(12) 公 開 特 許 公 報(A)

(11)特許出願公開番号

特**開2004-34136**4 (P2004-341364A)

(43) 公開日 平成16年12月2日 (2004. 12. 2)

-									
(51) Int.C1. ⁷		F 1			テーマコード(参考)				
GO2B	26/10	GO2B	26/10 1	l 0 4 Z		2 H ()45		
B 81B	3/00	GO2B	26/10	В		5 C C	051		
B81C	1/00	B 8 1 B	3/00			5 C C	072		
HO4N	1 /036	B 8 1 C	1/00						
HO4N	1/113	HO4N	1/036	Z					
		審査請求 未調	清求 請求項	の数 17 (ΟL	(全 29	頁)	最終頁	に続く
(21) 出願番号 (22) 出願日		特願2003-139540 (P2003-139540) 平成15年5月16日 (2003.5.16)	(71) 出願人 (74) 代理人 (74) 代理人	00000674 株式会社 東京都大 10007376 弁理士 10009765 弁理士	7 リコー 0 分 た 2 末	馬込1 誠 一仁	丁目3	番6号	
			(72)発明者	佐藤幸	人		-	TT O D	16L_15
				泉京都大 会社リコ	田区中 一内	馬込⊥	183	雷ら号	休式
			 Fターム(参	式 (エノー (考) 2H045	AB16	AB73	BA22	BA36	
				5C051	AA02	CA07	DA01	DB02	DB22
					DB24	DB30	DC04	DC07	
				50072	AA03	BA13	BA17	CA06	DAO2
					DA04	DA21	HA02	HA14	XA05

(54) 【発明の名称】振動ミラーとその製造方法、光走査モジュール、光書込装置、画像形成装置

(57)【要約】

(19) 日本国特許庁(JP)

【課題】ミラー基板の振動時の変形が小さく、かつ、ミ ラー基板の振動が安定した、実装の自由度の高い構成の ねじり梁支持型振動ミラーを実現する。

【解決手段】ねじり梁503,504が結合されたミラ ー基板502の対向した縁部に沿って壁部511,51 2が立設される。この壁部は、ミラー基板502の振動 時の変形を効果的に抑えて光ビーム形状を安定化し、ま たミラー基板の振動を安定化する。壁部511,512 の側面に近接対向する電極領域513,514,515 ,516が配設される。これら電極領域と壁部の間に電 圧を印加し、壁部に静電引力を作用させることにより、 ミラー基板の振動を助勢するとともに、ミラー基板の横 振れを抑えてその振動を安定化する。





20

50

【特許請求の範囲】

【請求項1】

- ミラー面を有するミラー基板と、前記ミラー基板の対向する2つの縁部の中央に結合した 、一直線上に配置された2本のねじり梁とを有し、前記ミラー基板が前記ねじり梁をねじ り回転軸として往復振動する振動ミラーであって、
- 前記ミラー基板は、表面及び裏面が平坦であるとともに、前記2つの縁部に沿って立設された壁部を有することを特徴とする振動ミラー。

【請求項2】

- ミラー面を有するミラー基板と、前記ミラー基板の対向する2つの縁部の中央に結合した 、一直線上に配置された2本のねじり梁とを有し、前記ミラー基板が前記ねじり梁をねじ 10 り回転軸として往復振動する振動ミラーであって、
- 前記ミラー基板の前記2つの縁部に沿って立設された壁部と、前記壁部の側面に対向した 電極を有することを特徴とする振動ミラー。

【 請 求 項 3 】

前 記 ミ ラ ー 基 板 は 表 面 及 び 裏 面 が 平 坦 で あ る こ と を 特 徴 と す る 請 求 項 2 に 記 載 の 振 動 ミ ラ ー 。

【請求項4】

前記壁部の側面に対向する前記電極は前記ねじり回転軸からの距離が異なる複数の部分に 絶縁分離されていることを特徴とする請求項2又は3に記載の振動ミラー。

【請求項5】

前 記 壁 部 は 前 記 ミ ラ ー 基 板 と 電 気 的 に 接 続 さ れ て い る こ と を 特 徴 と す る 請 求 項 2 , 3 又 は 4 に 記 載 の 振 動 ミ ラ ー 。

【請求項6】

前記壁部は前記ミラー基板と絶縁されていることを特徴とする請求項 2 , 3 又は 4 に記載 の振動ミラー。

【請求項7】

前記 壁 部 の 配 線 部 が 前 記 ね じ り 梁 に 沿 っ て 引 き 出 さ れ る こ と を 特 徴 と す る 請 求 項 6 に 記 載 の 振 動 ミ ラ ー 。

【請求項8】

前記ミラー基板の表面側及び裏面側に前記壁部が立設されたことを特徴とする請求項1乃 30 至7のいずれか1項に記載の振動ミラー。

【請求項9】

前記壁部はその高さが前記ねじり梁から離れるにしたがって小さくなることを特徴とする 請求項1乃至8のいずれか1項に記載の振動ミラー。

【請求項10】

- 前記壁部は、前記ミラー基板を形成するシリコン基板と絶縁膜を介して接合されたシリコ ン基板を加工することにより形成されたことを特徴とする請求項1に記載の振動ミラー。 【請求項11】
- 前記壁部及び前記電極は、前記ミラー基板を形成するシリコン基板と絶縁膜を介して接続 されたシリコン基板を加工することにより形成されたことを特徴とする請求項2に記載の 40 振動ミラー。

【請求項12】

請求項1又は2に記載の振動ミラーの製造方法であって、絶縁層を介して接合された2枚 のシリコン基板の一方のシリコン基板に、ドライエッチングによって少なくともミラー基 板を形成する工程と、もう一方の前記シリコン基板に、ドライエッチングによって少なく とも壁部を形成する工程と、前記絶縁層を溶融する工程を含むことを特徴とする振動ミラ ー製造方法。

【請求項13】

容器と、この容器内に収容された請求項1乃至11のいずれか1項に記載の振動ミラーとからなり、前記容器内が減圧状態に封止されたことを特徴とする光走査モジュール。

(2)

【請求項14】

前記振動ミラーのミラー面で光ビームを多重反射させるための反射素子を前記容器内に有 することを特徴とする請求項13に記載の光走査モジュール。

【請求項15】

請求項1乃至11のいずれか1項に記載の振動ミラーと、光ビームを前記振動ミラーのミ ラー面に入射させる手段と、前記ミラー面で反射された光ビームを被走査面に結像させる 手段とを有することを特徴とする光書込装置。

【請求項16】

光ビームを発生する手段と、前記光ビームを偏向させる請求項13又は14に記載の光走 査モジュールと、前記光走査モジュールにより偏向された光ビームを被走査面に結像させ 10 る手段とを有することを特徴とする光書込装置。

【請求項17】

像担持体と、この像担持体を被走査面として記録信号により変調された光ビームで走査す ることにより前記像担持体に静電潜像を形成する請求項15又は16に記載の光書込装置 と、前記像担持体に形成された静電潜像をトナーで顕像化する現像手段と、顕像化された トナー像を記録紙に転写する転写手段とを有することを特徴とする画像形成装置。 【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】

本発明は、マイクロマシンニング技術を応用した微小光学デバイスに係り、より詳細には 20 、2本のねじり梁で支持された微小なミラーを、そのねじり梁を回転軸として往復振動さ せるタイプの振動ミラーと、それを用いた光走査モジュール、光書込装置及び画像形成装 置に関する。

[0002]

- 【従来の技術】
- この種の振動ミラーは、デジタル複写機、レーザプリンタ等の画像形成装置の光書込系や、バーコードリーダー、スキャナー等の読取系への応用が有望視されている。

[0003]

非特許文献1に記載されているこの種の振動ミラー(光走査装置)では、同一直線上に設けられた2本の梁で支持されたミラー基板を、ミラー基板に対向する位置に設けた電極と 30の間の静電引力で、2本の梁をねじり回転軸として往復振動させる。この振動ミラーは、モーターによりポリゴンミラーを回転させる構成の光走査装置と比較し、構造が簡単であり、半導体プロセスでの一括形成が可能であるため、小型化が容易で製造コストも低い。 また、ポリゴンミラーは複数のミラー面を利用するためミラー面毎の精度のばらつきの問題があるが、ミラー面が1つの振動ミラーには、そのような問題はない。さらに振動ミラーは、往復走査による高速走査に容易に対応できる。

また、非特許文献2及び非特許文献3には、ミラー基板の振れ角を大きくするため、その 振動領域に電極が重ならないよう、ミラー基板の端面に対向電極を設ける振動ミラーが記 載されている。これらの振動ミラーは、板厚20µmのシリコンからなる可動電極として のミラー基板と、ミラー基板端面に微小なギャップを隔てて対向する固定電極との間の静 電引力によっとてミラー基板を駆動するもので、両電極は同一部位に形成されている。ミ ラー基板の振動の起動に必要な、ねじり回転軸に対する初期モーメントを得るために、非 特許文献2の振動ミラーでは、形成プロセスで生じる構造体の微小な非対称性を利用し、 非特許文献3の振動ミラーでは、駆動電極に直交する面上に起動のための金属電極薄膜を 配備している。

【 0 0 0 5 】

また、 ミラー基板の振れ角を大きくとりつつミラー基板の剛性を維持するために、 ミラー 基板の裏面を肉抜きし凹部を形成した振動ミラーが特許文献 1 に、 ミラー基板の裏面をリ ブ構造にした振動ミラーが本出願人の特許出願に係る特許文献 2 に、それぞれ記載されて

50

[0006]【特許文献1】 特開2001-249300号公報 【特許文献2】 米国特許出願公開第2003/0053156A1号明細書 【非特許文献1】 K.E.Petersen, "Silicon Tortional Scannin Mirror", IBM Journal of Research and Development 10 24, 1980, pp. 631 - 637 【非特許文献2】 Harald Schenk," An Electrostatically Exci Scanning-Mirror with 2D-Micron In-Plane configuration of the Driv The 13th Annual Int ing Electrodes", ernational Workshop on MEMS 2000,2000, рр. 473-478 【非特許文献3】 Harald Schenk, "A New Driving Principle f 20 or Micromechanical Torsional Actuato The 1999 ASME International rs", Mec hanical Engineering Congress and Exp osition, 1999, pp. 333-338 【発明が解決しようとする課題】 図17に、静電引力で駆動される、ねじり梁支持型の振動ミラーの基本構造の一例を示す 。 こ こ に 示 す 基 本 構 造 は 、 後 述 の 本 発 明 の 実 施 の 形 態 に 係 る 振 動 ミ ラ ー の 典 型 的 な 基 本 構 造でもある。 $\begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 8 \end{bmatrix}$ 30 図 1 7 において、(a)は振動ミラーの概略平面図、(b)は F - F '線概略断面図、(c)は電極部分の拡大図である。 [0009]図17において、ミラー基板101は、それを取り囲むフレーム108に、2本のねじり

