

(19) 日本国特許庁(JP)

(12) 特 許 公 報(B2)

(11) 特許番号

特許第6510594号  
(P6510594)

(45) 発行日 令和1年5月8日(2019.5.8)

(24) 登録日 平成31年4月12日(2019.4.12)

(51) Int.Cl. F I  
**HO2P 6/15 (2016.01)** HO2P 6/15  
**HO2M 7/48 (2007.01)** HO2M 7/48 F

請求項の数 17 (全 16 頁)

(21) 出願番号	特願2017-150778 (P2017-150778)	(73) 特許権者	000116024 ローム株式会社 京都府京都市右京区西院溝崎町2 1 番地
(22) 出願日	平成29年8月3日(2017.8.3)	(74) 代理人	100105924 弁理士 森下 賢樹
(62) 分割の表示	特願2013-152049 (P2013-152049) の分割	(74) 代理人	100133215 弁理士 真家 大樹
原出願日	平成25年7月22日(2013.7.22)	(72) 発明者	杉浦 賢治 京都府京都市右京区西院溝崎町2 1 番地 ローム株式会社内
(65) 公開番号	特開2017-200440 (P2017-200440A)	審査官	尾家 英樹
(43) 公開日	平成29年11月2日(2017.11.2)		
審査請求日	平成29年9月4日(2017.9.4)		

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 モータの駆動装置、駆動方法、および冷却装置、電子機器

(57) 【特許請求の範囲】

【請求項 1】

少なくともひとつのコイルを有するブラシレスDCモータの駆動装置であって、  
 前記ブラシレスDCモータの所定相のコイルに生ずる誘起電圧がゼロとなる電圧ゼロクロス点を検出する電圧ゼロクロス検出部と、

前記ブラシレスDCモータに駆動電圧を印加するとともに、(i)前記電圧ゼロクロス点と同期して規定された検出区間において、前記所定相のコイルに流れるコイル電流の極性が第1極性であるとき、前記駆動電圧の位相を第1方向に移動し、(ii)前記コイル電流の極性が第2極性であること示すとき、前記駆動電圧の位相を前記第1方向と反対の第2方向に移動する駆動回路と、

を備えることを特徴とする駆動装置。

【請求項 2】

前記駆動回路は、前記検出区間において前記所定相のコイルの一端をハイインピーダンス状態とするよう構成され、

前記駆動装置は、前記所定相のコイルの一端に生ずる端子電圧をしきい値電圧と比較し、比較結果を示すコイル電圧検出信号を生成するコイル電圧検出コンパレータをさらに備え、

前記検出区間において生成される前記コイル電圧検出信号が、前記コイル電流の極性を示すことを特徴とする請求項1に記載の駆動装置。

【請求項 3】

前記駆動回路は、ハイサイドトランジスタおよびローサイドトランジスタを含み、前記検出区間外において、前記ハイサイドトランジスタと前記ローサイドトランジスタをパルス信号に応じて相補的にスイッチングし、前記検出区間においてスイッチングを停止して前記ハイサイドトランジスタと前記ローサイドトランジスタを両方オフとすることを特徴とする請求項 1 または 2 に記載の駆動装置。

【請求項 4】

少なくともひとつのコイルを有するブラシレス DC モータの駆動装置であって、  
前記ブラシレス DC モータの所定相のコイルに生ずる誘起電圧がゼロとなる電圧ゼロクロス点を検出する電圧ゼロクロス検出部と、

前記電圧ゼロクロス点と同期して規定された検出区間において、前記所定相のコイルの一端に生ずる端子電圧をしきい値電圧と比較し、比較結果を示すコイル電圧検出信号を生成するコイル電圧検出コンパレータと、

前記コイル電圧検出信号にもとづいて、前記所定相のコイルに流れるコイル電流と前記誘起電圧の位相が一致するように、駆動制御信号を生成する駆動信号合成部と、

前記駆動制御信号にもとづいて前記ブラシレス DC モータを駆動するとともに、前記検出区間において前記所定相のコイルの一端をハイインピーダンス状態とするよう構成された駆動回路と、

を備えることを特徴とする駆動装置。

【請求項 5】

前記しきい値電圧は、多相コイルの midpoint の電圧であることを特徴とする請求項 3 または 4 に記載の駆動装置。

【請求項 6】

前記しきい値電圧は、電源電圧と接地電圧を分圧した電圧であることを特徴とする請求項 3 または 4 に記載の駆動装置。

【請求項 7】

前記駆動回路は、ハイサイドトランジスタおよびローサイドトランジスタを含み、前記検出区間外において、前記ハイサイドトランジスタと前記ローサイドトランジスタをパルスである前記駆動制御信号に応じて相補的にスイッチングし、前記検出区間においてスイッチングを停止して前記ハイサイドトランジスタと前記ローサイドトランジスタを両方オフとすることを特徴とする請求項 4 に記載の駆動装置。

【請求項 8】

前記電圧ゼロクロス検出部は、ホール素子からの前記ブラシレス DC モータのロータの位置を示す一対のホール信号を比較し、ホール検出信号を生成するホールコンパレータを含むことを特徴とする請求項 1 から 7 のいずれかに記載の駆動装置。

【請求項 9】

前記電圧ゼロクロス検出部は、前記ブラシレス DC モータの前記所定相のコイルの端子をハイインピーダンスとした状態で、前記端子の電圧を前記コイルの midpoint 電圧と比較する逆起電力検出コンパレータを含むことを特徴とする請求項 2 から 7 のいずれかに記載の駆動装置。

【請求項 10】

前記ブラシレス DC モータは、ファンモータであることを特徴とする請求項 1 から 9 のいずれかに記載の駆動装置。

【請求項 11】

ファンモータと、

前記ファンモータを駆動する請求項 1 から 10 のいずれかに記載の駆動装置と、  
を備えることを特徴とする冷却装置。

【請求項 12】

請求項 11 に記載の冷却装置を備えることを特徴とする電子機器。

【請求項 13】

少なくともひとつのコイルを有するブラシレス DC モータの駆動方法であって、

10

20

30

40

50

前記ブラシレスDCモータの所定相のコイルに生ずる誘起電圧がゼロとなる電圧ゼロクロス点を検出するステップと、

前記ブラシレスDCモータに駆動電圧を印加するステップと、

前記電圧ゼロクロス点と同期して規定された検出区間において前記所定相のコイルに流れるコイル電流の極性を検出するステップと、

(i) 前記検出区間における前記コイル電流の極性が第1極性であるとき、前記駆動電圧の位相を第1方向に移動し、(ii) 前記検出区間における前記コイル電流の極性が第2極性であるとき、前記駆動電圧の位相を前記第1方向と反対の第2方向に移動するステップと、

