#### (19) **日本国特許庁(JP)**

# (12) 特許公報(**B2)**

(11)特許番号

特許第4510997号 (P4510997)

(45) 発行日 平成22年7月28日 (2010.7.28)

(24) 登録日 平成22年5月14日 (2010.5.14)

弁理士 長谷川 俊弘

(51) Int.Cl.			FΙ		
HO1L	21/322	(2006.01)	HO1L	21/322	Y
СЗОВ	29/06	(2006.01)	C30B	29/06	502Z
HO1L	21/208	(2006.01)	C3OB	29/06	504E
			HO1L	21/208	$\mathbf{Z}$

請求項の数 4 (全 28 頁)

最終頁に続く

(21) 出願番号	特願2000-210597 (P2000-210597)	  (73) 特許権者	<b>音 000111096</b>
(22) 出願日	平成12年7月11日 (2000.7.11)		シルトロニック・ジャパン株式会社
(65) 公開番号	特開2001-274167 (P2001-274167A)		東京都中央区八丁堀三丁目11番12号
(43) 公開日	平成13年10月5日 (2001.10.5)	(74) 代理人	100072349
審査請求日	平成14年4月23日 (2002.4.23)		弁理士 八田 幹雄
審判番号	不服2007-4112 (P2007-4112/J1)	(74) 代理人	100110995
審判請求日	平成19年2月8日 (2007.2.8)		弁理士 奈良 泰男
(31) 優先権主張番号	特願2000-9535 (P2000-9535)	(74) 代理人	100114649
(32) 優先日	平成12年1月18日 (2000.1.18)		弁理士 宇谷 勝幸
(33) 優先権主張国	日本国(JP)	(74) 代理人	100129126
			弁理士 藤田 健
		(74) 代理人	100130971
			弁理士 都祭 正則
		(74) 代理人	100134348

(54) 【発明の名称】シリコン半導体基板およびその製造方法

# (57)【特許請求の範囲】

## 【請求項1】

窒素を $1 \times 10^{-16}$  a toms / cm  $^3$  以上 $1.5 \times 10^{-19}$  a toms / cm  $^3$  以下含有するシリコン融液を用いて、チョクラルスキー法により、引き上げ速度を V [mm/min]、融点~1350 までの結晶成長軸方向の平均温度勾配をG [ /mm]とした時、

基板抵抗率 [ cm]が<u>1.9</u> cm\_ <u>10</u> cmの場合、V/G[mm²/min] 0.15であり、

基板抵抗率 [ cm]が<u>0.006</u> cm<u>0.385</u> cmの場合、V/G[mm<sup>2</sup>/ min] 0.36である条件で、シリコン単結晶<u>(伝導型:p型(ボロンド</u>ープ)を成長させた後に、

該単結晶から切り出したシリコン単結晶ウェハの表面に、エピタキシャル法によりシリコン単結晶層を堆積させたことを特徴とするシリコン半導体基板製造方法。

#### 【請求頃2】

請求項1の融液にさらに炭素を $1 \times 10^{-1}$  atoms / cm  $^3$  以上1.0 × 10  $^{1}$   $^9$  atoms / cm  $^3$  以下含有させるシリコン半導体基板製造方法。

## 【請求項3】

チョクラルスキー法により製造された窒素含有シリコン単結晶から切り出したシリコン単結晶ウェハの表面に、エピタキシャル法によりシリコン単結晶層(エピ層)を堆積してなるシリコン半導体基板であって、

20

10

20

30

40

50

窒素濃度が $1 \times 10^{-1/3}$  a t o m s / c m  $^3$  以上  $1 \times 10^{-1/6}$  a t o m s / c m  $^3$  以下であり、かつ前記シリコン半導体基板の全面に渡って、 $\{1111\}$  面上の格子間原子型積層欠陥(リング状分布積層欠陥)が、エピ層中に0.5 個 / c m  $^2$  以下であることを特徴とする請求項 1 または 2 で製造されたシリコン半導体基板。

#### 【請求項4】

前記シリコン単結晶ウエハの炭素濃度が  $1 \times 10^{-1}$  atoms  $/ \text{cm}^3$  以上  $1 \times 10^{-1}$  8 atoms  $/ \text{cm}^3$  以下である請求項 3 記載のシリコン半導体基板。

#### 【発明の詳細な説明】

#### [0001]

#### 【発明の属する技術分野】

本発明は、シリコン半導体基板及びその製造方法に関するもので、特に、ゲッタリング特性に優れ、かつ表面欠陥が少なくTDDB特性に優れた品質のシリコン半導体基板、及びその製造方法に関するものである。

## [0002]

#### 【従来の技術】

高集積MOSデバイスの基板として用いられるチョクラルスキー法により製造されるシリコン半導体基板には結晶製造中に混入した酸素が過飽和に存在しており、それが後のデバイスプロセス中に析出してウエハ内部に酸素析出物が形成される。この酸素析出物がウエハ内部に十分な量存在した場合、デバイスプロセス中に混入してくる重金属はウエハ内部に吸収され、デバイス活性層であるウエハ表面は清浄に保たれる。このような技術をイントリンシックゲッタリングと呼び、重金属汚染によるデバイス特性劣化を防止する効果があるため、シリコン単結晶基板にはデバイスプロセス中に適度の酸素析出が起こることが求められている。

#### [0003]

近年、高品質デバイス用の基板として、シリコン単結晶ウエハの上に、エピタキシャル法によりシリコン単結晶層(エピ層)を堆積させた、シリコン半導体基板(所謂エピウエハ)が用いられてきている。しかし、エピウエハは、その製造プロセス上で1100 以上の高温熱処理を経るため、デバイスプロセス中の酸素析出が起こらなくなり、ゲッタリング特性がシリコン単結晶ウエハに比べて劣ることが分かってきた。この原因は、エピ層堆積プロセスの高温熱処理中に、その後のデバイスプロセスにおいて酸素析出の核となる酸素析出核が消滅するためと考えられる。

## [0004]

このようなエピ層堆積による酸素析出不足を補うため、例えば特開平8-250506号公報には、ウエハ内部に酸素析出物を形成する熱処理工程と、酸素析出物密度を制御するための温度保持工程を施した後、ウエハ表面にエピ層を成長させたエピウエハが提案されている。また、特開平9-199507号公報では、特定の熱処理により、表面よりほぼ均一にSiO2析出物を所定量含有させた後に、エピ層成長させたエピウエハが提案されている。これらの結晶では、エピ層堆積の高温熱処理中でも消えないような酸素析出核が作り込まれているため、エピウエハになった後もデバイスプロセス中で酸素析出が十分起こり、ゲッタリング特性に優れている。しかし、上記方法では、エピ層堆積プロセス中でも消えないような酸素析出物を作り込むためのウエハの熱処理工程が複雑なものとなるため、生産性を損なうとともにウエハコストを増大させるという問題点があった。

## [0005]

これとは別に、不純物元素を添加して析出を促進させる手法も提案されている。特に、窒素を添加した場合、酸素析出の核が安定となりエピ層堆積後も酸素析出が起こることが分かってきた。例えば、特開平11-189493号公報には、窒素を1×10 $^{13}$ /cm $^3$ 以上添加したシリコンウエハにエピ層を堆積することで、その後のプロセス熱処理で十分な析出が起こり、ゲッタリング特性に優れたエピウエハを製造することが提案されている。本方法は、OSF領域がシリコン単結晶ウエハ内に存在するような窒素添加シリコン単結晶ウエハを使うことを特徴としている。しかし、そのような窒素添加シリコン単結晶ウエ

ハにエピ層を堆積した場合、シリコン単結晶ウエハのOSF領域に当たる部分に堆積されたエピ層の中に結晶欠陥が発生し、TDDB(Time Dependent Dielectric Breakdown: 経時絶縁破壊)特性などのデバイス特性を低下させてしまう。そのため、この方法では、エピウエハとして実用的ではない。

[0006]

【発明が解決しようとする課題】

窒素添加されたシリコン単結晶ウエハにエピ層を堆積した時に発生する結晶欠陥は、エピ層堆積する前のシリコン単結晶ウエハの品質に起因していることがわかってきた。よって、窒素添加シリコン単結晶ウエハをエピウエハの基板として使用する場合は、従来の酸素析出という品質の他に、エピ層に欠陥が発生しないような品質の窒素添加シリコン単結晶ウエハを作り込む必要がある。

[0007]

本発明は、窒素添加シリコン単結晶ウエハの結晶品質を改善することにより、エピ層に欠陥がなく、更にデバイスプロセス中の酸素析出能に優れ、重金属のゲッタリング能力も良好であるようなシリコン半導体基板、及びそのようなシリコン半導体基板の製造方法を提供するものである。

[00008]

【課題を解決するための手段】

本発明者らは、シリコン融液中に窒素を添加し、種々の育成条件でシリコン単結晶を製造し、その結晶から切り出したシリコン単結晶ウエハにエピ層堆積を行って、エピ層に生成する結晶欠陥を調査した。同時に、エピ層堆積前の状態でのシリコン単結晶ウエハの品質も詳細に調査した。その結果、エピ層には、後に述べる二種類の結晶欠陥が発生し、これら結晶欠陥は、エピ層堆積前の窒素添加シリコン単結晶ウエハに存在している微小欠陥の内、シリコン単結晶ウエハ表面に露出していたものが、エピ層に転写されて形成されたものであることがわかった。詳細な検討の結果、エピ層結晶欠陥の発生を防止するためには

(a) 結晶製造条件の最適化により窒素添加シリコン単結晶ウエハの微小欠陥をなくす

(b) エピ層堆積前の前処理で窒素添加シリコン単結晶ウエハの微小欠陥を消滅させる

と言う二つの方法が有効であることが判明し、これらの知見を以て、本発明を完成した。 【 0 0 0 9 】

すなわち、本発明は、

(1) チョクラルスキー法により製造された窒素含有シリコン単結晶から切り出したシリコン単結晶ウエハの表面に、エピタキシャル法によりシリコン単結晶層(エピ層)を堆積してなるシリコン半導体基板であって、前記シリコン単結晶ウエハの窒素濃度が  $1\times 1$   $0^{13}$  a t o m s / c m  $^3$ 以上  $1\times 1$   $0^{16}$  a t o m s / c m  $^3$ 以下であり、前記シリコン半導体基板の全面に渡って、  $\{111\}$  面上の格子間原子型積層欠陥(リング状分布積層欠陥)が、エピ層中に 0.5 個 / c m  $^2$ 以下であることを特徴とするシリコン半導体基板、

(2) チョクラルスキー法により製造された窒素含有シリコン単結晶から切り出したシリコン単結晶ウエハの表面に、エピタキシャル法によりシリコン単結晶層(エピ層)を堆積してなるシリコン半導体基板であって、前記シリコン単結晶ウエハの窒素濃度が  $1\times 1$   $0^{13}$  a t o m s / c m  $^{3}$ 以上  $1\times 1$   $0^{16}$  a t o m s / c m  $^{3}$ 以下であり、前記シリコン半導体基板の全面に渡って、選択エッチング後に観察される転位(転位ピット欠陥)が、エピ層中に 0.5 個 / c m  $^{2}$ 以下であることを特徴とするシリコン半導体基板、

