



(19)대한민국특허청(KR)  
(12) 등록특허공보(B1)

(51) 。 Int. Cl.	(45) 공고일자	2007년04월03일
H01L 21/3065 (2006.01)	(11) 등록번호	10-0702723
	(24) 등록일자	2007년03월27일

(21) 출원번호	10-2006-7004635(분할)	(65) 공개번호	10-2006-0028660
(22) 출원일자	2006년03월07일	(43) 공개일자	2006년03월30일
심사청구일자	2006년03월07일		
변역문 제출일자	2006년03월07일		
(62) 원출원	특허10-2003-7016663		
	원출원일자 : 2003년12월19일	심사청구일자	2003년12월19일
(86) 국제출원번호	PCT/JP2002/005636	(87) 국제공개번호	WO 2003/001577
국제출원일자	2002년06월07일	국제공개일자	2003년01월03일

(30) 우선권주장	JP-P-2001-00189579	2001년06월22일	일본(JP)
	JP-P-2002-00012206	2002년01월21일	일본(JP)

(73) 특허권자      동경 엘렉트론 주식회사  
일본국 도쿄도 미나토구 아카사카 5초메 3반 6고

(72) 발명자      이이지마 예츠오  
일본 야마나시켄 니라사키시 후지이쵸 기타게쵸 2381-1 동경엘렉트론  
에이티 주식회사 내  
  
고 메이키  
일본 야마나시켄 니라사키시 후지이쵸 기타게쵸 2381-1 동경엘렉트론  
에이티 주식회사 내

(74) 대리인      김창세

심사관 : 김성희

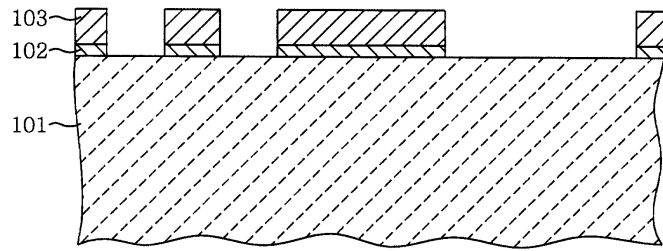
전체 청구항 수 : 총 5 항

## (54) 드라이 에칭 방법

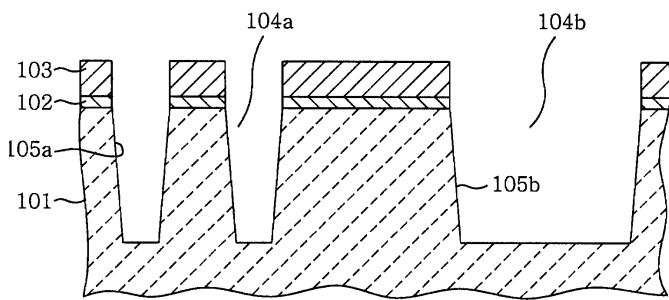
### (57) 요약

에칭실내에 설치된 한 쌍의 대향 전극중의 한쪽에 기관을 배치하고, 대향 전극의 양쪽에 고주파 전력을 공급하여 플라즈마에 의해서 에칭을 실시하는 장치를 사용하고, 적어도  $Cl_2$ 와  $HBr$ 를 포함하는 가스를 이용한 플라즈마 에칭에 의해서 에칭을 하고, 도 1a의 실리콘 기관(101)에 질화 실리콘층(103) 등의 마스크층을 거쳐서, 도 1b에 도시하는 바와 같이 홈(104a, 104b)을 형성한다. 그리고, 기관이 배치된 측의 대향 전극에 인가하는 고주파 전력을 조정함으로써, 홈(104a, 104b)의 측벽(105a, 105b)의 형상을 제어한다. 이것에 의해서 홈의 폭이 서로 다른 경우 등에 있어서도, 홈의 형상을 소망하는 형상으로 할 수 있다.

대표도



(a)



(b)

특허청구의 범위

청구항 1.

실리콘 단결정에 대하여, 마스크층을 거쳐서 소망하는 형상의 홈을 형성하는 드라이 에칭 방법에 있어서,

에칭실내에 마련된 한 쌍의 대향 전극 중 한쪽에 기관을 배치하고, 상기 대향 전극의 양쪽에 고주파 전력을 공급하여 플라즈마에 의해서 에칭을 하는 장치를 사용하고,

상기 에칭실내로 적어도 Cl를 포함하는 가스와, Br를 포함하는 가스의 혼합 가스인 에칭 가스를 도입하고,

상기 기관이 배치된 측의 상기 대향 전극에 인가하는 고주파 전력을 조정함으로써, 상기 홈의 테이퍼각을 제어하여, 상기 기관에 홈폭이 다른 복수 종류의 상기 홈을 형성하는 것을 특징으로 하는

드라이 에칭 방법.

청구항 2.

제 1 항에 있어서,

상기 Cl를 포함하는 가스는  $Cl_2$ 인 것을 특징으로 하는

드라이 에칭 방법.

### 청구항 3.

제 1 항에 있어서,

상기 Br를 포함하는 가스는 HBr인 것을 특징으로 하는

드라이 에칭 방법.

### 청구항 4.

실리콘 단결정에 대하여, 마스크층을 거쳐서 소망하는 형상의 홈을 형성하는 드라이 에칭 방법에 있어서,

에칭실내에 마련된 한 쌍의 대향 전극 중 한쪽에 기판을 배치하고, 상기 대향 전극의 양쪽에 고주파 전력을 공급하여 플라즈마에 의해서 에칭을 하는 장치를 사용하고,

상기 에칭실내로 산소를 포함하는 에칭 가스를 도입하고,

상기 기판이 배치된 측의 상기 대향 전극에 인가하는 고주파 전력을 조정함으로써, 상기 홈의 테이퍼각을 제어하여, 상기 기판에 홈폭이 다른 복수 종류의 상기 홈을 형성하는 것을 특징으로 하는

드라이 에칭 방법.

### 청구항 5.

실리콘 단결정에 대하여, 마스크층을 거쳐서 소망하는 형상의 홈을 형성하는 드라이 에칭 방법에 있어서,

에칭실내에 마련된 한 쌍의 대향 전극 중 한쪽에 기판을 배치하고, 상기 대향 전극의 양쪽에 고주파 전력을 공급하여 플라즈마에 의해서 에칭을 하는 장치를 사용하고,

상기 에칭실내로 에칭 가스를 도입하고,

상기 기판이 배치된 측의 상기 대향 전극에 인가하는 고주파 전력을 0.157 내지 1.57 W/cm<sup>2</sup>의 범위로 조정함으로써, 상기 홈의 테이퍼각을 제어하여, 상기 기판에 홈폭이 다른 복수 종류의 상기 홈을 형성하는 것을 특징으로 하는

드라이 에칭 방법.

명세서

## 발명의 상세한 설명

### 발명의 목적

발명이 속하는 기술 및 그 분야의 종래기술

[기술분야]

본 발명은 반도체 장치의 제조에 있어서의 드라이 에칭 방법에 관한 것으로, 특히 쉘로우 트랜치 아이솔레이션(STI:shallow Trench Isolation)에 있어서 단결정 실리콘을 에칭하여, 소망하는 형상의 홈(trench)을 형성하는 드라이 에칭 방법에 관한 것이다.

## [배경기술]

최근, 반도체 장치의 제조분야에서는 소자 분리 기술로서, 소위 쉘로우 트렌치 아이솔레이션(shallow trench isolation(STI))이 많이 사용되고 있다.

이 STI의 공정은 드라이 에칭에 의해서 실리콘 기판의 Si에 홈(trench)을 파고, CVD 등으로 그 홈 속에 예컨대 SiO<sub>2</sub> 등의 절연물을 매설하고, 마지막에 예컨대 CMP에 의해 평탄화하는 공정이다.

이러한 STI에서는 단결정 실리콘에 이방성 에칭에 의해서 홈(trench)을 형성하는 트렌치 에칭 공정을 필요로 한다. 이 트렌치 에칭 공정에 앞서서, 우선 Si로 이루어지는 실리콘 기판 표면에 산화규소(SiO<sub>2</sub>) 등의 열산화막과, 예컨대 질화규소(SiN)막을 형성하고, 통상 사용되는 포토리소그래피 기술에 의해서 레지스트 패턴을 형성하고, 이것을 마스크로 하여 SiN 막 및 열산화막을 패터닝한다.

계속해서, 레지스트 패턴을 제거한 뒤, SiN막 및 열산화막을 마스크로 하고, 이 마스크의 개구부를 드라이 에칭에 의해서 이방성 에칭하는 트렌치 에칭 공정을 실행한다.