を備えることを特徴とする駆動方法。

10

【請求項14】

前記検出区間において、前記所定相のコイルの一端をハイインピーダンスとするステップと、

前記検出区間において、前記所定相のコイルの一端に生ずる端子電圧をしきい値電圧と比較し、前記コイル電流の極性を示すコイル電圧検出信号を生成するステップと、

をさらに備えることを特徴とする請求項13に記載の駆動方法。

【請求項15】

前記検出区間外において、パルス状の前記駆動電圧が前記ブラシレスDCモータに印加され、前記検出区間においてパルス状の前記駆動電圧の印加が停止され、前記コイルの一端がハイインピーダンスとなることを特徴とする請求項14に記載の駆動方法。

20

【請求項16】

少なくともひとつのコイルを有するブラシレスDCモータの駆動方法であって、

前記ブラシレスDCモータの所定相のコイルに生ずる誘起電圧がゼロとなる電圧ゼロクロス点を検出するステップと、

前記電圧ゼロクロス点と同期して規定される検出区間において、前記所定相のコイルの一端に生ずる端子電圧をしきい値電圧と比較し、比較結果を示すコイル電圧検出信号を生成するステップと、

前記コイル電圧検出信号にもとづいて、前記所定相のコイルに流れるコイル電流と前記誘起電圧の位相が一致するように、駆動制御信号を生成するステップと、

前記駆動制御信号にもとづいて前記ブラシレスDCモータを駆動するとともに、前記検出区間において前記所定相のコイルの一端をハイインピーダンス状態とするステップと、

を備えることを特徴とする駆動方法。

30

【請求項17】

前記駆動制御信号はパルスであり、前記検出区間外において前記駆動制御信号にもとづいて前記ブラシレスDCモータにパルス状の駆動信号を印加し、

前記検出区間において前記パルス状の駆動信号の印加を停止し、前記所定相のコイルの一端をハイインピーダンス状態とすることを特徴とする請求項16に記載の駆動方法。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

【0001】

本発明は、モータ駆動技術に関する。

40

【背景技術】

【0002】

図1は、三相ブラシレスDCモータ500の模式図である。モータ500は、U相、V相、W相それぞれのステータコア502と、スタータコアに巻装されるステータコイル(以下、単にコイルという)  $L_U$ 、 $L_V$ 、 $L_W$  からなるステータと、永久磁石を有するマグネットロータ504と、を備える。

【0003】

図示しない駆動回路により、コイル  $L_U$ 、 $L_V$ 、 $L_W$  を順にサイクリックに通電することにより(転流ともいう)、ステータが発生する巻線磁界506が回転する。この巻線磁

50

界がマグネットロータ504に作用することによりマグネットロータ504が回転する。

【0004】

モータのトルクは、巻線磁界506とマグネットロータ504が、概ね図1に示す位置関係にあるとき、より具体的には、巻線磁界506とマグネットロータ504が直交するときに、最大となることが知られている。

【0005】

モータを、インダクタンス $L$ と抵抗 $R$ の等価回路で考えると、コイル電流 $i(t)$ 、端子間電圧(印加電圧、駆動電圧ともいう) $V$ および誘起電圧(逆起電力ともいう) $e$ の間には、式(1)が成り立つ。

$$V - e = R \cdot i + L \cdot di / dt = (R + j \omega L) \cdot i \quad \dots (1)$$

10

【0006】

式(1)を変形すると式(2)を得る。

$$i = (V - e) / (R + j \omega L) = (V - e) \cdot (R - j \omega L) / (\omega^2 L^2 + R^2) \quad \dots (2)$$

【0007】

つまり、コイル電流 $i$ の位相は、駆動電圧 $V$ と誘起電圧 $e$ の合成ベクトル $(V - e)$ と、モータのインピーダンス $(j \omega L + R)$ に応じて変化する。具体的には、駆動電圧 $V$ と誘起電圧 $e$ の合成ベクトル $(V - e)$ に対して、コイル電流の位相は、 $\theta = \arctan(\omega L / R)$ 遅れる。

【0008】

20

図2(a)は、ある相のコイルの駆動電圧、誘起電圧およびその相のコイルに流れる電流の関係を示す図である。図2(a)の左図は、誘起電圧 $e$ と同相で駆動電圧 $V$ を発生した状態を示す。この状態で、コイル電流 $i$ の位相は誘起電圧 $e$ に対して遅れている。

【0009】

図2(a)の右図は、駆動電圧 $V$ を誘起電圧 $e$ に対して進相させた状態を示す。この状態で、コイル電流 $i$ は誘起電圧 $e$ と同相となり、高トルクが得られる。

【0010】

図2(b)は、図2(a)の右図の位相関係が成り立つときのベクトル図である。誘起電圧 $e$ とコイル電流 $i$ の位相が一致するためには、誘起電圧 $e$ と駆動電圧 $V$ の合成ベクトル $(V - e)$ が、コイル電流 $i$ に対して遅れていればよく、そうなるように、駆動電圧 $V$ の振幅および位相を調節すればよい。

30

【0011】

ここで誘起電圧 $e$ は、モータの回転数 $\omega$ に比例し、またモータのインピーダンスが影響する位相進み角 $\theta$ も、モータの回転数 $\omega$ に応じて時々刻々と変化する。したがって最大トルクを得るためには、駆動電圧 $V$ の振幅、位相も、モータの回転数 $\omega$ に応じて時々刻々と変化させる必要がある。駆動電圧 $V$ の位相は、誘起電圧 $e$ より進んでいるため、進角制御とも称される。

【発明の概要】

【発明が解決しようとする課題】

【0012】

40

駆動電圧 $V$ を最適化するためには、以下の2つの方法が考えられる。

【0013】

第1の方法では、誘起電圧 $e$ の位相と、コイル電流 $i$ の位相が検出される。誘起電圧 $e$ の位相はロータの位置と1対1で対応することから、誘起電圧 $e$ の位相は、ホール素子などのロータの位置検出器により検出することができる。そして、コイル電流 $i$ の位相をカレントトランスなどの電流検出器により検出し、それらの情報にもとづいて、駆動電圧 $V$ の位相を調節する。第1の方法では、電流検出器が高価であるという問題がある。

【0014】

第2の方法は、駆動電圧 $V$ の周波数や大きさなどの情報と、位相角の関係を予め定めおき、現在の駆動電圧 $V$ の周波数、大きさにもとづいてオープンループで、位相角を調節

50

する。この方法では、モータの品種ごとあるいは固体ごとに、個別設定が必要となり煩雑であった。また精度の面でも課題があった。

【0015】

本発明はかかる状況においてなされたものであり、そのある態様の例示的な目的のひとつは、低コストで、および/または、簡易に進角制御が可能なモータ駆動装置の提供にある。

