

(19) 日本国特許庁 (JP)

(12) 特 許 公 報 (B2)

(11) 特許番号

特許第5915940号
(P5915940)

(45) 発行日 平成28年5月11日 (2016. 5. 11)

(24) 登録日 平成28年4月15日 (2016. 4. 15)

(51) Int. Cl.	F I
B 4 1 J 2/015 (2006.01)	B 4 1 J 2/015 1 O 1
B 4 1 J 2/14 (2006.01)	B 4 1 J 2/14 3 O 5
B 4 1 J 2/045 (2006.01)	B 4 1 J 2/045

請求項の数 6 (全 25 頁)

(21) 出願番号	特願2013-53252 (P2013-53252)	(73) 特許権者	000006747
(22) 出願日	平成25年3月15日 (2013. 3. 15)		株式会社リコー
(65) 公開番号	特開2014-177061 (P2014-177061A)		東京都大田区中馬込 1 丁目 3 番 6 号
(43) 公開日	平成26年9月25日 (2014. 9. 25)	(74) 代理人	100098626
審査請求日	平成27年6月1日 (2015. 6. 1)		弁理士 黒田 壽
早期審査対象出願		(72) 発明者	木平 孝和
			東京都大田区中馬込 1 丁目 3 番 6 号 株式
			会社リコー内
		(72) 発明者	小幡 茂
			東京都大田区中馬込 1 丁目 3 番 6 号 株式
			会社リコー内
		(72) 発明者	坂東 佳憲
			東京都大田区中馬込 1 丁目 3 番 6 号 株式
			会社リコー内

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 液滴吐出ヘッドの駆動方法、液滴吐出ヘッドおよび画像形成装置

(57) 【特許請求の範囲】

【請求項 1】

ノズルに連通する加圧液室を形成する基板上に、振動板と、一般式 $Pb(Tix, Zry, Mz)O_3$ で表されるペロブスカイト型結晶構造をもつ圧電体薄膜を一对の電極で挟んだ圧電素子とを積層形成したアクチュエータを用い、

駆動 IC を介して該圧電素子に、該加圧液室内に液滴を吐出させるための圧力変動を発生させるための駆動波形の電圧を印加し、該駆動波形と次の駆動波形との間に該圧電素子の変位特性の低下を抑制するための回復波形の電圧を印加する液滴吐出ヘッドの駆動方法において、

上記駆動 IC は、正負何れか一方の極性を有する電圧を出力し、上記一对の電極のうち
 の一方の電極にパルス形状の電圧を、他方の電極に直流電圧を印加するものであり、

上記駆動波形は、鉛欠陥のトラップを生じさせる電界を圧電体薄膜に生じさせる電圧部分と、該鉛欠陥のトラップを生じさせる電界とは逆向きの回復用電界を該圧電体薄膜に生じさせる第 1 の時間継続する電圧部分とを有し、

上記回復波形は、一方の電極にパルス形状の電圧を、他方の電極に直流電圧を印加し、該パルス形状の電圧は、

上記鉛欠陥のトラップを生じさせる電界を上記圧電体薄膜に生じさせる電圧を所定時間継続した後、上記鉛欠陥のトラップを生じさせる電界とは逆向きの回復用電界を上記圧電体薄膜に生じさせる電圧へと移行し、

上記鉛欠陥のトラップを生じさせる電界とは逆向きの回復用電界を上記圧電体薄膜に生

10

20

じさせる電圧を第2の時間継続した後、上記鉛欠陥のトラップを生じさせる電界を上記圧電薄膜に生じさせる電圧へと移行して所定時間継続し、上記第2の時間は、メニスカス共振周期の整数倍の以外の時間であり、上記第1の時間よりも該第2の時間のほうが長く、
 上記鉛欠陥のトラップを生じさせる電界を上記圧電体薄膜に生じさせる所定時間継続した電圧から上記鉛欠陥のトラップを生じさせる電界とは逆向きの回復用電界を上記圧電体薄膜に生じさせる第2の時間継続する電圧に移行するまでの時間、及び、上記鉛欠陥のトラップを生じさせる電界とは逆向きの回復用電界を上記圧電体薄膜に生じさせる第2の時間継続した電圧から上記鉛欠陥のトラップを生じさせる電界を上記圧電体薄膜に生じさせる所定時間継続する電圧に移行するまでの時間のうち、少なくとも何れかは上記メニスカス共振周期よりも長いことを特徴とする液滴吐出ヘッドの駆動方法。

10

【請求項2】

請求項1の液滴吐出ヘッドの駆動方法において、上記回復用電界は上記圧電素子の抗電界未満であることを特徴とする液滴吐出ヘッドの駆動方法。

【請求項3】

請求項1または2の液滴吐出ヘッドの駆動方法において、上記駆動ICは、上記一対の電極のうち上記基板側の電極に直流電圧を印加し、反対側の電極に上記パルス形状の電圧を印加することを特徴とする液滴吐出ヘッドの駆動方法。

【請求項4】

請求項1、2または3の何れかの液滴吐出ヘッドの駆動方法において、上記回復波形における上記回復用電界を生じさせるための電圧を印加する上記所定時間はメニスカス共振周期の半整数倍の時間であることを特徴とする液滴吐出ヘッドの駆動方法。

20

【請求項5】

ノズルに連通する加圧液室を形成する基板上に、振動板と、一般式 $Pb(Ti_x, Zr_y, M_z)O_3$ で表されるペロブスカイト型結晶構造をもつ圧電体薄膜を一対の電極で挟んだ圧電素子とを積層形成したアクチュエータを用いた液滴吐出ヘッドにおいて、

請求項1乃至4の何れかの液滴吐出ヘッドの駆動方法により上記液滴吐出ヘッドを駆動する駆動ICを備えたことを特徴とする液滴吐出ヘッド。

【請求項6】

媒体を搬送しながら、液滴吐出手段により吐出した液滴を該媒体に付着させて画像形成を行う画像形成装置において、

30

上記前記液滴吐出手段として請求項5の液滴吐出ヘッドを採用したことを特徴とする画像形成装置。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

【0001】

本発明は、液滴吐出ヘッドの駆動方法、この駆動方法を採用した液滴吐出ヘッド、及び、この液滴吐出ヘッドを採用した画像形成装置に関するものである。

【背景技術】

【0002】

一般に、プリンタ、ファックス、複写機、プロッタ、或いはこれらの内の複数の機能を複合した画像形成装置としては、例えばインクの液滴を吐出する液滴吐出ヘッドを備えたインクジェット記録装置がある。インクジェット記録装置では、媒体を搬送しながら液滴吐出ヘッドによりインク滴を用紙に付着させて画像形成を行う。ここでの媒体は「用紙」ともいうが材質を限定するものではなく、被記録媒体、記録媒体、転写材、記録紙なども同義で使用する。また、画像形成装置は、紙、糸、繊維、布帛、皮革、金属、プラスチック、ガラス、木材、セラミックス等の媒体に液滴を吐出して画像形成を行う装置を意味する。そして、画像形成とは、文字や図形等の意味を持つ画像を媒体に対して付与することだけでなく、パターン等の意味を持たない画像を媒体に付与する（単に液滴を吐出する）ことをも意味する。また、インクとは、所謂インクに限るものではなく、吐出されるときに液滴となるものであれば特に限定されるものではなく、例えばDNA試料、レジスト、

40

50

パターン材料なども含まれる液滴の総称として用いる。

【0003】

インクジェット記録装置における液滴吐出ヘッドは、インク滴を吐出するノズルと、このノズルが連通する加圧液室（インク流路、加圧室、圧力室、吐出室、液室等とも称される）と、加圧液室内のインクを吐出するための圧力発生手段で構成されている。圧力発生手段としては、加圧液室の一壁面を構成する振動板上に配置した圧電素子を用い、振動板を変位させることでインク滴を吐出させるピエゾ型のものが挙げられる。

【0004】

さらに、最近では半導体プロセスやMEMS (Micro Electro Mechanical Systems) の進歩により、加圧液室を形成するSi基板に、薄膜ピエゾアクチュエータ（以下、薄膜ピエゾという）を構成する振動板や圧電素子の構成層の薄膜を直接形成し高密度に作り込むものが実用化されている。圧電素子は、基板側電極、圧電体層、表面電極から構成される。圧電体層の薄膜としては、ペロブスカイト型結晶構造を有する一般式 $Pb(Ti_x, Zr_y, M_z)O_3$ で表される、チタン酸ジルコン酸鉛 (PZT) 等が用いられている。しかしながら、駆動波形を繰り返し印加して薄膜ピエゾの駆動をおこなっていると、駆動波形に対する変位量（以下、変位特性という）が低下し、経時で吐出特性が低下してしまうという問題が発生した。

【0005】

薄膜ピエゾの変位特性の低下に対して、以下のような電圧を印加して、その回復を図るものが提案がされている。

特許文献1には、圧電体薄膜の鉛と水分との反応による変位低下を課題として、駆動波形と駆動波形の間で直流電圧を回復波形として印加するものが記載されている。

特許文献2には、駆動波形と駆動波形の間で駆動波形を反転した回復波形を印加するものが記載されている。

特許文献3には、圧電体薄膜の非活性領域の変形による変位低下を課題として、駆動波形中に逆極性の電圧を含むように構成することで、薄膜ピエゾに駆動電界とは逆方向の電界を形成するものが記載されている。

【発明の概要】

【発明が解決しようとする課題】

【0006】

本発明者らは研究の結果、ペロブスカイト結晶構造を有するPZT等の圧電体薄膜を用いた薄膜ピエゾにおいて、圧電素子を一方向の駆動電界を印加しつづけると、以下の現象に起因した変位特性の低化が発生することを見出した。

圧電素子を駆動するために印加された電界により、PZT中の鉛欠陥が負電圧側の電極に向かって引き寄せられる。引き寄せられた鉛欠陥は、負電圧側の電極との界面でトラップされることで電極界面に偏在してしまう。この偏在した鉛欠陥が内部電界を生じて駆動波形の実効電圧を低下させ、薄膜ピエゾの変位特性が低下する。

さらに、この鉛欠陥のトラップは非常に深い準位であり、一度トラップされてしまうと容易にデトラップされず、通常の液滴を吐出させる使用条件内ではほぼ不可逆的な変化となる。すなわち、鉛欠陥のトラップという不可逆的な変化に起因する薄膜ピエゾの変位特性の低下は、通常の使用条件内で回復することはできず、経時で変位特性の低下が進行していく。

【0007】

上記特許文献1は、薄膜ピエゾの、鉛と水分の反応による変位低下を課題として、駆動波形と駆動波形の間で直流電圧を印加するものである。直流電圧のみで、上記鉛欠陥の偏在を解消しようとするとかかなり長い印加時間が必要であり、駆動波形と駆動波形の間で印加するシーケンスとして成立し難い。

【0008】

上記特許文献3では、駆動波形中に逆極性の電圧を含むように構成することで、薄膜ピエゾに駆動電界とは逆方向の電界が形成され、電極との界面における鉛欠陥のトラップを

10

20

30

40

50

解消する効果が得られる。しかしながら、駆動波形中に圧電素子の変位低下を抑制するための特性を有する一定条件の逆極性の波形を導入しているため、駆動波形に制約ができてしまい、安定した吐出性能が得られない場合がある。

