対して、ベースラインを設定して差し引いた。ベースラインは、バックグラウンド処理後のデータにおいて、 $2\theta$  が  $14$  度と  $26$  度における強度値を結ぶ一次関数とした。なお  $14$  度および  $26$  度における強度値は、それぞれ、 $1$

10

20

30

40

50

3.8 ~ 14.2 度、25.8 ~ 26.2 度の範囲の強度の平均値（間隔 0.05 度）とした。データ 2 から上述の一次関数を差し引いた。これをデータ 3 とした。データ 3 に対して、回折角  $2\theta$  として 14 ~ 26 度の範囲で積分強度を求め、求めた積分強度を A とした。

#### 【0091】

さらに、データ 3 において、回折角  $2\theta$  が 22.3 度と 24.3 度における強度値を結ぶ一次関数を計算し、データ 3 からさらに一次関数を減算した。これをデータ 4 とした。データ 4 に対して、 $2\theta$  が 22.3 ~ 24.3 度の範囲の積分強度を求めた（B）。さらに  $B/A \times 100$  を計算した（= UC）。

#### 【0092】

また、データ 3 において、回折角  $2\theta$  が 19 ~ 21 度における範囲の最大強度値（M）を求め、その半分となる強度（M/2）を求めた。データ 3 において強度が M/2 となる 2 点の回折角  $2\theta$  を求め、2 点の  $2\theta$  差を計算し半値全幅とした（= SC）。この値は、結晶からの回折ピークの幅を表す指標とみなすことができる。

#### 【0093】

（金属張積層板の作製）

図 1 に示すように、熱可塑性液晶ポリマーフィルム 1 と金属箔 2 とを重ね合わせ、組立体を作製した。金属箔には、福田金属箔粉工業株式会社製（CF-H9A-DS-HD2-12 厚さ 12  $\mu\text{m}$ ）を使用した。この組立体を北川精機株式会社製真空プレス機において、真空下、室温（25）より 250 に 6 /min で昇温させ、15 分保持した後、300 に 6 /min で昇温後、面圧 4 MPa の条件で熱圧着させ、10 分後に 250 に 7 /min で降温、250 到達後急冷により 50 になったことを確認し、真空を開放し、熱可塑性液晶ポリマーフィルム 1 と金属箔 2 とを備える金属張積層板 3 を作製した。

#### 【0094】

（耐熱性 - はんだフロート）

はんだフロートによる耐熱性は、所定温度に保たれた溶融はんだ浴上で熱可塑性液晶ポリマーフィルム面が当初の形状を保持するかどうかを調べる方法で測定した。すなわち、金属張積層板 3 を 288 のはんだ浴上に 60 秒間載置し、熱可塑性液晶ポリマーフィルム表面のふくれ、変形などの形態変化を目視で観察した。評価基準は以下のとおりである。

A：60 秒間のはんだ浴により、ふくれや変形がほとんど認められなかった。

B：60 秒間のはんだ浴により、ふくれや、度合いの激しい変形が認められた。

以下、表に記載した A は合格、B は不合格を示す。

#### 【0095】

（耐熱性 - 積層フロー / プロセス窓）

積層フローによる耐熱性は、多層積層基板四隅の熱可塑性液晶ポリマーフィルム形状変化を観察し評価した。図 2 に示すように、図 1 で得られた金属張積層板 3 を 2 枚、互いの熱可塑性液晶ポリマーフィルム 1 が合わさるように重ね合わせ、組立体を作製した。この組立体の上下面に、SUS 板 4 およびクッション材 5 をそれぞれ配設して組立体を挟み込み、真空プレス機において、310、面圧 2 MPa の条件で熱圧着させ、多層積層基板を作製した。作製した多層積層基板四隅の熱可塑性液晶ポリマーフィルム形状変化を目視により観察し、以下の基準により評価した。