【課題を解決するための手段】

【0016】

本発明のある態様は、少なくともひとつのコイルを有するブラシレスDCモータの駆動装置に関する。駆動装置は、ブラシレスDCモータの所定相のコイルに生ずる誘起電圧がゼロとなる電圧ゼロクロス点を検出する電圧ゼロクロス検出部と、電圧ゼロクロス点と同期して、少なくともひとつの検出区間を設定する検出区間設定部と、所定相のコイルの一端に生ずる端子電圧をしきい値電圧と比較し、比較結果を示すコイル電圧検出信号を生成するコイル電圧検出コンパレータと、検出区間におけるコイル電圧検出信号のレベルにもとづいて、所定相のコイルに流れるコイル電流と誘起電圧の位相の関係を示す位相検出信号を生成する電流位相検出部と、位相検出信号にもとづいて駆動制御信号を生成する駆動信号合成部と、駆動制御信号にもとづいてブラシレスDCモータを駆動するとともに、検出区間において所定相のコイルの一端をハイインピーダンス状態とするよう構成された駆動回路と、を備える。

【0017】

電圧ゼロクロス点の付近、あるいはその前、その後ろにおいて、コイルの一端をハイインピーダンス状態にすると、駆動回路からコイルに流れ込む向き（ソース方向という）にコイル電流が流れるときには、端子電圧は接地電圧付近となり、コイルから駆動回路に流れ込む向き（シンク方向）にコイル電流が流れるときには、端子電圧は電源電圧付近となる。つまり、端子電圧にもとづいてコイル電流の向き、つまりその位相を判定することができ、駆動電圧の転流制御に反映させることができる。

【0018】

検出区間設定部は、電圧ゼロクロス点と同期して、それより第1所定角前に第1検出区間を、それより第2所定角後ろに第2検出区間を設定し、電流位相検出部は、第1検出区間と第2検出区間それぞれにおけるコイル電圧検出信号のレベルの組み合わせにもとづいて、位相検出信号を生成してもよい。

この場合、第1検出区間、第2検出区間の両方において、コイル電流がソース方向に流れるときには、コイル電流の位相が誘起電圧に対して遅れているものと判定でき、第1検出区間、第2検出区間の両方において、コイル電流がシンク方向に流れるときには、コイル電流の位相が誘起電圧に対して進んでいるものと判定できる。

【0019】

電流位相検出部は、(i)コイル電流がゼロクロスする電流ゼロクロス点が第1検出区間より前に位置する第1状態、(ii)電流ゼロクロス点が第2検出区間より後ろ位置する第2状態、(iii)電流ゼロクロス点が第1検出区間より後ろ、第2検出区間より前に位置する第3状態か、のいずれかを判定してもよい。駆動信号合成部は、(i)第1状態において、転流のタイミングを現在のタイミングに対して所定の第1調節角遅らせ、(ii)第2状態において、転流のタイミングを現在のタイミングに対して所定の第2調節角進め、(iii)第3状態において、転流のタイミングを現在のタイミングに維持してもよい。

【0020】

検出区間設定部は、第1検出区間、第2検出区間に加えて、第1検出区間より第3所定角前に第3検出区間を、第2検出区間より第4所定角後ろに第4検出区間を設定し、電流位相検出部は、第1検出区間から第4検出区間それぞれにおけるコイル電圧検出信号のレベルの組み合わせにもとづいて、(i)コイル電流がゼロクロスする電流ゼロクロス点が第3検出区間より前に位置する第1状態、(ii)電流ゼロクロス点が第3検出区間より後ろ、第1検出区間より前に位置する第2状態、(iii)電流ゼロクロス点が第4検出区間

10

20

30

40

50

より後ろに位置する第3状態、(iv)電流ゼロクロス点が第2検出区間より後ろ、第4検出区間より前に位置する第4状態、(v)電流ゼロクロス点が第1検出区間と第2検出区間の間に位置する第5状態か、のいずれかを判定してもよい。駆動信号合成部は、(i)第1状態において、転流のタイミングを現在のタイミングに対して所定の第1調節角遅らせ、(ii)第2状態において、転流のタイミングを現在のタイミングに対して所定の第2調節角遅らせ、(iii)第3状態において、転流のタイミングを現在のタイミングに対して所定の第3調節角進ませ、(iv)第4状態において、転流のタイミングを現在のタイミングに対して所定の第4調節角進ませ、(v)第5状態において、転流のタイミングを現在のタイミングに維持してもよい。

この場合、コイル電流の位相情報をより正確に取得できる。

10

【0021】

第1調節角は、第2調節角より大きく、第3調節角は、第4調節角より大きくてもよい。

この場合、コイル電流の位相ずれ量が大きいときには、大きな角度で駆動電圧の位相を変化させ、コイル電流の位相ずれ量が小さいときには、小さな角度で駆動電圧の位相を変化させることができるため、制御速度および/または制御精度を高めることができる。

【0022】

駆動信号合成部は、(i)位相検出信号が、コイル電流の位相が誘起電圧の位相より遅れていることを示すとき、転流のタイミングを現在のタイミングに対して相対的に所定角早めてもよい。

20

【0023】

駆動信号合成部は、(ii)位相検出信号が、コイル電流の位相が誘起電圧の位相より進んでいることを示すとき、転流のタイミングを現在のタイミングに対して相対的に所定角遅らせてもよい。

【0024】

しきい値電圧は、多相コイルの midpoint の電圧であってもよい。しきい値電圧は、電源電圧と接地電圧を分圧した電圧であってもよい。

【0025】

電圧ゼロクロス検出部は、ホール素子からのブラシレスDCモータのロータの位置を示す一対のホール信号を比較し、ホール検出信号を生成するホールコンパレータを含んでもよい。

30

【0026】

電圧ゼロクロス検出部は、ブラシレスDCモータの所定相のコイルの端子をハイインピーダンスとした状態で、端子電圧とコイルの midpoint 電圧を比較する逆起電力検出コンパレータを含んでもよい。

【0027】

ブラシレスDCモータは、ファンモータであってもよい。

【0028】

本発明の別の態様は冷却装置に関する。冷却装置は、ファンモータと、ファンモータを駆動する上述のいずれかの駆動装置と、を備えてもよい。

40

【0029】

本発明の別の態様は電子機器に関する。電子機器は、上述の冷却装置を備えてもよい。

【0030】

なお、以上の構成要素の任意の組み合わせや本発明の構成要素や表現を、方法、装置、システムなどの間で相互に置換したのもまた、本発明の態様として有効である。

【発明の効果】

【0031】

本発明のある態様によれば、低コストで、および/または、簡易に進角制御が可能となる。

【図面の簡単な説明】

50

## 【 0 0 3 2 】

【図 1】三相ブラシレス DC モータの模式図である。

【図 2】図 2 ( a ) は、ある相のコイルの駆動電圧、誘起電圧およびその相のコイルに流れる電流の関係を示す図であり、図 2 ( b ) は、図 2 ( a ) の右図の位相関係が成り立つときのベクトル図である。