【 0 0 0 9 】

上記特許文献 2 では、駆動電圧の印加後に、駆動電圧と同じ波形で極性を反転した電圧が印加するものである。これによれば、駆動電界とは逆方向の電界が形成され、電極との界面における鉛欠陥のトラップを解消する効果が得られる。しかしながら、駆動電圧と同じ波形の反対極性の電圧を出力する電源を新たに設けると、駆動 IC が大幅なコスト増加を招いてしまう。また、特許文献 2 では、スイッチを用いて駆動波形の極性を反転させているが、スイッチを設けることによって駆動 IC のコスト増加を招いてしまう。液滴吐出ヘッドの製品化するためには、駆動 IC のコストアップを抑えて、経時における変位特性の低下を抑えて安定した吐出性能を確保することが重要であり、駆動 IC のコストが高くなると、製品として成立しない場合もある。

【 0 0 1 0 】

本発明は以上の問題点に鑑みなされたものであり、その目的は、低コストで、薄膜ピエゾアクチュエータの経時における変位特性の低下を抑えて安定した吐出性能を確保できる液滴吐出ヘッドの駆動方法、液滴吐出ヘッド、及び、画像形成装置を提供することである。

【課題を解決するための手段】

【 0 0 1 1 】

上記目的を達成するために、請求項 1 の発明は、ノズルに連通する加圧液室を形成する基板上に、振動板と、一般式 $Pb(Ti_x, Zr_y, M_z)O_3$ で表されるペロブスカイト型結晶構造をもつ圧電体薄膜を一对の電極で挟んだ圧電素子とを積層形成したアクチュエータを用い、駆動 IC を介して該圧電素子に、該加圧液室内に液滴を吐出させるための圧力変動を発生させるための駆動波形の電圧を印加し、該駆動波形と次の駆動波形との間に該圧電素子の変位特性の低下を抑制するための回復波形の電圧を印加する液滴吐出ヘッドの駆動方法において、上記駆動 IC は、正負何れか一方の極性を有する電圧を出力し、上記一对の電極のうち一方の電極にパルス形状の電圧を、他方の電極に直流電圧を印加するものであり、上記駆動波形は、鉛欠陥のトラップを生じさせる電界を圧電体薄膜に生じさせる電圧部分と、該鉛欠陥のトラップを生じさせる電界とは逆向きの回復用電界を該圧電体薄膜に生じさせる第 1 の時間継続する電圧部分とを有し、上記回復波形は、一方の電極にパルス形状の電圧を、他方の電極に直流電圧を印加し、該パルス形状の電圧は、上記鉛欠陥のトラップを生じさせる電界を上記圧電体薄膜に生じさせる電圧を所定時間継続した後、上記鉛欠陥のトラップを生じさせる電界とは逆向きの回復用電界を上記圧電体薄膜に生じさせる電圧へと移行し、上記鉛欠陥のトラップを生じさせる電界とは逆向きの回復用電界を上記圧電体薄膜に生じさせる電圧を第 2 の時間継続した後、上記鉛欠陥のトラップを生じさせる電界を上記圧電体薄膜に生じさせる電圧へと移行して所定時間継続し、上記第 2 の時間は、メニスカス共振周期の整数倍の以外の時間であり、上記第 1 の時間よりも該第 2 の時間のほうが長く、上記鉛欠陥のトラップを生じさせる電界を上記圧電体薄膜に生じさせる所定時間継続した電圧から上記鉛欠陥のトラップを生じさせる電界とは逆向きの回復用電界を上記圧電体薄膜に生じさせる第 2 の時間継続する電圧に移行するまでの時間、及び、上記鉛欠陥のトラップを生じさせる電界とは逆向きの回復用電界を上記圧電体薄膜に生じさせる第 2 の時間継続した電圧から上記鉛欠陥のトラップを生じさせる電界を上記圧電体薄膜に生じさせる所定時間継続する電圧に移行するまでの時間のうち、少なくとも何れかは上記メニスカス共振周期よりも長いことを特徴とするものである。

【発明の効果】

【 0 0 1 2 】

本発明によれば、低コストで、アクチュエータの経時における変位特性の低下を抑えて安定した吐出性能を確保できるという優れた効果がある。

【図面の簡単な説明】

【 0 0 1 3 】

【図 1】本実施形態の液滴吐出ヘッドにおける薄膜ピエゾアクチュエータの基本構成を示す断面図。

【図 2】薄膜ピエゾアクチュエータの基本的層構成を示す断面図。

【図 3】本実施形態の液滴吐出ヘッドの断面図であり、(a) は幅方向、(b) はノズル列方向を示す。

【図 4】本実施形態の液滴吐出ヘッドの製造工程を示す工程断面図(その 1)。

【図 5】本実施形態の液滴吐出ヘッドの製造工程を示す工程断面図(その 2)。

【図 6】液滴吐出ヘッドで液滴を吐出させる駆動波形の一例を示す図。

【図 7】圧電素子に対する印加電圧と変位量との関係の一例を示すグラフ。

10

【図 8】変位量の計測方法の説明図。

【図 9】バイアス電圧を印加した駆動波形の一例の説明図。

【図 10】圧電素子のヒステリシスカーブ。

【図 11】本実施形態中でのパルス幅時間、立上り時間、立下り時間の説明図。

【図 12】本実施形態の駆動波形と回復波形の説明図。

【図 13】メニスカス共振周期の説明図。

【図 14】実施例 1 に係る回復波形の説明図。

【図 15】実施例 2 に係る回復波形の説明図。

【図 16】実施例 3 に係る回復波形の説明図。

【図 17】実施例 4 に係る回復波形の説明図。

20

【図 18】実施例 5 に係る回復波形の説明図。

【図 19】比較例 1 に係る回復波形の説明図。

【図 20】実施例及び比較例の吐出速度の評価結果を示すグラフ。

【図 21】本実施形態のインクジェットプリンタの斜視図。

【図 22】本実施形態のインクジェットプリンタの機構部の側面図。

【発明を実施するための形態】

【 0 0 1 4 】

以下、本発明の一実施形態に係る液滴吐出ヘッドについて説明する。

図 1 は、本実施形態の液滴吐出ヘッドにおける薄膜ピエゾアクチュエータの基本構成を示す断面図である。この液滴吐出ヘッド 5 1 は、ノズル板 2 と、液室基板 4 と、振動板 5 5 と、圧電素子 5 6 とを積層している。ノズル板 2 には、インク滴を吐出するノズル 2 0 が形成されている。ノズル板 2、液室基板 4、及び振動板 5 5 により、ノズル 2 0 に連通する加圧液室 1 4 (インク流路、加圧室、圧力室、吐出室、液室等とも称される) が形成されている。振動板 5 5 は、加圧液室 1 4 の一壁面を形成している。

30

【 0 0 1 5 】

薄膜ピエゾアクチュエータ 2 0 0 は振動板 5 5 と圧電素子 5 6 とからなる。圧電素子 5 6 は、基板側電極となる下部電極 1 5 1 と、圧電体薄膜 1 5 2 と、表面電極となる上部電極 1 5 3 とを有する。圧電素子 5 6 は、電気信号を機械的変位に変換する素子である。圧電素子 5 6 は、液室基板 4 の一方の面に成膜された振動板 5 5 の、加圧液室 1 4 に対応する位置に設けられている。

40

【 0 0 1 6 】

液滴吐出ヘッド 5 1 は、薄膜ピエゾアクチュエータ 2 0 0 を駆動することで、ノズル 2 0 からインクの液滴を吐出するヘッドである。具体的には、液滴吐出ヘッド 5 1 は、圧電素子 5 6 の下部電極 1 5 1 または上部電極 1 5 3 に電圧を印加することで圧電体薄膜 1 5 2 に応力を発生させて振動板 5 5 を振動させる。この振動板 5 5 の振動に伴ってノズル 2 0 から加圧液室 1 4 内のインクを液滴状に吐出する機能を有する。なお、加圧液室 1 4 内にインクを供給するインク供給手段、インクの流路、流体抵抗等についての図示及び説明は省略している。

【 0 0 1 7 】

図 2 は、薄膜ピエゾアクチュエータの基本的層構成を示す断面図である。上述のように

50

、圧電素子 5 6 は、液室基板 4 と振動板 5 5 とを積層形成した上に、下部電極 1 5 1 と、圧電体薄膜 1 5 2 と、上部電極 1 5 3 を積層して形成される。圧電素子 5 6 を、図 1 に示す形状に形成するためには、圧電体薄膜 1 5 2 と、上部電極 1 5 3 を形成した後に、所望の形状に圧電体薄膜 1 5 2 と、上部電極 1 5 3 の形状をエッチング技術により形成する。また、図示しない保護層、層間絶縁層（図 5 , 6 参照）は所望の部分にのみ形成すれば良く、所望の形状となるようエッチング技術により形成する。

【 0 0 1 8 】

以下、各層に使用される材料およびその製造プロセスに関して説明を加える。

液室基板 4 としては、シリコン単結晶基板を用いることが好ましく、通常 1 0 0 ~ 6 0 0 [μm] の厚みを持つことが好ましい。面方位としては、(1 0 0)、(1 1 0)、(1 1 1) と 3 種あるが、半導体産業では一般的に (1 0 0)、(1 1 1) が広く使用されている。本実施形態においては、主に (1 0 0) の面方位を持つ単結晶基板を主に使用する。

10

【 0 0 1 9 】

また、図 1 に示すような加圧液室 1 4 を作製していく場合、エッチングを利用してシリコン単結晶基板を加工していくが、この場合のエッチング方法としては、異方性エッチングを用いることが一般的である。異方性エッチングとは結晶構造の面方位に対してエッチング速度が異なる性質を利用したものである。

【 0 0 2 0 】

例えば、KOH 等のアルカリ溶液に浸漬させた異方性エッチングでは、(1 0 0) 面に比べて (1 1 1) 面は約 1 / 4 0 0 程度のエッチング速度となる。従って、面方位 (1 0 0) では約 5 4 ° の傾斜を持つ構造体を作製できるのに対して、面方位 (1 1 0) では深い溝をほることができるため、より剛性を保ちつつ、配列密度を高くすることができることが分かっている。本実施形態で (1 1 0) の面方位を持った単結晶基板を使用することも可能である。但し、この場合、マスク材である SiO_2 もエッチングされてしまうということが挙げられるため、この辺りも留意して利用している。

20

【 0 0 2 1 】

振動板 5 5 としては、図 1 に示すように圧電素子 5 6 によって発生した力を受けて変形変位し、加圧液室 1 4 内のインク滴を吐出させる。このような機能を有するため、振動板 5 5 は所定の強度を有したものであることが好ましい。材料としては、 Si 、 SiO_2 、 Si_3N_4 を CVD 法により作製したものが挙げられる。さらに、下部電極 1 5 1 と、圧電体薄膜 1 5 2 の線膨張係数に近い材料を選択することが好ましい。

30

【 0 0 2 2 】

後述のように、圧電体薄膜 1 5 2 としては、一般的に PZT が使用される。そのため、振動板 5 5 として、圧電体薄膜 1 5 2 の線膨張係数 8×10^{-6} (1 / K) に近い、 $5 \times 10^{-6} \sim 10 \times 10^{-6}$ の線膨張係数を有した材料が好ましく、さらには、 $7 \times 10^{-6} \sim 9 \times 10^{-6}$ の線膨張係数を有した材料がより好ましい。具体的な材料としては、酸化アルミニウム、酸化ジルコニウム、酸化イリジウム、酸化ルテニウム、酸化タンタル、酸化ハフニウム、酸化オスミウム、酸化レニウム、酸化ロジウム、酸化パラジウム及びそれらの化合物等である。これらをスパッタ法もしくは、Sol - Gel 法を用いてスピコートにて作製することができる。

40

【 0 0 2 3 】

振動板 5 5 の膜厚としては 0 . 1 ~ 1 0 [μm] が好ましく、0 . 5 ~ 3 [μm] がさらに好ましい。この範囲より小さいと、図 1 に示すような加圧液室 1 4 の加工が難しくなり、この範囲より大きいと振動板 5 5 が変形変位しにくくなり、インク滴の吐出が不安定になる。

