

(19) 日本国特許庁(JP)

(12) 特許公報(B2)

(11) 特許番号

特許第3945112号
(P3945112)

(45) 発行日 平成19年7月18日(2007.7.18)

(24) 登録日 平成19年4月20日(2007.4.20)

(51) Int. Cl.		F I		
B 2 5 B	21/02	(2006.01)	B 2 5 B	21/02
B 2 5 B	23/145	(2006.01)	B 2 5 B	23/145
				F
				B

請求項の数 8 (全 15 頁)

<p>(21) 出願番号 特願2000-28446 (P2000-28446)</p> <p>(22) 出願日 平成12年2月4日(2000.2.4)</p> <p>(65) 公開番号 特開2001-219382 (P2001-219382A)</p> <p>(43) 公開日 平成13年8月14日(2001.8.14)</p> <p>審査請求日 平成16年11月19日(2004.11.19)</p>	<p>(73) 特許権者 000005832 松下電工株式会社 大阪府門真市大字門真1048番地</p> <p>(74) 代理人 100087767 弁理士 西川 恵清</p> <p>(74) 代理人 100085604 弁理士 森 厚夫</p> <p>(72) 発明者 ▲松▼本 多津彦 大阪府門真市大字門真1048番地松下電工株式会社内</p> <p>(72) 発明者 細川 智弘 大阪府門真市大字門真1048番地松下電工株式会社内</p>
---	--

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 インパクト回転工具

(57) 【特許請求の範囲】

【請求項1】

モータで回転駆動されるハンマによる出力軸の打撃によって出力軸に回転力を加えるインパクト回転工具において、ハンマの打撃によって生じる互いに異なる複数種の変動を、それぞれ各種別に検知して検知信号を出力する複数の検知手段と、複数の検知手段の検知信号から各別に打撃を判別し、打撃検知信号を出力する処理回路と、複数の検知手段の少なくとも1つからの検知信号により打撃と判別されたとき、打撃回数をカウントし、打撃回数が所定の回数に達するとモータを停止させる制御手段とを備えたことを特徴とするインパクト回転工具。

【請求項2】

モータに電力を供給する電池を備え、複数の検知手段は、電池の両端電圧の変動を検知して検知信号を出力する電池電圧検知回路と、モータの回転数に略比例した振幅の検知信号を出力する周波数ジェネレータとであることを特徴とする請求項1記載のインパクト回転工具。

【請求項3】

モータに電力を供給する電池を備え、複数の検知手段は、電池の両端電圧の変動を検知して検知信号を出力する電池電圧検知回路と、ハンマによる打撃音を検知して検知信号を出力するマイクとであることを特徴とする請求項1記載のインパクト回転工具。

【請求項4】

複数の検知手段は、モータの回転数に略比例した振幅の検知信号を出力する周波数ジェネ

レータと、ハンマによる打撃音を検知して検知信号を出力するマイクであることを特徴とする請求項 1 記載のインパクト回転工具。

【請求項 5】

モータに電力を供給する電池を備え、複数の検知手段は、モータの回転数に略比例した振幅の検知信号を出力する周波数ジェネレータと、電池の両端電圧の変動を検知して検知信号を出力する電池電圧検知回路と、ハンマによる打撃音を検知して検知信号を出力するマイクとであり、周波数ジェネレータからの検知信号と、マイク又は電池電力検知回路の少なくとも何れか一方からの検知信号とから処理回路で打撃を略同時に判別したときに、制御回路は打撃回数をカウントすることを特徴とする請求項 1 記載のインパクト回転工具。

【請求項 6】

スイッチング素子を備えてモータを駆動させる駆動回路と、駆動回路を PWM 制御する PWM 回路とを備え、複数の検知手段のうち少なくとも 1 つは、モータの回転数に略比例した周波数の検知信号を出力するパルスジェネレータであることを特徴とする請求項 1 記載のインパクト回転工具。

【請求項 7】

処理回路は、パルスジェネレータから出力される検知信号を、検知信号の周波数に略比例した電圧値に変換するコンバータ回路と、変換された電圧値を基準電圧値と比較して打撃を判別する比較回路とを備えたことを特徴とする請求項 6 記載のインパクト回転工具。

【請求項 8】

処理回路は、周波数ジェネレータから出力される検知信号のピーク値を検知するピークホールド回路と、検知信号のピーク値を基準電圧値と比較して打撃を判別する比較回路とを備えたことを特徴とする請求項 2 又は 4 又は 5 の何れかに記載のインパクト回転工具。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】

本発明は、ボルトやナット等のねじの締め付け作業及び緩め作業に使用するインパクトレンチやインパクトドライバのようなインパクト回転工具に関するものである。

【0002】

【従来の技術】

インパクト回転工具は、回転駆動されるハンマによる打撃衝撃を出力軸に加えることで出力軸を回転させてボルトやナット等のねじの締め付け作業や緩め作業を行うものである。このようなインパクト回転工具は、モータの減速出力で出力軸を直接回転させる回転工具に比べて、高い締め付けトルクを得られるが、その反面、小径のボルトやナットを締め付ける際は、締めすぎて破損させてしまう場合があり、それを恐れた場合は内部に備えられたモータの回転を早めに停止してしまい、締め付けトルクが不足することになる。上述のような締め付けすぎによる破損ならびに締め付けトルク不足を避けるために、従来のインパクト回転工具では予め所定のトルク設定を行うと共に、例えば図 2 1 に示すように、モータ 1 を囲むハウジング 1 a にマイク 5 a を取り付け、ハンマによる打撃音を電気信号に変換し、マイク 5 a に接続した処理回路 1 3 により打撃音をカウントし、所定の回数に達するとモータを停止させるようにしている。

