



(19) 대한민국특허청(KR)
(12) 등록특허공보(B1)

(45) 공고일자 2022년05월03일
(11) 등록번호 10-2393302
(24) 등록일자 2022년04월27일

(51) 국제특허분류(Int. Cl.)
H01B 1/22 (2006.01) B23K 35/02 (2006.01)
B23K 35/26 (2006.01) B23K 35/36 (2006.01)
H05K 3/34 (2006.01) H05K 3/36 (2006.01)
(52) CPC특허분류
H01B 1/22 (2013.01)
B23K 35/0222 (2013.01)
(21) 출원번호 10-2016-7006636
(22) 출원일자(국제) 2015년02월25일
심사청구일자 2019년12월18일
(85) 번역문제출일자 2016년03월14일
(65) 공개번호 10-2016-0130738
(43) 공개일자 2016년11월14일
(86) 국제출원번호 PCT/JP2015/055343
(87) 국제공개번호 WO 2015/133343
국제공개일자 2015년09월11일
(30) 우선권주장
JP-P-2014-045437 2014년03월07일 일본(JP)
(56) 선행기술조사문헌
JP2005194306 A*
(뒷면에 계속)

(73) 특허권자
세키스이가가쿠 고교가부시킴이샤
일본 오사카후 오사카시 기타구 니시탐마 2쵸메 4-4
(72) 발명자
구보따, 다까시
일본 5288585 시가켄 고우까시 미나꾸찌쵸 이즈미 1259 세키스이가가쿠 고교가부시킴이샤 내
이시자와, 히데아끼
일본 5288585 시가켄 고우까시 미나꾸찌쵸 이즈미 1259 세키스이가가쿠 고교가부시킴이샤 내
(74) 대리인
장수길, 박보현

전체 청구항 수 : 총 10 항

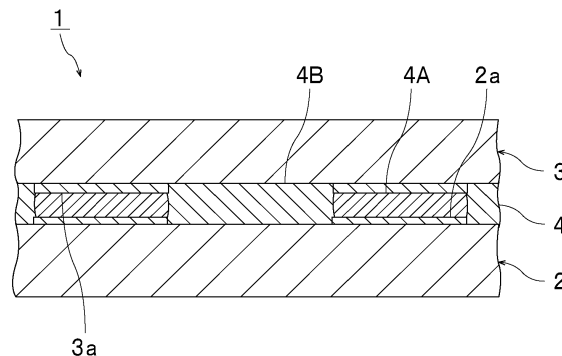
심사관 : 조현주

(54) 발명의 명칭 도전 페이스트, 접속 구조체 및 접속 구조체의 제조 방법

(57) 요약

땀납 입자를 전극 상에 효율적으로 배치할 수 있고, 전극간의 도통 신뢰성을 높일 수 있는 도전 페이스트를 제공한다. 본 발명에 관한 도전 페이스트는, 열경화성 성분과, 복수의 땀납 입자를 포함하며, 상기 열경화성 성분과 상기 땀납 입자를 각각 10℃/분의 승온 속도로 가열하여 시차 주사 열량 측정을 행했을 때에, 상기 열경화성 성분의 본경화에 있어서의 발열 피크 톱 온도, 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도보다도 높고, 또한 상기 열경화성 성분의 본경화에 있어서의 발열 피크 톱 온도와, 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도의 차의 절댓값이 10℃ 이상 70℃ 이하이다.

대표도 - 도1



(52) CPC특허분류

B23K 35/26 (2013.01)
B23K 35/36 (2013.01)
H05K 3/3436 (2013.01)
H05K 3/3485 (2020.08)
H05K 3/3489 (2013.01)
H05K 3/3494 (2013.01)
H05K 3/363 (2013.01)
H05K 2203/1163 (2013.01)

(56) 선행기술조사문헌

KR1020020071906 A*
KR1020120060770 A*
KR1020130126685 A
KR1020090129478 A
*는 심사관에 의하여 인용된 문헌

명세서

청구범위

청구항 1

열경화성 성분과, 복수의 땀납 입자와, 플렉스를 포함하며,

상기 열경화성 성분과 상기 땀납 입자를 각각 10℃/분의 승온 속도로 가열하여 시차 주사 열량 측정을 행했을 때에, 상기 열경화성 성분의 본경화에 있어서의 발열 피크 톱 온도가, 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도보다도 높고, 또한 상기 열경화성 성분의 본경화에 있어서의 발열 피크 톱 온도와, 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도의 차의 절댓값이 10℃ 이상 70℃ 이하이고, 또한, 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도가, 상기 플렉스의 활성화 온도보다도 높은, 도전 페이스트.

청구항 2

제1항에 있어서, 상기 열경화성 성분과 상기 땀납 입자를 각각 10℃/분의 승온 속도로 가열하여 시차 주사 열량 측정을 행했을 때에, 상기 열경화성 성분의 발열 개시 온도가, 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도보다도 높고, 또한 상기 열경화성 성분의 발열 개시 온도와, 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도의 차의 절댓값이 5℃ 이상 50℃ 이하인, 도전 페이스트.

청구항 3

제1항 또는 제2항에 있어서, 도전 페이스트 100중량% 중 상기 땀납 입자의 함유량이 10중량% 이상 70중량% 이하인, 도전 페이스트.

청구항 4

제1항 또는 제2항에 있어서, 도전 페이스트의 25℃에서의 점도가 10Pa·s 이상 800Pa·s 이하인, 도전 페이스트.

청구항 5

제1항 또는 제2항에 있어서, 25℃ 이상, 상기 땀납 입자의 용점 이하의 온도 영역에서의 도전 페이스트의 점도의 최저값이 0.1Pa·s 이상 10Pa·s 이하인, 도전 페이스트.

청구항 6

적어도 1개의 제1 전극을 표면에 갖는 제1 접속 대상 부재와,

적어도 1개의 제2 전극을 표면에 갖는 제2 접속 대상 부재와,

상기 제1 접속 대상 부재와, 상기 제2 접속 대상 부재를 접속하고 있는 접속부를 구비하며,

상기 접속부가, 제1항 또는 제2항에 기재된 도전 페이스트에 의해 형성되어 있고,

상기 제1 전극과 상기 제2 전극이, 상기 접속부 중의 땀납부에 의해 전기적으로 접속되어 있는, 접속 구조체.

청구항 7

제6항에 있어서, 상기 제2 접속 대상 부재가, 수지 필름, 플렉시블 프린트 기판, 플렉시블 플랫 케이블 또는 리지드 플렉시블 기판인, 접속 구조체.

청구항 8

제1항 또는 제2항에 기재된 도전 페이스트를 사용하여, 적어도 1개의 제1 전극을 표면에 갖는 제1 접속 대상 부재의 표면 상에, 상기 도전 페이스트를 배치하는 공정과,

상기 도전 페이스트의 상기 제1 접속 대상 부재측과는 반대인 표면 상에, 적어도 1개의 제2 전극을 표면에 갖는

제2 접속 대상 부재를, 상기 제1 전극과 상기 제2 전극이 대향하도록 배치하는 공정과,

상기 땀납 입자의 용점 이상이면서 상기 열경화성 성분의 경화 온도 이상으로 상기 도전 페이스트를 가열함으로써, 상기 제1 접속 대상 부재와 상기 제2 접속 대상 부재를 접속하고 있는 접속부를, 상기 도전 페이스트에 의해 형성하고, 또한 상기 제1 전극과 상기 제2 전극을, 상기 접속부 중의 땀납부에 의해 전기적으로 접속하는 공정을 구비하는, 접속 구조체의 제조 방법.

청구항 9

제8항에 있어서, 상기 제2 접속 대상 부재를 배치하는 공정 및 상기 접속부를 형성하는 공정에 있어서, 가압을 행하지 않고, 상기 도전 페이스트에는 상기 제2 접속 대상 부재의 중량이 가해지는, 접속 구조체의 제조 방법.

청구항 10

제8항에 있어서, 상기 제2 접속 대상 부재가, 수지 필름, 플렉시블 프린트 기판, 플렉시블 플랫 케이블 또는 리지드 플렉시블 기판인, 접속 구조체의 제조 방법.

청구항 11

삭제

청구항 12

삭제

청구항 13

삭제

발명의 설명

기술 분야

[0001] 본 발명은 땀납 입자를 포함하는 도전 페이스트에 관한 것이다. 또한, 본 발명은 상기 도전 페이스트를 사용한 접속 구조체 및 접속 구조체의 제조 방법에 관한 것이다.

배경 기술

[0002] 이방성 도전 페이스트 및 이방성 도전 필름 등의 이방성 도전 재료가 널리 알려져 있다. 상기 이방성 도전 재료에서는, 결합제 수지 중에 도전성 입자가 분산되어 있다.

[0003] 상기 이방성 도전 재료는, 각종 접속 구조체를 얻기 위하여, 예를 들어 플렉시블 프린트 기판과 유리 기판의 접속(FOG(Film on Glass)), 반도체 칩과 플렉시블 프린트 기판의 접속(COF(Chip on Film)), 반도체 칩과 유리 기판의 접속(COG(Chip on Glass)) 및 플렉시블 프린트 기판과 유리 에폭시 기판의 접속(FOB(Film on Board)) 등에 사용되고 있다.

[0004] 상기 이방성 도전 재료에 의해, 예를 들어 플렉시블 프린트 기판의 전극과 유리 에폭시 기판의 전극을 전기적으로 접속할 때에는, 유리 에폭시 기판 상에 도전성 입자를 포함하는 이방성 도전 재료를 배치한다. 이어서, 플렉시블 프린트 기판을 적층하고, 가열 및 가압한다. 이에 의해, 이방성 도전 재료를 경화시켜, 도전성 입자를 통하여 전극간을 전기적으로 접속하여, 접속 구조체를 얻는다.

[0005] 상기 이방성 도전 재료의 일례로서, 하기의 특허문헌 1에는 열경화성 수지를 포함하는 수지층과, 땀납분과, 경화제를 포함하고, 상기 땀납분과 상기 경화제가 상기 수지층 중에 존재하는 접착 테이프가 개시되어 있다. 이 접착 테이프는, 필름상이며, 페이스트상이 아니다.

[0006] 또한, 특허문헌 1에서는, 상기 접착 테이프를 사용한 접착 방법이 개시되어 있다. 구체적으로는, 제1 기판, 접착 테이프, 제2 기판, 접착 테이프 및 제3 기판을 밑에서부터 이 순서대로 적층하여, 적층체를 얻는다. 이때, 제1 기판의 표면에 형성된 제1 전극과, 제2 기판의 표면에 형성된 제2 전극을 대향시킨다. 또한, 제2 기판의 표면에 형성된 제2 전극과 제3 기판의 표면에 형성된 제3 전극을 대향시킨다. 그리고, 적층체를 소정의 온도에서 가열하여 접착한다. 이에 의해, 접속 구조체를 얻는다.

선행기술문헌

특허문헌

[0007] (특허문헌 0001) W02008/023452A1

발명의 내용

해결하려는 과제

[0008] 특허문헌 1에 기재된 접착 테이프는, 필름상이며, 페이스트상이 아니다. 이로 인해, 땀납분을 전극(라인) 상에 효율적으로 배치하는 것은 곤란하다. 예를 들어, 특허문헌 1에 기재된 접착 테이프에서는, 땀납분의 일부가, 전극이 형성되어 있지 않은 영역(스페이스)에도 배치되기 쉽다. 전극이 형성되어 있지 않은 영역에 배치된 땀납분은, 전극간의 도통에 기여하지 않는다.

[0009] 또한, 땀납분을 포함하는 이방성 도전 페이스트이라도 땀납분이 전극(라인) 상에 효율적으로 배치되지 않는 경우가 있다.

[0010] 본 발명의 목적은, 땀납 입자를 전극 상에 효율적으로 배치할 수 있고, 전극간의 도통 신뢰성을 높일 수 있는 도전 페이스트를 제공하는 것이다. 또한, 본 발명은, 상기 도전 페이스트를 사용한 접속 구조체 및 접속 구조체의 제조 방법을 제공하는 것이다.

과제의 해결 수단

[0011] 본 발명의 넓은 국면에 의하면, 열경화성 성분과, 복수의 땀납 입자를 포함하며, 상기 열경화성 성분과 상기 땀납 입자를 각각 10℃/분의 승온 속도로 가열하여 시차 주사 열량 측정을 행했을 때에, 상기 열경화성 성분의 본경화에 있어서의 발열 피크 톱 온도가, 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도보다도 높고, 또한 상기 열경화성 성분의 본경화에 있어서의 발열 피크 톱 온도와, 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도의 차의 절댓값이 10℃ 이상 70℃ 이하인, 도전 페이스트가 제공된다.

[0012] 본 발명에 관한 도전 페이스트의 어느 특정한 국면에서는, 상기 열경화성 성분과 상기 땀납 입자를 각각 10℃/분의 승온 속도로 가열하여 시차 주사 열량 측정을 행했을 때에, 상기 열경화성 성분의 발열 개시 온도가, 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도보다도 높고, 또한 상기 열경화성 성분의 발열 개시 온도와, 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도의 차의 절댓값이 5℃ 이상 50℃ 이하이다.

[0013] 본 발명에 관한 도전 페이스트의 어느 특정한 국면에서는, 상기 도전 페이스트는 플렉스를 포함하고, 상기 열경화성 성분을 10℃/분의 승온 속도로 가열하여 시차 주사 열량 측정을 행했을 때에, 상기 열경화성 성분의 본경화에 있어서의 발열 피크 톱 온도가, 상기 플렉스의 활성화 온도보다도 높다.

[0014] 본 발명에 관한 도전 페이스트의 어느 특정한 국면에서는, 상기 도전 페이스트는 플렉스를 포함하고, 상기 땀납 입자를 10℃/분의 승온 속도로 가열하여 시차 주사 열량 측정을 행했을 때에, 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도가, 상기 플렉스의 활성화 온도보다도 높다.

