

(19) 日本国特許庁(JP)

(12) 特 許 公 報(B2)

(11) 特許番号

特許第5037619号
(P5037619)

(45) 発行日 平成24年10月3日(2012. 10. 3)

(24) 登録日 平成24年7月13日(2012. 7. 13)

(51) Int. Cl.

F I

B 2 9 C 33/20 (2006. 01)
B 2 9 C 45/64 (2006. 01)
B 2 9 C 45/76 (2006. 01)
B 2 2 D 17/26 (2006. 01)

B 2 9 C 33/20
 B 2 9 C 45/64
 B 2 9 C 45/76
 B 2 2 D 17/26 J
 B 2 2 D 17/26 Z

請求項の数 13 (全 18 頁)

(21) 出願番号 特願2009-530122 (P2009-530122)
 (86) (22) 出願日 平成20年8月26日(2008. 8. 26)
 (86) 国際出願番号 PCT/JP2008/065173
 (87) 国際公開番号 W02009/028488
 (87) 国際公開日 平成21年3月5日(2009. 3. 5)
 審査請求日 平成22年2月15日(2010. 2. 15)
 (31) 優先権主張番号 特願2007-221573 (P2007-221573)
 (32) 優先日 平成19年8月28日(2007. 8. 28)
 (33) 優先権主張国 日本国(JP)

前置審査

(73) 特許権者 000002107
 住友重機械工業株式会社
 東京都品川区大崎二丁目1番1号
 (74) 代理人 100117499
 弁理士 小島 誠
 (72) 発明者 森田 洋
 神奈川県横須賀市夏島町19番地 住友重
 機械工業株式会社 横須賀製造所内
 (72) 発明者 加藤 敦
 神奈川県横須賀市夏島町19番地 住友重
 機械工業株式会社 横須賀製造所内
 (72) 発明者 山本 泰三
 神奈川県横須賀市夏島町19番地 住友重
 機械工業株式会社 横須賀製造所内

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 型締装置及び型締制御方法

(57) 【特許請求の範囲】

【請求項1】

電磁石によって型締力を作用させる型締装置であって、
 目標型締力に応じた前記電磁石への電流指令を生成する第一の電流指令生成部と、
 前記電磁石による前記型締力を検出する型締力検出部と、
 前記型締力検出部によって検出される型締力の検出値に基づいて前記電流指令を補正する補正指令を生成する第二の電流指令生成部と、
前記型締力の検出値に基づいて前記第二の電流指令生成部の作動及び停止を切り替える切り替え部とを有することを特徴とする型締装置。

【請求項2】

前記第一の電流指令生成部にて生成された前記電流指令と前記第二の電流指令生成部にて生成された前記補正指令とに基づいて、前記電磁石へ供給する補正電流指令を算出する補正電流指令算出部を有することを特徴とする請求項1記載の型締装置。

【請求項3】

前記第一の電流指令生成部は、前記型締力を発生させる立ち上がり電流指令と、発生させられた型締力を維持する維持電流指令とを有する電流指令を生成することを特徴とする請求項1記載の型締装置。

【請求項4】

前記第二の電流指令生成部は、前記維持電流指令に基づき維持されている型締力と前記型締力検出部により検出される型締力の検出値との誤差に基づいて前記補正指令を生成す

10

20

ることを特徴とする請求項 3 記載の型締装置。

【請求項 5】

前記第一の電流指令生成部は、型締め開始時には前記目標型締力に対応する電流よりも大きな電流値を示す電流指令を生成することを特徴とする請求項 1 記載の型締装置。

【請求項 6】

前記第二の電流指令生成部は、前記目標型締力と前記型締力の検出値との誤差に基づいて前記補正指令を生成することを特徴とする請求項 1 記載の型締装置。

【請求項 7】

前記切り替え部は、第一の電流指令生成部により生成された電流指令のうち維持電流指令に基づき制御されている場合に、前記第二の電流指令生成部の作動及び停止を切り替えることを特徴とする請求項 1 記載の型締装置。

10

【請求項 8】

前記切り替え部は、目標型締力が維持されるべき間は、前記第二の電流指令生成部を作動させることを特徴とする請求項 1 記載の型締装置。

【請求項 9】

前記切り替え部は、型締め開始後から所定の期間は、前記第二の電流指令生成部を停止させることを特徴とする請求項 1 記載の型締装置。

【請求項 10】

前記切り替え部は、前記目標型締力の変更開始時から所定の期間は、前記第二の電流指令生成部を停止させることを特徴とする請求項 1 記載の型締装置。

20

【請求項 11】

前記切り替え部は、前記目標型締力が 0 のときは、前記第二の電流指令生成部を停止させることを特徴とする請求項 1 記載の型締装置。

【請求項 12】

電磁石によって型締力を作用させる型締制御方法であって、
目標型締力に応じた前記電磁石への電流指令を生成し、
前記電磁石による前記型締力を検出し、
前記型締力の検出値に基づいて前記電流指令を補正する補正指令の生成の作動及び停止が切り替えられることを特徴とする型締制御方法。

