

(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2007-27331

(P2007-27331A)

(43) 公開日 平成19年2月1日(2007.2.1)

(51) Int. Cl.	F I	テーマコード (参考)
<b>H01L 21/027 (2006.01)</b>	H01L 21/30 516B	5F031
<b>G03F 7/20 (2006.01)</b>	G03F 7/20 521	5F046
<b>H01L 21/68 (2006.01)</b>	H01L 21/68 K	

審査請求 未請求 請求項の数 12 O L (全 14 頁)

(21) 出願番号	特願2005-206126 (P2005-206126)	(71) 出願人	000001007 キヤノン株式会社 東京都大田区下丸子3丁目30番2号
(22) 出願日	平成17年7月14日 (2005.7.14)	(74) 代理人	100076428 弁理士 大塚 康德
		(74) 代理人	100112508 弁理士 高柳 司郎
		(74) 代理人	100115071 弁理士 大塚 康弘
		(74) 代理人	100116894 弁理士 木村 秀二
		(72) 発明者	岡田 芳幸 東京都大田区下丸子3丁目30番2号 キヤノン株式会社内

最終頁に続く

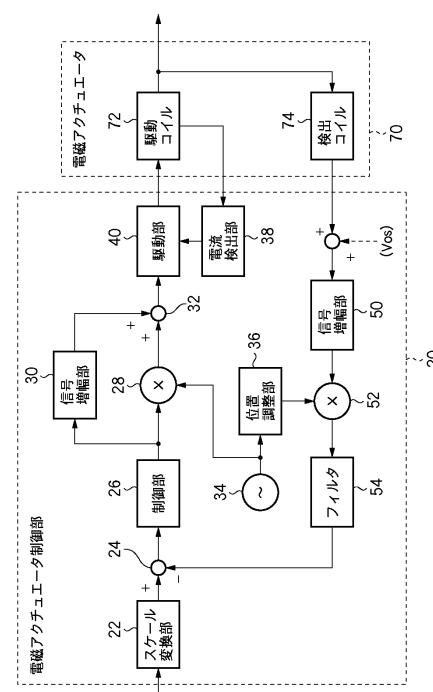
(54) 【発明の名称】 駆動装置及びこれを用いた露光装置並びにデバイス製造方法

## (57) 【要約】

【課題】 電磁アクチュエータを用いて高速、高精度、高効率かつ低発熱でステージ制御又は除振制御を可能とし、高い生産性と超微細化露光を実現する露光装置を提供すること。

【解決手段】 駆動装置は、第1のコイル72と第1のコイル72により発生する磁束変化を検出する第2のコイル74とを有する電磁アクチュエータ70と、電磁アクチュエータ70をフィードバック制御する電磁アクチュエータ制御部20と、を備える。電磁アクチュエータ制御部20は、第1のコイル72に変調信号を与える変調部28と、第2のコイル74からの出力信号を復調する復調部52と、を有する。

【選択図】 図6



## 【特許請求の範囲】

## 【請求項 1】

第 1 のコイルと該第 1 のコイルにより発生する磁束変化を検出する第 2 のコイルとを有する電磁アクチュエータと、

前記電磁アクチュエータをフィードバック制御する電磁アクチュエータ制御部と、  
を備え、

前記電磁アクチュエータ制御部は、

前記第 1 のコイルに変調信号を与える変調部と、

前記第 2 のコイルからの出力信号を復調する復調部と、

を有することを特徴とする駆動装置。

10

## 【請求項 2】

前記変調信号は、前記フィードバック制御における目標値に基づいて生成されることを特徴とする請求項 1 に記載の駆動装置。

## 【請求項 3】

前記電磁アクチュエータ制御部は、前記目標値と前記復調部で復調された信号とに基づいて前記電磁アクチュエータをフィードバック制御することを特徴とする請求項 2 に記載の駆動装置。

## 【請求項 4】

前記電磁アクチュエータ制御部は、前記変調部及び前記復調部の少なくとも一方に位相調整部を有することを特徴とする請求項 1 乃至請求項 3 のいずれか 1 項に記載の駆動装置。

20

## 【請求項 5】

前記電磁アクチュエータ制御部は、前記復調部で復調された信号の高調波成分を除去するフィルタを有することを特徴とする請求項 1 乃至請求項 4 のいずれか 1 項に記載の駆動装置。

## 【請求項 6】

前記目標値は、前記電磁アクチュエータで発生する力に基づいて生成され、

前記電磁アクチュエータ制御部は、前記目標値に平方根演算を施すスケール変換部を有し、該スケール変換部からの出力信号と前記復調部で復調された信号とに基づいて前記電磁アクチュエータをフィードバック制御することを特徴とする請求項 2 又は請求項 3 に記載の駆動装置。