【 0 0 2 4 】

下部電極 1 5 1、上部電極 1 5 3 としては、金属材料としては従来から高い耐熱性と低い反応性を有する白金が用いられている。しかし、鉛に対しては十分なバリア性を持つとはいえない場合もあり、イリジウムや白金 - ロジウムなどの白金族元素や、これら合金膜

50

も挙げられる。また、白金を使用する場合には下地（特に SiO_2 ）との密着性が悪いために、 Ti 、 TiO_2 、 Ta 、 Ta_2O_5 、 Ta_3N_5 等を先に密着層として積層することが好ましい。作製方法としては、スパッタ法や真空蒸着等の真空成膜が一般的である。膜厚としては、 $0.05 \sim 1 [\mu\text{m}]$ が好ましく、 $0.1 \sim 0.5 [\mu\text{m}]$ がさらに好ましい。

【0025】

また、圧電体薄膜 152 の変位の経時的な疲労特性に対する懸念から、下部電極 151 と圧電体薄膜 152、および、圧電体薄膜 152 と上部電極 153 との間に SrRuO_3 、 LaNiO_3 などの導電性酸化物を電極部として積層することが好ましい。

【0026】

圧電体薄膜 152 としては、PZT（チタン酸ジルコン酸鉛）を使用する。PZT とは、ジルコン酸鉛（ PbTiO_3 ）とチタン酸鉛（ PbZrO_3 ）の固溶体で、その比率により特性が異なる。一般的に優れた圧電特性を示す組成は、 PbZrO_3 と PbTiO_3 の比率が 53 : 47 の割合で、化学式で示すと $\text{Pb}(\text{Zr}_{0.53}\text{Ti}_{0.47})\text{O}_3$ 、一般には PZT (53 / 47) と示される PZT 等を使用することができる。

【0027】

圧電体薄膜 152 は、例えば、スパッタ法若しくは Sol - Gel 法を用いてスピンコートにて作製することができる。その場合は、パターンニング化が必要となるので、フォトリソグラフィを用いたエッチング等により所望のパターンを得る。

【0028】

PZT を Sol - Gel 法により作製した場合、出発材料に酢酸鉛、ジルコニウムアルコキシド、チタンアルコキシド化合物を出発材料にし、共通溶媒としてメトキシエタノールに溶解させ均一溶液を得ことで、PZT 前駆体溶液が作製できる。金属アルコキシド化合物は大気中の水分により容易に加水分解してしまうので、前駆体溶液に安定化剤としてアセチルアセトン、酢酸、ジエタノールアミンなどを適量添加しても良い。

【0029】

振動板 55 の全面に PZT 膜を得る場合、スピンコート等の溶液塗布法により塗膜を形成し、溶媒乾燥、熱分解、結晶化の各々の熱処理を施すことで得られる。塗膜から結晶化膜への変態には体積収縮が伴うので、クラックの発生しない膜を得るには一度の工程で 100 nm 以下の膜厚が得られるように前駆体濃度の調整が必要になる。

【0030】

圧電体薄膜 152 の膜厚としては $0.5 \sim 5 [\mu\text{m}]$ が好ましく、 $1 \sim 2 [\mu\text{m}]$ がより好ましい。この範囲より小さいと十分な変位を発生することができなくなり、この範囲より大きいと何層も積層させていくため、工程数が多くなりプロセス時間が長くなる。

【0031】

次に、上記アクチュエータを用いた液滴吐出ヘッド 51 について説明する。

図 3 は本実施形態の液滴吐出ヘッドの断面図であり（a）は幅方向断面図、（b）はノズル列方向断面図である。なお、便宜上、（a）では液滴吐出ヘッドの右半分を、（b）では二つの加圧液室 14 に対応する部分のみ示している。

【0032】

液室基板 4 には、加圧液室 14、流体抵抗部 15 などのインク流路となる溝部が形成されている。

液室基板 4 としては、シリコン基板上にシリコン酸化膜を介してシリコンが張り合わされた SOI 基板を用いている。また、振動板 55 は、SOI 基板のシリコン層（Si 層）表面にパイロ酸化法を適用し、シリコン酸化膜を形成したものである。そして、この振動板 55 の上に圧電素子 56 を形成して、薄膜ピエゾアクチュエータ 200 を構成する。

【0033】

圧電素子 56 は、振動板 55 の上に下部電極 151 となる白金膜、圧電体薄膜 152 となる PZT（チタン酸ジルコン酸鉛）の膜、上部電極 153 となる白金膜の多層構造を積層することで形成している。下部電極 151 は共通電極であり、上部電極 153 は個別電

10

20

30

40

50

極である。圧電素子 5 6 は、シリコン基板をエッチングすることにより形成された加圧液室 1 4 に対向する領域に形成されている。

【 0 0 3 4 】

液室基板 4 は、下部電極 1 5 1 及び上部電極 1 5 3 のそれぞれに電位を印加する配線部材 1 5 4 を備える。配線部材 1 5 4 としては、下部電極パッド部 1 5 7 を下部電極 1 5 1 に電氣的に接続する下配線部材 1 5 4 a と、上部電極パッド部 1 5 8 を上部電極 1 5 3 に電氣的に接続する上配線部材 1 5 4 b とが設けられている。また、液室基板 4 は、下部電極 1 5 1 及び上部電極 1 5 3 と配線部材 1 5 4 との層間に配置する層間絶縁膜 1 5 5 を備える。さらに、液室基板 4 には、配線部材 1 5 4 を保護するためのパッシベーション膜 1 5 6 が薄膜ピエゾアクチュエータ 2 0 0 の上面及び側面を覆うように配置されている。

10

【 0 0 3 5 】

ノズル板 2 は、厚さ 3 0 ~ 5 0 [μm] の S U S (ステンレス鋼) 基板からなり、プレス加工と研磨加工とによりノズル 2 0 が形成されている。このノズル 2 0 はノズル板 2 と液室基板 4 とを組み付けたときに、液室基板 4 の加圧液室 1 4 に対向し、加圧液室 1 4 と外部空間とを連通するように形成される。

【 0 0 3 6 】

保護基板 3 は、圧電素子保護空間 2 2 を形成する基板である。この保護基板 3 には、共通液室 1 8 としてインク流路となる溝部と、圧電素子 5 6 の保護及び変位を妨げないための圧電素子保護空間 2 2 とが形成されている。また、液室基板 4 の液室隔壁 4 a の剛性を高めるために振動板 5 5 を介して液室隔壁 4 a を補強する補強壁 2 3 が形成されている。補強壁 2 3 は、液室隔壁 4 a を補強することで、液室隔壁 4 a によって形成される加圧液室 1 4 全体を支えている。

20

また、振動板 5 5 には、保護基板 3 に形成された共通液室 1 8 から液室基板 4 に形成された加圧液室 1 4 ヘインクを供給する流路となる部分に個別供給口 6 0 が設けられている。液室基板 4 に薄膜ピエゾアクチュエータ 2 0 0 を形成し、保護基板を接合した基板はアクチュエータ基板 1 と呼ばれる。

【 0 0 3 7 】

次に、本実施形態の液滴吐出ヘッド 5 1 の製造方法について、製造工程を示す工程断面図である図 4 及び図 5 に従って説明する。本製造方法では、液室基板 4 であるシリコン基板に振動板 5 5 の材料及び圧電素子 5 6 の材料を成膜していくことで薄膜ピエゾアクチュエータ 2 0 0 を作成していく。

30

まず、図 4 (a) に示すように、厚み 4 0 0 [μm] の < 1 0 0 > シリコン層 (シリコン基板) の表面に、0 . 2 [μm] 厚のシリコン酸化膜及び 2 . 0 [μm] 厚のシリコンを張り合わせた S O I 基板を用いる。この S O I 基板表面にパイロ (W e t) 酸化法によりシリコン酸化膜を 0 . 3 [μm] 形成し、これを振動板 5 5 とする。

【 0 0 3 8 】

その後、圧電素子 5 6 の下部電極 1 5 1 となる下白金層をスパッタ法により 0 . 2 [μm] 成膜し、パターンニングすることで図 4 (b) に示す状態となる。更に、ゾルゲル法により圧電体薄膜 1 5 2 を 2 [μm] 成膜し、さらに上部電極 1 5 3 となる上白金層を 0 . 1 [μm] 成膜する。その後、フォトリソグラフィを用いたエッチングにより上部電極 1 5 3 及び圧電体薄膜 1 5 2 をパターンニングする。これにより、図 4 (c) に示す状態となる。

40

【 0 0 3 9 】

次に、プラズマ C V D 法により層間絶縁膜 1 5 5 となる絶縁体層を 0 . 3 [μm] 成膜し、リソエッチ法により圧電素子 5 6 の上部に開口部 1 5 5 c を形成する。また、層間絶縁膜 1 5 5 には、上導通部 1 5 5 b、下導通部 1 5 5 a 及び貫通部 1 5 5 d をパターンニングによって形成する。これにより、図 4 (d) に示す状態となる。

図 4 (d) に示す上導通部 1 5 5 b は、次に形成する上配線部材 1 5 4 b と上部電極 1 5 3 との導通部であり、下導通部 1 5 5 a は次に形成する下配線部材 1 5 4 a と下部電極 1 5 1 との導通部である。また、貫通部 1 5 5 d は、共通液室 1 8 から各個別インク供給

50

室 2 4 へのインク供給孔となる開口部である。

【 0 0 4 0 】

更に、アルミ材料により、上配線部材 1 5 4 b、下配線部材 1 5 4 a などの配線部材 1 5 4 となる層を形成することで、図 4 (e) に示す状態となる。この配線部材 1 5 4 によって形成される上配線部材 1 5 4 b は、圧電素子 5 6 の駆動による振動板 5 5 の振動によって応力を受ける。このため、振動板 5 5 の振動によって上配線部材 1 5 4 b が断線しないように、配線部材 1 5 4 としては、やわらかい導電性材料（本実施形態ではアルミニウム）を使い、1 [μm] 程度の厚い層厚で形成されている。

【 0 0 4 1 】

次に、配線部材 1 5 4 を保護するためのパッシベーション膜 1 5 6 としてプラズマ C V D 法によるシリコン窒化膜を 2 [μm] 成膜し、パターニングする。そして、振動板 5 5 の個別供給口 6 0 となる部分を事前にエッチングする。これにより、図 4 (f) に示す状態となる。

【 0 0 4 2 】

次に、金をメッキ法により積層して、上部電極パッド部 1 5 8 と下部電極パッド部 1 5 7 とを同時に形成することにより、図 5 (a) に示す状態となる。上部電極パッド部 1 5 8 は上配線部材 1 5 4 b により上部電極 1 5 3 に接続される。また、下部電極パッド部 1 5 7 は下配線部材 1 5 4 a により下部電極 1 5 1 に接続される。このように、上部電極パッド部 1 5 8 及び下部電極パッド部 1 5 7 を金で形成することで、図示しない駆動 IC との電氣的接続を低温のワイヤボンディングで接続できる。また、金は抵抗値が低く、上部電極 1 5 3 及び下部電極 1 5 1 の抵抗値を下げる効果が大きい。

なお、下部電極パッド部 1 5 7 は、上部電極パッド部 1 5 8 と形成工程を分けて形成してもよい。また、上部電極パッド部 1 5 8 及び下部電極パッド部 1 5 7 の材料としては、金に限らず、銅やアルミニウムなどを使用することもできる。しかし、金以外の材料を用いる場合は、その表面が他の層で覆われない上部電極パッド部 1 5 8 に対しては、腐食から保護する保護層が必要となる場合もある。