【図 3】実施の形態に係る冷却装置を備える電子機器を示すブロック図である。

【図 4】図 4 ( a )、( b ) は、検出区間における駆動回路の状態を示す回路図であり、図 4 ( c ) は、コイル電流  $I_U$  の位相と誘起電圧  $e_U$  の関係を示す波形図である。

【図 5】図 5 ( a ) ~ ( d ) は、駆動装置による電流位相の検出を示す波形図である。

【図 6】第 1 の変形例における検出区間を示す図である。

10

【発明を実施するための形態】

## 【 0 0 3 3 】

以下、本発明を好適な実施の形態をもとに図面を参照しながら説明する。各図面に示される同一または同等の構成要素、部材、処理には、同一の符号を付するものとし、適宜重複した説明は省略する。また、実施の形態は、発明を限定するものではなく例示であって、実施の形態に記述されるすべての特徴やその組み合わせは、必ずしも発明の本質的なものであるとは限らない。

## 【 0 0 3 4 】

本明細書において、「部材 A が、部材 B と接続された状態」とは、部材 A と部材 B が物理的に直接的に接続される場合のほか、部材 A と部材 B が、それらの電気的な接続状態に実質的な影響を及ぼさない、あるいはそれらの結合により奏される機能や効果を損なわない、その他の部材を介して間接的に接続される場合も含む。

20

同様に、「部材 C が、部材 A と部材 B の間に設けられた状態」とは、部材 A と部材 C、あるいは部材 B と部材 C が直接的に接続される場合のほか、それらの電気的な接続状態に実質的な影響を及ぼさない、あるいはそれらの結合により奏される機能や効果を損なわない、その他の部材を介して間接的に接続される場合も含む。

## 【 0 0 3 5 】

図 3 は、実施の形態に係る冷却装置 200 を備える電子機器 100 を示すブロック図である。電子機器 100 は、パーソナルコンピュータ、ワークステーションなどの計算機、あるいは冷蔵庫やテレビなどの家電製品であり、冷却対象、たとえば CPU 102 を備える。冷却装置 200 は、送風によって CPU 102 を冷却する。

30

## 【 0 0 3 6 】

冷却装置 200 は、ファンモータ 202、ホール素子 204 および駆動装置 300 を備える。ファンモータ 202 は、三相ブラシレス DC モータであり、冷却対象の CPU 102 に近接して配置される。駆動装置 300 は、ファンモータ 202 のトルク（回転数、あるいは印加電圧）を指示するための制御入力信号（以下、単に制御信号という）S1 にもとづいてファンモータ 202 を駆動する。冷却装置 200 は、モジュール化されて市販、流通される。

## 【 0 0 3 7 】

ファンモータ 202 は、スター結線された U 相、V 相、L 相のコイル  $L_U$ 、 $L_V$ 、 $L_W$  と、図示しない永久磁石を備える。ホール素子 204 は、ファンモータ 202 の所定の箇所に取り付けられており、ファンモータ 202 のロータの位置を示す一対のホール信号  $V_{H+}$ 、 $V_{H-}$  を生成する。ホール素子 204 には、駆動装置 300 からのホールバイアス電圧  $V_{HB}$  が供給される。本実施の形態に係る冷却装置 200 において、ホール素子 204 は三相すべてに用意されるのではなく、1 相にのみ用意される。

40

## 【 0 0 3 8 】

駆動装置 300 は、ひとつの半導体基板上に集積化された機能 IC (Integrated Circuit) である。電源端子 VCC には、電源電圧  $V_{CC}$  が供給され、接地端子 GND には接地電圧が供給される。また駆動装置 300 の出力端子 OUTU ~ OUTW は、ファンモータ 202 のコイル  $L_U$ 、 $L_V$ 、 $L_W$  の一端と接続され、コモン (COM) 端子は、ファンモ

50

ータ202の midpoint 電圧  $V_{COM}$  が入力される。

【0039】

駆動装置300は、コイル電圧検出コンパレータ302、ホールコンパレータ304、駆動信号合成部308、PWM信号生成部310、駆動回路312、検出区間設定部316、電流位相検出部318を備える。

【0040】

ホールコンパレータ304は、上述のホール素子204とともに、電圧ゼロクロス検出部314を形成する。ホールコンパレータ304は、ホール素子204を含むホールICに集積化されてもよい。電圧ゼロクロス検出部314は、ファンモータ202の所定相Uのコイル $L_U$ に生ずる誘起電圧 $e$ がゼロとなる電圧ゼロクロス点を検出する。具体的には、ホールコンパレータ304は、ホール素子204からのロータの位置を示す対のホール信号 $H+$ 、 $H-$ を比較し、ホール検出信号 $S_4$ を生成する。ホール検出信号 $S_4$ は、電圧ゼロクロス点ごとにレベルが遷移する。

10

【0041】

検出区間設定部316は、ホール検出信号 $S_4$ と同期して、電圧ゼロクロス点の前および/または後ろ、あるいは、電圧ゼロクロス点を含むように、少なくともひとつの検出区間を設定する。本実施の形態では、検出区間設定部316は、電圧ゼロクロス点の前に第1検出区間を、電圧ゼロクロス点の後ろに第2検出区間を設定するものとする。検出区間設定部316は、第1検出区間、第2検出区間それぞれにおいてアサート(たとえばハイレベル)されるタイミング信号 $S_7$ を生成する。

20

【0042】

コイル電圧検出コンパレータ302は、所定相Uのコイル $L_U$ の一端に生ずる端子電圧 $V_U$ をしきい値電圧と比較し、比較結果を示すコイル電圧検出信号 $S_3$ を生成する。本実施の形態において、しきい値電圧はファンモータ202の midpoint 電圧  $V_{COM}$  である。

【0043】

電流位相検出部318は、タイミング信号 $S_7$ を受ける。電流位相検出部318は、タイミング信号 $S_7$ がアサートされる区間、つまり検出区間設定部316において設定された検出区間におけるコイル電圧検出信号 $S_3$ のレベルにもとづいて、所定相Uのコイル $L_U$ に流れるコイル電流 $I_U$ と誘起電圧 $e_U$ の位相の関係を判定し、判定結果を示す位相検出信号 $S_8$ を生成する。