30

## 【請求項 7】

前記第 1 のコイルを駆動する電力増幅部と、

前記第 1 のコイルに流れる電流を検出する電流検出部と、

前記第 1 のコイルに流れる電流をフィードバック制御するコイル制御部と、

を備えることを特徴とする請求項 1 乃至請求項 6 のいずれか 1 項に記載の駆動装置。

## 【請求項 8】

前記電磁アクチュエータは E コア及び I コアを有し、

前記第 1、第 2 のコイルは、前記 E コアにそれぞれ取り付けられることを特徴とする請求項 1 乃至請求項 7 のいずれか 1 項に記載の駆動装置。

40

## 【請求項 9】

粗動ステージと微動ステージとを備えるステージ装置であって、

請求項 1 乃至請求項 8 のいずれか 1 項に記載の駆動装置によって、前記粗動ステージに対して前記微動ステージが駆動されることを特徴とするステージ装置。

## 【請求項 10】

請求項 1 乃至請求項 8 のいずれか 1 項に記載の駆動装置と、

パターンを形成した原版に照射される露光光を基板に投影するための光学系と、

前記基板または前記原版を保持し前記駆動装置により位置決めされるステージ装置と、  
を備えることを特徴とする露光装置。

## 【請求項 11】

50

露光装置であって、

請求項 1 乃至請求項 8 のいずれか 1 項に記載の駆動装置によって、投影光学系を支持するためのマウントを駆動することを特徴とする露光装置。

【請求項 1 2】

デバイス製造方法であって、

請求項 1 0 又は請求項 1 1 に記載の露光装置を用いて潜像パターンが形成された基板を用意する工程と、

前記潜像パターンを現像する工程と、

を含むことを特徴とするデバイス製造方法。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

【0001】

本発明は、駆動装置及びこれを用いた露光装置並びにデバイス製造方法に関し、特に電磁アクチュエータを用いて高速、高精度、高効率かつ低発熱でステージ制御及び除振制御を行うことを可能とする露光装置に関する。

【背景技術】

【0002】

近年の IC や LSI 等の半導体集積回路は、高い生産性が要求され、これに伴い半導体露光装置では高速な露光処理を行う必要がある。一方、回路パターンの微細化により、回路パターンの原版であるレチクルと露光対象のウエハの位置決め精度は nm オーダー以下とする必要がある。

【0003】

走査型露光装置では、レチクルを保持するレチクルステージとウエハを保持するウエハーステージが同期して走査され、レチクルステージとウエハーステージが反対方向に等速運動している際に露光が行われる。一般的には、レチクルとウエハの投影倍率は 4 : 1 であり、レチクルステージとウエハーステージの走査速度比も 4 : 1 である。各走査速度は、生産性向上のために、より高速な駆動が要求され、ウエハーステージの走査速度は数百 mm / s に達している。

【0004】

このように、レチクルステージ及びウエハーステージは、高速かつ高精度な駆動が要求されているため、高効率で低発熱かつ高精度にステージを駆動することができるアクチュエータが必要となっている。

【0005】

ステージを高速に駆動するアクチュエータとしては、磁界中に電流を流すことによって発生するローレンツ力を利用したリニアモータがある。主な構成部品は磁界を発生させる磁石と電流を流すコイルで、コイル電流に対して得られるローレンツ力、すなわち推力との関係は、線形性がよく、制御性は良好である。しかし、その一方で、効率が悪く、大きな推力を得るためには大電力が必要となる。その結果、アクチュエータがレチクルやウエハの近くに配置される場合は、アクチュエータからの熱により nm オーダーの位置決め精度を得ることは困難となる場合がある。

【0006】

一方、高効率で低発熱、すなわち、小さな電力で大きな推力を得ることができるアクチュエータとして電磁石の原理を用いたものがある。一般に、電磁石は強磁性体を含む 2 つの部材とコイルにより構成され、2 つの部材は僅かなギャップを有して対向するように配置される。一方の部材にコイルを巻いて電流を流し、2 つの部材内に閉磁束ループを発生させ、この磁束により対向しているギャップ間に吸引力を生じさせて推力が得られるよう構成される。通常、ギャップは数十  $\mu\text{m}$  ~ 数百  $\mu\text{m}$  程度の極めて狭い間隔に設定されるため、非常に高効率なアクチュエータとすることが可能となる。

【0007】

また、露光装置の設置床からの振動やウエハーステージの駆動による外乱力を抑制して

10

20

30

40

50

高精度な露光を実現するために、除振又は制振を目的とした除振装置が必要となる。露光装置は、ウエハーステージの高速駆動による外乱力が増加する一方で、更なる微細化が要求されている。除振装置による除振又は制振性能を向上させるため、アクチュエータにより外乱力をキャンセルするアクティブ制御が多用されている。アクチュエータはリニアモータや電磁石が用いられているが、低発熱で高精度に大きな推力が得られるアクチュエータが要求されている。

【特許文献１】特開２００２－０３３２７０号公報

【特許文献２】特開２００２－３１９５３５号公報

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

10

【０００８】

しかしながら、電磁石によるアクチュエータでは、以下の問題点がある。発生磁束はコイル電流に比例し、ギャップにほぼ反比例する。推力と磁束密度は、下記の式（１）～（４）の関係がある。

【０００９】

$$F \propto B^2 \quad \dots \text{式（１）}$$

$$(F) \propto B \quad \dots \text{式（２）}$$

$$= B \cdot S \quad \dots \text{式（３）}$$

$$I \quad \dots \text{式（４）}$$

ここで、 $F$ ：推力、 $B$ ：磁束密度、 $S$ ：磁束、 $I$ ：コイル電流、 $S$ ：電磁石の対向しているギャップ断面積である。これにより、高効率であるが、推力はコイル電流及びギャップに対して非線形な特性となる。また、僅かなコイル電流やギャップ変化に対しても、大きな推力変動の要因となってしまう。

20

【００１０】

特許文献１に記載の電磁石を用いたステージ装置では、電磁石におけるギャップ間隔をセンサにより計測し、ギャップ間隔に応じたコイル電流となるよう補正して使用するよう構成されている。しかしながら、この方法は、計測されたギャップ間隔に応じてコイル電流を補正し所定の推力に合わせるオープンループによる推力補正方法である。そのため、電磁石やコイルの特性ばらつき等により、高精度な制御を行うアクチュエータの制御方法としては不十分であった。