[0015] 본 발명에 관한 도전 페이스트의 어느 특정한 국면에서는, 상기 도전 페이스트는 플렉스를 포함하고, 상기 열경화성 성분과 상기 땀납 입자를 각각 10℃/분의 승온 속도로 가열하여 시차 주사 열량 측정을 행했을 때에, 상기 열경화성 성분의 본경화에 있어서의 발열 피크 톱 온도가, 상기 플렉스의 활성화 온도보다도 높고, 또한 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도가, 상기 플렉스의 활성화 온도보다도 높다.

[0016] 본 발명에 관한 도전 페이스트의 어느 특정한 국면에서는, 상기 도전 페이스트 100중량% 중 상기 땀납 입자의 함유량이 10중량% 이상 70중량% 이하이다.

[0017] 본 발명에 관한 도전 페이스트의 어느 특정한 국면에서는, 25℃에서의 점도가 10Pa·s 이상 800Pa·s 이하이다.

[0018] 본 발명에 관한 도전 페이스트의 어느 특정한 국면에서는, 상기 땀납 입자의 융점 이하의 온도 영역에서의 점도의 최저값이 0.1Pa·s 이상 10Pa·s 이하이다.

[0019] 본 발명의 넓은 국면에 의하면, 적어도 1개의 제1 전극을 표면에 갖는 제1 접속 대상 부재와, 적어도 1개의 제2

전극을 표면에 갖는 제2 접속 대상 부재와, 상기 제1 접속 대상 부재와, 상기 제2 접속 대상 부재를 접속하고 있는 접속부를 구비하며, 상기 접속부가, 상술한 도전 페이스트에 의해 형성되어 있고, 상기 제1 전극과 상기 제2 전극이, 상기 접속부 중의 땀납부에 의해 전기적으로 접속되어 있는, 접속 구조체가 제공된다.

[0020] 본 발명의 넓은 국면에 의하면, 상술한 도전 페이스트를 사용하여, 적어도 1개의 제1 전극을 표면에 갖는 제1 접속 대상 부재의 표면 상에, 상기 도전 페이스트를 배치하는 공정과, 상기 도전 페이스트의 상기 제1 접속 대상 부재측과는 반대인 표면 상에, 적어도 1개의 제2 전극을 표면에 갖는 제2 접속 대상 부재를, 상기 제1 전극과 상기 제2 전극이 대향하도록 배치하는 공정과, 상기 땀납 입자의 용점 이상이면서 상기 열경화성 성분의 경화 온도 이상으로 상기 도전 페이스트를 가열함으로써, 상기 제1 접속 대상 부재와 상기 제2 접속 대상 부재를 접속하고 있는 접속부를, 상기 도전 페이스트에 의해 형성하고, 또한 상기 제1 전극과 상기 제2 전극을, 상기 접속부 중의 땀납부에 의해 전기적으로 접속하는 공정을 구비하는, 접속 구조체의 제조 방법이 제공된다.

[0021] 본 발명에 관한 접속 구조체의 제조 방법의 어느 특정한 국면에서는, 상기 제2 접속 대상 부재를 배치하는 공정 및 상기 접속부를 형성하는 공정에 있어서, 가압을 행하지 않고, 상기 도전 페이스트에는 상기 제2 접속 대상 부재의 중량이 가해진다.

[0022] 상기 제2 접속 대상 부재가, 수지 필름, 플렉시블 프린트 기판, 플렉시블 플랫 케이블 또는 리지드 플렉시블 기판인 것이 바람직하다.

발명의 효과

[0023] 본 발명에 관한 도전 페이스트는, 열경화성 성분과, 복수의 땀납 입자를 포함하며, 상기 열경화성 성분과 상기 땀납 입자를 각각 10℃/분의 승온 속도로 가열하여 시차 주사 열량 측정을 행했을 때에, 상기 열경화성 성분의 본경화에 있어서의 발열 피크 톱 온도가, 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도보다도 높고, 또한 상기 열경화성 성분의 본경화에 있어서의 발열 피크 톱 온도와, 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도의 차의 절댓값이 10℃ 이상 70℃ 이하이므로, 전극간을 전기적으로 접속한 경우에, 땀납 입자를 전극 상에 효율적으로 배치할 수 있고, 전극간의 도통 신뢰성을 높일 수 있다.

도면의 간단한 설명

[0024] 도 1은 본 발명의 일 실시 형태에 관한 도전 페이스트를 사용하여 얻어지는 접속 구조체를 모식적으로 도시하는 부분 절결 정면 단면도이다.

도 2의 (a) 내지 (c)는 본 발명의 일 실시 형태에 관한 도전 페이스트를 사용하여, 접속 구조체를 제조하는 방법의 일례의 각 공정을 설명하기 위한 도면이다.

도 3은 접속 구조체의 변형예를 나타내는 부분 절결 정면 단면도이다.

도 4는 시차 주사 열량 측정에 있어서의 열경화성 성분의 본경화에 있어서의 발열 피크와 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크의 관계의 일례를 도시하는 모식도이다.

도 5의 (a) 및 (b)는 본 발명의 실시 형태에 포함되는 도전 페이스트를 사용한 접속 구조체의 일례를 나타내는 화상이며, 도 5의 (a) 및 (b)는 단면 화상이다.

도 6의 (a), (b) 및 (c)는 본 발명의 실시 형태에 포함되지 않는 도전 페이스트를 사용한 접속 구조체의 일례를 나타내는 화상이며, 도 6의 (a) 및 (b)는 단면 화상이며, 도 6의 (c)는 평면 화상이다.

발명을 실시하기 위한 구체적인 내용

[0025] 이하, 본 발명의 상세를 설명한다.

[0026] 본 발명에 관한 도전 페이스트는, 열경화성 성분과, 복수의 땀납 입자를 포함한다. 본 발명에 관한 도전 페이스트에서는, 상기 열경화성 성분과 상기 땀납 입자를 각각 10℃/분의 승온 속도로 가열하여 시차 주사 열량 측정을 행했을 때에, 상기 열경화성 성분의 본경화에 있어서의 발열 피크 톱 온도가, 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도보다도 높고, 또한 상기 열경화성 성분의 본경화에 있어서의 발열 피크 톱 온도와, 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도의 차의 절댓값이 10℃ 이상 70℃ 이하이다.

[0027] 상기 열경화성 성분을 10℃/분의 승온 속도로 가열하여, 시차 주사 열량 측정(DSC)을 행한다. 또한, 상기 땀납 입자를 10℃/분의 승온 속도로 가열하여, 시차 주사 열량 측정(DSC)을 행한다. 도 4에 모식적으로 도시된 바와

같이, 이 DSC에 있어서, 본 발명에 관한 도전 페이스트에서는, 상기 열경화성 성분의 본경화에 있어서의 발열 피크 톱 P1t 온도가, 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 P2t 온도보다도 높다. 발열 피크 톱 P1t 온도와 흡열 피크 톱 P2t 온도의 차의 절댓값은 10℃ 이상 70℃ 이하이다. 상기 발열 피크 톱 P1t 및 상기 흡열 피크 톱 P2t란, 발열 피크 P1 또는 흡열 피크 P2에 있어서의 발열량 또는 흡열량이 가장 높아지는 온도를 나타낸다. 상기 발열 피크 P1이란, 베이스 라인 B1로부터 발열량이 상승하기 시작하는 부분(그 부분에 있어서의 온도는 발열 개시 온도)부터, 상기 발열 피크 톱 P1t에 이른 후에 발열량이 저하되어 베이스 라인 B1에 이르기까지의 부분을 나타낸다. 상기 흡열 피크 P2란, 베이스 라인 B2로부터 흡열량이 상승하기 시작하는 부분(그 부분에 있어서의 온도는 흡열 개시 온도)부터, 상기 흡열 피크 톱 P2t에 이른 후에 흡열량이 저하되어 베이스 라인 B2에 이르기까지의 부분을 나타낸다. 상기 열경화성 성분의 본경화에 있어서의 발열 피크 톱 P1t 온도를 나타내는 발열 피크 P1은, 발열량이 가장 높은 주발열 피크인 것이 바람직하다. 상기 발열 피크 톱 P1t 온도와 상기 흡열 피크 톱 P2t 온도가 상술한 관계를 충족하도록 하기 위해서는, 열경화성 성분 중의 열경화성 화합물의 종류, 열경화제의 종류 및 땀납 입자의 조성 등을 적절히 조정하면 된다.

[0028] 본 발명에 관한 도전 페이스트에서는, 상기한 구성이 채용되어 있으므로, 전극간을 전기적으로 접속한 경우에, 복수의 땀납 입자가 전극 사이에 모이기 쉬워, 복수의 땀납 입자를 전극(라인) 상에 효율적으로 배치할 수 있다. 또한, 복수의 땀납 입자의 일부가, 전극이 형성되어 있지 않은 영역(스페이스)에 배치되기 어려워, 전극이 형성되어 있지 않은 영역에 배치되는 땀납 입자의 양을 상당히 적게 할 수 있다. 따라서, 전극간의 도통 신뢰성을 높일 수 있다. 게다가, 접속되어서는 안되는 가로 방향으로 인접하는 전극간의 전기적인 접속을 방지할 수 있어, 절연 신뢰성을 높일 수 있다. 이러한 효과를 얻기 위하여, 상기 열경화성 성분의 본경화에 있어서의 발열 피크 톱 온도와, 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도가 상술한 관계를 충족하는 것은 크게 기여한다. 상기 열경화성 성분의 본경화에 있어서의 발열 피크 톱 온도와, 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도가 상술한 관계를 충족하면, 땀납 입자가 모인 후에, 열경화성 성분의 과잉한 유동이 억제되기 때문에, 땀납 입자가 이산되기 어려워진다. 이로 인해, 전극 상에 땀납 입자가 효율적으로 배치된다고 생각되어진다.

[0029] 땀납 입자를 전극 상에 한층 더 효율적으로 배치하는 관점에서는, 상기 열경화성 성분과 상기 땀납 입자를 각각 10℃/분의 승온 속도로 가열하여 시차 주사 열량 측정을 행했을 때에, 상기 열경화성 성분의 발열 개시 온도가, 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도보다도 높은 것이 바람직하고, 5℃ 이상 높은 것이 보다 바람직하다.

[0030] 땀납 입자를 전극 상에 한층 더 효율적으로 배치하는 관점에서는, 상기 열경화성 성분의 발열 개시 온도와, 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도의 차의 절댓값은, 바람직하게는 5℃ 이상, 보다 바람직하게는 10℃ 이상, 바람직하게는 50℃ 이하, 보다 바람직하게는 35℃ 이하이다.

[0031] 본 발명에 관한 도전 페이스트는, 이하의 본 발명에 관한 접속 구조체의 제조 방법에 적절하게 사용할 수 있다.

[0032] 본 발명에 관한 접속 구조체의 제조 방법에서는, 도전 페이스트와, 제1 접속 대상 부재와, 제2 접속 대상 부재를 사용한다. 본 발명에 관한 접속 구조체의 제조 방법에서 사용되는 도전 재료는 도전 필름이 아니라, 도전 페이스트이다. 상기 도전 페이스트는 복수의 땀납 입자와, 열경화성 성분을 포함한다. 상기 제1 접속 대상 부재는, 적어도 1개의 제1 전극을 표면에 갖는다. 상기 제2 접속 대상 부재는 적어도 1개의 제2 전극을 표면에 갖는다.

[0033] 본 발명에 관한 접속 구조체의 제조 방법은, 상기 제1 접속 대상 부재의 표면 상에, 본 발명에 관한 도전 페이스트를 배치하는 공정과, 상기 도전 페이스트의 상기 제1 접속 대상 부재측과는 반대인 표면 상에, 상기 제2 접속 대상 부재를, 상기 제1 전극과 상기 제2 전극이 대향하도록 배치하는 공정과, 상기 땀납 입자의 용접 이상 및 상기 열경화성 성분의 경화 온도 이상으로 상기 도전 페이스트를 가열함으로써, 상기 제1 접속 대상 부재와 상기 제2 접속 대상 부재를 접속하고 있는 접속부를, 상기 도전 페이스트에 의해 형성하고, 또한 상기 제1 전극과 상기 제2 전극을, 상기 접속부 중의 땀납부에 의해 전기적으로 접속하는 공정을 구비한다. 본 발명에 관한 접속 구조체의 제조 방법에서는, 상기 제2 접속 대상 부재를 배치하는 공정 및 상기 접속부를 형성하는 공정에 있어서, 가압을 행하지 않고, 상기 도전 페이스트에는 상기 제2 접속 대상 부재의 중량이 가해지는 것이 바람직하다. 본 발명에 관한 접속 구조체의 제조 방법에서는, 상기 제2 접속 대상 부재를 배치하는 공정 및 상기 접속부를 형성하는 공정에 있어서, 상기 도전 페이스트에는 상기 제2 접속 대상 부재의 중량의 힘을 초과하는 가압 압력은 가해지지 않는 것이 바람직하다.

[0034] 본 발명에 관한 접속 구조체의 제조 방법에서는, 상기한 구성이 채용되어 있으므로, 복수의 땀납 입자가 제1 전

극과 제2 전극 사이에 모이기 쉬워, 복수의 땀납 입자를 전극(라인) 상에 효율적으로 배치할 수 있다. 또한, 복수의 땀납 입자의 일부가, 전극이 형성되어 있지 않은 영역(스페이스)에 배치되기 어려워, 전극이 형성되어 있지 않은 영역에 배치되는 땀납 입자의 양을 상당히 적게 할 수 있다. 따라서, 제1 전극과 제2 전극 사이의 도통 신뢰성을 높일 수 있다. 게다가, 접속되어서는 안되는 가로 방향으로 인접하는 전극간의 전기적인 접속을 방지할 수 있어, 절연 신뢰성을 높일 수 있다.