(3) チョクラルスキー法により製造された窒素含有シリコン単結晶から切り出したシリコン単結晶ウエハの表面に、エピタキシャル法によりシリコン単結晶層(エピ層)を堆積してなるシリコン半導体基板であって、窒素濃度が  $1\times10^{16}$  a t o m s / c m  $^3$ 以上  $1\times10^{16}$  a t o m s / c m  $^3$ 以下であり、かつ該ウエハ全面に渡って、サイズ 5 0 n m 以上のボイド密度が  $5\times10^5$  / c m  $^3$ 以上  $5\times10^7$  / c m  $^3$ 以下であるシリコン単結晶ウ

10

20

30

40

エハの表面に、エピタキシャル法によりエピ層を堆積してなることを特徴とするシリコン 半導体基板、

- (4) チョクラルスキー法により製造された窒素含有シリコン単結晶から切り出したシリコン単結晶ウエハの表面に、エピタキシャル法によりシリコン単結晶層(エピ層)を堆積してなるシリコン半導体基板であって、窒素濃度が  $1 \times 10^{13}$  a t o m s / c m  $^3$ 以上  $1 \times 10^{16}$  a t o m s / c m  $^3$ 以下であり、かつ該ウエハ全面に渡って、直径  $1 \mu$  m 以上の転位ループが  $1 \times 10^4$  / c m  $^3$ 以下であるシリコン単結晶ウエハの表面に、エピタキシャル法によりエピ層を堆積してなることを特徴とするシリコン半導体基板、
- (5) 前記シリコン単結晶ウエハの炭素濃度が $1 \times 10^{16}$  a t o m s / c m  $^3$ 以上 $1 \times 10^{18}$  a t o m s / c m  $^3$ 以下である(1)~(4)の何れか1項に記載のシリコン半導体基板、
- (7) 窒素を  $1 \times 10^{16}$  a t o m s / c m  $^3$ 以上  $1.5 \times 10^{19}$  a t o m s / c m  $^3$ 以下 含有するシリコン融液を用いて、チョクラルスキー法により製造されたシリコン単結晶から切り出したシリコン単結晶ウエハを、非酸化性雰囲気あるいは水素雰囲気で 1100以上で 11000以上熱処理した後に、該ウエハ表面にエピタキシャル法によりシリコン単結晶層を堆積することを特徴とするシリコン半導体基板の製造方法、
- (8) 窒素を $1 \times 10^{16}$  a t o m s / c m  $^3$ 以上  $1.5 \times 10^{19}$  a t o m s / c m  $^3$ 以下 含有するシリコン融液を用いて、チョクラルスキー法により、引上速度をV [ m m / m i n ]、融点~1350 までの結晶成長軸方向の平均温度勾配をG [ / m m  $^2$  / m i n ] 0.15 であり、基板抵抗率 [ c m ]を0.5 c m  $^2$  / m i n ] 0.15 であり、基板抵抗率 [ c m ]を0.0 c m  $^2$  / 0.5 c m  $^2$  c m  $^2$  / 0 /
- (9) 窒素を  $1 \times 10^{16}$  a t o m s / c m  $^3$ 以上  $1.5 \times 10^{19}$  a t o m s / c m  $^3$ 以下 含有するシリコン融液を用いて、チョクラルスキー法により、引上速度を V [ m m / m i n ]、融点~ 1350 までの結晶成長軸方向の平均温度勾配を G [ / m m  $^2$  / m i n ] 0 . 10 であり、基板抵抗率 [ c m ]を 0.5 c m  $^2$  / m i n ] 0 . 10 であり、基板抵抗率 [ c m ]を 0.0 c m  $^2$  / 0 . 5 c m  $^2$  c m  $^2$  / 5 c m  $^2$  2 が  $^2$  6 である条件で、成長させたシリコン単結晶から切り出したシリコン単結晶ウエハの表面に、エピタキシャル法によりシリコン単結晶層を 性積することを 特徴とするシリコン半導体 基板の製造方法、
- (10) 前記シリコン融液に、さらに炭素を  $1 \times 10^{17}$  a t o m s / c m  $^3$ 以上  $1 \times 10^{19}$  a t o m s / c m  $^3$ 以下含有する(6)~(9)の何れか1項に記載のシリコン半導体基板の製造方法、

である。

# [0010]

#### 【発明の実施の形態】

エピ層堆積後の酸素析出とゲッタリング能力を確保するためには、ある一定値以上の窒素を添加する必要がある。窒素濃度としては、  $1\times10^{13}$  a t o m s / c m  $^3$ 以上、より望ましくは  $2\times10^{13}$  a t o m s / c m  $^3$ 以上が適当である。窒素濃度が  $1\times10^{13}$  a t o

10

20

30

10

20

30

40

50

ms/cm³未満の場合、エピ層堆積後の酸素析出物密度が  $10^8$  / cm³未満となるため、ゲッタリング能力が不足してしまう。窒素濃度が高くなると多結晶化しやすくなるため、窒素濃度上限は  $1\times10^{16}$  a t o ms / cm³以下が適当である。窒素添加のみでもゲッタリング能としては十分であるが、ユーザーの要望として、より高密度の酸素析出物が求められることもある。その場合は、窒素と同時に炭素を添加することが効果的である。炭素は、 800 以下の低温熱処理における析出促進に効果があるのに対し、窒素は、 900 以上の高温熱処理における析出促進に効果があるため、両者を添加することで、デバイスプロセス中の低温・高温両方で酸素析出が起こり、析出物密度を増やすことが出来る。炭素濃度としては、  $1\times10^{16}$  a t o ms / c m³以上、より好ましくは  $3\times10^{16}$  a t o ms / c m³以上が適当である。炭素濃度が  $1\times10^{16}$  a t o ms / c m³未満の場合は、特に 1100 以下の熱処理で構成される低温 C M O S プロセスの場合に  $10^9$  / c m³未満の析出物密度となるため、添加効果が認められない恐れがある。また、炭素濃度が高くなると多結晶化しやすくなるため、炭素濃度上限は  $1\times10^{19}$  a t o ms / c m³以下が適当である。

#### [0011]

窒素添加したCZ-Si結晶には、図1に示すような3種類の欠陥領域(ボイド領域、OSF領域、Ⅰ領域)が存在する。これらの欠陥領域の分布は、炭素添加の有無に関わらず、V/G(結晶成長速度/固液界面の結晶軸方向温度勾配)と窒素濃度、基板抵抗率のパラメーターで一義的に決定される。ボイド領域とは、結晶育成中に過剰の原子空孔が導入される領域であり、それらの原子空孔が凝集してできたボイド欠陥が存在する。OSF領域は、シリコン単結晶ウエハを酸化熱処理したときに、酸化誘起積層欠陥(Oxidation induced Stacking Fault:以後OSFと呼ぶ)が発生する領域である。Ⅰ領域とは、結晶育成中に過剰の格子間原子が導入される領域である。V/Gが大きくなると、ボイド領域がウエハ全面に渡って広がり、V/Gが小さくなると、ボイド領域がウエハ中心に収縮し、Ⅰ領域がウエハ全面に広がるようになる。OSF領域は、ボイド領域とⅠ領域の境界に位置する。

#### [0012]

このような欠陥領域を含む窒素添加 C Z - S i 結晶から切り出したシリコン単結晶ウエハにエピ層を堆積した場合、基板となるシリコン単結晶ウエハとは別に、エピ層のみに形成される特有な結晶欠陥として、リング状分布積層欠陥と転位ピット欠陥の 2 種類が発生することが明らかになった。

## [ 0 0 1 3 ]

リング状分布積層欠陥は、図 2 に示すように、シリコン単結晶ウエハとエピ層界面からエピ層表面へ伸びる { 1 1 1 } 面上の格子間原子型積層欠陥であり、(1 0 0 ) ウエハにエピ堆積を行った場合、エピ膜厚をΤ [ μ m ] としたときに、辺長がほぼTx 2 [ μ m ] となる正三角形の構造を取る。このリング状分布積層欠陥は、表面異物計で見たときに、ウエハ上の異物と同じような散乱像として見えることから、エピ層堆積後のウエハを表面異物計で測ることにより、その個数を評価することが出来る。

#### [0014]

転位ピット欠陥は、図3に示すように、エピ層界面からエピ層表面へ伸びる一本あるいは数本の転位である。この転位ピット欠陥は、エピ層堆積後のウエハをそのまま表面異物計等で測っても検出されず、エピ層堆積後のウエハ表面をライトエッチ・セコエッチ等の選択エッチングを行うことでできるピットを数えることによって、その個数を評価することが出来る。なお、その際、選択エッチングのエッチング量 [μm]は、エピ層膜厚T [μm]より少なくする。

## [0015]

リング状分布積層欠陥が0.5個/cm²超、あるいは転位ピット欠陥が0.5個/cm² 超存在した場合、例えば電極面積20mm²のデバイスにおいて、これらの欠陥によって 破壊が引き起こされる確率が10%を越える。これらの欠陥が多数存在する電極は、TD DB特性などの電気特性が劣化するため、このような欠陥を多数内在するウエハは、高品 質デバイス用のシリコン半導体基板として使うことができない。

#### [0016]

上記エピ層特有の欠陥のウエハ面内の発生位置を詳細に調査した結果、図 4 に示すように、エピ層堆積前のシリコン単結晶ウエハの欠陥状態と対応していることがわかった。

#### [0017]

リング状分布積層欠陥が発生する領域は、エピ層堆積前のシリコン単結晶ウエハにおいて OSF領域の内側(すなわちボイド領域寄り)であることがわかった。この領域では、 サイズ 5 0 n m 以上になりきれなかった原子空孔集合体が微小酸素析出物となり、自らの 体積膨張で吐き出した格子間原子が周囲に凝集して、微小な格子間原子型積層欠陥を形成 していると考えられる。そのような格子間原子型積層欠陥の上にエピ層を堆積することに より、格子間原子型積層欠陥がエピ層に転写して、リング状分布積層欠陥が形成されると 推察される。種々の結晶でシリコン単結晶ウエハの欠陥分布とリング状分布積層欠陥分布 との位置関係を詳細に調査した結果、ウエハ全面でサイズ50nm以上のボイド密度が5 ×10<sup>5</sup>/cm<sup>3</sup>以上になっているようなウエハ、もしくは、ボイド領域がウエハ中心に収 縮し消滅してしまっているウエハにおいては、エピ層堆積後のリング状分布積層欠陥が0 . 5個 / cm<sup>2</sup>以下に抑えられることが明らかとなった。なお、前者のような、ウエハ全 面でサイズ 5 0 n m 以上のボイド密度が 5 × 1 0 5 / c m 3以上になっているウエハは O S F 領域がウエハ外側に完全に除外されたものである。サイズ 5 0 n m のボイド密度が 0 / cm<sup>3</sup>以上 5 × 1 0 <sup>5</sup> / cm<sup>3</sup>未満であるような領域には、リング状分布積層欠陥が 0 . 5 個/cm²超発生することもわかった。そのような領域では、上述したような微小な格子 間原子型積層欠陥が存在しているものと考えられる。必要以上にボイドが多くなると、エ ピ層へのボイドの転写が起こり、エピ層のTDDB特性が劣化するので、ボイド密度は5  $\times$  10<sup>7</sup>/cm<sup>3</sup>以下に抑えておくことが望ましい。