30

【0044】

PWM信号生成部310は、外部からファンモータ202のトルク、回転数または印加電圧を指示する制御信号 $S_1$ を受け、制御信号 $S_1$ に応じてパルス変調されたパルス幅変調(PWM)信号 $S_2$ を生成する。PWM信号 $S_2$ のデューティ比は、制御信号 $S_1$ に応じて変化する。PWM信号生成部310には、駆動装置300の外部から、モータの目標トルクに応じてパルス幅変調された制御信号 $S_1$ が入力され、それをそのままPWM信号 $S_2$ として出力してもよい。あるいはPWM信号生成部310は、サーミスタなどを利用して得られる周囲温度 $T_a$ に応じたアナログ電圧を受け、アナログ電圧に応じたデューティ比を有するPWM信号 $S_2$ を生成してもよい。あるいはPWM信号生成部310は、CPUなどのホストプロセッサから、デューティ比を示すデジタル信号を受け、デジタル信号に応じたPWM信号 $S_2$ を生成してもよい。

40

【0045】

駆動信号合成部308は、PWM信号 $S_2$ およびホール検出信号 $S_4$ に加えて、タイミング信号 $S_7$ 、位相検出信号 $S_8$ にもとづいて、U相、V相、W相それぞれに対する駆動制御信号 $S_{5U}$ 、 $S_{5V}$ 、 $S_{5W}$ を生成する。

【0046】

また駆動信号合成部308は、ホール検出信号 $S_4$ および位相検出信号 $S_8$ にもとづいて、転流制御を行う。すなわち、駆動信号合成部308は、位相検出信号 $S_8$ にもとづいて進相角(あるいは遅相角)を決定し、ホール検出信号 $S_4$ が示す電圧ゼロクロス点に対して、進相角(遅相角)シフトさせたタイミングで、転流を行う。つまり駆動信号合成部

50



308は、転流のタイミングに位相検出信号S8を反映することにより、コイル電流 $I_U$ と誘起電圧 $e$ の位相関係を所定の関係（たとえば同相）に近づける。また、駆動信号合成部308は、タイミング信号S7がアサートされる検出区間において、所定相のコイル $L_U$ の一端がハイインピーダンス状態となるように、駆動制御信号S5を生成する。

【0047】

駆動回路312は、駆動制御信号S5<sub>U</sub>、S5<sub>V</sub>、S5<sub>W</sub>に応じて、コイル $L_U$ 、 $L_V$ 、 $L_W$ それぞれの一端に、駆動電圧 $V_U$ 、 $V_V$ 、 $V_W$ を印加する。図3には、U相の駆動回路312Uのみが示されており、V相、W相は省略している。

【0048】

駆動回路312は、ファンモータ202をPWM（スイッチング）駆動してもよいし、BTL（Bridged Transless）駆動してもよい。

10

【0049】

PWM駆動では、駆動電圧 $V_U$ 、 $V_V$ 、 $V_W$ は、電源電圧 $V_{CC}$ と接地電圧 $V_{GND}$ の2値でスイッチングし、パルス幅変調される。各駆動電圧のデューティ比には、目標トルク（目標回転数）が反映される。また、相の切りかえ時のノイズを抑制するために、相遷移の区間において、各駆動電圧のデューティ比が緩やかに切りかえられる。PWM駆動の駆動回路312は、三相ブリッジ回路で構成される。PWM駆動用の駆動回路312は、ブリッジ回路312aと、その前段のプリドライバ312bを含んでもよい。

【0050】

BTL駆動では、駆動電圧 $V_U$ 、 $V_V$ 、 $V_W$ の包絡線は、電源電圧 $V_{CC}$ と接地電圧 $V_{GND}$ の間を緩やかに遷移する。各相の駆動電圧の包絡線を、正弦波状あるいは疑似正弦波、台形波などにもとづいて遷移させることで、PWM駆動よりも低ノイズ化が図られる。包絡線の波形は、テーブル参照により生成してもよいし、ホール信号 $V_{H+}$ 、 $V_{H-}$ にもとづいて生成してもよい。各相の駆動電圧は、目標トルク（目標回転数）に応じたデューティ比を有するようにパルス幅変調されてもよい。BTL駆動の駆動回路312は、U相、V相、W相それぞれに設けられたアンプ312bで構成される。各アンプ312bの出力段は、プッシュプル形式のブリッジ回路312aで構成される。

20

【0051】

なお、駆動信号合成部308および駆動回路312については公知技術を利用すればよく、その構成、駆動方式は特に限定されない。

30

【0052】

また駆動回路312は、検出区間において所定相のコイル $L_U$ の一端をハイインピーダンス状態とする。具体的には、ブリッジ回路312aのハイサイドトランジスタM1、ローサイドトランジスタM2を両方オフとする。

【0053】

以上が冷却装置200の全体構成である。続いて、その動作を説明する。

【0054】

図4(a)、(b)は、検出区間における駆動回路312の状態を示す回路図である。

検出区間において、ハイサイドトランジスタM1およびローサイドトランジスタM2は両方オフとなり、出力端子OUTUがハイインピーダンス状態となる。図4(a)には、検出区間において、駆動回路312からコイル $L_U$ に流れ込む向き（ソース方向という）にコイル電流 $I_U$ が流れる状態が示される。このとき、コイル電流 $I_U$ は、ローサイドトランジスタM2のボディダイオードを経由して流れ、したがって端子電圧 $V_U$ は、接地電圧 $V_{GND}$ 付近となる。

40

【0055】

図4(b)には、検出区間において、コイル $L_U$ から駆動回路312に流れ込む向き（シンク方向という）にコイル電流 $I_U$ が流れる状態が示される。このとき、コイル電流 $I_U$ は、ハイサイドトランジスタM1のボディダイオードを経由して流れ、したがって端子電圧 $V_U$ は、電源電圧 $V_{CC}$ 付近となる。

【0056】

50

この性質を利用して、コイル電圧検出コンパレータ302は、検出区間における端子電圧 $V_U$ にもとづいて、コイル電流 $I_U$ の向き、すなわちその位相を判定する。具体的には、端子電圧 $V_U$ をしきい値電圧 $V_{COM}$ を比較することにより、 $V_U < V_{COM}$ のとき、コイル電流 $I_U$ は正であり、コイル電流の位相が遅れているものと判定し、 $V_U > V_{COM}$ のときコイル電流 $I_U$ は負であり、コイル電流の位相が進んでいるものと判定する。図4(c)は、コイル電流 $I_U$ の位相と誘起電圧 $e_U$ の関係を示す波形図である。

【0057】

理解の容易のために、検出区間が電圧ゼロクロス点と一致する場合を考えると、電圧ゼロクロス点においてコイル電流が正、つまりソース方向に流れるとき、 $V_U < V_{COM}$ となり、電流の位相が遅れていることが推定される。反対に電圧ゼロクロス点においてコイル電流が負、つまりシンク方向に流れるとき、 $V_U > V_{COM}$ となり、電流の位相が進んでいることが推定される。