A：熱可塑性液晶ポリマーはほとんど流動せず、四隅において金属層から 1 mm より大きなバリは全く認められなかった。

B：積層条件において、熱可塑性液晶ポリマーの流動により、四隅のいずれかの部分において金属層から 1 mm より大きなバリが認められた。

#### 【0096】

（生産性）

生産性の評価は、熱可塑性液晶ポリマーフィルム（耐熱化前フィルム）について、後述する実施例および比較例において、熱処理 1 時間で、または複数段階の熱処理では最初の熱

10

20

30

40

50

処理 1 時間で、融点が 3 2 5 以上に上がった場合を A、それ以上の時間を要する場合、または熱処理 1 時間で融点が 3 2 5 以上に上がらなかった場合を B とした。

【 0 0 9 7 】

( 熱可塑性液晶ポリマーの作製 )

熱可塑性液晶ポリマーの重合の代表例として実施例 1 の方法は以下である。p - ヒドロキシ安息香酸、2 - ヒドロキシ - 6 - ナフトエ酸、および無水酢酸を投入し、アセチル化 ( 1 6 0 、還流下約 2 時間 ) 後、1 / m i n で昇温し 3 4 0 で保持し、6 0 分間減圧処理 ( 1 0 0 0 P a ) を行い、溶融重縮合を行った。

【 0 0 9 8 】

< 実施例 1 >

( 1 ) 6 - ヒドロキシ - 2 - ナフトエ酸単位 2 3 モル部、p - ヒドロキシ安息香酸単位 7 7 モル部のモル比率からなるサーモトロピック液晶性ポリエステルを重合し、インフレーションダイより押出成形し、厚さ 5 0 μ m の熱可塑性液晶ポリマーフィルム ( 耐熱化前フィルム ) を得た。得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルム ( 耐熱化前フィルム ) を構成する熱可塑性液晶ポリマーの T m 0 は 3 1 0 であった。

( 2 ) 上記で得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルム ( 耐熱化前フィルム ) について、2 9 0 で 1 時間熱処理した。得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムの T m は 3 2 8 であった。

( 3 ) 上記 ( 2 ) で得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムを用いて金属張積層板、多層積層基板を作製した。得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムと多層積層基板について、広角 X 線回折とはんだフロート、積層フローについての評価を行った結果は、表に示す通りである。なお、図 3 は、実施例 1 で得られた熱処理後の熱可塑性液晶ポリマーフィルムの広角 X 線回折プロファイル ( データ 3 ) を示すグラフである。

【 0 0 9 9 】

< 実施例 2 >

( 1 ) 6 - ヒドロキシ - 2 - ナフトエ酸単位 2 3 モル部、p - ヒドロキシ安息香酸単位 7 7 モル部のモル比率からなるサーモトロピック液晶性ポリエステルを重合し、インフレーションダイより押出成形し、厚さ 5 0 μ m の熱可塑性液晶ポリマーフィルム ( 耐熱化前フィルム ) を得た。得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルム ( 耐熱化前フィルム ) を構成する熱可塑性液晶ポリマーの T m 0 は 3 1 0 であった。

( 2 ) 上記で得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルム ( 耐熱化前フィルム ) について、3 1 0 で 1 時間熱処理した。得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムの T m は 3 3 7 であった。

( 3 ) 上記 ( 2 ) で得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムを用いて金属張積層板、多層積層基板を作製した。得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムと多層積層基板について、広角 X 線回折とはんだフロート、積層フローについての評価を行った結果は、表に示す通りである。

【 0 1 0 0 】

< 実施例 3 >

( 1 ) 6 - ヒドロキシ - 2 - ナフトエ酸単位 2 0 モル部、p - ヒドロキシ安息香酸単位 8 0 モル部、テレフタル酸単位 1 モル部のモル比率からなるサーモトロピック液晶性ポリエステルを重合し、インフレーションダイより押出成形し、厚さ 5 0 μ m の熱可塑性液晶ポリマーフィルム ( 耐熱化前フィルム ) を得た。得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルム ( 耐熱化前フィルム ) を構成する熱可塑性液晶ポリマーの T m 0 は 3 2 0 であった。