[0035] 이와 같이, 복수의 땀납 입자를 전극 상에 효율적으로 배치하고, 또한 전극이 형성되어 있지 않은 영역에 배치되는 땀납 입자의 양을 상당히 적게 하기 위해서는, 도전 필름이 아니라, 도전 페이스트를 사용할 필요가 있는 것을, 본 발명자들은 발견했다.

[0036] 또한, 상기 제2 접속 대상 부재를 배치하는 공정 및 상기 접속부를 형성하는 공정에 있어서, 가압을 행하지 않고, 상기 도전 페이스트에 상기 제2 접속 대상 부재의 중량이 가해지면, 접속부가 형성되기 전에 전극이 형성되어 있지 않은 영역(스페이스)에 배치되어 있던 땀납 입자가 제1 전극과 제2 전극 사이에 한층 더 모이기 쉬워져, 복수의 땀납 입자를 전극(라인) 상에 효율적으로 배치할 수 있는 것도 본 발명자들은 발견했다. 본 발명에서는, 도전 필름이 아니라, 도전 페이스트를 사용한다는 구성과, 가압을 행하지 않고, 상기 도전 페이스트에는 상기 제2 접속 대상 부재의 중량이 가해지도록 한다는 구성을 조합하여 채용하는 것에는, 본 발명의 효과를 한층 더 높은 레벨에서 얻기 때문에 큰 의미가 있다.

[0037] 또한, W02008/023452A1에서는, 땀납분을 전극 표면에 흘러가게 하여 효율적으로 이동시키는 관점에서는, 접착 시에 소정의 압력으로 가압하면 되는 것이 기재되어 있으며, 가압 압력은, 땀납 영역을 더욱 확실하게 형성하는 관점에서는, 예를 들어 0MPa 이상, 바람직하게는 1MPa 이상으로 하는 것이 기재되어 있으며, 또한 접착 테이프에 의도적으로 가해지는 압력이 0MPa이어도, 접착 테이프 상에 배치된 부재의 자중에 의해, 접착 테이프에 소정의 압력이 가해질 수도 있는 것이 기재되어 있다. W02008/023452A1에서는, 접착 테이프에 의도적으로 가해지는 압력이 0MPa일 수도 있는 것은 기재되어 있지만, 0MPa를 초과하는 압력을 부여한 경우와 0MPa로 한 경우의 효과의 차이에 대해서는, 전혀 기재되어 있지 않다.

[0038] 또한, 도전 필름이 아니라, 도전 페이스트를 사용하면, 도전 페이스트의 도포량에 의해 접속부의 두께를 적절히 조정하는 것도 가능하다. 한편, 도전 필름에서는, 접속부의 두께를 변경하거나, 조정하거나 하기 위해서는, 상이한 두께의 도전 필름을 준비하거나, 소정의 두께의 도전 필름을 준비하거나 해야 한다는 문제가 있다.

[0039] 이하, 도면을 참조하면서, 본 발명의 구체적인 실시 형태 및 실시예를 설명함으로써, 본 발명을 명확히 한다.

[0040] 우선, 도 1에 본 발명의 일 실시 형태에 관한 도전 페이스트를 사용하여 얻어지는 접속 구조체를 모식적으로 부분 절결 정면 단면도로 도시한다.

[0041] 도 1에 도시하는 접속 구조체(1)는 제1 접속 대상 부재(2)와, 제2 접속 대상 부재(3)와, 제1 접속 대상 부재(2)와 제2 접속 대상 부재(3)를 접속하고 있는 접속부(4)를 구비한다. 접속부(4)는 열경화성 성분과, 복수의 땀납 입자를 포함하는 도전 페이스트에 의해 형성되어 있다. 이 도전 페이스트에서는, 상기 열경화성 성분의 본경화에 있어서의 발열 피크 톱 온도와, 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도가 상술한 관계를 만족한다.

[0042] 접속부(4)는 복수의 땀납 입자가 모여 서로 접합한 땀납부(4A)와, 열경화성 성분이 열경화된 경화물부(4B)를 갖는다.

[0043] 제1 접속 대상 부재(2)는 표면(상면)에, 복수의 제1 전극(2a)을 갖는다. 제2 접속 대상 부재(3)는 표면(하면)에 복수의 제2 전극(3a)을 갖는다. 제1 전극(2a)과 제2 전극(3a)이 땀납부(4A)에 의해 전기적으로 접속되어 있다. 따라서, 제1 접속 대상 부재(2)와 제2 접속 대상 부재(3)가 땀납부(4A)에 의해 전기적으로 접속되어 있다. 또한, 접속부(4)에 있어서, 제1 전극(2a)과 제2 전극(3a) 사이에 모인 땀납부(4A)와는 상이한 영역(경화물부(4B) 부분)에서는, 땀납은 존재하지 않는다. 땀납부(4A)와는 상이한 영역(경화물부(4B) 부분)에서는, 땀납부(4A)와 떨어진 땀납은 존재하지 않는다. 또한, 소량이면, 제1 전극(2a)과 제2 전극(3a) 사이에 모인 땀납부(4A)와는 상이한 영역(경화물부(4B) 부분)에 땀납이 존재하고 있을 수도 있다.

[0044] 도 1에 도시한 바와 같이, 접속 구조체(1)에서는 복수의 땀납 입자가 용융된 후, 땀납 입자의 용융물이 전극의 표면을 번진 후에 고화되어, 땀납부(4A)가 형성되어 있다. 이로 인해, 땀납부(4A)와 제1 전극(2a) 및 땀납부(4A)와 제2 전극(3a)의 접속 면적이 커진다. 즉, 땀납 입자를 사용함으로써, 도전성의 외표면이 니켈, 금 또는 구리 등의 금속인 도전성 입자를 사용한 경우와 비교하여, 땀납부(4A)와 제1 전극(2a) 및 땀납부(4A)와 제2 전극(3a)의 접촉 면적이 커진다. 이로 인해, 접속 구조체(1)에 있어서의 도통 신뢰성 및 접속 신뢰성이

높아진다. 또한, 도전 페이스트는 플렉스를 포함하고 있을 수도 있다. 플렉스를 사용한 경우에는 가열에 의해 일반적으로 플렉스는 점차 실활한다.

[0045] 또한, 도 1에 도시하는 접속 구조체(1)에서는, 땀납부(4A) 모두가, 제1, 제2 전극(2a, 3a)간의 대향하고 있는 영역에 위치하고 있다. 도 3에 도시하는 변형예의 접속 구조체(1X)는, 접속부(4X)만이, 도 1에 도시하는 접속 구조체(1)와 상이하다. 접속부(4X)는, 땀납부(4XA)와 경화물부(4XB)를 갖는다. 접속 구조체(1X)와 같이, 땀납부(4XA)의 대부분이 제1, 제2 전극(2a, 3a)의 대향하고 있는 영역에 위치하고 있으며, 땀납부(4XA)의 일부가 제1, 제2 전극(2a, 3a)의 대향하고 있는 영역으로부터 측방으로 비어져 나올 수도 있다. 제1, 제2 전극(2a, 3a)의 대향하고 있는 영역으로부터 측방으로 비어져 나와 있는 땀납부(4XA)는, 땀납부(4XA)의 일부이며, 땀납부(4XA)로부터 떨어진 땀납이 아니다. 또한, 본 실시 형태에서는, 땀납부로부터 떨어진 땀납의 양을 적게 할 수 있지만, 땀납부로부터 떨어진 땀납이 경화물부 중에 존재하고 있을 수도 있다.

[0046] 땀납 입자의 사용량을 적게 하면, 접속 구조체(1)를 얻는 것이 용이해진다. 땀납 입자의 사용량을 많게 하면, 접속 구조체(1X)를 얻는 것이 용이해진다.

[0047] 이어서, 본 발명의 일 실시 형태에 관한 도전 페이스트를 사용하여, 접속 구조체(1)를 제조하는 방법의 일례를 설명한다.

[0048] 우선, 제1 전극(2a)을 표면(상면)에 갖는 제1 접속 대상 부재(2)를 준비한다. 이어서, 도 2의 (a)에 도시한 바와 같이, 제1 접속 대상 부재(2)의 표면 상에, 열경화성 성분(11B)과, 복수의 땀납 입자(11A)를 포함하는 도전 페이스트(11)를 배치한다(제1 공정). 제1 접속 대상 부재(2)의 제1 전극(2a)이 형성된 표면 상에 도전 페이스트(11)를 배치한다. 도전 페이스트(11)의 배치 후에, 땀납 입자(11A)는, 제1 전극(2a)(라인) 상과, 제1 전극(2a)이 형성되어 있지 않은 영역(스페이스) 상의 양쪽에 배치되어 있다.

[0049] 도전 페이스트(11)의 배치 방법으로서, 특별히 한정되지 않지만, 디스펜서에 의한 도포, 스크린 인쇄 및 잉크젯 장치에 의한 토출 등을 들 수 있다.

[0050] 또한, 제2 전극(3a)을 표면(하면)에 갖는 제2 접속 대상 부재(3)를 준비한다. 이어서, 도 2의 (b)에 도시한 바와 같이, 제1 접속 대상 부재(2)의 표면 상의 도전 페이스트(11)에 있어서, 도전 페이스트(11)의 제1 접속 대상 부재(2)측과는 반대측의 표면 상에 제2 접속 대상 부재(3)를 배치한다(제2 공정). 도전 페이스트(11)의 표면 상에 제2 전극(3a)측으로부터, 제2 접속 대상 부재(3)를 배치한다. 이때, 제1 전극(2a)과 제2 전극(3a)을 대향시킨다.

[0051] 이어서, 땀납 입자(11A)의 용점 이상 및 열경화성 성분(11B)의 경화 온도 이상으로 도전 페이스트(11)를 가열한다(제3 공정). 즉, 땀납 입자(11A)의 용점 및 열경화성 성분(11B)의 경화 온도 중 보다 낮은 온도 이상으로 도전 페이스트(11)를 가열한다. 이 가열 시에는, 전극이 형성되어 있지 않은 영역에 존재하고 있던 땀납 입자(11A)는 제1 전극(2a)과 제2 전극(3a) 사이에 모인다(자기 응집 효과). 본 실시 형태에서는, 도전 필름이 아니라, 도전 페이스트를 사용하고 있기 때문에, 땀납 입자(11A)가, 제1 전극(2a)과 제2 전극(3a) 사이에 효과적으로 모인다. 또한, 땀납 입자(11A)는 용융되어, 서로 접합한다. 또한, 열경화성 성분(11B)은 열경화된다. 이 결과, 도 2의 (c)에 도시한 바와 같이, 제1 접속 대상 부재(2)와 제2 접속 대상 부재(3)를 접속하고 있는 접속부(4)를, 도전 페이스트(11)에 의해 형성한다. 도전 페이스트(11)에 의해 접속부(4)가 형성되고, 복수의 땀납 입자(11A)가 접합됨으로써 땀납부(4A)가 형성되고, 열경화성 성분(11B)이 열 경화됨으로써 경화물부(4B)가 형성된다. 땀납 입자(3)가 빠르게 이동하면, 제1 전극(2a)과 제2 전극(3a) 사이에 위치하고 있지 않은 땀납 입자(3)의 이동이 개시하고 나서, 제1 전극(2a)과 제2 전극(3a) 사이에 땀납 입자(3)의 이동이 완료될 때까지 온도를 일정하게 유지하지 않을 수도 있다.

[0052] 본 실시 형태에서는, 상기 제2 공정 및 상기 제3 공정에 있어서, 가압을 행하지 않는다. 본 실시 형태에서는, 도전 페이스트(11)에는 제2 접속 대상 부재(3)의 중량이 가해진다. 이로 인해, 접속부(4)의 형성 시에, 땀납 입자(11A)가, 제1 전극(2a)과 제2 전극(3a) 사이에 효과적으로 모인다. 또한, 상기 제2 공정 및 상기 제3 공정 중 적어도 한 쪽에 있어서, 가압을 행하면, 땀납 입자가 제1 전극과 제2 전극 사이에 모이려고 하는 작용이 저해되는 경향이 높아진다. 이것은, 본 발명자들에 의해 발견되었다.

[0053] 또한, 제3 공정 전반에, 예비 가열 공정을 마련할 수도 있다. 이 예비 가열 공정이란, 도전 페이스트(11)에, 제2 접속 대상 부재(3)의 중량이 가해진 상태에서, 땀납의 용융 온도 이상, 실질적으로 열경화성 성분(11B)이 열경화되지 않는 온도에서, 5초 내지 60초의 가열을 행하는 공정의 것을 의미한다. 이 공정을 마련함으로써, 땀납 입자의 제1 전극과 제2 전극 사이에 모이려고 하는 작용이 더욱 높아짐과 함께, 제1 접속 대상 부재와 제2

접속 대상 부재 사이에 발생할 가능성이 있는 보이드를 억제할 수 있다.