【請求項 13】

30

前記電流指令と前記補正指令とに基づいて、前記電磁石へ供給する補正電流指令を算出することを特徴とする請求項 12 記載の型締制御方法。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

【0001】

本発明は、型締装置及び型締制御方法に関する。

【背景技術】

【0002】

従来、射出成形機においては、樹脂を射出装置の射出ノズルから射出して固定金型と可動金型との間のキャピティ空間に充填（てん）し、固化させることによって成形品を得るようになっている。そして、前記固定金型に対して可動金型を移動させて型閉じ、型締め及び型開きを行うために型締装置が配設される。

40

【0003】

該型締装置には、油圧シリンダに油を供給することによって駆動される油圧式の型締装置、及び電動機によって駆動される電動式の型締装置があるが、該電動式の型締装置は、制御性が高く、周辺を汚すことがなく、かつ、エネルギー効率が高いので、多く利用されている。この場合、電動機を駆動することによってボールねじを回転させて推力を発生させ、該推力をトルグル機構によって拡大し、大きな型締力を発生させるようにしている。

【0004】

ところが、前記構成の電動式の型締装置においては、トルグル機構を使用するようになっ

50

ているので、該トグル機構の特性上、型締力を変更することが困難であり、応答性及び安定性が悪く、成形中に型締力を制御することができない。そこで、ボールねじによって発生させられた推力を直接型締力として使用することができるようにした型締装置が提供されている。この場合、電動機のトルクと型締力とが比例するので、成形中に型締力を制御することができる。

【0005】

しかしながら、前記従来の型締装置においては、ボールねじの耐荷重性が低く、大きな型締力を発生させることができないだけでなく、電動機に発生するトルクリップルによって型締力が変動してしまう。また、型締力を発生させるために、電動機に電流を常時供給する必要があり、電動機の消費電力量及び発熱量が多くなるので、電動機の定格出力をその分大きくする必要があり、型締装置のコストが高くなってしまう。

10

【0006】

そこで、型開閉動作にはリニアモータを使用し、型締動作には電磁石の吸着力を利用した型締装置が考えられる（例えば、特許文献1）。斯かる型締装置では、型締工程中における型締力を一定に保つため、型締力に関してフィードバック制御が行われる。従来、斯かるフィードバック制御を行う制御部は、例えば、以下のように構成されていた。

【0007】

図1は、従来の制御部の構成例を示す図である。図1において、100は型締装置を示す。160は、型締装置100の型締力を制御する制御部を示す。制御部160は、加算器161、積分器162、及びアンプ163等を有する。加算器161には、非図示の上位コントローラより型締力指令（目標とする型締力（目標型締力）の大きさを示す指令）が入力され、また、型締装置100の型締力検出器155より型締力の検出値が入力される。加算器161は、型締力指令値と型締力検出値とに基づいて目標型締力に対する誤差（型締力誤差）を算出し、積分器162に出力する。積分器162は、型締力誤差を積分することにより、型締力誤差が補正されるような電流値を算出し、当該電流値を示す電流指令をアンプ163に出力する。アンプ163は、電流指令に示される電流値の電流を電磁石49に供給する。以降、型締力検出値が逐次加算器161に入力され、フィードバック制御が行われる。

20

【特許文献1】特開平10-244567号公報

【発明の開示】

30

【発明が解決しようとする課題】

【0008】

しかしながら、単に、一般的なフィードバック制御を行っただけでは、電磁石の特性に鑑みて、望ましい状態に型締力を制御することは困難であった。

【0009】

図2は、従来のフィードバック制御によって得られる型締力を説明するための図である。図2において、横軸は時間の経過を示す、縦軸は型締力の検出値を示す。曲線L0は、上述したフィードバック制御によって得られる型締力を時間の経過に応じて示したものである。

【0010】

40

型締め開始以降、曲線L0の傾きは非常に緩やかである。これは、電磁石の立ち上がり応答性の悪さに起因している。すなわち、電磁石は、或る電流値の電流が供給されても、ギャップ間の距離が大きいと電磁力は小さいため、その電流値に対応する力を瞬時に作用させることはできないからである。したがって、型締力の検出値が目標型締力に到達するまでに或る程度の時間を要してしまう。

【0011】

このように、単なるフィードバック制御では、迅速に目標型締力が得られないという問題がある。目標型締力に到達するまでの時間が長くなってしまえば、それだけ成形サイクルも長くなり生産性が低下してしまう。