【 0 0 4 3 】

また、上述した液室基板 4 に対する成膜等とは、別途に、ガラス基板にブラスト加工で柱を形成した保護基板 3 を作成する。そして、上部電極パッド部 1 5 8 と下部電極パッド部 1 5 7 とを形成した後、液室基板 4 となる部分の振動板 5 5 を挟んでパッシベーション膜 1 5 6 側に接合する。これにより、図 5 (b) に示す状態となる。

さらに、液室基板 4 となる部分の振動板 5 5 を挟んで保護基板 3 を接合した側とは反対側の液室基板 4 の表面を、液室基板 4 が所望の厚さとなるまで研磨する。

保護基板 3 はシリコン製の板状部材にフォトリソグラフィを用いたエッチングで凹部を加工したものでも良く、< 1 0 0 > シリコン製の板状部材を T M A H、K O H などのアルカリエッチング液を用いたウェットエッチングにより加工したものでも構わない。

また、樹脂モールドやメタルインジェクションモールドなどの成型部品でも構わない。また、駆動 IC をアクチュエータ基板上に一体形成する際に、パイロ酸化法で形成した酸化膜を L O C O S 酸化法で形成し、酸化膜の形成領域を選択することで、駆動 IC を同一基板上に形成することもできる。

【 0 0 4 4 】

図 5 (b) に示す状態から液室基板 4 が所望の厚さとなるまで研磨した後、液室基板 4 の振動板 5 5 とは反対側となる面に対して、I C P ((Inductively Coupled Plasma) ドライエッチングを行う。この I C P ドライエッチングによって加圧液室 1 4、流体抵抗部 1 5 及び個別インク供給室 2 4 となる凹部を形成する。これにより、図 5 (c) の状態となる。

【 0 0 4 5 】

液室基板 4 を形成した後、別途に作成したノズル板 2 を液室基板 4 の液室隔壁形成面に接着することで、図 5 (d) の状態になる。ここで、ノズル板 2 は、厚さ 3 0 ~ 5 0 [μm] の S U S 基板にプレス加工と研磨加工によりノズル 2 0 を形成したものである。液室

10

20

30

40

50

基板 4 にノズル板 2 を接着した後、圧電素子 5 6 の上部電極 1 5 3 及び下部電極 1 5 1 に接続された上部電極パッド部 1 5 8 と下部電極パッド部 1 5 7 とを不図示の駆動 IC に接続する。これにより、液滴吐出ヘッド 5 1 の主要部分が完成する。

【 0 0 4 6 】

次に、本実施形態の液滴吐出ヘッド 5 1 の特徴部である駆動方法について説明する。

図 6 は、液滴吐出ヘッドで液滴を吐出させる駆動波形の説明図である。駆動波形としては、吐出させない状態に対応する第 1 電界を圧電体薄膜 1 5 2 に生じさせる電圧部分 (V_1) と、吐出させる状態に対応する第 2 電界を圧電体薄膜 1 5 2 に生じさせる電圧部分 (V_2) とを有するパルス形状の電圧を印加する。具体的には、図 6 に示すように、吐出させる状態に対応する第 2 電界の電位が異なる複数のパルス波形を組み合わせて用いることで、吐出させる液滴の体積を、大滴、中滴、小滴のように制御している。なお、図 6 において d は、メニスカスの乾燥防止のための微小振動波形である。

10

【 0 0 4 7 】

また、本実施形態では、駆動 IC (不図示) より、圧電素子 5 6 に駆動波形を印加する際、個別電極である上部電極 1 5 3 に上部電極パッド部 1 5 8 を介して駆動信号に基づき、上記パルス形状の電圧を印加する。同時に、共通電極である下部電極 1 5 1 に下部電極パッド部 1 5 7 を介して直流電圧 V_{dc} をバイアス電圧として印加する駆動方法を用いている。これにより、以下のようにして圧電素子 5 6 の変位効率の向上を図っている。

【 0 0 4 8 】

図 7 は、圧電素子に対する印加電圧と変位量との関係の一例を示すグラフである。なお、図 7 では、印加電圧は、電位差の関係が 上部電極 1 5 3 > 下部電極 1 5 1 である状態を正として表している。また、変位量は、図 8 に示すようにレーザードップラーで加圧液室 1 4 側から変位量を計測した結果を用いている。図 7 中、矢印 e で示す変位は、印加電圧として正側の電圧のみを用いている。これに対して、図 7 中、矢印 f で示す変位は、矢印 e で示す変位と同じ電位差を設けているが、正側から抗電界以下の負側の電圧まで使用したほうが、圧電素子の変位量が大きくなることを示している。このため、下部電極 1 5 1 より直流電圧 V_{dc} を印加してバイアス電圧とすることで、上部電極 1 5 3 から印加されたパルス形状を有する電圧により、正側から負側の抗電界以下の電圧まで範囲を使用できるようにしている。

20

【 0 0 4 9 】

図 9 は、バイアス電圧を印加した駆動波形の一例の説明図である。本実施形態では、負側の抗電界 E_c に対して、第 2 電界を圧電体薄膜 1 5 2 に生じさせる電圧 (V_2) の最小値 V_{min} と、バイアス電圧 V_{dc} とは、 $V_{min} - V_{dc} > E_c$ の関係を満たせばよい。本実施形態では、図 10 から得られる圧電素子のヒステリシスカーブから得られる負側の抗電界 (E_c) は - 4 V である。このため、上部電極 1 5 3 より最小値 $V_{min} = 3$ V のパルス形状の電圧を印加し、下部電極 1 5 1 より $V_{dc} = 6$ V の直流電圧を印加することで、負側の抗電界以下の領域を使用して変位効率を向上させることができる。本実施形態中での、立上り時間幅 T_f , パルス時間幅 P_w , 立下り時間 T_r は図 11 に基づく時間により定義される。図 9 において、駆動波形の立上り時間幅 T_f , パルス時間幅 P_w , 立下り時間 T_r は、 $T_f = 1 \mu s$, $P_w = 1.7 \mu s$, $T_r = 1 \mu s$ の条件を用いている。なお、パルス波形とパルス波形の間隔は吐出させる液滴の体積等に基づき適宜調整される。

30

40

【 0 0 5 0 】

さらに、この駆動波形を形成する駆動 IC を利用して、駆動波形と駆動波形との間で圧電素子の変位特性を回復するための回復波形を印加する。

図 12 は、本実施形態の駆動波形と回復波形の説明図である。駆動波形は、下部電極 1 5 1 から直流電圧 V_{dc} を印加し、上部電極 1 5 3 から上述のパルス形状の電圧を印加する。なお、パルス形状で、吐出させない状態に対応する第 1 電界を圧電体薄膜に生じさせる電圧を中間電位 V_1 とし、吐出させる状態に対応する第 2 電界を圧電体薄膜に生じさせる電圧を V_2 としている。これにより、所望の液滴が吐出される。

50

また、回復波形としては、駆動ICを介して、下部電極151に直流電圧Vdcをバイアス電圧として印加する。これと共に、上部電極153より吐出させない状態に対応する第3電界を圧電体薄膜152に生じさせる電圧部分(V3)と、直流電圧Vdcよりも小さい電圧部分(V4)を有するパルス波形の電圧を印加する。この回復波形では、パルス波形のV4の領域で直流電圧Vdcを印加した下部電極151との間に、駆動波形で形成される鉛欠陥のトラップを生じさせる電界とは逆向きの回復用電界が形成される。この逆電界により、駆動電界を繰り返し形成したことにより発生した、下部電極151との界面におけるPZTの圧電体薄膜152中の鉛欠陥のトラップを解消することができる。

【0051】

なお、回復波形として上部電極153から印加されるパルス波形の最小値V4は、駆動波形として上部電極153と印加されるパルス波形のV2の最小値Vminと同じく、負側の抗電界Ecに対して、 $V4 - Vdc > Ec$ の関係を満たせばよい。なお、駆動波形のパルス波形のV2の最小値であるVminと回復波形のパルス波形の最小値であるV4は等しい必要はない。

【0052】

しかしながら、回復波形として、上部電極153に単に駆動時と同じパルス時間幅Pwのパルス波形を印加すると、駆動波形と駆動波形との間で不要な液滴を吐出させてしまう。具体的には、パルス時間幅Pwがメニスカス共振周期の整数倍または1周以下の時間であると、回復波形により発生した圧電素子の変位がメニスカス共振を励起して、加圧液室14内に液滴を吐出させるための圧力変動を生じさせてしまう。駆動波形と駆動波形との間で不要な液滴吐出させないためには、回復波形のパルス時間幅Pwを、メニスカス共振周期よりも長く、且つ、メニスカス周期の整数倍の以外の時間とする。さらに、回復波形のパルス時間幅Pwをメニスカス共振周期の反共振周期となる反整数値倍とすることが好ましい。これにより、駆動波形と駆動波形との間で、加圧液室14内に液滴を吐出するような圧力発生が起こらない状態とすることができる。

【0053】

ここで、メニスカス共振周期とは、図13(a)に示すように加圧液室14内の振動によってメニスカス面が変位してしまう、液室固有の周期(図13(b))である。このメニスカス固有周期(時間)に近いパルス時間幅Pwの波形は、加圧液室内の圧力増幅を発生させる。また、メニスカス固有周期よりも短い時間の圧力変動(立上り時間Tf、立下り時間Tr)も、この振動の励起に寄与してしまい、圧力増幅を発生させてしまう。一方、メニスカス共振周期の反共振周期をパルス時間幅にもつパルス電圧を印加すると、圧力増幅が発生せずに、駆動波形と駆動波形との間で液滴を吐出するような圧力発生が起こらない状態とすることができる。さらに、立上り時間Tf、立下り時間Trをメニスカス共振周期よりも長くすると、圧力増幅が発生せずに、駆動波形と駆動波形との間で液滴を吐出するような圧力発生が起こらない状態とすることができる。

【0054】

本実施形態では、上述のように圧電素子に液滴を吐出させる駆動波形を形成するための駆動ICを用いて、駆動電界とは逆方向の電界を形成する回復波形を形成する。回復波形としては、駆動波形を印加する駆動ICを用いて、上部電極153に印加するパルス波形の最小値と、パルス時間幅を上述のように調整することだけで実現可能である。また、本実施形態の液滴吐出ヘッド51では、駆動ICは正極性の電圧を出力するものであり、上部電極153にパルス波形の電圧を印加し、下部電極151に直流電圧を印加する構成であれば良い。このため、駆動波形と反対極性のパルス波形を出力する構成や、スイッチを用いて駆動波形の極性を反転する構成に較べて、駆動ICのコストアップが抑えられる。

【0055】

次に、上記駆動方法を用いて形成した回復波形を実施例に基づき詳細に説明する。駆動波形としては、駆動IC(不図示)より上部電極パッド部158を介して上部電極153に中間電位V1とV2とを有するパルス形状の電圧を印加し、下部電極パッド部157を介して下部電極151に直流電圧Vdcを印加する。これにより、正電圧側が抗電界を越

10

20

30

40

50

える 150 kV/cm 、負極性側は抗電界を越えない -15 kV/cm の電圧幅を持つ駆動波形を形成する。なお、以下の圧電体薄膜 152 に形成される電界強度を用いて説明をおこなう。

