

(19) 日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11) 特許出願公開番号

特開2010-84192

(P2010-84192A)

(43) 公開日 平成22年4月15日(2010.4.15)

(51) Int.Cl.

C23C 16/455 (2006.01)**H01L 21/31 (2006.01)**

F I

C 2 3 C 16/455

H 0 1 L 21/31

テーマコード (参考)

4 K 0 3 0

5 F 0 4 5

審査請求 未請求 請求項の数 7 O L (全 28 頁)

(21) 出願番号 特願2008-254514 (P2008-254514)

(22) 出願日 平成20年9月30日 (2008.9.30)

(71) 出願人 000219967

東京エレクトロン株式会社

東京都港区赤坂五丁目3番1号

(74) 代理人 100091513

弁理士 井上 俊夫

(72) 発明者 辻 徳彦

東京都港区赤坂五丁目3番1号 赤坂B i
zタワー 東京エレクトロン株式会社内

(72) 発明者 諸井 政幸

東京都港区赤坂五丁目3番1号 赤坂B i
zタワー 東京エレクトロン株式会社内

(72) 発明者 澤地 淳

東京都港区赤坂五丁目3番1号 赤坂B i
zタワー 東京エレクトロン株式会社内

最終頁に続く

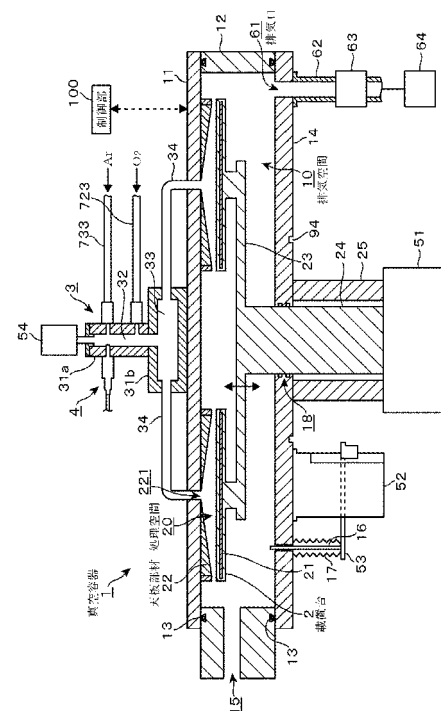
(54) 【発明の名称】 成膜装置

(57) 【要約】

【課題】 反応ガスの消費を抑制した成膜装置を提供する。

【解決手段】 真空容器 1 内にて基板 W に対して反応ガスにより成膜処理を行う成膜装置において、基板 W の載置領域を含む下部材 2 は、凹状に形成された面を備えた上部材 2 2 と対向して処理空間を形成し、昇降機構 5 1 は上部材 2 2 と下部材 2 との間に形成される隙間及び、真空容器 1 内の雰囲気 1 0 を介して前記処理空間を真空排気するための前記隙間の大きさを調整することにより、処理空間 2 0 内の圧力や当該処理空間 2 0 内における反応ガスの滞留時間を調整する。

【選択図】 図 1



【特許請求の範囲】**【請求項 1】**

真空容器内にて、基板に対して反応ガスにより成膜処理を行う成膜装置において、
前記真空容器内に設けられ、基板の載置領域を含む下部材と、
この下部材の上方側に設けられ、前記載置領域との間に処理空間を形成するために当該載置領域に対向する面が凹状に形成されると共に、前記下部材における載置領域の外側との間に、処理空間の圧力または処理空間内における前記反応ガスの滞留時間の少なくとも一方を調整するための隙間が形成される上部材と、
前記処理空間に少なくとも反応ガスを供給するためのガス供給部と、
前記隙間の大きさを調整するために前記下部材を上部材に対して相対的に昇降させる昇降機構と、
前記処理空間を前記隙間及び真空容器内の雰囲気を通して真空排気するための真空排気手段と、を備えたことを特徴とする成膜装置。

10

【請求項 2】

前記下部材及び上部材の組が前記真空容器内に複数組配置されていることを特徴とする請求項 1 に記載の成膜装置。

【請求項 3】

前記下部材及び上部材の組が前記真空容器内に当該真空容器の周方向に複数組配置されていることを特徴とする請求項 1 に記載の成膜装置。

【請求項 4】

前記昇降機構は、複数の下部材に対して共通化されているかまたは複数の上部材に対して共通化されていることを特徴とする請求項 2 または 3 に記載の成膜装置。

20

【請求項 5】

前記上部材における凹状の面は、上部から下方に向けて末広がりの形状に形成されていることを特徴とする請求項 1 ないし 3 のいずれか一つに記載の成膜装置。

【請求項 6】

前記上部材の中央部には、反応ガスを供給するためのガス供給口が形成されていることを特徴とする請求項 1 ないし 5 のいずれか一つに記載の成膜装置。

【請求項 7】

前記ガス供給部は、第 1 の反応ガスを供給する第 1 の反応ガス供給部と、前記第 1 の反応ガスと反応して反応生成物を生成する第 2 の反応ガスを供給するための第 2 の反応ガス供給部と、パージガスを供給するパージガス供給部と、を含み、

30

前記第 1 の反応ガスと第 2 の反応ガスとを処理空間に交互に供給し、第 1 の反応ガスの供給のタイミングと第 2 の反応ガスの供給のタイミングとの間にパージガスを前記処理空間に供給するように制御されることを特徴とする請求項 1 ないし 6 のいずれか一つに記載の成膜装置。

【発明の詳細な説明】**【技術分野】****【0001】**

本発明は、第 1 の反応ガスと第 2 の反応ガスとを交互に供給し排気するサイクルを複数回実行することにより反応生成物の層を多数積層して薄膜を形成する成膜装置に関する。

40

【背景技術】**【0002】**

半導体製造プロセスにおける成膜手法として、基板である半導体ウエハ（以下「ウエハ」という）等の表面に真空雰囲気下で第 1 の反応ガスを吸着させた後、供給するガスを第 2 の反応ガスに切り替えて、両ガスの反応により 1 層あるいは複数層の原子層や分子層を形成し、このサイクルを多数回行うことにより、これらの層を積層して、基板上への成膜を行うプロセスが知られている。このプロセスは、例えば A L D（Atomic Layer Deposition）や M L D（Molecular Layer Deposition）などと呼ばれており、サイクル数に応じて膜厚を高精度にコントロールできると共に、膜質の面内均一性も良好であり

50

、半導体デバイスの薄膜化に対応できる有効な手法である。

【 0 0 0 3 】

このような成膜方法が好適である例としては、例えばゲート酸化膜に用いられる高誘電体膜の成膜が挙げられる。一例を挙げると、シリコン酸化膜（ SiO_2 膜）を成膜する場合には、第 1 の反応ガス（原料ガス）として、例えばビスターシャルブチルアミノシラン（以下「BTBAS」という）ガス等が用いられ、第 2 の反応ガスとして酸素ガス等が用いられる。

【 0 0 0 4 】

この成膜方法を実施する装置としては、真空容器の上部中央にガスシャワーヘッドを備えた枚葉の成膜装置を用いて、基板の中央部上方側から反応ガスを供給し、未反応の反応ガス及び反応副生成物を処理容器の底部から排気する方法が検討されている。一般的に枚葉式の成膜装置は、例えば基板の載置領域を備えた載置台を真空容器内に設け、平坦なガス吐出面を有するガスシャワーヘッドを当該ガス吐出面が前記載置領域に対して平行となるように配置して、ガスシャワーヘッドから載置台へ向けて反応ガスを吐出する構成となっている。このとき載置台上の基板には、予め決めた濃度の反応ガスが供給されるように反応ガスが供給されるが、既述のように平坦なガス吐出面を基板の載置面に対して平行に配置すると、基板の周囲にはガスの流れを遮るものがないことから、基板表面に供給された反応ガスは直ちに周囲の反応容器内の空間へと流れ出てしまう。このため、例えば反応ガスを切り替えるまでの基板表面の反応ガスの平均濃度を予め決めた値以上に保とうとすると、周囲の空間への流出分を補って反応ガスを供給しなければならず、高価な反応ガスを必要量以上に消費してしまうという問題があった。

10

20

【 0 0 0 5 】

また上記の成膜方法は、パージガスによるガス置換に長い時間がかかり、またサイクル数も例えば数百回にもなることから、処理時間が長く、さらに基板を 1 枚処理するたびに処理容器内への基板の搬入出や処理容器内の真空排気等を行う必要があり、これらの動作に伴う時間的なロスも大きく、高スループットで処理できる装置、手法が要望されている。

【 0 0 0 6 】

そこで例えば特許文献 1、2 に記載されているように、例えば円形の載置台上に周方向に複数枚の基板を載置し、この載置台を回転させながら載置台上の基板に反応ガスを切り替えて供給することにより成膜を行う装置が知られている。例えば特許文献 1 に記載の成膜装置では、載置台の周方向に区画され、互いに異なる反応ガスが供給される複数の処理空間を設け、また特許文献 2 に記載の成膜装置では当該載置台の上方に径方向に伸びだし、異なる反応ガスを載置台に向かって吐出する例えば 2 本の反応ガス供給ノズルを設けて、この載置台を回転させて当該載置台上の基板をこれら複数の処理空間内や反応ガスノズルの下方を通過させることにより、各基板に交互に反応ガスを供給して成膜を行っている。このようなタイプの成膜装置は、反応ガスのパージ工程がなく、また一回の搬入出や真空排気動作で複数枚の基板を処理できるのでこれらの動作に伴う時間を削減してスループットを向上させることができる。

30

40

【 0 0 0 7 】

しかしながら近年の基板の大型化に伴い、例えば半導体ウエハ（以下、ウエハという）の場合には直径が 300 mm にもなる基板に対して成膜が行われる。このため、共通の載置台上に複数のウエハを載置すると、隣り合うウエハ同士の間形成される隙間も比較的大きくなってしまい、反応ガス供給ノズルからはこの隙間に向かって反応ガスを供給することとなり、成膜に寄与しない反応ガスが消費されてしまう。

【 0 0 0 8 】

また例えば、載置台の中心から半径 150 mm の円を描く位置に、直径 300 mm の円盤状のウエハの一端を外接させて載置し、この載置台を 60 rpm の速さで回転させたとする。この場合には、載置台の周方向への移動速度は、載置台の中央側と周縁側との間で約 3 倍異なるので、反応ガス供給ノズルの下方を通過するウエハの速度も載置されている

50

位置によって最大で 3 倍異なることになる。

【 0 0 0 9 】

ここで反応ガス供給ノズルから供給される反応ガスの濃度が載置台の径方向に一定である場合には、当該ノズルの下を通過するウエハの速度が大きくなるにつれて、ウエハ表面で成膜に關与することのできる反応ガスの量は少なくなる。このため、反応ガス供給ノズルの下方を通過する速度が最も速くなる載置台の周縁部に載置されたウエハ表面にて成膜に必要な反応ガス濃度が得られるように、当該ノズルから供給する反応ガスの量が決定される。しかしながら通過速度が最も速くなる載置台の周縁部の必要量に合わせて反応ガスを供給すると、当該周縁部よりも移動速度の遅い内側の領域には必要量以上に高い濃度の反応ガスが供給されることになり、成膜に關与しない反応ガスはそのまま排気されてしま

10

【特許文献 1】特許 3 1 4 4 6 6 4 号公報：図 1、図 2、請求項 1

【特許文献 2】特開 2 0 0 1 - 2 5 4 1 8 1 号公報：図 1、図 2

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

【 0 0 1 0 】

20

本発明はこのような事情に基づいて行われたものであり、その目的は、反応ガスの消費を抑制した成膜装置を提供することにある。また、他の発明の目的は、成膜装置のスループットを向上させることである。

【課題を解決するための手段】

【 0 0 1 1 】

本発明に係る成膜装置は、真空容器内にて、基板に対して反応ガスにより成膜処理を行う成膜装置において、

前記真空容器内に設けられ、基板の載置領域を含む下部材と、

この下部材の上方側に設けられ、前記載置領域との間に処理空間を形成するために当該載置領域に対向する面が凹状に形成されると共に、前記下部材における載置領域の外側との間に、処理空間の圧力または処理空間内における前記反応ガスの滞留時間の少なくとも一方を調整するための隙間が形成される上部材と、

30

前記処理空間に少なくとも反応ガスを供給するためのガス供給部と、

前記隙間の大きさを調整するために前記下部材を上部材に対して相対的に昇降させる昇降機構と、

前記処理空間を前記隙間及び真空容器内の雰囲気を通して真空排気するための真空排気手段と、を備えたことを特徴とする。

【 0 0 1 2 】

ここで前記下部材及び上部材の組が前記真空容器内に複数組配置されていること、例えば当該真空容器の周方向に複数組配置されていることが好ましく、この場合には、前記昇降機構は、複数の下部材に対して共通化されているかまたは複数の上部材に対して共通化されていることが好適である。前記上部材における凹状の面は、上部から下方に向けて末広がりの形状に形成されているとよく、前記上部材の中央部には、反応ガスを供給するためのガス供給口が形成されていることが好ましい。

40

【 0 0 1 3 】

また、前記ガス供給部は、第 1 の反応ガスを供給する第 1 の反応ガス供給部と、前記第 1 の反応ガスと反応して反応生成物を生成する第 2 の反応ガスを供給するための第 2 の反応ガス供給部と、パージガスを供給するパージガス供給部と、を含み、

前記第 1 の反応ガスと第 2 の反応ガスとを処理空間に交互に供給し、第 1 の反応ガスの供給のタイミングと第 2 の反応ガスの供給のタイミングとの間にパージガスを前記処理空

50

間に供給するように制御することが好ましい。

【発明の効果】

【0014】

本発明によれば、第1の反応ガス及び第2の反応ガスを交互に基板に供給していわゆるALD（あるいはMLD）により成膜を行う装置において、上部材の凹状の面と下部材との間に形成される処理空間内に基板を配置し、これらの部材の間に形成される隙間の大きさを調整することにより、処理空間内の圧力や、当該空間内における反応ガスの滞留時間を調整することができる。このため、基板表面に成膜を行うために必要な条件を狭小な処理空間内に作り出すことができることから、例えば平坦なガス吐出面を有するガスシャワーヘッドを載置台に対して平行となるように真空容器内に配置して反応ガスを供給する方式の成膜装置と比較して、少ない反応ガスで成膜を行うことができる。