- [0054] 이와 같이 하여, 도 1에 도시하는 접속 구조체(1)가 얻어진다. 또한, 상기 제2 공정과 상기 제3 공정은 연속하여 행할 수도 있다. 또한, 상기 제2 공정을 행한 후에, 얻어지는 제1 접속 대상 부재(2)와 도전 페이스트(11)와 제2 접속 대상 부재(3)의 적층체를, 가열부로 이동시켜, 상기 제3 공정을 행할 수도 있다. 상기 가열을 행하기 위하여, 가열 부재 위에 상기 적층체를 배치할 수도 있고, 가열된 공간 내에 상기 적층체를 배치할 수도 있다.
- [0055] 도통 신뢰성을 한층 더 높이는 관점에서는, 접속 구조체(1, 1X)에서는, 제1 전극(2a)과 접속부(4)와 제2 전극(3a)의 적층 방향으로 제1 전극(2a)과 제2 전극(3a)의 서로 대향하는 부분을 보았을 때에, 제1 전극(2a)과 제2 전극(3a)의 서로 대향하는 부분의 면적 100% 중의 50% 이상으로, 접속부(4, 4X) 중의 땀납부(4A, 4XA)가 배치되어 있는 접속 구조체(1, 1X)를 얻는 것이 바람직하다.
- [0056] 상기 제3 공정에서의 가열 온도는, 땀납 입자의 용점 이상 및 열경화성 성분의 경화 온도 이상이면 특별히 한정되지 않는다. 상기 가열 온도는, 바람직하게는 130℃ 이상, 보다 바람직하게는 160℃ 이상, 바람직하게는 450℃ 이하, 보다 바람직하게는 250℃ 이하, 더욱 바람직하게는 200℃ 이하이다.
- [0057] 상기 예비 가열 공정의 온도는, 바람직하게는 100℃ 이상, 보다 바람직하게는 120℃ 이상, 더욱 바람직하게는 140℃ 이상, 바람직하게는 160℃ 미만, 보다 바람직하게는 150℃ 이하이다.
- [0058] 또한, 상기 제1 접속 대상 부재는, 적어도 1개의 제1 전극을 갖고 있으면 된다. 상기 제1 접속 대상 부재는 복수의 제1 전극을 갖는 것이 바람직하다. 상기 제2 접속 대상 부재는, 적어도 1개의 제2 전극을 갖고 있으면 된다. 상기 제2 접속 대상 부재는 복수의 제2 전극을 갖는 것이 바람직하다.
- [0059] 상기 제1, 제2 접속 대상 부재는, 특별히 한정되지 않는다. 상기 제1, 제2 접속 대상 부재로서는, 구체적으로는 반도체 칩, 콘텐츠 및 다이오드 등의 전자 부품 및 수지 필름, 프린트 기판, 플렉시블 프린트 기판, 플렉시블 플랫 케이블, 리지드 플렉시블 기판, 유리 에폭시 기판 및 유리 기판 등의 회로 기판 등의 전자 부품 등을 들 수 있다. 상기 제1, 제2 접속 대상 부재는 전자 부품인 것이 바람직하다.
- [0060] 상기 제1 접속 대상 부재 및 상기 제2 접속 대상 부재 중 적어도 한 쪽이, 수지 필름, 플렉시블 프린트 기판, 플렉시블 플랫 케이블 또는 리지드 플렉시블 기판인 것이 바람직하다. 상기 제2 접속 대상 부재가, 수지 필름, 플렉시블 프린트 기판, 플렉시블 플랫 케이블 또는 리지드 플렉시블 기판인 것이 바람직하다. 수지 필름, 플렉시블 프린트 기판, 플렉시블 플랫 케이블 및 리지드 플렉시블 기판은, 유연성이 높고, 비교적 경량이라는 성질을 갖는다. 이러한 접속 대상 부재의 접속에 도전 필름을 사용한 경우에는 땀납 입자가 전극 상에 모이기 어려운 경향이 있다. 이에 대해, 본 발명에 관한 도전 페이스트를 사용하고 있기 때문에, 수지 필름, 플렉시블 프린트 기판, 플렉시블 플랫 케이블 또는 리지드 플렉시블 기판을 사용했다고 해도 땀납 입자를 전극 상에 효율적으로 모을 수 있어, 전극간의 도통 신뢰성을 충분히 높일 수 있다. 수지 필름, 플렉시블 프린트 기판, 플렉시블 플랫 케이블 또는 리지드 플렉시블 기판을 사용하는 경우에, 반도체 칩 등의 다른 접속 대상 부재를 사용하는 경우에 비하여, 가압을 행하지 않는 것에 의한 전극간의 도통 신뢰성의 향상 효과가 한층 더 효과적으로 얻어진다. 상기 제1, 제2 접속 대상 부재는, 수지 필름, 플렉시블 프린트 기판 또는 플렉시블 플랫 케이블일 수도 있고, 리지드 플렉시블 기판일 수도 있다.
- [0061] 상기 접속 대상 부재에 형성되어 있는 전극으로서, 금 전극, 니켈 전극, 주석 전극, 알루미늄 전극, 구리 전극, 은 전극, 몰리브덴 전극, SUS 전극 및 텅스텐 전극 등의 금속 전극을 들 수 있다. 상기 접속 대상 부재가 플렉시블 프린트 기판 또는 플렉시블 플랫 케이블인 경우에는, 상기 전극은 금 전극, 니켈 전극, 주석 전극, 은 전극 또는 구리 전극인 것이 바람직하다. 상기 접속 대상 부재가 유리 기판인 경우에는, 상기 전극은 알루미늄 전극, 구리 전극, 몰리브덴 전극, 은 전극 또는 텅스텐 전극인 것이 바람직하다. 또한, 상기 전극이 알루미늄 전극인 경우에는 알루미늄만으로 형성된 전극일 수도 있고, 금속 산화물층의 표면에 알루미늄층이 적층된 전극일 수도 있다. 상기 금속 산화물층의 재료로서는, 3가의 금속 원소가 도핑된 산화인듐 및 3가의 금속 원소가 도핑된 산화아연 등을 들 수 있다. 상기 3가의 금속 원소로서는 Sn, Al 및 Ga 등을 들 수 있다.
- [0062] 상기 제1 전극과 상기 제2 전극이 대향하고 있는 위치에 있어서의 상기 접속부의 거리 D1은 바람직하게는 1 μ m 이상, 보다 바람직하게는 3 μ m 이상, 바람직하게는 40 μ m 이하, 보다 바람직하게는 30 μ m 이하이다. 상기 거리 D1이 상기 하한 이상이면 접속부와 접속 대상 부재의 접속 신뢰성이 한층 더 높아진다. 상기 거리 D1이 상기 상한 이하이면, 접속부의 형성 시에 땀납 입자가 전극 상에 한층 더 모이기 쉬워져, 전극간의 도통 신뢰성이 한층 더 높아진다. 또한, 전극간의 도통 신뢰성을 한층 더 높이는 관점에서는, 상기 거리 D1은 바람직하게는 10 μ m

이상, 보다 바람직하게는 $12\mu\text{m}$ 이상이다.

- [0063] 땀납 입자를 전극 상에 한층 더 효율적으로 배치하기 위하여, 상기 도전 페이스트의 25°C 에서의 점도 η_1 은 바람직하게는 $10\text{Pa}\cdot\text{s}$ 이상, 보다 바람직하게는 $50\text{Pa}\cdot\text{s}$ 이상, 더욱 바람직하게는 $100\text{Pa}\cdot\text{s}$ 이상, 바람직하게는 $800\text{Pa}\cdot\text{s}$ 이하, 보다 바람직하게는 $600\text{Pa}\cdot\text{s}$ 이하, 더욱 바람직하게는 $500\text{Pa}\cdot\text{s}$ 이하이다.
- [0064] 상기 점도는 배합 성분의 종류 및 배합량으로 적절히 조정 가능하다. 또한, 필러의 사용에 의해 점도를 비교적 높일 수 있다.
- [0065] 상기 점도는, 예를 들어 E형 점도계(도키 산교사제) 등을 사용하여, 25°C 및 5rpm의 조건에서 측정 가능하다.
- [0066] 25°C 이상, 상기 땀납 입자(땀납)의 용점 $^{\circ}\text{C}$ 이하의 온도 영역에서의, 상기 도전 페이스트의 점도 최저값(최저 용융 점도의 값)은, 바람직하게는 $0.1\text{Pa}\cdot\text{s}$ 이상, 보다 바람직하게는 $0.2\text{Pa}\cdot\text{s}$ 이상, 바람직하게는 $10\text{Pa}\cdot\text{s}$ 이하, 보다 바람직하게는 $1\text{Pa}\cdot\text{s}$ 이하이다. 상기 점도의 최저값이 상기 하한 이상 및 상기 상한 이하이면, 땀납 입자를 전극 상에 한층 더 효율적으로 배치할 수 있다.
- [0067] 상기 점도의 최저값은, 스트레스테크(STRESSTECH)(에올로지카(EOLOGICA)사제) 등을 사용하여, 변형 제어 1rad, 주파수 1Hz, 승온 속도 $20^{\circ}\text{C}/\text{분}$, 측정 온도 범위 40 내지 200°C (단, 땀납 입자의 용점이 200°C 를 초과한 경우에는 온도 상한을 땀납 입자의 용점으로 함)의 조건에서 측정 가능하다. 측정 결과로부터, 땀납 입자의 용점 $^{\circ}\text{C}$ 이하의 온도 영역에서의 점도의 최저값이 평가된다.
- [0068] 상기 도전 페이스트는 열경화성 성분과 복수의 땀납 입자를 포함한다. 상기 열경화성 성분은, 가열에 의해 경화 가능한 경화성 화합물(열경화성 화합물)과, 열경화제를 포함하는 것이 바람직하다. 상기 도전 페이스트는 플럭스를 포함하는 것이 바람직하다.
- [0069] 이하, 본 발명의 다른 상세를 설명한다.
- [0070] (땀납 입자)
- [0071] 상기 땀납 입자는, 땀납을 도전성의 외표면에 갖는다. 상기 땀납 입자는, 중심 부분 및 도전성의 외표면 모두 땀납에 의해 형성되어 있다.
- [0072] 상기 땀납은, 용점이 450°C 이하인 저융점 금속인 것이 바람직하다. 상기 땀납 입자는, 용점이 450°C 이하인 저융점 금속 입자인 것이 바람직하다. 상기 저융점 금속 입자는 저융점 금속을 포함하는 입자이다. 해당 저융점 금속이란, 용점이 450°C 이하인 금속을 나타낸다. 저융점 금속의 용점은 바람직하게는 300°C 이하, 보다 바람직하게는 160°C 이하이다. 또한, 상기 땀납 입자는 주석을 포함한다. 상기 땀납 입자에 포함되는 금속 100 중량% 중 주석의 함유량은 바람직하게는 30중량% 이상, 보다 바람직하게는 40중량% 이상, 더욱 바람직하게는 70중량% 이상, 특히 바람직하게는 90중량% 이상이다. 상기 땀납 입자에 있어서의 주석의 함유량이 상기 하한 이상이면 땀납부와 전극의 접촉 신뢰성이 한층 더 높아진다.
- [0073] 또한, 상기 주석의 함유량은 고주파 유도 결합 플라즈마 발광 분광 분석 장치(호리바 세이사쿠쇼사제 「ICP-AES」), 또는 형광 X선 분석 장치(시마즈 세이사쿠쇼사제 「EDX-800HS」) 등을 사용하여 측정 가능하다.
- [0074] 상기 땀납 입자를 사용함으로써 땀납이 용융하여 전극에 접합하고, 땀납부가 전극간을 도통시킨다. 예를 들어, 땀납부와 전극이 점접촉이 아니고 면접촉하기 쉽기 때문에, 접촉 저항이 낮아진다. 또한, 땀납 입자의 사용에 의해, 땀납부와 전극의 접합 강도가 높아지는 결과, 땀납부와 전극의 박리가 한층 더 발생하기 어려워져, 도통 신뢰성 및 접촉 신뢰성이 효과적으로 높아진다.
- [0075] 상기 땀납 입자를 구성하는 저융점 금속은 특별히 한정되지 않는다. 해당 저융점 금속은, 주석, 또는 주석을 포함하는 합금인 것이 바람직하다. 해당 합금은, 주석-은 합금, 주석-구리 합금, 주석-은-구리 합금, 주석-비스무트 합금, 주석-아연 합금, 주석-인듐 합금 등을 들 수 있다. 그 중에서도, 전극에 대한 습윤성이 우수한 점에서, 상기 저융점 금속은, 주석, 주석-은 합금, 주석-은-구리 합금, 주석-비스무트 합금, 주석-인듐 합금인 것이 바람직하다. 주석-비스무트 합금, 주석-인듐 합금인 것이 보다 바람직하다.
- [0076] 상기 땀납 입자는, JIS Z3001: 용접 용어에 기초하여, 액상선이 450°C 이하인 용가제인 것이 바람직하다. 상기 땀납 입자의 조성으로서, 예를 들어 아연, 금, 은, 납, 구리, 주석, 비스무트, 인듐 등을 포함하는 금속 조성을 들 수 있다. 그 중에서도 저융점이고 납 프리인 주석-인듐계(117°C 공정), 또는 주석-비스무트계(139°C 공정)가 바람직하다. 즉, 상기 땀납 입자는, 납을 포함하지 않는 것이 바람직하고, 주석과 인듐을 포함하거나 또는 주석과 비스무트를 포함하는 것이 바람직하다.