이러한 트렌치 에칭 공정은 종래에 Cl<sub>2</sub>, Cl<sub>2</sub>와 O<sub>2</sub>의 혼합 가스, Cl<sub>2</sub>와 HBr의 혼합 가스, Cl<sub>2</sub>와 HBr와 O<sub>2</sub>의 혼합 가스 등을 에칭 가스로서 사용한 플라즈마 에칭 등에 의해서 실행되고 있다.

상술한 STI에서는 단결정 실리콘에 형성한 홈에, 예컨대 SiO<sub>2</sub> 등의 유전재료를 매설할 필요가 있다. 이 때문에, 이러한 유전재료의 매립을 확실하고 또한 쉽게 하기 위해서, 홈의 측벽을 홈 바닥부로부터 상측 개구부를 향해서 서서히 넓어지는 것 같은 소정 각도의 테이퍼형상으로 형성하는 것이 많다.

그러나, 홈의 측벽형상은, 예컨대 한 장의 웨이퍼 내에서도 중앙부와 가장자리부 등의 위치의 차이나, 홈의 폭의 차이 등에 의해서 변화하는 경향이 있어, 모든 홈의 측벽형상을 소망하는 형상으로 하는 것은 곤란하다고 하는 문제가 있었다.

또한, 최근에는 반도체 장치의 집적도가 비약적으로 향상하고, 그에 따라서 실리콘 기판 상에 형성되는 각종 소자의 미세화도 기술적 요구 항목의 하나로서 거론되고 있다. 이러한 미세화가 진행함에 따라서, 상술한 바와 같은 STI 공정에서의 에칭 처리를 하는 경우에는 에칭 면적이 적어지기 때문에 실리콘 기판 상의 가공 부분은 뾰족해지기 쉬워지고, 소자 분리를 위해서 형성하는 홈도 폭이 더욱 작아지므로 그 홈에 절연물을 매설하기 어려워진다. 이 때문에, 각종 소자의 미세화가 진행함에 따라서 절연물을 매설하기 쉬운 홈의 형상이 요구된다.

또한, 상기 홈의 형상을 절연물을 매설하기 쉬운 형상으로 함으로써, 아이솔레이션의 효율이 오르고, 리크 전류와 매설한 후의 응력이 걸리기 어렵게 할 수 있다. 이러한 홈의 형상으로는 예컨대 홈의 바닥부분이 가능하면 뾰족하지 않고 둥그스름(round)한 형상이 바람직하다. 또한, 홈의 측벽에 있어서의 SiN막 및 열산화막의 마스크와 Si와의 경계 부분이 둥근 형상인 것도 바람직하다.

그러나, 종래에는 상기한 바와 같이 Cl<sub>2</sub> 등의 처리 가스에 의한 플라즈마 처리에 의해서 한번에 홈을 형성하기 때문에, 그 홈의 바닥 부분과 측벽의 마스크와 Si의 경계 부분을 둥글게 하는 것은 매우 곤란했다.

### 발명이 이루고자 하는 기술적 과제

그래서, 본 발명의 목적은 홈의 폭이 서로 다른 경우 등에도 홈의 측벽형상을 소망하는 형상으로 할 수 있고, 절연물을 매설하기 쉬운 형상의 홈을 형성할 수 있는 드라이 에칭 방법을 제공하는 것에 있다. 본 발명은 실리콘 단결정에 대하여, 마스크층을 거쳐서 소망하는 형상의 홈을 형성하는 드라이 에칭 방법으로, 에칭실내에 마련된 한 쌍의 대향 전극 중 한쪽에 기판을 배치하고, 상기 대향 전극의 양쪽에 고주파 전력을 공급하여 플라즈마에 의해서 에칭을 하는 장치를 사용하고, 상기 에칭실내에 에칭 가스를 도입하고, 상기 기판이 배치된 측의 상기 대향 전극에 인가하는 고주파 전력을 조정함으로써, 상기 홈의 측벽형상을 제어하는 것을 특징으로 한다.

또한, 본 발명은 상기 에칭 가스가 적어도 Cl을 포함하는 가스와, Br를 포함하는 가스의 혼합 가스인 것을 특징으로 한다.

또한, 본 발명은 상기 Cl을 포함하는 가스가  $Cl_2$ 인 것을 특징으로 한다.

또한, 본 발명은 상기 Br를 포함하는 가스가, HBr인 것을 특징으로 한다.

또한, 본 발명은 상기 에칭 가스가 산소를 포함하는 것을 특징으로 한다.

또한, 본 발명은 상기 에칭 가스의 총유량을 조정하여, 상기 홈의 측벽형상을 제어하는 것을 특징으로 한다.

또한, 본 발명은 상기 에칭 가스중의  $Cl_2$ 의 양을 조정하여, 상기 홈의 측벽형상을 제어하는 것을 특징으로 한다.

또한, 본 발명은 상기 기판이 배치된 측의 상기 대향 전극에 인가하는 고주파 전력이 0.157 내지 1.57 W/cm<sup>2</sup>의 범위인 것을 특징으로 한다.

또한, 본 발명은 상기 기판에 홈폭이 다른 복수 종류의 상기 홈을 형성하는 것을 특징으로 한다.

또한, 본 발명은 기밀인 처리실내에 처리 가스를 도입하여 실리콘 기판의 실리콘에 대하여 플라즈마 처리를 함으로써, 상기 실리콘 기판 상에 홈을 형성하는 드라이 에칭 방법에 있어서, 상기 처리 가스로서 적어도 HBr와  $N_2$ 를 포함하는 혼합 가스를 도입하여 플라즈마 처리를 실시하는 제 1 공정과, 상기 실리콘 기판의 실리콘에 상기 홈을 형성하는 플라즈마 처리를 실시하는 제 2 공정과, 상기 처리 가스로서 적어도 HBr와  $Cl_2$ 를 포함하는 혼합 가스를 도입하여 플라즈마 처리를 실시하는 제 3 공정을 포함하는 것을 특징으로 한다.

또한, 본 발명은 상기 제 1 공정이 적어도 상기 처리실내의 압력을 6.7 Pa (50 mTorr) 이하, 상기 처리 가스의  $N_2$ 의 유량에 대한 HBr의 유량의 비를 3 이상, 플라즈마를 발생시키기 위해서 상기 처리실내에 마련한 전극에 인가하는 바이어스용 고주파 전력을 100 W 이상으로 하는 조건에 의해서 플라즈마 처리를 실시하는 것을 특징으로 한다.

또한, 본 발명은 상기 제 3 공정이 적어도 상기 처리실내의 압력을 20 Pa (150 mTorr) 이상, 상기 처리 가스의  $Cl_2$ 의 유량에 대한 HBr의 유량의 비를 2 이상, 플라즈마를 발생시키기 위해서 상기 처리실내에 마련한 전극에 인가하는 바이어스용 고주파 전력을 50 W 이상으로 하는 조건에 의해서 플라즈마 처리를 실시하는 것을 특징으로 한다.

또한, 본 발명은 상기 제 1 공정에서의 플라즈마 처리를 실시하는 시간이 상기 제 2 공정에서의 플라즈마 처리를 실시하는 시간보다 짧은 것을 특징으로 한다.

또한, 본 발명은 상기 제 1 공정이 상기 제 2 공정에서의 플라즈마 처리를 실시하는 시간을 1이라고 하면, 그 시간에 대하여 0.15 내지 0.5의 비율의 시간만 플라즈마 처리를 실시하는 것을 특징으로 한다.

또한, 본 발명은 상기 제 3 공정에서의 플라즈마 처리를 실시하는 시간이 상기 제 2 공정에서의 플라즈마 처리를 실시하는 시간보다 짧은 것을 특징으로 한다.

또한, 본 발명은 상기 제 3 공정이 상기 제 2 공정에서의 플라즈마 처리를 실시하는 시간을 1이라고 하면, 그 시간에 대하여 0.3 내지 0.7의 비율의 시간만 플라즈마 처리를 실시하는 것을 특징으로 한다.

또한, 본 발명은 기밀인 처리실내에 처리 가스를 도입하여 실리콘 기판의 실리콘에 대하여 플라즈마 처리를 함으로써, 상기 실리콘 기판 상에 홈을 형성하는 드라이 에칭 방법에 있어서, 상기 실리콘 기판의 실리콘에 상기 홈을 형성하는 공정을 실행하기 전에, 상기 홈의 측벽에 있어서의 에칭용 마스크와 실리콘의 경계 부분을 둥그스름하게 형성하기 위한 에칭 처리를 실시하는 공정과, 상기 실리콘 기판의 실리콘에 상기 홈을 형성하는 공정을 실행한 후에, 상기 홈에 있어서의 바닥 부분을 둥그스름하게 형성하기 위한 에칭 처리를 실시하는 공정을 포함하는 것을 특징으로 한다.

## 발명의 구성

[실시예]

이하, 본 발명을 도면을 참조하여 실시예에 대하여 상세하게 설명한다. 도 1은 본 발명의 1 실시예를 설명하기 위해서, 반도체 웨이퍼(실리콘 기판)의 종단면의 일부를 확대하여 모식적으로 나타낸 것이다.