#### [0018]

転位ピット欠陥が発生する領域は、エピ層堆積前のシリコン単結晶ウエハにおいてOSF 領域であり、かつ前記リング状分布積層欠陥が発生する領域の外側であることがわかった 。また、エピ層堆積前のシリコン単結晶ウエハの前記領域には、直径が1μm以上の転位 ループが存在することが明らかとなった。この領域では、原子空孔集合体から形成された 微小酸素析出物の個数がリング状分布積層欠陥領域より多いため、吐き出される格子間原 子の濃度が増加した結果、析出物周囲の積層欠陥がアンフォールトして前述のような転位 ループとなったと考えられる。なお、この転位ループとは従来より発見されているⅠ領域 の転位クラスター (H. Takeno et al. Mat. Res. Soc. Symp. Proc. vol. 262, 1992)と は発生原因が異なる別の欠陥である。すなわち、I領域の転位クラスターは過剰に導入さ れたIそのものが自然に集合してできたものであるのに対して、ここで述べている転位ル ープは微小酸素析出物が発生原因であり、転位ループの中心付近に酸素析出物が存在して いることが特徴である。そのような転位ループは、エピ堆積したときに消滅することなし にエピ層に転写されてしまうため、転位ピット欠陥が形成されると推察される。種々の結 晶で転位ループと転位ピット欠陥の関係を詳細に調査した結果、直径1μm以上の転位ル ープが  $1 \times 10^4$  / c m  $^3$ 超存在する領域では、転位ループが 0.5 個 / c m  $^2$ 超になるこ とがわかった。このことは、エピ層堆積前のシリコン単結晶ウエハにおいて、ウエハミラ - 面から 0 . 5 μ m より浅い領域に存在する転位ループが、エピ層堆積前のシリコン単結 晶ウエハ表面に顔を出し、エピ層堆積後、エピ層に転写されるためと考えられる。

#### [0019]

このように、エピ層欠陥は、窒素添加シリコン単結晶ウエハのOSF領域に存在するgrown-in結晶欠陥がエピ層に転写して発生することがわかった。そのため、エピ層堆積前にgrown-in結晶欠陥を低減する、あるいは消去する方策を取ることがエピ層欠陥低減に有効である。

### [0020]

エピ膜厚については特に規定しないが、一般的に膜厚の制御性から  $0.5 \mu m$ 以上が望ましい。  $0.5 \mu m$ 未満のエピ膜厚では面内の膜厚均一性を達成するのが困難になる。また

10

20

30

40

スループットから 2 0 μ m 以下が望ましい。 2 0 μ m 超のエピ膜厚ではエピ堆積工程が 3 0 分以上となるため生産性が落ちて実用的ではない。

#### [0021]

次に、上記エピ層欠陥が発生しない窒素添加シリコン半導体基板、及び窒素・炭素添加シリコン半導体基板の製造方法について、以下に説明する。

#### [0022]

窒素を  $1 \times 10^{13}$  a t o m s / c m  $^3$ 以上含むシリコン単結晶を育成するためには、偏析の関係から、シリコン融液中に  $1 \times 10^{16}$  a t o m s / c m  $^3$ 以上の窒素を添加する必要がある。シリコン融液中に窒素が  $1.5 \times 10^{19}$  a t o m s / c m  $^3$ 超添加された場合、窒素濃度が高くなって、多結晶化が起こりやすくなるため、実用には不適当である。

## [0023]

炭素を  $1 \times 10^{16}$  a t o m s / c m  $^3$ 以上含むシリコン単結晶を育成するためには、偏析の関係から、シリコン融液中に  $3 \times 10^{17}$  a t o m s / c m  $^3$ 以上の炭素を添加する必要がある。シリコン融液中に炭素が  $1 \times 10^{19}$  a t o m s / c m  $^3$ 超添加された場合、炭素濃度が高くなって、多結晶化が起こりやすくなるため、実用には不適当である。

#### [0024]

窒素添加シリコン単結晶ウエハ、及び窒素・炭素添加シリコン単結晶ウエハを用い、かつリング状分布積層欠陥が 0 . 5 個 / c m 2以下になるエピウエハの製造方法として、例えば以下の方法がある。

## [0025]

(A) 結晶育成時のV/Gを、基板抵抗率 [ cm]が0.5 cm < < 3.0 cmの時V/G[mm²/ min] 0.13に、基板抵抗率 [ cm]が0.0 cm < 0.5 cmの時V/G[mm²/ min] 0.32に制御し、育成したシリコン単結晶から切り出したシリコン単結晶ウエハに、エピタキシャル法により所定厚みのエピ層を堆積する。

#### [0026]

(B) 結晶育成時のV/Gを、基板抵抗率 [ cm]が0.5 cm< <30 cmの時V/G[mm²/ min] 0.15に、基板抵抗率 [ cm]が0.0 cm< 0.5 cmの時V/G[mm²/ min] 0.36に制御し、育成したシリコン単結晶から切り出したシリコン単結晶ウエハに、エピタキシャル法により所定厚みのエピ層を堆積する。

# [0027]

結晶育成時の V / G が、基板抵抗率 が 0.5 cm < < 3.0 cmの時に 0.13 < V / G [ m m  $^2$  / m i n ] < 0.15 であり、 0.0 cm < 0.5 cmの時に 0.32 < V / G [ m m  $^2$  / m i n ] < 0.36 である場合は、リング状分布積層欠陥 の発生原因となる欠陥がシリコン単結晶ウエハに形成されてしまうため、エピ層堆積後に リング状分布積層欠陥が 0.56 / 0.

## [0028]

窒素添加シリコン単結晶ウエハ、及び窒素・炭素添加シリコン単結晶ウエハを用い、かつ転位ピット欠陥が 0 .5個/cm²以下になるようなエピウエハの製造方法として、例えば以下の方法がある。

#### [0029]

(C) エピ層堆積前に、非酸化性雰囲気あるいは水素雰囲気で、1100 以上で60 秒以上熱処理したシリコン単結晶ウエハに、エピタキシャル法により所定厚みのエピ層を 堆積する。 10

20

30

40

#### [0030]

(D) 結晶育成時のV/Gを、基板抵抗率 [ cm]が0.5 cm< <30 cmの時V/G[mm²/ min] 0.10に、基板抵抗率 [ cm]が0.0 cm< 0.5 cmの時V/G[mm²/ min] 0.30に制御し、育成したシリコン単結晶から切り出したシリコン単結晶ウエハに、エピタキシャル法により所定厚みのエピ層を堆積する。

#### [0031]

( C )のような熱処理は、エピ層堆積前のシリコン単結晶ウエハ表層に存在していた転位ピット欠陥の発生原因となる転位ループを消滅させるものと考えられる。非酸化性雰囲気としては、不純物が 5 p p m以下であり、熱処理後の酸化膜厚が 2 n m以下に押さえられていればよく、ガスとしては、例えば A r などの希ガスが有効である。熱処理後の酸化膜厚が 2 n m超となる酸化雰囲気中では、微小転位ループが消滅せず、それに加えて O S F も形成されるため好ましくない。 1 1 0 0 未満では、エピ層堆積後の転位ピット欠陥が 0 . 5 個 / c m²にならない。原因として、 1 1 0 0 未満では、点欠陥反応が活性化せず、転位ループ消滅現象が起こらなかったため、また、 6 0 秒未満では、転位ループ消滅に要する時間として不十分だったためと考えられる。結晶育成時の V / G が、基板抵抗率が 0 . 5 cm < < 3 0 cm の時 V / G [m m²/ min] > 0 . 1 0 であり、 0 . 0 cm < 0 . 5 cm の時 V / G [m m²/ min] > 0 . 1 0 であり、 0 . 0 cm < 0 . 5 cm の時 V / G [m m²/ min] > 0 . 3 0 である場合は、転位ピット欠陥の発生原因となる転位ループがシリコン単結晶ウエハに形成されてしまうため、エピ層堆積後に転位ピット欠陥が 0 . 5 個 / c m² 超発生してしまう。なお、 (D) の方法で製造したシリコン単結晶ウエハは、ウエハ全面に渡って直径 1 μ m 以上の転位ループが 1 × 1 0 4 / c m³ 以下になっている。

#### [0032]

エピ堆積方法については特に規定はしないが、市販されているジクロルシラン、トリクロルシランを原料ガスとする枚葉エピ堆積装置・バッチ式エピ堆積装置を使った方法で、いわゆるエピ後の輝点の原因となるようなシリコン単結晶ウエハ上の異物がエピ堆積前の洗浄で十分排除されているようなプロセスであれば問題はない。

#### [0033]

#### 【実施例】

以下に、実施例を挙げて本発明を説明するが、本発明はこれらの実施例の記載によって制限されるものではない。

## [0034]

#### 実施例1

本実施例に用いられるシリコン単結晶製造装置は、通常のCZ法によるシリコン単結晶製造に用いられるものであれば、特に制限されるものではない。この装置を利用して育成されたシリコン単結晶は、伝導型: p型(ボロンドープ)、結晶径: 8 インチ(200mm)、抵抗率: 0 . 0 0 4 ~ 1 0 . 5 c m、酸素濃度 6 . 0 ~ 8 . 0 × 1 0  $^{17}$  a t o m s / c m  $^3$  (日本電子工業振興協会による酸素濃度換算係数を用いて算出)である。窒素添加は、シリコン融液中に窒化膜付きウエハを投入することによって行った。シリコン融液中の窒素濃度は、投入した窒化膜付きウエハについていた窒素の総量とシリコン融液の量から算出した。引上速度 V [ m m / m i n ] 、融点~ 1 3 5 0 までの結晶成長軸方向の平均温度勾配 G [ / m m ] としたときの V / G を変化させるため、結晶成長速度あるいはシリコン単結晶製造装置の内部構造を変えた複数の結晶育成条件にて、シリコン単結晶を育成した。この結晶から切り出して作成したシリコン単結晶ウエハに、エピタキシャル法により 5  $\mu$  m のシリコン単結晶層(エピ層)を堆積して、シリコン半導体基板(エピウエハ)を作成した。

#### [0035]

窒素濃度は、エピ層堆積後のシリコン半導体基板からサンプルを採取し、表面のエピ層を除去するために 2 0 μ m のポリッシュを行った後、二次イオン質量分析装置( S I M S)を用いて測定した。

