

(19) 日本国特許庁 (JP)

(12) 特 許 公 報 (B2)

(11) 特許番号  
特許第5538960号  
(P5538960)

(45) 発行日 平成26年7月2日 (2014.7.2)

(24) 登録日 平成26年5月9日 (2014.5.9)

(51) Int.Cl.	F I
G O 3 G 15/20 (2006.01)	G O 3 G 15/20 5 0 5
H O 5 B 6/06 (2006.01)	H O 5 B 6/06 3 9 3
H O 5 B 6/14 (2006.01)	H O 5 B 6/06 3 8 1
	H O 5 B 6/14

請求項の数 7 (全 10 頁)

(21) 出願番号	特願2010-52022 (P2010-52022)	(73) 特許権者	000001007 キヤノン株式会社 東京都大田区下丸子3丁目30番2号
(22) 出願日	平成22年3月9日 (2010.3.9)	(74) 代理人	100126240 弁理士 阿部 琢磨
(65) 公開番号	特開2011-186232 (P2011-186232A)	(74) 代理人	100124442 弁理士 黒岩 創吾
(43) 公開日	平成23年9月22日 (2011.9.22)	(72) 発明者	石川 潤司 東京都大田区下丸子3丁目30番2号キヤ ノン株式会社内
審査請求日	平成25年3月7日 (2013.3.7)	審査官	関根 裕
		最終頁に続く	

(54) 【発明の名称】 電磁誘導加熱方式の定着器を有する画像形成装置

(57) 【特許請求の範囲】

【請求項 1】

導電性発熱体を誘導加熱方式により発熱させてシートに転写されたトナー画像を定着する定着装置を有する画像形成装置において、

誘導加熱のための磁界を発生させるための誘導コイルと、  
前記誘導コイルに接続される共振コンデンサと、  
前記誘導コイルに電力を供給するスイッチ素子と、  
前記スイッチ素子を駆動するための駆動信号を発生する駆動回路と、  
前記導電性発熱体の温度を検出する温度検出手段と、  
前記温度検出手段により検出される温度と目標温度との差分に応じて、前記誘導コイルと前記導電性発熱体のインダクタンスと前記共振コンデンサの容量とから決まる共振周波数よりも高い周波数に設定された最小周波数以上となる前記駆動信号の周波数を決定し、前記駆動信号を発生する駆動信号発生手段と、

前記誘導コイルに供給される電力に応じた電流を検出する電流検出手段と、  
前記駆動信号発生手段により決定される駆動信号の周波数が、前記最小周波数であり、且つ前記電流検出手段により検出される電流が所定値以下である場合に、前記誘導コイルに供給される電力の異常を表わす信号を発生する異常判断手段と、  
を有することを特徴とする画像形成装置。

【請求項 2】

前記異常判断手段により異常を表わす信号が発生されると、前記シートへのトナー画像

の形成を停止する停止手段を有することを特徴とする請求項 1 記載の画像形成装置。

【請求項 3】

前記異常判断手段は、前記駆動信号発生手段により決定される駆動信号の周波数が前記最小周波数であり、且つ前記電流検出手段により検出される電流が所定値以下である状態が所定時間継続したことに応じて、前記異常を表わす信号を発生することを特徴とする請求項 1 または 2 に記載の画像形成装置。

【請求項 4】

前記異常判断手段は、画像形成動作中に前記誘導コイルに供給される電力の異常を判断することを特徴とする請求項 1 乃至 3 の何れか 1 項に記載の画像形成装置。

【請求項 5】

前記駆動信号発生手段から発生される駆動信号の周波数が前記最小周波数に近いほど前記誘導コイルに供給される電力が増加することを特徴とする請求項 1 乃至 4 の何れか 1 項に記載の画像形成装置。

【請求項 6】

前記駆動信号発生手段は、前記温度検出手段により検出される温度が前記目標温度よりも低い場合に、前記駆動信号の周波数を低くし、前記目標温度よりも高い場合に、前記駆動信号の周波数を高くすることを特徴とする請求項 1 乃至 5 の何れか 1 項に記載の画像形成装置。