( 2 ) 上記で得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルム ( 耐熱化前フィルム ) について、3 0 0 で 1 時間熱処理を施してフィルムを作製した。得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムの T m は 3 3 4 であった。

( 3 ) 上記 ( 2 ) で得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムを用いて金属張積層板、多層積層基板を作製した。得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムと多層積層基板について、広角 X 線回折とはんだフロート、積層フローについての評価を行った結果は、表に示す通

10

20

30

40

50

りである。

【0101】

<実施例4>

(1) 6-ヒドロキシ-2-ナフトエ酸単位20モル部、p-ヒドロキシ安息香酸単位80モル部、テレフタル酸1モル部のモル比率からなるサーモトロピック液晶性ポリエステルを重合し、インフレーションダイより押出し、厚さ50 $\mu$ mの熱可塑性液晶ポリマーフィルム(耐熱化前フィルム)を得た。得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルム(耐熱化前フィルム)を構成する熱可塑性液晶ポリマーのT<sub>m0</sub>は320であった。

(2) 上記で得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルム(耐熱化前フィルム)について、320で1時間熱処理を施して熱可塑性液晶ポリマーフィルムを作製した。得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムのT<sub>m</sub>は360であった。

10

(3) 上記(2)で得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムを用いて金属張積層板、多層積層基板を作製した。得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムと多層積層基板について、広角X線回折とはんだフロート、積層フローについての評価を行った結果は、表に示す通りである。

【0102】

<比較例1>

(1) 6-ヒドロキシ-2-ナフトエ酸単位27モル部、p-ヒドロキシ安息香酸単位73モル部のモル比率からなるサーモトロピック液晶性ポリエステルを重合し、インフレーションダイより押出し、厚さ50 $\mu$ mの熱可塑性液晶ポリマーフィルムを得た。得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムを構成する熱可塑性液晶ポリマーのT<sub>m0</sub>は280であった。

20

(2) 上記(1)で得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムを用いて金属張積層板、多層積層基板を作製した。得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムと多層積層基板について、広角X線回折とはんだフロート、積層フローについての評価を行った結果は、表に示す通りである。

【0103】

<比較例2>

(1) 6-ヒドロキシ-2-ナフトエ酸単位23モル部、p-ヒドロキシ安息香酸単位77モル部のモル比率からなるサーモトロピック液晶性ポリエステルを重合し、インフレーションダイより押出し、厚さ50 $\mu$ mの熱可塑性液晶ポリマーフィルムを得た。得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムを構成する熱可塑性液晶ポリマーのT<sub>m0</sub>は310であった。

30

(2) 上記(1)で得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムを用いて金属張積層板、多層積層基板を作製した。得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムと多層積層基板について、広角X線回折とはんだフロート、積層フローについての評価を行った結果は、表に示す通りである。

【0104】

<比較例3>

(1) 6-ヒドロキシ-2-ナフトエ酸単位20モル部、p-ヒドロキシ安息香酸単位80モル部、テレフタル酸1モル部のモル比率からなるサーモトロピック液晶性ポリエステルを重合し、インフレーションダイより押出し、厚さ50 $\mu$ mの熱可塑性液晶ポリマーフィルムを得た。得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムを構成する熱可塑性液晶ポリマーのT<sub>m0</sub>は320であった。

40

(2) 上記(1)で得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムを用いて金属張積層板、多層積層基板を作製した。得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムと多層積層基板について、広角X線回折とはんだフロート、積層フローについての評価を行った結果は、表に示す通りである。

【0105】

<比較例4>

50

( 1 ) 比較例 1 の材料を 2 6 0 で 1 時間熱処理した。得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムは 2 9 0 であった。