10

【0015】

また、共通の処理容器内に前記上部材と下部材とを複数組配置した他の発明に係る成膜装置によれば、複数枚の基板を載置可能な大型の回転テーブルを用意して、当該回転テーブルの上面側に処理空間を設ける場合と比較して、処理空間の容積を小さくすることができる。この結果、基板同士の隙間など、成膜には関与しない領域に反応ガスを供給する必要がないことから、成膜処理に必要な反応ガスの供給量を削減することが可能となり、成膜に要するコストを低減することが可能となる一方、処理空間の容積が小さいことから、当該空間への反応ガスの供給、排気時間も削減され、トータルの成膜時間が短くなって、成膜装置のスループットの向上にも貢献することができる。

20

【発明を実施するための最良の形態】

【0016】

本発明の実施の形態に係る成膜装置は、図1（図2のI-I'線に沿った縦断面図）～図3に示すように平面形状が概ね円形である扁平な真空容器1と、この真空容器1内に設けられ、当該の真空容器1の周方向に沿って配置された複数、例えば5つの載置台2と、これらの各載置台2に対向する位置に設けられ、当該載置台2との間に処理空間を形成するための上部材である天板部材22と、を備えている。載置台2は、この例では、基板の載置領域を有する下部材を成すものである。真空容器1は天板11及び底板14を側壁部12から分離できるように構成されており、天板11及び底板14は、封止部材例えばOリング13を介して側壁部12に、気密状態を維持しつつねじなどの不図示の留め具により固定されている。

30

【0017】

側壁部12から天板11、底板14を分離するときには、天板11を図示しない駆動機構により持ち上げ、また底板14を後述の升降機構により降下させることができるようになっている。

【0018】

載置台2は、例えばアルミニウムやニッケルなどからなる円形状の板部材であり、当該載置台2の直径は、本成膜装置で処理される基板である例えば直径300mmのウエハWよりもひとまわり大きく形成されている。各載置台2の上面には凹部26が設けられていて、ウエハWを載置するための載置領域（載置面）となっている。また各載置台2には、載置面上のウエハWを加熱するための、例えばシート状の抵抗発熱体より構成される加熱手段を成すステージヒータ21が埋設されており、不図示の電源部より供給される電力によって載置台2上のウエハWを例えば300～450程度に加熱することができる。なお必要に応じて載置台2内に図示しない静電チャックを設けて、載置台2上に載置されたウエハWを静電吸着して固定することができる。また図3には便宜上1個の載置台2だけにウエハWを描いてある。

40

【0019】

各載置台2は、底面側の中央部を支持腕23によって支持されており、これら支持腕23の基端側は、底板14の中央部を垂直方向に貫通する支柱24の頂部に接続されている。本例では例えば5本の支持腕23が、載置台2を支持する先端側を真空容器1の径方向

50

に向けてほぼ水平に伸び出しており、隣り合う支持腕 2 3 同士は周方向にほぼ等角度の間隔を空けて放射状に配置されている。この結果、図 2、図 3 に示すように、支持腕 2 3 の先端部に支持された載置台 2 についても支柱 2 4 の周囲に、真空容器 1 の周方向に沿って等間隔に配置された状態となり、各載置台 2 の中心は支柱 2 4 を中心とする円の周上に位置することとなる。

【0020】

底板 1 4 を貫通する支柱 2 4 の下端側は駆動部 5 1 と接続されており、支持腕 2 3 を介して当該支柱 2 4 に接続された全ての載置台 2 を同時に上下に昇降させることができる。即ち、本例においては支持腕 2 3、支柱 2 4、駆動部 5 1 は各載置台 2 の共通の昇降手段を構成している。また駆動部 5 1 は、支柱 2 4 を鉛直軸周りに例えば一回転させることができる回転手段としての役割も備えており、これにより支持腕 2 3 に支持された載置台 2 を当該鉛直軸周りに周方向に移動させることができる。また図 1 に示すスリーブ 2 5 は支柱 2 4 を収納して真空容器 1 の気密状態を維持する役割を果たし、磁気シール 1 8 は当該支柱 2 4 とスリーブ 2 5 で囲まれた空間内の雰囲気と、真空容器 1 内の雰囲気とを気密に区画する役割を果たす。

【0021】

真空容器 1 の側壁部 1 2 には図 2、図 3 に示すように外部の基板搬送手段である搬送アーム 1 0 1 と各載置台 2 との間でウエハ W の受け渡しを行うための受け渡し口を成す搬送口 1 5 が形成されており、この搬送口 1 5 は図示しないゲートバルブにより開閉されるようになっている。各載置台 2 は、支柱 2 4 を回転させることにより真空容器 1 内を周方向に移動し、搬送口 1 5 に臨む位置にて順次停止してウエハ W の受け渡しを行うことができる。当該受け渡し位置の下方側の底板 1 4 には、各載置台 2 に設けられた不図示の貫通孔を介して載置面から突没し、ウエハ W を裏面側から持ち上げて搬送アーム 1 0 1 と各載置台 2 との間の受け渡しを行うための例えば 3 本の昇降ピン 1 6 が設けられている。昇降ピン 1 6 は、その底部を昇降板 5 3 に支持され、この昇降板 5 3 を駆動部 5 2 によって上下させることにより、昇降ピン 1 6 全体を昇降させることができる。ペローズ 1 7 は、昇降ピン 1 6 を覆って底板 1 4 の底面と昇降板 5 3 とに接続されており、真空容器 1 内の気密状態を維持する役割を果たす。

【0022】

真空容器 1 の天板 1 1 の下面には、既述の載置台 2 と同様に、真空容器 1 の中心の周囲に周方向に並ぶように、載置台 2 と同数の例えば 5 つの天板部材 2 2 が固定されており、成膜を行う際には各天板部材 2 2 は夫々 1 つの載置台 2 に対向して処理空間 2 0 を形成し、5 つの組（載置台 2 と天板部材 2 2 との組）を構成する。ここで既述のように載置台 2 は、支柱 2 4 を中心として周方向に移動可能に構成されていることから、これらの載置台 2 を予め定めた位置（以下、この位置を「処理位置」という）に停止させた場合に、天板部材 2 2 は各々対応する載置台 2 に対向することとなる。

【0023】

図 4 に示すように各天板部材 2 2 は、上面に平坦面を有する円柱体の下面を、周縁から中心部に向かうにつれて連続的に深くなるように窪ませて、上部から下に向かうにつれて末広がりの円錐形状を成す凹状の面（ラッパ形状の凹部）を形成した本体部分 2 2 a と、この本体部分 2 2 a の外周に、これを密着して囲むようにして設けられていると共に、その下端面が平坦面を成し、前記本体部分の周縁の高さと同じ高さ寸法に形成されたスリーブ 2 2 b とを備えている。これらの本体部分 2 2 a とスリーブ 2 2 b とは例えばアルミニウムなどから構成されている。前記凹部は、例えば載置台 2 上に載置されるウエハ W の全体を覆うように当該ウエハ W よりも一回り大きな径を有する円形状に開口しており、天板部材 2 2 の下端から載置台 2 の上面までの距離は「h」となっている。スリーブ 2 2 b の底面は、この天板部材 2 2 の下端と同じ高さ位置となっているため、載置台 2 を天板部材 2 2 に対向させると、天板部材 2 2 の下縁と載置台 2 との間には、周方向に幅「h」の隙間が形成される。

【0024】

このように凹部を備えた天板部材 2 2 と円盤状の載置台 2 とを対向させて配置することにより、各組の載置台 2 と天板部材 2 2 との間には、例えば本例では円錐状の空間が形成される。本実施の形態に係る成膜装置では、これらの空間は複数種類の反応ガスを切り替えて拡散させ、ウエハ W 表面にて吸着、反応させて成膜を行う処理空間 2 0 となっている。そして処理空間 2 0 内に供給された各種ガスは、当該処理空間 2 0 の周方向に沿って載置台 2 と天板部材 2 2 との間に形成された前述の隙間を介して真空容器 1 内へと流出することになる。本実施の形態に係る成膜装置において当該隙間は、処理空間 2 0 内と、当該処理空間 2 0 の外部である真空容器 1 内の雰囲気（後述の排気空間 1 0 に相当する）とを連通するための排気用開口部に相当する。

【0025】

各天板部材 2 2 の円錐状に形成された凹部の頂部にはガス供給口 2 2 1 が形成されており、このガス供給口 2 2 1 より処理空間 2 0 内に反応ガス及び当該反応ガスをバージするバージガスが供給される。

【0026】

天板 1 1 の中央部上には各処理空間 2 0 にガスを供給するためのマニホールド部 3 が設けられている。マニホールド部 3 は、ガス供給路 3 2 を形成する垂直な筒状の流路部材 3 1 a と、このガス供給路 3 2 の下流端が、その上面中央部に接続された大径の扁平な円筒部材 3 1 b とを備えている。そして、この円筒部材 3 1 b は、垂直なガス供給路 3 2 から導入されるガスを拡散して、5 本のガス供給管 3 4 に供給するためのガス拡散室 3 3 を構成する。

【0027】

ガス供給管 3 4 は各々同様に構成されており、大径の円筒部材 3 1 b の側壁から周方向に略等角度の間隔をおいて放射状に伸び出している。そして各ガス供給管 3 4 の下流端は前記ガス供給口 2 2 1 に接続されている。

【0028】

流路部材 3 1 a には、気化して成膜を行うための原料ガスを生じる例えば B T B A S などの第 1 の反応ガスの原料となる液体原料を横方向からガス供給路 3 2 に供給するインジェクタ 4 が設けられている。原料ガスについては後に詳述する。このインジェクタ 4 には液体原料の供給配管 7 1 3 が接続されており、供給配管 7 1 3 の上流側は後述の制御部 1 0 0 によりその動作が制御されるポンプ 7 1 1 を介して、前記 B T B A S などの液体原料が貯留された原料ガス供給源 7 1 に接続されている。この原料ガス供給源 7 1 としては例えばインジェクタ 4 の上方に配置され、原料ガス供給源 7 1 からインジェクタ 4 までの供給路が長くなることを抑えている。このような配置によって、液体原料の劣化即ち揮発や分解による液体原料中の B T B A S の濃度が低下することを抑えて、装置の運転のコストの低下を図っている。このように液体原料の劣化を抑えるため、原料ガス供給源 7 1 からインジェクタ 4 間での供給配管の長さは例えば 2 m 以下に構成されている。

【0029】

このインジェクタ 4 としては従来公知のものが用いられ、その構成の要部を縦断面図である図 6 を参照しながら以下に簡単に説明する。インジェクタ 4 は本体部 4 1 を備え、本体部 4 1 には前記液体原料が供給される供給通路 4 2 が、その長さ方向に設けられている。図中の矢印は液体原料の流れを示しており、液体原料は前記ポンプ 7 1 1 により加圧された状態でこの供給通路 4 2 を流通する。

【0030】

前記供給通路 4 2 の上流側には液体成膜原料を浄化するためのフィルタ 4 4 A が設けられている。また供給通路 4 2 の下流側は縮径されて縮径部 4 2 A を成し、その縮径部 4 2 A の下流端にはニードルバルブ 4 4 によって開閉される吐出口 4 5 が形成されている。ニードルバルブ 4 4 はプランジャ 4 6 を介してリターンスプリング 4 7 により下流側へ向かって付勢されており、それによって前記縮径部 4 2 A に当接し、吐出口 4 5 が塞がれている。また、プランジャ 4 6 を囲むように設けられたソレノイド 4 8 は電流供給部 4 9 に接続されており、電流が供給されることで電磁石として機能する。前記電流供給部 4 9 は、制

10

20

30

40

50

御部 100 からの制御信号を受けて、ソレノイド 48 への電流の給断を制御する。

【0031】

ソレノイド 48 に電流が供給されてその周囲に磁界が形成されると、プランジャ 46 が供給通路 42 の上流側へと引かれ、それと同時にニードルバルブ 44 が上流側に引かれて吐出口 45 が開放され、供給通路 42 に加圧された状態で貯留されていた液体原料が当該吐出口 45 からガス供給路 32 に吐出される。図中大きな点線の丸で囲った部分にはこのように吐出口 45 が開放され、この吐出口 45 から液体原料がガス供給路 32 に吐出されるときの状態を拡大して示している。

【0032】

このようにインジェクタ 4 による液体原料の吐出が行われるときにガス供給路 32 は減圧されているので、液体原料は減圧沸騰してガスとなり、そのガスが下流へ流通する。ソレノイド 48 による磁界の形成が停止すると、リターンズプリング 47 によりプランジャ 46 が下流側へと押し戻され、ニードルバルブ 44 により吐出口 45 が塞がれる。ポンプ 711 の圧力と吐出口 45 の開口時間とにより、ガス供給路 32 で生成する第 1 の反応ガスの量が制御される。なお、このようにインジェクタ 4 より液体原料を減圧されたガス供給路 32 に供給して気化させる他に、供給配管 713 に気化器を設けて、当該気化器により液体原料を通流空間に供給する前に予め気化させて反応ガスを生成させ、その反応ガスを供給路 32 に供給してもよい。

【0033】

マニホールド部 3 には、液体原料を供給する供給配管 713 の他に図 7 に示すように各種のガスをガス供給路 32 へ供給するためのガス供給配管 723、733 が上下に接続されており、これらの配管 723、733 は上流側で夫々各種のガス供給源 72、73 と夫々接続されている。この例ではガス供給配管 723、733 はインジェクタ 4 による液体原料の供給方向とは異なる方向から各ガスをガス供給路 32 に供給できるようにマニホールド部 3 に接続されている。