【請求項 7】

前記電流検出手段は、前記スイッチ素子への入力電流或いは前記誘導コイルに流れる電流を検出することを特徴とする請求項 1 乃至 6 の何れか 1 項に記載の画像形成装置。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

【0001】

本発明は、電磁誘導加熱方式の定着器のための電源の異常検出に関する。

【背景技術】

【0002】

近年、画像形成装置の定着器として電磁誘導加熱方式が用いられるようになっている。

【0003】

電磁誘導加熱方式の定着器は、磁性材料からなる定着ベルトと相対し電磁氣的に結合して配置された電磁誘導コイルと、電磁誘導コイルに高周波電流を流して高周波磁界を発生させる電源とを有している。高周波磁界が定着ベルトに作用して定着ベルトに渦電流が流れることで定着ベルトが発熱する。このように構成された定着器では、定着ベルトの温度を検出する温度センサーを設け、その検出結果に基づいて電磁誘導コイルに流す高周波電流を制御することによって、定着ベルトの温度を所定の温度に制御している。

【0004】

画像形成装置の定着器の電源の異常が発生すると適正な高周波電流がコイルに流れず、定着ベルトの温度が低下してしまう。その場合、トナー像が十分定着されないままシートが出力されてしまうため、定着ベルトの温度が定着可能な下限温度より低い所定の温度以下に低下したことが検出されると、画像形成動作を停止させることが行われている。

【0005】

ところが、この方法では、定着可能な下限温度を下回ってからでないと異常であることを判断できないため、異常であると判断するまでに定着不良のシートが出力されてしまうという問題があった。特に単位時間当たりの画像形成枚数が多くなるほど、定着不良となるシートの数が増加してしまう。

【0006】

上記対策として、特許文献 1 では、プリント動作開始前に電源の異常診断を実施している。即ち、プリント動作を開始する前に一度定着器の電源をオフし、再び電源をオンする。そして、オンする前とオンした後とでそれぞれ電源に流れる電流検出値  $I_s$  を確認する。電源オンの前に  $I_s > 0$  または電源オン後に  $I_s = 0$  の場合は、電源に異常が生じてい

10

20

30

40

50

るものとしてプリント動作を禁止する。また、電源オンの前に  $I_s = 0$  且つ電源オンの後に  $I_s > 0$  の場合は、電源が正常であるとしてプリント動作を開始している。このように、特許文献 1 では、プリント動作開始前に異常診断を行っているため電源が正常であると確認してからプリント動作を開始できる。

【先行技術文献】

【特許文献】

【0007】

【特許文献 1】特許第 4018421 号公報

【発明の概要】

【発明が解決しようとする課題】

10

【0008】

しかしながら、特許文献 1 の診断方法の場合、プリント動作開始前の診断は実行可能である。しかし、プリント中は通常定着器の温度制御を行っているために定着器の温度によって電流検出値  $I_s$  が変動するために、温度制御の過程で電流が流れていないのか電源の異常で電流が流れていないのかを判別するのが困難である。また、診断のためにプリント中に電源を強制的にオフしてしまうと、オフする直前の温度が定着可能な下限温度に近かった場合、定着器の温度が低下して、定着不良のシートを出力してしまうことがありえる。更に、温度制御中に電源の異常を診断するためには、温度制御のプログラムの中に診断のためのシーケンスを設ける必要がある。そのため、特許文献 1 の診断方法ではプリント動作中に発生する電源異常は判断が困難である。