【0012】

50

本発明は、上記の点に鑑みてなされたものであって、電磁石を用いて作用させる型締力を適切に制御することのできる型締装置及び型締制御方法の提供を目的とする。

【課題を解決するための手段】

【0013】

そこで上記課題を解決するため、本発明は、電磁石によって型締力を作用させる型締装置であって、目標型締力に応じた前記電磁石への電流指令を生成する第一の電流指令生成部と、前記電磁石による前記型締力を検出する型締力検出部と、前記型締力検出部によって検出される型締力の検出値に基づいて前記電流指令を補正する補正指令を生成する第二の電流指令生成部と、前記型締力の検出値に基づいて前記第二の電流指令生成部の作動及び停止を切り替える切り替え部とを有することを特徴とする。

10

【0014】

また、本発明は、前記第一の電流指令生成部にて生成された前記電流指令と前記第二の電流指令生成部にて生成された前記補正指令とに基づいて、前記電磁石へ供給する補正電流指令を算出する補正電流指令算出部を有することを特徴とする。

【0015】

また、本発明は、前記第一の電流指令生成部は、前記型締力を発生させる立ち上がり電流指令と、発生させられた型締力を維持する維持電流指令とを有する電流指令を生成することを特徴とする。

【0016】

20

また、本発明は、前記第二の電流指令生成部は、前記維持電流指令に基づき維持されている型締力と前記型締力検出部により検出される型締力の検出値との誤差に基づいて前記補正指令を生成することを特徴とする。

【0017】

また、本発明は、前記第一の電流指令生成部は、型締め開始時には前記目標型締力に対応する電流よりも大きな電流値を示す電流指令を生成することを特徴とする。

【0018】

また、本発明は、前記第二の電流指令生成部は、前記目標型締力と前記型締力の検出値との誤差に基づいて前記補正指令を生成することを特徴とする。

【0020】

30

また、本発明は、前記切り替え部は、第一の電流指令生成部により生成された電流指令のうち維持電流指令に基づき制御されている場合に、前記第二の電流指令生成部の作動及び停止を切り替えることを特徴とする。

【0021】

また、本発明は、前記切り替え部は、目標型締力が維持されるべき間は、前記第二の電流指令生成部を作動させることを特徴とする。

【0022】

また、本発明は、前記切り替え部は、型締め開始後から所定の期間は、前記第二の電流指令部を停止させることを特徴とする。

【0023】

40

また、本発明は、前記切り替え部は、前記目標型締力の変更開始時から所定の期間は、前記第二の電流指令部を停止させることを特徴とする。

【0024】

また、本発明は、前記切り替え部は、前記目標型締力が0のときは、前記第二の電流指令部を停止させることを特徴とする。

【発明の効果】

【0025】

本発明によれば、電磁石を用いて作用させる型締力を適切に制御することのできる型締装置及び型締制御方法を提供することができる。

【図面の簡単な説明】

50

【 0 0 2 6 】

【図 1】従来の制御部の構成例を示す図である。

【図 2】従来のフィードバック制御によって得られる型締力を説明するための図である。

【図 3】本発明の実施の形態における金型装置及び型締装置の型閉じ時の状態を示す図である。

【図 4】本発明の実施の形態における金型装置及び型締装置の型開き時の状態を示す図である。

【図 5】第一の実施の形態における制御部の構成例を示す図である。

【図 6】電流パターン生成器によって生成される電流パターンを説明するための図である。

10

【図 7】第一の実施の形態における制御部による型締力の制御を説明するための図である。

【図 8】第二の実施の形態における制御部の構成例を示す図である。

【図 9】第二の実施の形態における制御部による型締力の制御を説明するための図である。

【図 10】モータ枠で磁界の発生領域を閉鎖した回転型モータを適用した本願の変形例を示す図である。

【符号の説明】

【 0 0 2 7 】

1 0	型締装置	20
1 1	固定プラテン	
1 2	可動プラテン	
1 2 a	可動プラテンフランジ部	
1 3	リヤプラテン	
1 4	タイバー	
1 5	固定金型	
1 6	可動金型	
1 7	射出装置	
1 8	射出ノズル	
1 9	金型装置	30
2 1	ガイドポスト	
2 2	吸着板	
2 3	ガイド穴	
2 4	大径部	
2 5	小径部	
2 8	リニアモータ	
2 9	固定子	
3 1	可動子	
3 7	電磁石ユニット	
3 9	ロッド	40
4 1、4 2	穴	
4 3	ねじ	
4 4	ナット	
4 5	コイル配設部	
4 6	コア	
4 7	ヨーク	
4 8	コイル	
4 9	電磁石	
5 1	吸着部	
5 5	型締力検出器	50

7 1	ボールねじナット
7 2	ボールねじ軸
7 3	モータサポート
7 4	型開閉モータ
7 5	位置検出器
6 0 1	上位コントローラ
6 0 2	電流パターン生成器
6 0 3	積分器
6 0 4	アンプ
6 0 5、6 0 6	加算器
6 0 7	切り替え監視器
B r 1	軸受部材
G d	ガイド
F r	フレーム
n 1、n 2	ナット