【0056】

<実施例 1>

上記駆動波形を 500 ms 印加したあと、上部電極 153 にパルス波形、下部電極 151 に直流電圧 V_{dc} を印加して、正極性側の電界強度が 150 kV/cm 、逆極性の電界強度 -15 kV/cm を持つ回復波形を 500 ms 印加する。この駆動波形と回復波形の組み合わせを 1 シーケンスとした波形を印加した。図 14 は、実施例 1 に係る回復波形の一例の説明図である。回復波形のパルス波形の立上り時間 T_f 、パルス時間幅 P_w 、立下り時間 T_r はメニスカス共振周期より長い。本実施形態の液滴吐出ヘッド 51 のヘッド構成ではメニスカス共振周期 $T_c = 3.7 \mu\text{s}$ のため、立上り時間 $T_f = 25 \mu\text{s}$ 、パルス幅時間 $= 25 \mu\text{s}$ 、立下り $T_r = 25 \mu\text{s}$ のパルス波形を印加した。パルス波形の電圧 V_3 は、正極性側が中間電位 (図 12 の V_3) で、最小値 (図 12 の V_4) が直流電圧 V_{dc} よりも小さく、負極性側での抗電界を越えないよう、 $V_4 - V_{dc} > E_c$ を満足するものである。本実施例では、 -15 kV/cm の逆電界を形成するパルス波形を印加した。

10

【0057】

<実施例 2>

図 15 は、実施例 2 に係る回復波形の説明図である。実施例 1 と同様の駆動波形を 500 ms 印加し、回復波形として、正極性側は 200 kV/cm 、負極性側は -15 kV/cm となるパルス波形を 500 ms 印加したものを 1 シーケンスとする。回復波形のパルス波形は、実施例 1 と同様、立上り時間 $T_f = 25 \mu\text{s}$ 、パルス幅時間 $= 25 \mu\text{s}$ 、立下り $T_r = 25 \mu\text{s}$ である。

20

【0058】

<実施例 3>

図 16 は、実施例 3 に係る回復波形の説明図である。実施例 1 と同様の駆動波形を 500 ms 印加し、回復波形として、正極性側は 150 kV/cm 、負極性側は -15 kV/cm となるパルス波形を 100 ms 印加し、その後 400 ms 間は波形を印加しないものを 1 シーケンスとする。回復波形のパルス波形は、実施例 1 と同様、立上り時間 $T_f = 25 \mu\text{s}$ 、パルス幅時間 $25 \mu\text{s}$ 、立下り $T_r = 25 \mu\text{s}$ である。

30

【0059】

<実施例 4>

図 17 は、実施例 4 に係る回復波形の説明図である。実施例 1 と同様の駆動波形を 500 ms 印加し、 400 ms 間は波形を印加せず、その後回復波形として、正極性側は 150 kV/cm 、負極性側は -15 kV/cm となるパルス波形を 100 ms 印加したものを 1 シーケンスとする。回復波形のパルス波形は、実施例 1 と同様、立上り時間 $T_f = 25 \mu\text{s}$ 、パルス幅時間 $25 \mu\text{s}$ 、立下り $T_r = 25 \mu\text{s}$ である。

【0060】

<実施例 5>

図 18 は、実施例 5 に係る回復波形の説明図である。実施例 1 と同様の駆動波形を 500 ms 印加し、回復波形として正極性側は 150 kV/cm 、負極性側は -15 kV/cm となるパルス波形を 100 ms 印加し、 400 ms 間は波形を印加せず、再び回復波形を 100 ms 印加したものを 1 シーケンスとする。回復波形のパルス波形は、実施例 1 と同様、立上り時間 $T_f = 25 \mu\text{s}$ 、パルス幅時間 $25 \mu\text{s}$ 、立下り $T_r = 25 \mu\text{s}$ である。

40

【0061】

<比較例 1>

図 19 は、実施例 5 に係る回復波形の説明図である。実施例 1 と同様の方法で、駆動波形を 500 ms 印加し、その後の 500 ms では波形は印加していない。

【0062】

50

上述の圧電素子 5 6 を用い、実施例 1 ~ 5、比較例 1 の波形を印加して、吐出速度の変動評価をおこなった。初期の吐出速度を基準としてとしたときの 10^{-10} 回繰り返し、上記波形を印加した後の吐出速度の変化率を評価した。ここでは、回復波形のパルス数はカウントしておらず、駆動波形のパルス数のみをカウントした。図 20 に、 10^{-10} 回駆動での吐出速度の評価結果を示す。また、表 1 に、 10^{-10} 回繰り返した後の吐出速度の変化率をまとめた。変化率については正符号となっているのは初期よりも吐出速度が速くなっている状態、負符号は初期の吐出速度よりも遅くなっている状態である。

【表 1】

	10 ⁻¹⁰ 回における 吐出速度変化率/%
実施例1	-1.6
実施例2	-2.0
実施例3	-2.9
実施例4	-2.8
実施例5	-2.4
比較例1	-8.0

10

【0063】

実施例 1 ~ 5 については、すべて吐出速度の変動幅が 5 % 内程度に収まっている。これは、上記駆動方法による回復波形により圧電素子の阻止の変位の変動が抑制されたために、吐出速度の変動が抑制されていることが分かる。これは、駆動波形を繰り返し形成したことにより発生した、PZTの圧電体薄膜 152 中の鉛欠陥の下部電極 151 との界面におけるトラップを、回復波形により形成される逆電界が取り除いているためである。さらに、回復波形は負極性側で抗電界 E_c を超えていないため、圧電体薄膜 152 の分極状態は長期駆動を実施しても反転を繰り返すことはない。そのため、圧電素子 5 6 にかかる負担が小さく、安定した変位を得ることができるとともに、抗電界での分極反転に伴う電流増大といった問題も回避することができる。

20

【0064】

実施例 1 の波形ではメニスカス固有周期よりも長い立上り時間、立下り時間を有するため、共振が抑えられ、液室内の圧力増幅を抑制し、回復動作時の液滴の吐出を抑えている。

30

【0065】

実施例 2 においては回復波形の正側の電界強度を駆動波形の電界強度よりも高くしているが、電界強度を高くしても求める効果の発現が確認されている。回復波形の正側の電界強度は駆動波形の中間電位 V_1 により形成される電界強度相当が好ましく、中間電位よりも高い方がなお好ましい。これは駆動波形以上の電圧幅で圧電体を動かすことで、駆動波形で用いる電圧内での圧電体の変形の仕方を安定化させるためである。

【0066】

実施例 3、4、5 においては回復波形の印加時間が短くても効果の発現が達成できている。回復波形の印加時間が短くても、駆動波形の印加時間分でトラップされた欠陥の解消が出来ているためである。回復波形の印加時間は 100 ms 以上が好ましい。また、回復波形の印加タイミングは駆動波形の直前もしくは直後が好ましく、前後ともに印加されることがより好ましい。これは、駆動波形の印加に伴うトラップされた電荷をリセットするため、駆動の直後または、直前に行うことでリセットの効果が最大限得られるためである。

40

【0067】

また、パルス電圧の形状に関しては、特許文献 1 のように、負側の直流電圧だけを印加するものでは、本発明のような効果が十分に発現しなかった。これは抗電界以下では印加時間が十分に確保できない点、直流のみでは電極表面に電荷が過剰に蓄積し、その影響で回復効果を十分に得ることができなくなっているためと考えられる。このため、回復波形

50

をパルス形状にすることで、電界を十分に圧電体に印加することを実現している。

【 0 0 6 8 】

比較例 1 では吐出速度の変動幅が大きくなっている。比較例 1 においては回復波形を印加していないため、駆動中にトラップされる電荷のリセットができていないため、経時的に電荷の偏在が進行しているためである。

【 0 0 6 9 】

次に、上記液滴吐出ヘッドを搭載する画像形成装置としてのインクジェットプリンタについて説明する。インクジェットプリンタには、騒音が極めて小さくかつ高速印字が可能であり、更にはインクの自由度があり安価な普通紙を使用できるなど多くの利点がある。そのため、プリンタ、ファクシミリ、複写装置等の画像記録装置或いは画像形成装置として広く展開されている。

10

【 0 0 7 0 】

まず、インクジェットプリンタ（以下、プリンタという）の基本的な構成について説明する。図 2 1 は、プリンタ 1 0 0 の斜視図であり、図 2 2 は、プリンタ 1 0 0 主走査方向の図 2 1 中の手前側から見たときのインクカートリッジ 1 0 2 を含む断面における概略断面図である。

プリンタ 1 0 0 は、キャリアッジ 1 0 1 と、液滴吐出ヘッド 5 1 と、インクカートリッジ 1 0 2 とを含んで構成される印字機構部 1 0 3 を本体内部に有している。キャリアッジ 1 0 1 は、プリンタ 1 0 0 本体内部において、用紙 S の搬送方向に対して直交方向である主走査方向（図 2 1 中の矢印 A 方向、図 2 2 中の紙面に直交する方向）に移動可能な部材である。液滴吐出ヘッド 5 1 は、キャリアッジ 1 0 1 に搭載した液滴吐出ヘッドの一例であるインクジェットヘッドであり、インクカートリッジ 1 0 2 は液滴吐出ヘッド 5 1 にタンク部 1 0 2 a 内のインクを供給する。

20

【 0 0 7 1 】

図 2 2 に示すように、プリンタ 1 0 0 は、印字機構部 1 0 3 の下方に給紙機構部 1 0 4 を有している。プリンタ 1 0 0 は、詳細は後述するが、給紙機構部 1 0 4 の給紙トレイ 2 3 0 または手差しトレイ 1 0 5 から給送される用紙 S を装置内に取り込む。そして、印字機構部 1 0 3 によって所定の画像を記録した後、後面側に装着された排紙トレイ 1 0 6 に排紙する。

【 0 0 7 2 】

液滴吐出ヘッド 5 1 は、イエロー（Y）、マゼンタ（M）、シアン（C）、ブラック（B）の各色のインクを吐出するインク吐出ヘッドである。液滴吐出ヘッド 5 1 は、複数のインク吐出孔（後述する「ノズル 2 0」）を、主走査方向に対して直交する副走査方向（図中の矢印 B 方向）に配列している。また、液滴吐出ヘッド 5 1 は、インクの吐出方向が下方となるようにキャリアッジ 1 0 1 に装着されている。

30

印字機構部 1 0 3 のキャリアッジ 1 0 1 には、液滴吐出ヘッド 5 1 に供給するためのイエロー（Y）、マゼンタ（M）、シアン（C）、及び、ブラック（B）の各色のインクを収容した四つのインクカートリッジ 1 0 2 がそれぞれ交換可能に装着されている。

【 0 0 7 3 】

インクカートリッジ 1 0 2 のタンク部 1 0 2 a の上方（図 2 2 中の上方）には、大気と連通する不図示の大気口が備えられている。また、タンク部 1 0 2 a の下方には、タンク部 1 0 2 a 内のインクを液滴吐出ヘッド 5 1 に向けて排出するインク排出口 1 0 2 b が設けられている。さらに、タンク部 1 0 2 a の内部には、インクが充填された不図示の多孔質体を有しており、多孔質体の毛管力により液滴吐出ヘッド 5 1 へ供給されるインクをわずかな負圧に維持している。

40

液滴吐出ヘッド 5 1 としては、プリンタ 1 0 0 では、各色に対応した複数のヘッド部を用いる構成となっているが、各色のインクを吐出するノズルを有する一個のヘッド部でもよい。

【 0 0 7 4 】

印字機構部 1 0 3 はキャリアッジ 1 0 1 を保持する保持手段として、プリンタ 1 0 0 本体

50

の主走査方向の両側面板（１００ａ及び１００ｂ）に横架したガイド部材として、主ガイドロッド１０７と従ガイドロッド１０８とを有する。主ガイドロッド１０７は、キャリッジ１０１の後方側（用紙搬送方向下流側、図２２中の右側）を貫通する。また、従ガイドロッド１０８は、主ガイドロッド１０７と一定間隔をおいて並行に延在し、キャリッジ１０１の前方側（用紙搬送方向上流側、図２２中の左側）が載置される。キャリッジ１０１は、主ガイドロッド１０７及び従ガイドロッド１０８によって主走査方向に移動可能なように摺動自在に保持されている。