( 2 ) 上記 ( 1 ) で得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムを用いて金属張積層板、多層積層基板を作製した。得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムと多層積層基板について、広角 X 線回折とはんだフロート、積層フローについての評価を行った結果は、表に示す通りである。

【 0 1 0 6 】

< 比較例 5 >

( 1 ) 比較例 1 の材料を 2 8 0 で 1 時間熱処理した。得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムは 3 0 3 であった。

10

( 2 ) 上記 ( 1 ) で得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムを用いて金属張積層板、多層積層基板を作製した。得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムと多層積層基板について、広角 X 線回折とはんだフロート、積層フローについての評価を行った結果は、表に示す通りである。

【 0 1 0 7 】

< 比較例 6 >

( 1 ) 比較例 1 の材料を 2 6 0 で 1 時間熱処理した後、さらに 2 8 0 で 6 時間熱処理した。得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムの T m は 3 3 5 であった。

( 2 ) 上記 ( 1 ) で得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムを用いて金属張積層板、多層積層基板を作製した。得られた熱可塑性液晶ポリマーフィルムと多層積層基板について、広角 X 線回折とはんだフロート、積層フローについての評価を行った結果は、表に示す通りである。

20

【 0 1 0 8 】

30

40

50

【表 7】

	熱処理条件	T <sub>m0</sub> (°C)	R <sub>t m</sub> (°C/min)	UC	SC	T <sub>m</sub> (°C)	T <sub>m</sub> / SC	生産性	耐熱性	
									はんだ フロート	積層フロー プロセッサ窓
実施例 1	290°C1 時間	310	0.28	1.30	1.50	328	219	A	A	A
実施例 2	310°C1 時間	310	0.28	1.45	1.50	337	225	A	A	A
実施例 3	300°C1 時間	320	0.45	1.18	1.80	334	186	A	A	A
実施例 4	320°C1 時間	320	0.45	1.20	1.80	360	200	A	A	A
比較例 1	-	280	0.17	-0.65	1.55	-	-	-	B	B
比較例 2	-	310	0.28	-0.45	1.75	-	-	-	A	B
比較例 3	-	320	0.45	-0.12	1.90	-	-	-	A	B
比較例 4	260°C1 時間	280	0.17	-0.55	1.60	290	181	B	B	B
比較例 5	280°C1 時間	280	0.17	-0.50	1.65	303	184	B	B	B
比較例 6	260°C1 時間 290°C6 時間	280	0.17	-0.20	1.85	335	181	B	A	A

## 【0109】

表 7 から明らかなように、比較例 1 では、UC が特定の範囲に存在しないため、フィルム中の結晶が均一性の高い斜方晶結晶構造を有しておらず、耐熱性が劣るために、はんだフロートおよび積層フローの双方を満足することができない。比較例 4 および 5 では、比較例 1 の熱可塑性液晶ポリマーフィルムの (T<sub>m0</sub> - 20) または T<sub>m0</sub> で 1 時間加熱することにより耐熱化を行っているが、いずれも、UC が特定の範囲ではなく、耐熱化の基準であるはんだフロートおよび積層フローの双方を満足することができない。また、比較例 6 では、比較例 1 の熱可塑性液晶ポリマーフィルムを 7 時間にわたり加熱することにより耐熱化が行われているため、生産性の点で不十分である。また、耐熱化された場合で



あっても、比較例 6 ではフィルム中の結晶の斜方晶結晶構造が均一でないため、U C が特定の範囲に存在しない。

【 0 1 1 0 】

また、比較例 2 および 3 では、U C が特定の範囲に存在せず、フィルム中の結晶が均一性の高い斜方晶結晶構造を有していないため、積層フローを満足することができない。

【 0 1 1 1 】

これに対して、実施例 1 ~ 4 では、U C が特定の範囲に存在するため、フィルムに含まれる斜方晶の結晶構造の均一性が高く、生産性と耐熱性の何れも満足している。これらの熱可塑性液晶ポリマーフィルムでは、いずれも R t m が特定の範囲であるフィルムを、1 時間という短時間で熱処理した熱可塑性液晶ポリマーフィルムであるが、十分な耐熱性を達成できる。