20

【0009】

従って、プリント動作中でも、容易に且つ迅速に定着器用の電源の異常を判断できる手法が望まれる。

【課題を解決するための手段】

【0010】

上記課題を解決するために、本発明の画像形成装置は、導電性発熱体を誘導加熱方式により発熱させてシートに転写されたトナー画像を定着する定着装置を有する画像形成装置において、誘導加熱のための磁界を発生させるための誘導コイルと、前記誘導コイルに接続される共振コンデンサと、前記誘導コイルに電力を供給するスイッチ素子と、前記スイッチ素子を駆動するための駆動信号を発生する駆動回路と、前記導電性発熱体の温度を検出する温度検出手段と、前記温度検出手段により検出される温度と目標温度との差分に応じて、前記誘導コイルと前記導電性発熱体のインダクタンスと前記共振コンデンサの容量とから決まる共振周波数よりも高い周波数に設定された最小周波数以上となる前記駆動信号の周波数を決定し、前記駆動信号を発生する駆動信号発生手段と、前記誘導コイルに供給される電力に応じた電流を検出する電流検出手段と、前記駆動信号発生手段により決定される駆動信号の周波数が、前記最小周波数であり、且つ前記電流検出手段により検出される電流が所定値以下である場合に、前記誘導コイルに供給される電力の異常を表わす信号を発生する異常判断手段と、を有することを特徴とする。

30

【発明の効果】

【0011】

40

本発明によれば、電磁誘導加熱方式の定着器用の電源制御のための PWM 信号に基づいて異常を判断することにより、簡単な構成で、且つ迅速に異常を検出することができ、電源異常があっても、定着不良のシートの排出を低減することが出来る。

【図面の簡単な説明】

【0012】

【図 1】画像形成装置の概略構成を示す図である。

【図 2】定着器の詳細を示す図である。

【図 3】第 1 の実施の形態における定着制御のための回路図を示す図である。

【図 4】PWM 信号のパルス幅と電流の関係を示す図である。

【図 5】温度制御を示すフローチャートである。

50

【図 6】プリント中の電源異常判定を示すフローチャートである。

【図 7】第 2 の実施の形態における定着制御のための回路図概略構成を示す図である。

【発明を実施するための形態】

【0013】

以下、本発明の実施形態を図面を用いて詳しく説明する。

【0014】

(第 1 の実施の形態)

図 1 は画像形成装置の概略構成図である。同図において、画像形成装置 900 は、イエロー (y)、マゼンタ (m)、シアン (c)、ブラック (k) の画像形成部を有する。イエローの画像形成部について説明する。感光体ドラム 901 y は反時計回りに回転しており、1 次帯電ローラー 902 y にて感光体ドラム 901 y の表面を均一に帯電する。均一に帯電された感光体 901 y の表面にレーザーユニット 903 y からレーザーが照射され、感光体 901 y の表面に潜像画像が形成される。形成された静電潜像は現像器 904 y によりイエローのトナーで現像される。そして感光体 901 y 上で現像されたイエローのトナー画像は 1 次転写ローラー 905 y に電圧が加えられることにより、中間転写ベルト 906 の表面に転写される。

【0015】

同様にマゼンタ、シアン、ブラックのトナー画像が中間転写ベルト 906 の表面に転写される。こうして中間転写ベルト 906 には、イエローとマゼンタとシアンとブラックのトナーで形成されたフルカラーのトナー画像が形成される。そして、中間転写ベルト 906 に形成されたフルカラーのトナー画像は、2 次転写ローラー 907、908 もニップ部において、カセット 910 から給紙されたシート 913 に転写される。2 次転写ローラー 907、908 を通過したシート 913 は定着器 911 に搬送されて加熱・加圧され、シート 913 にフルカラー画像が定着される。

【0016】

図 2 は、電磁誘導加熱方式を用いた定着器 911 の概略構成を示す断面図である。定着ベルト 92 は、厚さ 45  $\mu\text{m}$  の金属製の導電性発熱体で構成され、その表面は 300  $\mu\text{m}$  のゴム層で覆われている。定着ベルト 92 は駆動ローラー 93 の回転をニップ部 94 から伝えることによって矢印方向に回転する。また、定着ベルト 92 に対向して電磁誘導コイル 91 がコイルホルダ 90 内に配置され、不図示の電源が電磁誘導コイル 91 に交流電流を流して磁界を発生させることで、定着ベルト 92 の導電性発熱体が自己発熱する。温度検出手段としてのサーミスタ 95 が定着ベルト 92 の発熱部に内側から当接しており、定着ベルト 92 の温度を検出している。