梁102により支持され、ねじり梁102をねじり回転軸としてミラー基板101は往復 振動が可能である。ミラー基板101の一面にはミラー面103が反射率の高い金属膜に より形成されている。ミラー基板101のねじり梁102から最もはなれた側の端部10 4,105に対抗するフレーム108の部位に、ミラー基板101を駆動するための駆動 電 極 (固 定 電 極) 1 0 6 , 1 0 7 が 形 成 さ れ て い る 。 こ こ に 示 す 例 で は 、 ミ ラ ー 基 板 1 0 1の端部104,105と駆動電極106,107は、図17(c)に示すように櫛歯形 状とされ、互いに微小なギャップを隔てて噛み合うごとく対向している。フレーム108 は、絶縁スリット109によって、ミラー基板101と同電位の領域と駆動電極106, 107と同電位の領域とに絶縁分離されている。絶縁分離されたそれぞれの領域には、ミ ラー基板101と駆動電極106,107に電圧を印加するための、金属薄膜からなる電 極 パ ッ ド 1 1 0 , 1 1 1 が 形 成 さ れ て い る 。 フ レ ー ム 1 0 8 は 、 そ の 下 面 側 に 絶 縁 膜 を 介 して接合された支持基板112によって支持されている。 [0010]

かかる構成において、ミラー基板101とねじり梁102の材質、形状、寸法で決まって くる構造体の共振周波数と同じ周波数のパルス電圧を電極パッド110,111間に印加 することにより、低いエネルギーで、ミラー基板101をねじり梁102を回転軸として

(4)

いる。

g

ted

50

(5)

大きな振れ角で往復振動させることができる。 [0011]さて、このような振動ミラーの共振周波数fは、ねじり梁102のねじり弾性係数をk、 ミラー基板101の慣性モーメントをIとすると次式で示される。 f = 1 / 2 (k / I) (1) ここで、ねじり梁102のねじり弾性係数kは、ねじり梁102の幅をc、高さをt、長 さをLとすると次式で示される。なお、 は断面形状係数、Eはヤング率、 はポアソン 比である。 $k = t c^{3} E / L (1 +)$ (2) また、ミラー基板101の慣性モーメントIは、ミラー基板101の重量をM、密度を 10 、幅、長さ、厚さをそれぞれり、a、tとすると次式で示される。 I = M ($a^{2} + b^{2}$) / 1 2 $t a b (a^{2} + b^{2}) / 1 2$ (3) これらの関係式からわかるように、ねじり梁102とミラー基板101の寸法ばらつきや 温度によるヤング率(E)変化は、振動ミラーの共振周波数に直接影響する。また、慣性 モーメントIの値が大きいと、振動時にミラー基板101に大きな慣性力が働くことにな り、ミラー基板101の変形量が増大することになる。 $\begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 2 \end{bmatrix}$ ー方、次式で示される、ねじり梁方向のミラー基板断面の断面 2 次モーメント I z は次式 20 で示されるが、その値が大きいほど振動時の振動方向のミラー基板の変形が小さい。 $Iz = bt^{3}/12$ (4) この式から、振動時の変形に対してはミラー基板厚(t)が大きく影響を与えることがわ かる。 以上の式から、ミラー基板101を厚くすると、断面2次モーメントIzが大きくなり剛 性が上がるという意味では振動時に変形しにくくなるが、同時に、慣性モーメントIが大 きくなるためミラー基板101を変形させる慣性力が大きくなることがわかる。したがっ て、ミラー基板101を単に厚くしただけでは効果的に変形を低減させることはできない 30 [0013]振動ミラーは、安定したビーム形状を得るために振動時におけるミラー基板101の平坦 性を確保することが必要となる。振動時のミラー基板101のある振れ角における変形量 は、ミラー基板101の剛性と慣性モーメントによって決まってくる。したがって、振動 時の変形量を小さくするためには、ミラー基板101の慣性モーメントを小さくしつつ剛 性を向上させる必要があり、これを実現するため、前述のように、ミラー基板101の裏 面(ミラー面が形成されない側の面)を肉抜きしたり、同裏面をリブ構造として補強した りする方法が提案されている。 [0014]しかしながら、ミラー基板の一面を肉抜きしたり、リブ構造にしたりする構成には、以下 40 に述べるような難点がある。 [0015]ミラー基板の肉抜きされた面又はリブ構造とされた面には、ミラー面を形成することがで きず、仮にミラー面を形成できるとしても、ミラー面の面積が大幅に制限される。このこ とは、振動ミラーの実装の自由度の観点から好ましくない。例えば、駆動のための配線の 関係から、ミラー面と電極パッドとが図17の例のように同じ面側にあることが望ましい 場合もあれば、逆の面側にあることが望ましい場合もあるが、その両方に対応することは 困難である。振動ミラーの実装の自由度の観点からは、ミラー基板の両面にミラー面を形 成可能な構成であるか、少なくとも、振動ミラーの製造プロセスの大幅な変更を要するこ

となく、ミラー基板のどちらの面にもミラー面を容易に形成可能な構成であることが望ま

しい。また、ミラー基板のどちらの面にミラー面が形成されるにしても、その略全面にわ たってミラー面が形成されるほうが、一般に安定な光走査のために有利であり、振動ミラ ーの使い勝手も良くなる。

【0016】

また、肉抜きやリブ構造によりミラー基板の厚さが局所的に異なるものとなるため、ミラー基板が薄くなると、内部応力の関係から、その局所的な厚さの違いがミラー面に影響を 及ぼし、ミラー面の平坦性が損なわれ、その結果、安定したビーム形状を得られないおそ れがある。ミラー面の平坦性の観点からは、ミラー基板は全面的に厚さが均一であること が一般に望ましい。

本発明は、上に述べたような検討に基づいて、新規な構成のねじり梁支持型振動ミラーを 提供することを目的とする。より具体的には、本発明の目的は、ねじり梁支持型振動ミラ ーにおいて、ミラー基板の変形を効果的に抑制してビーム形状を安定化すること、ミラー 基板の振動を安定化すること、実装上の自由度を向上させること、ミラー基板の振れ角を 増大すること、ミラー基板の振れ角の制御性を向上すること等である。本発明の他の目的 は、そのような振動ミラーを高い加工精度で、かつ、低コストで製造する方法を提供する こと、そのような振動ミラーを用い、低い駆動電圧で広範囲の安定した光走査が可能な光 走査モジュールを提供すること、そのような振動ミラー又は光走査モジュールを用いた、 高品質の画像形成のための光書込装置及び画像形成装置を提供することにある。

【0018】

【課題を解決するための手段】

請求項1の発明は、ミラー面を有するミラー基板と、前記ミラー基板の対向する2つの縁 部の中央に結合した、一直線上に配置された2本のねじり梁とを有し、前記ミラー基板が 前記ねじり梁をねじり回転軸として往復振動する振動ミラーであって、前記ミラー基板は 、表面及び裏面が平坦であるとともに、前記2つの縁部に沿って立設された壁部を有する ことを特徴とする振動ミラーである。

[0019]

請求項2の発明は、ミラー面を有するミラー基板と、前記ミラー基板の対向する2つの縁 部の中央に結合した、一直線上に配置された2本のねじり梁とを有し、前記ミラー基板が 前記ねじり梁をねじり回転軸として往復振動する振動ミラーであって、前記ミラー基板の 前記2つの縁部に沿って立設された壁部と、前記壁部の側面に対向した電極を有すること を特徴とする振動ミラーである。

 $\begin{bmatrix} 0 & 0 & 2 & 0 \end{bmatrix}$

請求項3の発明は、請求項2の発明の振動ミラーにおいて、前記ミラー基板が表面及び裏面が平坦であることを特徴とするものである。

【0021】

請求項4の発明は、請求項2又は3の発明の振動ミラーにおいて、前記壁部の側面に対向 する前記電極が前記ねじり回転軸からの距離が異なる複数の部分に絶縁分離されているこ とを特徴とするものである。

[0022]

40

10

20

30

請求項 5 の発明は、請求項 2 , 3 又は 4 の発明の振動ミラーにおいて、前記壁部が前記ミ ラー基板と電気的に接続されていることを特徴とするものである。 【 0 0 2 3 】

請求項6の発明は、請求項2,3又は4の発明の振動ミラーにおいて、前記壁部が前記ミ ラー基板と絶縁されていることを特徴とするものである。

[0024]

請求項7の発明は、請求項6の発明の振動ミラーにおいて、前記壁部の配線部が前記ねじ り梁に沿って引き出されることを特徴とするものである。 【0025】

請求項8の発明は、請求項1乃至7のいずれか1項の発明の振動ミラーにおいて、前記ミ 50

(6)

ラー基板の表面側及び裏面側に前記壁部が立設されたことを特徴とするものである。 [0026]請求項9の発明は、請求項1乃至8のいずれか1項の発明の振動ミラーにおいて、前記壁 部の高さが前記ねじり梁から離れるにしたがって小さくなることを特徴とするものである [0027]請 求 項 1 0 の 発 明 は 、 請 求 項 1 の 発 明 の 振 動 ミ ラ ー に お い て 、 前 記 壁 部 が 、 前 記 ミ ラ ー 基 板を形成するシリコン基板と絶縁膜を介して接合されたシリコン基板を加工することによ り形成されたことを特徴とするものである。 10 請 求 項 1 1 の 発 明 は 、 請 求 項 2 の 発 明 の 振 動 ミ ラ ー に お い て 、 前 記 壁 部 及 び 前 記 電 極 が 、 前 記 ミ ラ ー 基 板 を 形 成 す る シ リ コ ン 基 板 と 絶 縁 膜 を 介 し て 接 続 さ れ た シ リ コ ン 基 板 を 加 工 することにより形成されたことを特徴とするものである。 [0029]請求項12の発明は、請求項1又は2に記載の振動ミラーの製造方法であって、絶縁層を 介して接合された2枚のシリコン基板の一方のシリコン基板に、ドライエッチングによっ て少なくともミラー基板を形成する工程と、もう一方の前記シリコン基板に、ドライエッ チングによって少なくとも壁部を形成する工程と、前記絶縁層を溶融する工程を含むこと を特徴とする振動ミラー製造方法である。 $\begin{bmatrix} 0 & 0 & 3 & 0 \end{bmatrix}$ 20 請求項13の発明は、容器と、この容器内に収容された請求項1乃至11のいずれか1項 の発明の振動ミラーとからなり、前記容器内が減圧状態に封止されたことを特徴とする光 走査モジュールである。 $\begin{bmatrix} 0 & 0 & 3 & 1 \end{bmatrix}$ 請求項14の発明は、請求項13の発明の光走査モジュールの前記容器内に、前記振動ミ ラーのミラー面で光ビームを多重反射させるための反射素子を具備せしめることを特徴と するものである。 [0032] 請 求 項 1 5 の 発 明 は 、 請 求 項 1 乃 至 1 1 の い ず れ か 1 項 の 発 明 の 振 動 ミ ラ ー と 、 光 ビ ー ム を前記振動ミラーのミラー面に入射させる手段と、前記ミラー面で反射された光ビームを 30 被走査面に結像させる手段とを有することを特徴とする光書込装置である。 [0033]請求項16の発明は、光ビームを発生する手段と、前記光ビームを偏向させる請求項13 又は14の発明の光走査モジュールと、前記光走査モジュールにより偏向された光ビーム を被走査面に結像させる手段とを有することを特徴とする光書込装置である。 [0034]請求項17の発明は、像担持体と、この像担持体を被走査面として記録信号により変調さ れた 光 ビーム で 走 査 す る こ と に よ り 前 記 像 担 持 体 に 静 電 潜 像 を 形 成 す る 請 求 項 1 5 又 は 1 6の発明の光書込装置と、前記像担持体に形成された静電潜像をトナーで顕像化する現像 手段と、顕像化されたトナー像を記録紙に転写する転写手段とを有することを特徴とする 40 画像形成装置である。 【発明の実施の形態】 以下、本発明の実施の形態について説明する。 [振動ミラーの実施例1] 本発明の振動ミラーの実施例1の構成を図1に示す。図1の(a)は振動ミラーの概略平 面図、(b)は振動ミラーのA - A '線概略断面図、(c)は振動ミラーの電極部分の拡 大図である。 [0036]