本実施の形態に係る成膜装置は、金属元素、例えば周期表の第 3 周期の元素である Al、Si など、周期表の第 4 周期の元素である Ti、Cr、Mn、Fe、Co、Ni、Cu、Zn、Ge など、周期表の第 5 周期の元素である Zr、Mo、Ru、Rh、Pd、Ag など、周期表の第 6 周期の元素である Ba、Hf、Ta、W、Re、Ir、Pt などの元素を含む薄膜を成膜することが可能であり、ウエハ W 表面に吸着させる金属原料としてはこれらの金属元素の有機金属化合物や無機金属化合物などを反応ガス（以下、原料ガスという）として用いる場合が挙げられる。金属原料の具体例としては、上述の BTBAS の他に、例えば DC S [ジクロロシラン]、HCD [ヘキサジクロロシラン]、TMA [トリメチルアルミニウム]、3DMA S [トリスジメチルアミノシラン]などを挙げることができる。

【0034】

またウエハ W 表面に吸着した原料ガスを反応させて、所望の膜を得る反応には、例えば O_2 、 O_3 、 H_2O などを利用した酸化反応、 H_2 、 $HCOOH$ 、 CH_3COOH などの有機酸、 CH_3OH 、 C_2H_5OH などのアルコール類などを利用した還元反応、 CH_4 、 C_2H_6 、 C_2H_4 、 C_2H_2 などを利用した炭化反応、 NH_3 、 NH_2NH_2 、 N_2 などを利用した窒化反応などの各種反応を利用することができる。本実施の形態では背景技術にて例示した BTBAS ガスを原料ガスとして、酸素ガスを用いて酸化反応により SiO_2 膜を成膜する例について説明する。

【0035】

酸素ガス供給用の配管 723 は酸素ガス供給源 72 と接続され、またパージガス供給配管 733 はパージガス供給源 73 と接続され、夫々第 2 の反応ガスである酸素ガス及び、パージガスであるアルゴンガスを既述のガス供給路 32 へと供給することができる。ここでこれら酸素ガスやアルゴンガスをガス供給路 32 へと供給する供給配管 723、733 には、例えばダイヤフラム式の圧力調整弁 721、731 と、例えばディスク型のプランジャを採用した電磁弁からなる開閉弁 722、732 とが介設されており、一定圧力の各

10

20

30

40

50

種ガスを大流量、且つ高い応答速度で供給することができるようになっている。

【 0 0 3 6 】

これら各ガス供給源 7 1 ~ 7 3 に接続されたポンプ 7 1 1、圧力調整弁 7 2 1、7 3 1 及び開閉弁 7 2 2、7 3 2 は、成膜装置のガス供給制御部 7 を構成しており、後述する制御部 1 0 0 からの指示に基づいて各種ガスの供給タイミングや等を制御することができる。

また本例では、以上に説明した各構成要素のうち、原料ガス供給源 7 1、ポンプ 7 1 1、原料ガス供給配管 7 1 3、インジェクタ 4、マニホールド部 3 及びガス供給管 3 4 は、第 1 の反応ガス供給部に相当し、酸素ガス供給源 7 2、圧力調整弁 7 2 1、開閉弁 7 2 2、酸素ガス供給配管 7 2 3、マニホールド部 3 及びガス供給管 3 4 は、第 2 の反応ガス供給部に相当し、またパージガス供給源 7 3、圧力調整弁 7 3 1、開閉弁 7 3 2、パージガス供給配管 7 3 3、マニホールド部 3 及びガス供給管 3 4 はパージガス供給部に相当している。

10

【 0 0 3 7 】

また、流路部材 3 1 a の上側には処理空間 2 0 内にプラズマガスを供給するためのリモートプラズマ供給部 5 4 が設けられている。装置のメンテナンスを行うにあたり、後述のように排気を行いながら NF_3 ガスを処理空間 2 0 に供給したときに、このリモートプラズマ供給部 5 4 によりその NF_3 ガスをプラズマ化させて、プラズマを生成する。そして、このプラズマにより処理空間内 2 0 の付着物は処理空間 2 0 の壁面から除去され、処理空間 2 0 内に形成される排気流に乗って処理空間 2 0 から除去される。ところでリモートプラズマ供給部 5 4 の代わりにインジェクタ 4 を流路部材 3 1 a の上側に設けて、流路部材 3 1 a のガス供給路 3 2 の形成方向に沿ってインジェクタ 4 から液体原料を供給してもよい。

20

【 0 0 3 8 】

真空容器 1 の説明に戻ると、図 1、図 3 に示すように例えば底板 1 4 には、支柱 2 4 を挟んで搬送口 1 5 とは反対側の位置にて、各反応ガス及びパージガスを排気するための共通の排気口 6 1 が設けられている。この排気口 6 1 は排気管 6 2 と接続されており、当該排気管 6 2 は、真空容器 1 内の圧力調整を行う圧力調整手段 6 3 を介して真空排気手段を成す真空ポンプ 6 4 に接続されている。ここで真空容器 1 内には、既述のように成膜が行われる処理空間 2 0 を構成する 5 組の載置台 2、天板部材 2 2 が配置されており、これらの処理空間 2 0 から流出した各種ガスはこの真空容器 1 内を通過して共通の排気口 6 1 へと排気されることから、当該真空容器 1 は反応ガスの排気空間 1 0 を構成していることになる。即ち本実施の形態に係る成膜装置では、共通の排気空間 1 0 内に複数の処理空間 2 0 が配置された構造となっているといえる。

30

【 0 0 3 9 】

以上に説明した構造を備える成膜装置は、既述のガス供給源 7 1 ~ 7 3 からのガス供給動作、載置台 2 の回転及び昇降動作や真空ポンプ 6 4 による真空容器 1 の排気動作、各ステージヒータ 2 1 による加熱動作などを制御する制御部 1 0 0 を備えている。制御部 1 0 0 は例えば図示しない CPU と記憶部とを備えたコンピュータからなり、この記憶部には当該成膜装置によってウエハ W への成膜を行うのに必要な制御、例えばガス供給源 7 1 ~ 7 3 からの各種ガス供給の給断タイミングや供給量調整に係る制御、真空容器 1 内の真空度を調節する制御、載置台 2 の昇降、回転動作制御や各ステージヒータ 2 1 の温度制御などについてのステップ（命令）群が組まれたプログラムが記録されている。このプログラムは、例えばハードディスク、コンパクトディスク、マグネットオプティカルディスク、メモリカードなどの記憶媒体に格納され、そこからコンピュータにインストールされる。

40

【 0 0 4 0 】

以下、本実施の形態に係る成膜装置の動作について説明する。先ず載置台 2 をウエハ W の受け渡し位置に下降させた状態で図 8 に示すように、図示しないゲートバルブにより搬送口 1 5 を開き、外部の搬送アーム 1 0 1 を搬送口 1 5 より進入させて真空容器 1 内にウエハ W を搬入する。このとき、真空容器 1 内の搬送口 1 5 に対向する位置（ウエハ W の受

50

け渡し位置)には、支柱24を回転させることにより、次にウエハWを載置する載置台2が待機している。そして不図示の貫通孔を介して昇降ピン16を載置台2から突出させ搬送アーム101から昇降ピン16にウエハWを受け渡し、搬送アーム101を真空容器1外に退避させてから昇降ピン16を載置台2の下方へと没入させることにより、載置面である凹部26内にウエハWが載置される。そしてウエハWは不図示の静電チャックにより吸着固定される。

【0041】

このようにして5つの載置台2に順次ウエハWを載置する動作を繰り返してウエハWの搬入を完了したら、各載置台2を処理位置まで移動させて天板部材22に対向させた状態で停止する。このとき載置台2はステージヒータ21により予め例えば300 ~ 450 10
に加熱されており、ウエハWはこの載置台2に載置されることで加熱される。そして、ウエハWの搬入位置まで下降していた載置台2を上昇させ、例えば当該成膜のレシピにて選択された高さ位置にて停止させる。

【0042】

ここで本実施の形態に係る成膜装置は、載置台2を停止させる高さ位置を調節することにより、載置台2と天板部材22との間に形成される隙間の幅(隙間の大きさ)を例えば「 $h = 1\text{ mm} \sim 6\text{ mm}$ 」の範囲で変化させることができる。例えば図9(a)には、前記隙間の幅を「 $h = 4\text{ mm}$ 」とした場合を示し、図9(b)には前記隙間の幅を「 $h = 2\text{ mm}$ 」とした場合を示している。

【0043】

このようにして各載置台2を天板部材22に対向させ、隙間の幅を調節したら、搬送口15を閉じて真空容器1内を気密な状態とした後、真空ポンプ64を稼働させて真空容器1内を引き切りの状態とする。そして真空容器1内が所定の圧力、例えば13.3 Pa (0.1 Torr)まで真空排気され、さらにウエハWの温度を既述の温度範囲の例えば350 20
まで昇温したら成膜を開始する。

【0044】

本実施の形態に係る成膜装置を用いたいわゆるALDプロセスにおいては、成膜は例えば図10(a)、図10(b)に示すガス供給シーケンスに基づいて実行される。図10(a)、図10(b)は夫々載置台2と天板部材22との間の隙間の幅が「 $h = 4\text{ mm}$ 」(図9(a)に対応)の場合と、「 $h = 2\text{ mm}$ 」(図9(b)に対応)の場合とにおけるガス供給シーケンスを示した模式図である。これらの図の横軸は時間を示し、縦軸は処理空間20内の圧力を示している。

【0045】

例えば図10(a)($h = 4\text{ mm}$)の場合を見てみると、まず原料(ガス第1の反応ガス: BTBAS)を各処理空間20内に供給し、載置台2上のウエハWに吸着させる工程を実行する(原料ガス吸着工程: 以下、「吸着工程」と略記する。図10(a)中に「a工程」と記載してある)。このとき原料ガス供給源71に貯留されているBTBASの液体原料は、例えばインジェクタ4の吐出口45を例えば1ms間だけ開くことにより、減圧されたガス供給路32に吐出されて、減圧沸騰し、第1の反応ガスであるBTBASガスとなって図11に矢印で示すように下流側のガス拡散室33に供給される。そして、BTBASガスはガス拡散室33を拡散して、下流側へと向かう。

【0046】

そして、気化された原料ガスは、ガス供給口221を介して各処理空間20へ導入され、これにより図10(a)中のa工程に示すように処理空間20内の圧力が例えば133.32 Pa (1 Torr)まで上昇する。一方、既述のように各処理空間20は排気空間10内に配置されていることから、処理空間20内に供給された原料ガスは処理空間20内よりも圧力の低い排気空間10に向けて流れ、載置台2と天板部材22との間の隙間を介して排気空間10へと流出する。

【0047】

この結果、図12に示すように原料ガスは、円錐状の処理空間20の頂部、即ちウエハ 50

W中央部の上方に設けられたガス供給口221より処理空間20内に供給され、当該処理空間20内を広がりながらウエハWの表面を前記隙間へ向けて径方向に流れ、この間、当該ウエハWの表面に吸着してBTBASの分子層を形成する。そして間欠的に供給された原料ガスが処理空間20内から排気空間10へ向けて排気されるにつれて、図10(a)のa工程に示したように処理空間20内の圧力は低下していく。

【0048】

次いで、例えば処理空間20の圧力が原料ガス導入前とほぼ同じ圧力となるタイミング、例えば原料ガスを供給してから予め決めた時間が経過したタイミングにて、処理空間20内に滞留している原料ガスをパージする工程に移る(図10(a)の b_1 工程)。ここで例えばパージガス供給源73の下流に設けられた圧力調整弁731は出口側の二次圧を0.1MPaと一定にするように調整されており、開閉弁732は入口側にこの圧力がかかった状態で「閉」となっている。そして b_1 工程の開始タイミングにて例えば100ms間だけ開閉弁732を「開」とすると、当該開閉弁732前後の圧力バランス、及び開閉弁732の開放時間に応じた量のパージガスがマニホールド部3を介して処理空間20に供給される。

10

【0049】

この結果、原料ガスの場合と同様に図12に示すように、パージガスは円錐状の各処理空間20を広がりながらウエハWの表面を流れ、処理空間20内に滞留している原料ガスと共に載置台2と天板部材22との間の隙間を介して排気空間10へ向けて排気される。この際、処理空間20内の圧力は図10(a)の b_1 工程に示すように、開閉弁732の開閉動作によって供給されたパージガスの量に応じて例えば666.7Pa(5Torr)まで上昇し、このパージガスが排気空間10へ向けて排気されるにつれて低下する。

20

【0050】

こうして処理空間20内に滞留している原料ガスがパージガスと共に排気されたタイミング、例えばパージガスを供給してから予め決めた時間経過したタイミングにて、ウエハWに吸着した原料ガスを酸化するために、処理空間20内に第2の反応ガスである酸素ガスを供給する工程を実行する(以下、「酸化工程」という。図10(a)のc工程)。例えば酸素ガス供給源72の下流に設けられた圧力調整弁721は、パージガスの圧力調整弁731と同様に出口側の二次圧を0.1MPaにするように調整されており、開閉弁722は入口側にこの圧力がかかった状態で「閉」となっている。そしてc工程の開始タイミングにて例えば100ms間だけ開閉弁722を「開」とすると、当該開閉弁722前後の圧力バランス、及びこれを開とした時間に応じた量の酸素ガスがマニホールド部3を介して処理空間20に供給される。

30

【0051】

そしてこれまでのガス供給の場合と同様、図12に示すように酸素ガスは円錐形の処理空間20を広がりながらウエハWの表面を流れ、ウエハW表面に吸着している原料ガスを酸化することにより SiO_2 の分子層が形成される。この際、処理空間20内の圧力は図10(a)のc工程に示すように、開閉弁722の開閉動作によって供給された酸素ガスの量に応じて666.7Pa(5Torr)まで上昇し、このパージガスが排気空間10へ向けて排気されるにつれて低下する。

40

【0052】

引き続き、例えば処理空間20の圧力が酸素ガス導入前とほぼ同じ圧力となるタイミング、例えば酸素ガスを供給してから予め決めた時間が経過したタイミングにて、既述の b_1 工程と同じ要領にてパージガスを供給し、処理空間20内に滞留している酸素ガスをパージする(b_2 工程)。そして図10(a)に示すように、以上に説明した4つの工程を1サイクルとすると、当該サイクルを予め決められた回数、例えば125回繰り返して SiO_2 の分子層を多層化し、たとえば10nmの膜厚を有する膜の成膜を完了する。なお、図10(a)及び後述の図10(b)は、説明の便宜上、各工程における処理空間20内の圧力パターンを模式的に表したものであり、当該処理空間20内の厳密な圧力を示しているものではない。