10

20

30

40

#### [0036]

エピ層のリング状分布積層欠陥は、以下の手順で評価した。先ず、エピウエハをそのまま、Tencor社製表面異物計 SP1を用い、測定条件として  $0.1\mu$ m以上の異物を評価するモードにて、異物の個数と分布を調査した。その後、エピウエハを SC1洗浄にかけて異物を除去し、再び表面異物計にて異物を測定し、洗浄前後で残っている異物をリング状分布積層欠陥と判定して、その個数をカウントした。密度を算出するためにウエハ全体を覆うように  $1cm^2$ の正方形状格子を作って、各格子に含まれるリング状分布積層欠陥の個数から、各格子におけるリング状分布積層欠陥の面積密度を算出し、面積密度の最大値を求めた。

#### [0037]

エピ層堆積後の酸素析出挙動を評価するために、エピウエハに対して表 1 に示す 4 段のデバイスプロセスを模した熱処理を施し、エピ表面から 1 0 0  $\mu$  mの深さの酸素析出物を赤外干渉法で測定した。市販されている赤外干渉法による欠陥評価装置として、 HYT社の O PP (Optical Precipitate Profiler)を用いた。

#### [0038]

また、エピ層堆積後のゲッタリング挙動を評価するため、表 1 に示す 4 段のデバイスプロセスを模した熱処理を施した後に、スピンコート法にて N i をウエハ表面に 1 0  $^{14}$  a t o m s / c m  $^2$  塗布し、M O S ダイオードを実装した。ゲート酸化の条件は 1 0 0 0 、 3 0 分、dry O  $_2$  で、酸化膜厚は 3 0 0 n m とした。その後、M O S - C - t 法による発生ライフタイム測定を行った。

[0039]

【表1】

10

# 1段目.1000℃×2hr(0<sub>2</sub>)

	挿入	昇温	保持	降温	引出
温度(℃)	700	700→1000	1000	1000→700	700
レート(℃/分)	<del></del>	5		3	
時間		1:00	2:00	1:40	<del>-</del>
雰囲気	$N_2$	$0_2$	$0_2$	$N_2$	$N_2$

# 2段目. 1150℃×8hr (N<sub>2</sub>)

		<i>u</i> .			
	挿入	昇温	保持	降温	引出
温度(℃)	700	$700 \to 1150$	1150	1150→700	700
レート(℃/分)	<del></del>	5		3	
時間		1:30	8:00	2:30	_
雰囲気	$N_2$	$0_2$	N <sub>2</sub> +3%0 <sub>2</sub>	$N_2$	$N_2$

# 3段目. 800℃×2hr (0<sub>2</sub>)

	挿入	昇温	保持	降温	引出
温度(℃)	700	700→800	800	800→700	700
レート(℃/分)		5		3	
時間		0:20	2:00	0:33	
雰囲気	$N_2$	$0_2$	$0_2$	N <sub>2</sub>	$N_2$

# 4段目.1000℃×2hr(wet 0<sub>2</sub>)

	挿入	昇温	保持	降温	引出
温度(℃)	700	700→1000	1000	1000→700	700
レート(℃/分)		5	_	3	<del>_</del>
時間	<del>-</del>	1:00	2:00	1:40	
雰囲気	$N_2$	$0_2$	wet 0 <sub>2</sub>	$N_2$	$N_2$

# [0040]

TDDBを評価するため、電極面積 2 0 m m  $^2$  のポリシリMOSをエピウエハ上に作成した。酸化膜厚は 2 5 n m とした。連続ストレス電流密度を - 5 m A / c m  $^2$  とし、破壊判定電界を 1 0 M V / c m とした時の Q  $_{\rm bd}$  が 1 0 C / c m  $^2$  以上であるような歩留まりを調査した。

#### [0041]

評価結果を比較例も含めて表 2 に示す。融液窒素濃度が  $1 \times 10^{16}$  a t o m s / c m  $^3$ 以上であるものは、基板窒素濃度が  $1 \times 10^{13}$  a t o m s / c m  $^3$ 以上になり、熱処理後の析出物密度が  $10^8$  / c m  $^3$ 以上でライフタイムが 20 m s e c 以上とゲッタリング特性に優れていた。また、基板抵抗率 [ cm]が 0.5 c m < <30 c m 0 時 V / G  $[mm^2/min]$  0.13 であり、基板抵抗率 [cm] が 0.0 c m <0.5 c m 0 時 V / G  $[mm^2/min]$  0.32 である場合は、エピ層のリング状分布積層欠陥が 0.5 個 /  $cm^2$ 以下、TDDBが 90 %以上とエピ層品質が良好であった。

[0042]

【表2】

10

20

30

} !	画布	比較例	(44)	(20)	比較例	実施例	実施例	ア数を	宇格例	<b>実施</b> 例	万数 多	実施例	実施例	比較例	実施例	実施例	比較何	比較何	比較何	比較何	比較何	実施例	実 施 例	比較何	実施例	実施例	比較例	実施例	実施例	比較例
TDDB	8	95	93	93	93	93	95	80	92	95	83	93	93	82	94	95	84	92	93	94	94	93	93	81	91	92	85	93	92	81
117916	(msec)	8	~	~	5	23	25	23	23	23	23	21	21	24	23	22	22		~	10	5	23	21 1	23	25	24	22	22	24	23
エピ後析出	物密度 (/cm³)		7. 2E+05		3. 8E+07		4. 2E+08	3. 9E+08		3. 4E+09			2. 3E+08		6. 1E+08	4. 5E+08			1. 2E+06	5. 5E+07		2. 9E+09	: .	6. 9E+08	2. 2E+09				5. 0E+09	1 .1
11/7 状分布積		0	0	0	0	0	0. 22	3.39	0	0. 23	2.00	0		2. 30	0	0	2. 45	0	0	0	0	0	0. 26	12.60	0	0.33	12.81	0	0. 21	12.33
9/A	(mm <sup>2</sup> /°Cmin)		0.13			0.11	0. 13	0.14	Ι.	0.13	0.14		0.13		0.31				0.34	0.31		0.31		0.34	0.31		٠.١	0.31		0.34
基板窒素濃度	(atoms/cm³)	0	0	1. 26E+12	1. 52E+12	1. 01E+13	1. 15E+13	1. 31E+13	1. 48E+14	1. 93E+14	1. 43E+14	1. 35E+13	1. 77E+13	1. 28E+13	1. 67E+13	1. 39E+13	1. 82E+13	0	0	1. 93E+12	1. 57E+12	1. 42E+13	1. 57E+13	1. 05E+13	I. 69E+14	1. 79E+14	1. 49E+14	1. 13E+13	1. 39E+13	1. 39E+13
融液窒素濃度	(atoms/cm³)	0	0	1. 68E+14	1. 60E+14	1. 60E+16	1. 68E+16	1. 27E+16	1.81E+17	1. 35E+17	1. 18E+17	1. 02E+16	1. 70E+16	1. 65E+16	1. 23E+16	1. 01E+16	1.85E+16	0	. 0	1.56E+14	1. 39E+14	1.36E+16	1. 58E+16 1	1. 14E+16	1. 17E+17	1. 04E+17	1. 10E+17	1. 93E+16		1. 03E+16
抵抗率	(Ocm)	11. 2	11. 2			10. 2	10. 2	10. 2	9. 7		9. 7	1. 4	1. 2		0.343	0.316	0.306	0.011	0.016	0.015	0.014	0.019	!		0.015		0.012	0.006	0.006	0.006

## [0043]

#### 実施例2

シリコン単結晶の引き上げ及び窒素の添加法は、実施例 1 と同様である。この結晶から切り出して作成したシリコン単結晶ウエハに、実施例 1 と同様に 5 μ m のエピ層を堆積した。但し、実施例 1 とは異なり、エピ層堆積前の熱処理として、エピ層堆積装置チャンバー内での熱処理、あるいは R T A による熱処理、あるいはバッチ式縦型炉による熱処理を行った。

#### [0044]

エピ層の転位ピット欠陥を評価した。評価は、ライトエッチ液にてエピ層表面 3 μ m をエッチングし、1 μ m 以上のサイズを持つ菱形もしくは流線型状のピットの個数を、光学顕微鏡観察にてカウントした。エピ層堆積後の析出挙動、ゲッタリング挙動、 T D D B 評価は、実施例 1 と同様である。

## [0045]

10

20

30

評価結果を比較例も含めて表 3 に示す。融液窒素濃度が  $1 \times 10^{16}$  a t o m s / c m 3 以上であるものは、基板窒素濃度が  $1 \times 10^{13}$  a t o m s / c m 3 以上になり、熱処理後の析出物密度が  $10^8$  / c m 3 以上で、ライフタイムが 20 m s e c 以上と、ゲッタリング特性に優れていた。また、 100% H  $_2$ 、あるいは 100% A r で、 1100 、 60% 以上の熱処理を行ったものは、エピ層の転位ピット欠陥が 0.5 個 / c m  $^2$  以下、 100 B が 100% 以上と、エピ層品質が良好であった。

[0046]