図1において、201は第1の基板(デバイス基板)であり、これはミラー基板202、 50

(7)

2 本のねじり梁 2 0 3 , 2 0 4 、枠部 2 0 5 からなる。枠部 2 0 5 は絶縁膜 2 0 9 を介し て第2の基板210(支持基板)に接合され、支持されている。第1の基板201と第2 の 基 板 2 1 0 は い ず れ も 高 精 度 の 微 細 加 工 が 可 能 で 、 ね じ り 変 形 し な が ら 往 復 振 動 す る 弾 性体として適度な剛性を持ち、かつ、基板自体を電極として用いることができる、低抵抗 の単結晶シリコン基板から形成されている。そして、ねじり梁203,204、ミラー基 板202、枠部205(後記固定電極を含む)は同一のシリコン基板を貫通することによ って一体成形されている。

(8)

[0037]

ミラー基板202は、平面形状が長方形であり、その表面及び裏面は平坦である。ミラー 基板202のいずれの面も、肉抜きされず、リブ構造ともされないので、その平坦性は高 い。このようなミラー基板202の表面側には、当該振動ミラーに使用される光に対して 十分な反射率をもつ金属薄膜からなるミラー面206が形成されている。この金属薄膜の 表面に、酸化による反射率の低下を防止するためのパッシベーション膜として適当な絶縁 膜を形成してもよい。

[0038]

ミラ – 基板 2 0 2 の 長 辺 側 の 2 つ の 縁 部 の 中 央 に 、 一 直 線 上 に 配 置 さ れ た 、 ミ ラ ー 基 板 2 02と同じ厚さのねじり梁203,204の一方の端が結合され、ねじり梁203,20 4 の他方の端は枠部205の内縁部に結合されている。ミラー基板202は、ねじり梁2 03,204をねじり回転軸として振動可能である。なお、ねじり梁203,204の幅 は、その厚さとほぼ同じであることが一般に望ましいが、幅を多少変えることで当該振動 ミラーの共振周波数を調整することが可能である。また、ねじり梁203,204の長さ についても、振動が不安定にならない範囲で所望の共振周波数となるように設定すること ができる。

【0039】

ミラー基板 2 0 2 の 短 辺 側 の 2 つ の 縁 部 2 0 7 , 2 0 8 は 、 当 該 ミラー 基 板 2 0 2 を 駆 動 するための可動電極として作用する部分であり、図1(c)に拡大して示すように櫛歯状 に加工されている。ミラー基板202の可動電極として作用する縁部207,208に対 向 す る 枠 部 2 0 5 の 部 位 に 、 櫛 歯 状 の 固 定 電 極 2 1 3 , 2 1 4 が 形 成 さ れ て い る 。 こ の 固 定電極213,214と、ミラー基板202の櫛歯状縁部207,208(可動電極)と は、図1(c)に拡大して示すように、微小のギャップを隔てて噛み合う位置関係にある

[0040]

枠 部 2 0 5 は、 そこ に 形 成 さ れ た 絶 縁 ス リ ッ ト 2 1 5 , 2 1 6 に よ り 、 固 定 電 極 2 1 3 、 2 1 4 が含まれる領域と、ねじり梁 2 0 3 , 2 0 4 が結合した領域とに絶縁分離されてい る。 こ の よ う に 絶 縁 分 離 さ れ た 枠 部 2 0 5 の 各 領 域 に 、 固 定 電 極 2 1 3 , 2 1 4 へ の 電 圧 印加のための金属薄膜からなる電極パッド217と、ねじり梁203を介しミラー基板2 02に(その可動電極に)電圧を印加するための、同じく金属薄膜からなる電極パッド2 18がそれぞれ形成されている。

 $\begin{bmatrix} 0 & 0 & 4 & 1 \end{bmatrix}$

ミラー 基 板 2 0 2 の 裏 面 側 に は 、 そ の 長 辺 側 の 縁 部 に 、 ミ ラー 基 板 2 0 2 と 垂 直 方 向 に 延 びる壁211,212が絶縁膜209を介して立設されている。この実施例においては、 壁部211,212の高さは、第2の基板210の厚さ相当とされている。この実施例に おいては、壁部211、212は、第2の基板210と同じ低抵抗の単結晶シリコンから なる。この壁部211,212は、ミラー基板202の慣性モーメントをできるだけ増加 させることなく、ミラー基板202の振動時に慣性モーメントによる変形が最も大きい方 向、すなわち、ねじり梁203,204と直交する方向の、ミラー基板202の変形を効 果的に低減させるために設けられたものである。

[0042]

なお、 ミラー 基板 2 0 2 の 裏面 は、 その 長辺 側 の 縁 部 に 沿 って 壁 部 2 1 1 , 2 1 2 が ある のみで、その表裏面ともに略全面が平坦である。したがって、ミラー基板202の裏面に 50

10

30

10

20

30

50

ミラー面を形成することも、ミラー基板202の表面及び裏面の両方にミラー面を形成す ることも可能である。図示しないが、ミラー基板202の裏面にミラー面を形成した振動 ミラー、ミラー基板202の表裏両面にミラー面を形成した振動ミラーも本発明に包含さ れる。

【0043】

当該振動ミラーの駆動方法を次に説明する。

例えば、 電極パッド218は接地される。 枠部205、 ねじり梁203,204、 ミラー 基板部202は低抵抗のシリコン結晶によって一体形成されているため、 ミラー基板20 2の可動電極(207,208)はグランド電位となる。

[0044]

電極パッド217に電圧を印加すると、それと同電位になる固定電極213,214とミ ラー基板202の可動電極(207,208)の間に静電引力が働く。この時、加工精度 や振動ミラーの傾きなどで両電極間に厚さ方向に微少な位置ずれがあるため、両電極が最 短距離となる方向の回転のモーメントが発生し、ミラー基板202がねじり梁203,2 04を回転軸として、ねじり梁202,204のねじり剛性に抗して振れ始める。両電極 間が最接近する時点で電圧印加を断つと、ミラー基板202は慣性モーメントによりさら に振れる。ねじり梁203,204のねじり剛性と慣性モーメントがつりあう角度までミ ラー基板 2 0 2 が振れた時点で電極パッド 2 1 7 に電圧を印加すると、静電引力による回 転モーメントと、ねじり梁203,204の剛性によりミラー基板202は逆向きに振れ る。固定電極213,214と可動電極(207,208)が最接近する時点で電圧印加 を 断 つ 。 最 初 は ミ ラ ー 基 板 2 0 2 の 振 れ 角 は 小 さ い が 、 ミ ラ ー 基 板 2 0 2 の 振 動 が 開 始 し た後に、電極パッド217に印加するパルス電圧の周波数を前記(1)で計算される共振 周波数に合わせると、ミラー基板202の振れ角は徐々に増大し、ミラー基板202はあ る振れ角で往復振動するようになる。ミラー基板202の往復振動が安定した状態におけ るミラー基板202の振れ角と、電極パッド217に印加されるパルス電圧(駆動パルス)との位相関係を図2に示す。

【0045】

このように往復振動しているミラー基板202は、その慣性モーメントにより、特にねじ り梁203,204と直交する方向に変形しやすい。この実施例の振動ミラーにおいては 、ミラー基板202は、壁部211,212により、ねじり梁203,204の直交方向 の剛性が増加し、ミラー基板202の変形、したがってミラー面206の変形が効果的に 抑えられる。また、壁部211,212がミラー基板202の長辺側の最も離れた位置に 配置されることは、ミラー基板202の横ぶれを減らし振動の安定化にも寄与する。 【0046】

この振動ミラーを使用する場合、ミラー面206に光ビームが入射し、その反射光ビーム がミラー基板202の振動によって偏向(スキャン)されることになるが、ミラー面20 2の形成されたミラー基板202の平坦性がもともと高いうえに、振動時の変形が効果的 に抑えられるため、良好な反射光ビーム形状を得られる。

【0047】

この実施例のような振動ミラーを利用する場合、電極パッド217,218に対する配線 40 や光学系の配置などの制約から、ミラー面206が本実施例のようにミラー基板202の 表面側に形成されていると都合がよいことも、ミラー基板202の裏面側にミラー面が形 成されていると好都合がよいこともある。前述のように、この実施例の振動ミラーは、ミ ラー基板202の表裏両面とも平坦であり、どちらの面にも、あるいは表裏両面にも、ミ ラー面を全面的に形成可能であるため、実装上の自由度が大きい。

【0048】

なお、この実施例では、壁部211,212の高さは全長に亘って均一であるが、例えば 図3に略示するように、中央部から両端に向かって、すなわちミラー基板202の回転軸 位置から離れるに従って、高さが減少するような形状とすることも可能であり、そのよう な態様の振動ミラーも本発明に包含される。このような壁部211,212の形状は、ミ

(9)