【0003】

【発明が解決しようとする課題】

しかしながら、締め付ける相手部材が軟質であれば打撃音が小さく、その打撃音をマイク 5 a で検知できないといった問題があった。

【0004】

本発明は上記問題点の解決を目的とするものであり、打撃を確実に検知することによって締め付け精度を向上させたインパクト回転工具を提供する。

【0005】

【課題を解決するための手段】

上記目的を達成するために、請求項 1 の発明は、モータで回転駆動されるハンマによる

10

20

30

40

50

出力軸の打撃によって出力軸に回転力を加えるインパクト回転工具において、ハンマの打撃によって生じる互いに異なる複数種の変動を、それぞれ各種別に検知して検知信号を出力する複数の検知手段と、複数の検知手段の検知信号から各別に打撃を判別し、打撃検知信号を出力する処理回路と、複数の検知手段の少なくとも1つからの検知信号により打撃と判別されたとき、打撃回数をカウントし、打撃回数が所定の回数に達するとモータを停止させる制御手段とを備えたことを特徴とし、複数種であるから従来例のように1種類の検知手段と処理回路による打撃の誤検知を防止し、打撃を正確に検知して、締付トルク精度を向上させることができる。

【0006】

請求項2の発明は、請求項1の発明において、モータに電力を供給する電池を備え、複数の検知手段は、電池の両端電圧の変動を検知して検知信号を出力する電池電圧検知回路と、モータの回転数に略比例した振幅の検知信号を出力する周波数ジェネレータとであることを特徴とし、請求項1の発明と同様の作用を奏する。

10

【0007】

請求項3の発明は、請求項1の発明において、モータに電力を供給する電池を備え、複数の検知手段は、電池の両端電圧の変動を検知して検知信号を出力する電池電圧検知回路と、ハンマによる打撃音を検知して検知信号を出力するマイクとであることを特徴とし、請求項1の発明と同様の作用を奏する。

【0008】

請求項4の発明は、請求項1の発明において、複数の検知手段は、モータの回転数に略比例した振幅の検知信号を出力する周波数ジェネレータと、ハンマによる打撃音を検知して検知信号を出力するマイクであることを特徴とし、請求項1の発明と同様の作用を奏する。

20

【0009】

請求項5の発明は、請求項1の発明において、モータに電力を供給する電池を備え、複数の検知手段は、モータの回転数に略比例した振幅の検知信号を出力する周波数ジェネレータと、電池の両端電圧の変動を検知して検知信号を出力する電池電圧検知回路と、ハンマによる打撃音を検知して検知信号を出力するマイクとであり、周波数ジェネレータからの検知信号と、マイク又は電池電力検知回路の少なくとも何れか一方からの検知信号とから処理回路で打撃を略同時に判別したときに、制御回路は打撃回数をカウントすることを特徴とし、請求項1の発明と同様の作用を奏する。

30

【0010】

請求項6の発明は、請求項1記載の発明において、スイッチング素子を備えてモータを駆動させる駆動回路と、駆動回路をPWM制御するPWM回路とを備え、複数の検知手段のうち少なくとも1つは、モータの回転数に略比例した周波数の検知信号を出力するパルスジェネレータであることを特徴とし、検知手段をパルスジェネレータとしたことによって、PWM制御信号に起因する検知信号波形の歪の発生を防止し、打撃をさらに確実に検知し、締付トルク精度をさらに向上させることができる。

【0011】

請求項7の発明は、請求項6記載の発明において、処理回路は、パルスジェネレータから出力される検知信号を、検知信号の周波数に略比例した電圧値に変換するコンバータ回路と、変換された電圧値を基準電圧値と比較して打撃を判別する比較回路とを備えたことを特徴とし、検知信号の周波数に略比例した電圧値を基準電圧値と比較することによって、打撃をさらに確実に検知し、締付トルク精度をさらに向上させることができる。

40

【0012】

請求項8の発明は、請求項2又は4又は5の何れかに記載の発明において、処理回路は、周波数ジェネレータから出力される検知信号のピーク値を検知するピークホールド回路と、検知信号のピーク値を基準電圧値と比較して打撃を判別する比較回路とを備えたことを特徴とし、検知信号のピーク値を基準電圧値と比較することによって、打撃をさらに確実に検知し、締付トルク精度をさらに向上させることができる。

50

【0013】

【発明の実施の形態】

(実施形態1)

本実施形態のインパクト回転工具は、図1に示すように、内部に備えた電池6と、電池6から供給される電力によってハンマを回転させるモータ1と、スイッチング素子たるFETを備えてモータ1への供給電力を可変しモータ1を駆動する駆動回路2と、駆動回路2をPWM制御するPWM回路3と、PWM回路3にモータ1の回転数を制御する信号を出力する制御手段たるマイクロコンピュータ(以下「マイコン」と略す)4と、ハンマによる打撃によって生じる互いに異なる複数種の変動を、それぞれ各種別に検知して打撃検知信号をマイコン4に出力する打撃検知回路5と、PWM回路3及びマイコン4並びに打撃検知回路5のそれぞれに応じた電源を、電池6を電源として作成しそれぞれに供給する電源回路7とを備えている。

10

【0014】

打撃検知回路5は、ハンマによる打撃音を検知して検知信号を出力するマイク5a、モータ1の回転数に略比例した振幅の検知信号を発生する周波数ジェネレータ5b、電池6の両端電圧の変動を検出して検知信号を出力する電池電圧検知回路5cからなる3つの検知手段と、それぞれから出力される検知信号を各別に処理する検知ブロック5dとを備えている。

【0015】

マイク5aは、従来例に示すように、モータ1を囲むハウジング1aに取り付けられ、マイク5aから出力される検知信号は、検知ブロック5d内部にあるマイク用の処理回路5d1に入力される。処理回路5d1は、検知信号の電圧値と基準電圧値とを比較し、検知信号の電圧値が基準電圧値よりも大きいとき、打撃があったと判断し、矩形波の打撃検知信号をマイコン4の入力端Pに出力するようにしている。