## 【表3】

	TDDB 備老 (%)	比較		4 比較例	$\dashv$	t	_		2 実施例	5 実施例	0 比較例		H	$\dashv$	+	2 美施约	T	十	┝	H	3 実施例	Н	-	4 比較例	$\dagger$	5 実施例	$\dagger$	1 万款岁	$\dagger$	50 末尾砂000 生花屋	t	$\dagger$	1	93 実施例	Н	
	717916 TD (msec) (9	L.		-	9 93	-		25   81	23   92	25 1 98	26   80		-		-	22 1 92	╁	<del> </del>		23 ! 84		-	-	6 94	-	25 95	-	24 01	1-	6 66	-	-	├-	22   9		
アンジャ	析出物密度 (/cm³)	2. 6E+06	2. 3E+05	3. 6E+07	4. 2E+07	4. 5E±08	2. 0E+08	3. 1E+08	2. 2E+08	1. 2E+08	1. 1E+08	5. 3E+08	2. 3E+08	4. 3E+08	3. 0E+08	1.3E+08		4. 3E+08		4. 2E+08	4. 3E+08	4. 8E+08	6. 3E+06	6. 3E+06	6. (E+08	1. 4E+09	. 00.00	1.0E+U9	1 05 100	1. UETUS		1. 4F+09	1. 3E+09	3. 4E+09		
1、14、14年		1	0	0	0	30. (3	14.61	5.65	0. 11	0	2.96	0	12.07	5. 25	0. 13	0	9 00		51.31	10.76	0	0.	0	0	30. 96	0		50.12	11. (6	0		31.58	0	0	52.53	
2 前数処理	気 温度 時間 (C) (秒)		1100   60		1100 ; 60	į.	1000   60	1100   30	1100   60	1100   90	1160 30	1160   60	<b> </b>	┡┩	-∔	1100 1 90	4	1160 - 60	ļ-·			1100 i 60			-	1100   60	4-	1100 : 0011	-	1100 60	4		1100   60	1100   60		
1	<b>排</b>	なし	100%H2	なし	100%H <sub>2</sub>	757	100%H <sub>2</sub>	100%H2	100%Ar	100%Ar	100%Ar	100%Ar	100%01	100%Ar	Ar+3%0,	なし	100%H <sub>2</sub>	100%Ar	なし	なり	なってな	100%H <sub>2</sub>	10001	Ar+3%U <sub>2</sub>	- 1	1	TOUGHT	\$ <del>\$</del>	100%H,	100%Ar	Ar+3%02					
	基板窒素濃度 (atoms/cm³)	0	0	1. 37E+12	1. 75E+12	1. (5E+13	1. 78E+13	1.85E+13	1. 14E+13	1. 03E+13	1. 99E+13	1. 18E+13	1. 01E+13	1.82E+13	1. 25E+13	1. 67E+13	1. 336713	1. 06E+13	1. 51E+13	1. 23E+14	1. 86E+14	1.35E+14	0	1. 18E+12	1. 19E+13	1. 79E+13	1. 925710	1. 28E+13	1. 24E+14	1.4(E+14	1. 00CT14	1.386+13	1. 68E+13	1.518+13	1. 04E+13	
	融液窒素濃度 (atoms/cm³)	0 0	0	1. 62E+14	1. 17E+14	1. 44E+16	1. 44E+16	1.87E+16	1. 64E+16	1.14E+16	1. 56E+16	1. 49E+16	1. 91E+16	1. 98E+16	1.13E+16	1. 88E+16	1. 9/ET10	1. 13E710	1. 00E+16	1. 42E+17	1. 46E+17	1. 76E+17	0	1.51E+14	1. 64E+16	1. 90E+16	1. 005710	1. 35E+16	1. UbE+17	1. 80E+17	1 915+17	1. 215+14	1 98E+16	1 55E+16	1. 38E+16	
	放汽幣 (O.c.i.)	9.9	9.9	9.8	10.1	10.0	9.9	10.1	8 .6	10.0	10. 2	10.1	8 .6	10.1	10.1	6.6	10.	10.1	10.2	10.1	10.0	9.8	0.012	0.016	0.017	0.015	0.013	0.014	0.010	0.018	0.010	0.000	0.000	0 006	0.006	

[0047]

実施例3

シリコン単結晶の引き上げ及び窒素の添加法は、実施例1と同様である。

[0048]

シリコン単結晶から切り出したシリコン単結晶ウエハのボイド欠陥評価はOPPを用い、 両面を鏡面化したシリコン単結晶ウエハにおいて、ウエハ表層から 3 0 0 µ mの位置に焦 点を合わせて、対角長が 5 0 n m以上のボイド総数を測定し、密度を算出した。エピ層堆 積後の欠陥評価、析出評価、ゲッタリング評価、TDDB評価は、実施例 1 と同様である

[0049]

評価結果を比較例も含めて表 4 に示す。融液窒素濃度が  $1\times 10^{16}$  a t o m s / c  $m^3$ 以上であるものは、基板窒素濃度が  $1\times 10^{13}$  a t o m s / c  $m^3$ 以上になり、熱処理後の析出物密度が  $10^8$  / c  $m^3$ 以上で、ライフタイムが 20 m s e c 以上と、ゲッタリング特性に優れていた。また、基板抵抗率が 0.5 c m < <30 c m の 0 f [ m m in ] 0.15 であり、0.0 c m < 0.5 c m の 0.5 c m

[0050]

【表4】

備考	11.34 15.	兄教包	比較例	比較例	比較例	比較何	宇施例	全施例	下影例	宝姑鱼	マニュー・ション・ション・ション・ション・ション・ション・ション・ション・ション・ション	比較何	実施例	実施例	比較例	宝施例	宇旃例	上 較 何	上 野 加	比較何	実施例	実施例	比較例	実施例	実施例	比較何	<b>東</b> 旅 例	実施例	
TDDB (%)	+	-	_		99		_	_	+	+	╄	_	$\vdash$	_	81	-	66	-	_	81			<u> </u>	86	_	$\vdash$	-	97	
717914 (msec)		- <del> </del>	5	9		23	22	94	16	23	21	25	22	23 T	22	22	26	101	~	21	21	26	23	25	25	22	26	25	
エピ後析出   物密度 (/cm³)	1 15106				5. 8E+07			4. 6E+08			2. 8E+09		2. 1E+08	: .	II .		5. 3E+08		: .	1. 5E+09	2. 8E+09	: .		8. 7E+08				5. 9E+09	
1)少, 状分布積層   欠陥(/wafer)	十	0	n	0	0	13.04	0.39	0	13.57	0. 29	0	10.84	0. 25	0	11. 40	0. 24	0	0	0	13.74	0.34	0		0. 27	0	11.69	0. 23	0	
ボイド密展   (/cm³)	1 6B±06	1.00.100	1.0E+U0	1. 3E+06	1. 8E+06	2. 1E+04	6. 5E+05	1. 3E+06	1. 6E+04	6. 1E+05	: - '		6. 5E+05		2. 9E+04	6. 4E+05	1. 6E+06	1. 7E+06	1. 7E+06	1. 5E+04	6. 4E+05	- 1		6. 6E+05	1. 7E+06	1. 6E+04	6. 9E+05		
V/G (mm²/°Cmin)	0 14	0.17	-:-	0. 14	0.16	0.14	0.15	0.16	0.14		0.16	0.14	0. 15			0.36		0.34			0.36		0.34			1	0.36		
基枚窒素濃度 (atoms/cm³)		O	- 12	1. (0E+12	1. 21E+12	1. 18E+13	1. 93E+13	1. 55E+13	1. 07E+14	1.88E+14	1. 35E+14	1. 56E+13	1. 49E+13	1. 64E+13	1. 44E+13	1. 25E+13		0		1. 74E+13	1. 02E+13	1. 81E+13	1. 15E+14	1. 43E+14	1. 90E+14	1. 19E+13	1. 46E+13	1. 31E+13	
概被窒素優度   (atoms/cm³)	0	, U	- : -	1. 18E+14	1. 35E+14	1. 97E+16	l. 34E+16	1. 82E+16	1. 39E+17	1. 04E+17	1. 45E+17	1. 95E+16	1. 30E+16	1. 13E+16	1. 62E+16	1. 95E+16	1. 20E+16	0	0	1. 82E+16	1. 14E+16 1	1. 83E+16	1.74E+17	1. 08E+17	1. 53E+17	1. 55E+16	1. 08E+16	1. 37E+16	
抵抗浴 (Ωcm)	10.1	1 01			10.0	<b>∹</b> I	9.9	- 1	10.0		10.0	2. 5	J. 9	·~11	0.368	0.364	0.385		0.019	.1	. :	5 3	!	0.014		. 1	0.006	3	

## [0051]

## 実施例4

シリコン単結晶の引き上げ及び窒素の添加法は実施例1と同様である。

## [0052]

シリコン単結晶から切り出したシリコン単結晶ウエハの転位ループ密度評価はOPPを用 い、両面を鏡面化したシリコン単結晶ウエハにおいて、ウエハ表層から300μmの位置 に焦点を合わせて、直径 1 µm以上の転位ループを測定し、密度を算出した。エピ層堆積 後の欠陥評価、析出評価、ゲッタリング評価、TDDB評価は、実施例2と同様である。 【0053】

評価結果を比較例も含めて表 5 に示す。融液窒素濃度が  $1\times 10^{16}$  a t om s / c m  $^3$  以上であるものは、基板窒素濃度が  $1\times 10^{13}$  a t om s / c m  $^3$  以上になり、熱処理後の析出物密度が  $10^8$  / c m  $^3$  以上で、ライフタイムが 20 m s e c 以上と、ゲッタリング特性に優れていた。また、基板抵抗率が 0.5 cm < 30 cm 0 時 0.5 cm 0 0 cm

[0054]

【表5】

10

20

30

40

50

備考		比較例	比較例	七較例	比較例	丰施何	宝 怖 何	ナ特を	甘柘何	宇施例	<b>万数</b>	丰施例	実施例	比較例	主体何	安施例	上較何	七数鱼	比較何	皂施例	実施例	比較例	巨施例	実施例	比較例	巨施例	巨施例	比較例
TDDB (%)	$\frac{1}{1}$				97	-	<u>!</u>	= = = = = = = = = = = = = = = = = = =	+	86			98		╟	86	H	<u> </u>	<u> </u>	_		_	┞	_	<u> </u>		98	-
51791A (msec)	(0.20)	7	9	9	- 6	23	2.5	23	93	21 -	25	24	23	21	24	22	24	- 6	7 7	22	25	25	25	25	23	23	26	21
エピ後析出 物密度(/cm³)	12/11/2/ Cull /				2. 5E+07		3. 9E+08			3. 7E+09			6. 0E+08	4. 4E+08	11 .	5. 7E+08	ι.	٠.	8. 7E+05		2. 1E+09	1. 3E+09	2. 7E+09	1. 7E+09	2. 6E+09		4. 9E+09	1. 6E+09
転位と。小久陥 密度(/cm²)	· E · ·	0	0	0	0	0	0. 25	نحا		0.22	13. 25		0.26	14.62	0	0.25	10. 79	0	0	0	0.24	13. 13	0	0. 20	10.41	0	0. 27	10.67
転位ループ 密度 (/cm³)	, o	0	0	0	0		5. 3E+03		0	5. 0E+03	2. 7E+05	0	5. 7E+03	2. 8E+05	0	5. 9E+03	1. 7E+05	0	0	0	5. 5E+03	2. 5E+05	0	5. 4E+03	2. 4E+05 i			3. 0E+05 !
V/G (mm <sup>2</sup> /°Cmin)	)	.:	0.10				0.10	0.14	1 .	0.10	0.14	0.09	: .	0.14	Ι.	0.30		0. 25		0. 25		0.34	0. 25		٠.۱	0. 25		0.34
基板窒素濃度 (atoms/cm³)	, , , , ,	0	0	1.87E+12	1. 18E+12	1. 37E+13	1.39E+13	1. 82E+13	1. 03E+14	1. 61E+14	1. 72E+14	1.06E+13	1.14E+13	1. 57E+13	1. 55E+13	1. 95E+13	1. 09E+13	0	0	1. 24E+13	1. 09E+13	1. 16E+13	1.39E+14	1. 16E+14	1. 18E+14	1. 18E+13	1. 83E+13	1. 66E+13
融液窒素濃度 (atoms/cm <sup>3</sup> )		- <b>†</b>	0	1. 14E+14 ;	1. 94E+14	1. 94E+16	1. 99E+16	1. 54E+16	1. 44E+17	1. 49E+17	1. 32E+17	1.31E+16	1. 47E+16	1. 91E+16 i	1. 49E+16	1. 39E+16	1. 12E+16	. 0	0	1. 38E+16		1. 60E+16	1. 98E+17	1. 76E+17	1. 15E+17	1. 98E+16	1. 63E+16	1. 15E+16
<b>英抗幣</b> (Ωcm)	0 01		10. 2			9.8	10. 2	9.8	9. 7	10.1	9.8	1.7		2.6	0.357	0.333	0.399	0.012	0.018	.:	٠,١		0.020		0.017	0.006	0.006	0.000