【0058】

図5(a)~(d)は、駆動装置300による電流位相の検出を示す波形図である。図5(a)には誘起電圧 $e_U$ およびハイサイドトランジスタM1、ローサイドトランジスタM2の状態が示されている。ハイサイドトランジスタM1およびローサイドトランジスタM2は、PWM信号S2に応じて相補的にスイッチングしている。電圧ゼロクロス点が発生する時刻を $t_0$ とする。

【0059】

本実施の形態において、検出区間設定部316は、電圧ゼロクロス点 $t_0$ と同期して、電圧ゼロクロス点 $t_0$ より第1所定角 $\theta_1$ 前に第1検出区間Td1を、電圧ゼロクロス点より第2所定角 $\theta_2$ 後ろに第2検出区間Td2を設定する。そして電流位相検出部318は、第1検出区間Td1と第2検出区間Td2それぞれにおけるコイル電圧検出信号S3のレベルの組み合わせにもとづいて、位相検出信号S8を生成する。

【0060】

図5(b)~(c)には、コイル電流 $I_U$ と端子電圧 $V_U$ が示される。図5(b)には、コイル電流 $I_U$ の位相が遅れているときの、図5(c)にはコイル電流 $I_U$ と誘起電圧 $e$ が同相であるときの、図5(d)にはコイル電流 $I_U$ の位相が進んでいるときの波形が示される。

【0061】

電流位相検出部318は、図5(b)に示すように、第1検出区間Td1、第2検出区間Td2の両方において、 $V_U < V_{COM}$ となるとき、コイル電流 $I_U$ のゼロクロス点(以下、電流ゼロクロス点という)は第2検出区間Td2よりも後ろに位置するため、コイル電流の位相が遅れているものと判定する。

【0062】

また電流位相検出部318は、図5(c)に示すように、第1検出区間Td1において、 $V_U > V_{COM}$ 、第2検出区間Td2において $V_U < V_{COM}$ となるとき、電流ゼロクロス点が第1検出区間Td1と第2検出区間Td2の間、つまり電圧ゼロクロス点付近に位置するため、コイル電流 $I_U$ と誘起電圧 $e$ が同相であると判定する。

【0063】

また電流位相検出部318は、図5(d)に示すように、第1検出区間Td1、第2検出区間Td2の両方において、 $V_U > V_{COM}$ となるとき、電流ゼロクロス点が第1検出区間Td1より前に位置するため、コイル電流 $I_U$ の位相が進んでいるものと判定する。

【0064】

つまり電流位相検出部318は、(i)図5(d)に示すように電流ゼロクロス点が第1検出区間より前に位置する第1状態1、(ii)図5(b)に示すように電流ゼロクロス点が第2検出区間Td2より後ろ位置する第2状態2、(iii)電流ゼロクロス点が第1検出区間Td1より後ろ、第2検出区間Td2より前に位置する第3状態3か、のいずれかを判定している。

【0065】

10

20

30

40

50

そして、駆動信号合成部 308 は、図 5 ( b ) の第 2 状態 2 のように電流位相検出部 318 においてコイル電流  $I_U$  の位相が遅れていると判定された場合、転流のタイミング、つまり駆動電圧の位相を現在のタイミングに対して相対的に所定の第 1 調節角  $A_{DJ1}$  早める。

【0066】

また駆動信号合成部 308 は、図 5 ( d ) の第 1 状態 1 のように、電流位相検出部 318 においてコイル電流  $I_U$  の位相が進んでいると判定された場合、転流のタイミング、つまり駆動電圧の位相を現在のタイミングに対して相対的に所定の第 2 調節角  $A_{DJ2}$  遅らせる。

【0067】

また駆動信号合成部 308 は、図 5 ( c ) の第 3 状態 3 のように、電流位相検出部 318 においてコイル電流  $I_U$  と誘起電圧  $e_U$  が同相と判定された場合、転流のタイミングつまり駆動電圧の位相を、現在のそれに維持する。

【0068】

なお第 1 所定角  $\theta_1$  と第 2 所定角  $\theta_2$  は等しくてもよいし異なってもよく、同様に、第 1 調節角  $A_{DJ1}$  と第 2 調節角  $A_{DJ2}$  は等しくてもよいし異なってもよい。

【0069】

以上の動作を繰り返すことにより、コイル電流  $I_U$  の位相と誘起電圧  $e_U$  の位相が一致するようにフィードバックがかかり、ファンモータ 202 を高効率で、および/または高トルクで駆動することができる。

【0070】

以上が駆動装置 300 を備える冷却装置 200 の動作である。

【0071】

この駆動装置 300 によれば、電圧ゼロクロス点の前後に検出区間を設け、検出区間における端子電圧  $V_U$  を参照することにより、コイル電流  $I_U$  の向き、つまりその位相を検出することができ、それを転流制御に反映させることができる。

【0072】

この駆動装置 300 では、上述した第 1 の方法と比べて、コイル電流  $I_U$  の位相を検出するためのカレントトランスなどが不要であるため、従来の駆動装置より低コスト化、小面積化を図ることができる。

【0073】

また、オープンループ制御を利用する第 2 の方法と比べて、モータの品種ごとあるいは固体ごとの個別設定が不要となり、簡易かつ高精度な進相制御が可能となる。

【0074】

特に、電圧ゼロクロス点の前後に、2 個の検出区間を設けることで、それぞれにおけるコイル電圧検出信号 S3 の値の組み合わせによって、コイル電流の位相進み、位相遅れを正確に判定することができる。

【0075】

また、コイル電流  $I_U$  の位相の安定点は、第 1 所定角  $\theta_1$  と第 2 所定角  $\theta_2$  の間に位置することになるから、その位置を、第 1 所定角  $\theta_1$  と第 2 所定角  $\theta_2$  によって調節することができる。

【0076】

以上、本発明について、実施の形態をもとに説明した。この実施の形態は例示であり、それらの各構成要素や各処理プロセスの組み合わせにいろいろな変形例が可能なこと、またそうした変形例も本発明の範囲にあることは当業者に理解されるところである。以下、こうした変形例について説明する。

【0077】

(第 1 の変形例)

実施の形態では、2 個の検出区間を設定する場合を説明したが検出区間の数は任意であ

10

20

30

40

50

る。第1の変形例では、4個の検出区間が設けられる。

【0078】

図6は、第1の変形例における検出区間を示す図である。検出区間設定部316は、第1検出区間Td1、第2検出区間Td2に加えて、第1検出区間Td1より第3所定角 $\theta_3$ 前に第3検出区間Td3を、第2検出区間Td2より第4所定角 $\theta_4$ 後ろに第4検出区間Td4を設定する。