30

【００１１】

また、特許文献２に記載の電磁石を用いた位置決め装置では、電磁石内に発生している磁束変化を、新たに設けたコイルにより検出して、電気的な積分器により積分して磁束に比例した信号に変換している。この信号は、上記の式（２）、（３）により、所定の推力 $F$ となるようフィードバックループを構成してコイル電流を操作し、電磁石やコイルの特性ばらつきを抑制するよう構成されている。しかしながら、磁束変化を検出する信号増幅器や積分器を構成する電子部品のオフセット電流及びオフセット電圧により、磁束変化がゼロの場合でも積分器出力は時間とともに増加するランプ状のオフセットを発生する。最終的には、飽和電圧に至り制御不能となってしまう。この現象を抑制するため、上記フィードバックループには、ハイパスフィルタが挿入されている。しかしながら、直流的な推力や低周波数帯域の推力に対しては応答することができない。そのため、高精度な制御を行うアクチュエータの制御方法としては不十分であった。

40

【００１２】

本発明は、上記の問題点に鑑みてなされたものであり、電磁アクチュエータを用いて高速、高精度、高効率かつ低発熱で制御を行うことを目的とする。

【課題を解決するための手段】

【００１３】

本発明の第１の側面は、駆動装置に係り、第１のコイルと該第１のコイルにより発生する磁束変化を検出する第２のコイルとを有する電磁アクチュエータと、前記電磁アクチュエータをフィードバック制御する電磁アクチュエータ制御部と、を備える。前記電磁アク

50

チュエータ制御部は、前記第 1 のコイルに変調信号を与える変調部と、前記第 2 のコイルからの出力信号を復調する復調部と、を有することを特徴とする。

【 0 0 1 4 】

本発明の第 2 の側面は、粗動ステージと微動ステージとを備えるステージ装置に係り、上記の駆動装置によって、前記粗動ステージに対して前記微動ステージが駆動されることを特徴とする。

【 0 0 1 5 】

本発明の第 3 の側面は、露光装置に係り、上記の駆動装置と、パターンを形成した原版に照射される露光光を基板に投影するための光学系と、前記基板または前記原版を保持し前記駆動装置により位置決めされるステージ装置と、を備えることを特徴とする。

10

【 0 0 1 6 】

本発明の第 4 の側面は、露光装置に係り、上記の駆動装置によって、投影光学系を支持するためのマウントを駆動することを特徴とする。

【 0 0 1 7 】

本発明の第 5 の側面は、デバイス製造方法に係り、上記の露光装置を用いて潜像パターンが形成された基板を用意する工程と、前記潜像パターンを現像する工程と、を含むことを特徴とする。

【 発明の効果 】

【 0 0 1 8 】

本発明によれば、電磁アクチュエータを用いて高速、高精度、高効率かつ低発熱で制御を行うことができる。

20

【 発明を実施するための最良の形態 】

【 0 0 1 9 】

以下に本発明の好適な実施形態について、詳細に説明する。

( 第 1 の実施形態 )

図 1 は本発明の好適な第 1 の実施形態に係る露光装置の構成を示す図である。

【 0 0 2 0 】

不図示の露光光源より出射された露光光は、照明光学系 2 0 0 により、レチクルステージ 1 0 0 に設置されたレチクル 1 0 1 を照射される。レチクル 1 0 1 を透過した光は、投影光学系 2 4 0 を透過して、ウエハステージ 2 2 0 に設置されたウエハ 2 2 2 に到達する。これにより、レチクル 1 0 1 上に描かれた微細なパターンがウエハ 2 2 2 上の各チップに焼き付けられる。露光光源としては、例えば、K r F レーザ光源や、更なる微細化のために波長の短い A r F レーザ光源が用いることが望ましい。

30

【 0 0 2 1 】

スキャニングステッパー（走査型露光装置）では、レチクルステージ 1 0 0 とウエハステージ 2 2 0 はステージ制御部 1 0、2 3 0 により同期して制御される。同期走査中に露光が行われ、露光が終了すると次のチップの露光のためにウエハステージ 2 2 0 がステップ駆動される。走査型露光装置では、レチクルステージ 1 0 0 及びウエハステージ 2 2 0 の各々は、より速い加速度により加速され、より速い速度で同期走査露光される。一般に、縮小露光が行われる。通常、レチクル 1 0 1 対ウエハ 2 2 2 の露光縮小率は 4 : 1 で、レチクルステージ 1 0 0 とウエハステージ 2 2 0 の加速度及び速度の比率は、同様に 4 : 1 である。各ステージの加速度及び速度は益々増加している。ウエハステージ 2 2 0 の加速度は 1 G ~ 1 . 5 G、速度は 3 0 0 mm / s ~ 6 0 0 mm / s 程度まで引き上げられている。ウエハステージ 2 2 0 は、床又はベースフレーム 1 8 0 上に設置される。投影光学系 2 4 0 は床からの振動やウエハステージ 2 2 0 の駆動による振動の影響を除去するためマウント 1 6 0 に締結される。マウント 1 6 0 はマウント制御部 1 5 0 により、ベースフレーム 1 8 0 から伝わる振動をキャンセルするようアクチュエータによりアクティブに制御される。

40

【 0 0 2 2 】

レチクルステージ 1 0 0 及びウエハステージ 2 2 0 は生産性向上のために極めて高速

50

に駆動されかつ微細化露光のために極めて精密に位置又は速度が制御されなければならない。

#### 【0023】

一般にこれらのステージは、エアー又は磁力等により浮上する。そして、ローレンツ力の原理を用いたリニアモータや平面モータ等のアクチュエータにより同期走査又はステップ駆動が行われる。各ステージの位置は、微細化露光のためnmオーダーで精密に制御する必要がある。一般的には、不図示のレーザ干渉計により各ステージの位置が正確に監視され、ステージ制御部10、230によりフィードバック制御されている。