本発明の振動ミラー製造方法は、絶縁層を介して接合された2枚のシリコン基板の一方の シリコン基板に、ドライエッチングによって少なくともミラー基板を形成する工程と、も う一方の前記シリコン基板に、ドライエッチングによって少なくとも壁部を形成する工程 と、前記絶縁層を溶融する工程を含むことを特徴とするが、その一実施例を、図1の振動 ミラーの製造を例として説明する。図4は工程説明用の簡略化した断面図である。 [0050]工程a: 板厚525μmの2枚のシリコン基板301,302を厚さ5000 の熱酸 化 膜 3 0 3 を 介 し て 直 接 接 合 し 、 一 方 の シ リ コ ン 基 板 3 0 1 を 板 厚 2 0 0 μ m ま で 、 他 方 のシリコン基板302を板厚60µまで研削、研磨したシリコンウェハを用意した。シリ コン基板301は支持基板(図1の第2の基板210)として用いられ、シリコン基板3 02は振動ミラー本体を形成するデバイス基板(図1の第1の基板201)として用いら れる。ここで、2枚のシリコン基板201,302はいずれもそれ自体が電極として用い られことから、 0 . 1 ・ c m 以下の低抵抗の基板である。なお、直接接合の方法である が、 シリコン 基板 3 0 1 , 3 0 2 の ミラ - 面 研 磨 された 接合面 を、 十 分 に 洗 浄 した 後、 清 浄かつ減圧雰囲気中で接触させ500 の温度で仮接合し、その後1100 の熱処理を することにより本接合した。ここで、仮接合を減圧中で行なうのは、接合面のボイドの発 生を抑えるためである。 $\begin{bmatrix} 0 & 0 & 5 & 1 \end{bmatrix}$ 工程 b : シリコンウェハを熱酸化し、その全面に厚さ1µmの酸化膜304を形成した [0052] 工程 c : デバイス基板として用いられるシリコン基板 3 0 2 側に形成された酸化膜 3 0 4を、ドライエッチングにより、図1に示したようなミラー基板202、ねじり梁203 , 2 0 4 、 枠 部 2 0 5 、 枠 部 の 領 域 絶 縁 分 離 用 の ス リ ッ ト 2 1 5 , 2 1 6 の 形 状 に パ タ ー ニングし、酸化膜マスク305を形成した。この際のエッチングマスクとしてはレジスト マスクを用いた。 [0053] 工程 d : このパターニングされた酸化 膜マスク305をマスクとして、デバイス基板で あるシリコン基板302を、接合面の酸化膜303に達するまで高密度プラズマエッチン グで貫通した。このとき、界面の酸化膜303はシリコンに対して大きなエッチング選択 比を持っているため、酸化膜303に達したときにエッチングは停止した。 [0054] 工程 e : 支持基板としてのシリコン基板301上の酸化膜304を、同じくレジストマ スクを用いたドライエッチングによりパターンニングすることにより、図1に示すような 形状に加工するための酸化膜マスク306を形成した。このとき、両面アライナを用いて 、 デ バ イ ス 基 板 側 の シ リ コ ン 基 板 3 0 2 に 形 成 さ れ た パ タ ー ン に 合 わ せ て レ ジ ス ト マ ス ク を形成した。 [0055] 工程 f : パターンニングされた酸化膜マスク306をマスクとして、支持基板であるシ リコン 基 板 3 0 1 を 接 合 面 の 酸 化 膜 3 0 3 に 達 す る ま で 高 密 度 プ ラ ズ マ エ ッ チ ン グ で 貫 通 した。ここでも界面の酸化膜303がシリコンに対して大きなエッチング選択比を持って いるため、酸化膜303に達したときにエッチングが停止した。このエッチングにより、 接 合 部 の 酸 化 膜 3 0 3 が 残 っ て い る こ と と 、 電 極 パ ッ ド 2 1 7 , 2 1 8 が 未 形 成 で あ る こ とを除けば、振動ミラーはほぼ完成した状態となった。 [0056]基板全体をBHFウエットエッチング液にいれることで、酸化膜303と、電 工程g: 極 パ ッ ド 形 成 部 位 の 酸 化 膜 3 0 5 を エ ッ チ ン グ 除 去 し た 。 [0057]

(10)

ラー基板202の慣性モーメントへの影響を減少させる効果がある。

[0049]

50

40

10

20

工程h: 図1の電極パッド217,218としての金属薄膜307と、ミラー面206 としての金属薄膜308を、メタルマスクを用いてスパッタ成膜した。これで、図1に示 した振動ミラーが完成した。この例では金属薄膜307,308としてA1をスパッタ法 で成膜したが、シリコン基板との十分な密着性と導通が得られれば、Au等の他の材料も 選択可能である。また、真空蒸着法、イオンプレーティング法等の他の成膜方法を用いて もよい。

(11)

【0058】

図1に関連して説明したように、ミラー面208をミラー基板202の裏面又は表裏両面 に形成したい場合は、工程hの後で、ミラー面としての金属薄膜を成膜すればよい。なお 、壁部211,212をミラー基板202と電気的に接続したい場合には、例えば、工程 hの後で、壁部211,212とミラー基板202又はねじり梁203,204にまたが る金属薄膜の成膜を行えばよい。

【 0 0 5 9 】

このような本発明の振動ミラー製造方法によれば、図1に示したような本発明の振動ミラーを低コストで製造することができ、また、ミラー基板や梁などの振動ミラーの基本部分 や本発明の特徴である壁部の高精度加工が可能である。

 $\begin{bmatrix} 0 & 0 & 6 & 0 \end{bmatrix}$

[振動ミラーの実施例2]

本発明の振動ミラーの実施例2の構成を図5に示す。図5の(a)は振動ミラーの概略平 面図、(b)は振動ミラーのB-B'線概略断面図、(c)は振動ミラーの電極部分の拡 20 大図である。

【0061】

図5において、401は第1の基板であり、これはミラー基板402、2本のねじり梁4 03,404、枠部405からなる。枠部405は絶縁膜409を介して第2の基板41 0に接合され、支持されている。第1の基板401と第2の基板410は、いずれも高精 度の微細加工が可能で、ねじり変形しながら往復振動する弾性体として適度な剛性を持ち 、かつ、基板自体を電極として用いることができる、低抵抗の単結晶シリコン基板から形 成されている。そして、ねじり梁403,404、ミラー基板402、枠部405(後記 固定電極を含む)は同一のシリコン基板を貫通することによって一体成形されている。 【0062】

ミラー基板402は、平面形状が長方形であり、その表面及び裏面は平坦である。ミラー 基板402の表面側には、当該振動ミラーに使用される光に対して十分な反射率をもつ金 属薄膜からなるミラー面406が形成されている。この金属薄膜の表面には、酸化による 反射率の低下を防止するためのパッシベーション膜として適当な絶縁膜を形成してもよい

[0063]

ミラー基板402の長辺側の2つの縁部の中央に、一直線上に配置された、ミラー基板402と同じ厚さのねじり梁403,404の一方の端が結合され、ねじり梁403,404の他方の端は枠部405に結合されている。ミラー基板402は、ねじり梁403,404の幅は、その94をねじり回転軸として振動可能である。なお、ねじり梁403,404の幅は、その厚さとほぼ同じであることが一般に望ましいが、幅を多少変えることで当該振動ミラーの共振周波数を調整することが可能である。また、ねじり梁403,404の長さについても、振動が不安定にならない範囲で所望の共振周波数となるように設定することができる

[0064]

ミラー基板 4 0 2 の短辺側の 2 つの縁部 4 0 7 , 4 0 8 は、当該ミラー基板 4 0 2 を駆動 するための可動電極として作用する部分であり、図 5 (c) に拡大して示すように櫛歯状 に加工されている。ミラー基板 4 0 2 の可動電極として作用する縁部 4 0 7 , 4 0 8 に対 向する枠部 4 0 5 の部位に、櫛歯状の固定電極 4 1 7 , 4 1 8 が形成されている。この固 定電極 4 1 7 , 4 1 8 と、ミラー基板 4 0 2 の櫛歯状縁部 4 0 7 , 4 0 8 (可動電極)と 30

10

(12)

は、図5(c)に拡大して示すように、微小のギャップを隔てて噛み合う位置関係にある [0065]枠 部 4 0 5 は、 そこ に 形 成 さ れ た 絶 縁 ス リ ッ ト 4 1 9 , 4 2 0 に よ り 、 固 定 電 極 4 1 7 4 1 8 が含まれる領域と、ねじり梁 4 0 3 , 4 0 4 が結合した領域とに絶縁分離されてい る。このように絶縁分離された枠部405の各領域に、固定電極417,418への電圧 印加のための金属薄膜からなる電極パッド421と、ねじり梁403,404を介しミラ ー基板402に(その可動電極に)電圧を印加するための、同じく金属薄膜からなる電極 パッド422がそれぞれ形成されている。 $\begin{bmatrix} 0 & 0 & 6 & 6 \end{bmatrix}$ 10 ミラー基板202の裏面側には、その長辺側の縁部に、ミラー基板202と垂直方向に延 びる壁411,412が絶縁膜409を介して立設されている。この実施例においては、 壁部411,412の高さは、第2の基板410の厚さ相当とされている。この実施例に おいては、壁部211、212は、第2の基板210と同じ低抵抗の単結晶シリコンから なる。 [0067]第 1 の 基 板 4 0 1 は 、 絶 縁 膜 4 1 3 を 介 し て 第 3 の 基 板 4 1 4 に も 接 合 、 支 持 さ れ て い る 。 こ の 実 施 例 に お い て は 、 こ の 第 3 の 基 板 4 1 4 も 低 抵 抗 の 単 結 晶 シ リ コ ン 基 板 か ら 形 成 されている。第3の基板414は枠部405と略同一の平面形状を有するが、電極パッド 4 2 1 , 4 2 2 が設けられる部位と固定電極 4 1 7 , 4 1 7 が形成される部位には、第 3 20 の基板414及び絶縁膜413は存在しない。 [0068]この実施例においては、ミラー基板402の表面側にも、その長辺側の縁部に、ミラー基 板 4 0 2 に対 し 垂 直 方 向 に 延 び る 壁 4 1 5 , 4 1 6 が 絶 縁 膜 4 1 3 を 介 し て 立 設 さ れ て い る。この実施例においては、壁部415,416の高さは、第3の基板414の厚さ相当 であり、裏面側の壁部411,412と同一高さである。この実施例においては、壁部4 15,416は、第3の基板414と同じ低抵抗の単結晶シリコンからなる。 [0069]なお、ミラー基板402の裏面は、その長辺側の縁部に沿って壁部411,412がある のみで、その略全面が平坦である。したがって、ミラー基板402の裏面にミラー面を形 30 成することも、ミラー基板402の表面及び裏面の両方にミラー面を形成することも可能 である。図示しないが、ミラー基板402の裏面にミラー面を形成した振動ミラー、ミラ ー 基 板 4 0 2 の 表 裏 両 面 に ミ ラ ー 面 を 形 成 し た 振 動 ミ ラ ー も 本 発 明 に 包 含 さ れ る 。 この 実 施 例 の 振 動 ミ ラ ー の 駆 動 原 理 は 前 記 実 施 例 1 の も の と 同 様 で あ り 、 例 え ば 電 極 パ ッ ド422を接地し、電極パッド421に共振周波数に合わせた周波数のパルス電圧を印加 することにより、ミラー基板402をねじり梁403,404をねじり回転軸として、あ る振れ角で往復振動させることができる。この往復振動の際に、慣性モーメントによるミ ラー基板402の変形が大きな方向、すなわち、ねじり梁403,404と直交する方向 の 変 形 は 、 ミ ラ ー 基 板 4 0 2 の 表 裏 両 面 に 立 設 さ れ た 壁 部 4 1 1 , 4 1 2 , 4 1 5 , 4 1 40 6 によって、より効果的に抑えられる。壁部 4 1 1 , 4 1 2 , 4 1 5 , 4 1 6 がミラー基 板402の長辺側の最も離れた位置に配置されることは、ミラー基板402の横振れを減 らし、振動の安定化にも寄与する。さらに、この実施例においては、ミラー基板402の 表 裏 両 面 側 に 壁 部 2 1 1 , 2 1 2 と 壁 部 4 1 5 , 4 1 6 が 対 称 的 に 設 け ら れ る た め 、 壁 部 を含むミラー基板402の重心と、その回転中心軸とのずれを十分に小さくすることがで き、このこともミラー基板402の振動の安定化に大きく寄与する。 この振動ミラーを使用する場合、ミラー面406に光ビームが入射し、その反射光ビーム がミラー基板402の振動によって偏向(スキャン)されることになるが、ミラー基板4