20

【0016】

マイク用の処理回路5d1は、図2に示すように、マイコン4の入力端Pに出力端子が接続され、マイコン4の出力端DAの基準電圧が反転入力端子に印加されるコンパレータCo1と、コンパレータCo1の反転入力端子に一端を接続されるコンデンサC2と、コンパレータCo1の非反転入力端子に接続されるコンデンサC1と、一端に動作電圧Vdが印加される抵抗R2と、抵抗R2の他端及びコンデンサC1の他端にソースが接続されるトランジスタTr1と、トランジスタTr1のドレインに一端を接続され、他端をコンデンサC2に接続される抵抗3と、抵抗R3及びトランジスタTr1のゲートに接続される抵抗R1と、抵抗R2の直流電圧Vdが印加される一端及びコンパレータCo1の出力端子に接続される抵抗R6と、抵抗R2及びコンデンサC1の直列回路に並列接続されるダイオードD1並びに抵抗R4と、コンデンサC1及びトランジスタTr1並びに抵抗R3の直列回路に並列接続されるダイオードDr2並びに抵抗R5とから成り、マイク5aはこのマイク用の処理回路5d1の抵抗R1に並列接続される。

30

【0017】

打撃音は、マイク5aによって電圧信号に変換され、マイク用の処理回路5d1のトランジスタTr1を介して増幅されてコンパレータCo1の非反転入力端に入力する。この非反転入力端に入力する電圧信号は、例えば図3に示すような波形を有し、約30m秒毎(約33.3Hz)の打撃音によって時刻t1~t7の各々の付近には、他の時刻tと比べて大きな振幅を示す波形が現れている。処理回路5d1は、コンパレータCo1で、上述の非反転入力端に入力された電圧信号をマイコン4の基準電圧と比較し、振幅Wより大きな電圧信号であれば打撃があったと判断し、矩形波の打撃検知信号をマイコン4の入力端Pに出力する。マイコン4は、時刻t1~t7の各々の付近でハンマによる打撃があったとして打撃回数をカウントし処理することができる。

40

【0018】

ところで、マイク5aによる打撃音の検知では、時刻t2, t3付近での波形の振幅が振幅Wよりも小さいために、処理回路5d1では打撃がなかったものとして誤って判断され

50

ることがある。このような誤った判断は、周波数ジェネレータ5 b及び電池電圧検知回路5 c並びに検知ブロック5 dによって防ぐことができる。以下、周波数ジェネレータ及び電池電圧検知回路5 cについて詳細に説明する。

【0019】

周波数ジェネレータ5 bは、図4に示すように、モータ1に設けられ、周波数ジェネレータ5 bから出力されるモータ1の回転数に略比例した振幅の検知信号は、処理回路5 d内部にある周波数ジェネレータ用の処理回路5 d 2に入力される。

【0020】

周波数ジェネレータ用の処理回路5 d 2は、図5に示すように、マイコン4の入力端Pに出力端子が接続されるコンパレータC o 2と、コンパレータC o 2の反転入力端子に接続されるコンデンサC 3及び抵抗R 7の直列回路と、コンパレータC o 2の非反転入力端子に接続される抵抗R 8、R 9の直列回路と、コンパレータC o 2の出力端子および反転入力端子に接続される抵抗R 10、R 11の直列回路と、コンパレータC o 2の出力端子および非反転入力端子に接続される抵抗R 12と、抵抗R 9の抵抗R 8が接続されていない一端およびコンパレータC o 2の反転入力端子に接続される抵抗R 13及びダイオードD 3並びにコンデンサC 4と、抵抗R 11に並列接続されるダイオードD 4と、抵抗R 8、R 9の接続点および抵抗R 10、R 11の接続点に接続される抵抗R 14とから成る。そして周波数ジェネレータ5 dは、抵抗R 7のコンデンサC 3に接続されていない一端と抵抗R 9、R 13の接続点とに接続される。

【0021】

この処理回路5 d 2は、図6(a)に示すように、振幅V t以上の検知信号が周波数ジェネレータ5 dから入力されると、ハンマによる打撃があったと判断し、図6(b)に示すように、コンパレータC o 2の出力端子からマイコン4の入力端Pに矩形波の打撃検知信号を出力する。

【0022】

電池電圧検知回路5 cは、図7に示すように、電池6の両端に接続され、電池6の両端電圧Vを常時計測する。

【0023】

例えば図8に示すように、電池電圧検知回路5 cから出力される検知信号の波形は、時刻t 8～t 9付近でハンマが略周期的に打撃しているとき、電池6の両端電圧Vの値は略周期的に急激に大きくなる。このような急激に立上がるパルス波形は、ハンマの打撃によって生じるものである。

【0024】

検知ブロック5 dは、例えばマイク用の処理回路5 d 1と同様の電池電圧検知回路用の処理回路を備え、この処理回路に設定された振幅より大きな振幅を有する検知信号が入力されると、矩形波の打撃検知信号をマイコン4の入力端Pに出力する。

【0025】

上述のように、マイコン4の入力端Pには、検知ブロック5 dに備えられたマイク用の処理回路5 d 1及び周波数ジェネレータ用の処理回路5 d 2ならびに電池電圧検知回路用の処理回路の夫々でハンマによる打撃があったと判断されて出力される矩形波の検知信号が入力されるようにしている。マイコン4は、周波数ジェネレータ用の処理回路5 d 2又はマイク用の処理回路5 d 1又は電池電圧検知回路用の処理回路の何れかの検知信号が入力されたとき、ハンマによる打撃があったものと判断し、打撃回数をカウントする。そして、マイコン4は、一定時間内の打撃回数の変化を算出し、打撃回数の変化が所定値よりも大きいとき、PWM回路3にモータ1の回転数を制御する信号を出力する。

【0026】

本実施形態では、互いに異なる3つの検知手段と夫々に対応した処理回路を備えて、そのうちの少なくとも1つの検知信号によって打撃を判別するようにしたことによって、打撃検知を正確にしてトルク管理することができ、締付トルク精度を向上させることができる。

【 0 0 2 7 】

ところで、周波数ジェネレータ用の処理回路 5 d 2 からの検知信号と、マイク用の処理回路 5 d 1 又は電池電圧検知回路用の処理回路の何れか一方からの検知信号とが、略同時にマイコン 4 に入力したとき、総合的にハンマによる打撃があったものと判断し、打撃回数をカウントしても良い。