【0017】

図 3 は、第 1 の実施の形態における電磁誘導加熱方式を用いた定着器の温度制御回路図である。

【0018】

電源 100 は、ダイオードブリッジ 101 と平滑コンデンサ 102、第 1、第 2 のスイッチ素子 103、104 を有し、交流商用電源 500 からの交流を整流平滑し、スイッチ素子 103、104 へ供給する。電源 100 は更に、電磁誘導コイル 91 とともに共振回路を形成する共振コンデンサ 105、スイッチ素子 103、104 の駆動信号を出力する駆動回路 112 を有する。電源 100 は更に、入力電流  $I_{in}$  を検出する電流検出回路 110、入力電圧  $V_{in}$  を検出する電圧検出回路 111 を備えている。入力電流  $I_{in}$  及び入力電圧  $V_{in}$  は電磁誘導コイル 91 に供給される電力に応じた値となる。CPU 10 は画像形成装置 900 の全体制御を司るものであり、定着器 911 内のベルト 92 の目標温度  $T_o$  及び共振周波数に応じた最小周波数に相当するパルス幅を超えない PWM の最大パルス幅  $t_{on}(max)$  を PWM 発生回路 20 へ設定する。この最小周波数は、共振周波数であっても良いが、後述の駆動信号の周波数が共振周波数を下回らないように、安全を見越して、共振周波数よりも若干高い周波数になる。CPU 10 は更に、スイッチ素子 103、104 がスイッチング可能な最小パルス幅  $t_{on}(min)$  及び定着器 911 で使

用する最大電力をPWM発生回路20に設定する。この最小パルス幅は電波法の関係で、100KHzに対応したパルス幅となる。PWM発生回路20はサーミスタ95を用いて検出した定着ベルト92の表面温度の検出値TH及び、電流検出回路110の電流検出値Is、電圧検出回路111の検出値VsをADコンバータ30を介して入力する。そして、PWM発生回路20は、検出値THと目標値との差分等に基づいて、駆動回路112が出力する駆動信号121、122のパルス幅(周波数)に相当するPWM1及びPWM2を決定する。駆動回路112はPWM1及びPWM2の信号を駆動信号121及び122にレベル変換する。即ち、PWM発生回路20及び駆動回路112は、駆動信号発生手段として機能する。スイッチ素子103と104は駆動信号121、122に従って交互にオン/オフされ、電磁誘導コイル91に高周波電流ILを供給する。なお、駆動信号121、122のパルスのオン幅とオフ幅とは等しく、駆動信号121のパルスのオン幅と駆動信号122のパルスのオン幅も等しく設定され、デューティ比は50%となる。従って、パルスのオン幅を広げるとオフ幅も同じだけ広がり、駆動信号の周波数が低くなる。操作部400は、操作者の指示を受け付けるためのキーや情報の表示を行う表示器を有している。

10

#### 【0019】

PWM信号のパルス幅と入力電流Iin又は電磁誘導コイル91に流れる高周波電流ILの関係を図4に示す。入力電流Iinは、電磁誘導コイル91及び定着ベルト92のインダクタンス値と共振コンデンサ105の容量値から決まる共振周波数に応じた最小周波数に相当するパルス幅よりも狭いパルス幅の範囲で、パルス幅が広がると増加し、狭まると減少する。即ち、最小周波数以上の周波数において、駆動信号の周波数が低くなると入力電流Iinが増加し、周波数が高くなると入力電流Iinが減少する。電磁誘導コイル91に流れる高周波電流ILも同様である。高周波電流ILの増減は発生する磁場の強さに比例し、高周波電流ILが増減すると導電性発熱体の発熱量も増減する。これにより、PWM発生回路20は、高周波電流ILの周波数(パルス幅)を調整することにより定着ベルト92の温度を制御することができる。