02は肉抜きされず、リブ構造でもないため、その平坦性が高く、従ってミラー面406

(13)

の 平 坦 性 も 高 く 、 し か も 振 動 時 の 変 形 が 効 果 的 に 抑 え ら れ る た め 、 良 好 な 反 射 光 ビ ー ム 形 状を得られる。 [0072]前記実施例1で言及したごとく、この実施例のような振動ミラーを利用する場合、ミラー 面406がミラー基板402の表面側に形成されていると都合がよいことも、ミラー基板 402の裏面側に形成されていると好都合がよいこともある。この実施例の振動ミラーは 前述のように、ミラー基板402の表裏どちらの面にも、表裏両面にもミラー面を全面 的に形成可能であるため実装上の自由度が大きい。 [0073] なお、この実施例では、壁部411,412,415,416の高さは全長に亘って均一 10 であるが、例えば図3に略示したような、中央部から両端に向かって、すなわちミラー基 板402の回転軸位置から離れるに従って、高さが減少するような形状とすることも可能 であり、そのような態様の振動ミラーも本発明に包含される。このような壁部411,4 12,415,416の形状は、ミラー基板402への慣性モーメントの影響を減少させ る効果がある。 [0074]この 実 施 例 の 振 動 ミ ラ ー の 製 造 方 法 の 一 例 を 簡 単 に 説 明 す る 。 こ れ は 本 発 明 の 振 動 ミ ラ ー 製造方法の一実施例でもある。 [0075]第 1 の 基 板 4 0 1 、 第 2 の 基 板 4 1 0 、 第 3 の 基 板 4 1 4 に 対 応 す る 3 枚 の シ リ コ ン 基 板 20 を、絶縁膜409,413に対応する熱酸化膜を介して直接接合し、表面を研削研磨した シリコンウェハを用意し、これを熱酸化して全面に酸化膜を形成する。なお、少なくとも 第2の基板410に対応するシリコン基板としては、例えば0.1 ・cm以下の低抵抗 の基板が用いられる。 [0076]図 4 の 工 程 e , f , g と 同 様 の 工 程 に よ っ て 、 第 3 の 基 板 4 1 4 に 対 応 す る シ リ コ ン 基 板 を加工し、図5に示すような形状の第3の基板414及び壁部415,416を形成し、 また、絶縁膜413に対応する酸化膜の露出した部位を除去する。このような工程によれ ば、壁部415,416の高精度の加工が可能である。 [0077] 30 次に、図4の工程b,c,dと同様の工程によって、第1の基板401に対応するシリコ ン基板を加工し、図5に示すような形状のミラー基板402(櫛歯状可動電極を含む)、 ねじり梁 4 0 3 , 4 0 4 、 枠 部 4 0 5 (固 定 電 極 4 1 7 , 4 1 8 及 び ス リ ッ ト 4 1 9 , 4 20を含む)を形成する。 [0078] 次に、図4の工程e,f,gと同様の工程によって、第2の基板410に対応するシリコ ン 基 板 を 加 工 し 、 図 5 に 示 す よ う な 形 状 の 第 2 の 基 板 4 1 0 及 び 壁 部 4 1 1 , 4 1 2 を 形 成し、絶縁膜409に対応する酸化膜の露出部を除去する。このような工程によれば、壁 部411,412を高精度に加工可能である。 40 最後に、 図 4 の工程 h と同様の工程によって、 電極パッド 4 2 1 , 4 2 2 及びミラー面 4 06としての金属薄膜の成膜を行い、振動ミラーを完成する。 [0080][振動ミラーの実施例3] 本発明の振動ミラーの実施例3の構成を図6に示す。図6の(a)は振動ミラーの概略平 面図、(b)は振動ミラーのC-C'線概略断面図である。 $\begin{bmatrix} 0 & 0 & 8 & 1 \end{bmatrix}$ 図 6 において、 5 0 1 は第 1 の基板であり、その裏面 側に絶縁膜 5 0 9 を介して第 2 の基 板510と接合され支持されている。これら基板501,510の材料としては、例えば 0.1 ・ c m 以 下 の 低 抵 抗 の 単 結 晶 シ リ コ ン が 用 い ら れ る 。

 $\begin{bmatrix} 0 & 0 & 8 & 2 \end{bmatrix}$

第 1 の 基 板 5 0 1 は、 前 記 実 施 例 1 の 第 1 の 基 板 2 0 1 と 同 様 な ミ ラ ー 基 板 5 0 2 、 2 本 のねじり梁503,504、枠部505からなる。ミラー基板502の長辺側の2つの縁 部の中央に、一直線上に配置された、ミラー基板 5 0 2 と同じ厚さのねじり梁 5 0 3 , 5 0 4 の 一 方 の 端 が 結 合 さ れ 、 ね じ り 梁 5 0 3 , 5 0 4 の 他 方 の 端 は 枠 部 5 0 5 に 結 合 さ れ ている。ミラー基板502は、ねじり梁503,504をねじり回転軸として振動可能で ある。ねじり梁503,504の幅は、その厚さとほぼ同じであることが一般に望ましい が、幅を多少変えることで当該振動ミラーの共振周波数を調整することが可能である。ま た、ねじり梁503,504の長さについても、振動が不安定にならない範囲で所望の共 振周波数となるように設定することができる。ミラー基板502は、その表面及び裏面は 平坦である。ミラー基板502の裏面側には、当該振動ミラーに使用される光に対して十 分な反射率をもつ金属薄膜からなるミラー面506が形成されている。 [0083]

(14)

ミラー基板 5 0 2 の短辺側の 2 つの縁部 5 0 7 , 5 0 8 は、当該ミラー基板 5 0 2 を駆動 するための可動電極として作用する部分であり、櫛歯形状とされている。ミラー基板50 2の可動電極として作用する縁部507,508に対向する枠部505の部位に、櫛歯状 の固定電極 5 2 1 , 5 2 2 が形成されている。この固定電極 5 2 1 , 5 2 2 と、ミラー基 板502の櫛歯状縁部507,508(可動電極)とは、前記実施例1の場合と同様に、 微小ギャップを隔てて噛み合う位置関係にある。

[0084]

枠 部 5 0 5 は、 固 定 電 極 5 2 1 , 5 2 2 が 含まれる 領 域 と、 ね じ り 梁 5 0 3 , 5 0 4 が 結 合した領域とに絶縁スリットにより絶縁分離されているが、この絶縁スリットは図面簡略 化のために図6中に示されていない。このように絶縁分離された枠部505の各領域には 、 固 定 電 極 5 2 1 , 5 2 2 へ の 電 圧 印 加 の た め の 金 属 薄 膜 か ら な る 電 極 パ ッ ド 5 2 3 , 5 2.4 と、ねじり梁 5.0 3 , 5.0 4 を通じミラー基板 5.0 2 に(その可動電極に)電圧を印 加するための金属薄膜からなる電極パッド525,26がそれぞれ形成されている。これ ら電極パッドの部位の絶縁膜509は除去されていることは当然である。

[0085]

また、ミラー基板 5 0 2 の裏面側には、その長辺側の縁部に、ミラー基板 5 0 2 に対し垂 直方向に延びる壁部511,512が絶縁膜509を介して立設されている。この実施例 30 においては、壁部511,512の高さは、第2の基板510の厚さ相当とされている。 この実施例においては、壁部511,512は、第2の基板510と同じ低抵抗の単結晶 シリコンからなる。この壁部511,512は、ミラー基板502の慣性モーメントをで きるだけ増加させることなく、ミラー基板502の振動時に慣性モーメントによる変形が 最も大きな、ねじり梁203,204と直交する方向の、ミラー基板202の変形を効果 的に低減させるために設けられたものである。なお、この実施例においては、壁部511 ,512はミラー基板502と電気的に接続される。この電気的接続のために、図6には 図 示 さ れ て い な い が 、 壁 部 5 1 1 , 5 1 2 と ミ ラ ー 基 板 5 0 2 の 両 方 に 接 触 し た 金 属 薄 膜 が形成される。ミラー面 5 0 2 としての金属薄膜は、通常、ミラー基板 5 0 2 上に直に形 成されるため、ミラー面502としての金属薄膜と上記電気的接続のための金属薄膜は同 時に形成可能である。

[0086]

なお、ミラー基板502の表面側にミラー面を形成することも、ミラー基板502の表面 及び裏面の両方にミラー面を形成することも可能であり、このことは前述のように振動ミ ラーの実装の自由度を向上させる効果がある。図示しないが、ミラー基板502の表面に ミラー面を形成した振動ミラー、ミラー基板 5 0 2 の表裏両面にミラー面を形成した振動 ミラーも本発明に包含される。

[0087]

第2の基板510は、ねじり梁503,504及びミラー基板502を境界に、絶縁分離 された 4 つの 領域 5 1 3 , 5 1 4 , 5 1 5 , 5 1 6 に分割されている。これら 領域 5 1 3

10

40

、514、515、516は壁部511、512に対する電極として働くもので、それぞれの内側面は壁部511、512の側面に近接対向している。各領域513、514、5 15、516上に、それに電圧を印加するための金属薄膜からなる電極パッド517、5 18、519、520が形成されている。壁部511、512はミラー基板502に電気 的に接続されているため、ミラー基板502用の電極パッド525、526を壁部511 、512用の電極パッドと兼用できるので、壁部511、512のために独立した配線及 び電極パッドを設ける必要がない。

(15)

[0088]

このように、壁部511,512に対向させて電極が配設されたことは、前記実施例1,2には無い特徴的な構成である。この特徴的な構成は、ミラー基板502を振動させるた 10めの静電トルクを増大させるとともに、ミラー基板502に両側から静電引力を作用させることによりミラー基板502の横振れを抑え、その振動の安定化にも寄与する。 【0089】

この実施例の振動ミラーの駆動方法は次の通りである。例えば、ミラー基板側の電極パッド525,526を接地し、固定電極側の電極パッド523,524に共振周波数に一致する周波数のパルス電圧に印加することにより、ミラー基板502を往復振動させることは前記各実施例と同様である。この実施例の振動ミラーでは、さらに、壁部511,51 2と、それに対向した電極としての第2基板領域513,514,515,516によって、ミラー基板502の振動を助勢する静電トルクを発生させるために、電極パッド51 7,518,519,520にもパルス電圧が印加される。

[0090]

ミラー基板 5 0 2 の往復振動が安定した状態におけるミラー基板 5 0 2 の振れ角と、各電 極パッドに印加されるパルス電圧(駆動パルス)との位相関係を図 7 に示す。図 7 におい て、(a)はミラー基板 5 0 2 の振れ角を示し、(b)は固定電極用の電極パッド 5 2 3 ,5 2 4 に印加されるパルス電圧を示す。(c)は電極パッド 5 1 7 ,5 1 9 に印加され るパルス電圧を示し、(d)は電極パッド 5 1 8 ,5 2 0 に印加されるパルス電圧を示す 。壁部 5 1 1 ,5 1 2 はミラー基板 5 0 2 の一方の面側に立設されているため、ミラー基 板 5 0 2 の振れる方向によって、壁部 5 1 1 ,5 1 2 と電極としての領域 5 1 3 ,5 1 4 ,5 1 5 ,5 1 6 との間の静電引力がミラー基板 5 0 2 の振動を助勢するように作用する 振れ角度範囲に差があるため、それらの電極パッド 5 1 7 ,5 1 8 ,5 1 9 ,5 2 0 に印 加されるパルス電圧の立ち下がりタイミングは、図 7 の(c)又は(d)のようにミラー 基板 5 0 2 の振れ方向によって異なったものとなる。