【発明を実施するための最良の形態】

【0028】

以下、本発明の実施の形態について図面を参照しながら詳細に説明する。なお、本実施の形態において、型締装置については、型閉じを行う際の可動プラテンの移動方向を前方とし、型開きを行う際の可動プラテンの移動方向を後方とし、射出装置については、射出を行う際のスクリュウの移動方向を前方とし、計量を行う際のスクリュウの移動方向を後方として説明する。

【0029】

図3は本発明の実施の形態における金型装置及び型締装置の型閉じ時の状態を示す図、図4は本発明の実施の形態における金型装置及び型締装置の型開き時の状態を示す図である。

【0030】

図において、10は型締装置、Frは射出成形機のフレーム、Gdは、該フレームFr上に敷設されてレールを構成し、型締装置10を支持するとともに、案内する第1の案内部材としての2本のガイド（図においては、2本のガイドGdのうちの1本だけを示す。）、11は、該ガイドGd上に載置され、前記フレームFr及びガイドGdに対して固定された第1の固定部材としての固定プラテンであり、該固定プラテン11と所定の間隔を置いて、かつ、固定プラテン11と対向させて第2の固定部材としてのリヤプラテン13が配設され、前記固定プラテン11とリヤプラテン13との間に4本の連結部材としてのタイバー14（図においては、4本のタイバー14のうちの2本だけを示す。）が架設される。なお、前記リヤプラテン13は、タイバー14が伸縮するのに伴って、ガイドGdに対してわずかに移動することができるよう前記ガイドGd上に載置される。

【0031】

なお、本実施の形態においては、固定プラテン11はフレームFr及びガイドGdに対して固定され、リヤプラテン13はガイドGdに対してわずかに移動することができるようになっているが、リヤプラテン13をフレームFr及びガイドGdに対して固定し、固定プラテン11をガイドGdに対してわずかに移動することができるようになることができる。

【0032】

前記タイバー14に沿って固定プラテン11と対向させて第1の可動部材としての可動プラテン12が型開閉方向に進退自在に配設される。そのために、前記可動プラテン12におけるタイバー14と対応する箇所にタイバー14を貫通させるための図示されないガイド穴が形成される。

【0033】

前記タイバー14の前端部には図示されない第1のねじ部が形成され、前記タイバー1

10

20

30

40

50

4は、前記第1のねじ部とナットn1とを螺合させることによって固定プラテン11に固定される。また、前記各タイバー14の後方の所定の部分には、タイバー14より外径が小さい第2の案内部材としてのガイドポスト21が、リヤプラテン13の後端面から後方に向けて突出させて、かつ、タイバー14と一体に形成される。そして、リヤプラテン13の後端面の近傍には図示されない第2のねじ部が形成され、前記固定プラテン11とリヤプラテン13とは、前記第2のねじ部とナットn2とを螺合させることによって連結される。本実施の形態においては、ガイドポスト21がタイバー14と一体に形成されるようになっているが、ガイドポスト21をタイバー14とは別体に形成することもできる。

【0034】

また、前記固定プラテン11には第1の金型としての固定金型15が、前記可動プラテン12には第2の金型としての可動金型16がそれぞれ固定され、前記可動プラテン12の進退に伴って固定金型15と可動金型16とが接離させられ、型閉じ、型締め及び型開きが行われる。なお、型締めが行われるのに伴って、固定金型15と可動金型16との間に複数の図示されないキャビティ空間が形成され、射出装置17の射出ノズル18から射出された成形材料としての図示されない樹脂が前記各キャビティ空間に充填される。また、固定金型15及び可動金型16によって金型装置19が構成される。

【0035】

そして、前記可動プラテン12と平行に配設された第2の可動部材としての吸着板22が、リヤプラテン13より後方において前記各ガイドポスト21に沿って進退自在に配設され、ガイドポスト21によって案内される。なお、前記吸着板22には、各ガイドポスト21と対応する箇所に、ガイドポスト21を貫通させるためのガイド穴23が形成される。該ガイド穴23は、前端面に開口させられ、ボールナットn2を収容する大径部24、及び吸着板22の後端面に開口させられ、ガイドポスト21と摺動させられる摺動面を備えた小径部25を備える。本実施の形態において、吸着板22は、ガイドポスト21によって案内されるようになっているが、吸着板22を、ガイドポスト21だけでなく、ガイドGdによって案内することもできる。

【0036】

ところで、前記可動プラテン12を進退させるために、第1の駆動部としての、かつ、型開閉用の駆動部としてのリニアモータ28が、可動プラテン12とフレームFrとの間に配設される。前記リニアモータ28は、第1の駆動要素としての固定子29、及び第2の駆動要素としての可動子31を備え、前記固定子29は、前記フレームFr上において、前記ガイドGdと平行に、かつ、可動プラテン12の移動範囲に対応させて形成され、前記可動子31は、可動プラテン12の下端において、前記固定子29と対向させて、かつ、所定の範囲にわたって形成される。