도 1a에 도시하는 바와 같이, 반도체 웨이퍼(실리콘 기판)(101) 상에는 두께가 예컨대 9 nm 정도인 이산화 실리콘층(102)과, 두께가 예컨대 160 nm 정도인 질화 실리콘층(103)이 형성되어 있고, 이들은 홈을 형성하기 위한 개구부를 갖도록, 소정 형상으로 패터닝되어, 소위 하드 마스크를 구성하고 있다.

그리고, 본 실시예에서는 상기 질화 실리콘층(103) 등으로 이루어지는 하드 마스크를 거쳐서, 단결정 실리콘으로 이루어지는 반도체 웨이퍼(101)를 에칭 가스로서 적어도  $\text{Cl}_2$ 와  $\text{HBr}$ 을 포함하는 가스를 이용한 플라즈마 에칭에 의해서 에칭하여, 도 1b에 도시하는 바와 같이, 반도체 웨이퍼(101)에 홈(trench)(104a, 104b)을 형성한다.

상기 홈(104a, 104b)은 각각 소정의 폭이 되도록 형성되는데, 도면 중 좌측에 도시하는 홈(104a)은 폭이 예컨대  $0.24 \mu\text{m}$ 가 되고, 도면 중 우측에 도시하는 홈(104b)은 폭이 예컨대  $1.00 \mu\text{m}$ 가 되어, 그 폭이 다르다. 또한, 이들 홈(104a, 104b)의 측벽(105a, 105b)은 각각 대략 동일한 테이퍼각을 갖도록 형성되고, 깊이도 대략 동일하게 형성된다.

도 2는 본 발명의 실시예에 사용하는 플라즈마 처리 장치의 구성의 일례를 모식적으로 도시하는 것이다. 상기 도면에 도시하는 바와 같이 플라즈마 처리 장치(1)는 전극판이 상하 평행하게 대향하고, 양쪽에 고주파 전원이 접속된 용량 결합형 평행 평판 에칭 장치로서 구성되어 있다.

이 에칭 처리 장치(1)는, 예컨대 표면이 알루미늄 처리(양극 산화 처리)된 알루미늄으로 이루어지는 원통형상으로 형성된 챔버(2)를 갖고 있고, 이 챔버(2)는 접지되어 있다. 챔버(2)내의 바닥부에는 세라믹 등의 절연판(3)을 거쳐서, 웨이퍼(W)를 얹어 놓기 위한 대략 원주형상의 서셉터 지지대(4)가 설치된다. 또한, 이 서셉터 지지대(4)의 위에는 하부 전극을 구성하는 서셉터(5)가 설치된다. 이 서셉터(5)에는 하이 패스 필터(HPF)(6)가 접속되어 있다. 서셉터 지지대(4)의 내부에는 온도 조절 매체실(7)이 설치된다. 이 온도 조절 매체실(7)에 도입관(8)을 거쳐서 온도 조절 매체가 도입, 순환되고, 배출관(9)으로부터 배출되어 서셉터(5)가 소망하는 온도로 제어된다. 서셉터(5)는 그 상부 중앙부가 볼록 형상인 원판형상으로 성형되고, 그 위에 웨이퍼(W)와 대략 동일한 형태의 정전척(11)이 설치된다. 정전척(11)은 절연재의 사이에 전극(12)이 개재된 구성으로 되어있다. 그리고, 전극(12)에 접속된 직류 전원(13)으로부터 예컨대 1.5 kV의 직류 전압이 인가됨으로써, 쿨롱 힘에 의해서 웨이퍼(W)를 정전 흡착한다. 절연판(3), 서셉터 지지대(4), 서셉터(5), 또한 정전척(11)에는 피 처리체인 웨이퍼(W)의 이면에 열 전달 매체, 예컨대 He 가스 등을 공급하기 위한 가스통로(14)가 형성되어 있다. 그리고, 이 열 전달 매체를 거쳐서 서셉터(5)와 웨이퍼(W) 사이의 열 전달이 이루어져, 웨이퍼(W)가 소정의 온도로 유지된다.

서셉터(5)의 상단 가장자리부에는 정전 척(11) 상에 탑재된 웨이퍼(W)를 둘러싸도록, 환상(링형상)의 포커스 링(15)이 배치되어 있다. 이 포커스 링(15)은 세라믹 또는 석영 등의 절연성 재료로 이루어져 있으며, 에칭의 균일성을 향상시킨다.

또한, 서셉터(5)의 위쪽에는 이 서셉터(5)와 평행하게 대향하여 상부 전극(21)이 설치된다. 이 상부 전극(21)은 절연재(22)를 거쳐서, 챔버(2)의 내부에 지지되어 있다. 상부 전극(21)은 다수의 토출 구멍(23)을 갖는 전극판(24)(예컨대 석영으로 이루어짐)과, 이 전극판(24)을 지지하는 전극 지지체(25)(도전성재료, 예컨대 표면이 알루미늄 처리된 알루미늄으로 이루어짐)에 의해서 구성되어 있다. 또한, 서셉터(5)와 상부 전극(21)의 간격은 조절 가능하게 되어 있다.

상부 전극(21)에 있어서의 전극 지지체(25)의 중앙에는 가스 도입구(26)가 설치되어 있다. 이 가스 도입구(26)에는 가스 공급관(27)이 접속되어 있다. 또한, 이 가스 공급관(27)에는 밸브(28) 및 질량 흐름 제어기(29)를 거쳐서, 처리 가스 공급기(30)가 접속되어 있다. 그리고, 이 처리 가스 공급기(30)로부터 플라즈마 에칭을 위한 에칭 가스가 공급된다. 또한, 도 2에는 상기 처리 가스 공급기(30) 등으로 이루어지는 처리 가스 공급계를 하나만 도시하고 있지만, 이들 처리 가스 공급계는 복수 설치되어 있고, 예컨대  $\text{HBr}$ ,  $\text{Cl}_2$ ,  $\text{O}_2$ ,  $\text{N}_2$  등의 가스를 각각 독립적으로 유량 제어하여, 챔버(2)내로 공급할 수 있도록 구성되어 있다.

한편, 챔버(2)의 바닥부에는 배기관(31)이 접속되어 있고, 이 배기관(31)에는 배기 장치(35)가 접속되어 있다. 배기 장치(35)는 터보 분자 펌프 등의 진공 펌프를 구비하고 있고, 이것에 의해서 챔버(2)내를 소정의 감압 분위기, 예컨대 1 Pa (7.5 mTorr) 이하의 소정의 압력까지 진공 배기할 수 있도록 구성되어 있다. 또한, 챔버(2)의 측벽에는 게이트밸브(32)가 설치된다. 그리고, 이 게이트밸브(32)를 개방한 상태에서, 웨이퍼(W)가 챔버(2)와 인접하는 로드록실(도시하지 않음) 사이에서 반송된다.

상부 전극(21)에는 제 1 고주파 전원(40)이 접속되어 있고, 그 급전선에는 정합기(41)가 사이에 삽입되어 있다. 또한, 상부 전극(21)에는 로 패스 필터(LPF)(42)가 접속되어 있다. 이 제 1 고주파 전원(40)은 50 내지 150 MHz의 범위의 주파수를 갖고 있다. 이와 같이 높은 주파수를 인가함으로써 챔버(2)내에 바람직한 해리 상태이며 또한 고밀도인 플라즈마를 형성할 수 있어, 종래보다 저압 조건하의 플라즈마 처리가 가능해진다. 이 제 1 고주파 전원(40)의 주파수는 50 내지 80 MHz가 바람직하고, 전형적으로는 도시한 60 MHz 또는 그 근방의 주파수가 채용된다.

하부 전극으로서의 서셉터(5)에는 제 2 고주파 전원(50)이 접속되어 있고, 그 급전선에는 정합기(51)가 사이에 삽입되어 있다. 이 제 2 고주파 전원(50)은 수백 내지 십수 MHz의 범위의 주파수를 갖고 있다. 이러한 범위의 주파수를 인가함으로써, 피 처리체인 웨이퍼(W)에 대하여 손상을 입히지 않고 적절한 이온작용을 부여할 수 있다. 제 2 고주파 전원(50)의 주파수는 전형적으로는 도시한 13.56 MHz 또는 800 KHz 등의 주파수가 채용된다.

다음에, 상기 구성의 플라즈마 처리 장치(1)에 의해서, 실리콘 단결정으로 이루어지는 웨이퍼(W)를 에칭하고, 홈(trench)을 형성하는 공정에 대하여 설명한다.