[0091]

このように、この実施例においては、壁部511,512は、ミラー基板602の振動時 の変形を効果的に抑える働きをするほか、ミラー基板502を振動させるための静電トル クを増大させる働きをする。さらに、壁部511,512は、ミラー基板502にその両 側から静電引力を作用させることにより、ミラー基板502の横振れを抑え、その振動の 安定化にも寄与する。

[0092]

この振動ミラーを使用する場合、ミラー面506に光ビームが入射し、その反射光ビーム 40 がミラー基板502の振動によって偏向(スキャン)されることになるが、ミラー基板5 02は肉抜きされず、リブ構造でもないため、その平坦性が高く、従ってミラー面506 の平坦性も高く、しかも振動時の変形が効果的に抑えられるため、良好な反射光ビーム形 状を得られる。

[0093]

前記実施例1で言及したごとく、この実施例のような振動ミラーを利用する場合、ミラー面506がミラー基板502の表面側に形成されていると都合がよいことも、ミラー基板502の裏面側に形成されていると好都合がよいこともある。この実施例の振動ミラーは、前述のように、ミラー基板502の表裏どちらの面にも、表裏両面にもミラー面を全面的に形成可能であるため実装上の自由度が大きい。なお、ミラー基板502の一方の面に

20

肉抜きし、又はリブ構造とした構成の振動ミラーも本発明に包含されるが、実装の自由度 の観点からはミラー基板502の表裏両面が平坦であるほうが実装上の自由度の観点から 好ましいことは前述の通りである。 [0094]また、この実施例では、壁部511,512の高さは全長に亘って均一であるが、例えば 図 3 に略示したような、ミラー基板 4 0 2 の回転軸位置から離れるに従って高さが減少す るような形状とすることも可能であり、そのような態様の振動ミラーも本発明に包含され る。このような壁部511,512の形状は、ミラー基板502の慣性モーメントへの影 響を少なくする効果がある。ただし、壁部511,512の形状に応じて、壁部511, 5 1 2 により発生する静電トルクの強さが若干変化し、また、電極パッド 5 1 7 , 5 1 8 10 , 5 1 9 , 5 2 0 に印加するパルス電圧とミラー基板 5 0 2 の振動との位相関係が図 7 に 示したものとは若干異なったものになる。 [0095]この 実 施 例 の 振 動 ミ ラ ー は 、 図 4 に 関 連 し て 説 明 し た 前 記 実 施 例 1 の 振 動 ミ ラ ー と 同 様 の 工程によって製造可能であることは、以上の説明から明らかであるので説明しないが、壁 部 5 1 1 , 5 1 2 とそれに対する電極(領域 5 1 3 , 5 1 4 , 5 1 5 , 5 1 6)は同じシ リコン基板の加工により形成できるため、その加工精度を十分に高くすることができる。 [0096]「振動ミラーの実施例4] 本発明の振動ミラーの実施例4の構成を図8に示す。図8の(a)は振動ミラーの概略平 20 面図、(b)は振動ミラーのD-D'線概略断面図である。 [0097]この実施例の振動ミラーは、前記実施例3のものと一部構成が相違するのみである。その 構成 上の相 違 とは、 第 2 の 基 板 5 1 0 が、 ねじり 梁 5 0 3 , 5 0 4 に 近 い 側 の 4 つの 領 域 6 1 3 , 6 1 4 , 6 1 5 , 6 1 6 と、ねじり梁 5 0 3 , 5 0 4 から離れた側の 4 つの領域 6 1 7 , 6 1 8 , 6 1 9 , 6 2 0 とに絶縁分離されており、これら各領域に電圧を印加す るための電極パッド621,622,623,624,625,626,627,628 が形成されていることである。630,631,632,634は絶縁分離のための絶縁 スリットである。絶縁分離された8つの領域613,614,615,616,617, 618,619,620は、壁部511,512を静電的に駆動するための電極として作 30 用するもので、それぞれの内側面は壁部511,512の側面に近接対向している。 [0098] このような特徴的な構成は、ミラー基板502を振動させるための静電トルクを増大させ るとともに、ミラー基板502に両側から静電引力を作用させることによりミラー基板5 02の横振れを抑え、その振動の安定化にも寄与する。 [0099]この実施例の振動ミラーの駆動方法は次の通りである。例えば、ミラー基板側の電極パッ ド 5 2 5 , 5 2 6 を 接 地 し 、 固 定 電 極 側 の 電 極 パ ッ ド 5 2 3 , 5 2 4 に 共 振 周 波 数 に 一 致 する周波数のパルス電圧に印加することにより、ミラー基板502を往復振動させること は前記各実施例と同様である。この実施例の振動ミラーでは、さらに、壁部511,51 40 2 と、それに対向した電極としての第 2 基板領域 6 1 3 , 6 1 4 , 6 1 5 , 6 1 6 , 6 1 7,618,619,620によって、ミラー基板502の振動を助勢する静電トルクを 発生させるために、電極パッド621,622,623,624,625,626,62 7,628にもパルス電圧が印加される。 [0100]ミラ – 基 板 5 0 2 の 往 復 振 動 が 安 定 し た 状 態 に お け る ミ ラ ー 基 板 5 0 2 の 振 れ 角 と 、 各 電

、 ノ 一 ∞ 1 x 3 0 2 00 注 1 復 1 版 割 か 安 座 し に 朳 窓 に め D る ミ フ ー ∞ 1 x 5 0 2 00 振 れ 用 と 、 各 電
極 パ ッ ド に 印 加 さ れ る パ ル ス 電 圧 (駆動パ ル ス) と の 位 相 関 係 を 図 9 に 示 す 。 図 9 に お い
て 、 (a) は ミ ラ ー 基 板 5 0 2 の 振 れ 角 を 示 し 、 (b) は 固 定 電 極 用 の 電 極 パ ッ ド 5 2 3
, 5 2 4 に 印 加 さ れ る パ ル ス 電 圧 を 示 す 。 (c) は 電 極 パ ッ ド 6 2 5 , 6 2 7 に 印 加 さ れ
る パ ル ス 電 圧 を 示 し 、 (d) は 電 極 パ ッ ド 6 2 1 , 6 2 3 に 印 加 さ れ る パ ル ス 電 圧 を 示 す

。(e)は電極パッド626,628に印加されるパルス電圧を示し、(f)は電極パッド622,624に印加されるパルス電圧を示す。壁部511,512のねじり梁503,504から遠い部分と近い部分とでは、対向した電極(領域613~620)との間の静電引力がミラー基板502の振動を助勢するように作用する振れ角度範囲に差があるため、(c)と(d)に示すパルス電圧、(e)と(f)のパルス電圧は、その立ち下がりのタイミングが異なったものとなる。

このように、この実施例においては、壁部511,512に近接対向させた第2基板領域 にパルス電圧を印加することにより、前記実施例3と同様にミラー基板602を振動させ るための静電トルクを増大させる働きをするとともに、ミラー基板502にその両側から 静電引力を作用させることにより、ミラー基板502の横振れを効果的に抑え、その振動 の安定化に寄与する。さらに、この実施例では、第2の基板510が前述のように8つの 領域に分割され、それらに独立に電圧パルスが印加される構成であるので、壁部511, 512のねじり梁503,504に近い部分と遠い部分とに作用させる静電引力を独立に 制御できるため、ミラー基板502の振れ角の制御性がよい。

[0102]

前記実施例3と同様、この実施例の振動ミラーは、ミラー面506の平坦性も高く、振動時の変形が効果的に抑えられるため、良好な反射光ビーム形状を得られる。また、ミラー面506をミラー基板502の逆の面に形成することも、両面に形成することも可能であり、実装上の自由度も高い。また、壁部511,512を例えば図3に略示したような、ミラー基板402の回転軸位置から離れるに従って高さが減少するような形状とすることも可能であり、そのような態様の振動ミラーも本発明に包含される。なお、ミラー基板502の一方の面に肉抜きし、又はリブ構造とした構成の振動ミラーも本発明に包含されるが、実装の自由度の観点からはミラー基板502の表裏両面が平坦であるほうが実装上の自由度の観点からとしいことは前述の通りである。

この実施例の振動ミラーは、図4に関連して説明した前記実施例1の振動ミラーと同様の 工程によって製造可能であることは、以上の説明から明らかであるので、その説明を省略 する。

【0104】

[振動ミラーの実施例5]

本発明の振動ミラーの実施例 5 の構成を図 1 0 に示す。図 1 0 の (a) は振動ミラーの概略平面図、 (b) は振動ミラーの E - E ' 線概略断面図である。

[0105]

この実施例の振動ミラーは、前記実施例3のものと一部構成が相違するのみである。その 構成上の相違とは、壁部511,512の底面と連続した同一材料の配線部701,70 2が、ねじり梁503,504に沿って枠部505まで引き出され、枠部505上で電極 パッド713,714が形成されていることである。壁部511,522と配線部701 ,702は、絶縁膜509によって、ねじり梁503,504及びミラー基板502から 絶縁されている。なお、ミラー基板502への電圧印加用の電極パッド525,526は 、電極パッド713,714の横位置に移動されている。

[0106]

この実施例の振動ミラーの駆動方法は前記実施例3と同様であるが、壁部511,512 はミラー基板502から絶縁され、その電極パッド713,714が設けられているので 、壁部511,512の電位を任意に制御することができる。したがって、例えば、壁部 とその電極との間の静電引力がミラー基板の振動を助勢するように作用する期間には壁部 を接地電位とし、壁部とその電極との間の静電斥力がミラー基板の振動を助勢するように 作用する期間には壁部をプラス電位に切り替えるなどの方法により、壁部とその電極の間 の静電力を、より広い振れ角範囲においてミラー基板の振動に利用することができる。こ のような静電引力と静電斥力の両方を利用する場合においても、それら静電力はミラー基

50

40

20

30

板に対し両側から均等に作用するため、より広い振れ角範囲でミラー基板の横振れを効果的に抑制することができる。なお、電極パッド713,714を電極パッド525,52 6と接続することにより、壁511,512をミラー基板502と同電位にすることも可 能である。

(18)

【0107】

また、壁部511,512の配線部701,702がねじり梁部503,504に沿って 壁部505に引き出されているため、振動ミラーの全体構造及び製造プロセスを複雑化す ることなく、壁部511,512用の電極パッド713,714を他の電極パッドと同じ 面側に容易に設けることができる。