20

#### 【0020】

PWM発生回路20での定着ベルト92の温度制御時の簡単な制御方法を図5のフローチャートにより説明する。なお、以下の説明でフローチャートのステップをSで表わす。

#### 【0021】

PWM発生回路20は、CPU10から温度制御開始の命令を受けると、検出温度THと目標温度To(例えば180)を比較する(S4001、S4002)。TH>Toの場合、PWM発生回路20は、PWM信号のパルス幅を所定値taだけ減少させた値が最小パルス幅ton(min)以下となるか否かを判断し(S4005)、最小パルス幅以下とならなければ、所定値taだけパルス幅を狭める(S4008)。一方、最小パルス幅以下となる場合は、PWM発生回路20は、PWM信号のパルス幅を0にし、スイッチ素子の駆動103、104の駆動を一時的に停止(間欠駆動)する(S4009)。TH<Toの場合、PWM発生回路20は、PWM信号のパルス幅を所定値tbだけ増加させた値が最大パルス幅ton(max)を越えるか否かを判断し(S4004)、最大パルス幅を越えなければ、PWM信号のパルス幅を所定の値tb広げる(S4006)。一方、最大パルス幅を超える場合、PWM発生回路20は、PWM信号のパルス幅を最大パルス幅ton(max)にする。TH=Toの場合、PWM発生回路20は、パルス幅を維持する(S4003)。PWM発生回路20は、以上の制御を温度制御終了まで続ける。

30

40

#### 【0022】

以上の制御では、電源100に異常が発生して高周波電流ILが電磁誘導コイル91に供給できなくなると、誘導加熱が行われなくなり、検出温度THが目標温度Toよりも低い状態となる。従って、PWM発生回路20は、定着器の温度を高くするように高周波電流ILを増加させようと動作する。その結果、PWM発生回路20から出力されるPWM信号(PWM1、PWM2)のパルス幅はton(max)に張り付いた状態で動作する

50

ことになる。

【 0 0 2 3 】

次にプリント動作中の電源異常判定方法を図 6 のフローチャートを用いて説明する。この異常判定は CPU 1 0 により実行される。

【 0 0 2 4 】

CPU 1 0 は、プリント動作を開始すると、異常状態判定のためのカウント値 CNT をリセットする ( S 5 0 0 1 )。その後、プリント動作が終了していなければ ( S 5 0 0 2 で No )、CPU 1 0 は、1 0 m s 待ち ( S 5 0 0 3 )、PWM 発生回路 2 0 からその時点における PWM 信号のパルス幅の情報  $t_{on}$  を取得する。そして、CPU 1 0 は、取得したパルス幅  $t_{on}$  と最大パルス幅  $t_{on}(max)$  が等しいかを判断する ( S 5 0 0 4 )。両者が等しい場合、CPU 1 0 は、電流検出値  $I_s$  を取得し、検出値  $I_s$  が所定値以下 ( 1 A 以下 ) か否かを判断する ( S 5 0 0 5 )。  $I_s$  1 A である場合、CPU 1 0 は、カウント値 CNT をカウントアップして ( S 5 0 0 6 )、カウント値 CNT が 1 0 以上か否かを判断する ( S 5 0 0 7 )。CNT 1 0 である場合、即ち、  $I_s$  1 A の状態が所定時間継続した場合、CPU 1 0 は、異常を表わす信号を発生し、操作部 4 0 0 にエラー表示を行うと共に、プリント動作を停止させる ( S 5 0 0 8 )。即ち、CPU 1 0 は異常判断手段として機能する。一方、S 5 0 0 4 で  $t_{on} = t_{on}(max)$  である場合、あるいは S 5 0 0 5 で  $I_s > 1 A$  である場合、CPU 1 0 は、S 5 0 0 1 に戻ってカウント値 CNT をリセットして、プリント終了まで処理を繰り返す。また、S 5 0 0 7 でカウント値 CNT が 1 0 未満だった場合はカウント値 CNT をリセットせずにプリント終了まで処理を繰り返す。