#### 【0024】

図2にリニアモータによるレチクルステージ100の構成例を示す。同期走査方向をY軸、直交する他の平面軸をX軸とする。レチクルステージ100は粗動ステージ102と微動ステージ104により構成される。粗動ステージ102には可動子110、112が取り付けられている。可動子110、112には、上下方向に磁界が発生するように上下に磁石が取り付けられている。固定子114、118には複数のコイル群116、120が取り付けられている。これらコイル群116、120のうち、上下方向の磁界中にあるコイルに電流を流すことによりコイル電流と磁界に対して直交方向にローレンツ力が発生する。このローレンツ力が推力となって粗動ステージを駆動する。一般に、このような構成によるアクチュエータはリニアモータと呼ばれる。リニアモータは、コイル電流に対して得られる推力の線形性がよい。リニアモータの主な発熱個所はコイル群116、120である。極めて高速な加減速により大きな発熱となる。従って、コイル群116、120は、微動ステージ104から離れて配置される。不図示の冷却機構により各発熱の熱回収が行われ、微動ステージ104上に保持されたレチクル101（不図示）への影響が無いよう設計される。また、nmオーダーの精密な位置制御は微動ステージ104で行われる。従って、粗動ステージ102の位置制御は微動ステージ104の制御に比べて低精度の制御でよい。

#### 【0025】

図3に微動ステージ104を制御するためのアクチュエータ構成の一例を示す。

#### 【0026】

122、124は図2の粗動ステージに取り付けられているリニアモータと同様に不図示の磁石とコイルにより構成され、Y方向の推力を発生する。同様に126、128はX方向の推力を発生するリニアモータである。

#### 【0027】

電磁石70y1は、磁性体によるEコア76y1とIコア78y1で構成される。このような磁性体としては、例えば、鉄等の強磁性体を用いることがより望ましい。電磁石70y1は、後述する電磁石の動作原理によりEコアとIコアと間に吸引力が発生し、微動ステージ104に対し、図示した方向の推力を与える。

#### 【0028】

同様に、電磁石70y2はEコア76y2とIコア78y2により構成される。電磁石70y2は、微動ステージ104に対し、図示した方向の推力を与える。

#### 【0029】

EコアとIコアと間のギャップは数十～数百 $\mu\text{m}$ 程度で、僅かな電流により大推力が得られる。微動ステージ104は、電磁石70y1、70y2により極めて低発熱でY軸方向に大推力が印加される。

#### 【0030】

X、Y方向のnmオーダーの精密な位置制御はリニアモータ122、124、126、128により行われる。電磁石70y1、70y2により加減速に必要な推力は印加されている。そのため、リニアモータ122、124、126、128はnmオーダーの位置制御に必要な僅かなコイル電流により低発熱で精密な位置制御が可能となる。

#### 【0031】

図4にステージ制御部10の微動ステージ104の制御の一例を示す。

10

20

30

40

50

## 【 0 0 3 2 】

微動ステージ 1 0 4 はレーザ干渉計等の位置計測器 1 1 により位置情報が測定される。測定された位置情報は、加減算器 1 2 に印加されて、微動ステージ 1 0 4 の目標値である目標位置情報との偏差が取られる。この偏差信号は、制御部 1 4 に入力され、P I D 制御演算等が行われてリニアモータ 1 2 2、1 2 4 を駆動する。以上により、微動ステージ 1 0 4 の精密な制御を行う。一方、目標値は、演算部 1 8 に入力され、演算部 1 8 で微動ステージ 1 0 4 の駆動に必要な推力  $F_y$  が算出される。ここで  $F_y$  は、

$$F_y = m \cdot \dots \text{式 ( 5 )}$$

で表される。 $m$  は微動ステージ 1 0 4 の質量 (  $\text{kg}$  )、 $\dots$  は加速度 (  $\text{m} / \text{s}^2$  ) である。推力  $F_y$  は、既知の質量と目標位置情報の 2 回微分との積により算出することができる。

10

## 【 0 0 3 3 】

演算部 1 8 の出力は後述する電磁石制御部 2 0 に入力され、電磁石制御部 2 0 により電磁石 7 0 y 1、7 0 y 2 が駆動される。これにより、低発熱かつ大推力で微動ステージ 1 0 4 が駆動される。

## 【 0 0 3 4 】

図 5 に電磁石 7 0 の構成の一例を示す。

## 【 0 0 3 5 】

駆動コイル 7 2 は E コア 7 6 に巻き付けられている。駆動コイル 7 2 に電流を流すことにより E コア 7 6 と I コア 7 8 に破線で示すような磁束が発生する。E コア 7 6 と I コア 7 8 の対向する面にはそれぞれ磁極が発生し、磁力による吸引力が発生する。E コア 7 6 には更に検出コイル 7 4 が巻き付けられている。この検出コイル 7 4 により駆動コイル 7 2 によって発生している磁束変化が検出される。

20

## 【 0 0 3 6 】

次に図 6 に電磁石制御部 2 0 による電磁石 7 0 の制御の構成の一例を示す。

## 【 0 0 3 7 】

制御部 2 6 は、比例ゲイン又は P I D 等の制御演算部であり、制御部 2 6 の出力信号を  $V_a$  とする。信号増幅部 3 0 は信号  $V_a$  を増幅し、信号増幅部 3 0 のゲインを  $G_x$  とする。発振部 3 4 は一定振幅で所定の周波数を有する信号 ( 変調信号 ) を発生する。この信号は矩形波や正弦波であること望ましい。ここでは、説明を簡単にするため振幅 = 1、角周波数  $\omega$  の正弦波とするが、これに限定されない。変調部としての乗算器 2 8 は、制御部 2 6 の出力信号  $V_a$  と発振部 3 4 からの信号とを掛け合わせる。加算器 3 2 は信号増幅部 3 0 からの信号と乗算器 2 8 からの信号を加算し、駆動部 4 0 に印加する。従って、