50

【 0 0 5 3 】

成膜を終えたらガスの供給を停止し、ウエハWの載置された載置台2を搬送口15まで降下させ、真空容器1内の圧力を真空排気前の状態に戻した後、搬入時とは逆の経路で外部の搬送アーム101によりウエハWを搬出し、一連の成膜動作を終える。

【 0 0 5 4 】

以上に説明した動作に基づき成膜を行う本実施の形態に係る成膜装置は、5つの処理空間20に共通のマニホールド部3から反応ガスの供給が行われ、また共通の排気空間10へ向けて各処理空間20からの反応ガスの排気が行われることになる。このため、5つの処理空間20の間で供給される反応ガスの量に若干の差を生じる場合も考えられる。しかしながら、本成膜装置はウエハW表面への反応ガスの吸着を利用するALDプロセスを採用していることから、各処理空間20への反応ガス供給量に多少の偏りなどがあっても、分子層を形成可能な十分な量の反応ガスをウエハW表面に供給することが可能であれば、膜厚などの膜質がウエハW面間で均一な膜を成膜することができる。

10

【 0 0 5 5 】

また本実施の形態に係る成膜装置は、既述のように載置台2と天板部材22との間の隙間を「 $h = 1\text{ mm} \sim 6\text{ mm}$ 」の範囲で変化させることができ、これまで説明した図10(a)は「 $h = 4\text{ mm}$ 」(図9(a))の場合についてのガス供給シーケンスを示している。そこで、図9(b)に示すように、「 $h = 2\text{ mm}$ 」として載置台2と天板部材22との間の隙間を狭くした場合の成膜装置の作用とガス供給シーケンスへの影響について以下に説明する。

20

【 0 0 5 6 】

今、例えば処理空間20内の圧力が一定(例えば圧力 P_1)となるようにインジェクタ4からの原料ガスの供給量を調節した後、載置台2-天板部材22間の隙間を狭くしていくと、この隙間をガスが通過する際の圧力損失が大きくなることから、処理空間20から排気空間10へのガスの排気速度は低下し、処理空間20内における反応ガスの滞留時間は長くなる。このときの処理空間20内の圧力変化の様子を模式的に表すと、図13(a)に示すように、隙間を狭くする前の処理空間20内の圧力は実線「 S_1 」に示すように短時間で急峻に低下するのに対し、隙間を狭くした後の圧力は破線「 S_2 」に示すようになだらかに低下する。ここで、図13(a)~図13(c)の横軸Tは時間を示し、縦軸Pは処理空間20内の圧力を示している。

30

【 0 0 5 7 】

次に、処理空間内の圧力が前記圧力「 P_1 」よりも低い圧力(例えば圧力 P_2)となるようにインジェクタ4からの原料ガスの供給量を調整して、同様に載置台2と天板部材22との間の隙間を変化させると、隙間を狭くする前後での処理空間内20内の圧力は、図13(b)に模式的に示すように、既述の図13(a)よりは全体の変化がなだらかになるものの、隙間を狭くする前は実線「 S_3 」に示すように比較的短時間で圧力が低下し、隙間を狭くした後は破線「 S_4 」に示すように比較的長い時間をかけて低下する。

【 0 0 5 8 】

このように、本実施の形態に係る成膜装置では、載置台2と天板部材22との間の隙間の幅「 h 」と、インジェクタ4からの原料ガスの供給量との双方を調節することにより、原料ガスの供給時間が短く、比較的多くの原料ガスを必要とする供給パターン(図13(c)中の実線「 S_1 」に相当する)や、原料ガスの供給時間が長く、原料ガスの消費量が少なく済む供給パターン(同図中の破線「 S_4 」に相当する)など、処理空間20内の圧力、または当該処理空間20内における原料ガスの滞留時間の少なくとも一方を調整して、原料ガスの供給パターンを自在に変更することができる。

40

【 0 0 5 9 】

ここで図10(b)に示したガス供給シーケンスでは、前記隙間を「 $h = 2\text{ mm}$ 」で固定し、原料ガスの供給量を変化させてa工程にて形成される時間対圧力の三角形の面積が図10(a)のa工程にて形成される同三角形の面積と等しくなるように原料ガスの供給量を決定している。

50

【 0 0 6 0 】

図 1 0 (a) と図 1 0 (b) との各図にて形成される三角形の面積が等しくなるように原料ガスの供給量を決定した理由は、A L D プロセスはウエハ W 表面への原料ガスの吸着を利用した成膜手法であることから、膜厚などの膜質はウエハ W 表面への原料ガス分子の衝突回数に依存すると考えられるからである。原料ガス分子のウエハ W 表面への衝突頻度は処理空間 2 0 内の圧力、即ち処理空間 2 0 に供給される原料ガス濃度に比例して大きくなり、成膜期間中の全衝突回数は当該衝突頻度を時間積分した値となるため、この積分値、即ち既述の三角形の面積を等しくすることにより、前記隙間の幅を変化させる前後での膜質を均一に保つことができると考えられる。図 1 0 (b) のガス供給シーケンスでは、c 工程及び b₁、b₂ 工程についても同様の考え方に基づいて各ガスの供給量が決定されている。

10

【 0 0 6 1 】

ここで各ガスの供給量は、インジェクタ 4 及び各開閉弁 7 2 2、7 3 2 を「開」とする時間を増減することなどにより調節できる。また前記隙間の幅を変更する前のガス供給シーケンス（本例では「h = 4 mm」の場合の図 1 0 (a) に示すシーケンス）における前記三角形の面積等は、例えば予備実験などによって良好な膜質を得られるガス供給量を予め把握しておくことにより決定される。なお、前記隙間の幅を変更する場合に、図 1 0 (b) に示したガス供給シーケンスを決定する手法は上述の手法に限定されるものではなく、前記隙間の幅を変化させて予備実験を行い、当該実験結果から各々の隙間の幅に最適なガス供給量を求めることにより各々の隙間の幅に合ったガス供給シーケンスを決定してもよい。

20

【 0 0 6 2 】

以上に例示した手法に基づいて前記隙間の幅を変化させた場合のガス供給シーケンスが決定されたら、例えば当該隙間の幅を変化させたことによる成膜時間の変化、即ちスループットの変化による収益への影響と、各種ガス消費量の変化によるコストへの影響とを比較し、例えばこれらの収支が最大となるように前記隙間の幅を決定するとよい。こうした載置台 2 と天板部材 2 2 との間の幅の決定は、例えば成膜装置の稼動開始時や原料ガスなどのプロセス条件の変更時に行われる。

【 0 0 6 3 】

本発明に係る成膜装置によれば以下の効果がある。原料ガス（第 1 の反応ガス）及び酸素ガス（第 2 の反応ガス）を交互にウエハ W に供給していわゆる A L D（あるいは M L D）により成膜を行う装置において、載置領域を含む載置台 2 と、天板部材 2 2 とを対向させてこの間に処理空間 2 0 を形成すると共に、これら載置台 2 及び天板部材 2 2 の複数の組を共通の真空容器 1 内に配置し、載置台 2 と天板部材 2 2 との間に形成される隙間を介して前記処理空間 2 0 を真空排気する構成となっている。このため、複数枚のウエハ W を載置可能な大型の回転テーブルを用意して、当該回転テーブルの上面側に処理空間を設ける場合と比較して、処理空間 2 0 の容積を小さくすることができる。この結果、ウエハ W 同士の隙間など、成膜には関与しない領域に反応ガスを供給する必要がないことから、成膜処理に必要な反応ガスの供給量を削減することが可能となり、成膜に要するコストを低減することが可能となる一方、処理空間 2 0 の容積が小さいことから、当該空間への反応ガスの供給、排気時間も削減され、トータルの成膜時間が短くなって、成膜装置のスループットの向上にも貢献することができる。

30

40

【 0 0 6 4 】

さらに本成膜装置は、静止している状態のウエハ W に対して反応ガスを供給する構成となっているため、背景技術にて説明した複数のウエハ W を載置した載置台を回転させるタイプの成膜装置のように、載置台の回転中心側と周縁側とでウエハ W の移動速度が異なることに起因する不必要な反応ガス消費が発生しない。

【 0 0 6 5 】

次に処理空間 2 0 を形成する載置台 2 を昇降させる昇降機構（支持腕 2 3、支柱 2 4、駆動部 5 1）を備えた本発明に係る成膜装置によれば、以下の効果がある。天板部材 2 2

50

の凹状の面と載置台 2 との間に形成される処理空間 20 内にウエハ W を配置し、これらの部材 2、22 の間に形成される隙間の大きさを調整することにより、処理空間 20 内の圧力や、当該処理空間 20 内における各種反応ガスの滞留時間を調整することができる。このため、ウエハ W 表面に成膜を行うために必要な条件を狭小な処理空間 20 内に作り出すことができることから、例えば背景技術にて説明した、平坦なガス吐出面を有するガスシャワーヘッドを載置台に対して平行となるように真空容器内に配置して反応ガスを供給する方式の成膜装置と比較して、少ない反応ガスで成膜を行うことができる。

【0066】

また、載置台 2 と天板部材 22 との間の隙間の幅を変化させることができることにより、当該隙間の幅を広くすることによる成膜時間の短縮、即ちスループットの向上の影響と、当該幅を狭くすることによる原料ガス消費量の削減の影響とを比較検討するなどして、そのプロセスに最も適した隙間の幅を選択することが可能となり、装置のフレキシビリティが向上する。

【0067】

ここで、既述の実施の形態中では、図 10 (a)、図 10 (b) に示した各ガス供給シケンスにおいては、吸着工程、パージ工程、酸化工程の各工程において載置台 2 と天板部材 22 との間の幅を一定としているが、本実施の形態に係る成膜装置の運用は当該例に限定されるものではない。例えば吸着工程と酸化工程において当該隙間の幅を変化させ、処理空間 20 内の圧力や反応ガスの滞留時間が各工程にて供給される反応ガスの種類に応じて変化させることにより、良質な膜を成膜するようにしてもよい。

【0068】

なお、前記隙間の幅を変化させる手法は、上述の実施の形態中に示した載置台 2 を昇降させる手法に限定されるものではない。例えば天板部材 22 を真空容器 1 の天板から降下可能に構成し、この天板部材 22 を昇降させて前記隙間の幅を変化させてもよいし、載置台 2 と天板部材 22 との双方を昇降させてもよい。

【0069】

次に本実施の形態のマニホールド部 3 に係る発明には、以下の効果がある。処理ガス供給機構であるインジェクタ 4 及びガス供給配管 723、733 から供給される各ガスが共通のガス供給路 32 を通り、ガス拡散室 33 を拡散し、ガス供給管 34 を介して各処理空間 20 に供給されるため、各処理空間 20 に対して個別に処理ガス供給機構を設ける場合よりも、部品の点数を少なくすることができるので、ガス供給系の構造が簡素化されるので装置の大型化及び煩雑化を防ぐことができる。それによって装置の製造コストを低減することができる。

また、各ガスが供給される処理空間 20 は、天板部材 22 と載置台 2 とから構成され、それらの間に形成される隙間を介して排気される。従って複数枚の基板を載置可能な大型の回転テーブルを用意して、当該回転テーブルの上面側に処理空間を設ける場合と比較して、処理空間 20 の容積を小さくすることができるので、基板同士の隙間など、成膜には関与しない領域に反応ガスを供給する必要がないことから、成膜処理に必要な反応ガスの供給量を削減することが可能となる。また、共通の各ガス供給源から共通のガス供給路 32 及びガス拡散室 33 を介して各ガスが処理空間 20 に供給されるので、各処理空間 20 に供給されるガス流量及びガス濃度にばらつきが生じることが抑えられる。従って、各処理空間 20 で処理されるウエハ W の膜質や膜厚のばらつきが抑えられる。

【0070】

さらに、ガス拡散室 33 はその処理空間 20 を収容する真空容器 1 の直上に設けられているので、当該ガス拡散室 33 から処理空間 20 までのガスの流路を短くすることができる。それによって処理空間に到達するまでの B T B A S ガスの再液化を抑えることができ、また、短時間で大量のガスを処理空間 20 に供給しやすいため、成膜時間を短くしてスループットを高めることができる。このガス拡散室 33 から各処理空間 20 までの流路の長さは例えば 0.3 m ~ 1.0 m である。

【0071】

10

20

30

40

50

ここで本発明に係る成膜装置は、図 1 ~ 図 7 に示したように、扁平な円筒状の真空容器 1 内に載置台 2 と天板部材 2 2 との組を周方向に配置する場合（真空容器 1 と中心を同じくする円の円周上に各載置台 2 の中心を位置させる場合）に限定されない。例えば図 1 4 (a)、図 1 4 (b) に示す成膜装置のように、細長い矩形状の載置台 2 上に横一列にウエハ W の載置領域を設け、これらの載置領域に対向するように天板部材 2 2 を設け、これらの部材を共通の排気口 6 1 を備えた排気空間 1 0 を成す真空容器 1 内に格納してもよい。また図 1 5 に示す成膜装置のように互いに対向する載置台 2 と天板部材 2 2 との複数の組を上下方向に配置し、排気空間 1 0 を成す真空容器 1 内にこれらを格納した構成としてもよい。なお、当該例を含む以下に説明する成膜装置、載置台 2 などの各例においては、既述の図 1 ~ 図 7 に示した成膜措置と同じ役割を果たす構成要素には、これらの図に記載した符号と同じ符号を付してある。

10

【0072】

また載置台 2 と天板部材 2 2 との間の隙間は、図 4 などを用いて説明した載置台 2 の上面と天板部材 2 2 の下端部との間に形成されるものに限定されない。例えば図 1 6 に示すように、ウエハ W の載置領域を上方側へ突出させた載置台 2 を天板部材 2 2 の凹部内に嵌合させて処理空間 2 0 を形成し、天板部材 2 2 の内壁面と載置台 2 との間に形成される隙間を介して処理空間 2 0 内の各種ガスを排気する構成としてもよい。