【0037】

前記可動子31は、コア34及びコイル35を備える。そして、前記コア34は、固定子29に向けて突出させて、所定のピッチで形成された複数の磁極歯33を備え、前記コイル35は、各磁極歯33に巻装される。なお、前記磁極歯33は可動プラテン12の移動方向に対して直角の方向に、互いに平行に形成される。また、前記固定子29は、図示されないコア、及び該コア上に延在させて形成された図示されない永久磁石を備える。該永久磁石は、N極及びS極の各磁極を交互に、かつ、前記磁極歯33と同じピッチで着磁させることによって形成される。

【0038】

したがって、前記コイル35に所定の電流を供給することによってリニアモータ28を駆動すると、可動子31が進退させられ、それに伴って、可動プラテン12が進退させられ、型閉じ及び型開きを行うことができる。

【0039】

なお、本実施の形態においては、固定子29に永久磁石を、可動子31にコイル35を配設するようになっているが、固定子にコイルを、可動子に永久磁石を配設することもできる。その場合、リニアモータ28が駆動されるのに伴って、コイルが移動しないので、

10

20

30

40

50

コイルに電力を供給するための配線を容易に行うことができる。

【 0 0 4 0 】

ところで、前記可動プラテン 1 2 が前進させられて可動金型 1 6 が固定金型 1 5 に当接すると、型閉じが行われ、続いて、型締めが行われる。そして、型締めを行うために、リヤプラテン 1 3 と吸着板 2 2 との間に、第 2 の駆動部としての、かつ、型締め用の駆動部としての電磁石ユニット 3 7 が配設される。そして、リヤプラテン 1 3 及び吸着板 2 2 を貫通して延び、かつ、可動プラテン 1 2 と吸着板 2 2 とを連結する型締め力伝達部材としてのロッド 3 9 が進退自在に配設される。該ロッド 3 9 は、型閉じ時及び型開き時に、可動プラテン 1 2 の進退に連動させて吸着板 2 2 を進退させ、型締め時に、電磁石ユニット 3 7 によって発生させられた型締め力を可動プラテン 1 2 に伝達する。

10

【 0 0 4 1 】

なお、固定プラテン 1 1、可動プラテン 1 2、リヤプラテン 1 3、吸着板 2 2、リニアモータ 2 8、電磁石ユニット 3 7、ロッド 3 9 等によって型締装置 1 0 が構成される。

【 0 0 4 2 】

また、型締装置 1 0 において、型開閉用の駆動部としてのリニアモータ 2 8 の動作と型締め用の駆動部としての電磁石ユニット 3 7 と動作とは、制御部 6 0 によって制御される。制御部 6 0 の詳細については後述する。

【 0 0 4 3 】

前記電磁石ユニット 3 7 は、リヤプラテン 1 3 側に形成された第 1 の駆動部材としての電磁石 4 9、及び吸着板 2 2 側に形成された第 2 の駆動部材としての吸着部 5 1 から成り、該吸着部 5 1 は、前記吸着板 2 2 の前端面の所定の部分、本実施の形態においては、吸着板 2 2 において前記ロッド 3 9 を包囲し、かつ、電磁石 4 9 と対向する部分に形成される。また、リヤプラテン 1 3 の後端面の所定の部分、本実施の形態においては、前記ロッド 3 9 よりわずかに上方及び下方に、矩形の断面形状を有するコイル配設部としての二つの溝 4 5 が互いに平行に形成され、各溝 4 5 間に矩形の形状を有するコア 4 6、及び他の部分にヨーク 4 7 が形成される。そして、前記コア 4 6 にコイル 4 8 が巻装される。

20

【 0 0 4 4 】

なお、前記コア 4 6 及びヨーク 4 7 は、鋳物の一体構造で構成されるが、強磁性体から成る薄板を積層することによって形成され、電磁積層鋼板を構成してもよい。

【 0 0 4 5 】

本実施の形態においては、リヤプラテン 1 3 とは別に電磁石 4 9 が、吸着板 2 2 とは別に吸着部 5 1 が形成されるが、リヤプラテン 1 3 の一部として電磁石を、吸着板 2 2 の一部として吸着部を形成することもできる。

30

【 0 0 4 6 】

したがって、電磁石ユニット 3 7 において、前記コイル 4 8 に電流（直流電流）を供給すると、電磁石 4 9 が駆動され、吸着部 5 1 を吸着し、前記型締め力を発生させることができる。