【 0 0 2 8 】

さらに、マイク 5 a , 周波数ジェネレータ 5 b , 電池電圧検知回路 5 c の何れか 2 つと、夫々の検知手段に対応する処理回路とを備えて、マイコン 4 は、何れか一方の処理回路から打撃検知信号がマイコン 4 に出力されたとき、ハンマによる打撃があったとして判断し、打撃回数をカウントするようにしても良い。また、電池電圧検知回路 5 c の代わりに、電池 6 からモータ 1 に流す電流値の変動を検知して検知信号を出力する電流検出回路を備えても良い。

10

【 0 0 2 9 】

なお、マイク 5 a の取付作業は取付精度を要求されるため、本工具の製造が困難となり、さらに取り付けられたマイク 5 a は、モータ 1 の回転機構の潤滑油や粉塵の影響を受けてしまう。そこでマイク 5 a を用いずに、周波数ジェネレータ 5 b と電池電圧検知回路 5 c を用いたときには、本工具を容易に製造することができるとともに、潤滑油や粉塵の影響を受けない場所に設置することができる。(実施形態 2)

本実施形態は、周波数ジェネレータ用の処理回路 5 d 2 に特徴があり、それ以外の構成は実施形態 1 と共通するので、共通する部分については同一の符号を付して説明を省略する。

20

【 0 0 3 0 】

本実施形態の処理回路 5 d 2 は、図 9 に示すように、周波数ジェネレータ 5 b から出力される検知信号の電圧のピーク値を保持するピークホールド回路 5 e と、ピークホールド回路 5 e によって保持されたピーク値を基準電圧値と比較し、ピーク値が基準電圧値より小さいとき、矩形波の打撃検知信号を出力する比較回路 5 f とを備えている。

【 0 0 3 1 】

ピークホールド回路 5 e は、図 10 に示すように、周波数ジェネレータ 5 b からの検知信号が入力される入力端 I 1 にアノードが接続されるダイオード D 5 と、ダイオード D 5 のカソードに非反転入力端子が接続されるオペアンプ A 1 と、入力端 I 1 及びオペアンプ A 1 の出力端子に接続されるダイオード D 6 及び抵抗 R 1 5 の直列回路と、ダイオード D 5 及びオペアンプ A 1 の接続点に一端が接続され、他端側が接地されたコンデンサ C 4 ならびに抵抗 R 1 6 及びスイッチ S W の直列回路とから成る。なお、ダイオード D 6 及び抵抗 R 1 5 の直列回路により、ダイオード D 5 の逆方向のリーク電流を減少させ、オペアンプ A 1 の出力応答時間の改善を図っている。

30

【 0 0 3 2 】

比較回路 5 f は、オペアンプ A 1 の出力端子に反転入力端子が接続されるコンパレータ C o 3 と、コンパレータ C o 3 の非反転入力端子に正極が接続され、負極を接地した基準電源 E 1 とを備えている。

【 0 0 3 3 】

このような処理回路 5 d 2 では、周波数ジェネレータ 5 b のモータ 1 の回転速度に応じて出力される検知信号の波形の振幅が常に変化することを利用している。例えば、予めピークホールド回路 5 のスイッチ S W をオフにしておき、図 11 に示すような波形の検知信号が周波数ジェネレータ 5 b から出力され入力端 I 1 に入力されると、ピークホールド回路 5 は、時刻 t 1 0 付近でピークとなる電圧値 V p 1 に応じた電荷を保持し、電圧値 V p 1 に応じた電圧信号を比較回路 5 f のコンパレータ C o 3 に出力する。そして、ピークホールド回路 5 のスイッチ S W は、マイコン 4 の制御によってオンされ、ピークホールド回路 5 が保持していた電荷をリセットし、その後再びオフされる。このように、スイッチ S W は定期的にオン/オフされて、ピークホールド回路 5 で保持している電荷を引き抜くようにしているので、次に時刻 t 1 1 付近でピークとなる電圧値 V p 2 を有する検知信号が入

40

50

力されても、同様の動作を繰り返す。

【0034】

コンパレータC o 3は、オペアンプA 1の出力端子から出力される電圧値 V_{p1} 、 V_{p2} に対応する電圧信号を入力し、電圧信号の電圧値を基準電源E 1の基準電圧値と比較し、基準電圧値よりも小さいとき、矩形波の打撃検知信号を出力端O 1から出力するようにしている。このように基準電圧値と比較して打撃を判別することにより、打撃検知をさらに正確にして、締付トルク精度をさらに向上させることができる。

(実施形態3)

本実施形態は、周波数ジェネレータ5 bと処理回路5 d 2の代わりに、光学的エンコーダであるパルスジェネレータ8とパルスジェネレータ用の処理回路8 aを用いた点に特徴があり、それ以外の構成は実施形態1と共通するので、共通する部分については同一の符号を付して説明を省略する。

10

【0035】

パルスジェネレータ8は、図1 2及び図1 3に示すように、略中央部に形成された貫通穴1 1にモータ1の回転軸1 bを通して取り付けられ、略等間隔に配置される複数のスリット1 2が周部に形成された略円盤状の検出盤8 bと、検出盤8 bのスリット1 2が形成された部位を挟むように配置されたフォトインタラプタ8 cとを備えている。

【0036】

フォトインタラプタ8 cは、図1 4に示すように、互いに略対向して配置された発光ダイオードD 7とフォトトランジスタTr 2とを備えて、フォトトランジスタTr 2は、発光ダイオードD 7からの光を受光したとき、コレクタ - エミッタ間を導通させる。