우선, 상술한 바와 같이, 이산화 실리콘층(102), 질화 실리콘층(103)으로 이루어지는 마스크층이 형성된 웨이퍼(W)를 게이트밸브(32)를 개방하여, 도시하지 않은 로드록실에서 챔버(2)내로 반입하여, 정전척(11)상에 얹어 놓는다. 그리고, 고압 직류 전원(13)으로부터 직류 전압을 인가함으로써, 웨이퍼(W)를 정전척(11) 상에 정전 흡착한다.

이어서, 게이트밸브(32)를 닫고, 배기 장치(35)에 의해서, 챔버(2)내를 소정의 진공도까지 진공 배기한다. 이 후, 밸브(28)를 개방하여, 처리 가스 공급기(30)로부터 메인 에칭용 에칭 가스(예컨대, HBr와 Cl<sub>2</sub>, 또는 HBr와 Cl<sub>2</sub>와 O<sub>2</sub>)를 질량 흐름 제어기(29)에 의해서 그 유량을 조정하면서, 처리 가스 공급관(27), 가스 도입구(26), 상부 전극(21)의 중공부, 전극판(24)의 토출 구멍(23)을 통하여, 도 2의 화살표로 도시하는 바와 같이 웨이퍼(W)에 대하여 균일하게 토출시킨다.

이것과 함께, 챔버(2)내의 압력이 소정의 압력, 예컨대 13 Pa (100 mTorr)정도의 압력으로 유지된다. 그리고, 제 1 고주파 전원(40) 및 제 2 고주파 전원(50)으로부터, 상부 전극(21) 및 하부 전극으로서의 서셉터(5)에 고주파 전압을 인가하고, 에칭 가스를 플라즈마화하여, 웨이퍼(W)의 에칭을 한다.

도 3, 4의 그래프(세로축은 테이퍼각, 가로축은 하부 전력(하부 전극으로의 공급 전력)은 상기 에칭 처리 장치(1)를 이용한 8 인치 직경의 웨이퍼(W)의 에칭에 있어서, 제 2 고주파 전원(50)으로부터 하부 전극으로서의 서셉터(5)로 공급하는 전력과, 홈의 측벽의 테이퍼각의 관계를 나타내는 것이다. 도 3은 홈폭이 0.24  $\mu\text{m}$ 인 경우, 도 4는 홈폭이 1.00  $\mu\text{m}$ 인 경우를 나타내고 있다.

또한, 도 3, 4에 있어서, 실선 A, C는 웨이퍼(W)의 중앙 부분, 점선 B, D는 웨이퍼(W)의 주변 부분의 홈에 있어서의 테이퍼각을 나타내고 있다.

또한, 에칭 조건은

에칭 가스 : Cl<sub>2</sub> (유량 15 sccm)+ HBr (유량 285 sccm)+ O<sub>2</sub> (유량 2.5 sccm)

압력 : 13 Pa (100 mTorr)

상부 전극 인가 고주파 전력 : 1000 W

전극간 거리 : 80 mm

백 He 압력(센터/에지) : 400/400 Pa (3 Torr)

챔버 온도(상부/바닥부/측벽부) : 60/60/50°C

에칭 시간 : 47초

이다.

도 3의 그래프에 표시되는 바와 같이, 홈폭이  $0.24\ \mu\text{m}$ 인 좁은 홈(104a)의 경우, 하부 전력의 상승에 따라서, 테이퍼각이 직선적으로 증대하는 경향을 나타낸다. 한편, 도 4의 그래프에 표시되는 바와 같이, 홈폭이  $1.00\ \mu\text{m}$ 인 넓은 홈(104b)의 경우, 하부 전력을 변화시키더라도, 테이퍼각은 거의 변화하지 않는다.

이 때문에, 도 3, 4에 나타내는 예에서는 하부 전력을  $100\ \text{W}$  ( $0.314\ \text{W}/\text{cm}^2$ )로 함으로써, 홈폭이 좁은 홈(104a)과 홈폭이 넓은 홈(104b)의 양쪽의 테이퍼각을 대략 동일하게 제어할 수 있다.

또한, 도 5, 6의 그래프(세로축은 테이퍼각, 가로축은 상부 전력(상부 전극으로의 공급 전력)은 상기 에칭 처리 장치(1)를 이용한 8인치 직경의 웨이퍼(W)의 에칭에 있어서, 제 1 고주파 전원(40)으로부터 상부 전극(21)으로 공급하는 전력과, 홈의 측벽의 테이퍼각의 관계를 나타내는 것이다. 도 5는 홈폭이  $0.24\ \mu\text{m}$ 인 경우, 도 6은 홈폭이  $1.00\ \mu\text{m}$ 인 경우를 나타내고 있다.

또한, 도 5, 6에 있어서, 실선 E, G는 웨이퍼(W)의 중앙 부분, 점선 F, H는 웨이퍼(W)의 주변 부분의 홈에 있어서의 테이퍼각을 나타내고 있다.

이들 도 5, 6의 그래프에 도시되는 바와 같이, 상부 전력을 변경하더라도, 테이퍼각의 현저한 변화는 보이지 않고, 따라서 테이퍼각을 제어하는 경우, 상술한 바와 같이, 하부 전력을 조정함으로써, 그 제어를 하는 것이 유효하다는 것을 알 수 있다.

또한, 하부 전력을 너무 많게 하면, 에칭속도가 상승함과 동시에, 마스크층인 질화 실리콘 등과의 선택비가 저하하기 때문에, 최대로  $500\ \text{W}$  정도로 하는 것이 바람직하다. 또한, 상술한  $100\ \text{W}$ 를 크게 밀돌아,  $50\ \text{W}$  미만으로 하면, 에칭속도가 저하해 버리기 때문에, 하부 전력은 8인치 직경의 웨이퍼에 대하여  $50$  내지  $500\ \text{W}$  정도, 따라서 단위면적당 전력으로서는  $0.157$  내지  $1.57\ \text{W}/\text{cm}^2$ 의 범위로 하는 것이 바람직하다.

도 7의 그래프(세로축은 에칭 깊이(따라서 실질적으로 에칭속도), 가로축은 에칭 가스중의  $\text{Cl}_2$ 의 비( $\text{Cl}_2$ 유량/총 유량))는 상기 에칭 처리 장치(1)를 이용한 8인치 직경의 웨이퍼(W)의 에칭에 있어서, 에칭 깊이와  $\text{Cl}_2$ 의 비의 관계를 나타내는 것으로, 실선 I가 홈폭이  $0.24\ \mu\text{m}$ 인 경우, 점선 J가 홈폭이  $1.00\ \mu\text{m}$ 인 경우를 나타내고 있다.

또한, 도 8의 그래프(세로축은 테이퍼각, 가로축은 에칭 가스중의  $\text{Cl}_2$ 의 비( $\text{Cl}_2$ 유량/총 유량))는 상기 에칭 처리 장치(1)를 이용한 8인치 직경의 웨이퍼(W)의 에칭에 있어서, 테이퍼각과  $\text{Cl}_2$ 의 비의 관계를 나타내는 것으로, 실선 K가 홈폭이  $0.24\ \mu\text{m}$ 인 경우, 점선 L이 홈폭이  $1.00\ \mu\text{m}$ 인 경우를 나타내고 있다.

또한, 에칭 조건은

에칭 가스 :  $\text{Cl}_2 + \text{HBr}$  (합계유량  $200\ \text{sccm}$ )

$\text{O}_2$ 첨가(유량  $1.6\ \text{sccm}$ )

압력 :  $13\ \text{Pa}$  ( $100\ \text{mTorr}$ )

상부 전극 인가 고주파 전력 :  $1000\ \text{W}$

하부 전극 인가 고주파 전력 :  $200\ \text{W}$

전극간 거리 :  $80\ \text{mm}$

백 He 압력(센터/에지) :  $400/400\ \text{Pa}$  ( $3\ \text{Torr}$ )

챔버 온도(상부/바닥부/측벽부) :  $60/60/50^\circ\text{C}$

에칭 시간 : 83초



이다.

이들 도 7, 8의 그래프에 도시되는 바와 같이, 에칭 가스중의  $\text{Cl}_2$ 의 비를 변경함으로써 에칭속도가 변화하고, 또한 테이퍼 각도도 변화한다. 또한, 도 8의 그래프에 도시되는 바와 같이, 테이퍼 각도의 변화는 홈폭이  $0.24\ \mu\text{m}$ 인 경우(실선 K)와, 홈폭이  $1.00\ \mu\text{m}$ 인 경우(점선 L)에서는 동일하지 않다.

따라서, 예컨대 필요로 하는 에칭속도와 테이퍼각을 얻을 수 있도록, 에칭 가스중의  $\text{Cl}_2$ 의 비를 변경한 경우, 홈폭이 좁은 홈과, 홈폭이 넓은 홈에서는 다른 테이퍼각으로 될 가능성이 높아진다. 이러한 경우, 상술한 바와 같이, 하부 전력을 조정함으로써, 이러한 테이퍼각의 차이가 없어지도록 제어할 수 있다. 즉, 예컨대 홈폭이 좁은 홈의 테이퍼각이 홈폭이 넓은 홈의 테이퍼각보다 작은 경우, 하부 전력을 보다 크게 한다. 또한, 반대로 홈폭이 좁은 홈의 테이퍼각이 홈폭이 넓은 홈의 테이퍼각보다 큰 경우, 하부 전력을 보다 작게 한다.