なお、この実施例においても、ミラー面506をミラー基板502の逆の面に形成することも、両面に形成することも可能であり、そのような態様も本発明に包含される。また、 壁部511,512を、例えば図3に略示したような、ミラー基板402の回転軸位置か ら離れるに従って高さが減少するような形状とすることも可能であり、そのような態様の 振動ミラーも本発明に包含される。ただし、ミラー基板502の一方の面に肉抜きし、又 はリブ構造とした構成の振動ミラーも本発明に包含されるが、実装の自由度の観点からは ミラー基板502の表裏両面が平坦であるほうが実装上の自由度の観点から好ましいこと は前述の通りである。

[0109]

この実施例の振動ミラーは、図4に関連して説明した前記実施例1の振動ミラーと同様の 20 工程によって製造可能であることは、以上の説明から明らかである。なお、図4の工程 e で作成される酸化マスクを、配線部701,702を残すようにパターンニングする必要 がある。

[0110]

「振動ミラーの他の実施例」

前記実施例3,4,5の振動ミラーにおいては、ミラー基板の片面側にのみ壁部が形成されているが、ミラー基板の表裏両面側に壁部を対象に立設し、それら壁部に対する電極としての領域をミラー基板の両面側に設けた構成とすることも可能であり、そのような振動 ミラーも本発明に包含される。

[0 1 1 1 **]**

図11は、そのような振動ミラーの一例を示す模式的な斜視図である。この例は、前記実施例4の振動ミラーの第1の基板501に絶縁膜を介して接合された第3の基板510A を加工することにより、壁部511,512に対応する壁部511A,512Aと、それ らに対する電極として、領域613,614,615,616,617,618,619 ,620に対応する絶縁分離された8つの領域613A,614A,615A,616A ,617A,618A,619A,620Aを形成し、それら領域に電極パッドを設けた 如き構成である。枠部505とミラー基板用の電極パッド525,526に相当する部分 は図示されていない。なお、この振動ミラーの駆動方法は、前記実施例4の場合と同様で よいことは明らかである。

[0 1 1 2 **]**

前 記 実 施 例 3 又 は 5 に つ い て も 同 様 の 変 形 構 成 が 可 能 で あ り 、 そ の よ う な 構 成 の 振 動 ミ ラ ー も 本 発 明 に 包 含 さ れ る 。

【0113】

この例のように、壁部と、それに対する電極部をミラー基板の両面側に対称的に設けると 、ミラー基板の変形をより効果的に抑えることができるとともに、ミラー基板の重心とそ の振動軸とのずれを極めて小さくし振動を安定化することができる。また、壁部とその電 極により生じる静電トルクが増大し、さらに、ミラー基板に両側より静電引力を作用させ ることによるミラー基板の横揺れ防止効果も向上する。 【0114】

なお、このような振動ミラーは、前記実施例2と同様の方法で製造可能であることは明ら 50

10

30

かであるので、その説明は省略する。

【 0 1 1 5 】

以上に説明したような本発明の振動ミラーは、写真印刷方式のプリンタや複写機などの画 像形成装置のための光走査手段として最適である。次に、そのような画像形成装置につい て説明する。

[画像形成装置と光書込装置の実施例]

図12は本発明による画像形成装置と光書込装置の実施例の模式的構成図である。

【0116】

図12において、801は光書込装置、802は光書込装置801の被走査面(像担持体)を提供する感光体ドラムである。光書込装置801は、記録信号によって変調された1本又は複数本のレーザビームで感光体ドラム802の表面(被走査面)を同ドラムの軸方向に走査するものである。感光体ドラム802は、矢印803方向に回転駆動され、帯電部804で帯電された表面に光書込装置801により光走査されることによって静電潜像を形成される。この静電潜像は現像部805でトナー像に顕像化され、このトナー像は転写部806で記録紙808に転写される。転写されたトナー像は定着部807によって記録紙808に定着される。感光体ドラム802の転写部806を通過した表面部分はクリーニング部809で残留トナーを除去される。なお、感光体ドラム802に代えてベルト状の感光体を用いる構成も可能であることは明らかである。また、トナー像を転写媒体に一旦転写し、この転写媒体からトナー像を記録紙に転写して定着させる構成とすることも可能である。

[0117]

光書込装置801は、記録信号によって変調された1本又は複数本のレーザビームを発す る光源部820と、前述したような本発明の振動ミラー821と、この振動ミラー821 のミラー基板のミラー面に光源部820からのレーザビームを結像させるための結像光学 系822と、ミラー面で反射された1本又は複数本のレーザビームを感光体ドラム802 の表面(被走査面)に結像させるための走査光学系823から構成される。振動ミラー8 21は、その駆動のための集積回路824とともに回路基板825に実装された形で光書 込装置801に組み込まれる。なお、振動ミラー821として、ミラー基板に設けられた 壁部に対向する電極を有する構成のものが用いられる場合には、その電極も集積回路82 4により駆動される。

[0 1 1 8 **]**

本発明による振動ミラー821は、前述のように振動の安定性及びビーム形状の安定性が 優れるため、光書込装置801は感光体ドラム802に高品質の光書込みが可能であり、 したがってこの画像形成装置は高品質の画像形成が可能である。また、本発明の振動ミラ ー821は、回転多面鏡に比べ駆動のための消費電力が小さいため、画像形成装置の省電 力化に有利である。振動ミラー821のミラー基板の振動時の風切り音は回転多面鏡に比 べ小さいため、画像形成装置の静粛性の改善に有利である。振動ミラー821は回転多面 鏡に比べ設置スペースが圧倒的に少なくて済み、また、振動ミラー821の発熱量もわず かであるため、光書込装置801の小型化が容易であり、したがって画像形成装置の小型 化に有利である。

【0119】

なお、記録紙808の搬送機構、感光体ドラム802の駆動機構、現像部805、転写部806などの制御手段、光源部820の駆動系などは、従来の画像形成装置と同様でよいため図中省略されている。

[0120]

[光走査モジュールの実施例]

図13は、本発明の光走査モジュールの一実施例を説明するための概略分解斜視図である 。この光走査モジュールは、前述したような本発明の振動ミラー900を容器に収容し、 容器内を減圧状態に封止したものである。振動ミラー900のミラー基板の振動空間を減 圧状態とすることで、ミラー基板900の振動負荷が減るため、低い駆動電圧でミラー基 10

20



板を大きな振れ角で振動させることができ、またその振動を安定化することができる。 容器はカバー901と支持基体903とからなる。カバー901は、光ビームを透過させ るための透明ガラス等からなる窓902を有する。 この実施例では、光ビームの偏向角度を増大させるために、振動ミラー900のミラー面 900aに光ビームを多重反射させる手段として2つの反射素子904,905が組み込 まれ、これが光ビームの通過間隙を挟んで互いに対向した状態で振動ミラー900の枠部 900bに接合される。この実施例では、反射素子904は振動ミラー900の枠部90 0 b との接合面に対し約 2 6 °傾いた反射面 9 0 4 a を有し、振動ミラー 9 0 5 は振動ミ 10 ラー900の枠部との接合面に対し約9゜傾いた反射面905aを有する。なお、多重反 射 の た め の 反 射 素 子 9 0 4 , 9 0 5 が 含 ま れ な い 構 成 の 光 走 査 モ ジ ュ ー ル も 本 発 明 に 包 含 される。 **[**0 1 2 3 **]** 支持基体903は、底板部906と中央に有底の穴部907を有する台座部908とを例 えばFe等の焼結金属等で一体成形してなるものである。この支持基体903には、その 上下に貫通する端子909が、不図示の絶縁材料を介して固定されている。 [0124]振動ミラー900は、その枠部900bが台座部903に接合されて保持されるが、この 状態で穴部 9 0 7 は振動ミラー 9 0 0 のミラー基板の振動のための空間を提供する。振動 20 ミラー900の枠部900bに形成された電極パッドは、ワイヤーボンディングにより対 応 し た 端 子 9 0 7 と 結 線 さ れ る 。 カ バ ー 9 0 1 が 支 持 基 体 9 0 3 の 台 座 部 9 0 8 の 外 周 部 に装着され、減圧状態で気密に封止されることにより、この光走査モジュールの組立が完 了する。 [0125] こ の 光 走 査 モ ジ ュ ー ル を 回 路 基 板 に 実 装 す る 場 合 に は 、 支 持 基 体 9 0 3 の 底 板 部 9 0 6 の 底面を回路基板に突き当て、端子909の下端を回路基板のスルーホールに挿入し、それ を回路基板のパターンに半田づけすることによって、電気的接続及び機械的固定を行う。 [0126] 図 1 4 は、振動ミラー 9 0 0 のミラー面 9 0 0 a と反射素子 9 0 4 , 9 0 5 の反射面 9 0 30 4 a , 9 0 5 a による光ビームの多重反射の様子を示す模式図である。光ビームは、ミラ ー基板の回転軸を含み実装面と垂直な面内(垂直走査断面内)を、実装面の法線に対して 例えば約20°の入射角度で、窓902を透過し振動ミラー900のミラー面900aに 入射する。ミラー面900aで反射された光ビームは反射面904aによってミラー面9 00aへ反射され、その反射光ビームは反射面905aによってミラー面900aへ反射 される。 ミラ ー 面 9 0 0 a と反 射 面 9 0 5 a との 間 で 垂 直 走 査 断 面 内 の 位 置 を 移 動 し な が ら反射を繰り返し(この例では3回の繰り返し)、最終的に、入射光線と約40°の角度 すなわち実装面の法線に対して入射光線と反対側に20。の角度で反射光ビームが窓 9 02より射出する。 40 このような光ビームの多重反射を行わせる構成によれば、振動ミラー900のミラー基板 の振れ角より遙かに大きな光ビームの偏向角度(走査角度)が得られるため、広範囲の光 走査が可能となる。より具体的に述べれば、ミラー面900aが振動によって傾くと、光 ビームは回転軸と垂直方向に多重反射され、光ビームの反射角度は反射される度に増加し ていく。ここで、ミラー基板のミラー面900aでの総反射回数をN、ミラー基板の振れ 角を とすると、射出される光ビームの角度である走査角 は、2N であり、反射する 回数が多いほど大きくなる。この例の場合、N=5であるので、 =±5°ならば =5 0 °となる。本発明の振動ミラー900はミラー基板の振動時の変形が少ないため、射出 される光ビームの径も安定である。

[0128]