電流位相検出部318は、第1検出区間Td1から第4検出区間Td4それぞれにおけるコイル電圧検出信号S3のレベルの組み合わせにもとづいて、(i)電流ゼロクロス点が第3検出区間Td3より前に位置する第1状態1、(ii)電流ゼロクロス点が第3検出区間Td3より後ろ、第1検出区間Td1より前に位置する第2状態2、(iii)電流ゼロクロス点が第4検出区間Td4より後ろに位置する第3状態3、(iv)電流ゼロクロス点が第2検出区間Td2より後ろ、第4検出区間Td4より前に位置する第4状態4、(v)電流ゼロクロス点が第1検出区間Td1と第2検出区間Td2の間に位置する第5状態5か、のいずれかを判定する。

【0079】

そして駆動信号合成部308は、(i)第1状態1において、転流のタイミングを現在のタイミングに対して所定の第1調節角 $\theta_{ADJ1}$ 遅らせ、(ii)第2状態2において、転流のタイミングを現在のタイミングに対して所定の第2調節角 $\theta_{ADJ2}$ 遅らせ、(iii)第3状態3において、転流のタイミングを現在のタイミングに対して所定の第3調節角 $\theta_{ADJ3}$ 進ませ、(iv)第4状態4において、転流のタイミングを現在のタイミングに対して所定の第4調節角 $\theta_{ADJ4}$ 進ませ、(v)第5状態5において、転流のタイミングを現在のタイミングに維持する。

【0080】

この変形例によれば、検出区間の個数を増やしたことにより、コイル電流 $I_U$ の位相情報をより正確に取得できる。

【0081】

好ましくは、以下の関係が成り立つことが望ましい。

$$\begin{aligned} \theta_{ADJ1} &> \theta_{ADJ2} \\ \theta_{ADJ3} &> \theta_{ADJ4} \end{aligned}$$

この場合、コイル電流 $I_U$ の位相ずれ量が大きいときには、大きな角度で駆動電圧 $V_U$ の位相を変化させ、コイル電流 $I_U$ の位相ずれ量が小さいときには、小さな角度で駆動電圧の位相を変化させることができる。これにより、制御速度および制御精度を高めることができる。

【0082】

(第2の変形例)

検出区間は、電圧ゼロクロス点の前もしくは後ろの一方のみに、あるいは、電圧ゼロクロス点を含むように、ひとつまたは複数、配置してもよい。

【0083】

(第3の変形例)

実施の形態では、コイル電圧検出コンパレータ302において、端子電圧 $V_U$ と比較されるしきい値電圧を、多相コイルの midpoint 電圧 $V_{COM}$ としたが本発明はそれには限定されない。たとえば、コイル電圧検出コンパレータ302は、しきい値電圧として、電源電圧 $V_{CC}$ と接地電圧 $V_{GND}$ を分圧した電圧、つまりそれらの midpoint 電圧 $V_{CC}/2$ を利用してもよい。つまりしきい値電圧は、コイル電流の向きを判定できるように定めればよい。

【0084】

(第4の変形例)

実施の形態では、電圧ゼロクロス点を検出するためにホール素子204を利用する場合を説明したが本発明はそれには限定されない。たとえば電圧ゼロクロス検出部314は、ブラシレスDCモータの所定相(たとえばU相)のコイル $L_U$ の端子をハイインピーダンスとした状態で、端子電圧 $V_U$ とコイルの midpoint 電圧 $V_{COM}$ を比較する逆起電力検出コン

10

20

30

40

50

パレータを含んでもよい。

【0085】

なお、検出区間と電圧ゼロクロス点の検出は、位相が180度反転したポイントで行うか、もしくは異なる相のコイルを利用して行うことができる。同相で行う場合、逆起電力検出コンパレータとコイル電圧検出コンパレータ302とで、単一のコンパレータを時分割で共有することができる。

【0086】

あるいはコイル、エンコーダやレゾルバなどを利用して、ロータの位置、すなわち電圧ゼロクロス点を検出してもよい。

【0087】

(第5の変形例)

実施の形態では、コイル電流 $I_U$ の位相を、誘起電圧 $e$ の位相と一致させる場合を説明したが、本発明はそれには限定されない。モータの種類や用途によっては、それらの位相が完全に一致しているときよりも、わずかにずれているときの方が効率あるいはトルクの観点から好ましい場合も想定される。この場合、電圧ゼロクロス点に対して検出区間を前後にシフトさせることで、コイル電流の位相の目標位置を任意に設定できる。

【0088】

(第6の変形例)

ブラシレスDCモータの相数は特に限定されず、たとえば単相であってもよい。

【0089】

(第7の変形例)

実施の形態において、冷却装置200を電子機器に搭載してCPUを冷却する場合について説明したが、本発明の用途はこれには限定されず、発熱体を冷却するさまざまなアプリケーションに用いることができる。さらにいえば、本実施の形態に係る駆動装置300の用途は、ファンモータの駆動に限定されるものではなく、その他の各種モータの駆動に用いることができる。

【0090】

実施の形態にもとづき、具体的な用語を用いて本発明を説明したが、実施の形態は、本発明の原理、応用を示しているにすぎず、実施の形態には、請求の範囲に規定された本発明の思想を逸脱しない範囲において、多くの変形例や配置の変更が認められる。

【符号の説明】

【0091】

500...モータ、502...ステータコア、504...マグネットロータ、506...巻線磁界、100...電子機器、102...CPU、200...冷却装置、202...ファンモータ、204...ホール素子、300...駆動装置、302...コイル電圧検出コンパレータ、304...ホールコンパレータ、308...駆動信号合成部、310...PWM信号生成部、312...駆動回路、314...電圧ゼロクロス検出部、316...検出区間設定部、318...電流位相検出部、S1...制御信号、S2...PWM信号、S3...コイル電圧検出信号、S4...ホール検出信号、S5...駆動制御信号、S6...位相検出信号、S7...タイミング信号、S8...位相検出信号、M1...ハイサイドトランジスタ、M2...ローサイドトランジスタ。