도 9의 그래프(세로축은 에칭 깊이(따라서 실질적으로 에칭속도), 가로축은 에칭 가스의 총유량)는 상기 에칭 처리 장치(1)를 이용한 8 인치 직경의 웨이퍼(W)의 에칭에 있어서, 에칭 깊이와 에칭 가스의 총유량의 관계를 나타내는 것으로, 실선 M이 홈폭이  $0.24\ \mu\text{m}$ 인 경우, 점선 N이 홈폭이  $1.00\ \mu\text{m}$ 인 경우를 나타내고 있다. 또한, 도 10의 그래프(세로축은 테이퍼 각, 가로축은 에칭 가스의 총유량)는 상기 에칭 처리 장치(1)를 이용한 8 인치 직경의 웨이퍼(W)의 에칭에 있어서, 테이퍼 각과 에칭 가스의 총유량의 관계를 나타내는 것으로, 실선 O가 홈폭이  $0.24\ \mu\text{m}$ 인 경우, 점선 P가 홈폭이  $1.00\ \mu\text{m}$ 인 경우를 나타내고 있다.

또한, 에칭 조건은

에칭 가스 :  $\text{Cl}_2 + \text{HBr} + \text{O}_2$

$\text{Cl}_2 = 25\%$ (대  $\text{Cl}_2/\text{HBr}$  총유량)

$\text{O}_2 = 0.8\%$ (대  $\text{Cl}_2/\text{HBr}$  총유량)

압력 : 13 Pa (100 mTorr)

상부 전극 인가 고주파 전력 : 1000 W

하부 전극 인가 고주파 전력 : 200 W

전극간 거리 : 80 mm

백 He 압력(센터/에지) : 400/400 Pa (3 Torr)

챔버 온도(상부/바닥부/측벽부) : 60/60/50℃

에칭 시간 : 83초

이다.

이들 도 9, 10의 그래프에 도시되는 바와 같이, 에칭 가스의 총유량을 변경함으로써, 에칭속도가 변화하고, 또한 테이퍼 각도도 변화한다. 또한, 도 10의 그래프에 도시되는 바와 같이, 테이퍼 각도의 변화는 홈폭이  $0.24\ \mu\text{m}$ 인 경우(실선 O)와, 홈폭이  $1.00\ \mu\text{m}$ 인 경우(점선 P)에서는 동일하지 않다.

따라서, 예컨대 필요로 하는 에칭속도와 테이퍼각을 얻을 수 있도록, 에칭 가스의 총유량을 변경한 경우, 홈폭이 좁은 홈과, 홈폭이 넓은 홈에서는 다른 테이퍼각이 될 가능성이 높아진다. 이러한 경우, 상술한 바와 같이, 하부 전력을 조정함으

로써, 이러한 테이퍼각의 차를 없애도록 제어할 수 있다. 즉, 예컨대 홈폭이 좁은 홈의 테이퍼각이 홈폭이 넓은 홈의 테이퍼각보다 작은 경우, 하부 전력을 보다 크게 한다. 또한, 반대로 홈폭이 좁은 홈의 테이퍼각이 홈폭이 넓은 홈의 테이퍼각보다 큰 경우, 하부 전력을 보다 작게 한다.

이상과 같이, 본 실시예의 드라이 에칭 방법에서는 에칭 가스의 총유량, 에칭 가스중의  $\text{Cl}_2$ 의 양(비) 등과 함께 하부 전력을 조정함으로써, 홈폭이 다른 홈이 혼재하는 경우에도, 이들 홈의 측벽형상을, 소망하는 테이퍼각을 갖도록 소정 형상으로 할 수 있다.

따라서, 그 후의 유전체의 매립을 양호하게 실행할 수 있어, STI에 의한 소자 분리를 양호하게 실행하는 것이 가능해진다.

다음에, 본 발명의 다른 실시예에 이러한 STI 공정에서의 Si를 에칭하는 공정에 대하여 도 11을 참조하면서 설명한다. 또한, 도시의 예는 STI 공정에서의 소자 분리를 위해서  $\text{SiO}_2$  등의 절연물을 매설하기 위한 홈을 형성하는 공정을 나타내고 있다.

도 11a에 도시하는 바와 같이 우선 Si로 이루어지는 실리콘 기판(202)의 표면에 예컨대 10 nm 정도의 산화규소( $\text{SiO}_2$ ) 등의 열산화막(204)과 질화규소( $\text{SiN}$ )막(206)을 형성하고, 통상 이용되는 포토리소그래피 기술에 의해서 레지스트 패턴을 형성하고, 이것을 마스크로 하여  $\text{SiN}$ 막(206), 열산화막(204)을 패터닝한다. 그리고, 나머지 포토 레지스트층을 애싱하여 레지스트 패턴을 제거한다.

이어서,  $\text{SiN}$ 막(206), 열산화막(204)을 마스크로 하여 개구부를 드라이 에칭에 의해서 이방성 에칭함으로써, 소자 분리를 위한 절연물을 매설하는 홈을 형성한다.

본 실시예에서는, 예컨대  $\text{Cl}_2$ 와  $\text{O}_2$ 를 혼합한 처리 가스에 의해서 플라즈마 처리를 하는 주 공정(제 2 공정) 전에, 상기 홈의 측벽에 있어서의 상기 마스크와 Si와의 경계 부분을 둥글게(round) 형성하기 위해서 전 공정(제 1 공정)을 함과 동시에, 상기 주 공정(제 2 공정) 후에 상기 홈의 바닥 부분을 둥글게(round) 형성하기 위해서 후속 공정(제 3 공정)을 한다.

상기 전공정은 마스크인  $\text{SiN}$ 막(206)과 열산화막(204)에 대하여,  $\text{HBr}$ 와  $\text{N}_2$ 을 포함하는 혼합 가스로 이루어지는 처리 가스로 플라즈마 처리함으로써 Si를 에칭한다.

이 경우에는 적어도 챔버(2)내의 압력은 에칭에 의한 반응 생성물(deposits)을 내기 쉽고 둥근 형상을 내기 쉬운 정도, 구체적으로는 6.7 Pa (50 mTorr) 이하, 실용적인 관점으로부터 보다 바람직하게는 2.7 Pa (20 mTorr) 이상 또한 6.7 Pa (50 mTorr) 이하, 처리 가스의  $\text{HBr}$ 와  $\text{N}_2$ 의 유량비는 에칭이 진행되는 정도, 구체적으로는  $\text{N}_2$ 의 유량에 대한  $\text{HBr}$ 의 유량이 3 이상, 하부 전극으로서의 서셉터(5)로 인가하는 바이어스용 고주파 전력은 에칭이 중지 되지 않는 정도, 구체적으로는 100 W 이상, 바람직하게는 150 W 이상, 더욱 바람직하게는 200 W 이상으로 플라즈마 처리하는 것이 양호하다.

이러한 전 공정의 플라즈마 처리에 의한 에칭을 하면, 도 11b에 도시하는 바와 같이 Si가 얇게 파지고, 그 파진 홈(210)의 측벽은 둥글게 형성된다. 이 상태에서 주공정에 의한 에칭을 하면, 도 11c에 도시하는 바와 같이 홈(210)의 측벽에 있어서의 상측 부분, 예컨대 마스크와 Si의 경계 부분(212)이 둥글게(round) 형성된다.

이 상태에서 주공정의 플라즈마 처리에 의한 에칭을 한다. 이 주공정에서는 마스크인  $\text{SiN}$ 막(206)과 열산화막(204)에 대하여 종래와 마찬가지로, 예컨대  $\text{Cl}_2$ 와  $\text{O}_2$ 를 포함하는 혼합 가스로 이루어지는 처리 가스 등으로 플라즈마 처리함으로써, Si를 이방성 에칭한다. 이 경우의 에칭할 때의 조건은 종래와 마찬가지로이다.

구체적으로는 예컨대  $\text{Cl}_2$ 와  $\text{O}_2$ 포함하는 혼합 가스를 처리 가스로서 에칭하는 경우, 챔버(2)내의 압력이 2.7 Pa (20 mTorr), 상부 전극(21)에 인가하는 고주파 전력을 600 W, 하부 전극으로서의 서셉터(5)에 인가하는 고주파 전력을 20 W, 상부 전극(21)과 서셉터(5)의 간격 115 mm, 처리 가스의  $\text{Cl}_2$ 와  $\text{O}_2$ 와의 가스 유량비( $\text{Cl}_2$ 의 가스 유량/ $\text{O}_2$ 의 가스 유량)는 168 sccm/32 sccm으로 하고, 챔버(2)내의 설정온도에 있어서는 서셉터(5)를 40℃, 상부 전극(21)을 80℃, 측벽부를 60℃로 한다.