【0073】

さらに処理空間 2 0 内の反応ガス等を排気空間 1 0 へと排気する排気用開口部は既述の成膜装置のように載置台 2 と天板部材 2 2 との間の隙間に限定されない。例えば図 1 7 (a)、図 1 7 (b) に示すように天板部材 2 2 を下面が開放された扁平な円筒形状に構成し、例えば当該天板部材 2 2 の側周壁部分に開口部 2 2 3 を設け、処理空間 2 0 内の反応ガスなどをこの開口部 2 2 3 を介して排気空間 1 0 へと排気するようにしてもよい。また、図 1 8 (a)、図 1 8 (b) に示すように載置台のウエハ W が載置される載置領域の周囲に開口部 2 7 を設け、ここから排気空間 1 0 へと反応ガスなどを排気するようにしてもよい。

20

【0074】

ここで反応ガスは 2 種類である場合に限定されない。例えばチタン酸ストロンチウム (SrTiO_3) を成膜する場合のように 3 種類の反応ガス、例えば Sr 原料である $\text{Sr}(\text{THD})_2$ (ストロンチウムビステトラメチルヘプタンジオナト) と、Ti 原料である $\text{Ti}(\text{OiPr})_2(\text{THD})_2$ (チタニウムビスイソプロポキシジビステトラメチルヘプタンジオナト) と、これらの酸化ガスであるオゾンガスとを用いて ALD により成膜を行うプロセスにも本成膜装置は適用することができる。この場合には、処理空間 2 0 に切り替えて供給される 3 種類の反応ガスのうち、引き続いて供給される 2 つの原料ガスの一方側を第 1 の反応ガス、他方側を第 2 の反応ガスと考えるとよい。即ち、 $\text{Sr}(\text{THD})_2$ ガス $\rightarrow$ $\text{Ti}(\text{OiPr})_2(\text{THD})_2$ ガス $\rightarrow$ オゾンガスの順に反応ガスが供給される場合には (パージガスの供給については省略してある)、 $\text{Sr}(\text{THD})_2$ ガスと $\text{Ti}(\text{OiPr})_2(\text{THD})_2$ ガスとの関係においては前者が第 1 の反応ガス、後者が第 2 の反応ガスとなり、 $\text{Ti}(\text{OiPr})_2(\text{THD})_2$ ガスとオゾンガスとの関係においては、前者が第 1 の反応ガス、後者が第 2 の反応ガスとなる。そしてオゾンガスと $\text{Sr}(\text{THD})_2$ ガスとの関係においては前者が第 1 の反応ガス、後者が第 2 の反応ガスとなると考えるとよい。4 種類以上の反応ガスを用いて成膜する場合にも同様である。

30

40

【0075】

また、載置台 2 と凹部を備えた天板部材 2 2 とを上下に対向させてウエハ W の処理空間 2 0 を形成し、これらの部材 2、2 2 の隙間の幅を変えることにより処理空間 2 0 の圧力や当該処理空間 2 0 内における反応ガスの滞留時間を調整する既述の成膜装置は、いわゆる ALD プロセス適用する場合のみに限定されない。例えば当該処理空間 2 0 内に反応ガスを連続的に供給してウエハ W 表面に成膜を行う CVD (Chemical Vapor Deposition) プロセスに対して本成膜装置を適用した場合にも、反応ガスの消費量を抑制するという効果は得ることができる。

50

【 0 0 7 6 】

この他、真空容器 1 内にて下部材である載置台 2 を上部材である天板部材 2 2 に対向させて処理空間 2 0 を形成し、例えば載置台 2 を昇降自在とすることにより、排気用開口部を成す載置台 2 と天板部材 2 2 との間の隙間の幅を調節可能とした構成の成膜装置は、真空容器 1 内に載置台 2 と天板部材 2 2 との複数の組を備え、前記の隙間を同じ幅に調節する場合に限定されない。例えば図 1 9 に示すように、真空容器 1 内に載置台 2 と天板部材 2 2 とを 1 組だけ備える成膜装置も本発明の技術的範囲に含まれる。また、真空容器 1 内にこれらの組を複数組備える成膜装置において、図 2 0 に示すように例えば各載置台 2 を独立して昇降可能な構成とし、各々の処理空間 2 0 における天板部材 2 2 との間の隙間の幅を異ならせることができるようにしてもよい。この場合には例えば処理空間 2 0 毎に前記の隙間の幅を異ならせて、例えば各種反応ガスの滞留時間や圧力を調節することにより膜質の異なる膜を成膜することができる。また、例えば処理空間 2 0 毎に異なる種類の反応ガスを供給し異なる種類の膜を成膜する際に、前記隙間が各々の反応ガスの種類に適した幅となるように載置台 2 を昇降させてもよい。

10

【 0 0 7 7 】

マニホールド部 3 の構成としては、図 1 4 (a) (b) に示したように横一列に配列された処理空間 2 0 にガスを供給するものであってもよく、図 2 1 (a) (b) はそのようなマニホールド部 3 の一例を示している。このマニホールド部 3 のガス拡散室 3 3 は、処理空間 2 0 の配列に対応して、当該処理空間 2 0 の配列方向に伸びるように形成されている。

20

【 0 0 7 8 】

ところでマニホールド部 3 によりガスが供給される各処理空間 2 0 の雰囲気は互いに気密に区画されてもよい。つまりマニホールド部 3 は、複数の真空容器内に夫々ガスを供給するように構成されていてもよい。また上記の各例ではマニホールド部 3 は成膜装置に設けられているが、例えばアッシング、エッチング、酸化処理、窒化処理装置などの真空雰囲気にてガス処理を行うガス処理装置に設けられ、そのガス処理に応じたガスを供給するようになっていてもよい。また、上述の成膜装置により処理される被処理基板は半導体ウエハ W に限定されず、LCD (液晶ディスプレイ) 用基板に代表される FPD (フラットパネルディスプレイ) 基板や、セラミックス基板等の他の基板であってもよい。

30

【 0 0 7 9 】

続いて大気雰囲気の工場内に据え付けられた状態の図 1 の成膜装置について、その外観構成を示した図 2 2 を参照しながら説明する。成膜装置はその真空容器 1 を構成する側壁部 1 2 及び天板 1 1 が支持部 8 によって平坦な床面 8 C 上に支持されている。これ以降、このように支持部 8 に支持された成膜装置を成膜装置 8 0 と記載する。

【 0 0 8 0 】

支持部 8 は支持台 8 1、支持脚 8 2、横部材 8 3 及び固定部材 8 4 を備えている。前記真空容器 1 を構成する側壁部 1 2 の下端からは周方向に間隔をおいて外側方向に切片 1 2 a が突出しており、前記支持台 8 1 は真空容器 1 の周に沿って形成され、各切片 1 2 a の裏面を支持している。支持台 8 1 は真空容器 1 の底板 1 4 を後述のように下降させて側壁部 1 2 から分離するとき当該底板 1 4 と干渉しないように構成されている。

40

【 0 0 8 1 】

成膜装置 8 0 において搬送口 1 5 の開口方向を奥側とすると、支持台 8 1 の左右の縁部において手前側から奥側に向かって間隔をおいて複数本の支持脚 8 2 が設けられ、各支持脚 8 2 は下方に向かって伸びている。そして、真空容器 1 から見て左側、右側に夫々形成された支持脚 8 2 の下端は夫々手前側から奥側に向かう横部材 8 3 により互いに連結されており、横部材 8 3 の下側及び支持脚 8 2 の下側には床面 8 C にこれら支持脚 8 2 及び横部材 8 3 を固定するための複数の固定部材 8 4 が互いに間隔をおいて設けられている。

【 0 0 8 2 】

奥側の左右に設けられた支持脚 8 2 は支持台 8 1 の上側に延長されるように伸び、その延長された部分は支柱 8 5 を構成しており、支柱 8 5 は支持板 8 6、上板 8 7 を下からこ

50

の順に支持している。支持板 8 6 上には例えば成膜装置の電源ユニット等の機器類が配置されている。また、図示は省略しているが、成膜装置 8 0 は着脱自在の側板によりその外周を囲まれ、その側板は上板 8 7 と共に当該成膜装置 8 0 内にパーティクルが進入することを防いでいる。

【 0 0 8 3 】

各支持脚 8 2 及び横部材 8 3 により囲まれた、真空容器 1 の下方空間 8 A には真空容器 1 の底板 1 4 の裏面を保持する保持部 9 1 が設けられている。

図 2 3 (a) は底板 1 4 の下側、図 2 3 (b) は保持部 9 1 の上側を夫々示している。図 2 3 (b) に示すように保持部 9 1 は開口部 9 2 を備え、前記スリーブ 2 5 及び駆動部 5 1 を囲むように筒状に形成されている。そして保持部 9 1 の上端には当該保持部 9 1 の周方向に沿って環状の突起 9 3 が形成されており、前記底板 1 4 の下方側には当該底板 1 4 中央部から下方に突出したスリーブ 2 5 及び駆動部 5 1 を囲むように前記突起 9 3 の形状に対応した溝 9 4 が形成されている。突起 9 3 と溝 9 4 とは互いに嵌合し、底板 1 4 に対して保持部 9 1 は位置決めされている。

【 0 0 8 4 】

保持部 9 1 の下方には昇降機構 9 5 が設けられている。昇降機構 9 5 は例えば保持部 9 1 を垂直に昇降させるための油圧シリンダを備えており、その保持部 9 1 の昇降に伴って真空容器 1 の底板 1 4 と、この底板 1 4 に支柱 2 4 を介して設けられた載置台 2 が昇降する。また、昇降機構 9 5 の下側には転動体であるキャスタ 9 6 を備えた台車部 9 7 が設けられている。移動体である前記台車部 9 7 により昇降機構 9 5 が床面 8 C 上を移動できるようになっており、この昇降機構 9 5 の移動に伴って保持部 9 1 も床面 8 C 上を移動する。つまり、昇降機構 9 5、保持部 9 1 及び底板 1 4 は互いに位置合わせされた状態で床面 8 C を移動できるように構成されている。

【 0 0 8 5 】

また、下方空間 8 A には真空容器 1 の底板 1 4 に接続された排気管 6 2 が引き回されている。図中 6 2 a は排気管 6 2 の上流側と下流側とを接続する継手である。下方空間 8 A の手前側には装置のユーザが乗り、装置の各部を操作するための踏み台 8 B が配置されている。

【 0 0 8 6 】

続いて、既述の成膜装置 8 0 の真空容器 1 内を開放してメンテナンスを行う手順について説明する。処理空間 2 0 への各ガス供給及び処理空間 2 0 からの排気を停止させ、成膜処理を停止させた後、踏み台 8 B を下方空間 8 A の手前から、例えば左右いずれかに移動させて、下方空間 8 A の手前側を開放する。そして、継手 6 2 a に接続された排気管 6 2 の上流側を当該継手 6 2 a から取り外す。そして、この継手 6 2 a と継手 6 2 a に接続された排気管 6 2 の下流側を、底板 1 4 を下降させるときに底板 1 4 と共に下降する排気管 6 2 の上流側に干渉しないように適切な位置に移動させておく。

【 0 0 8 7 】

その後、底板 1 4 と側壁部 1 2 とを接続するねじなどの不図示の留め具を取り外した後、図 2 4 に示すように昇降機構 9 5 によって保持部 9 1 を介して真空容器 1 の底板 1 4 を下降させ、底板 1 4 に接続された載置台 2 を、その上面の高さが側壁部 1 2 を支持する支持台 8 1 の下端よりも低くなるように位置させる。然る後、図 2 5 に示すように台車部 9 7 を利用して昇降機構 9 5 及び保持部 9 1 を真空容器 1 の下方空間 8 A の手前側に引き出し、その昇降機構 9 5 及び支持部 9 1 の移動に伴って底板 1 4、載置台 2、支持腕 2 3、支柱 2 4 及び排気管 6 2 の上流側が下方空間 8 A から引き出される。

【 0 0 8 8 】

そして、このように下方空間 8 A から取り出された底板 1 4 及びそれに付随する各部材をユーザは手拭洗浄したり、あるいは取り出された各部を分解して所定の洗浄装置により洗浄し、反応ガスによる付着物を除去する。また、このように底板 1 4 を真空容器 1 から取り外したときに、図 2 6 に示すように真空容器 1 の下側が下方空間 8 A に開放されている。ユーザはこの下方空間 8 A を介して、開放された真空容器 1 の下側から真空容器 1 内

の各部を手拭洗浄したり、各部品を取り外して洗浄装置により洗浄して、前記付着物を除去する。また、ユーザはこのような洗浄を行う他に、不具合のある部品を交換するなどの各種のメンテナンス作業を行う。

【0089】

メンテナンス終了後、上記のように真空容器1から底板14を取り出したときとは逆の手順で底板14を真空容器1の下部に取り付けて、成膜装置80をメンテナンスを開始する前の状態に戻す。

【0090】

なお、この成膜装置の真空容器1は従来の成膜装置のように天板11を側壁12から取り外し、当該真空容器1の上側を開放することができる。また、天板11には各処理空間20に対応した位置に、この天板11から取り外し可能な蓋部材11aが設けられている。蓋部材11aの下方側は処理空間20を形成する天板部材22に接続されており、蓋部材11aと共に天板部材22を真空容器1から引き出すことができる。そしてこれら蓋部材11a及び天板部材22を取り外すことで、載置台2を露出させ、真空容器1の内部を上記のように洗浄してメンテナンスを行うことができる。このように天板11や蓋部材11aを取り外すときには、各供給管から液体原料及び反応ガスを除去し、各ガス供給管34を天板11から取り外しておく必要がある。そのように天板11や蓋部材11aを取り外してメンテナンスを行うのは例えば下方からの手拭洗浄では十分に生成物を除去しきれない場合や部材を交換する場合などが考えられる。