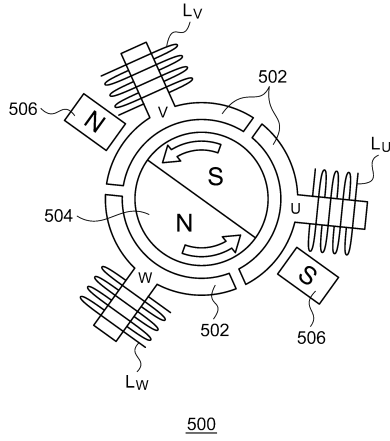
10

20

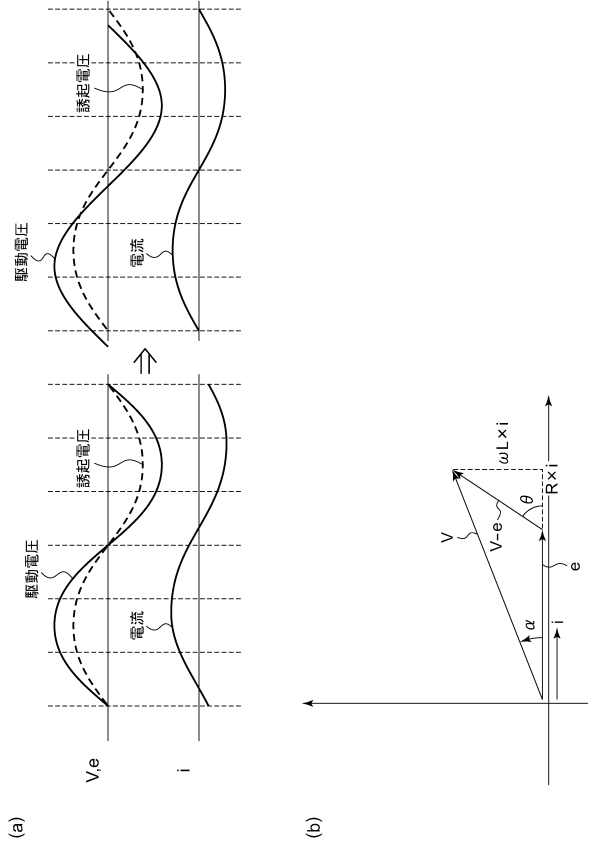
30

40

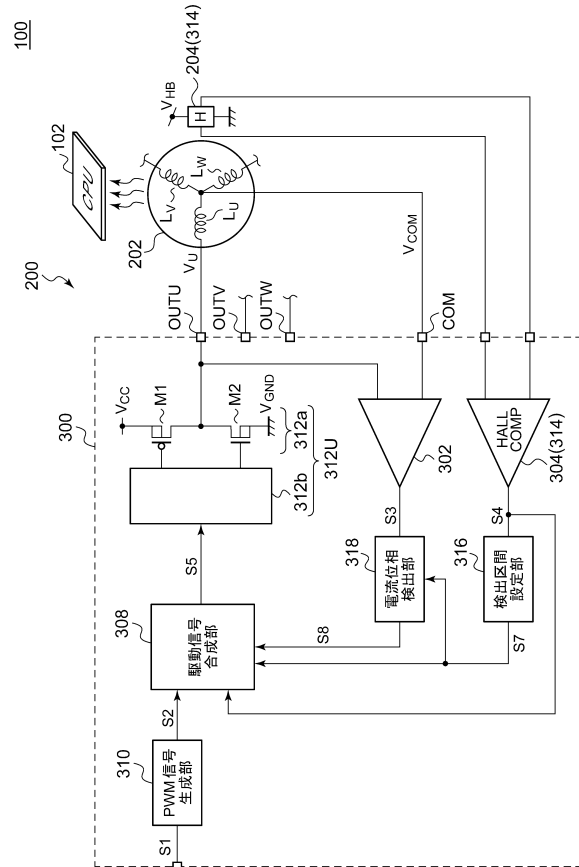
【図1】



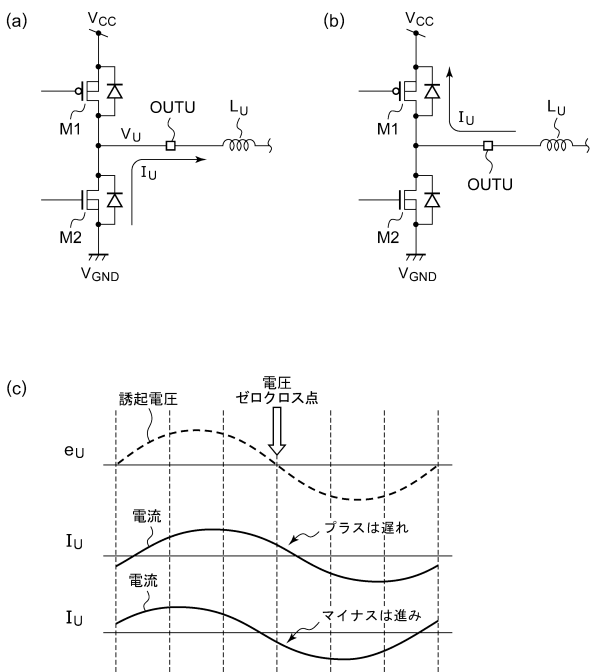
【図2】



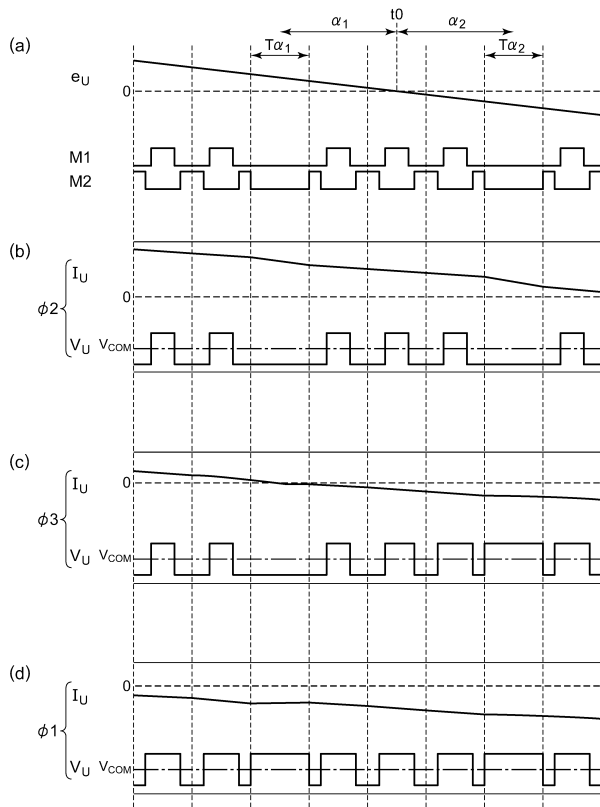
【図3】



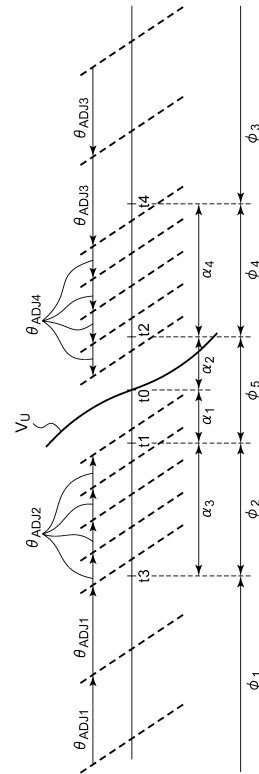
【図4】



【 図 5 】



【 図 6 】



---

フロントページの続き

(56)参考文献 特開2008-043158(JP,A)  
特開2004-048951(JP,A)  
特開2005-341768(JP,A)

(58)調査した分野(Int.Cl., DB名)  
H02P 6/00 - 6/34