【００７５】

また、印字機構部１０３は、キャリッジ１０１を主走査方向に移動走査するための移動手段として、タイミングベルト１１２を有する。さらに、印字機構部１０３は、タイミン
グベルト１１２を張架する駆動プーリ１１０及び従動プーリ１１１と、駆動プーリ１１０
を回転駆動する主走査モータ１０９とを有している。図２１に示すように、駆動プーリ１
１０はプリンタ１００本体の一方の側面板（１００ｂ）側に配置し、従動プーリ１１１は
、本体の他方の側面板（１００ａ）側に配置して、タイミングベルト１１２が主走査方向
に平行に延在するようにしている。また、タイミングベルト１１２にはキャリッジ１０１
が固定されている。

10

【００７６】

主走査モータ１０９は、駆動プーリ１１０を正逆回転させる駆動源であり、駆動プーリ
１１０が回転すると、タイミングベルト１１２が主走査方向に沿って無端移動する。キャ
リッジ１０１は、タイミングベルト１１２に固定されているため、タイミングベルト１１
２とともに主走査方向に移動する。このため、主走査モータ１０９によって駆動プーリ１
１０を正逆回転させることで、キャリッジ１０１が主走査方向に往復移動される。

20

【００７７】

給紙機構部１０４は、用紙Ｓを積載した給紙トレイ２３０と、給紙ローラ１１３と、フ
リクションパッド１１４と、ガイド部材１１５と、搬送ローラ１１６とを備える。給紙ト
レイ２３０は、図２２中の右側から複数枚の用紙Ｓの束を積載可能となっており、プリン
タ１００本体に対して着脱可能に装着されている。

給紙ローラ１１３及びフリクションパッド１１４は、用紙Ｓを、液滴吐出ヘッド５１の
下方に搬送するために、給紙トレイ２３０内にセットした用紙Ｓの束の最上段の一枚を分
離給紙する。ガイド部材１１５は、給紙トレイ２３０から分離給紙された用紙Ｓを搬送ロ
ーラ１１６によって搬送される領域に案内する。

30

【００７８】

給紙ローラ１１３によって給紙され、ガイド部材１１５によって案内された用紙Ｓを、
搬送ローラ１１６が反転させて、液滴吐出ヘッド５１の下面と対向する位置に搬送する。
また、搬送ローラ１１６の周囲には、搬送コロ１１７及び先端コロ１１８が配置されてい
る。搬送コロ１１７は用紙Ｓを搬送ローラ１１６に押し付けて、用紙Ｓが搬送ローラ１１
６から分離することを防止している。先端コロ１１８は、液滴吐出ヘッド５１の下面と対
向する位置に所定の送り出し角度で用紙Ｓを送り出す。搬送ローラ１１６は、副走査モ
ータ１３０によって不図示のギヤ列を介して回転駆動が伝達され、図２２中の時計周り方向
に回転する。

40

【００７９】

液滴吐出ヘッド５１の下面と対向する位置には、印写受け部材１１９が設けられている
。印写受け部材１１９は、キャリッジ１０１の主走査方向の移動範囲に対応して搬送ロー
ラ１１６から送り出された用紙Ｓを液滴吐出ヘッド５１の下方側で案内する用紙ガイド部
材である。この印写受け部材１１９の用紙搬送方向下流側には、用紙Ｓを排出方向に送り
出すための印写後搬送ローラ１２０と、印写後搬送ローラ１２０に対向する印写後搬送拍
車１２１とが配置されている。さらに、印写後搬送ローラ１２０によって送り出された用
紙Ｓを排紙トレイ１０６に排出する排紙ローラ１２３と排紙ローラ１２３に対向する排紙
拍車１２４とを備えている。また、印写後搬送ローラ１２０と排紙ローラ１２３との間
には、排紙経路を形成する一対のガイド部材として下ガイド部材１２５及び上ガイド部材１

50

26が配設されている。

【0080】

また、プリンタ100には、手差しで用紙Sを給紙するための手差しトレイ105が設けられている。この手差しトレイ105は、トレイ開閉軸105bを中心にプリンタ100本体に対して開倒可能に取り付けられている。この手差しトレイ105上に載置された用紙Sは、手差し給紙ローラ105aによって搬送ローラ116に搬送される。

【0081】

印字機構部103における主走査方向のキャリッジ101の移動範囲の一端である、図21中の右手前側の記録領域を外れた位置には、液滴吐出ヘッド51の吐出不良を回復するための回復装置127を配置している。回復装置127は、キャッピング部材と吸引手段とクリーニング手段とを有している。印字待機中には、キャリッジ101を回復装置127側（図21中の右手前側）に移動し、不図示のキャッピング部材で液滴吐出ヘッド51をキャッピングする。これにより、液滴吐出ヘッド51のノズルを湿潤状態に保つことができ、インク乾燥による吐出不良を防止することができる。また、記録途中などに回復装置127と対向する位置にキャリッジ101を移動し、記録とは関係しないインクを吐出することにより、全てのノズルのインク粘度を一定にし、安定した吐出性能を維持することができる。

【0082】

吐出不良が発生した場合等には、キャッピング部材で液滴吐出ヘッド51下面のノズルを密封し、キャッピング部材に設けられた不図示のチューブを通して、吸引手段でノズルからインクとともに気泡等を吸い出す。さらに、ノズルが開口しているヘッド面（下面）に付着したインクやゴミ等は不図示のヘッド面クリーニング手段により除去され、吐出不良が回復される。また、吸引されたインクは、プリンタ100本体下部に設置された不図示の廃インクタンクに排出され、廃インクタンク内部のインク吸収体に吸収保持される。

【0083】

次に、プリンタ100のプリント動作について説明する。

プリンタ100は、パーソナルコンピュータ等の外部装置から画像情報などの信号が送られ、プリント動作を実行する。プリント動作が実行されると、給紙トレイ230から給紙ローラ113によって、または、手差しトレイ105から手差し給紙ローラ105aによって、用紙Sが給紙される。給紙トレイ230から給紙された用紙Sは、ガイド部材115や搬送コロ117に案内されて、搬送ローラ116に搬送されつつ反転し、液滴吐出ヘッド51と対向する位置に搬送される。一方、手差しトレイ105から供給された用紙Sは、搬送コロ117に案内されて、搬送ローラ116に搬送されて液滴吐出ヘッド51と対向する位置に搬送される。

【0084】

液滴吐出ヘッド51と対向する位置に搬送された用紙Sが所定位置に達したら、搬送ローラ116の回転を停止して用紙Sの移動を停止する。そして、キャリッジ101が画像信号に応じて主走査方向に往復移動しながら、停止した用紙Sの所定箇所に所定のインクを吐出して一行分の画像を用紙Sに形成する。ここで、一行とは、液滴吐出ヘッド51が用紙Sへ記録可能な副走査方向（液滴吐出ヘッド51と対向する位置での用紙Sの移動方向）の範囲を言う。

主走査方向に一行分の画像形成が終了したら、搬送ローラ116を所定時間回転させ、用紙Sを一行分、排紙トレイ106方向に移動させて停止する。そして、キャリッジ101が画像信号に応じて主走査方向に往復移動しながら一行分の画像を形成する。

【0085】

このような工程を所定回数繰り返して行い、用紙Sに所望の画像をプリントする。外部装置から記録終了信号を受信して所望の画像がプリントされた場合、または、用紙Sの後端が記録領域に到達した信号を受信した場合には、用紙Sは、排紙トレイ106に排出される。このとき、用紙Sは、印写後搬送ローラ120及び印写後搬送拍車121と排紙ローラ123及び排紙拍車124とによって搬送され、排紙トレイ106に排出される。画

10

20

30

40

50

像形成が終了すると、キャリッジ 101 を図 21 中右手前側の回復装置 127 と対向する位置に移動させ、図示しないキャッピング部材で液滴吐出ヘッド 51 のノズルをキャッピングする。

【0086】

このように、このインクジェットプリンタにおいては、上記実施例 1～5 の駆動波形および回復波形を有した波形で駆動させるインクジェットヘッドを搭載する。これにより、安定したインク滴吐出特性が得られて、画像品質が向上する。

【0087】

以上に説明したものは一例であり、本発明は、次に態様毎に特有の効果を奏する。

(態様 A)

ノズル 20 に連通する加圧液室 14 を形成する液室基板 4 などの基板上に、振動板 55 と、一般式 $Pb(Ti_x, Zr_y, M_z)O_3$ で表されるペロブスカイト型結晶構造をもつ圧電体薄膜 152 を下部電極 151、上部電極 153 などの一对の電極で挟んだ圧電素子 56 とを積層形成した薄膜ピエゾアクチュエータ 200 などのアクチュエータを用い、駆動 IC を介して圧電素子に、加圧液室内に液滴を吐出させるための圧力変動を発生させるための駆動波形の電圧を印加し、駆動波形と次の駆動波形との間に圧電素子の変位特性の低下を抑制するための回復波形の電圧を印加する液滴吐出ヘッドの駆動方法である。駆動 IC は、正負何れか一方の極性を有する電圧を出力し、一对の電極のうちの一方の電極にパルス形状の電圧を、他方の電極に直流電圧を印加するものであり、駆動波形は、吐出させない状態に対応する第 1 電界を上記圧電体薄膜に生じさせる電圧部分と、吐出させる状態に対応する第 2 電界を圧電体薄膜に生じさせる電圧部分とを有し、回復波形におけるパルス形状の電圧は、吐出させない状態に対応する第 3 電界を圧電体薄膜に生じさせる電圧部分と、他方の電極に印加する直流電圧と共に、第 1 電界と第 2 電界とのうち、鉛欠陥のトラップを生じさせる電界とは逆向きの回復用電界を圧電体薄膜に生じさせる所定時間継続の電圧部分とを有し、所定時間は、メニスカス共振周期よりも長く、且つ、メニスカス周期の整数倍の以外の時間である。

【0088】

(態様 A) においては、駆動 IC は正負何れか一方の極性の電圧を出力し、一方の電極にパルス形状の電圧を、他方の電極に直流電圧を印加するよう構成する。この駆動 IC を用いて、駆動波形と駆動波形との間で、駆動電界とは逆方向の電界を形成する回復波形の電圧を印加する。これにより、駆動 IC のコストを抑えつつ、経時における変位特性の低下を抑えて安定した吐出性能を確保するものである。

【0089】

液滴吐出時は、上記第 1 電界と上記第 2 電界を形成する駆動波形の電圧を圧電素子に印加して圧電素子を駆動することで、加圧液室内に液滴を吐出させるための圧力変動を発生させる。回復波形として、一方の電極に、上記第 3 電界を形成する電圧部分と、他方の電極に印加する直流電圧と共に、鉛欠陥のトラップを生じさせる電界とは逆向きの回復用電界を生じさせる所定時間継続の電圧部分とを有するパルス形状の電圧を印加する。トラップを生じさせる電界とは逆向きの回復用電界が形成された所定時間では、圧電体薄膜の電極界面に偏在する鉛欠陥のトラップを解消する効果が得られる。