30

$$\text{駆動部 4 0 の入力} = V_a ( G_x + \sin \omega t ) \dots \text{式 ( 6 )}$$

となる。

## 【 0 0 3 8 】

検出コイル 7 4 は、駆動コイル 7 2 により発生するにおける磁束変化を検出するため、定常信号では出力はゼロになる。しかしながら、本実施形態では、制御部 2 6 の出力信号  $V_a$  と発振部 3 4 からの信号とを掛け合わせることにによって、検出コイル 7 2 からの信号を得ることが出来る。検出コイル 7 2 は微分動作であるため、出力振幅は周波数が高いほど大きくなり、信号検出により好適である。

40

## 【 0 0 3 9 】

ここで図 7 により駆動部 4 0 の説明を行う。駆動コイル 7 2 には電力増幅部 4 6 からの信号によりコイル電流が流れる。このコイル電流を電流検出部 3 8 により検出する。電流検出部 3 8 は例えば抵抗と必要に応じて信号増幅器により構成され、コイル電流を電圧に変換して出力する。電流検出部 3 8 からの信号は加減算器 4 2 に入力され、加算器 3 2 からの出力信号との偏差が取られ、コイル制御部 4 4 に入力される。コイル制御部 4 4 では比例ゲイン又は P I D 等の制御演算が行われ、駆動コイル 7 2 を駆動するために必要な電圧及び電流を供給する電力増幅部 4 6 に入力される。このコイル電流のフィードバック制御によりコイル電流を加算器 3 2 の出力信号に相関した値に制御することが可能となる。コイル電流値を  $I_{cc}$ 、駆動部 4 0 における等価ゲインを  $G_{cc}$  とすると、

50

$$I_{cc} = V_a \cdot G_{cc} (G_x + \sin t) \quad \dots \text{式(7)}$$

となる。式(4)より式(8)が得られる。

【0040】

$$I_{cc} = V_a \cdot G_{cc} (G_x + \sin t) \quad \dots \text{式(8)}$$

また、推力Fは式(9)で表される。

【0041】

$$F = S \cdot \quad \dots \text{式(9)}$$

検出コイル74では電磁石70内で発生している磁束変化を検出する。検出コイル74の出力信号をVnとすると、式(8)を微分して、

$$V_n = \quad \cdot V_a \cdot G_{cc} \cdot \cos t \quad \dots \text{式(10)}$$

が得られる。例えば、発振部34の発振周波数fを20kHzとすると、

$$= 2 \cdot \quad \cdot f = 2 \cdot \quad \cdot 20 \cdot 10^3 \quad \dots \text{式(11)}$$

となる。これにより、発振周波数fが高いほど、より大きな出力信号が得られることが分かる。

【0042】

一方、式(8)において、信号増幅部30からの出力信号V\_a・G\_xによって電磁石70内に発生している磁束成分v\_aは、式(12)で表される。

$$v_a = V_a \cdot G_{cc} \cdot G_x \quad \dots \text{式(12)}$$

検出コイル74からの検出信号は、磁束変化が遅い場合は小さくなる。従って、出力信号V\_aが直流の場合では、検出コイルの出力信号は式(10)によりV\_a・G\_cc・G\_xの成分がゼロとなる。

【0043】

次に検出コイル74の出力及び信号増幅部50の入力に外乱としてオフセット電圧V\_o\_sが重畳していると仮定する。信号増幅部50のゲインをG\_aとすると、信号増幅部50の出力信号は、

$$V_n = G_a (\quad \cdot V_a \cdot G_{cc} \cdot \cos t + V_{os}) \quad \dots \text{式(13)}$$

で表される。検出コイル74からの信号は、発振信号に対し微分されているため位相が90度異なる。そのため、位相調整部36により、発振部34からの信号の位相を式(13)で表される信号増幅部50からの信号の位相と同期又は180度の位相差となるよう調整する。この位相調整された位相調整部36からの信号と信号増幅部50からの信号を復調部としての乗算器52で乗算する。乗算器52からの出力信号をV\_mとすると、以下の式(14)で表される。

$$\begin{aligned} V_m &= G_a (\quad \cdot V_a \cdot G_{cc} \cdot \cos t + V_{os}) \cdot \cos t \\ &= 1/2 \cdot G_a \cdot \quad \cdot V_a \cdot G_{cc} (1 + \cos 2t) + G_a \cdot V_{os} \cdot \cos t \end{aligned} \quad \dots \text{式(14)}$$

フィルタ54により式(14)におけるcos tやcos 2tの周波数成分を十分減衰させるローパスフィルタを構成し、その出力をV\_f\_bとすると、式(15)となる。

$$V_{fb} = 1/2 \cdot G_a \cdot \quad \cdot V_a \cdot G_{cc} \quad \dots \text{式(15)}$$

式(15)により得られた信号は、式(12)で表される信号増幅部30からの出力信号V\_a・G\_cc・G\_xによって電磁石70内に発生している磁束成分v\_aに対し、以下の式(16)の関係が成り立つ。

$$v_a = V_{fb} \quad \dots \text{式(16)}$$

このように、乗算器28による変調、検出コイル74の検出信号の微分効果による信号増幅、乗算器52による復調、フィルタ54による高周波数帯域の除去を行う。これによって、外乱V\_o\_sの影響を除去し、制御部26の出力信号V\_aにより電磁石70内に発生している磁束の大きさに関連した信号を正確に検出することができる。

【0044】

フィルタ54の出力信号は、加減算器24に入力され、スケール変換部22からの信号との偏差が取られる。この偏差信号は、制御部26に入力され、電磁石70内に発生する磁束がスケール変換部22の出力信号と等しくなるようにコイル電流が制御される。

10

20

30

40

50



## 【 0 0 4 5 】

式 ( 1 6 ) により、フィルタ 5 4 からの出力信号は、磁束に比例した信号である。そのため、推力と磁束の式 ( 2 ) より、必要な推力を得るための目標磁束は、推力値の平方根で表される。従って、スケール変換部 2 2 への入力を推力目標値とすると、スケール変換部 2 2 では平方根演算が施される。