이러한 주공정의 플라즈마 처리에 의한 에칭을 하면, 도 11c에 도시하는 바와 같이 홈(210)의 바닥 부분(214)이 더욱 깊게 파지고, 홈(210)의 측벽에 있어서의 마스크와 Si와의 경계 부분(212)에 둥그스름한 모양(round)이 남는다. 또한, 이 주공정의 플라즈마 처리에 의한 에칭을 할 때에, 상술한 실시예와 같이 조건을 설정함으로써, 홈(210)의 테이퍼각을 제어할 수 있다.

계속해서, 후속 공정의 플라즈마 처리에 의한 에칭을 한다. 이 다음 공정은 전 공정 및 주 공정에 의한 에칭을 하더라도 아직 홈의 바닥 부분은 뾰족한 곳이 있기 때문에, 홈(210)의 바닥 부분(214)을 둥글게 하기 위해서 실행하는 것이다.

상기 후속 공정에서는 마스크인 SiN막(206)과 열산화막(204)에 대하여,  $\text{Cl}_2$ 와 HBr를 포함하는 혼합 가스로 플라즈마 처리함으로써 Si를 에칭한다. 이 경우, 적어도 챔버(2)내의 압력은 반응생성물이 많아 둥글게 하기 쉬운 정도, 구체적으로는 20 Pa (150 mTorr) 이상으로 하는 것이 양호하다. 처리 가스의 HBr와  $\text{Cl}_2$ 의 유량비로서는 에칭이 진행할 정도, 구체적으로는  $\text{Cl}_2$ 의 유량에 대한 HBr의 유량을 2 이상으로 하는 것이 양호하다. 하부 전극으로서의 서셉터(5)에 인가하는 바이어스용 고주파 전력은 에칭이 중지되지 않는 정도, 구체적으로는 50 W 이상으로 플라즈마 처리하는 것이 양호하다.

이러한 후속 공정의 플라즈마 처리에 의한 에칭을 하면, 도 11d에 도시하는 바와 같이 홈(210)의 바닥 부분이 더욱 파짐과 동시에, 그 파진 홈(210)의 바닥부분(214)에는 둥그스름한 모양(round)이 형성된다. 이렇게 해서, 실리콘 기판의 Si에 절연물을 매설하기 쉬운 홈(210)의 형상이 형성된다.

전 공정 및 후속 공정의 플라즈마 처리는 주공정에서의 플라즈마 처리를 실시하는 시간보다 적은 시간만 실행한다. 예컨대 주공정에서의 플라즈마 처리를 실시하는 시간을 1이라고 하면, 전공정에서의 플라즈마 처리는 0.15 내지 0.5의 비율의 시간만 실행하고, 후속 공정에 있어서의 플라즈마 처리는 0.3 내지 0.7의 비율의 시간만 실행한다. 구체적으로는, 예컨대 주공정을 30초 정도 실행하는 경우, 전공정은 5 내지 15초 정도의 시간만 실행하고, 후속 공정은 10 내지 20초만 실행한다.

이것에 의해서 전공정에서는 홈(210)의 측벽에 있어서의 마스크와 Si와의 경계 부분(212)에 둥그스름한 모양(round)이 형성되는 정도만 Si를 파 나갈 수 있고, 또한 후속 공정에서는 홈(210)의 바닥 부분(214)에 둥그스름한 모양(round)이 형성되는 정도로 Si를 파 나갈 수 있다.

여기서, 본 발명에 관한 에칭 처리에 의해서 형성된 홈의 형상에 대하여 종래의 경우와 비교하면서 설명한다. 우선 실제로 종래의 주 공정만에 의해서 에칭을 한 경우와 전 공정 및 주 공정에 의한 에칭을 한 경우의 홈의 측벽 부분의 형상에 대하여 각각 도 12, 도 13에 나타낸다.

도 12는 종래의 주 공정으로서,  $\text{Cl}_2$ 와  $\text{O}_2$ 를 포함하는 혼합 가스로 이루어지는 처리 가스를 이용하고, 챔버(2)내의 압력을 2.7 Pa (20 mTorr), 상부 전극(21)에 인가하는 고주파 전력을 600 W, 하부 전극으로서의 서셉터(5)에 인가하는 고주파 전력을 200 W, 상부 전극(21)과 서셉터(5)와의 간격 115 mm, 처리 가스  $\text{Cl}_2$ 와  $\text{O}_2$ 의 가스 유량비( $\text{Cl}_2$ 가스 유량/ $\text{O}_2$ 의 가스 유량)는 168 sccm/32 sccm으로 하고, 챔버(2)내의 설정온도에 있어서는 서셉터(5)를 40℃, 상부 전극(21)을 80℃, 측벽부를 60℃로 하는 조건에 의해서 플라즈마 처리를 한 것이다.

또한 도 13은 본원 발명에 따른 전공정 및 주공정에 의한 에칭을 한 경우로, 전공정에 대해서는 챔버(2)내의 압력을 2.7Pa (20mTorr), 상부 전극(21)에 인가하는 고주파 전력을 700W, 하부 전극으로서의 서셉터(5)에 인가하는 고주파 전력을 300W, 상부 전극(21)과 서셉터(5)의 간격 115mm, 처리 가스 HBr와  $\text{N}_2$ 의 가스 유량비(HBr의 가스 유량/ $\text{N}_2$ 의 가스 유량)는 300sccm/100sccm으로 하고, 챔버(2)내의 설정온도에 대해서는 서셉터(5)를 50℃, 상부 전극(21)을 60℃, 측벽부를 60℃로 하는 조건에 의해서, 5 내지 15초 정도의 짧은 시간만 플라즈마 처리를 한 것이다. 주공정은 상기 종래와 동일한 조건에 의해서 30초 정도의 시간만 플라즈마 처리를 한 것이다.

이 실험 결과에 의하면, 종래의 주 공정에 의해서 에칭한 경우는 도 12에 도시하는 바와 같이 Si에 형성된 홈(310)의 측벽에 있어서의 마스크(SiN막(206), 열산화막(204))와 Si와의 경계 부분(312)은 직선적으로 되어 있다. 이것에 대하여 본 발명에 따른 전 공정 및 주 공정을 한 경우에는 도 13에 도시하는 바와 같이 Si의 홈(210)의 측벽의 마스크와 Si와의 경계 부분(212)에 둥그스름한 모양(round)이 형성되어 있는 것을 알 수 있다.

다음에, 실제로 종래의 주 공정만에 의해서 에칭을 한 경우와 후속 공정에 의한 에칭을 한 경우의 홈의 바닥 부분의 형상에 대하여 각각 도 14, 도 15에 나타낸다.

도 14는 도 12의 경우와 동일한 조건에 의해서 주 공정에 의한 에칭을 하여 형성한 홈(310)의 바닥 부분(314)의 형상이다. 또한, 도 15는 도 13의 경우와 동일한 주 공정을 한 후에 본원 발명에 따른 후속 공정에 의한 에칭을 한 것이다.

이 후속 공정에 대해서는 챔버(2)내의 압력을 20 Pa (150 mTorr), 상부 전극(21)에 인가하는 고주파 전력을 500 W, 하부 전극으로서의 서셉터(5)에 인가하는 고주파 전력을 500 W, 상부 전극(21)과 서셉터(5)와의 간격 140 mm, 처리 가스 HBr와 Cl<sub>2</sub>의 가스 유량비(HBr의 가스 유량/Cl<sub>2</sub>의 가스 유량)는 225 sccm/75 sccm으로 하고, 챔버(2)내의 설정온도에 있어서는 서셉터(5)를 40℃, 상부 전극(21)을 80℃, 측벽부를 60℃로 하는 조건에 의해서, 10 내지 20초 정도의 짧은 시간만 플라즈마 처리를 한 것이다.

이 실험 결과에 의하면, 종래의 주 공정에 의해서 에칭한 경우는 도 14에 도시하는 바와 같이 Si에 형성된 홈(310)의 바닥 부분(314)은 뾰족한 부분이 존재하고 있다. 이것에 대하여 본 발명과 같이 주공정 후에 후속 공정을 한 경우에는 도 15에 도시하는 바와 같이 Si의 홈(210)의 바닥 부분(214)은 전체적으로 둥그스름한 모양(round)으로 형성되어 있고, 뾰족한 부분이 없어진 것을 알 수 있다.