【0090】

しかしながら、上記第 3 電界を形成する電圧部分と、上記回復用電界を形成する電圧部分を有する波形の電圧を圧電素子に印加すると、駆動波形と駆動波形との間で不要な液滴を吐出させてしまう虞がある。これは、回復用電界を生じさせる電圧の継続時間が、メニスカス共振周期の整数倍または 1 周以下の時間の場合である。この場合、回復波形により発生した圧電素子の変位がメニスカス共振を励起して、加圧液室内に液滴を吐出させるための圧力変動を生じさせてしまうためである。駆動波形と駆動波形との間で不要な液滴吐出させないためには、回復用電界を生じさせる電圧の継続時間を、メニスカス共振周期よりも長く、且つ、メニスカス周期の整数倍の以外の時間とする。これにより、上記第 3 電界と上記回復用電界を形成する波形の電圧を駆動波形と駆動波形との間で、加圧液室内に

10

20

30

40

50

液滴を吐出するような圧力発生が起こらない状態とすることができる。

【 0 0 9 1 】

本発明の駆動方法では、駆動 IC は正負何れか一方の極性の電圧を出力するものである。この駆動 IC を用いて、一方の電極に印加するパルス形状の電圧の値とその継続時間を上述のように調整することだけで、液滴を吐出させずに回復用電界を形成することができる。このため、駆動 IC のコストアップが、回復用電界を形成するために正負両極性のパルス形状の電圧を出力するような構成の駆動 IC や、スイッチを用いて駆動波形の極性を反転する構成の駆動 IC に較べて大幅に抑えられる。これにより、低コストで、薄膜ピエゾアクチュエータの経時における変位特性の低下を抑えて安定した吐出性能を確保できる。

10

【 0 0 9 2 】

(態様 B)

(態様 A) において、回復用電界は上記圧電素子の抗電界未満である。これによれば、圧電体薄膜の分極状態は長期駆動を実施しても反転を繰り返すことはない。このため、圧電素子にかかる負担が小さく、安定した変位を得ることができるとともに、抗電界での分極反転に伴う電流増大といった問題も回避することができる。

【 0 0 9 3 】

(態様 C)

(態様 A) または (態様 B) において、上記一対の電極のうち下部電極 1 5 1 等の基板側の電極に直流電圧を印加し、上部電極 1 5 3 など反対側の電極に上記パルス電圧を印加する。これによれば、駆動電界を繰り返し形成したことにより基板側の電極との界面に発生した圧電体薄膜中の鉛欠陥のトラップを解消して、経時における変位特性の低下を抑制することができる。

20

【 0 0 9 4 】

(態様 D)

(態様 A)、(態様 B) または (態様 C) の何れかにおいて、駆動波形と次の駆動波形との間で、他方の電極に印加されるパルス波形の電圧の立上り時間 T_f 、及び、立下り時間 T_r がメニスカス共振周期よりも長い。メニスカス固有周期よりも短い時間の圧力変動 (立上り時間 T_f 、立下り時間 T_r) も、この振動の励起に寄与してしまい、圧力増幅を発生させてしまう。立上り時間 T_f 、立下り時間 T_r がメニスカス固有周期よりも短い時間であると、圧力増幅が発生せずに、駆動波形と駆動波形との間で液滴を吐出するような圧力発生が起こらない状態とすることができる。

30

【 0 0 9 5 】

(態様 E)

(態様 A)、(態様 B)、(態様 C) または (態様 D) の何れかにおいて、回復波形における回復用電界を生じさせるための電圧を印加するパルス波形の電圧のパルス時間幅 P_w は a メニスカス共振周期の半整数倍の時間である。これによれば、圧力増幅が発生せずに、駆動波形と駆動波形との間で液滴を吐出するような圧力発生が起こらない状態とすることができる。

40

【 0 0 9 6 】

(態様 F)

(態様 A)、(態様 B)、(態様 C)、(態様 D) または (態様 E) の何れかにおいて、駆動波形と次の駆動波形との間で、上記他方の電極に印加されるパルス電圧の最大値 V_4 が、駆動波形として上記他方の電極に印加されるパルス電圧の最大値 V_1 以上である。これによれば、駆動波形以上の電圧幅で圧電体を動かすことで、駆動波形で用いる電圧内での圧電体の変形の仕方を安定化させることができる。

【 0 0 9 7 】

(態様 G)

ノズル 2 0 に連通する加圧液室を形成する液室基板 4 上に、振動板 5 5 と、一般式 $Pb(Ti_x, Zr_y, M_z)O_3$ で表されるペロブスカイト型結晶構造をもつ圧電体薄膜 1

50

5 2 を一対の電極で挟んだ圧電素子とを積層形成した液滴吐出ヘッドにおいて、（態様 A）乃至（態様 F）の何れかの液滴吐出ヘッドの駆動方法により液滴吐出ヘッドを駆動する駆動 IC を備える。これによれば、上記実施形態について説明したように、低コストで、薄膜ピエゾアクチュエータの経時における変位特性の低下を抑えて安定した吐出性能を確保できる。

【 0 0 9 8 】

（態様 H）

媒体を搬送しながら、液滴吐出手段により吐出した液滴を媒体に付着させて画像形成を行う画像形成装置において、液滴吐出手段として（態様 G）の液滴体吐出ヘッドを採用する。これによれば、低コストで、高品位な画像が得られる画像形成装置を提供できる。