## [0055]

## 実施例5

シリコン単結晶の引き上げ及び窒素の添加法は実施例 1 と同様である。炭素添加は、シリコン融液中に炭素粉を投入することで行った。融液中の炭素濃度は、投入した炭素の総量とシリコン融液の量から算出した。シリコン単結晶ウエハ中のエピ層堆積後の酸素析出挙動及びゲッタリング挙動を評価するため、表 6 に示す 5 段の低温デバイスプロセスを模した熱処理を行った。熱処理以外の評価項目(エピ層堆積後の欠陥評価、析出評価、ゲッタリング評価、TDDB評価)は、実施例 1 と同様である。シリコン半導体基板の炭素濃度は、エピ層堆積後のウエハをFTIRにて測定し、日本電子工業振興協会による濃度換算

係数を用いて算出した。抵抗値が 0 . 5 cm以下のシリコン半導体基板は、 2 0 μmのポリッシュを行って、表面のエピ層を除去した後 S I M S を用いて測定した。

[0056]

【表6】

1段目.850℃×40min(wet 0<sub>3</sub>)

	挿入	昇温	保持	降温	引出
温度(℃)	700	700→850	850	850→700	700
レート(℃/分)		8		2. 5	_
時間	<del></del>	0:18	0:40	1:00	
雰囲気	$N_2 + 3\%0_2$	$N_2 + 3\%0_2$	wet $0_2$	$N_2$	$N_2$

10

# 2段目. 750℃×180min (N<sub>2</sub>)

	挿入	昇温	保持	降温	引出
温度(℃)	700	700→750	750	750→700	700
レート(℃/分)	_	8		2. 5	_
時間		0:06	3:00	0:20	_
雰囲気	$N_2$	$N_2$	$N_2$	$N_2$	$N_2$

20

# 3段目.1000℃×40min(dry 0<sub>2</sub>)

	挿入	昇温	保持	降温	引出
温度(℃)	700	700→1000	1000	1000→700	700
レート(℃/分)		8		2. 5	_
時間		0:37	0:40	2:00	_
雰囲気	$N_2$	$N_2$	$0_2$	$N_2$	$N_2$

# 4段目. 550℃×6hr (N<sub>2</sub>)

	挿入	昇温	保持	降温	引出
温度(℃)	400	400→550	550	550→400	400
レート(℃/分)	_	8		1	_
時間	_	0:18	6:00	2:30	
雰囲気	$N_2$	$N_2$	$N_2$	$N_2$	$N_2$

30

# 5段目.800℃×120min(N<sub>2</sub>)

	挿入	昇温	保持	降温	引出
温度(℃)	700	700→800	800	800→700	700
レート(℃/分)		8	_	2. 5	44-
時間	_	0:12	2:00	0:40	
雰囲気	$N_2$	$N_2$	$N_2$	$N_2$	$N_2$

40

### [0057]

評価結果を比較例も含めて表 7 に示す。融液炭素濃度が  $1\times10^{17}$  a t o m s / c m  $^3$ 以上であるものは、基板炭素濃度が  $1\times10^{16}$  a t o m s / c m  $^3$ 以上になった。基板窒素濃度が  $1\times10^{16}$  a t o m s / c m  $^3$ 以上になった。基板窒素濃度が  $1\times10^{16}$  a t o m s / c m  $^3$ 以上のものは、熱処理後の析出物密度が  $10^9$  / c m  $^3$ 以上で、ライフタイムが 20 m s e c 以上と、ゲッタリング特性に優れていた。基板窒素濃度が  $1\times10^{13}$  a t o m s / c m  $^3$ 未満のものは、熱処理後の析出物密度が  $10^8$  / c m  $^3$ 未満であり、ライフタイムが 10 m s e c 以下と、実施例に比べて劣った。基板窒素濃度が  $1\times10^{13}$  a t o m s

/  $cm^3$ 以上、かつ、基板炭素濃度が  $1\times 10^{16}$  a toms /  $cm^3$ 未満のものは、熱処理後の析出物密度が  $10^8$  /  $cm^3$ 以上  $10^9$  /  $cm^3$ 未満となり、ライフタイムが 10ms e c 以上 20ms e c 未満であった。この結晶のゲッタリング特性は、基板窒素濃度が  $1\times 10^{13}$  a toms /  $cm^3$ 未満のものよりは優れているが、基板窒素濃度が  $1\times 10^{13}$  a toms /  $cm^3$ 以上、かつ、基板炭素濃度が  $1\times 10^{16}$  a toms /  $cm^3$ 以上のものに比べると多少劣っていた。また、基板抵抗率が 0.5 cm < <30 cmの時 V /  $G[mm^2$  / min ] 0.13 であり、基板抵抗率が 0.0 cm < 0.5 cmの時 V /  $G[mm^2$  / min ] 0.32 である場合は、エピ層のリング状分布積層欠陥が 0.5 0.5 cm < 0.5 cmの 0.5 cm < 0

[ 0 0 5 8 ]

【表7】

	Ţ				Τ	Т			ı	Ī	T	Т	7			Т	Π	Τ	Τ	T	T	1	T	Ţ	Τ	Τ	Τ	-	-
醋考			比較例	上較極	子表色	方表で	美加例	実施例	- 事権例	中格位	大馬四十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二	天爬约	比較例	実施例	実施例	比較例	上較何	子零定	7 7 7 7 7 7 7	中体を	女格面	平指面	一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一	金箔	下转位	宝桥伽	女馬四年	大馬四	- 新福利 - 新福利
TDDB (%)		- 93	93	66	70		94	95	16.	05-1	100	33	84	94	1 82	93	93	95	60	93	03	- 65	- 050	1.6	\$2	8	70	- 10	16-
517914 (msec)	(accum)	و	∞	ĸ	7	- -	C I	17		- 66	777	07	7.7	24	25	7	6	~	2	2	19	36	25-1	22	23	9 1	1 9	96	2
エピ後析出 物密度(/cm³)	NIT CALL	1. UE+Ub	6. 8E+05	2. 8E+07	2 8F+07	1 00 100	4. octus	1. 6E+08	8. 5E+09	5 8F+00	- 50 TOV 9	0. 46709			8. 2E+09	7. 8E+05	1. 5E+06	2. 9E+07			1 4F+08	8.4E+09	8 7F+09	-9.4E+09	6. 3E+09	3 3E+08	2 6E+08	- 8 6F+00 - 1	8-1E+09-1
リング・状分布積 層欠路(/cm²)	/ TO A MINA	0	0	0	U		Õ	0	0			기·	3. 18	0	0	0	0	0		0	0		1	0.21	14.80	0		1 1 1 1	0
V/G (mm²/°Cmin)	,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	U. 11	0.11	0. 11	0.11		0, 11	0. 11	0.11	0 11		<b>1</b>	0. 14	.11	0.31	0.31	0.31	١.	•		0.31	0.31	0.31	0.32	0.34		Ö	ļc	0.31
基板炭素濃度 (atoms/cm³)		0	. 02E+1	2. 81E+16	7. 98E+16	0	71.45. 6	- 2. I (E+15	1. 68E+16	7. 47E+16	8 91F+16	7 605110	٦.	• #	5. 07E+16	0	2. 82E+15	1. 70E+16	8 26F+16	0	1. 82E+15	1. 09E+16		8. 54E+16	7. 48E+16	0	03E+15	-2. 56E+16 -	-7. 59E+16 -1
融液炭素濃度 (atoms/cm³)	c		1. 18E+16	3. 21E+17	9. 12E+17	-		2.18E+101	1. 69E+17	8.00E+17	9 89F+17	7 095117		.11	5. 68E+17	0	3. 19E+16	1.83E+17	8 97F+17	0	1. 92E+16	1.19E+17	7. 99E+17	8. 97E+17	8. 75E+17	0	2. 38E+16	2.99E+17	7.91E+17 F
基板窒素濃度 (atoms/cm³)			0	0	0	1 07F+13	- 1 -	┛.		1. 82E+1	1 94F+13	- 1 -	i	II	1. 60E+13	0	0	0	0	_	1. 59E+13	1. 93E+13	1. 61E+13	1. 72E+13	_		က	1. 66E+13	_1.89E+13
融液窒素濃度 (atoms/cm³)		1	0	0	0	1 158+16	1 000 1	1. UUET 10 - 1	1. 49E+16	1. 17E+16	80E+16	1 905116	1 915116		1. 00E+16	0	0	0	0	1. 47E+16	1. 54E+16	43E+16 7	1. 24E+16	1. 71E+17	1. 64E+17	1.39E+16	-	1. 20E+16 7	83E+16 7
英打拳 (Ωcm)	° °	0.0	10.1	9. %	6.6	0 7	- 0	2.5	10.0	9. 7	10.0		.1	II	0. 332	5	5	0.015	0.019	0.013	0.016	0.013	0.012	0.017	0.011	0.007	0.006	900	0.006

## [0059]

#### 実施例6

シリコン単結晶の引き上げ及び窒素・炭素の添加法は、実施例 5 と同様である。エピ層堆積前の熱処理として、エピ層堆積装置チャンバー内での熱処理、あるいはRTAによる熱処理、あるいはバッチ式縦型炉による熱処理を行った。エピ層堆積後の酸素析出挙動及びゲッタリング挙動を評価するため施した低温のデバイスプロセスを模した熱処理は、実施例 5 と同様である。熱処理以外の評価項目(エピ層堆積後の欠陥評価、析出評価、ゲッタリング評価、TDDB評価)は、実施例 2 と同様である。

40

10

20

## [0060]

評価結果を比較例も含めて表 8 に示す。基板窒素濃度が  $1 \times 10^{13}$  a t o m s / c  $m^3$ 以上、かつ、基板炭素濃度が  $1 \times 10^{16}$  a t o m s / c  $m^3$ 以上のものは、熱処理後の析出物密度が  $10^9$  / c  $m^3$ 以上で、ライフタイムが 20 m s e c 以上と、ゲッタリング特性に優れていた。基板窒素濃度が  $1 \times 10^{13}$  a t o m s / c  $m^3$ 以上、かつ、基板炭素濃度が  $1 \times 10^{16}$  a t o m s / c  $m^3$  以上、かつ、基板炭素濃度が  $1 \times 10^{16}$  a t o m s / c  $m^3$  以上、かつ、基板炭素濃度が  $1 \times 10^{16}$  a t o m s / c  $m^3$ 以上のものに比べて多少劣った。また、 100% H  $_2$ 、あるいは 100% A r で、 1100 、 60% 以上の熱処理を行ったものは、エピ層の転位ピット欠陥が 0.5 個 / c  $m^2$ 以下、0.5 以下、0.5 以上、0.5 以上、0.5 以上。