20

【0037】

処理回路8 aは、マイコン4の入力端Pに出力端子が接続されるコンパレータC o 4と、コンパレータC o 4の反転入力端子及びフォトトランジスタTr 2のコレクタに接続される抵抗R 1 7と、コンパレータC o 4の非反転入力端子及びフォトトランジスタTr 2のコレクタに接続される抵抗R 1 8、R 1 9、R 2 0の直列回路と、コンパレータC o 4の出力端子及びフォトトランジスタTr 2のコレクタに接続される抵抗R 2 1と、フォトトランジスタTr 2及び抵抗R 1 7の直列回路に並列接続されるダイオードD 8と、抵抗R 1 7、R 2 0の直列回路に並列接続されるダイオードD 9と、抵抗R 1 8、R 1 9の接続点及びフォトトランジスタTr 2のコレクタに接続される抵抗R 2 2と、抵抗R 1 9、R 2 0の接続点及び発光ダイオードD 7のカソードに接続される抵抗R 2 3とを備えて、発光ダイオードD 7のアノードはフォトトランジスタTr 2のコレクタに接続される。

30

【0038】

上述のようなパルスジェネレータ8と処理回路8 aを用いることにより、モータ1の回転軸1 bの回転とともに検出盤8 bが回転し、検出盤8 bのスリット1 2がフォトトランジスタTr 2に略対向したとき、発光ダイオードD 7から発する光は、スリット1 2を通過してフォトトランジスタTr 2に受光される。このとき、フォトトランジスタTr 2のコレクタ - エミッタ間が導通し、回転軸1 bが略一定の速度で回転している場合、コンパレータC o 4の出力端子からは、図1 5に示すような、略一定周期の矩形波の検知信号が出力される。

40

【0039】

例えば、図1 6 (a) に示すように打撃がない場合、回転軸1 bは、フル・スロットル (PWM制御なしの状態) のとき約1 8 0 0 0 r p mの回転数で回転し、矩形波間の時間差 t_{w1} は約1 7 0 ~ 1 9 5 μ 秒となる。一方、図1 6 (b) に示すように打撃がある場合、回転軸1 bは、フル・スロットルのとき約1 1 0 0 0 r p mの回転数で回転し、矩形波間の時間差 t_{w2} は約2 9 0 ~ 3 4 0 μ 秒となる。なお、図1 6 (a)、(b) のそれぞれの波形のD u t y比は、例えば約3 6 ~ 3 8 %としている。このように、打撃があった場合と無かった場合とで、矩形波間の時間差 t_{w1} 、 t_{w2} が異なって、一定時間内に出力される矩形波の数が異なる。マイコン4は、この一定時間内の矩形波をカウントすることによって、カウント数が少なければ打撃があったと検知することができる。

50

【 0 0 4 0 】

ところで、P W M回路3からは、駆動回路2のF E Tを任意のオンデューティでオン / オフするP W M制御信号が出力される。実施形態1及び2では、例えば図17 (b)に示すように、時刻 $t_{12} \sim t_{13}$ 付近の間と、時刻 $t_{14} \sim t_{15}$ 付近の間にP W M制御信号が出力されたとき、図17 (a)に示すように、周波数ジェネレータ5 bから出力される検知信号の波形には歪が発生してしまう。

【 0 0 4 1 】

一方、本実施形態では、パルスジェネレータ8から出力される検知信号のP W M制御信号による歪は抑えられ、打撃検知をさらに正確にして締付トルク制度を向上させることができる。

10

(実施形態4)

本実施形態では、パルスジェネレータ用の処理回路8 aに特徴があり、それ以外の構成は実施形態3と共通するので、共通する部分については同一の符号を付して説明を省略する。

【 0 0 4 2 】

本実施形態の処理回路8 aは、図18に示すように、パルスジェネレータ8から出力される検知信号を入力し、この検知信号の周波数を電圧値に変換するF / Vコンバータ回路8 a 1と、必要な周波数帯域のみを取り出すバンドパスフィルタ回路8 a 2と、バンドパスフィルタ回路8 a 2から出力される電圧信号の電圧値を基準電圧値と比較し、基準電圧値よりも小さいとき、矩形波の打撃検知信号を出力する比較回路8 a 3とを備えている。

20

【 0 0 4 3 】

F / Vコンバータ回路8 a 1は、図19に示すように、オペアンプA 2と、パルスジェネレータ8からの信号を入力する入力端I 2及びオペアンプA 2の反転入力端子に接続される抵抗2 4及びコンデンサC 6並びにダイオードD 1 0の直列回路と、オペアンプA 2の反転入力端子と出力端子に接続される抵抗R 2 5並びにコンデンサC 7と、コンデンサC 6及びダイオードD 1 0の接続点にアノードが接続され、カソードが接地されたダイオードD 1 1とからなり、オペアンプA 2の非反転入力端子は接地されている。このF / Vコンバータ回路8 a 1の入力端I 2には、図20に示すように、パルスジェネレータ8から出力される電圧値 V_s の検知信号が入力される。この検知信号のパルスは積分され、コンデンサC 7に、コンデンサC 6の容量値 C_{6n} と電圧値 V_s とを乗算した電荷 Q が蓄積される。その結果、検知信号の周波数に略比例した電圧値を有する電圧信号がオペアンプA 1の出力端子から出力される。

30

【 0 0 4 4 】

バンドパスフィルタ回路8 a 2は、オペアンプA 3と、F / Vコンバータ回路8 a 1のオペアンプA 2の出力端子及びオペアンプA 3の非反転入力端子に接続される抵抗R 2 6及びコンデンサC 8の直列回路と、抵抗R 2 6及びコンデンサC 8の接続点に一端が接続され、他端がオペアンプA 3の出力端子に接続された抵抗R 2 7と、コンデンサC 8及びオペアンプA 3の非反転入力端子の接続点に一端が接続され、他端が接地されたコンデンサC 9並びに抵抗2 8とから成り、オペアンプA 3の反転入力端子は出力端子に接続されている。

40

【 0 0 4 5 】

このバンドパスフィルタ回路8 a 2は、オペアンプA 3及びコンデンサC 8, C 9並びに抵抗R 2 6, R 2 7, R 2 8を用いることにより、反転増幅器による多重帰還タイプに構成され、中心周波数並びにバンド幅を設定することにより、F / Vコンバータ回路8 a 1から出力される電圧信号の必要とする周波数帯域の電圧信号をオペアンプA 3の出力端子から出力させることができる。例えば、マイク用の処理回路5 d 1から出力される打撃音の周波数から、中心周波数を約33.3 Hz、バンド幅を約20 ~ 50 Hzとして、その間の周波数の電圧信号を出力させることにより、打撃検知をより正確に検知することができる。また、P W M回路3から出力されるP W M制御信号の影響を受けない周波数帯域の電圧信号を出力させたときには、打撃検知をさらに正確にして、締付トルク精度を向上さ