【 0 0 2 5 】

温度制御中は、その時の定着器の温度によって PWM 信号のパルス幅は最小パルス幅  $t_{on}(min)$  から最大パルス幅  $t_{on}(max)$  の間で変化する。電源 1 0 0 が正常に動作している場合は、PWM 信号のパルス幅が最小パルス幅  $t_{on}(min)$  から最大パルス幅  $t_{on}(max)$  に広がるに従って電流検出値  $I_s$  は増加する。定着器の温度が目標温度よりも低い場合に一時的に、PWM 信号のパルス幅が最大パルス幅に張り付くことがあっても、そのときの電流検出値  $I_s$  は 1 A 以上となり、0 になることはない。

【 0 0 2 6 】

一方、電源 1 0 0 が異常停止している場合は、PWM 信号のパルス幅が最大パルス幅  $t_{on}(max)$  まで広がっているにも拘わらず電流検出値  $I_s$  が 0 という状態となる。

【 0 0 2 7 】

このように、PWM 信号のパルス幅が最大パルス幅に張り付いた状態での電流検出値  $I_s$  に基づいて電源 1 0 0 の異常を判断するため、定着器の目標温度によらず、短時間 ( 本実施形態では 1 0 0 m s ) で確実に異常を判断することができる。

【 0 0 2 8 】

このように短時間で電源異常を判断できることによって、サーミスタ 9 5 で温度低下を検出するよりも早く定着温度が低下することを予測でき、定着不良のシートが大量に出力される前にプリント動作を停止することができる。

【 0 0 2 9 】

本実施形態では電源 1 0 0 の異常を判断する際に入力電流  $I_{in}$  の検出値  $I_s$  に基づいて判断する例を説明したが、入力電流  $I_{in}$  の検出値  $I_s$  と入力電圧  $V_{in}$  の検出値  $V_s$  から入力電力を算出し、入力電力で判断しても同様の効果が得られる。

【 0 0 3 0 】

また、本実施形態における電源異常の判断は、プリント動作中を例に説明したが、温度制御中であればプリント動作時以外でも有効である。

【 0 0 3 1 】

( 第 2 の実施の形態 )

第 1 の実施の形態では、入力電圧  $V_{in}$  及び入力電力  $I_{in}$  を検出していたが、第 2 の実施の形態では、電磁誘導コイル 9 1 の電圧  $V_L$  と電流  $I_L$  を検出して電源 1 0 0 の異常

10

20

30

40

50

を検出する。電圧  $V_L$  及び電流  $I_L$  は電磁誘導コイル 91 に供給される電力に応じた値となる。

【0032】

第2の実施形態における温度制御回路を図7に示す。電流検出回路210と電圧検出回路211の位置が図3の回路とは異なり、電流検出回路210は電磁誘導コイル91に流れる高周波電流  $I_L$  を検出し、電圧検出回路211は電磁誘導コイル91の両端に印加される電圧を検出する。電流検出回路210の出力  $I_s$  と電圧検出回路211の出力  $V_s$  は、第1の実施形態と同様にADコンバータ30を介してPWM発生回路20へ入力される。PWM発生回路20による温度制御は第1の実施形態と同様である。更に、電源100の異常の判定方法も、検出する電流及び電圧の対象が異なるだけであり、図6のフローチャートの処理と同様である。

10

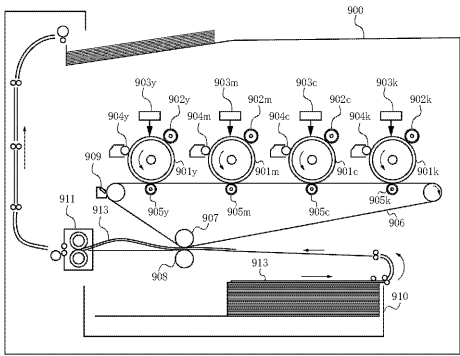
【符号の説明】

【0033】

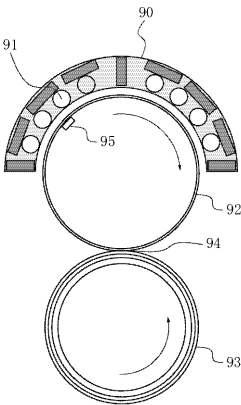
10 CPU  
20 PWM発生回路  
91 電磁誘導コイル  
100 電源  
102 スイッチ素子  
103 スイッチ素子  
112 駆動回路  
911 定着器  
 $V_s$  電圧検出値  
 $I_s$  電流検出値  
TH 定着温度検出値  
PWM1 PWM信号1  
PWM2 PWM信号2