- [0077] 상기 뱀납부와 전극의 접합 강도를 한층 더 높이기 위하여, 상기 뱀납 입자는, 니켈, 구리, 안티몬, 알루미늄, 아연, 철, 금, 티타늄, 인, 게르마늄, 텔루륨, 코발트, 비스무트, 망간, 크롬, 몰리브덴, 팔라듐 등의 금속을 포함하고 있을 수도 있다. 또한, 뱀납부와 전극의 접합 강도를 한층 더 높이는 관점에서는, 상기 뱀납 입자는, 니켈, 구리, 안티몬, 알루미늄 또는 아연을 포함하는 것이 바람직하다. 뱀납부와 전극의 접합 강도를 한층 더 높이는 관점에서는, 접합 강도를 높이기 위한 이들 금속의 함유량은, 뱀납 입자 100중량% 중 바람직하게는 0.0001중량% 이상, 바람직하게는 1중량% 이하이다.
- [0078] 상기 뱀납 입자의 평균 입자 직경은, 바람직하게는 0.5 μm 이상, 보다 바람직하게는 1 μm 이상, 더욱 바람직하게는 3 μm 이상, 특히 바람직하게는 5 μm 이상, 바람직하게는 100 μm 이하, 보다 바람직하게는 40 μm 이하, 한층 더 바람직하게는 30 μm 이하, 더욱 바람직하게는 20 μm 이하, 특히 바람직하게는 15 μm 이하, 가장 바람직하게는 10 μm 이하이다. 상기 뱀납 입자의 평균 입자 직경이 상기 하한 이상 및 상기 상한 이하이면, 뱀납 입자를 전극 상에 한층 더 효율적으로 배치할 수 있다. 상기 뱀납 입자의 평균 입자 직경은 3 μm 이상 30 μm 이하인 것이 특히 바람직하다.
- [0079] 상기 뱀납 입자의 「평균 입자 직경」은, 수 평균 입자 직경을 나타낸다. 뱀납 입자의 평균 입자 직경은, 예를 들어 임의의 뱀납 입자 50개를 전자 현미경 또는 광학 현미경으로 관찰하여, 평균값을 산출함으로써 구해진다.
- [0080] 상기 도전 페이스트 100중량% 중 상기 뱀납 입자의 함유량은 바람직하게는 1중량% 이상, 보다 바람직하게는 2중량% 이상, 더욱 바람직하게는 10중량% 이상, 특히 바람직하게는 20중량% 이상, 특히 바람직하게는 30중량% 이상, 바람직하게는 80중량% 이하, 보다 바람직하게는 60중량% 이하, 더욱 바람직하게는 50중량% 이하이다. 상기 뱀납 입자의 함유량이 상기 하한 이상 및 상기 상한 이하이면, 전극 상에 뱀납 입자를 한층 더 효율적으로 배치할 수 있고, 전극간에 뱀납 입자를 많이 배치하는 것이 용이하여, 도통 신뢰성이 한층 더 높아진다. 도통 신뢰성을 한층 더 높이는 관점에서는, 상기 뱀납 입자의 함유량은 많은 편이 바람직하다.
- [0081] (가열에 의해 경화 가능한 화합물: 열경화성 성분)
- [0082] 상기 열경화성 화합물로서는, 옥세탄 화합물, 에폭시 화합물, 에피술피드 화합물, (메트)아크릴 화합물, 페놀 화합물, 아미노 화합물, 불포화 폴리에스테르 화합물, 폴리우레탄 화합물, 실리콘 화합물 및 폴리이미드 화합물 등을 들 수 있다. 그 중에서도, 도전 페이스트의 경화성 및 점도를 한층 더 양호하게 하여, 점속 신뢰성을 한층 더 높이는 관점에서, 에폭시 화합물이 바람직하다.
- [0083] 상기 도전 페이스트 100중량% 중 상기 열경화성 화합물의 함유량은, 바람직하게는 20중량% 이상, 보다 바람직하게는 40중량% 이상, 더욱 바람직하게는 50중량% 이상, 바람직하게는 99중량% 이하, 보다 바람직하게는 98중량% 이하, 더욱 바람직하게는 90중량% 이하, 특히 바람직하게는 80중량% 이하이다. 내충격성을 한층 더 높이는 관점에서는, 상기 열경화성 성분의 함유량은 많은 편이 바람직하다.
- [0084] (열경화제: 열경화성 성분)
- [0085] 상기 열경화제는, 상기 열경화성 화합물을 열경화시킨다. 상기 열경화제로서는, 이미다졸 경화제, 아민 경화제, 페놀 경화제, 폴리티올 경화제, 산 무수물, 열 양이온 개시제 및 열 라디칼 발생제 등을 들 수 있다. 상기 열경화제는 1종만이 사용될 수도 있고, 2종 이상이 병용될 수도 있다.
- [0086] 그 중에서도, 도전 페이스트를 저온에서 한층 더 빠르게 경화 가능하므로, 이미다졸 경화제, 폴리티올 경화제 또는 아민 경화제가 바람직하다. 또한, 가열에 의해 경화 가능한 경화성 화합물과 상기 열경화제를 혼합했을 때에 보존 안정성이 높아지므로, 잠재성의 경화제가 바람직하다. 잠재성의 경화제는, 잠재성 이미다졸 경화제, 잠재성 폴리티올 경화제 또는 잠재성 아민 경화제인 것이 바람직하다. 또한, 상기 열경화제는 폴리우레탄 수지 또는 폴리에스테르 수지 등의 고분자 물질로 피복되어 있을 수도 있다.
- [0087] 상기 이미다졸 경화제로서는, 특별히 한정되지 않고 2-메틸이미다졸, 2-에틸-4-메틸이미다졸, 1-시아노에틸-2-페닐이미다졸, 1-시아노에틸-2-페닐이미다졸류트리멜리테이트, 2,4-디아미노-6-[2'-메틸이미다졸릴-(1')]-에틸-s-트리아진 및 2,4-디아미노-6-[2'-메틸이미다졸릴-(1')]-에틸-s-트리아진이소시아누르산 부가물 등을 들 수 있다.
- [0088] 상기 폴리티올 경화제로서는, 특별히 한정되지 않고 트리메틸올프로판트리스-3-머캅토프로피오네이트, 펜타에리트리톨테트라키스-3-머캅토프로피오네이트 및 디펜타에리트리톨헥사-3-머캅토프로피오네이트 등을 들 수 있다.
- [0089] 상기 폴리티올 경화제의 용해도 파라미터는, 바람직하게는 9.5 이상, 바람직하게는 12 이하이다. 상기 용해도 파라미터는, Fedors(페도르)법으로 계산된다. 예를 들어, 트리메틸올프로판트리스-3-머캅토프로피오네이트의

용해도 파라미터는 9.6, 디펜타에리트리톨헥사-3-머캅토프로피오네이트의 용해도 파라미터는 11.4이다.

- [0090] 상기 아민 경화제로서는, 특별히 한정되지 않고 헥사메틸렌디아민, 옥타메틸렌디아민, 데카메틸렌디아민, 3,9-비스(3-아미노프로필)-2,4,8,10-테트라스피로[5.5]운데칸, 비스(4-아미노시클로헥실)메탄, 메타페닐렌디아민 및 디아미노디페닐술폰 등을 들 수 있다.
- [0091] 상기 열 양이온 경화제로서는, 요오도늄계 양이온 경화제, 옥소늄계 양이온 경화제 및 술포늄계 양이온 경화제 등을 들 수 있다. 상기 요오도늄계 양이온 경화제로서는, 비스(4-tert-부틸페닐)요오도늄헥사플루오로포스페이트 등을 들 수 있다. 상기 옥소늄계 양이온 경화제로서는, 트리메틸옥소늄테트라플루오로보레이트 등을 들 수 있다. 상기 술포늄계 양이온 경화제로서는, 트리-p-톨릴술포늄헥사플루오로포스페이트 등을 들 수 있다.
- [0092] 상기 열 라디칼 발생제로서는, 특별히 한정되지 않고 아조 화합물 및 유기 과산화물 등을 들 수 있다. 상기 아조 화합물로서는, 아조비스이소부틸로니트릴(AIBN) 등을 들 수 있다. 상기 유기 과산화물로서는, 디-tert-부틸 퍼옥시드 및 메틸에틸케톤퍼옥시드 등을 들 수 있다.
- [0093] 상기 열경화제의 반응 개시 온도는, 바람직하게는 50℃ 이상, 보다 바람직하게는 70℃ 이상, 더욱 바람직하게는 80℃ 이상, 바람직하게는 250℃ 이하, 보다 바람직하게는 200℃ 이하, 더욱 바람직하게는 150℃ 이하, 특히 바람직하게는 140℃ 이하이다. 상기 열경화제의 반응 개시 온도가 상기 하한 이상 및 상기 상한 이하이면, 뎀납 입자가 전극 상에 한층 더 효율적으로 배치된다. 상기 열경화제의 반응 개시 온도는 80℃ 이상 140℃ 이하인 것이 특히 바람직하다.
- [0094] 뎀납을 전극 상에 한층 더 효율적으로 배치하는 관점에서는, 상기 열경화제의 반응 개시 온도는, 상기 뎀납 입자에 있어서의 뎀납의 용점보다도 높은 것이 바람직하고, 5℃ 이상 높은 것이 보다 바람직하고, 10℃ 이상 높은 것이 더욱 바람직하다.
- [0095] 상기 열경화제의 반응 개시 온도는, DSC에서의 발열 피크의 상승 개시된 온도(즉, 상기한 발열 개시 온도)를 의미한다.
- [0096] 상기 열경화제의 함유량은 특별히 한정되지 않는다. 상기 열경화성 화합물 100중량부에 대하여, 상기 열경화제의 함유량은, 바람직하게는 0.01중량부 이상, 보다 바람직하게는 1중량부 이상, 바람직하게는 200중량부 이하, 보다 바람직하게는 100중량부 이하, 더욱 바람직하게는 75중량부 이하이다. 열경화제의 함유량이 상기 하한 이상이면 도전 페이스트를 충분히 경화시키는 것이 용이하다. 열경화제의 함유량이 상기 상한 이하이면, 경화 후에 경화에 관여하지 않은 잉여의 열경화제가 잔존하기 어려워지고, 또한 경화물의 내열성이 한층 더 높아진다.
- [0097] (플렉스)
- [0098] 상기 도전 페이스트는 플렉스를 포함하는 것이 바람직하다. 플렉스의 사용에 의해, 뎀납을 전극 상에 한층 더 효과적으로 배치할 수 있다. 해당 플렉스는 특별히 한정되지 않는다. 플렉스로서, 뎀납 접합 등에 일반적으로 사용되고 있는 플렉스를 사용할 수 있다. 상기 플렉스로서는, 예를 들어 염화아연, 염화아연과 무기 할로젠화물의 혼합물, 염화아연과 무기산의 혼합물, 용융염, 인산, 인산의 유도체, 유기 할로젠화물, 히드라진, 유기산 및 송지 등을 들 수 있다. 상기 플렉스는 1종만이 사용될 수도 있고, 2종 이상이 병용될 수도 있다.
- [0099] 상기 용융염으로서, 염화암모늄 등을 들 수 있다. 상기 유기산으로서, 락트산, 시트르산, 스테아르산, 글루탐산 및 글루타르산 등을 들 수 있다. 상기 송지로서는, 황성화 송지 및 비황성화 송지 등을 들 수 있다. 상기 플렉스는, 카르복실기를 2개 이상 갖는 유기산, 송지인 것이 바람직하다. 상기 플렉스는, 카르복실기를 2개 이상 갖는 유기산일 수도 있고, 송지일 수도 있다. 카르복실기를 2개 이상 갖는 유기산, 송지의 사용에 의해, 전극간의 도통 신뢰성이 한층 더 높아진다.
- [0100] 상기 송지는 아비에트산을 주성분으로 하는 로진류이다. 플렉스는 로진류인 것이 바람직하고, 아비에트산인 것이 보다 바람직하다. 이 바람직한 플렉스의 사용에 의해, 전극간의 도통 신뢰성이 한층 더 높아진다.
- [0101] 상기 플렉스의 용점은, 바람직하게는 50℃ 이상, 보다 바람직하게는 70℃ 이상, 더욱 바람직하게는 80℃ 이상, 바람직하게는 200℃ 이하, 보다 바람직하게는 160℃ 이하, 한층 더 바람직하게는 150℃ 이하, 더욱 바람직하게는 140℃ 이하이다. 상기 플렉스의 용점이 상기 하한 이상 및 상기 상한 이하이면, 플렉스 효과가 한층 더 효과적으로 발휘되어, 뎀납 입자가 전극 상에 한층 더 효율적으로 배치된다. 상기 플렉스의 용점은 80℃ 이상 190℃ 이하인 것이 바람직하다. 상기 플렉스의 용점은 80℃ 이상 140℃ 이하인 것이 특히 바람직하다.
- [0102] 용점이 80℃ 이상 190℃ 이하인 상기 플렉스로서는, 숙신산(용점 186℃), 글루타르산(용점 96℃), 아디프산(용

점 152℃), 피멜산(융점 104℃), 수베르산(융점 142℃) 등의 디카르복실산, 벤조산(융점 122℃), 말산(융점 130℃) 등을 들 수 있다.

[0103] 또한, 상기 플럭스의 비점은 200℃ 이하인 것이 바람직하다.

[0104] 땀납을 전극 상에 한층 더 효율적으로 배치하는 관점에서는, 상기 플럭스의 융점은, 상기 땀납 입자에 있어서의 땀납의 융점보다도 낮은 것이 바람직하고, 5℃ 이상 낮은 것이 보다 바람직하고, 10℃ 이상 낮은 것이 더욱 바람직하다.

[0105] 땀납을 전극 상에 한층 더 효율적으로 배치하는 관점에서는, 상기 플럭스의 융점은, 상기 열경화제의 반응 피크보다도 낮은 것이 바람직하고, 5℃ 이상 낮은 것이 보다 바람직하고, 10℃ 이상 낮은 것이 더욱 바람직하다.

[0106] 상기 플럭스는 도전 페이스트 중에 분산되어 있을 수도 있고, 땀납 입자의 표면 상에 부착되어 있을 수도 있다.

[0107] 상기 플럭스는, 가열에 의해 양이온을 방출하는 플럭스인 것이 바람직하다. 가열에 의해 양이온을 방출하는 플럭스의 사용에 의해, 땀납 입자를 전극 상에 한층 더 효율적으로 배치할 수 있다.