【 0 0 4 7 】

そして、前記ロッド 3 9 は、後端部において吸着板 2 2 と連結させて、前端部において可動プラテン 1 2 と連結させて配設される。したがって、ロッド 3 9 は、型閉じ時に可動プラテン 1 2 が前進するのに伴って前進させられて吸着板 2 2 を前進させ、型開き時に可動プラテン 1 2 が後退するのに伴って後退させられて吸着板 2 2 を後退させる。

40

【 0 0 4 8 】

そのために、前記リヤプラテン 1 3 の中央部分に、ロッド 3 9 を貫通させるための穴 4 1、及び前記吸着板 2 2 の中央部分にロッド 3 9 を貫通させるための穴 4 2 が形成され、前記穴 4 1 の前端部の開口に臨ませて、ロッド 3 9 を摺動自在に支持するブッシュ等の軸受部材 B r 1 が配設される。また、前記ロッド 3 9 の後端部にねじ 4 3 が形成され、該ねじ 4 3 と、吸着板 2 2 に対して回転自在に支持された型厚調整機構としてのナット 4 4 とが螺合させられる。

【 0 0 4 9 】

50

前記ナット 4 4 の外周面に図示されない大径のギヤが形成され、前記吸着板 2 2 に型厚調整用の駆動部としての図示されない型厚調整用モータが配設され、該型厚調整用モータの出力軸に取り付けられた小径のギヤと、前記ナット 4 4 の外周面に形成されたギヤとが噛み合わせられる。

【 0 0 5 0 】

そして、金型装置 1 9 の厚さに対応させて、型厚調整用モータを駆動し、前記ナット 4 4 をねじ 4 3 に対して所定量回転させると、吸着板 2 2 に対するロッド 3 9 の位置が調整され、固定プラテン 1 1 及び可動プラテン 1 2 に対する吸着板 2 2 の位置が調整されて、ギャップ を最適な値にすることができる。すなわち、可動プラテン 1 2 と吸着板 2 2 との相対的な位置を変えることによって、型厚の調整が行われる。

10

【 0 0 5 1 】

なお、本実施の形態においては、コア 4 6 及びヨーク 4 7、並びに吸着板 2 2 の全体が電磁積層鋼板によって構成されるようになっていて、リヤプラテン 1 3 におけるコア 4 6 の周囲及び吸着部 5 1 を電磁積層鋼板によって構成するようにしてもよい。本実施の形態においては、リヤプラテン 1 3 の後端面に電磁石 4 9 が形成され、該電磁石 4 9 と対向させて、吸着板 2 2 の前端面に吸着部 5 1 が進退自在に配設されるようになっていて、リヤプラテン 1 3 の後端面に吸着部を、該吸着部と対向させて、吸着板 2 2 の前端面に電磁石を進退自在に配設することができる。

【 0 0 5 2 】

次に、制御部 6 0 の詳細について説明する。図 5 は、第一の実施の形態における制御部の構成例を示す図である。第一の実施の形態において制御部 6 0 は、制御部 6 0 a として説明する。制御部 6 0 a は、上位コントローラ 6 0 1、電流パターン生成器 6 0 2、積分器 6 0 3、アンプ 6 0 4、加算器 6 0 5 及び 6 0 6 等より構成される

20

上位コントローラ 6 0 1 は、CPU 及びメモリ等を備え、メモリに記録された制御プログラムを CPU によって処理することにより、リニアモータ 2 8 及び電磁石 4 9 の動作を制御する。上位コントローラ 6 0 1 は、型締力の大きさを示す指令（型締力指令）とリニアモータ 2 8 が移動すべき位置を示す指令（位置指令）とを出力する。なお、本実施の形態では、リニアモータ 2 8 の制御についての詳細な説明は便宜上省略する。したがって、図中においても、リニアモータ 2 8 の制御を行うための構成要素は省略されている。

【 0 0 5 3 】

上位コントローラ 6 0 1 からの型締力指令は、電流パターン生成器 6 0 2 に入力される。電流パターン生成器 6 0 2 は、例えば、サーボカードによって構成され、型締力指令に示される型締力に応じた電流パターンを生成する。ここで、電流パターンとは、電磁石 4 9（コイル 4 8）に供給する時系列の電流値を示す情報をいう。電流パターン生成器 6 0 2 は、生成された電流パターンに従って、電磁石 4 9 に供給する電流値を示す信号（電流指令）を時間の経過に応じて加算器 6 0 6 に逐次出力する。

30

【 0 0 5 4 】

上位コントローラ 6 0 1 からの型締力指令は、また、加算器 6 0 5 にも入力される。加算器 6 0 5 には、型締装置 1 0 に設置された型締力検出器 5 5 によって検出される型締力の検出値（実績値）も入力される。加算器 6 0 5 は、型締力指令に示される型締力の値（型締力指令値）と型締力検出値に基づいて、型締力指令に対する実績値の誤差（型締力誤差）を算出する。算出された型締力誤差は、積分器 6 0 3 に入力される。なお、型締力検出器 5 5 は、タイバー 1 4 の伸び量を検出するセンサ若しくはロッド 3 9 上に配設されたロードセル等の荷重検出器、又は電磁石 4 9 と吸着部 5 1 との間の磁束を検出するセンサによって構成してもよい。