10

[0061]

【表8】

	備老	上較極	比較例	比較例	比較例	実施例	実施例	- 年格例		一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一	子佐加	- 大統領 - 中枢	- 実施例-1	比較例	比較例	比較例	比較例	宝施例	安格極	安格極	世格堡—	- 宇祐伽-	宝柘例	- 実施例 _	
	TDDB	83	85	80	82	94	94	93	- 20-	- 60	03	- 16	95-	83	83	84	81	92	94	93	- 10	- 56-	93	- 56	94-1
	717914 (mspc)	17	15	23	25	15	15	96	96	91	1 2	25	24	15	17	22	23	16	17	25		91	15	24	23
エピ後	析出物密度	3. 7E+08		5. 8E+09	9. 7E+09	5. 9E+08	4. 9E+08	7. 4E+09	6. 8E+09	3 9F±08	5. 4F+08	5. 7 <u>E+09</u> 1	5. 9 <u>E</u> ∓09	6. 0E+08	4. 8E+08	8. 9E+09	9. 3E+09	1. 1E+08	1. IE+08	5. 4E+09	5. 6E+09	5. 9E+08	5. 3E+08	9. 5E+09	8. 5E+09
転位ピット	久陥密度 (/m²)	5.04		5. 07	6.82	0	0	0	0	100	) O	1	0	31. 57	33. 24	30. 74	33. 69	0	0	0	0	0	0		0
] <u>埋</u>	重(金	8	30	30	30	90	90	- 06	- 06	-06	90	- 06-	_06_	30	30	30	30	96	06	90-	90	-06	90	06	06
エピ前熱処理	高度 (3度)	90 ==	1100	1100	1100	1100	1100	1100	1100	1100	1100	1100	1100	1100	1100	1100	1100	1100	1100	1100	1100	1100	1100	1100	1100
T	雰囲気	100%H,	100%H <sub>2</sub>	100%H <sub>2</sub> ;	100%H <sub>2</sub> '	100%H <sub>2</sub>	100%H <sub>2</sub>	100%H,	100%H,	100%Ar	100%Ar	100%Ar	100%Ar	100%H <sub>2</sub>	<u>-</u>	 	100%Ar 1	100%Ar 1	100%Ar	100%Ar					
	基板炭素濃度 (atoms/cm³)	0	2. 73E+15	1. 15E+16	7. 28E+16	0	1. 21E+15	2. 42E+16	8. 99E+16	0	1. 06E+15	1_59E+16	8. 58E+16	0	2. 81E+15	2. 12E+16	8. 50E+16	0	1. 42E+15	2. 21E+16	7. 02E+16	0	-1.11E+15	- 2. 27E+16	7. 37E+16
	融液炭素濃度 (atoms/cm³)	0	2. 93E+16	1. 31E+17	8. 25E+17	0	1. 32E+16	2. 54E+17	1. 05E+18	1 0	1. 20E+16	1. 69E+17	9. 29E+17	0	3.06E+16	2. 15E+17	9. 96E+17	0	1. 58E+16	2. 40E+17	7. 39E+17	0	1. 14E+16	2. <u>70E+17</u>	8. 24E+17
	基板窒素濃度 (atoms/cm³)	1. 09E+13	1. 80E+13	1. 87E+13	1. 51E+13	1. 02E+13	1. 80E+13	1. 10E+13		-1. 44E+13-	1. 87E+13		1. 50E+13	1. 38E+13	1. 76E+13	1. 09E+13	1. 26E+13	1. 78E+13	1. 94E+13	1. 11E+13	1. 95E+13	1. 40E+13	- 1. 39E+13		1. U&E†13
	融液窒素濃度   (atoms/cm³)	1. 09E+16	1. 19E+16	1. 88E+16	1. 20E+16	1. 60E+16	1. 70E+16	1. 87E+16		ı ş	196E+161	1.68E+16	1. 17E+16	1. 79E+16	1. 88E+16	1. 82E+16	1. 32E+16	1. 70E+16	1. 52E+16 1	1. 76E+16	1. 63E+16	1. 72E+16	- 1. 35E+16		1. (OETIO 1
	抵抗率 (Qcm)	10.1				9. 7	10.0	10.0			2 - 1	1	10. 1	0.017	0. 018		0.015	0.018	0.014	0.017	0.014	0.012	0.011	0.019	0.014

## [0062]

## 実施例7

シリコン単結晶の引き上げ及び窒素・炭素の添加法は実施例5と同様である。エピ層堆積 前の欠陥評価は、実施例5と同様である。エピ層堆積後の酸素析出挙動及びゲッタリング 挙動を評価するため施した、低温のデバイスプロセスを模した熱処理は、実施例 5 と同様 である。熱処理以外の評価項目(エピ層堆積前後の欠陥評価、析出評価、ゲッタリング評 価、TDDB評価)は、実施例3と同様である。

#### [0.063]

評価結果を比較例も含めて表 9 に示す。基板窒素濃度が 1 × 1 0 <sup>13</sup> a t o m s / c m <sup>3</sup>以 上、かつ、基板炭素濃度が  $1 \times 10^{16}$  a t o m s / c m  $^3$ 以上のものは、熱処理後の析出 物密度が 1 0 <sup>9</sup> / c m <sup>3</sup>以上で、ライフタイムが 2 0 m s e c 以上と、ゲッタリング特性に 優れていた。基板窒素濃度が  $1 \times 10^{13}$  a t o m s / c m  $^3$  未満のものは、熱処理後の析 出物密度が108/cm3未満であり、ライフタイムが10msec以下と、実施例に比べ て劣った。基板窒素濃度が  $1 \times 10^{13}$  a t o m s / c m  $^3$ 以上、かつ、基板炭素濃度が 1x 1 0 <sup>16</sup> a t o m s / c m <sup>3</sup>未満のものは、熱処理後の析出物密度が 1 0 <sup>8</sup> / c m <sup>3</sup>以上 1  $0^9$  /  $cm^3$ 未満となり、ライフタイムが 10msec 以上 20msec 未満であった。こ の結晶のゲッタリング特性は、基板窒素濃度が  $1 \times 10^{13}$  a toms / cm<sup>3</sup>未満のもの よりは優れているが、基板窒素濃度が  $1 \times 10^{13}$  a toms  $/ cm^3$ 以上、かつ、基板炭 素濃度が $1 \times 10^{16}$  a toms / cm<sup>3</sup>以上のものに比べると多少劣っていた。また、基 板抵抗率 が0.5 cm< <30 cmの時V/G[mm²/ min] 0.15 であり、基板抵抗率 が 0.0 cm < 0.5 cmの時 V/G [mm²/ min ] 0.36である場合は、サイズ 50 n m 以上のボイド密度が  $5 \times 10^5$  / c m  $^3$ 以上と なり、エピ層のリング状分布積層欠陥が 0 . 5 個 / c m 2 以下、TDDBが 9 0 % 以上と 、エピ層品質が良好であった。

[0064]

【表9】

20

		Ţ	,	,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,					- I	,		_			Ţ		_,	_,[	_					1	Τ	Τ	_			_ [	Т
#	備布	小标准	子转后	7大大	7款7	生格例	中佐加	一分院	- 木配	- 天地	実施の	一比較多	実施例	中協協	大馬万子特征	スポープ	兄 女 女 女	兄教包	比較例	実施例	実施の	生格例	一年結婚	一个特殊	子帮在	<b>升存</b>	大师好中存后	大 在 存	大品的工作	米 石 石 石 石	大杉
TDDB	8	90	00	00	90	98	00	00	25	- 33	97	8	9.7	00	00	3 6	99	98	98	86	:	- 26	- 62	86	85	00	00	80	200	66	S ∞
21791b	(msec)	σ	ō	<u></u>	2 6	~	91	1-66	1 77	+ç	7.7	24	23	9.5	0,7	- 0	φ.	o i	-	18		† - ! !		23	1-	;  ≃	2 2	1 P6		+7 66	21
エピ後析出	物密度(/cm³)	1 18+06	7 0F+05	9 3F+07	2 1F+07	5. 4E+08	1 6F+08	4E 100	0. 45.103	2-2-3	9. 2E+09		5. 9E+09	11		0 75 0	0. (ETU3	1. 3ETU!	I. 7E+07	3. 4E+08	2. 2E+08	_7. 9E+091	6. 1E+09	5. 1E+09	9. 3E+09					8 9F+09	
ボイド密度リッグ、状分布積層	欠脩 (/wafer)	0	0	) C	0	0	Û	0		0		11. 74	.0	0		+			0	0	0	0	1	0.33	13.12	0	0	0	<u> </u>	0 39	نــا.
ボイド密度	(/cm³)	1. 9E+06	1.6F+06	1 3E+06	1. 4E+06	1. 8E+06	1.8E+06	- 1 5F+06		- 1. OETU0	0. 9E+05	1. 9E+04	1. 2E+06	1. 1E+06	1. 5E+06	1 96106	1. 45.100 1. 25.106	20170	1. 9E+U0 1	1. 6E+06	1. 3E±06 1	1. 4E+06	1. 1E+06 - F	6. 0E+05 F	1. 5E+04	1. 2E+06	1. 1E+06	1. 1E+06	1 3F+06 I	6. 4F+05	1. 1E+04
9/A	$(mm^2/Cmin)$			1	0.16	0.16	:	·!	-!-	10.10	-1.		!	0.40	0.40	UV U		01.0	0. 40	0. 40	0.40	0.40	0.40	0.36	0.34	١.	0.40	: .		0.36	0.34
基板炭素濃度	(atoms/cm³)	0	1.06E+15	1. 47E+16	7. 22E+16	0	1. 57E+15	2 77E+16	2 17B+16	0 115110	0. UIET10	34E+1	5. 75E+16	4. 83E+16	0	1 14F+15	9 79F+16	7 04E11E			265E+15	162E+16	7. 47E+16	8. 99E+16	5. 16E+16	0				8. 00E+16	
融液炭素濃度	(atoms/cm³)	0	1. 24E+16	1. 57E+17	7. 98E+17	1 :	1. 58E+1	3. 16E+1	08F+1	0 20ET17	OUETI		6. 49E+17		0	97F+1	9 81F+17	1051	1361	0	1167	88E+17	8. 78E+17	1. 04E+1	5. 44E+17	0	2. 01E+16	2. 49E+17	8. 46E+17 i	8. 98E+17	4. 17E+17
基板窒素濃度	(atoms/cm³)	0	0	0	0	1. 58E+13	1. 55E+13	- 2. 00E+13	1 38F+13	1 18413	1 055119	1_	1. 66E+13	1. 85E+13	0	0	Û		1 000119	1. 88E+13	Z. 00E+13	1	ij	1. 80E+1	1. 25E+13	1. 87E+13	1. 78E+13	1. 45E+13	1. 98E+13	1. 52E+13	1. 27E+13
融液窒素濃度	(atoms/cm³)	0	0	0	0	1. 59E+16		1. 63E+16 -	1 18F+16	ij	1. 00E110	1. 40E+10	1. 28E+16	1. 36E+16	0	- 0	- 0	ų.	1 695116	1.03E+10	<u>81</u> E+10	64E+16	1. 77E+16	73E+16	1. 17E+16	1.31E+16	1. 85E+16	1.85E+16	1. 68E+16	3+1	1. 08E+16
抵抗率	(C) CII)			10. 2	10.0	9. 9	6	ļ٥	10 0			.1	1	0.398	0.012	0.011	0.014	0 013	0.00	0.010	10:01	0.016	0.019	0.012	0.013	0. 006	0.006	0.006	0.007	0.006	0.006