## 【 0 0 4 6 】

E コアと I コアと間のギャップが変動すると、電磁石 7 0 内に発生する磁束の大きさが変化する。その結果、式 ( 1 ) により磁束の自乗に比例して推力が大きく変動してしまう。しかしながら、上述の電磁石の制御を行うことにより、電磁石 7 0 内に発生している磁束成分が検出されてフィードバック制御が行われる。これにより、ギャップ変動によらずに目標とする磁束に制御されて、目標推力を得ることができる。

10

## 【 0 0 4 7 】

このように、本発明の好適な実施の形態では、外乱の影響を排除し、電磁石内に発生している磁束の大きさに 관련된 信号を正確に検出してフィードバック制御する。これにより、電磁石におけるギャップ変動の影響を抑制し、目標とする推力を得ることができ、高速、高精度、高効率かつ低発熱でステージ制御を行うことができる。

## ( 第 2 の実施形態 )

次に、図 8 に基づいて本発明の好適な第 2 の実施形態について説明する。尚、第 1 の実施形態と同様の動作を行う構成要素には同一符号を付し、動作に関する説明を省略する。図 8 は投影光学系 2 4 0 を支持し、床からの振動やウエハーステージ 2 2 0 の駆動による振動の影響を除去するマウント 1 6 0 の概略構成図である。電磁石 7 0 a、7 0 b、7 0 c は、E コア 7 6 a、7 6 b、7 6 c と I コア 7 8 a、7 8 b、7 8 c をそれぞれ含む。マウント 1 6 0 には E コア 7 6 a、7 6 b、7 6 c が取り付けられ、ベースフレームの柱 1 8 0 a、1 8 0 b、1 8 0 c には、I コア 7 8 a、7 8 b、7 8 c が取り付けられている。3 つの電磁石 7 0 a、7 0 b、7 0 c は図中の矢印の方向に吸引力を発生し、マウント 1 6 0 の X Y 方向の位置を制御する。

20

## 【 0 0 4 8 】

図 9 にマウント制御部 1 5 0 によるマウント 1 6 0 の制御の一例を示す。電磁石制御部 2 0 には、床からの振動による加速度又はウエハーステージ 2 2 0 の駆動により発生する振動による加速度を検出する不図示の X、Y 方向の加速度センサからの出力が印加される。また、電磁石制御部 2 0 には、ウエハーステージ 2 2 0 の駆動により予め計算されるか又は予測されるマウント 1 6 0 の X、Y 方向の加振力をキャンセルするために必要な推力が目標値として印加されてもよい。電磁石制御部 2 0 は、第 1 の実施形態と同様の動作によりマウント 1 6 0 とベースフレーム 1 8 0 の柱に取り付けられた電磁石 7 0 a、7 0 b、7 0 c を駆動する。電磁石制御部 2 0 は、マウント 1 6 0 に印加される床振動やウエハーステージ 2 2 0 の駆動により発生する振動による外乱力をキャンセルする推力を正確に発生し振動を抑制する。

30

## 【 0 0 4 9 】

本発明の好適な実施の形態によれば、外乱の影響を排除し、電磁石内に発生している磁束の大きさに 관련된 信号を正確に検出してフィードバック制御することにより電磁石におけるギャップ変動の影響を抑制し、目標とする推力を得ることができる。これにより、高速、高精度、高効率かつ低発熱で除振又は制振制御を行うことが可能となる。

40

## ( 応用例 )

次に、上述の露光装置を利用した半導体デバイスの製造プロセスを説明する。図 1 0 は半導体デバイスの全体的な製造プロセスのフローを示す図である。ステップ 1 ( 回路設計 ) では半導体デバイスの回路設計を行う。ステップ 2 ( マスク作製 ) では設計した回路パターンに基づいてマスクを作製する。

## 【 0 0 5 0 】

一方、ステップ 3 ( ウエハ製造 ) ではシリコン等の材料を用いてウエハを製造する。ステップ 4 ( ウエハプロセス ) は前工程と呼ばれ、上記のマスクとウエハを用いて、上記の

50

露光装置によりリソグラフィ技術を利用してウエハ上に実際の回路を形成する。次のステップ5（組み立て）は後工程と呼ばれ、ステップ4によって作製されたウエハを用いて半導体チップ化する工程であり、アッセンブリ工程（ダイシング、ボンディング）、パッケージング工程（チップ封入）等の組み立て工程を含む。ステップ6（検査）ではステップ5で作製された半導体デバイスの動作確認テスト、耐久性テスト等の検査を行う。こうした工程を経て半導体デバイスが完成し、ステップ7でこれを出荷する。

【0051】

上記ステップ4のウエハプロセスは以下のステップを有する（図11）。まず、ウエハの表面を酸化させる酸化ステップが行われる。次いで、ウエハ表面に絶縁膜を成膜するCVDステップが行われる。次いで、ウエハ上に電極を蒸着によって形成する電極形成ステップが行われる。次いで、ウエハにイオンを打ち込むイオン打ち込みステップ、ウエハに感光剤を塗布するレジスト処理ステップを行う。次いで、上記の露光装置によってレジスト処理ステップ後のウエハに回路パターンの潜像パターンを形成する露光ステップを行う。次いで、露光ステップでウエハに形成された潜像パターンを現像する現像ステップを行う。次いで、現像ステップで現像したレジスト像以外の部分を削り取るエッチングステップを行う。次いで、エッチングが済んで不要となったレジストを取り除くレジスト剥離ステップを行う。以上のように、これらのステップを繰り返し行うことによって、ウエハ上に多重に回路パターンを形成する。