[0108] 땀납 입자를 전극 상에 한층 더 효율적으로 배치하고, 전극간의 도통 신뢰성을 한층 더 높이는 관점에서는, 상기 열경화성 성분의 발열 개시 온도는, 상기 플럭스의 활성화 온도(융점)보다도 높은 것이 바람직하다. 땀납 입자를 전극 상에 한층 더 효율적으로 배치하고, 전극간의 도통 신뢰성을 한층 더 높이는 관점에서는, 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도는, 상기 플럭스의 활성화 온도(융점)보다도 높은 것이 바람직하다. 땀납 입자를 전극 상에 한층 더 효율적으로 배치하고, 전극간의 도통 신뢰성을 한층 더 높이는 관점에서는, 상기 열경화성 성분의 발열 개시 온도는, 상기 플럭스의 활성화 온도(융점)보다도 높고, 또한 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도는, 상기 플럭스의 활성화 온도(융점)보다도 높은 것이 바람직하다.

[0109] 땀납 입자를 전극 상에 한층 더 효율적으로 배치하고, 전극간의 도통 신뢰성을 한층 더 높이는 관점에서는, 상기 열경화성 성분의 발열 개시 온도와, 상기 플럭스의 활성화 온도(융점)의 차의 절댓값은, 바람직하게는 10℃ 이상, 보다 바람직하게는 20℃ 이상, 바람직하게는 80℃ 이하, 보다 바람직하게는 70℃ 이하이다. 땀납 입자를 전극 상에 한층 더 효율적으로 배치하고, 전극간의 도통 신뢰성을 한층 더 높이는 관점에서는, 상기 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도와, 상기 플럭스의 활성화 온도(융점)의 차의 절댓값은, 바람직하게는 1℃ 이상, 보다 바람직하게는 20℃ 이상, 바람직하게는 60℃ 이하, 보다 바람직하게는 50℃ 이하이다.

[0110] 상기 도전 페이스트 100중량% 중 상기 플럭스의 함유량은 바람직하게는 0.5중량% 이상, 바람직하게는 30중량% 이하, 보다 바람직하게는 25중량% 이하이다. 상기 도전 페이스트는 플럭스를 포함하고 있지 않을 수도 있다. 플럭스의 함유량이 상기 하한 이상 및 상기 상한 이하이면, 땀납 및 전극의 표면에 산화 피막이 한층 더 형성되기 어려워지고, 또한 땀납 및 전극의 표면에 형성된 산화 피막을 한층 더 효과적으로 제거할 수 있다.

[0111] (다른 성분)

[0112] 상기 도전 페이스트는, 필요에 따라, 예를 들어 충전제, 증량제, 연화제, 가소제, 중합 촉매, 경화 촉매, 착색제, 산화 방지제, 열안정제, 광안정제, 자외선 흡수제, 활제, 대전 방지제 및 난연제 등의 각종 첨가제를 포함하고 있을 수도 있다.

[0113] 이하, 실시예 및 비교예를 들어, 본 발명을 구체적으로 설명한다. 본 발명은, 이하의 실시예에만 한정되지 않는다.

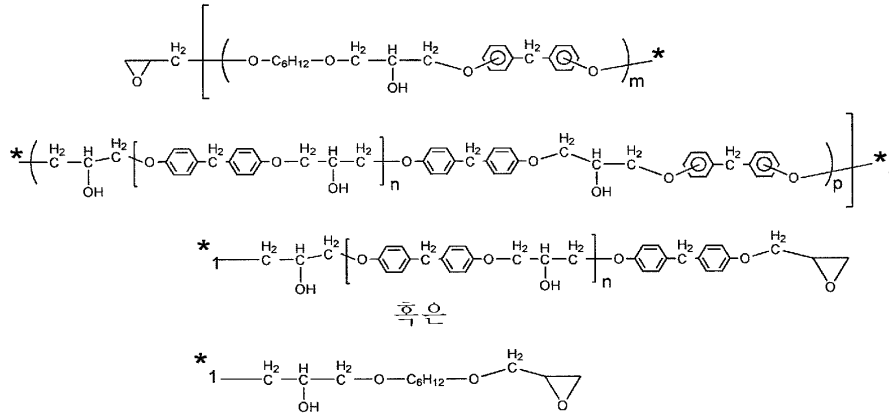
[0114] 중합체 A:

[0115] 비스페놀 F와 1,6-헥산디올디글리시딜에테르 및 비스페놀 F형 에폭시 수지의 반응물(중합체 A)의 합성:

[0116] 비스페놀 F(4,4'-메틸렌비스페놀과 2,4'-메틸렌비스페놀과 2,2'-메틸렌비스페놀을 중량비로 2:3:1로 포함함) 72중량부, 1,6-헥산디올디글리시딜에테르 70중량부, 비스페놀 F형 에폭시 수지(DIC사제 「에피클론(EPICLON) EXA-830CRP」) 30중량부를, 삼구 플라스크에 넣고, 질소 플로우 하에서, 150℃에서 용해시켰다. 그 후, 수산기와 에폭시기의 부가 반응 촉매인 테트라-n-부틸술포늄브로마이드 0.1중량부를 첨가하고, 질소 플로우 하에서, 150℃에서 6시간, 부가 중합 반응시킴으로써 반응물(중합체 A)을 얻었다.

[0117] NMR에 의해, 부가 중합 반응이 진행된 것을 확인하여, 반응물(중합체 A)이, 비스페놀 F에서 유래하는 수산기와 1,6-헥산디올디글리시딜에테르 및 비스페놀 F형 에폭시 수지의 에폭시기가 결합한 구조 단위를 주쇄에 갖고, 또한 에폭시기를 양쪽 말단에 갖는 것을 확인했다.

[0118] GPC에 의해 얻어진 반응물(중합체 A)의 중량 평균 분자량은 10000, 수 평균 분자량은 3500이었다.



[0119]

[0120] 중합체 B: 양쪽 말단 에폭시기 강직 골격 폐쇄식 수지, 미츠비시 가가쿠사제 「YX6900BH45」, 중량 평균 분자량 16000

[0121] 열경화성 화합물 1: 레조르시놀형 에폭시 화합물, 나가세 켐텍스사제 「EX-201」

[0122] 열경화성 화합물 2: 나프탈렌형 에폭시 화합물, DIC사제 「HP-4032D」

[0123] 열경화성 화합물 3: 비스페놀 F형 에폭시 수지, DIC사제 「EVA-830CRP」

[0124] 열경화제: 펜타에리트리톨테트라키스(3-머캅토부티레이트), 쇼와덴코사제 「카렌즈 MT PE1」

[0125] 플럭스 1: 글루타르산, 와코 준야꾸 고교사제

[0126] 플렉스 2: 아디프산, 와코 준야꾸 고교사제

[0127] 잠재성 에폭시 열경화제: T&KTOKA사제 「후지 큐어 7000」

[0128] 잠재성 열경화제: 마이크로 캡슐형, 아사히 가세이 이머티리얼즈사제 「HXA-3932HP」

[0129] 땀납 입자 1: Sn-58Bi 땀납 입자, 용점 139℃, 미츠이 긴조쿠 고교사제 「10-25」, 평균 입자 직경 10 μ m

[0130] 땀납 입자 2: Sn-37Pb 땀납 입자, 용점 183℃, 미츠이 긴조쿠 고교사제 「10-25」, 평균 입자 직경 12 μ m

[0131] 팜납 입자 3:

[0132] 땀납분 200g과, 아디프산 40g과, 아세톤 70g을 삼구 플라스크에 칭량하고, 땀납분의 표면의 수산기와 글루타르산의 카르복실기의 탈수 축합 촉매인 디부틸주석옥시드 0.3g을 첨가하고, 60℃에서 4시간 반응시켰다. 그 후, 땀납분을 여과함으로써 회수했다.

[0133] 그 땀납분과, 글루타르산 50g과, 톨루엔 200g과, 파라톨루엔술포산 0.3g을, 삼구 플라스크에 칭량하고, 진공화 및 환류를 행하면서, 120℃에서, 3시간 반응시켰다. 이때, 딘 스타크 추출 장치를 사용하여, 탈수 축합에 의해 생성한 물을 제거하면서 반응시켰다.

[0134] 그 후, 여과에 의해 땀납분을 회수하고, 핵산으로 세정하고, 건조했다. 그 후, 얻어진 땀납분을 볼 밀로 해쇄 후, 소정의 CV값으로 되도록 체를 선택하여, 땀납 입자 3을 얻었다.

[0135] 도전성 입자 1: 수지 입자의 표면 상에 두께 1 μ m의 구리층이 형성되어 있고, 해당 구리층의 표면에 두께 3 μ m의 땀납층(주성:비스무트=42중량%:58중량%)이 형성되어 있는 도전성 입자

[0136] 도전성 입자 1의 제작 방법:

[0137] 평균 입자 직경 10 μ m의 디비닐벤젠 수지 입자(세키스이 가가쿠 고교사제 「마이크로펄 SP-210」)을 무전해 니켈 도금하여, 수지 입자의 표면 상에 두께 0.1 μ m의 하지 니켈 도금층을 형성했다. 계속해서, 하지 니켈 도금층이 형성된 수지 입자를 전해 구리 도금하여, 두께 1 μ m의 구리층을 형성했다. 또한, 주석 및 비스무트를 함유하는 전해 도금액을 사용하여 전해 도금하여, 두께 3 μ m의 뎀납층을 형성했다. 이와 같이 하여, 수지 입자의 표면 상에 두께 1 μ m의 구리층이 형성되어 있고, 해당 구리층의 표면에 두께 3 μ m의 뎀납층(주석:비스무트=42중량%:58중량%)이 형성되어 있는 도전성 입자 1을 제작했다.

- [0138] 페녹시 수지(신넛테즈 스미킨 가가쿠사제 「YP-50S」
- [0139] (실시에 1 내지 10, 12, 13)
- [0140] (1) 이방성 도전 페이스트의 제작
- [0141] 하기의 표 1에 나타내는 성분을 하기의 표 1에 나타내는 배합량으로 배합하여, 이방성 도전 페이스트를 얻었다.
- [0142] (2) 제1 접속 구조체(L/S=50 μ m/50 μ m)의 제작
- [0143] L/S가 50 μ m/50 μ m인 구리 전극 패턴(구리 전극 두께 10 μ m)을 상면에 갖는 유리 에폭시 기판(FR-4 기판)(제1 접속 대상 부재)을 준비했다. 또한, L/S가 50 μ m/50 μ m인 구리 전극 패턴(구리 전극 두께 10 μ m)을 하면에 갖는 플렉시블 프린트 기판(제2 접속 대상 부재)을 준비했다.
- [0144] 유리 에폭시 기판과 플렉시블 프린트 기판의 중첩 면적은 1.5cm \times 4mm로 하고, 접속한 전극수는 75쌍으로 했다.
- [0145] 상기 유리 에폭시 기판의 상면에, 제작 직후의 이방성 도전 페이스트를 두께 50 μ m가 되도록 도공하여, 이방성 도전 페이스트층을 형성했다. 이어서, 이방성 도전 페이스트층의 상면에 상기 플렉시블 프린트 기판을, 전극끼리 대향하도록 적층했다. 이때, 가압을 행하지 않았다. 이방성 도전 페이스트층에는 상기 플렉시블 프린트 기판의 중량은 가해진다. 그 후, 이방성 도전 페이스트층의 온도가 185℃가 되도록 가열하면서, 땀납을 용융시키고, 또한 이방성 도전 페이스트층을 185℃에서 경화시켜, 제1 접속 구조체를 얻었다.
- [0146] (3) 제2 접속 구조체(L/S=75 μ m/75 μ m)의 제작
- [0147] L/S가 75 μ m/75 μ m인 구리 전극 패턴(구리 전극 두께 10 μ m)을 상면에 갖는 유리 에폭시 기판(FR-4 기판)(제1 접속 대상 부재)을 준비했다. 또한, L/S가 75 μ m/75 μ m인 구리 전극 패턴(구리 전극 두께 10 μ m)을 하면에 갖는 플렉시블 프린트 기판(제2 접속 대상 부재)을 준비했다.
- [0148] L/S가 상이한 상기 유리 에폭시 기판 및 플렉시블 프린트 기판을 사용한 것 이외는 제1 접속 구조체의 제작과 마찬가지로 하여, 제2 접속 구조체를 얻었다.
- [0149] (4) 제3 접속 구조체(L/S=100 μ m/100 μ m)의 제작
- [0150] L/S가 100 μ m/100 μ m인 구리 전극 패턴(구리 전극 두께 10 μ m)을 상면에 갖는 유리 에폭시 기판(FR-4 기판)(제1 접속 대상 부재)을 준비했다. 또한, L/S가 100 μ m/100 μ m인 구리 전극 패턴(구리 전극 두께 10 μ m)을 하면에 갖는 플렉시블 프린트 기판(제2 접속 대상 부재)을 준비했다.
- [0151] L/S가 상이한 상기 유리 에폭시 기판 및 플렉시블 프린트 기판을 사용한 것 이외는 제1 접속 구조체의 제작과 마찬가지로 하여, 제3 접속 구조체를 얻었다.
- [0152] (실시에 11)
- [0153] 전극 사이즈/전극간 스페이스가, 100 μ m/100 μ m(제3 접속 구조체용), 75 μ m/75 μ m(제2 접속 구조체용), 50 μ m/50 μ m(제1 접속 구조체용)인, 한변이 5mm인 사각형의 반도체 칩(두께 400 μ m)과, 거기에 대향하는 전극을 갖는 유리 에폭시 기판(사이즈 30 \times 30mm 두께 0.4mm)을 사용하여, 실시에 1과 마찬가지로 하여, 제1, 제2, 제3 접속 구조체를 얻었다.
- [0154] (비교예 1 내지 3, 6)
- [0155] (1) 이방성 도전 페이스트의 제작
- [0156] 하기의 표 2에 나타내는 성분을 하기의 표 2에 나타내는 배합량으로 배합하여, 이방성 도전 페이스트를 얻었다. 얻어진 이방성 도전 페이스트를 사용한 것 이외는 실시에 1과 마찬가지로 하여, 제1, 제2, 제3 접속 구조체를 얻었다.
- [0157] (비교예 4)
- [0158] 페녹시 수지(신넛테즈 스미킨 가가쿠사제 「YP-50S」) 10중량부를 메틸에틸케톤(MEK)에 고형분이 50중량%가 되도록 용해시켜, 용해액을 얻었다. 하기의 표 2에 나타내는 페녹시 수지를 제외한 성분을 하기의 표 2에 나타내는 배합량과, 상기 용해액의 전량을 배합하고, 유성식 교반기를 사용하여 2000rpm으로 5분간 교반한 후, 바 코터를 사용하여 건조 후의 두께가 30 μ m로 되도록 이형 PET(폴리에틸렌테레프탈레이트) 필름 위에 도공했다. 실온에서 진공 건조함으로써, MEK를 제거하여 이방성 도전 필름을 얻었다.