50

せることができる。

【0046】

比較回路8a3は、バンドパスフィルタ回路8a2のオペアンプA3の出力端子を反転入力端子に接続するコンパレータCo5と、コンパレータCo5の非反転入力端子に正極を接続し、負極を接地する基準電源E2とから成る。バンドパスフィルタ回路8aを通して出力された電圧信号の電圧値は、コンパレータCo5により基準電源E2の基準電圧値と比較され、基準電圧値より小さいとき、打撃があったとして判断し、矩形波の電圧信号をマイコン4の入力端Pに出力する。

【0047】

ところで、パルスジェネレータ8の代わりに、周波数ジェネレータ5bを用いても良い。さらに、電池電圧検知回路用の処理回路に、バンドパスフィルタ回路8a2を備えても良い。

10

【0048】

【発明の効果】

請求項1の発明は、モータで回転駆動されるハンマによる出力軸の打撃によって出力軸に回転力を加えるインパクト回転工具において、ハンマの打撃によって生じる互いに異なる複数種の変動を、それぞれ各種別に検知して検知信号を出力する複数の検知手段と、複数の検知手段の検知信号から各別に打撃を判別し、打撃検知信号を出力する処理回路と、複数の検知手段の少なくとも1つからの検知信号により打撃と判別されたとき、打撃回数をカウントし、打撃回数が所定の回数に達するとモータを停止させる制御手段とを備えたので、複数種であるから従来例のように1種類の検知手段と処理回路による打撃の誤検知を防止し、打撃を正確に検知して、締付トルク精度を向上させることができるという効果がある。

20

【0049】

請求項2の発明は、モータに電力を供給する電池を備え、複数の検知手段は、電池の両端電圧の変動を検知して検知信号を出力する電池電圧検知回路と、モータの回転数に略比例した振幅の検知信号を出力する周波数ジェネレータとであるので、請求項1の発明と同様の効果を奏する。

【0050】

請求項3の発明は、モータに電力を供給する電池を備え、複数の検知手段は、電池の両端電圧の変動を検知して検知信号を出力する電池電圧検知回路と、ハンマによる打撃音を検知して検知信号を出力するマイクとであるので、請求項1の発明と同様の効果を奏する。

30

【0051】

請求項4の発明は、複数の検知手段は、モータの回転数に略比例した振幅の検知信号を出力する周波数ジェネレータと、ハンマによる打撃音を検知して検知信号を出力するマイクであることを特徴とし、請求項1の発明と同様の効果を奏する。

【0052】

請求項5の発明は、モータに電力を供給する電池を備え、複数の検知手段は、モータの回転数に略比例した振幅の検知信号を出力する周波数ジェネレータと、電池の両端電圧の変動を検知して検知信号を出力する電池電圧検知回路と、ハンマによる打撃音を検知して検知信号を出力するマイクとであり、周波数ジェネレータからの検知信号と、マイク又は電池電力検知回路の少なくとも何れか一方からの検知信号とから処理回路で打撃を略同時に判別したときに、制御回路は打撃回数をカウントするので、請求項1の発明と同様の効果を奏する。

40

【0053】

請求項6の発明は、スイッチング素子を備えてモータを駆動させる駆動回路と、駆動回路をPWM制御するPWM回路とを備え、複数の検知手段のうち少なくとも1つは、モータの回転数に略比例した周波数の検知信号を出力するパルスジェネレータであるので、PWM制御信号に起因する検知信号波形の歪の発生を防止し、打撃をさらに確実に検知し、締付トルク精度をさらに向上させることができるという効果がある。

50

【 0 0 5 4 】

請求項 7 の発明は、処理回路は、パルスジェネレータから出力される検知信号を、検知信号の周波数に略比例した電圧値に変換するコンバータ回路と、変換された電圧値を基準電圧値と比較して打撃を判別する比較回路とを備えたので、検知信号の周波数に略比例した電圧値を基準電圧値と比較することによって、打撃をさらに確実に検知し、締付トルク精度をさらに向上させることができるという効果がある。

【 0 0 5 5 】

請求項 8 の発明は、処理回路は、周波数ジェネレータから出力される検知信号のピーク値を検知するピークホールド回路と、検知信号のピーク値を基準電圧値と比較して打撃を判別する比較回路とを備えたので、検知信号のピーク値を基準電圧値と比較することによって、打撃をさらに確実に検知し、締付トルク精度をさらに向上させることができるという効果がある。

【 図面の簡単な説明 】

【 図 1 】 実施形態 1 を示すブロック図である。

【 図 2 】 同上のマイク用の処理回路を示す回路図である。

【 図 3 】 同上のマイク用の処理回路内部の電圧信号を示す波形図である。

【 図 4 】 同上のモータと周波数ジェネレータ用の処理回路とを示す構成図である。

【 図 5 】 同上の周波数ジェネレータ用の処理回路を示す回路図である。

【 図 6 】 同上の周波数ジェネレータ用の処理回路を示す (a) は検知信号の波形図、 (b) は打撃検知信号の波形図である。

【 図 7 】 同上の電池と電池電圧検知回路とを示すブロック図である。

【 図 8 】 同上の電池電圧検知回路から出力される検知信号を示す波形図である。

【 図 9 】 実施形態 2 の周波数ジェネレータ用の処理回路を示すブロック図である。

【 図 1 0 】 同上の周波数ジェネレータ用の処理回路を示す回路図である。

【 図 1 1 】 同上の周波数ジェネレータ用の処理回路に入力される検知信号を示す波形図である。

【 図 1 2 】 実施形態 3 を示すモータとパルスジェネレータの構成図である。

【 図 1 3 】 同上の検出盤を示す正面図である。

【 図 1 4 】 同上のパルスジェネレータ用の処理回路を示す回路図である。

【 図 1 5 】 同上のパルスジェネレータ用の処理回路から出力される打撃検知信号を示す波形図である。

【 図 1 6 】 同上のパルスジェネレータ用の処理回路から出力される他の打撃検知信号を示す波形図である。

【 図 1 7 】 (a) は実施形態 1 又は 2 の周波数ジェネレータから出力される検知信号を示す波形図、 (b) は実施形態 1 又は 2 の P W M 回路から出力される P W M 制御信号を示す波形図である。