10

【 0 1 1 2 】

したがって、以上の比較例に対し、実施例 1 ~ 4 の通り斜方晶の均一性が高い熱可塑性液晶ポリマーフィルムは、生産性と耐熱性の何れも満足している。このような熱可塑性液晶ポリマーフィルムを有する金属張積層板を用いると、積層および回路加工の双方において広いプロセス窓を有するため、特殊な設備や治具を使用することなく、積層体を低コストで製造することが可能である。

【産業上の利用可能性】

【 0 1 1 3 】

本発明の熱可塑性液晶ポリマーフィルムおよび積層板は、各種成形体（例えば、配線板）の材料として、特に多層積層回路材料などとして好適であり、例えば、電子・電気・通信工業分野におけるプリント配線板として、高周波用回路基板、車載用センサ、モバイル用回路基板、アンテナなどの用途において有用である。

20

【 0 1 1 4 】

以上のとおり、本発明の好適な実施形態を説明したが、本発明の趣旨を逸脱しない範囲で、種々の追加、変更または削除が可能であり、そのようなものも本発明の範囲内に含まれる。

【符号の説明】

【 0 1 1 5 】

- 1 ... 熱可塑性液晶ポリマーフィルム
- 2 ... 金属層（銅箔）
- 3 ... 金属張積層板
- 4 ... S U S 板
- 5 ... クッション材

30

40

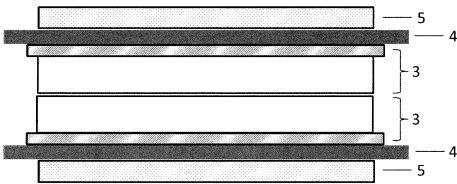
50

【図面】

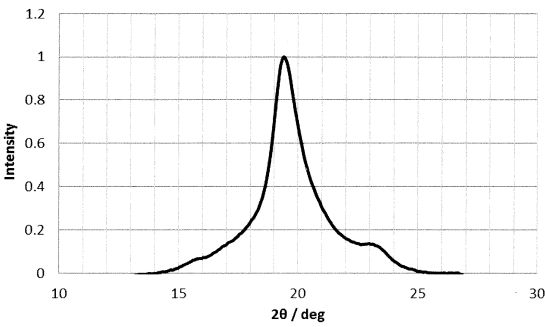
【図 1】



【図 2】



【図 3】



10

20

30

40

50

## フロントページの続き

(51)国際特許分類

F I

H 0 5 K

1/03

6 3 0 H

社クラレ内

(72)発明者

浅田 光則

東京都千代田区大手町一丁目 1 番 3 号 株式会社クラレ内

(72)発明者

有本 紀久雄

愛媛県西条市朔日市 8 9 2 番地 株式会社クラレ内

審査官

大村 博一

(56)参考文献

特開平 0 8 - 0 9 0 5 7 0 ( J P , A )

国際公開第 2 0 0 7 / 0 1 3 3 3 0 ( W O , A 1 )

国際公開第 2 0 1 8 / 1 5 0 5 4 9 ( W O , A 1 )

特開 2 0 1 6 - 1 0 7 5 0 7 ( J P , A )

国際公開第 2 0 1 5 / 0 6 4 4 3 7 ( W O , A 1 )

国際公開第 2 0 1 4 / 0 4 6 0 1 4 ( W O , A 1 )

特開 2 0 1 0 - 0 0 0 7 9 5 ( J P , A )

特開 2 0 0 6 - 1 3 7 7 8 6 ( J P , A )

(58)調査した分野 (Int.Cl. , D B 名)

C 0 8 J 5 / 1 8

C 0 8 J 7 / 0 0

B 3 2 B 1 5 / 0 8

B 3 2 B 2 7 / 3 6

H 0 5 K 1 / 0 3