10

【符号の説明】

【 0 0 9 9 】

1 アクチュエータ基板

2 ノズル板

4 液室基板

1 4 加圧液室

1 8 共通液室

2 0 ノズル

5 1 液滴吐出ヘッド

5 5 振動板

20

5 6 圧電素子

1 5 1 下部電極（基板側の電極）

1 5 2 圧電体薄膜

1 5 3 上部電極（表面側の電極）

1 5 4 配線部材

1 5 4 a 下配線部材

1 5 4 b 上配線部材

1 5 7 下部電極パッド部

1 5 8 上部電極パッド部

1 0 0 プリンタ

30

2 0 0 薄膜ピエゾアクチュエータ

【先行技術文献】

【特許文献】

【 0 1 0 0 】

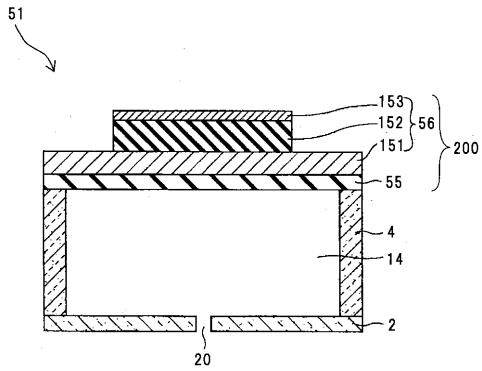
【特許文献 1】特開 2 0 0 9 - 0 7 1 1 1 3 号公報

【特許文献 2】特許 4 5 9 4 0 6 9 号公報

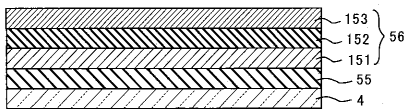
【特許文献 3】W O 2 0 0 6 / 1 3 7 5 2 8 号公報

【特許文献 4】特許 3 7 9 7 1 6 1 号公報

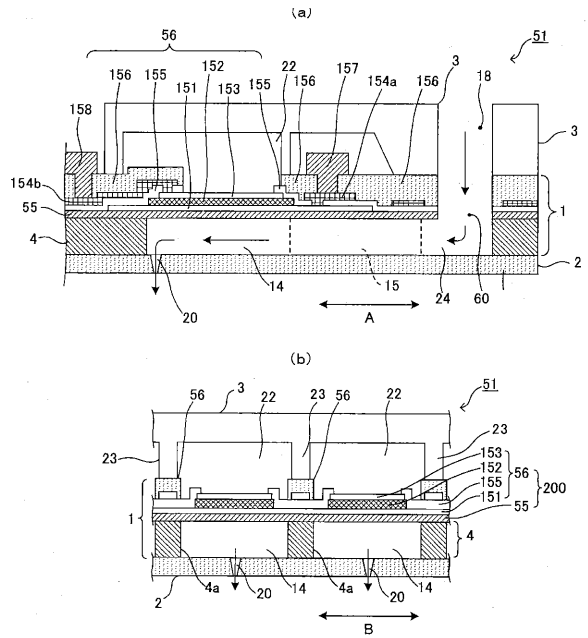
【 図 1 】



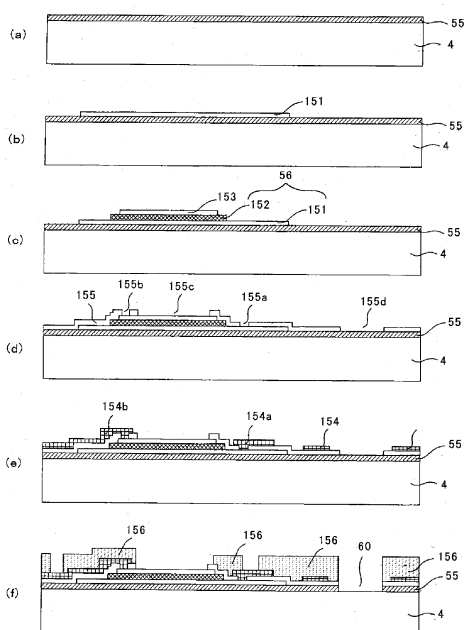
【 図 2 】



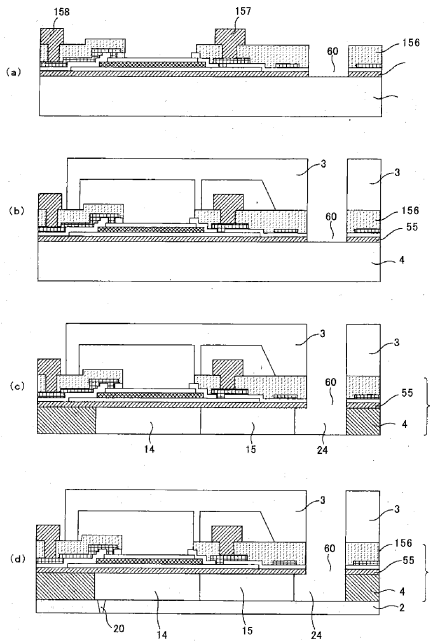
【 図 3 】



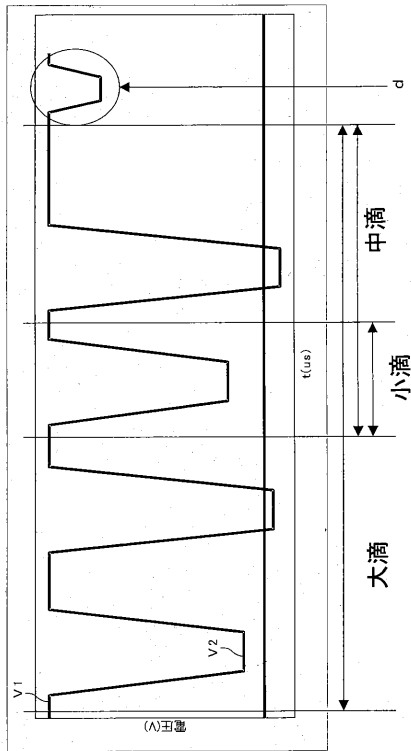
【 図 4 】



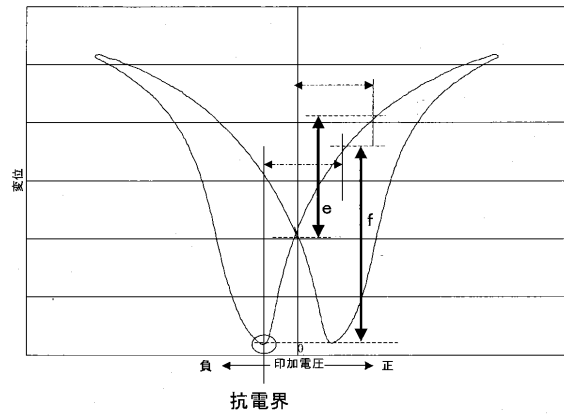
【 図 5 】



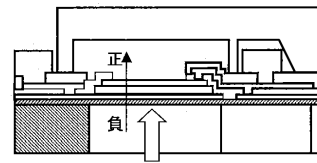
【図 6】



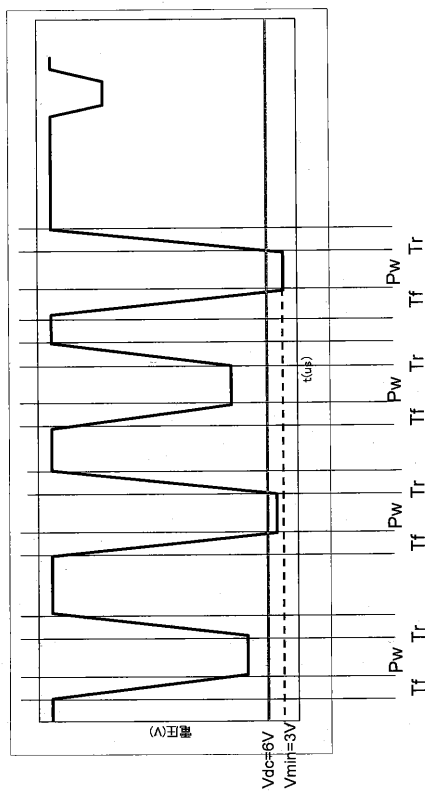
【図 7】



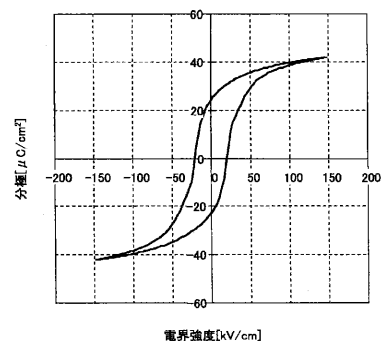
【図 8】



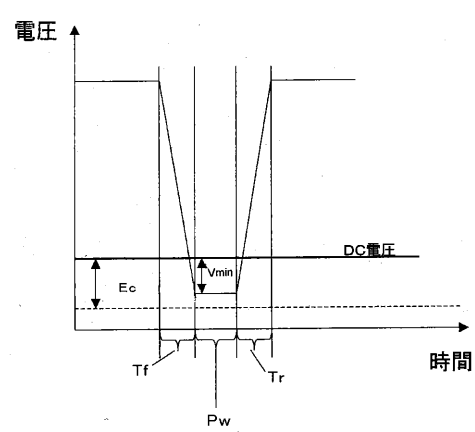
【図 9】



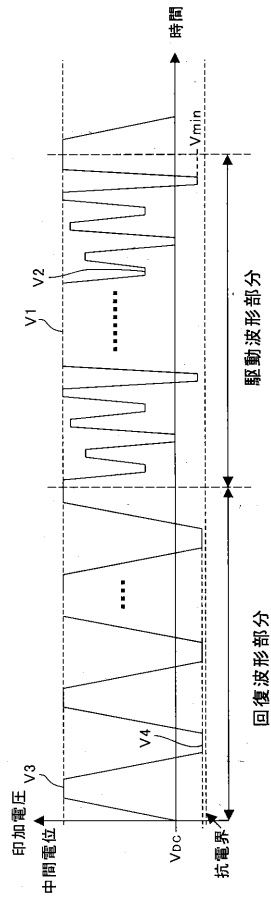
【図 10】



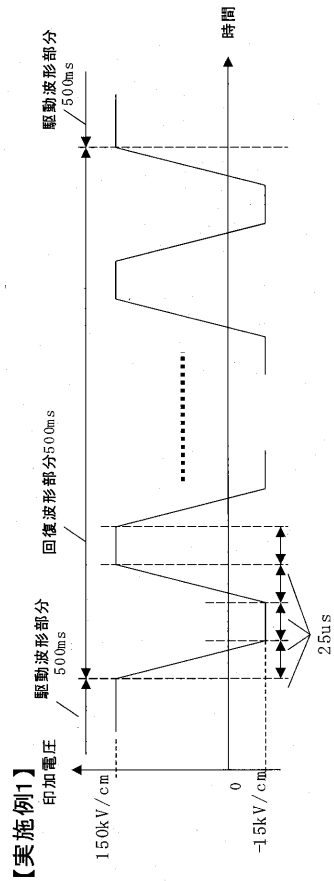
【図 11】



【図 12】

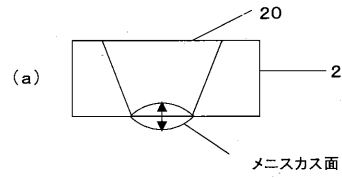


【図 14】

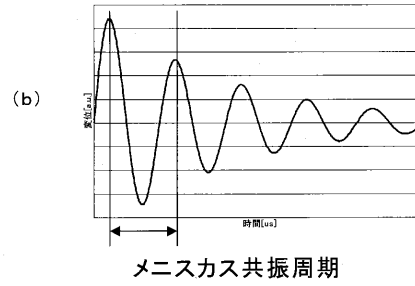


【実施例1】

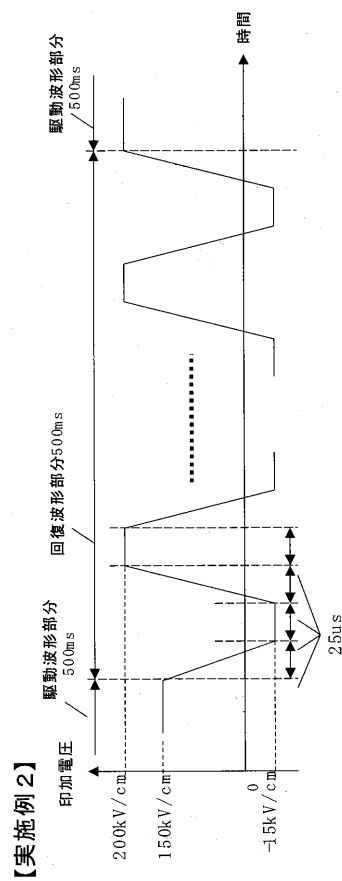
【図 13】



液室内の振動によって
メニスカス面変位

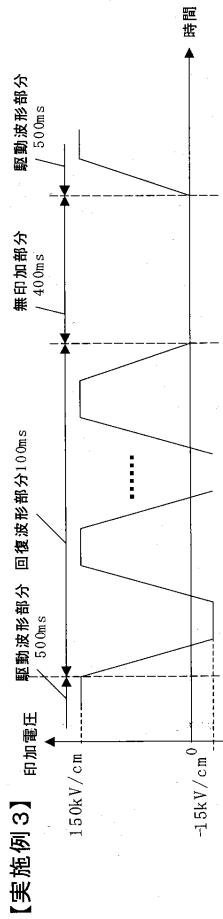


【図 15】

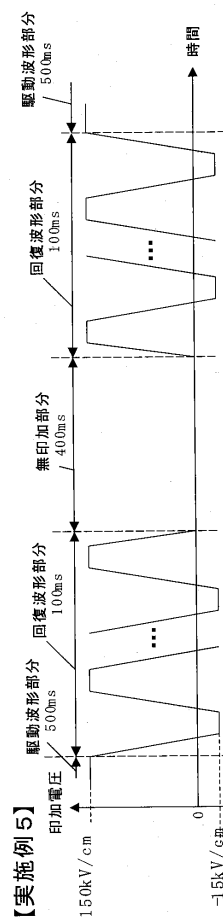


【実施例2】

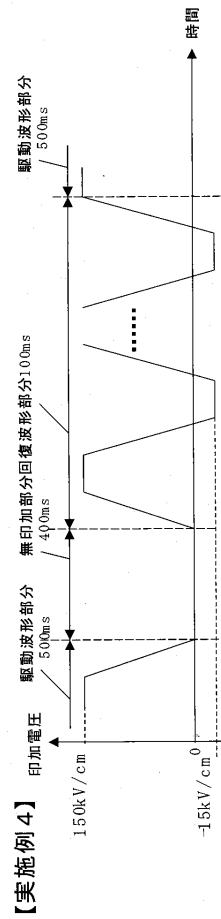
【図 16】



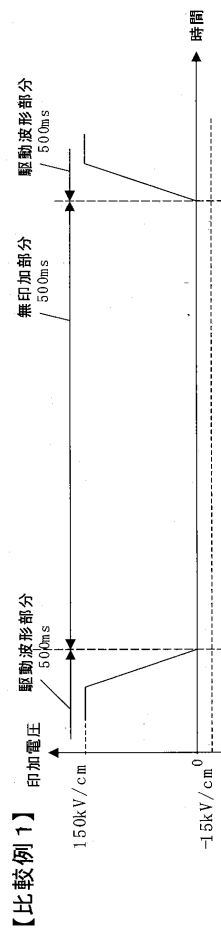
【図 18】



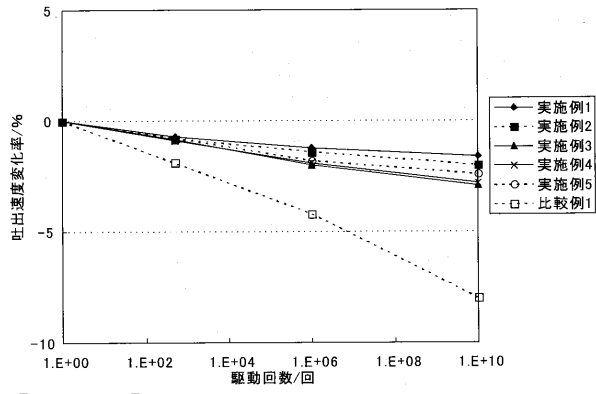
【図 17】



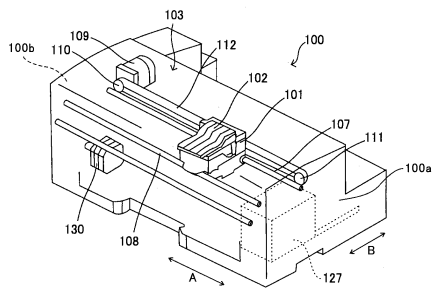
【図 19】



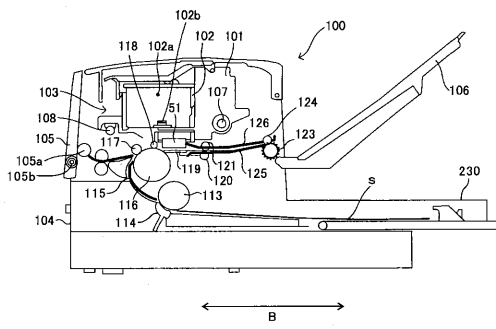
【図 20】



【図 21】



【図 22】



フロントページの続き

審査官 有家 秀郎

- (56)参考文献 特開2009-071113(JP,A)
特許第4594069(JP,B2)
特開2006-121796(JP,A)
特開2008-132657(JP,A)
特開2002-355967(JP,A)
特開2014-058078(JP,A)
特開2006-068970(JP,A)
特開2011-062821(JP,A)
国際公開第2006/137528(WO,A1)
特開2002-043641(JP,A)
特開2003-072069(JP,A)
特開2005-324446(JP,A)
特開2006-180639(JP,A)
特開2010-028129(JP,A)

(58)調査した分野(Int.Cl., DB名)

B41J 2/01 - 2/215