【 図 1 8 】 実施形態 4 のパルスジェネレータ用の処理回路を示すブロック図である。

【 図 1 9 】 同上のパルスジェネレータ用の処理回路を示す回路図である。

【 図 2 0 】 同上の F / V コンバータ回路に入力される検知信号を示す波形図である。

【 図 2 1 】 従来例のマイク取付例を示す構成図である。

【 符号の説明 】

1 モータ

2 駆動回路

3 P W M 回路

4 マイコン

5 打撃検知回路

5 a マイク

5 b 周波数ジェネレータ

5 c 電池電圧検知回路

5 d 検知ブロック

10

20

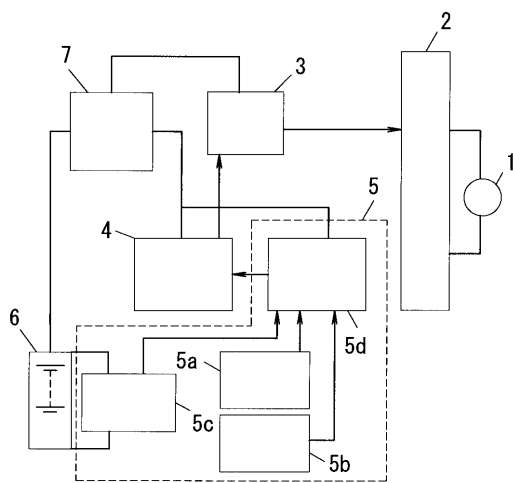
30

40

50

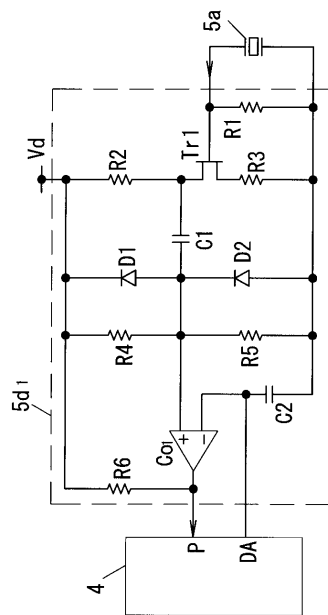
- 6 電池
- 7 電源回路

【 図 1 】

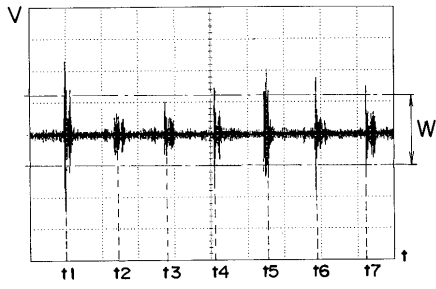


- | | |
|----------|--------------|
| 1 モータ | 5a マイク |
| 2 駆動回路 | 5b 周波数ジェネレータ |
| 3 PWM回路 | 5c 電池電圧検出回路 |
| 4 マイコン | 5d 検知ブロック |
| 5 打撃検知回路 | 6 電池 |
| | 7 電源回路 |