### 발명의 효과

이와 같이, 종래와 같은 홈(310)의 형상에서는 뾰족한 부분이 있으므로, 홈(310)에 SiO<sub>2</sub> 등의 절연물을 예컨대 성막에 의해서 매설하는 경우, 성막은 홈(310)의 표면에 한층 한층 적층되어 가기 때문에, 각 층이 결합했을 때에 응력이 발생하거나 공극(void)이 생기거나 하여 리크 전류가 발생하거나 한다고 하는 불이익이 있다. 이것에 대하여, 본 발명에 의한 에칭 방법에서는 형성된 홈(210)에 둥그스름한 모양이 형성되고 뾰족한 부분이 없어지기 때문에, 절연물을 매설하기 쉬워진다. 즉, 아이솔레이션의 효율이 높아지고, 리크 전류와 매설한 후의 응력이 걸리기 어려워진다.

이와 같이 본 실시예에 의하면, STI 공정에서 실리콘 기판의 Si에 소자 분리를 위한 절연물을 매설하는 홈(210)을 형성할 때, 주 공정(제 2 공정)에 의한 에칭 전에 짧은 시간만 HBr와 N<sub>2</sub>을 포함하는 혼합 가스로 이루어지는 처리 가스에 의해서 플라즈마 처리(전 공정 : 제 1 공정)를 함과 동시에, 주 공정에 의한 플라즈마 처리 후에 짧은 시간만 Cl<sub>2</sub>과 HBr를 포함하는 혼합 가스로 이루어지는 처리 가스에 의해서 플라즈마 처리(후속 공정 : 제 3 공정)를 함으로써, SiO<sub>2</sub> 등의 절연물을 매설하기 쉬운 홈(210)을 형성할 수 있다. 구체적으로는, 홈(210)의 형상으로서 도 11d에 도시하는 바와 같이 홈(210)의 측벽에 있어서의 마스크와 Si와의 경계 부분(홈(210)의 측면의 상측 부분)(212)에 둥그스름한 모양이 형성됨과 동시에, 홈(210)의 바닥 부분(214)에 둥그스름한 모양이 형성되어, 뾰족한 부분이 없는 형상으로 할 수 있다.

이러한 형상의 홈(210)을 형성할 수 있기 때문에, 아이솔레이션의 효율이 높아지고, 리크 전류나 매설한 후의 응력이 걸리기 어렵게 할 수 있다. 이것에 의해서, 각종 소자를 한층 더 미세화할 수 있다. 또한, 본 실시예에서는 상부 전극(21)과, 하부 전극으로서의 서셉터(5)에 각각 고주파 전력을 인가하는 플라즈마 에칭 처리 장치에 대하여 설명했지만, 반드시 이것에 한정되는 것이 아니라, 예컨대 하부 전극에만 고주파 전력을 인가하는 플라즈마 에칭 장치에 적용해도 무방하다.

### [산업상이용가능성]

본 발명에 따른 드라이 에칭 방법은 반도체 장치를 제조하는 반도체 제조 산업 등에서 사용하는 것이 가능하다. 따라서, 산업상의 이용 가능성을 갖는다.

### 도면의 간단한 설명

도 1은 본 발명의 1 실시예를 설명하기 위한 웨이퍼 단면의 구성을 모식적으로 도시한 도면이다.

도 2는 본 발명의 1 실시예에 사용하는 장치의 구성의 예를 나타내는 도면이다.

도 3은 하부 전력과 홈폭이 0.24  $\mu\text{m}$ 인 홈의 테이퍼 각도의 관계를 나타내는 그래프이다.

도 4는 하부 전력과 홈폭이 1.00  $\mu\text{m}$ 인 홈의 테이퍼 각도의 관계를 나타내는 그래프이다.

도 5는 상부 전력과 홈폭이 0.24  $\mu\text{m}$ 인 홈의 테이퍼 각도의 관계를 나타내는 그래프이다.

도 6은 상부 전력과 홈폭이 1.00  $\mu\text{m}$ 인 홈의 테이퍼 각도의 관계를 나타내는 그래프이다.

도 7은 에칭 깊이와  $\text{Cl}_2$ 의 비의 관계를 나타내는 그래프이다.

도 8은 테이퍼각과  $\text{Cl}_2$ 의 비의 관계를 나타내는 그래프이다.

도 9는 에칭 깊이와 에칭 가스의 총 유량과의 관계를 나타내는 그래프이다.

도 10은 테이퍼각과 에칭 가스의 총 유량과의 관계를 나타내는 그래프이다.

도 11은 본 발명의 다른 실시예를 설명하기 위한 웨이퍼 단면의 구성을 모식적으로 도시한 도면이다.

도 12는 종래의 주공정에 의한 플라즈마 처리를 한 경우의 홈의 측벽의 일부를 모식적으로 도시한 도면이다.

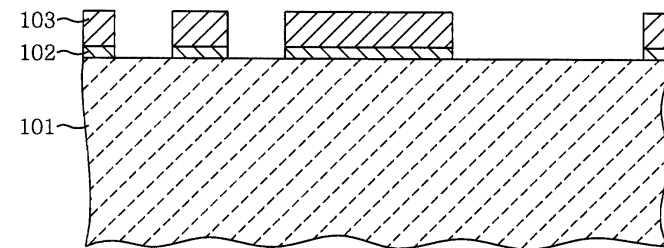
도 13은 실시예에 있어서의 전 공정(제 1 공정) 및 주 공정(제 2 공정)에 의한 플라즈마 처리를 한 경우의 홈의 측벽의 일부를 모식적으로 도시한 도면이다.

도 14는 종래의 주 공정에 의한 플라즈마 처리를 한 경우의 홈의 바닥 부분을 모식적으로 도시한 도면이다.

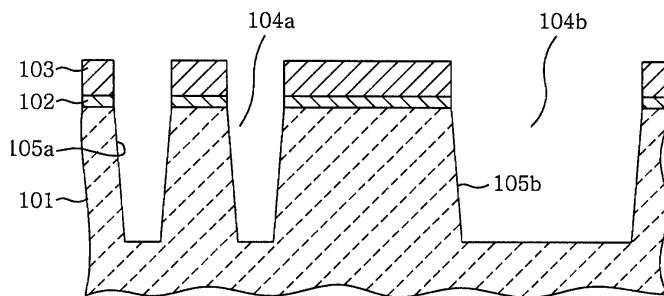
도 15는 실시예에 있어서의 주 공정(제 2 공정) 후에 후속 공정(제 3 공정)에 의한 플라즈마 처리를 한 경우의 홈의 바닥 부분을 모식적으로 도시한 도면이다.

## 도면

도면1

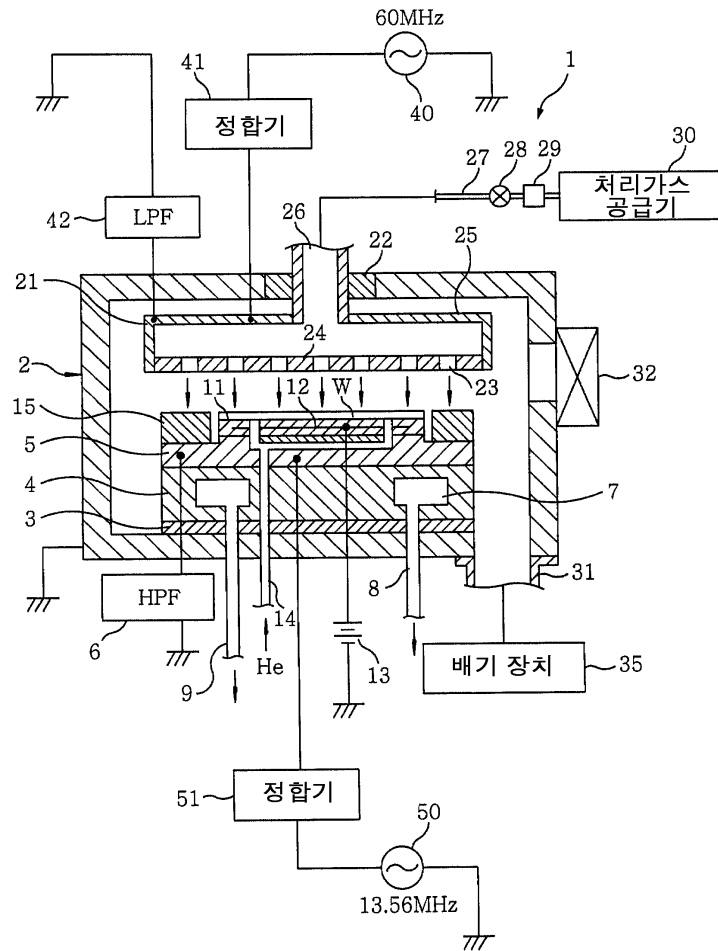


(a)