【0091】

この真空処理装置の一実施形態である成膜装置80によれば、真空容器1の天板11及び側壁部12に対して着脱自在に設けられ、ウエハWを載置する載置台2を備えた真空容器1の底板14と、この底板14を昇降させる昇降機構95と、この昇降機構95を搭載し、床面8Cに沿って移動可能な台車部97と、を備えているので、側壁部12から底板14及び載置台2を取り外し、これら側壁部12、底板14及び載置台2の夫々のメンテナンスを実施可能な位置に移動させることができる。従って、天板11を真空容器1から取り外す必要が無いので、この取り外しによるマニホールド部3に夫々液体原料及び反応ガスを供給する各供給管からこれら液体原料及び反応ガスを除去する必要が無くなる。その結果として装置のメンテナンス作業を容易に行うことができる。

【0092】

ところで、上記のように下方空間8Aの外内に移動される保持部91、昇降機構95、載置台2及び底板14を含むユニットを複数用意し、一のユニットのメンテナンス中には他のユニットを真空容器1に取り付けて成膜処理を行い、他のユニットのメンテナンス中には一のユニットを真空容器1に取り付けて成膜処理を行うことで、前記ユニットのメンテナンスにおける装置の稼働率の低下を抑えていてもよい。

【0093】

続いて上記の成膜装置80を例えば4基含んだ半導体製造装置100Aの構成について図27を参照しながら説明する。半導体製造装置100Aは、ウエハWのロード、アンロードを行うロードモジュールを構成する第1の搬送室102と、ロードロック室103a、103bと、真空搬送室モジュールである第2の搬送室104と、を備えている。第1の搬送室102の正面にはキャリアCが載置されるロードポート105が設けられており、第1の搬送室102の正面壁には、前記ロードポート105に載置されたキャリアCが接続されて、当該キャリアCの蓋と一緒に開閉されるゲートドアGTが設けられている。そして第2の搬送室104には、上述の成膜装置80が気密に接続されている。

【0094】

また、第1の搬送室102の側面には、ウエハWの向きや偏心の調整を行うアライメント室106が設けられている。ロードロック室103a、103bには、夫々図示しない真空ポンプとリーク弁とが設けられており、大気雰囲気と真空雰囲気とを切り替えられるように構成されている。つまり、第1の搬送室102及び第2の搬送室104の雰囲気がそれぞれ大気雰囲気及び真空雰囲気に保たれているため、ロードロック室103a、10

10

20

30

40

50

3 b は、それぞれの搬送室間において、ウエハ W を搬送する時に雰囲気进行调整するためのものである。なお図中 G は、ロードロック室 1 0 3 a、1 0 3 b と第 1 の搬送室 1 0 2 または第 2 の搬送室 1 0 4 との間、あるいは第 2 の搬送室 1 0 4 と前記成膜装置 8 0 の搬送口 1 5 との間を仕切るゲートバルブ（仕切り弁）である。

【 0 0 9 5 】

第 1 の搬送室 1 0 2、第 2 の搬送室 1 0 4 には、夫々第 1 の搬送手段 1 0 7、第 2 の搬送手段 1 0 8 a、1 0 8 b が設けられている。第 1 の搬送手段 1 0 7 は、キャリア C とロードロック室 1 0 3 a、1 0 3 b との間及び第 1 の搬送室 1 0 2 とアライメント室 1 0 6 との間でウエハ W の受け渡しを行うための搬送アームである。第 2 の搬送手段 1 0 8 a、1 0 8 b は、ロードロック室 1 0 3 a、1 0 3 b と成膜装置との間でウエハ W の受け渡しを行うための搬送アームである。

10

【 0 0 9 6 】

キャリア C が半導体製造装置 1 0 0 A に搬送されて、ロードポート 1 0 5 に載置され、第 1 の搬送室 1 0 2 に接続される。次いでゲートドア G T およびキャリア C の蓋が同時に開かれて、キャリア C 内のウエハ W は第 1 の搬送手段 1 0 7 によって第 1 の搬送室 1 0 2 内に搬入され、次いでアライメント室 1 0 6 に搬送されて、その向きや偏心の調整が行われた後、ロードロック室 1 0 3 a（または 1 0 3 b）に搬送される。ロードロック室 1 0 3 a（または 1 0 3 b）内の圧力が調整された後、ウエハ W は第 2 の搬送手段 1 0 8 a または搬送手段 1 0 8 b によってロードロック室 1 0 3 から第 2 の搬送室 1 0 4 に搬入される。続いて成膜装置 8 0 のゲートバルブ G が開かれ、第 2 の搬送手段 1 0 8 a（または 1 0 8 b）はウエハ W をその成膜装置 8 0 に搬送する。

20

【 0 0 9 7 】

成膜装置 8 0 により上述の成膜処理が終わると、その成膜装置 8 0 のゲートバルブ G が開かれ、第 2 の搬送手段 1 0 8 a（1 0 8 b）が当該成膜装置 8 0 の真空容器 1 内に進入する。既述の動作で処理の施されたウエハ W が第 2 の搬送手段 1 0 8 a（1 0 8 b）に受け渡され、然る後、第 2 の搬送手段 1 0 8 a（1 0 8 b）は、ロードロック室 1 0 3 a（または 1 0 3 b）を介して第 1 の搬送手段 1 0 7 にウエハ W を受け渡す。そして、第 1 の搬送手段 1 0 7 がキャリア C にウエハ W を戻す。

【 図面の簡単な説明 】

【 0 0 9 8 】

30

【 図 1 】 実施の形態に係る成膜装置の縦断面図である。

【 図 2 】 上記成膜装置の内部の概略構成を示す斜視図である。

【 図 3 】 上記成膜装置の横断平面図である。

【 図 4 】 上記成膜装置における処理領域を示す縦断面図である。

【 図 5 】 上記処理領域を構成する天板部材を示す底面図である。

【 図 6 】 インジェクタの縦断面図である。

【 図 7 】 上記成膜装置のガス供給経路図である。

【 図 8 】 上記成膜装置の第 1 の作用図である。

【 図 9 】 上記成膜装置の第 2 の作用図である。

【 図 1 0 】 上記成膜装置による成膜処理のガス供給シーケンス図である。

40

【 図 1 1 】 ガスがマニホールド部から処理空間に向かう様子を示した説明図である。

【 図 1 2 】 上記成膜装置の第 3 の作用図である。

【 図 1 3 】 上記成膜装置の作用に係る説明図である。

【 図 1 4 】 上記成膜装置の変形例を示す横断平面図及び縦断側面図である。

【 図 1 5 】 上記成膜装置の他の変形例を示す縦断側面図である。

【 図 1 6 】 載置台及び天板部材の他の例を示す縦断側面図である。

【 図 1 7 】 天板部材のさらに他の例を示す説明図である。

【 図 1 8 】 載置台のさらに他の例を示す説明図である。

【 図 1 9 】 上記成膜装置のさらに他の例を示す縦断側面図である。

【 図 2 0 】 上記成膜装置のこの他の例を示す縦断側面図である。

50

【図 2 1】マニホールド部の他の一例を示す説明図である。

【図 2 2】支持部に支持された前記成膜装置の外観斜視図である。

【図 2 3】底板の下面側斜視図及び保持部の上面側斜視図である。

【図 2 4】前記成膜装置の真空容器の底板の下降動作を示した作用図である。

【図 2 5】真空容器の下方空間から引き出された載置台及び底板を示した斜視図である。

【図 2 6】底板が外れた真空容器の下側斜視図である。

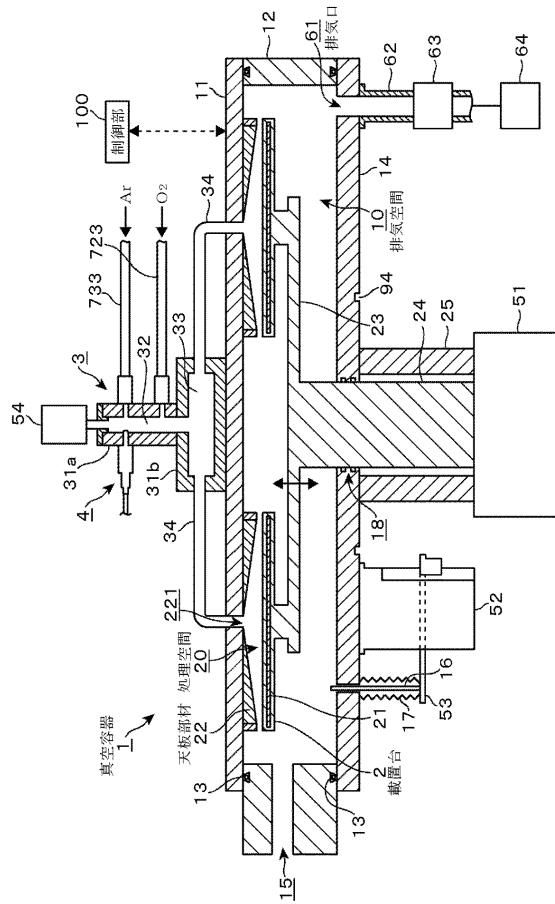
【図 2 7】前記成膜装置を含んだ真空処理装置である。

【符号の説明】

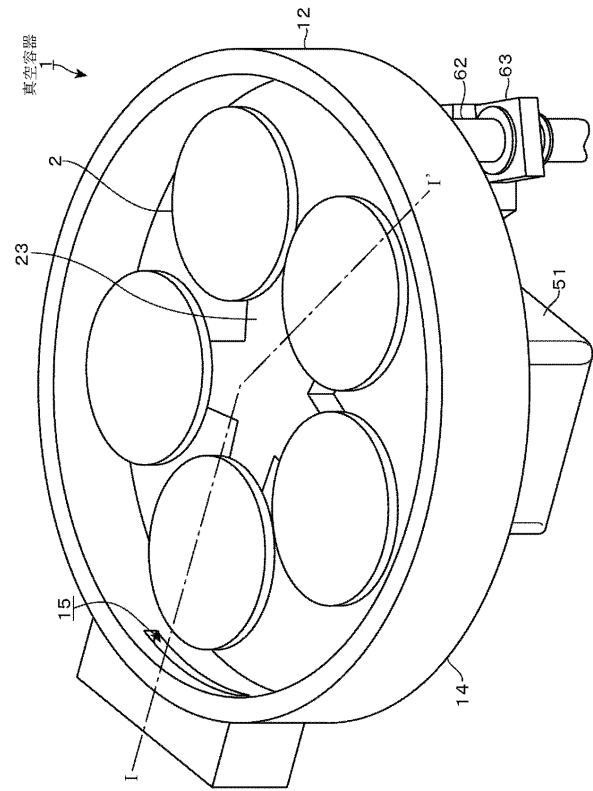
【 0 0 9 9 】

W	ウエハ	10
1	真空容器	
1 0	排気空間	
1 4	底板	
1 0 0	制御部	
2	載置台	
2 0	処理空間	
2 1	ステージヒータ	
2 2	天板部材	
2 3	支持腕	
2 4	支柱	20
3	マニホールド部	
4	インジェクタ	
6 4	真空ポンプ	
7	ガス供給制御部	
7 1	原料ガス供給源	
7 2	酸素ガス供給源	
7 3	パージガス供給源	
7 2 1、7 3 1	圧力調整弁	
7 1 2、7 2 2、7 3 2	開閉弁	30