10

【図面の簡単な説明】

【0052】

20

【図1】本発明の好適な実施の形態に係る露光装置の構成を示す図である。

【図2】レチクルステージの構成の一例を示す図である。

【図3】本発明の好適な第1の実施形態におけるレチクルステージの構成の一例を示す図である。

【図4】本発明の好適な第1の実施形態におけるステージ制御部の構成の一例を示す図である。

【図5】本発明の好適な実施の形態に係る電磁石の構成の一例を示す図である。

【図6】本発明の好適な第1の実施形態における電磁石制御部20による電磁石70の制御の構成の一例を示す。

【図7】本発明の好適な実施の形態に係る駆動部の構成の一例を示す図である。

30

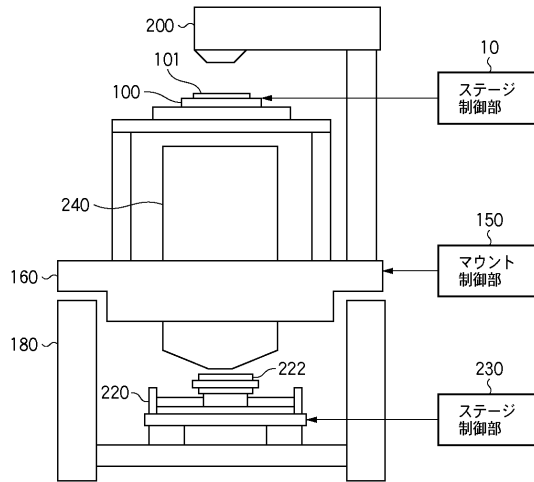
【図8】本発明の好適な第2の実施形態におけるマウントの構成の一例を示す図である。