40

【 0 0 5 5 】

積分器 6 0 3 は、型締力誤差を解消するために型締力誤差を積分することにより電流指令に対する補正値を算出し、当該補正値を示す信号（補正指令）を加算器 6 0 6 に逐次出力する。

【 0 0 5 6 】

50

補正電流指令部としての加算器 606 は、電流パターン生成器 602 より入力される電流指令において示される電流値（電流指令値）を、積分器 603 より入力される補正指令に示される電流値（補正指令値）によって補正し、補正された電流値を示す信号（補正電流指令）をアンプ 604 に逐次出力する。

【0057】

アンプ 604 は、例えば、ドライバカードによって構成され、加算器 606 より入力される補正電流指令に応じた電流を電磁石 49 に供給する。当該電流の供給に応じて電磁石 49 は駆動する。

【0058】

なお、本実施の形態では、電流パターン生成器 602 によって第一の電流指令生成部 610 が構成され、加算器 605 及び積分器 603 によって第二の電流指令生成部 620 が構成される。

【0059】

次に、前記構成の型締装置 10 の動作について説明する。

【0060】

制御部 60 は、型開閉処理を行い、型閉じ時に、図 4 の状態において、コイル 35 に電流を供給する。続いて、リニアモータ 28 が駆動され、可動プラテン 12 が前進させられ、図 3 に示されるように、可動金型 16 が固定金型 15 に当接させられる。このとき、リヤプラテン 13 と吸着板 22 との間、すなわち、電磁石 49 と吸着部 51 との間には、最適なギャップ が形成される。なお、型閉じに必要とされる力は、型締力と比較されて十分に小さくされる。

【0061】

可動プラテン 12 が所定の位置（可動金型 16 が固定金型 15 に当接される位置、又は、当接されるわずか手前の位置）に到達すると型締工程が開始される。すなわち、上位コントローラ 61 は、予め設定された型締力の目標値（目標型締力）を示す型締力指令を電流パターン生成器 602 及び加算器 605 に出力する。電流パターン生成器 602 は、型締力指令に応じた電流パターンを生成し、当該電流パターンに従って、電流指令を時間の経過に応じて出力する。ここで、電流パターンは、電磁石 49 による型締力の立ち上がり応答性が向上されるように生成される。

【0062】

図 6 は、電流パターン生成器によって生成される電流パターンを説明するための図である。図 6 において（A）には、電流パターン L1 が点線の折れ線によって示されている。（A）の縦軸は電流値を示し、横軸は時間の経過を示す。一方、（B）には、電流パターンに応じた電流値がそのままコイル 48 に供給された場合に得られる型締力の遷移が曲線 L2 によって示されている。（B）の縦軸は型締力を示し、横軸は時間の経過を示す。なお、（A）の横軸と（B）の横軸との時間の経過は一致する。

【0063】

図示されるように電流パターン L1 は、型締め開始時から所定の期間（ $t_1 \sim t_2$ ）は、型締力を発生させる立ち上がり電流指令を含み、その後（ t_2 以降）は、型締力を維持する維持電流指令を含む。立ち上がり電流指令においては、目標型締力に対応する電流値の電流（定格電流）を超える電流、例えば、最大電流（制御部 60a が適切に供給可能な最大の電流値の電流）が電流指令値とされている。維持電流指令においては、定格電流が電流指令値とされている。斯かる電流パターンに基づけば、 $t_1 \sim t_2$ の期間において定格電流を大きく超える電流がコイル 48 に供給される。その結果、図中（B）の曲線 L2 において符号 a によって示される部分（ $t_1 \sim t_2$ の期間）の傾きが大きくなる。すなわち、電磁石 49 の立ち上がり応答性が向上する。このように、電流パターン生成器 601 は、電磁石 49 の立ち上がり応答性を向上させることができるような電流パターンを生成する。

【0064】

但し、電磁石 49 によって得られる型締力は、電磁石 49 のヒステリシスによる影響や

10

20

30

40

50

、電磁石 49 と吸着部 51 との間のギャップ の誤差、また、樹脂の変形による誤差等によって、同じ電流値に対して常に同じ大きさが得られるとは限らない。したがって、定格電流が供給されたとしても目標型締力が得られるとは限らず、図中 (B) に示されるように、目標型締力と実績値との間には型締力誤差 e が生じ得る。

【0065】

そこで、制御部 60a は、型締力誤差 e の発生を防止するため、電流パターンに基づく電流をそのままコイル 48 に供給するのではなく、型締力検出器 55 の検出値に基づいた補正指令に基づく制御を行うことによりコイル 48 への供給電流を補正する。