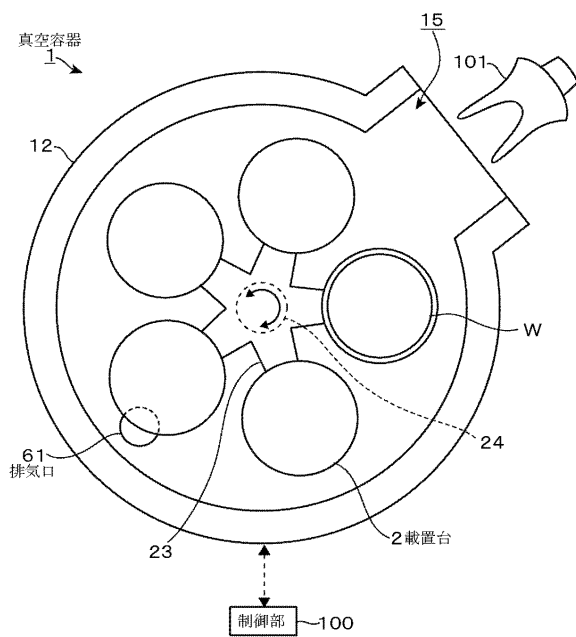
【図 1】



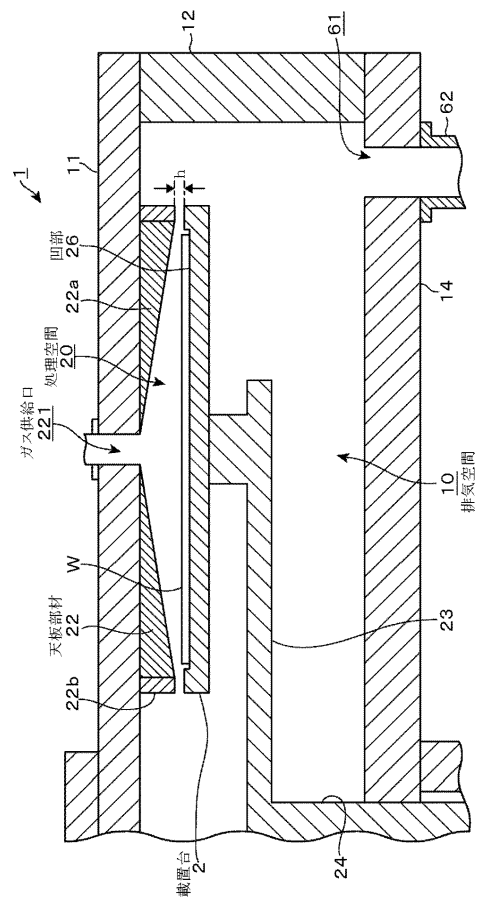
【図 2】



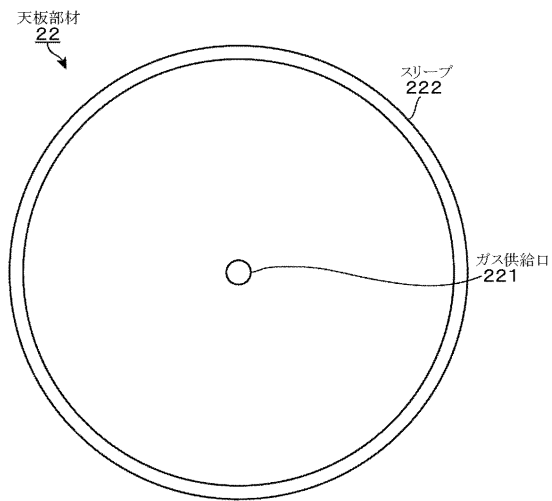
【図 3】



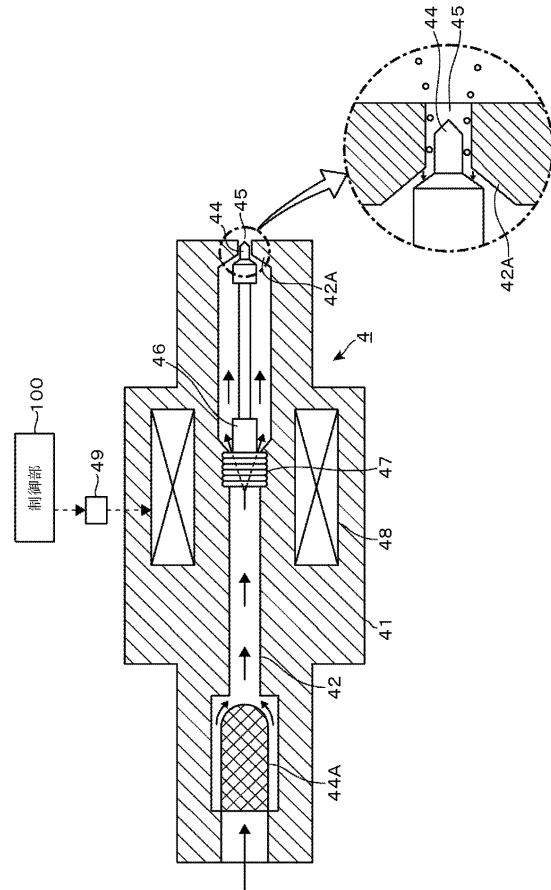
【図 4】



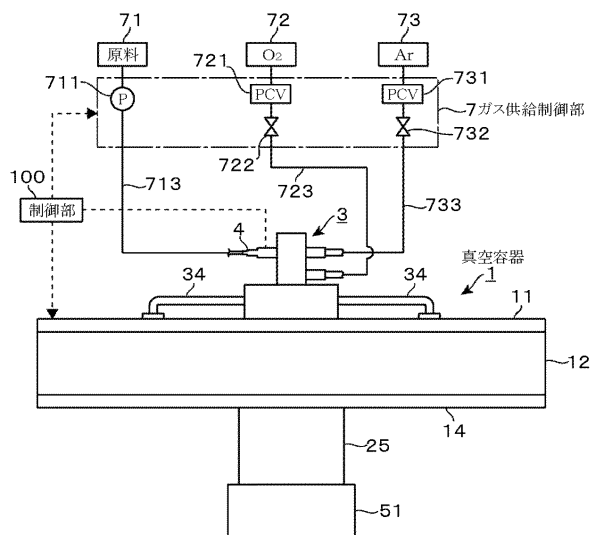
【図 5】



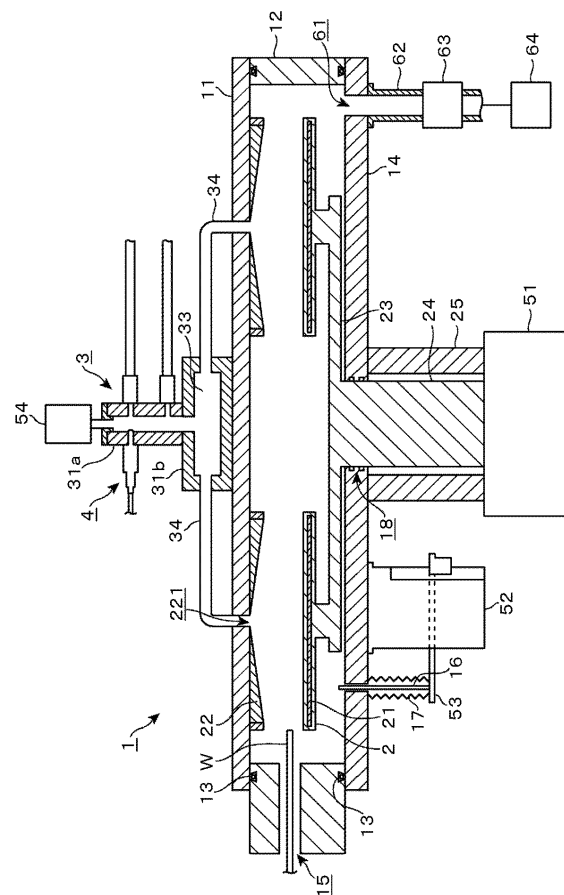
【図 6】



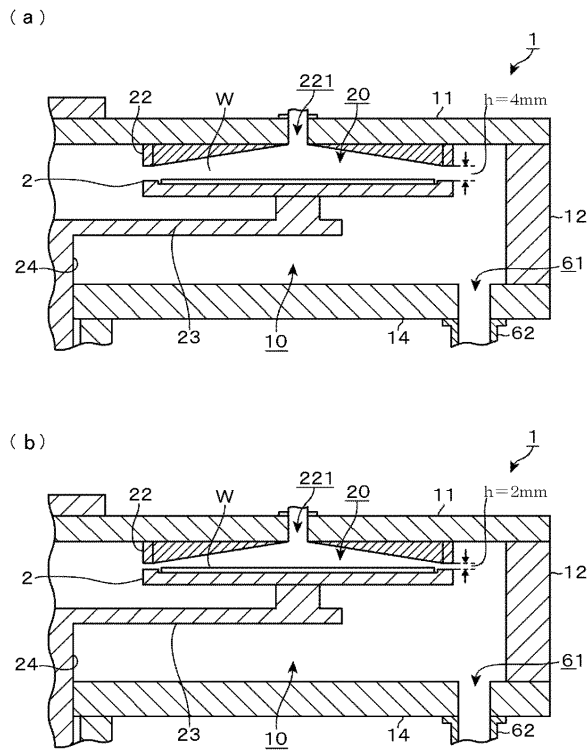
【図 7】



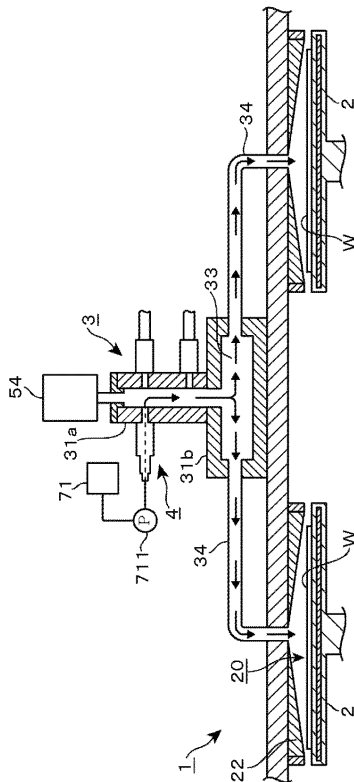
【図 8】



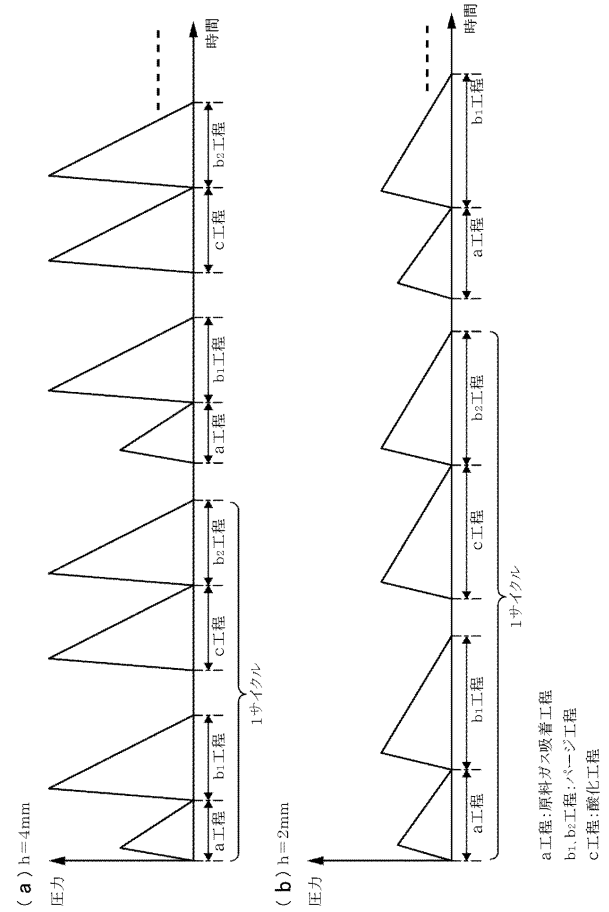
【図 9】



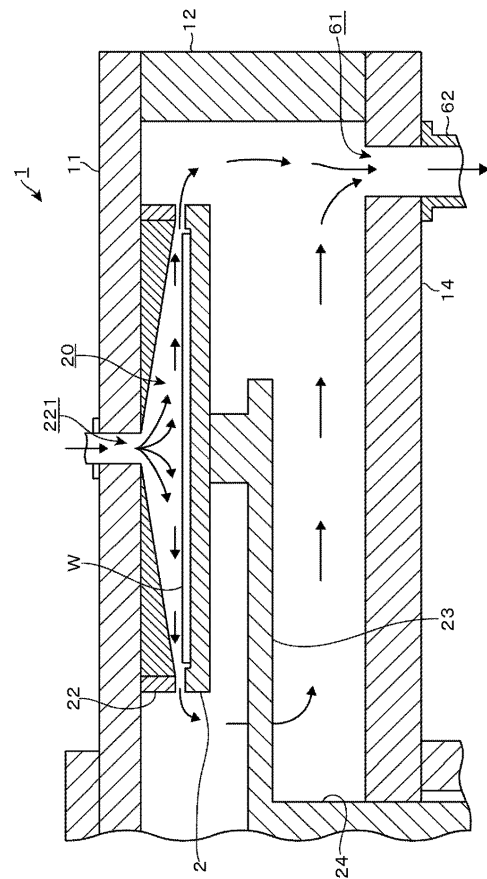
【図 11】



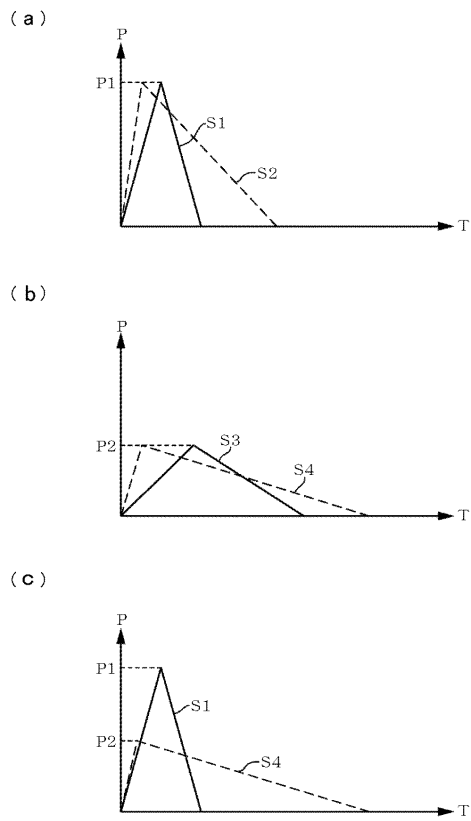
【図 10】



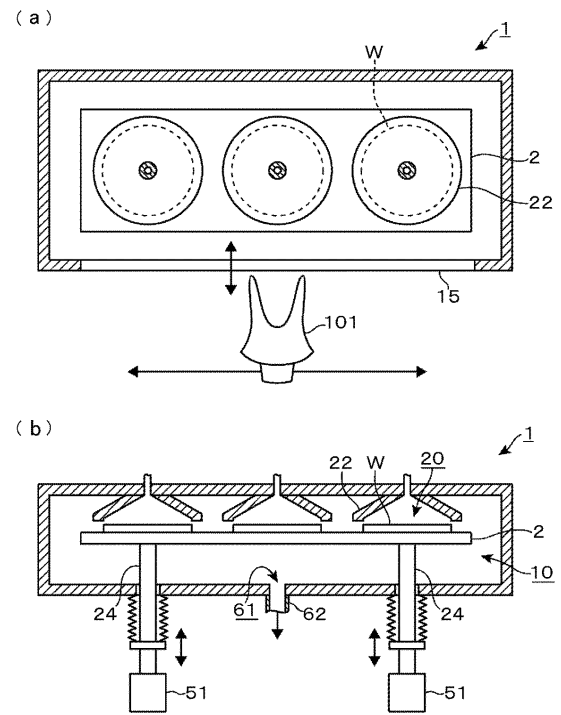
【図 12】



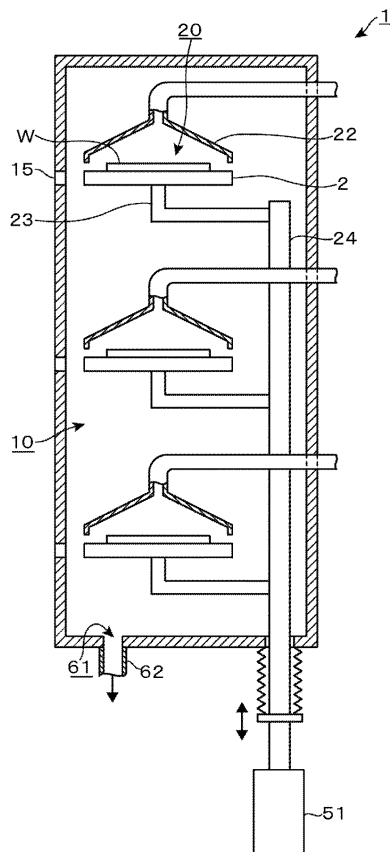
【図 13】



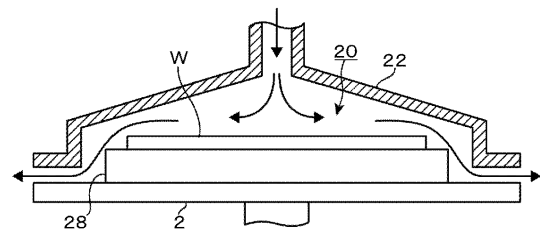
【図 14】



【図 15】

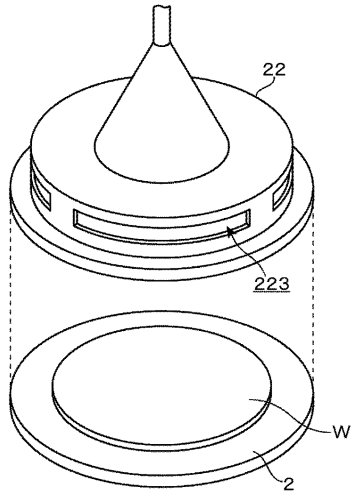


【図 16】

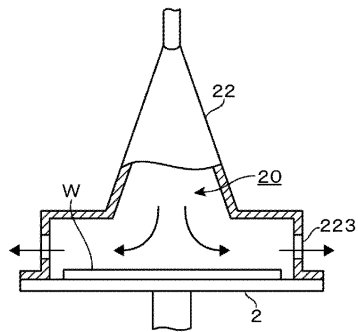


【図 17】

(a)