- [0159] 이방성 도전 필름을 사용한 것 이외는 실시예 1과 마찬가지로 하여, 제1, 제2, 제3 접속 구조체를 얻었다.
- [0160] (비교예 5)
- [0161] L/S가 $100\mu\text{m}/100\mu\text{m}$ (제3 접속 구조체용), $75\mu\text{m}/75\mu\text{m}$ (제2 접속 구조체용), $50\mu\text{m}/50\mu\text{m}$ (제1 접속 구조체용)의 구리 전극 패턴(구리 전극 두께 $10\mu\text{m}$)을 하면에 갖는 반도체 칩을 준비했다.
- [0162] 플렉시블 프린트 기판을 반도체 칩으로 변경한 것 이외는 비교예 1과 마찬가지로 하여, 제1, 제2, 제3 접속 구조체를 얻었다.
- [0163] (평가)
- [0164] (1) 점도
- [0165] 이방성 도전 페이스트의 25°C 에서의 점도 η_1 을, E형 점도계(도키 산교사제)를 사용하여, 25°C 및 5rpm의 조건에서 측정했다.
- [0166] (2) 최저 용융 점도
- [0167] 25°C 부터 땀납 입자의 용점 또는 도전성 입자의 표면 땀납 용점까지의 온도 영역에서의, 이방성 도전 페이스트의 최저 용융 점도를 측정했다.
- [0168] (3) DSC에 의한 발열 피크 P1 및 흡열 피크 P2의 측정
- [0169] 실시예 및 비교예의 이방성 도전 페이스트에 있어서의 열경화성 성분을 배합했다. 시차 주사 열량 측정 장치(TA인스트루먼트사제 「Q2000」)를 사용하여, 얻어진 열경화성 성분을 $10^{\circ}\text{C}/\text{분}$ 의 승온 속도로 가열하여, 상기 열경화성 성분의 본경화에 있어서의 발열 피크 P1을 측정했다.
- [0170] 또한, 시차 주사 열량 측정 장치(TA인스트루먼트사제 「Q2000」)를 사용하여, 땀납 입자를 $10^{\circ}\text{C}/\text{분}$ 의 승온 속도로 가열하여, 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 P2를 측정했다.
- [0171] 하기의 표 1, 2에, 1) 열경화성 성분의 본경화에 있어서의 발열 피크 톱 온도 P1t와, 2) 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 피크 톱 온도 P2t와, 3) 열경화성 성분의 본경화에 있어서의 발열 개시 온도와, 4) 땀납 입자의 용융에 있어서의 흡열 개시 온도를 나타냈다.
- [0172] (4) 접속부의 거리(전극간의 간격)
- [0173] 얻어진 제1 접속 구조체를 단면 관찰함으로써, 상하의 전극이 대향하고 있는 위치에 있어서의 접속부의 거리 D1(전극간의 간격)을 평가했다.
- [0174] (5) 전극 상의 땀납의 배치 정밀도
- [0175] 얻어진 제1, 제2, 제3 접속 구조체의 단면(도 1에 도시하는 방향의 단면)에 있어서, 땀납의 전체 면적 100% 중 전극간에 배치된 땀납부로부터 떨어져 경화물 중에 잔존하고 있는 땀납의 면적(%)을 평가했다. 또한, 5개의 단면에 있어서의 면적의 평균을 산출했다. 전극 상의 땀납의 배치 정밀도를 하기의 기준으로 판정했다.
- [0176] [전극 상의 땀납의 배치 정밀도의 판정 기준]
- [0177] ○○: 단면에 나타나 있는 땀납의 전체 면적 100% 중 전극간에 배치된 땀납부로부터 떨어져 경화물 중에 잔존하고 있는 땀납(땀납 입자)의 면적이 0%
- [0178] ○: 단면에 나타나 있는 땀납의 전체 면적 100% 중 전극간에 배치된 땀납부로부터 떨어져 경화물 중에 잔존하고 있는 땀납(땀납 입자)의 면적이 0% 초과 10% 이하
- [0179] △: 단면에 나타나 있는 땀납의 전체 면적 100% 중 전극간에 배치된 땀납부로부터 떨어져 경화물 중에 잔존하고 있는 땀납(땀납 입자)의 면적이 10% 초과 30% 이하
- [0180] ×: 단면에 나타나 있는 땀납의 전체 면적 100% 중 전극간에 배치된 땀납부로부터 떨어져 경화물 중에 잔존하고 있는 땀납(땀납 입자)의 면적이 30% 초과
- [0181] (5) 상하의 전극간의 도통 신뢰성
- [0182] 얻어진 제1, 제2, 제3 접속 구조체($n=15$ 개)에 있어서, 상하의 전극간의 접속 저항을 각각 4단자법에 의해 측정했다. 접속 저항의 평균값을 산출했다. 또한, 전압=전류×저항의 관계로부터, 일정한 전류를 흘렸을 때의 전

압을 측정함으로써 접촉 저항을 구할 수 있다. 도통 신뢰성을 하기의 기준으로 판정했다.

- [0183] [도통 신뢰성의 판정 기준]
- [0184] ○○: 접촉 저항의 평균값이 8.0Ω 이하
- [0185] ○: 접촉 저항의 평균값이 8.0Ω 초과 10.0Ω 이하
- [0186] △: 접촉 저항의 평균값이 10.0Ω 초과 15.0Ω 이하
- [0187] ×: 접촉 저항의 평균값이 15.0Ω 초과
- [0188] (6) 인접하는 전극간의 절연 신뢰성
- [0189] 얻어진 제1, 제2, 제3 접촉 구조체(n=15개)에 있어서, 온도 85℃ 및 습도 85%의 분위기 중에 100시간 방치 후, 인접하는 전극간에 5V를 인가하여, 저항값을 25개소에서 측정했다. 절연 신뢰성을 하기의 기준으로 판정했다.
- [0190] [절연 신뢰성의 판정 기준]
- [0191] ○○: 접촉 저항의 평균값이 $10^7 \Omega$ 이상
- [0192] ○: 접촉 저항의 평균값이 $10^6 \Omega$ 이상 $10^7 \Omega$ 미만
- [0193] △: 접촉 저항의 평균값이 $10^5 \Omega$ 이상 $10^6 \Omega$ 미만
- [0194] ×: 접촉 저항의 평균값이 $10^5 \Omega$ 미만
- [0195] 결과를 하기의 표 1, 2에 나타낸다.

표 1

| | | 실시예 1 | 실시예 2 | 실시예 3 | 실시예 4 | 실시예 5 | 실시예 6 | 실시예 7 | 실시예 8 | 실시예 9 | 실시예 10 | 실시예 11 | 실시예 12 | 실시예 13 | 실시예 14 |
|--|--|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--------|--------|--------|--------|--------|
| 중합체 A | | 12 | 12 | 12 | 12 | 12 | 12 | 12 | 12 | 12 | 12 | 12 | 12 | 12 | 12 |
| 중합체 B | | | | | | | | | | | | | | | |
| 열경화성 화합물 1 | | 22 | 20 | 17 | 12 | 22 | 22 | 22 | 22 | 22 | 22 | 22 | 22 | 22 | 22 |
| 열경화성 화합물 2 | | | | | | | | | | | | | | | 22 |
| 열경화성 화합물 3 | | 7 | 9 | 12 | 17 | 7 | 7 | 7 | 7 | 7 | 7 | 7 | 7 | 7 | 7 |
| 열경화제 | | 20 | 20 | 20 | 20 | 20 | 20 | 20 | 20 | 20 | 20 | 20 | 20 | 20 | 20 |
| 플렉스 1 | | 2 | 2 | 2 | 2 | 0 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 |
| 플렉스 2 | | | | | | | | | | | | | | 2 | |
| 참제성 에폭시 열경화제 | | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 |
| 참제성 열경화제 | | 0.5 | 0 | 0 | 0 | 0.5 | 0.5 | 0.5 | 0.5 | 0 | 0 | 0.5 | 0.5 | 0.5 | 0.5 |
| 범납 입자 1 | | 35 | 35 | 35 | 35 | | 10 | 50 | 70 | 10 | 70 | 35 | 35 | 35 | 35 |
| 범납 입자 2 | | | | | | | | | | | | | | | |
| 범납 입자 3 | | | | | | 35 | | | | | | | | | |
| 도전성 입자 1 | | | | | | | | | | | | | | | |
| 배독시 수지 | | | | | | | | | | | | | | | |
| (1) 25℃에서의 점도 η 1 (Pa·s) | | 250 | 260 | 270 | 266 | 250 | 250 | 250 | 250 | 250 | 250 | 250 | 300 | 260 | 310 |
| (2) 취지 응용 점도 (Pa·s) | | 0.25 | 0.26 | 0.28 | 0.3 | 0.25 | 0.25 | 0.28 | 0.3 | 0.25 | 0.3 | 0.27 | 3 | 0.26 | 0.36 |
| (3) 밀열 피크 온도 P11(℃) | | 155 | 180 | 185 | 180 | 155 | 155 | 155 | 155 | 180 | 180 | 155 | 155 | 155 | 160 |
| (3) 융열 피크 온도 P21(℃) | | 139 | 139 | 139 | 139 | 139 | 139 | 139 | 139 | 139 | 139 | 139 | 139 | 139 | 139 |
| (3) P11과 P21의 차의 절대값 | | 16 | 41 | 46 | 51 | 16 | 16 | 16 | 16 | 41 | 41 | 16 | 16 | 16 | 21 |
| (3) 밀열 개시 온도 (℃) | | 142 | 155 | 160 | 165 | 142 | 142 | 142 | 155 | 155 | 155 | 142 | 142 | 142 | 145 |
| (3) 융열 개시 온도 (℃) | | 136.5 | 136.5 | 136.5 | 136.5 | 136.5 | 136.5 | 136.5 | 136.5 | 136.5 | 136.5 | 136.5 | 136.5 | 136.5 | 136.5 |
| (3) 밀열 개시 온도와 융열 개시 온도의 차의 절대값 | | 5.5 | 18.5 | 23.5 | 28.5 | 5.5 | 5.5 | 5.5 | 5.5 | 18.5 | 18.5 | 5.5 | 5.5 | 5.5 | 8.5 |
| (4) 점속부의 거리(각각간의 간격) (μ m) | | 20 | 20 | 20 | 20 | 20 | 5 | 30 | 40 | 20 | 20 | 17 | 20 | 20 | 20 |
| (5) 배지 경밀도 (제1 점속 구조제, $S=50\mu$ m/ 50μ m) | | 0 | 00 | 00 | 00 | 00 | 0 | 0 | 0 | 00 | 00 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| (5) 배지 경밀도 (제2 점속 구조제, $S=75\mu$ m/ 75μ m) | | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 0 | 0 | 00 |
| (5) 배지 경밀도 (제3 점속 구조제, $S=100\mu$ m/ 100μ m) | | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 0 | 00 | 0 | 00 | 0 | 0 | 00 |
| (6) 도통 신뢰성 (제1 점속 구조제, $L/S=50\mu$ m/ 50μ m) | | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 0 | 00 | 00 | 0 | 00 | 0 | 0 | 0 | 00 |
| (6) 도통 신뢰성 (제2 점속 구조제, $L/S=75\mu$ m/ 75μ m) | | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 0 | 0 | 00 |
| (6) 도통 신뢰성 (제3 점속 구조제, $L/S=100\mu$ m/ 100μ m) | | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 0 | 0 | 00 |
| (7) 절연 신뢰성 (제1 점속 구조제, $L/S=50\mu$ m/ 50μ m) | | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 0 | 0 | 00 | 00 | 00 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| (7) 절연 신뢰성 (제2 점속 구조제, $L/S=75\mu$ m/ 75μ m) | | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 0 | 0 | 00 |
| (7) 절연 신뢰성 (제3 점속 구조제, $L/S=100\mu$ m/ 100μ m) | | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 00 | 0 | 0 | 00 |