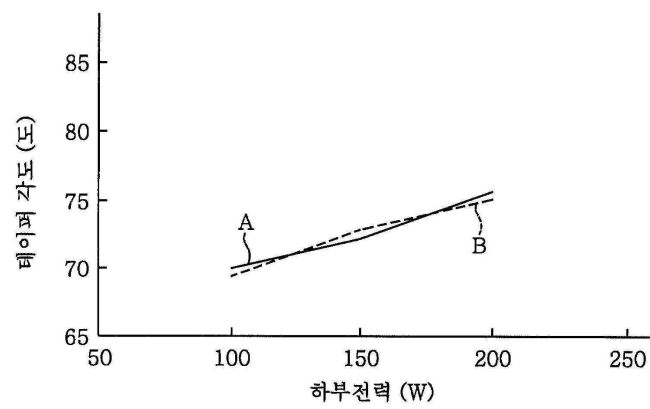


(b)

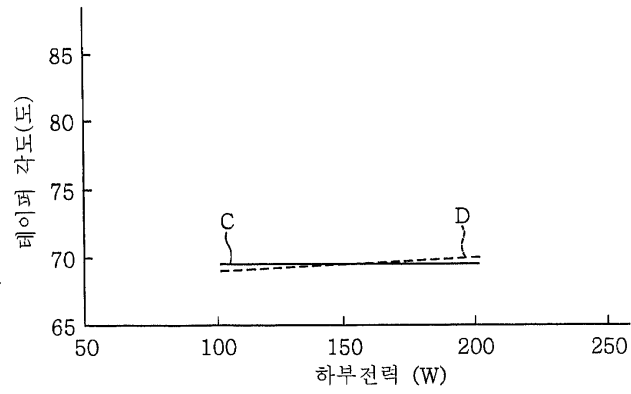
도면2



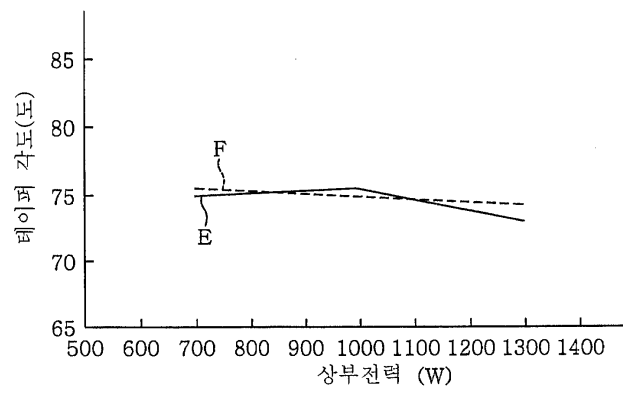
도면3



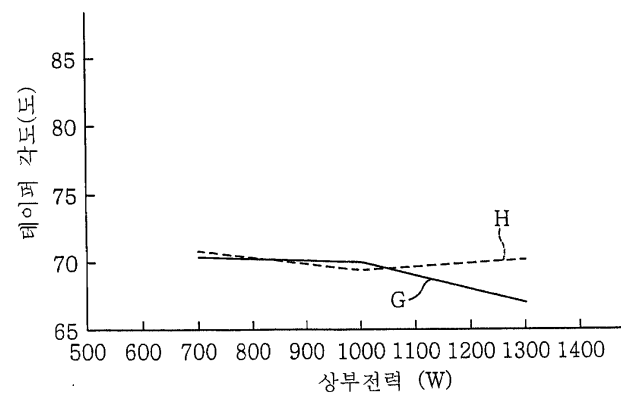
도면4



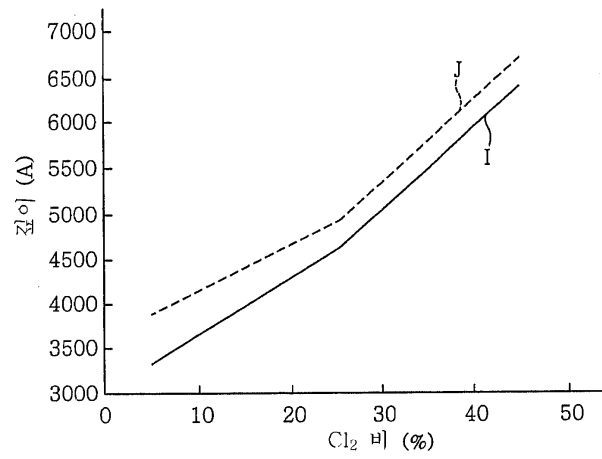
도면5



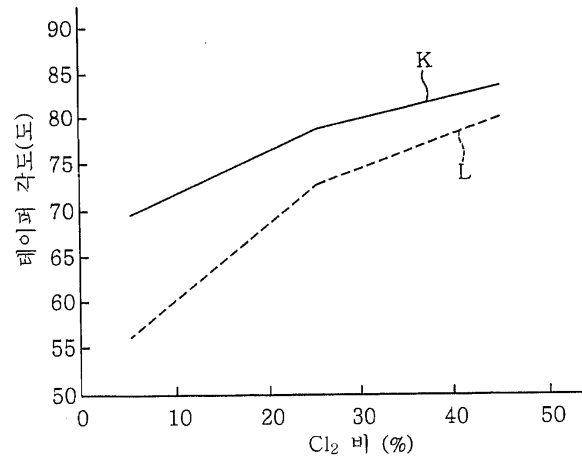
도면6



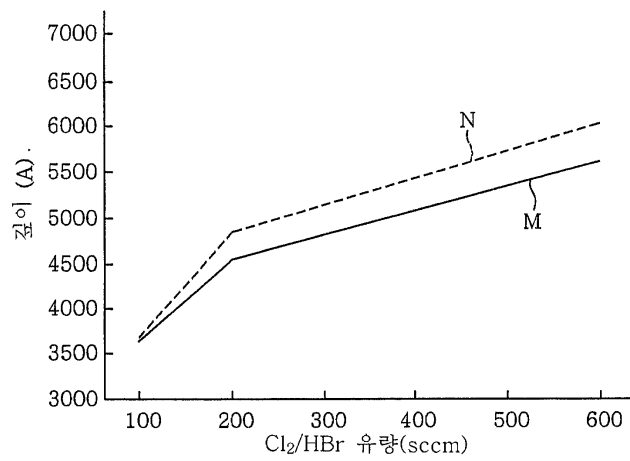
도면7



도면8

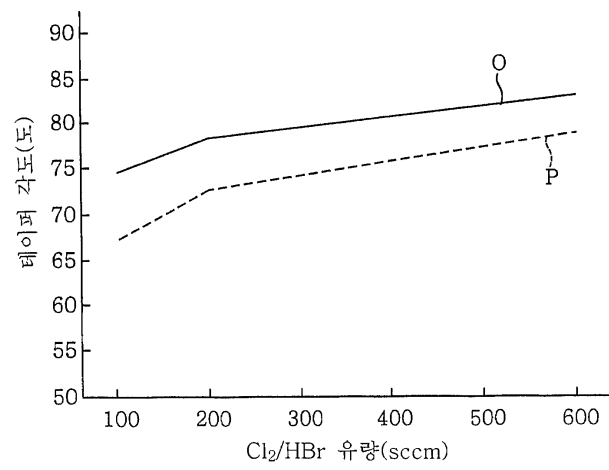


도면9

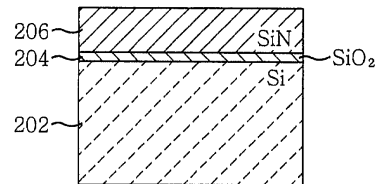




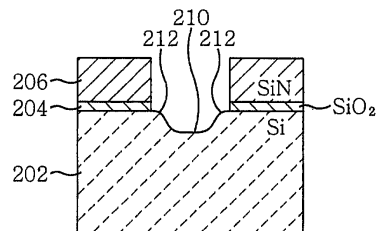
도면10



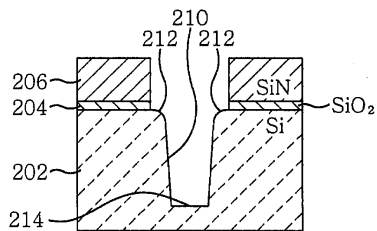
도면11a



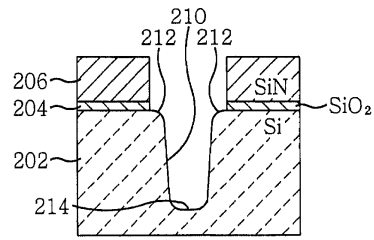
도면11b



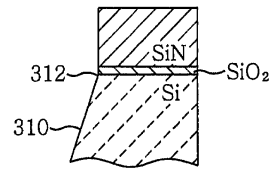
도면11c



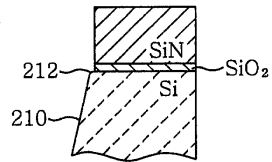
도면11d



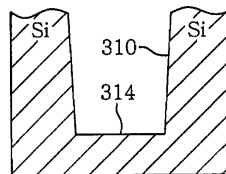
도면12



도면13



도면14



도면15