20

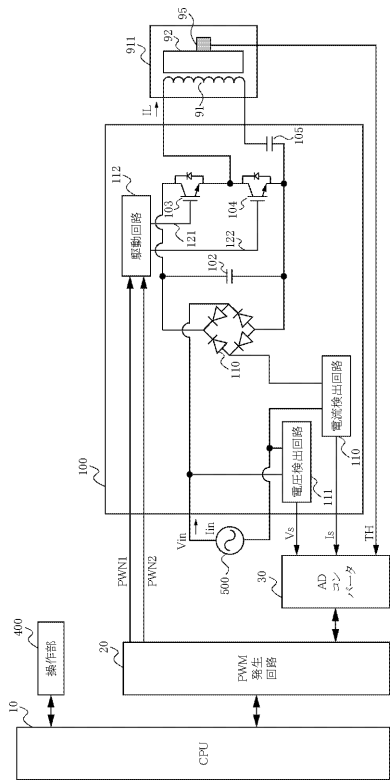
【図 1】



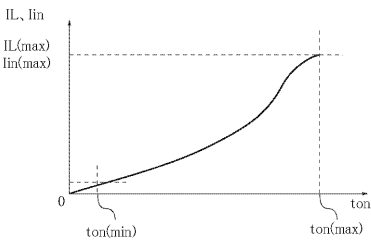
【図 2】



【図 3】

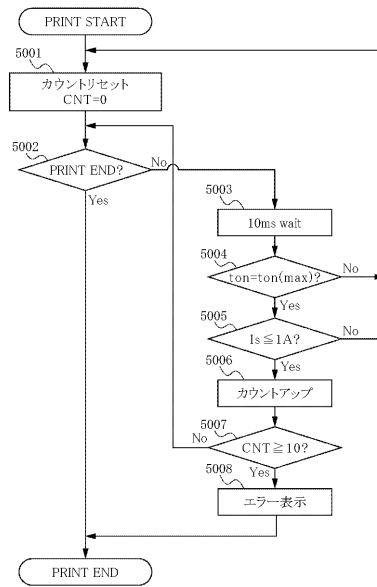


【図 4】

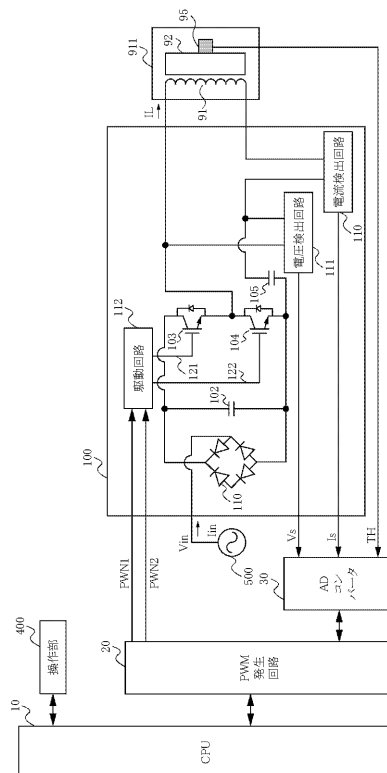




【 図 6 】



【圖 7】



---

フロントページの続き

(56)参考文献 特開2007-183473(JP,A)  
特開2007-286495(JP,A)  
特開2005-115323(JP,A)  
国際公開第01/048560(WO,A1)  
特開2004-170841(JP,A)  
特開2003-295679(JP,A)

(58)調査した分野(Int.Cl., DB名)  
G03G 15/20  
H05B 6/06  
H05B 6/14