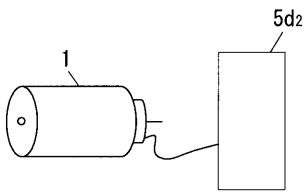
【 図 2 】



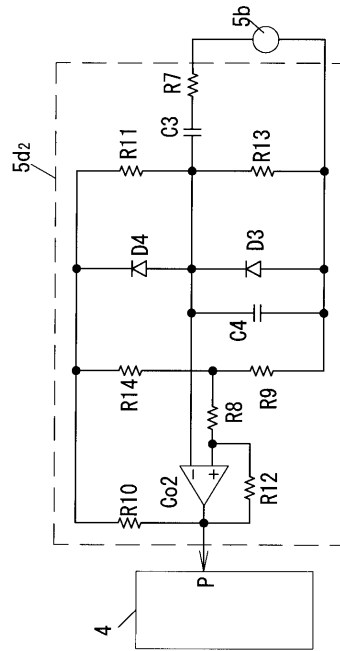
【 図 3 】



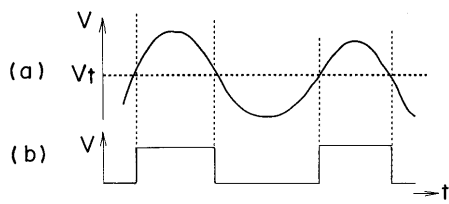
【 図 4 】



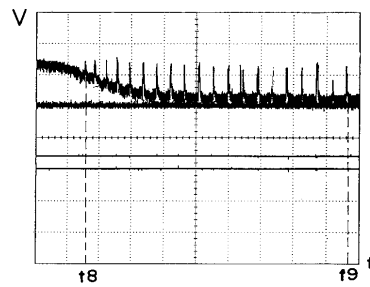
【 図 5 】



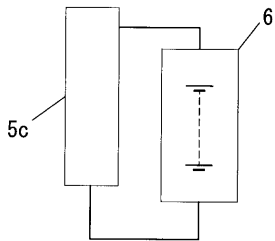
【 図 6 】



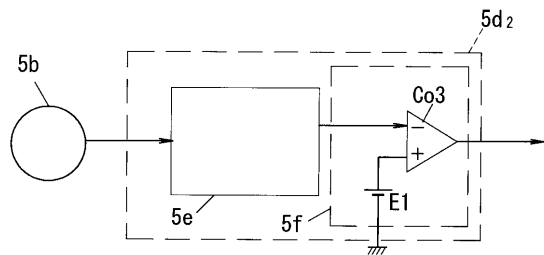
【 図 8 】



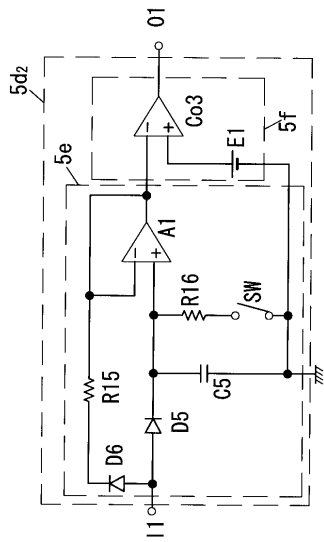
【 図 7 】



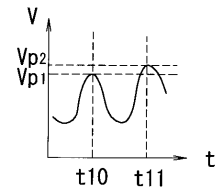
【 図 9 】



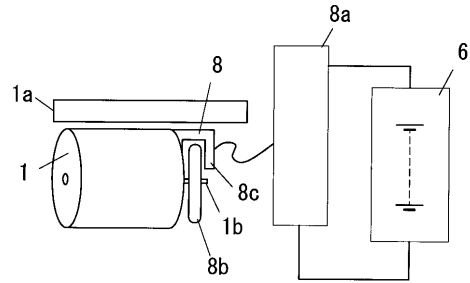
【 図 1 0 】



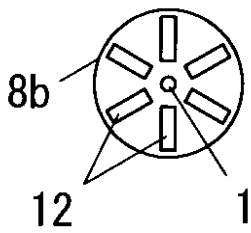
【 図 1 1 】



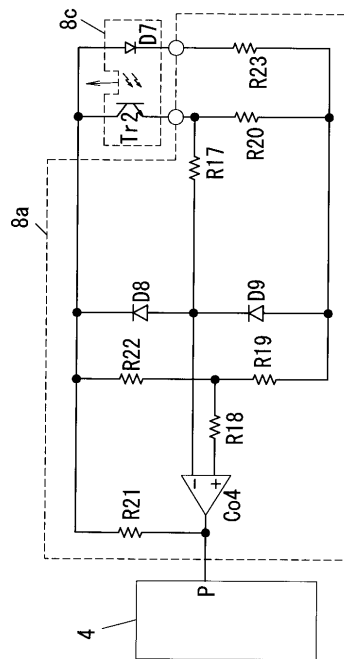
【 図 1 2 】



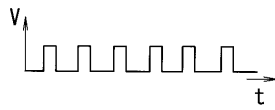
【 図 1 3 】



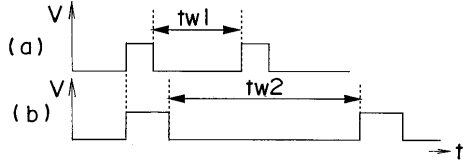
【 図 1 4 】



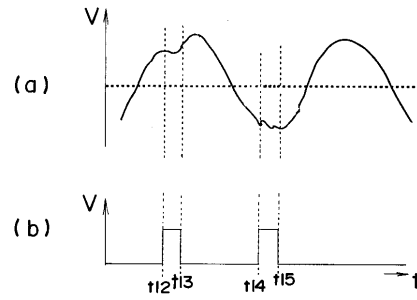
【 15 】



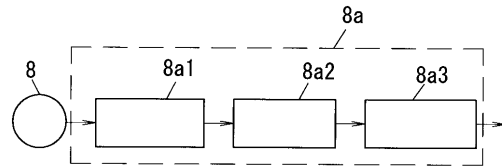
【 16 】



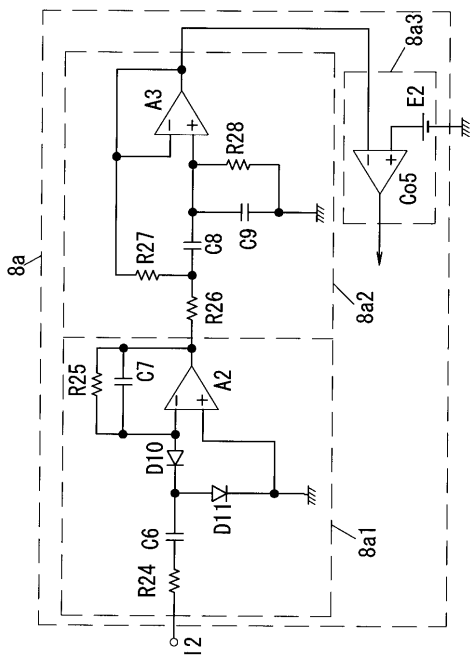
【 17 】



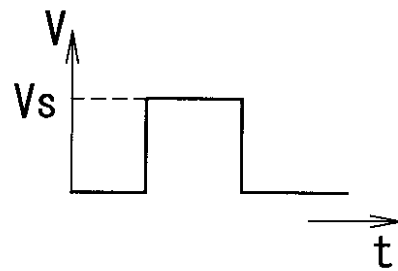
【 18 】



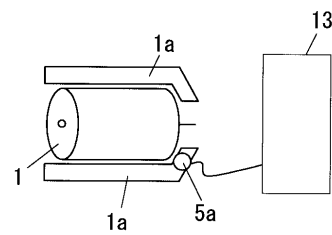
【 19 】



【 20 】



【 21 】



フロントページの続き

- (72)発明者 天野 昌幸
大阪府門真市大字門真1048番地松下電工株式会社内
- (72)発明者 吉田 稔
大阪府門真市大字門真1048番地松下電工株式会社内

審査官 今関 雅子

- (56)参考文献 特開平07-314342(JP,A)
特開平05-200677(JP,A)
特開昭62-259783(JP,A)
特開平06-206172(JP,A)
特開昭63-074576(JP,A)
実開平06-021860(JP,U)

(58)調査した分野(Int.Cl., DB名)

B25B 21/02
B25B 23/145
B25B 23/151