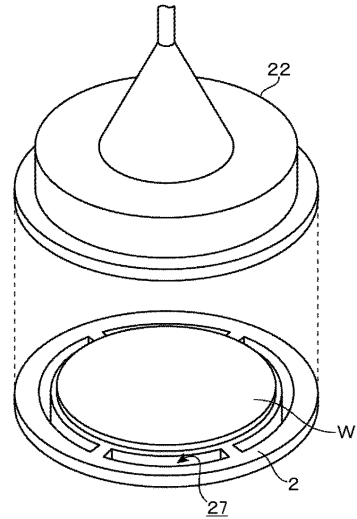


(b)

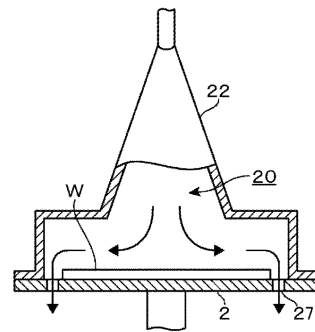


【図 18】

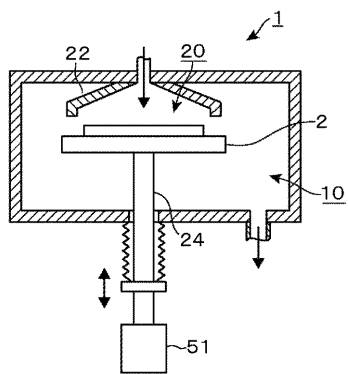
(a)



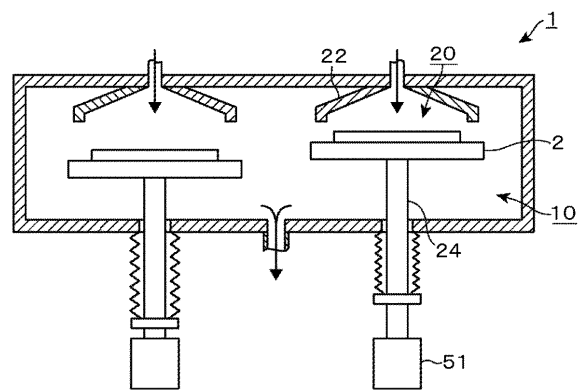
(b)



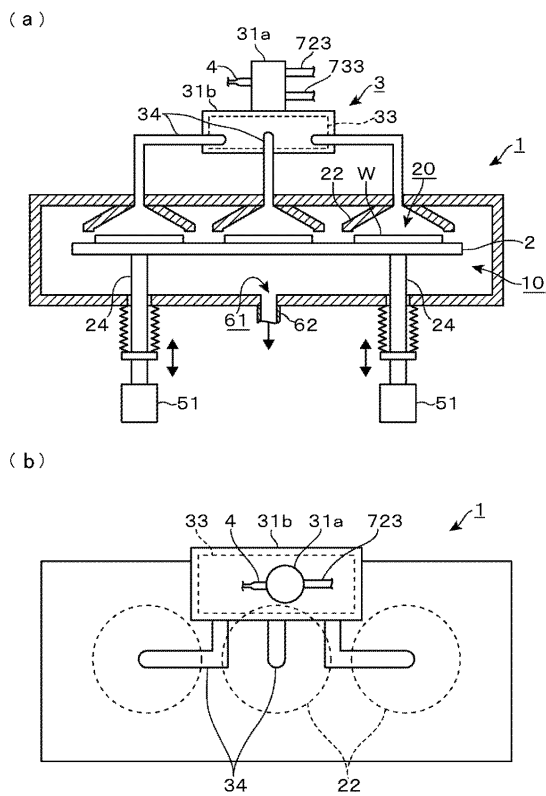
【図 19】



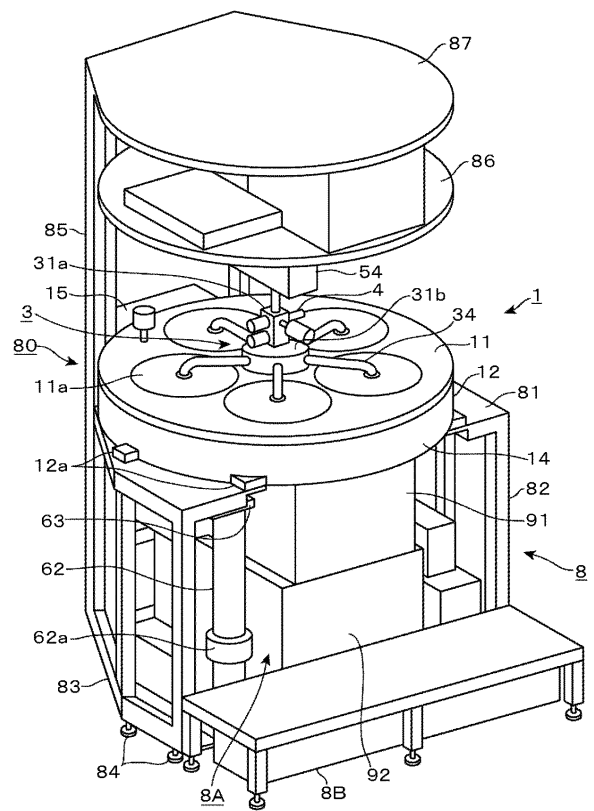
【図 20】



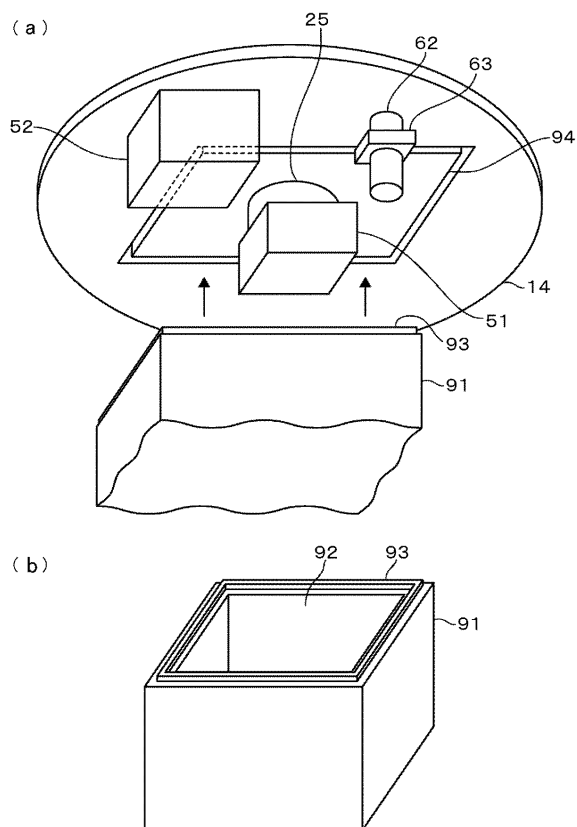
【図 2 1】



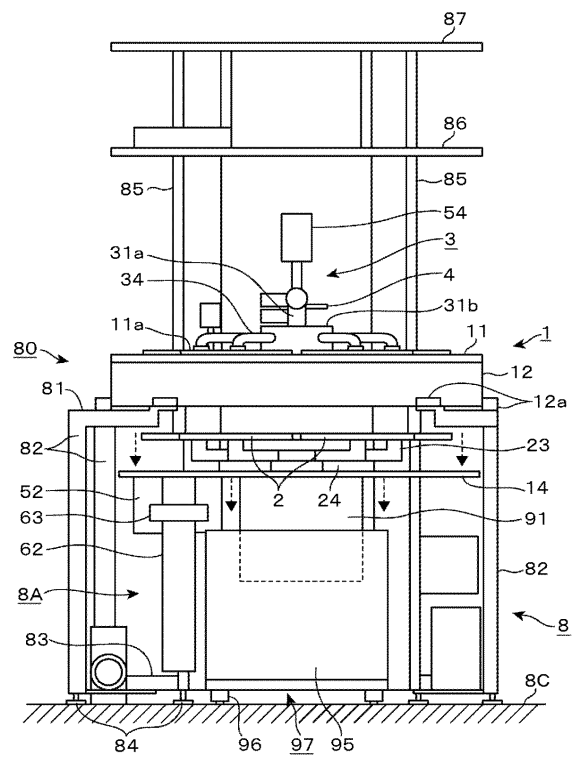
【図 2 2】



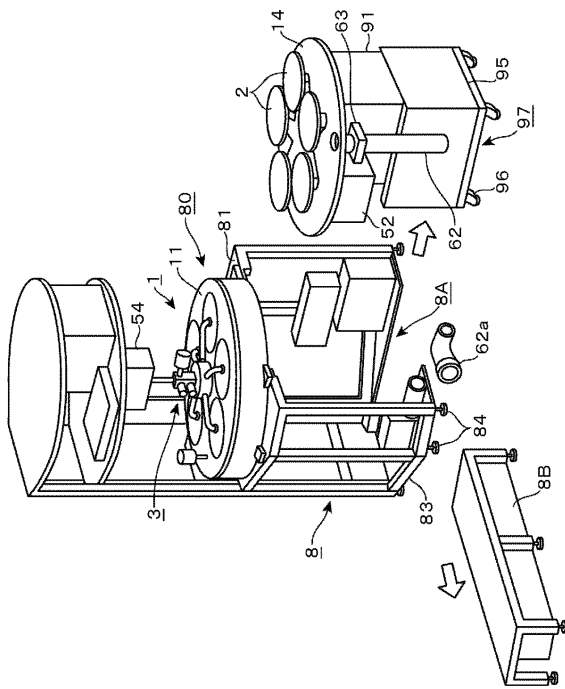
【図 2 3】



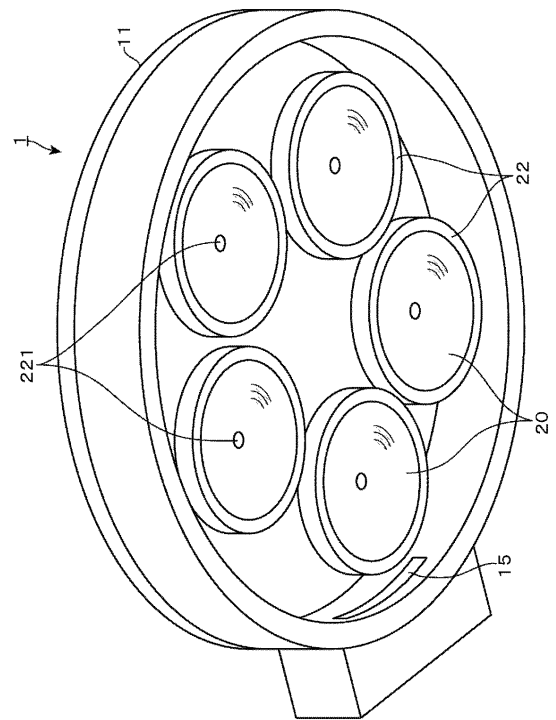
【図 2 4】



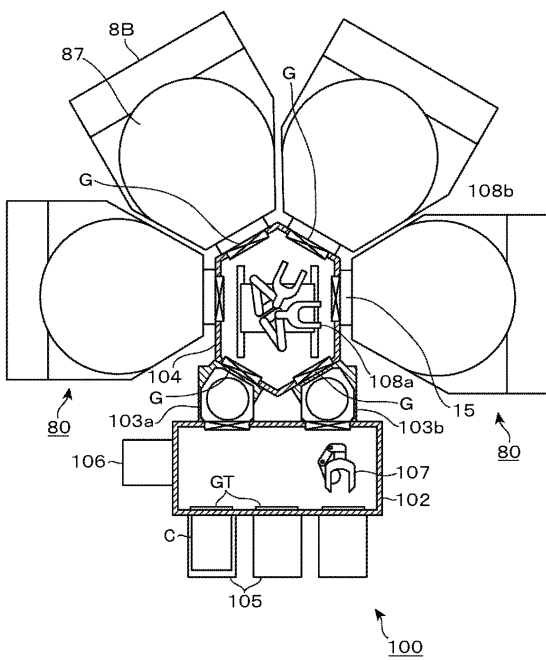
【図 25】



【図 26】



【図 27】



フロントページの続き

(72)発明者 岩田 輝夫

東京都港区赤坂五丁目 3 番 1 号 赤坂 B i z タワー 東京エレクトロン株式会社内

F ターム(参考) 4K030 AA11 AA24 BA18 BA42 CA04 EA05 EA06 HA01

5F045 AA04 AA06 AA15 AB32 AC07 AC08 AC11 AC12 AD07 AD08

AE21 BB02 BB08 CA05 DP13 DP27 DQ10 EB06 EE19 EF14

EH18 EK07 EM10