## [0065]

## 実施例8

シリコン単結晶の引き上げ及び窒素・炭素の添加法は実施例 5 と同様である。エピ層堆積前の欠陥評価は、実施例 5 と同様である。エピ層堆積後の酸素析出挙動及びゲッタリング

挙動を評価するため施した低温のデバイスプロセスを模した熱処理は、実施例 5 と同様である。熱処理以外の評価項目(エピ層堆積前後の欠陥評価、析出評価、ゲッタリング評価、TDDB評価)は実施例 4 と同様である。

#### [0066]

評価結果を比較例も含めて表 1 0 に示す。基板窒素濃度が 1 × 1 0 <sup>13</sup> a t o m s / c m<sup>3</sup> 以上、かつ、基板炭素濃度が  $1 \times 10^{16}$  a t om s / c m 3以上のものは、熱処理後の析 出物密度が $10^9$ /cm $^3$ 以上で、ライフタイムが20msec 以上と、ゲッタリング特性 に優れていた。基板窒素濃度が  $1\times10^{13}$  a toms / c  $m^3$ 未満のものは、熱処理後の 析出物密度が10<sup>8</sup>/cm<sup>3</sup>未満であり、ライフタイムが10msec以下と、実施例に比 べて劣った。基板窒素濃度が  $1 \times 10^{13}$  a toms / cm<sup>3</sup>以上、かつ、基板炭素濃度が 1 x 1 0 <sup>16</sup> a t o m s / c m <sup>3</sup>未満のものは、熱処理後の析出物密度が 1 0 <sup>8</sup> / c m <sup>3</sup>以上  $10^9$  / c  $m^3$  未満となり、ライフタイムが 10msec 以上 20msec 未満であった。 この結晶のゲッタリング特性は、基板窒素濃度が $1 \times 10^{13}$  a toms / cm<sup>3</sup>未満のも のよりは優れているが、基板窒素濃度が $1 \times 10^{13}$  a toms/cm $^3$ 以上、かつ、基板 炭素濃度が $1 \times 10^{16}$  a toms / cm<sup>3</sup>以上のものに比べると多少劣っていた。また、 基板抵抗率 が0.5 cm< <30 cmの時V/G[mm²/ min] 0.1 0 であり、基板抵抗率 が 0 . 0 cm < 0 . 5 cm の時 V / G [m m<sup>2</sup> / mi n l 0 . 3 0 である場合は、直径 1  $\mu$  m以上の転位ループが 1  $\times$  1 0  $^4$  / c m  $^3$ 以下とな り、エピ層の転位ピット欠陥が 0 . 5 個 / c m<sup>2</sup>以下、TDDBが 9 0 %以上と、エピ層 品質が良好であった。

[0067]

【表10】

10

50

備光	口新石	大 は な な な な な な な な な な る と の の の の の の の の の の の の の の の の の の	元文を	7 7 2 2 2 2	兄数包	大馬加	大配的	关施约	実施例	実施例	比較何	軍権極	<b>中花</b> മ	大馬四十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二	力数室	兄 数 室	大 数 多	丁較何	安格例	宝柘鱼	女格例	至格例	宝楠鱼	下 表面	完 中 存 位	X 2 2 2 3 3 4 4	米尼尔	実施例	実施例
TDDB (%)	9 8	000	98	20	90	00	000	99	98	66	85	86	00	00	30	86	97	86	86	9.7	86	86	97	~	90	00	000	99	96
71791h	(Jasm)	- 0	0 1		2 2	010	0 0	7.7	74	22	24	25	96	0.7	1.0	- 9I	25	23	12	17	26	23	7.92	23	91	1 21	) [	7.2	26
エピ後析出物の 事の 1	②行及∨CIII) I 5B±06	1. 00.100		9. (ETUU 9. OB±07		9 9ETV0	4 45100	4.46109	7. 9E+09	8. 5E+09	9. 2E+09	Ι.	5 AR+00		9. 4ETU!	3. 6E+07	5. 6E+07	8. 6E+07	4. 8E+08	2. 1E+08	4. 4E+09	7. 9E+09	9. 6E+08	1. 7E+09	2. 2E+08	5 18+08	4 0E100	4. 9E+09	8. 9E+09
転位L° 外欠陥 宓 田(/cm²)	Œ⊗∨c≡)			0	0	0			•	0. 21	13. 76	0	U			n n	0	0	0	0	0	0	0. 28	12. 47	0	ŲU		O	0
転位ループ ※度(/cm <sup>3</sup> )		0	0	O		0			:	1	2. 9E+05	0	0			Ď	0	0	0	0	0	0	5. 2E+03		0	0	-	- <del> </del>	0
V/G	60 0	. •	. 7	0 0		0 00	.:	0.00	0.03		1	0.09	16	.I	.:	07.0					0. 25		: 1	0.34	0. 25	:	•	•	
基板炭素濃度 (atoms/cm³)	0	1 81F+15	1 24F+16	7. 55E+16	0	2 46F+15	1 44F+16	7 77E116			8. 99E+16	4. 07E+16	4. 15E+16	0	9 065115	1 000113	1. 925+10	8. 64E+16	0	1. 92E+15	2. 65E+16	8. 55E+16	8. 53E+1'6	8. 17E+16	0	62E+1	2. 60F+16	7007	45E+1
融液炭素濃度 (atoms/cm³)	0	2 05F+16 1	1 42E+17	7. 94E+17	0	:-	1 53F+17	-:-	1 2 2 2	DET.		4. 61E+17	4. 23E+17	0	2 / OF + 1 K	9 90E117	4. SUETII	8. (8E+17	0	2. 02E+16	2. 97E+17	9. 13E+17	9. 22E+17	8. 76E+17	0	1.80E+16	2. 79E+17	0 905117	8. 28ETI ( 1
基板窒素濃度 (atoms/cm³)	0	0	0	0	1. 89E+13	1. 60E+13	1 44F+13	1 65R+13	1 000119	1. 80E+13		1. 40E+13	1. 27E+13	0				- 1	1. 23E+13	1 41E+13	1. 81E+13	1. 45E+13	1. 24E+13	1. 93E+13	1. 26E+13	1. 15E+13	1.87E+13	1 97E119	1. 2/ETI3
融液窒素濃度 (atoms/cm <sup>3</sup> )	0	0	0	0	1. 96E+16	1. 94E+16	1. 93E+16	1 99F+16	1 165116	1. 105+10	1. 20E+16	1. 01E+16	1. 01E+16	0	- U	-		0	1. 82E+16	1. 03E+16 1	1. 44E+16	1. 83E+16	1. 81E+16	1. 90E+16	1. 28E+16	1. 22E+16	1. 98E+16	1 21R11R	I. SIETIU I
抵抗率 (Ωcm)	10.0		9.8	9. 7	9. 9		:	:	:		10.	1. 2	0.339	0.012	0 010	0.00	610	0.012	5 3	5	0.013	5	5 3		0.006				

## [0068]

## 【発明の効果】

本発明のシリコン半導体基板は、エピ層があるにも係らず、デバイスプロセス後の酸素析 出が十分起こり、重金属のゲッタリング能力に優れている。そして、基板表面の結晶欠陥 がなく、TDDBなどのデバイス特性に優れているため、高集積度の高い信頼性を要求されるMOSデバイス用ウエハを製造するのに最適なシリコン半導体基板である。

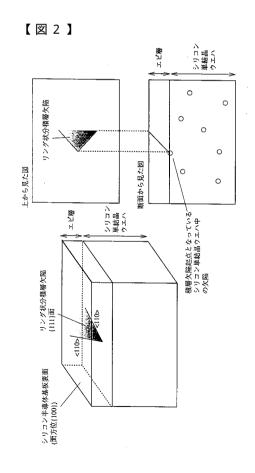
#### [0069]

また、本発明のシリコン半導体基板の製造方法は、従来のシリコン単結晶引上炉やエピ層 堆積装置の改造をすることなく、品質の優れた上記シリコン半導体基板を歩留り良く製造 することができるため、経済的にも工業的にも、その効果は大きい。

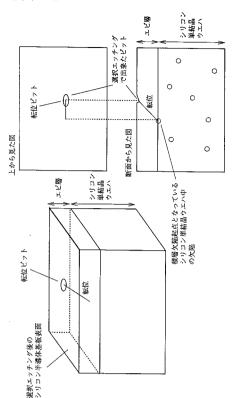
#### 【図面の簡単な説明】

- 【図1】 窒素添加シリコン単結晶ウエハの欠陥領域分布模式図である。
- 【図2】 リング状分布積層欠陥の構造の模式図である。
- 【図3】 転位ピット欠陥の構造の模式図である。

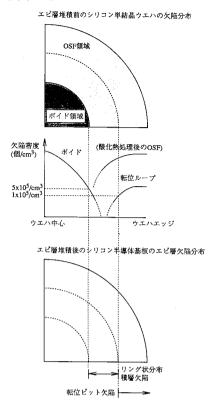
【図4】 窒素添加シリコン単結晶ウエハの欠陥領域とエピ層を堆積したシリコン半導体基板のエピ層欠陥分布との関連を示す模式図である。



【図3】



【図4】



#### フロントページの続き

(72)発明者 中居 克彦

千葉県富津市新富20-1 新日本製鐵株式会社 技術開発本部内

(72)発明者 石坂 和紀

千葉県富津市新富20-1 新日本製鐵株式会社 技術開発本部内

(72) 発明者 坂本 光

千葉県富津市新富20-1 新日本製鐵株式会社 技術開発本部内

(72)発明者 北原 功一

千葉県富津市新富20-1 新日本製鐵株式会社 技術開発本部内

(72)発明者 太田 泰光

千葉県富津市新富20-1 新日本製鐵株式会社 技術開発本部内

(72)発明者 田中 正博

千葉県富津市新富20-1 新日本製鐵株式会社 技術開発本部内

(72)発明者 大橋 渡

千葉県富津市新富20-1 新日本製鐵株式会社 技術開発本部内

### 合議体

審判長 北島 健次

審判官 小野田 誠

審判官 近藤 幸浩

(56)参考文献 特開2000-007486(JP,A)

特開平11-302098(JP,A)

特開平11-186184 (JP,A)

特開平10-229093(JP,A)

(58)調査した分野(Int.CI., DB名)

H01L21/26-21/268

H01L21/322-21/326

C30B1/00-35/00