표 2

| 배합 성분 | 비교예 1 | 비교예 2 | 비교예 3 | 비교예 4 | 비교예 5 | 비교예 6 |
|---|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| | | | | | | |
| 중합체 A | 12 | 12 | 12 | 12 | 12 | 12 |
| 중합체 B | | | | | | |
| 열경화성 화합물 1 | 22 | 22 | 22 | 22 | 22 | 22 |
| 열경화성 화합물 2 | | | | | | |
| 열경화성 화합물 3 | 7 | 7 | 7 | 7 | 7 | 7 |
| 열경화성 화합물 4 | 20 | 20 | 20 | 20 | 20 | 20 |
| 플렉스 1 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 |
| 플렉스 2 | | | | | | |
| 광제상 에폭시 열경화제 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 |
| 광제상 열경화제 | 0.5 | 0 | 2 | 0.5 | 0.5 | 0.5 |
| 멤브 입자 1 | | | 35 | 35 | | |
| 멤브 입자 2 | 35 | 35 | | | 35 | |
| 멤브 입자 3 | | | | | | |
| 도전성 입자 1 | | | | | | 35 |
| 도전성 입자 2 | | | | | | |
| 도전성 입자 3 | | | | | | |
| 페놀 수지 | | | | 10 | | |
| (1) 25°C에서의 점도 η_1 (Pa·s) | 250 | 250 | 250 | - | 250 | 250 |
| (2) 최저 용융 점도 (Pa·s) | 0.25 | 0.25 | 0.25 | 11 | 0.25 | 0.25 |
| (3) 열경화 온도 P1(°C) | 155 | 180 | 141 | 155 | 155 | 155 |
| (3) 열경화 온도 P2(°C) | 133 | 183 | 139 | 139 | 133 | 139 |
| (3) P1과 P2의 차의 절댓값 | -20 | -3 | 2 | 16 | -28 | 16 |
| (3) 열경화 온도 (°C) | 142 | 155 | 133 | 142 | 142 | 142 |
| (3) 열경화 온도 (°C) | 180 | 180 | 136.5 | 136.5 | 180 | 136.5 |
| (3) 열경화 온도 (°C) | -38 | -25 | -3.5 | 5.5 | -38 | 5.5 |
| (4) 점속부의 거리(전극간의 간격) (μm) | 7 | 8 | 12 | 7 | 16 | 20 |
| (5) 배시 경면도 (제1 접속 구조체, $\angle S=50\mu\text{m}/50\mu\text{m}$) | x | x | x | x | x | x |
| (5) 배시 경면도 (제2 접속 구조체, $\angle S=75\mu\text{m}/75\mu\text{m}$) | x | x | x | x | x | x |
| (5) 배시 경면도 (제3 접속 구조체, $\angle S=100\mu\text{m}/100\mu\text{m}$) | x | x | x | x | x | x |
| (6) 도통 신축성 (제1 접속 구조체, $\angle S=50\mu\text{m}/50\mu\text{m}$) | x | x | x | x | x | x |
| (6) 도통 신축성 (제2 접속 구조체, $\angle S=75\mu\text{m}/75\mu\text{m}$) | x | x | x | x | x | x |
| (6) 도통 신축성 (제3 접속 구조체, $\angle S=100\mu\text{m}/100\mu\text{m}$) | x | x | x | x | x | x |
| (7) 절연 신축성 (제1 접속 구조체, $\angle S=50\mu\text{m}/50\mu\text{m}$) | x | x | x | x | x | x |
| (7) 절연 신축성 (제2 접속 구조체, $\angle S=75\mu\text{m}/75\mu\text{m}$) | x | x | x | x | x | x |
| (7) 절연 신축성 (제3 접속 구조체, $\angle S=100\mu\text{m}/100\mu\text{m}$) | x | x | x | x | x | x |

[0197]

[0198]

실시예 1과 비교예 1의 결과의 차이와, 실시예 11과 비교예 5의 결과의 차이로부터, 제2 접속 대상 부재가 플렉시블 프린트 기관인 경우에 제2 접속 대상 부재가 반도체 칩인 경우에 비하여, 본 발명의 도전 페이스트의 사용에 따른 도통 신뢰성의 향상 효과가 한층 더 효과적으로 얻어지는 것을 알 수 있다.

[0199]

플렉시블 프린트 기관 대신에, 수지 필름, 플렉시블 플랫 케이블 및 리지드 플렉시블 기관을 사용한 경우에도 마찬가지이었다.

[0200]

또한, 실시예 1 내지 14에서 얻어진 접속 구조체에서는, 제1 전극과 접속부와 제2 전극의 적층 방향으로 제1 전극과 제2 전극의 서로 대향하는 부분을 보았을 때에, 제1 전극과 제2 전극의 서로 대향하는 부분의 면적 100% 중의 50% 이상으로, 접속부 중의 멤브부가 배치되어 있었다.

[0201]

또한, 도 5의 (a) 및 (b)에, 본 발명의 실시 형태에 포함되는 도전 페이스트를 사용한 접속 구조체의 일례를 나타냈다. 도 5의 (a) 및 (b)는 단면 화상이다. 도 5의 (a) 및 (b)에서는, 전극간에 배치된 멤브로부터 떨어져 경화물 중에 잔존하고 있는 멤브(멤브 입자)이 존재하고 있지 않음을 알 수 있다.

[0202]

또한, 도 6의 (a), (b) 및 (c)에, 본 발명의 실시 형태에 포함되지 않는 도전 페이스트를 사용한 접속 구조체의 일례를 나타냈다. 도 6의 (a) 및 (b)는 단면 화상이며, 도 6의 (c)는 평면 화상이다. 도 6의 (a), (b), (c)에서는, 전극간에 배치된 멤브로부터 떨어져 경화물 중에 잔존하고 있는 멤브(멤브 입자)이, 멤브부의 측방에 복수 존재하고 있는 것을 알 수 있다. 또한, 접속부를 형성하는 공정에 있어서, 가압을 행해도, 도 6의 (a), (b) 및 (c)에 도시한 접속 구조체와 마찬가지로의 접속 구조체가 얻어지는 것을 확인했다.

부호의 설명

[0203]

- 1, 1X...접속 구조체
- 2...제1 접속 대상 부재
- 2a...제1 전극

3...제2 접속 대상 부재

3a...제2 전극

4, 4X...접속부

4A, 4XA...뿔날부

4B, 4XB...경화물부

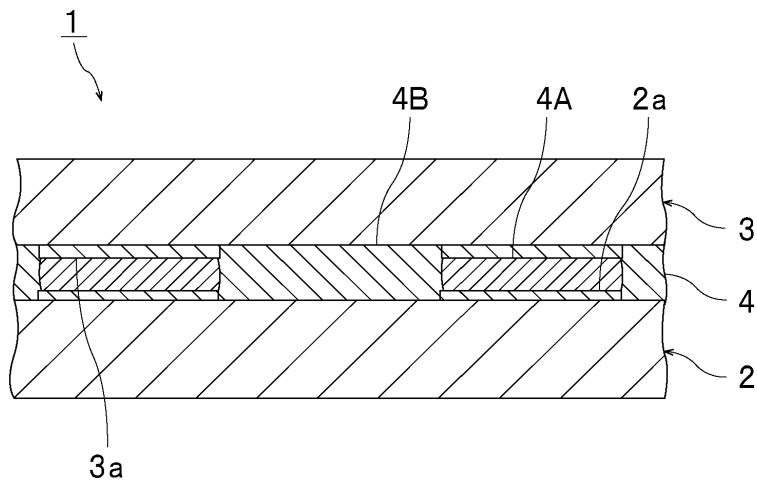
11...도전 페이스트

11A...뿔날 입자

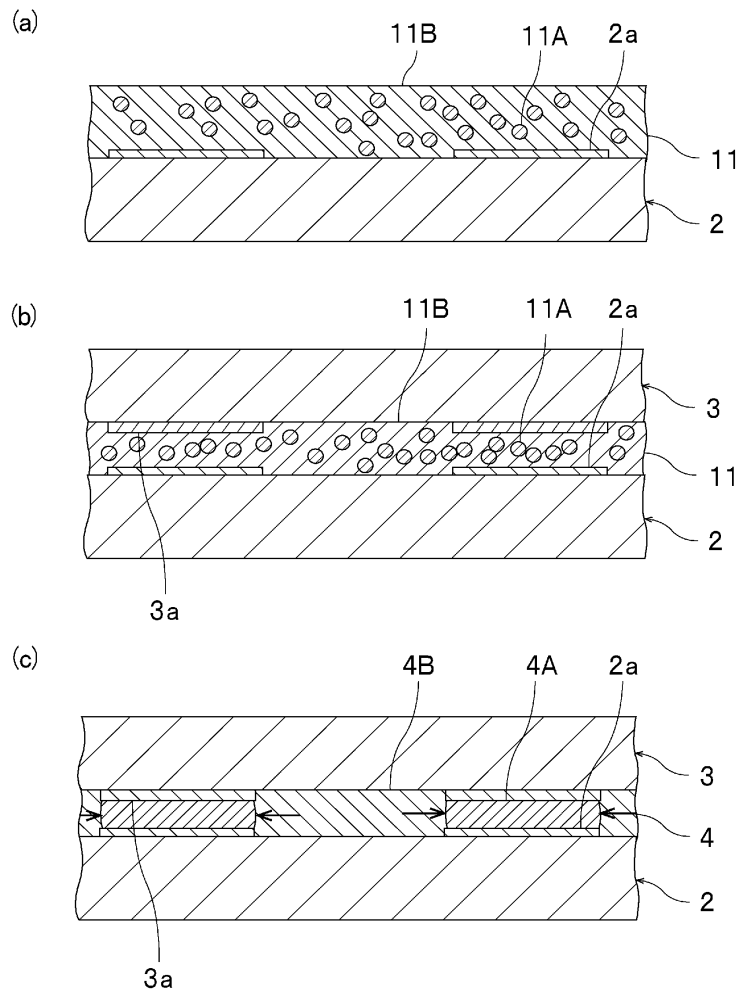
11B...열경화성 성분

도면

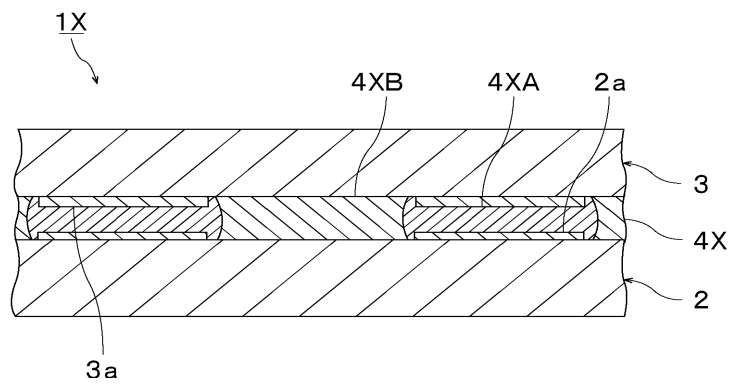
도면1



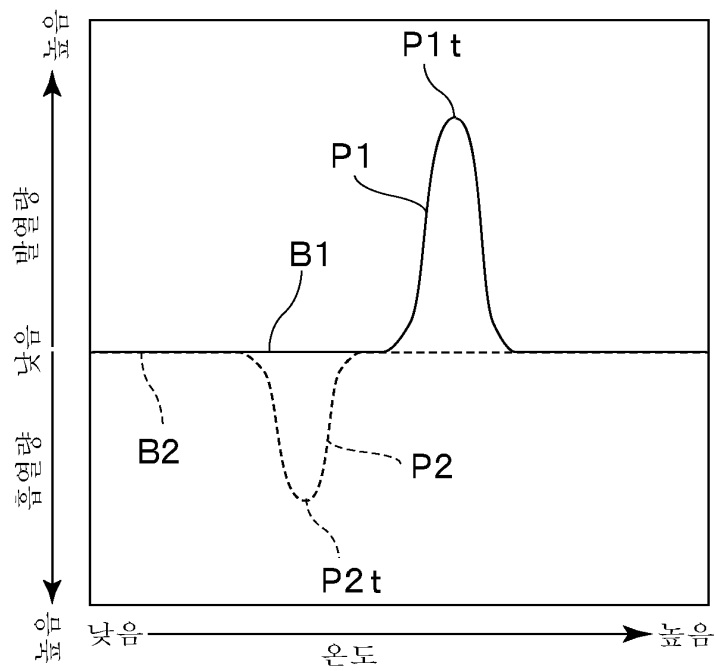
도면2



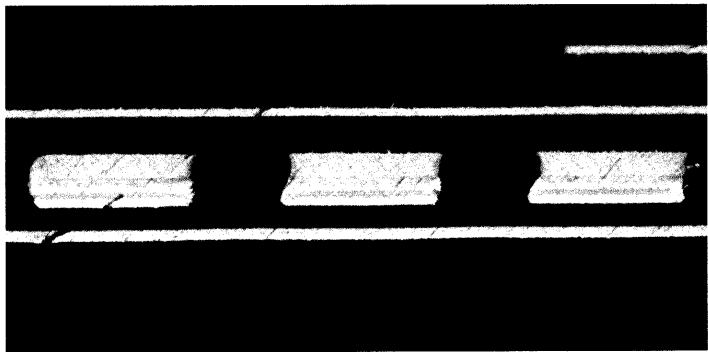
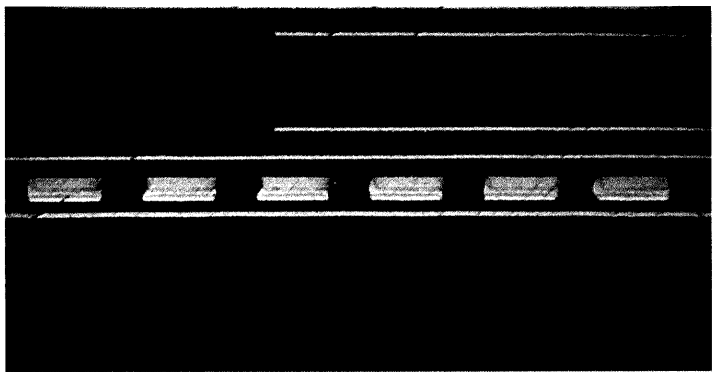
도면3



도면4



도면5

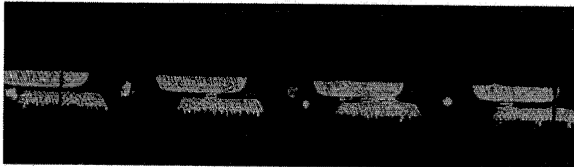


도면6

(a)



(b)



(c)