[画像形成装置及び光書込装置の他の実施例] 前述したような本発明の光走査モジュールを用いた光書込装置と、それが用いられた画像 形成装置の実施例を説明する。図15は画像形成装置の概略構成図である。図16は光書 込装置を示し、(a)は概略分解斜視図、(b)は概略断面図である。 図 1 5 において、 3 0 4 1 は像担持体(被走査面)としての感光体ドラムである。感光体 ドラム3041の周囲には、その表面を高圧に帯電する帯電チャージャー3042、光書 込装置3040、この光書込装置3040により記録された静電潜像に帯電したトナーを 付着して顕像化する現像ローラ3043、現像ローラ3043にトナーを供給するトナー カートリッジ3044、感光体ドラム3041に残ったトナーを掻き取り回収するクリー ニン グ ケ ー ス 3 0 4 5 が 配 置 さ れ る 。 記 録 紙 は 給 紙 ト レ イ 3 0 4 6 か ら 給 紙 コ ロ 3 0 4 7 により供給され、レジストローラ対3048により副走査方向の記録開始のタイミングに 合わせて送り出され、感光体ドラム3041を通過する際に転写チャージャ3049によ ってトナー像を転写され、定着ローラ3050で定着されてから排紙ローラ3051によ り排紙トレイ3052に排出される。 [0130]図16において、3031は図13及び図14に示した本発明の光走査モジュールである この実施例の光書込装置3040においては、半導体レーザの駆動回路と振動ミラーの 駆動 回 路 と が 実 装 さ れ た 回 路 基 板 3 0 3 2 上 に 、 レー ザ 光 の 走 査 方 向 に 合 わ せ て 3 個 の 光 走 査 モ ジュ ー ル 3 0 3 1 が 配 列 さ れ て い る 。 本 発 明 の 光 走 査 モ ジ ュ ー ル 3 0 3 1 は 、 ミ ラ ー 面 に 光 ビ ー ム を 多 重 反 射 さ せ る た め 光 ビ ー ム の 偏 向 角 度 (走 査 角) が 広 い た め 、 比 較 的 少 な い 個 数 の 光 走 査 モ ジ ュ ー ル 3 0 3 1 を 用 い て 、 走 査 幅 の 大 き な 光 書 込 装 置 3 0 4 0 を 実現可能である。また、本発明の光走査モジュール3031のビーム形状は安定であるた め、 光 書 込 装 置 3 0 4 0 に よ れ ば 高 品 質 の 光 書 込 み 、 す な わ ち 静 電 潜 像 の 形 成 が 可 能 で あ り、したがって当該画像形成装置によれば高品質な画像形成が可能である。 [0131]各 光 走 杳 モ ジ ュ ー ル 3 0 3 1 の 光 ビ ー ム の 走 杳 開 始 側 に は 、 不 図 示 の セ ン サ ー が 回 路 基 板 3 0 3 2 上に配置されている。各光走査モジュール 3 0 3 1 に対応して、半導体レーザ 3 033と、カップリングレンズ3034、第1レンズ3035及び第2レンズ3036か らなる光学系を具備する。第1レンズ3035及び第2レンズ3036は、光走査モジュ ー ル 3 0 3 1 内 の 振 動 ミ ラ ー の ミ ラ ー 基 板 の 回 転 軸 を 含 む 垂 直 走 査 断 面 内 で 各 々 光 軸 が 一 致し、かつレーザ光が走査する面に対して各レンズの側面が平行になるように、ハウジン グ内に配置され固定される。 半導体レーザ3033は、発光源とモニタ用フォトダイオードが組み込まれている汎用の 素子であり、そのリード端子は不図示のフレキシブルケーブルにより回路基板3032に 結 線 さ れ て い る 。 半 導 体 レ ー ザ 3 0 3 3 か ら 射 出 し た レ ー ザ 光 は 、 第 1 面 が 軸 対 称 の 非 球 面、第2面が垂直走査方向に曲率を有するシリンダ面であるカップリングレンズ3034 によって、レーザ光の走査方向には略平行光束に、レーザ光の走査方向と垂直な方向には 振動ミラーのミラー面で集束するような集束光束になる。レーザ光は、入射ミラーを介し て光走査モジュールに入射し、振動ミラーによって偏向、走査されて射出される。射出さ れた レーザ 光 は 、 上 述 の 走 査 光 学 系 に よ り 感 光 体 ド ラ ム 3 0 4 1 の 表 面 に 結 像 さ れ 、 静 電

潜像が記録される。 第 2 レンズ 3 0 3 6 の直前には同期ミラーが配備され、走査開始側の 光ビームを前記センサーへ反射し、この前記センサーにおいて振動ミラーのミラー面の角 度変位を検出して同期信号を発生する。この同期信号に基づき、時間とともに周波数が一 回の走査内で変化するパルス列に画素データを乗せた変調信号が半導体レーザ駆動回路に

より各半導体レーザ3033に与えられる。

るものではなく、様々な変形が許されるものである。

[0133]

40

30

10

20

以上、本発明の実施例について説明したが、本発明はそれら実施例の構成のみに限定され 50 【0134】

【発明の効果】

以上の説明から明らかなように、本発明によれば以下のような効果を得られる。 (1)請求項1の発明によれば、ねじり梁支持型振動ミラーにおいて、その実装上の自由 度を制限することなく、壁部によって、ミラー基板の振動時の変形を効果的に抑えて光ビ ーム形状を安定化することができ、また、ミラー基板の横ぶれを減らし振動を安定化する ことができる。

(2)請求項2の発明によれば、壁部によって、ミラー基板の振動時の変形を効果的に抑えて光ビーム形状を安定化することができ、また、ミラー基板の横ぶれを減らし振動を安定化することができる。さらに、壁部をミラー基板の駆動に利用し、ミラー基板の振れ角を増大させることができるとともに、ミラー基板にその両側から静電引力を作用させることによりミラー基板の横振れを抑え、その振動をさらに安定化することができる。
(3)請求項3の発明によれば、振動ミラーの実装上の自由度を向上させることができる

(4)請求項4の発明によれば、壁部のねじり梁に近い部分と遠い部分とに作用させる静 電引力を独立して制御できるため、ミラー基板の振れ角の制御性が向上する。 (5)請求項5の発明によれば、壁部のための配線部や電極パッドを別に設ける必要がな くなる。

(6)請求項6の発明によれば、壁部の電位を任意に制御することができる。したがって 、例えばミラー基板の振動中に壁部の電位を適宜変化させることにより、壁部とその電極 20 との間の静電力をより広い振れ角範囲でミラー基板の振動及び横振れ抑制に利用すること ができる。

(7)請求項7の発明によれば、振動ミラーの全体構造及び製造プロセスを複雑化することなく、壁部のための電極パッドを容易に設けることができる。

(8)請求項8の発明によれば、ミラー基板の振動時の変形をより効果的に減らすことが できるとともに、壁部を含むミラー基板の重心とその回転軸とのずれを小さくしミラー基 板の振動をさらに安定化することができる。

(9)請求項9の発明によれば、壁部を設けることによるミラー基板の慣性モーメントへの影響を減らすことができる。

(10)請求項10の発明によれば、低コストで壁部の加工精度を高めることができる。 30 (11)請求項11の発明によれば、低コストで壁部及びその電極の加工精度を高めるこ とができる。

(12)請求項12の発明によれば、上に述べたような長所を持つ振動ミラーを低コスト で製造することができ、また、ミラー基板や梁などの振動ミラーの基本部分や壁部の加工 精度を高めることができる。

(13)請求項13及び14の発明によれば、低い駆動電圧で振動ミラーのミラー基板を 大きな振れ角で振動させることができ、また、その振動を安定化することができる。請求 項14の発明によれば、振動ミラーのミラー基板の振れ角より遙かに大きな光ビームの偏 向角度(走査角度)を得られる。したがって、ミラー基板の駆動電圧の一層の低電圧化も 可能になる。

(14)請求項15及び16の発明によれば、高品質な光書込みが可能で、消費電力及び 発熱量が少なく、静粛性に優れ、かつ小型軽量の光書込装置を実現できる。

(15)請求項17の発明によれば、高品質の画像形成が可能な画像形成装置を実現できるとともに、画像形成装置の消費電力、発熱量を減らし、静粛性を改善し、また画像形成 装置を小型化、軽量化することができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の振動ミラーの実施例1の構成を示す概略平面図、概略断面図及び部分拡 大図である。

【図2】実施例1の振動ミラーの駆動電極に印加されるパルス電圧とミラー基板の往復振動とのタイミング関係を示す図である。

40

10

【図3】ミラー基板に設けられる壁部の形状を説明するための図である。 【図4】実施例1の振動ミラーの製造工程を説明するための概略断面図である。 【図5】本発明の振動ミラーの実施例2の構成を示す概略平面図、概略断面図及び部分拡 大図である。 【図6】本発明の振動ミラーの実施例3の構成を示す概略平面図及び概略断面図である。 【図7】実施例3の振動ミラーの駆動電極に印加されるパルス電圧及び壁部の電極に印加 されるパルス電圧とミラー基板の往復振動とのタイミング関係を示す図である。 【図8】本発明の振動ミラーの実施例4の構成を示す概略平面図及び概略断面図である。 【図9】実施例4の振動ミラーの駆動電極に印加されるパルス電圧及び壁部の電極に印加 されるパルス電圧とミラー基板の往復振動とのタイミング関係を示す図である。 【図10】本発明の振動ミラーの実施例5の構成を示す概略平面図及び概略断面図である 【 図 1 1 】 本 発 明 の 振 動 ミ ラ ー の 他 の 実 施 例 を 説 明 す る た め の 模 式 的 斜 視 図 で あ る 。 【図12】本発明の画像形成装置及び光書込装置の一実施例の概略構成図である。 【図13】本発明の光走査モジュールの一実施例を説明するための概略分解斜視図である 【図14】ミラー面での光ビームの多重反射を説明するための模式図である。 【図15】本発明の画像形成装置の他の実施例の概略構成図である。 【 図 1 6 】 本 発 明 の 光 書 込 装 置 の 他 の 実 施 例 を 説 明 す る た め の 概 略 斜 視 図 及 び 概 略 断 面 図 である。 【図17】ねじり梁支持型振動ミラーの基本構造の一例を示す概略平面図、概略断面図及 び部分拡大図である。 【符号の説明】 202 ミラー基板 203,204 ねじり梁 205 枠 部 206 ミラー面 211,212 壁部 213,214 ミラー基板駆動電極(固定電極) 402 ミラー基板 403,404 ねじり梁 405 枠部 406 ミラー面 4 1 1 , 4 1 2 , 4 1 5 , 4 1 6 壁部 4 1 7 , 4 1 8 ミラー基板駆動電極(固定電極) ミラー基板 502 503,504 ねじり梁 505 枠 部 506 ミラー面 5 1 1 , 5 1 2 壁部 5 1 3 , 5 1 4 , 5 1 5 , 5 1 6 壁部に対向した電極領域 521,522 ミラー基板駆動電極(固定電極) 6 1 3 , 6 1 4 , 6 1 5 , 6 1 6 , 6 1 7 , 6 1 8 , 6 1 9 , 6 2 0 壁部に対向した電 極領域 701,702 壁部の配線部 8 0 1 光書込装置 821 振 動 ミ ラ ー 8 0 2 感光体ドラム 8 0 5 現像部 806 転写部

50

10

20

30

901 カバー 903 支持基体 振動ミラー 900 900a ミラー面 904,905 反射素子 3 0 4 0 光書込装置 3 0 4 1 感光体ドラム 3 0 4 3 現 像 ロ ー ラ 3049 転写チャージャ 光走査モジュール 3 0 3 1 半導体レーザ 3 0 3 3

10

【図1】

(c) 213 (214) (a) 204 213200205215207 (208) А ٨ 217 216 218 202206 1 208 214 216 (b) 209202 203 204 **2**10 211

【図2】











【図5】



【図6】













【図10】

【図11】





【図12】

【図13】





【図14】







【図16】







(51) Int.CI.⁷

F I H 0 4 N 1/04 1 0 4 Z テーマコード(参考)