【図9】本発明の好適な第2の実施形態におけるマウント制御部の構成の一例を示す図である。

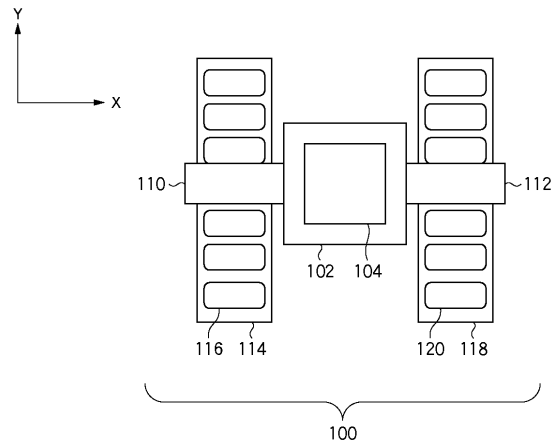
【図10】デバイス製造方法を示す図である。

【図11】ウエハプロセスを示す図である。

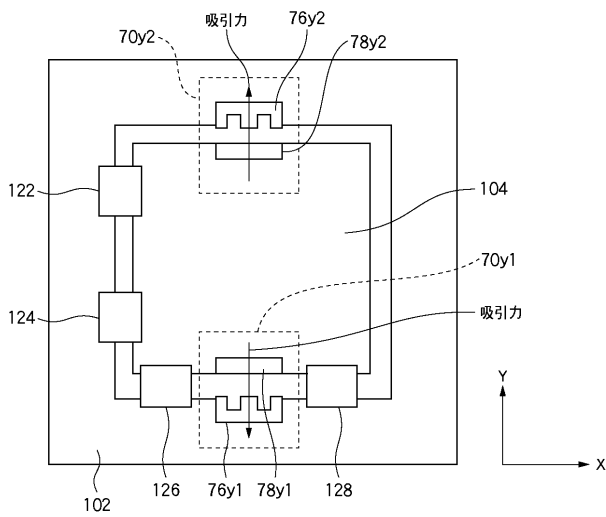
【図 1】



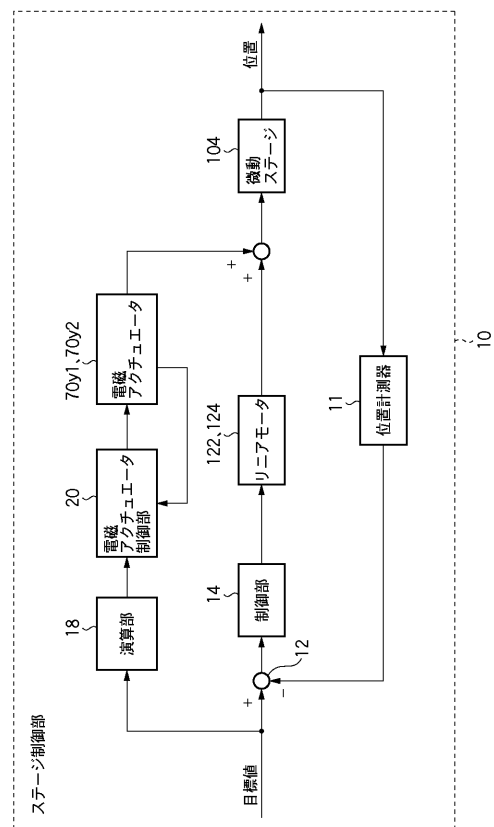
【図 2】



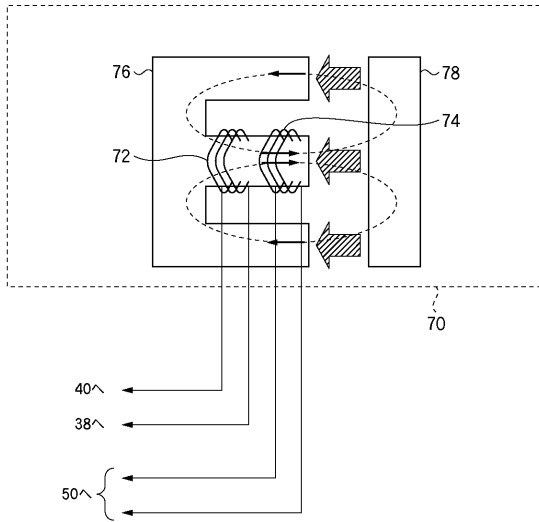
【図 3】



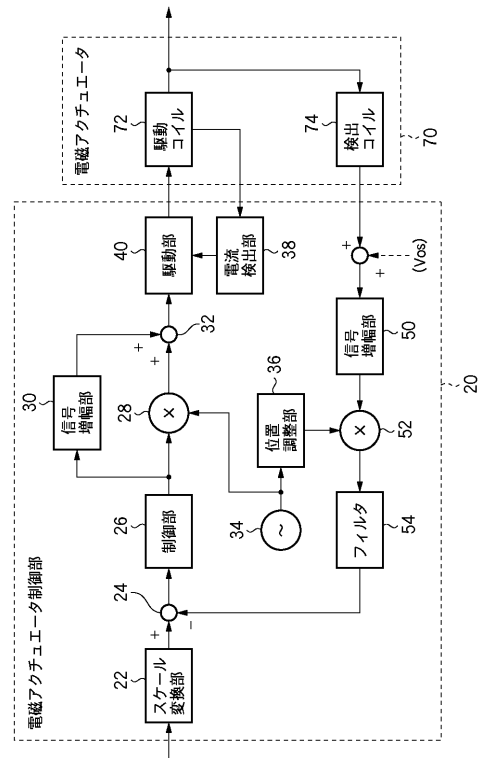
【図 4】



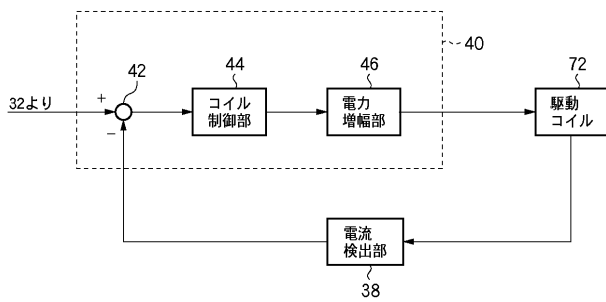
【図 5】



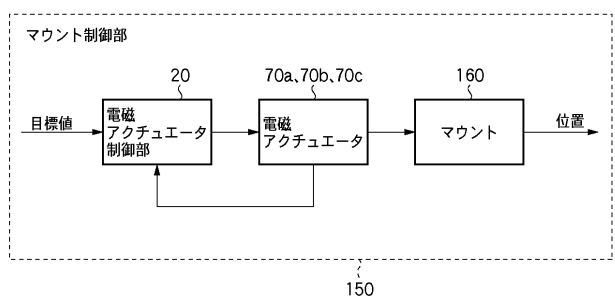
【図 6】



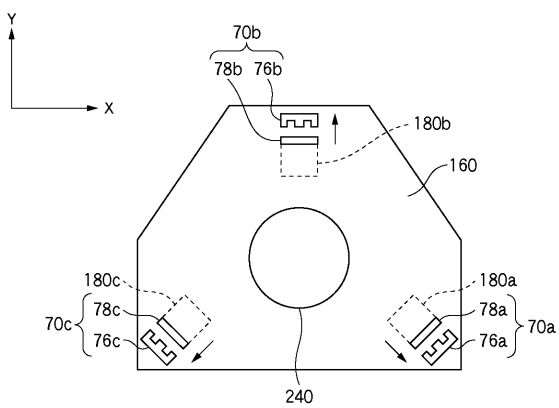
【図 7】



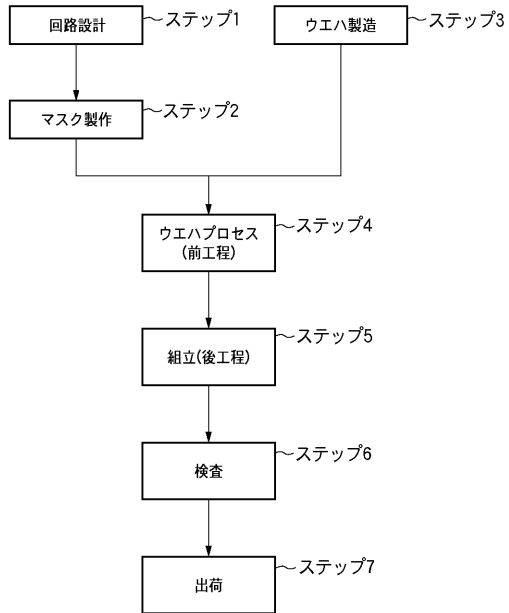
【図 9】



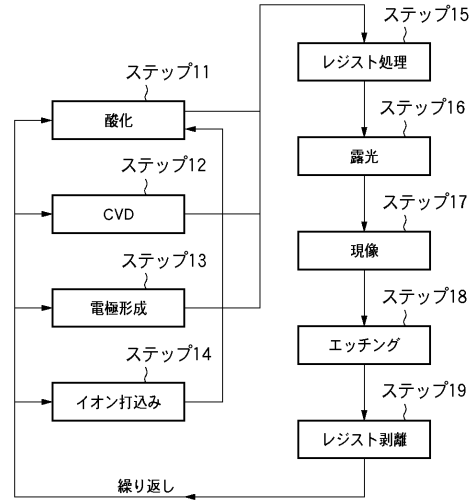
【図 8】



【図 10】



【図 11】



---

フロントページの続き

F ターム(参考) 5F031 CA02 CA07 HA38 HA53 HA55 JA01 JA45 LA08 MA27 PA11  
5F046 AA23 BA05 CC01 CC02 CC03 CC13 CC19 DA06 DA07 DB07  
DB14 DC05 DC12