【0066】

すなわち、加算器 605 は、型締力指令値と、型締力検出器 55 より逐次入力される型締力検出値とに基づいて型締力誤差を算出し、積分器 603 に出力する。積分器 603 は、型締め開始時より型締力誤差を積分することによって、型締力誤差を解消するために電磁石 49 に供給する電流の補正値を算出し、当該補正値を示す補正指令を加算器 606 に出力する。

【0067】

加算器 606 は、電流パターン生成器 602 より入力される電流指令において示される電流値を、積分器 603 より入力される補正指令に示される電流値によって補正し、補正された電流値を示す信号 (補正電流指令) をアンプ 604 に出力する。アンプ 604 は、加算器 606 より入力される補正電流指令に応じた電流を電磁石 49 のコイル 48 に供給する

コイル 48 に電流が供給されることにより電磁石 49 が駆動し、吸着部 51 が電磁石 49 の吸着力によって吸着される。それに伴って、吸着板 22 及びロッド 39 を介して型締力が可動プラテン 12 に伝達され、型締めが行われる。

【0068】

型締め中は、制御部 60a による電流パターンに基づく制御と型締力検出器 55 の検出値に基づいた補正指令に基づく制御とによって型締力は以下のように制御される。

【0069】

図 7 は、第一の実施の形態における制御部による型締力の制御を説明するための図である。図 7 中、図 6 と同一部分には同一符号を付し、その説明は適宜省略する。

【0070】

図中 (A) において、曲線 L3 は、補正電流指令に基づいてアンプ 604 より実際にコイル 48 に供給される電流の電流値 (補正電流指令の電流値) の遷移を示す。また、図中 (B) において、曲線 L4 は、曲線 L3 に示される電流がコイル 48 に供給された結果、検出される型締力を示す。

【0071】

曲線 L3 に示されるように、制御部 60a は、型締め開始時から所定の期間 ($t_1 \sim t_3$) は最大電流を供給する。これは、電流パターン L1 の立ち上がり電流指令に基づく制御の結果である。型締め開始時からしばらくの間最大電流が供給されることにより、電磁石 49 の立ち上がり応答性が向上し、型締力は急速に増加する (曲線 L4 において符号 a によって示される部分)。

【0072】

また、第一の実施の形態において、制御部 60a の積分器 603 は、型締め開始時より型締力誤差の積分を開始する。すなわち、第一の実施の形態では、型締め開始時より、立ち上がり電流指令に基づく型締力の型締力検出器 55 による検出値に基づいた補正指令に基づく制御が開始される。

【0073】

ところで、曲線 L3 に示されるように、制御部 60a は、電流パターン L1 に指定されている期間 ($t_1 \sim t_2$) よりも長い間 ($t_1 \sim t_3$) 最大電流を供給する。これは、 t_2 の時点において、型締力が目標型締力に到達しておらず、型締力検出器 55 の検出値に基づいた補正指令に基づく制御によりその分の型締力誤差が積分器 603 によって積分さ

10

20

30

40

50

れ、積分器 603 からの補正指令によって電流パターン L1 に基づく電流指令が補正されるからである。したがって、目標型締力が得られる t_3 まで、最大電流が供給される。

【0074】

目標型締力が得られると、制御部 60a は、電流パターン L1 の維持電流指令に従って、供給電流を定格電流まで低下させようとする。但し、電磁石 49 の応答性は、立ち上がり時だけでなく、その逆方向（立ち下がり時）においても良くないため、供給電流が低下し始めた後（ t_3 以降）も、曲線 L4 において符号 b に示されるように型締力は増加を続ける。その結果生じる型締力誤差についても、型締力検出器 55 の検出値に基づいた補正指令に基づく制御が行われ、積分器 603 は、当該型締力誤差を積分し、補正指令を出力する。その結果、加算器 606 において、電流パターン生成器 602 からの維持電流指令は、補正指令によって補正され、曲線 L3 において符号 c に示されるように、定格電流より電流値の低い電流がコイル 48 に供給される。型締力は、供給電流の低下に遅れて低下を始め、目標型締力に近づく。

【0075】

その後、例えば、図 6 (B) に示されるように、定格電流では目標型締力を得られない場合は、積分器 603 は、型締力誤差 e を積分することにより補正指令を出力する。当該補正指令によって維持電流指令が補正されることにより、曲線 L3 において符号 d に示されるように、定格電流よりも大きな電流がコイル 48 に供給される。その結果、図中では t_4 において目標型締力に到達し、定常状態となる。定常状態となった後も、型締保持中においては、型締力検出器 55 によって検出される型締力検出値が加算器 605 に逐次入力され、型締力検出器 55 の検出値に基づいた補正指令に基づく制御によりコイル 48 に供給される電流が調整される。その結果、安定した型締力で型締めが行われる。

【0076】

この間、射出装置 17 において溶融させられた樹脂が射出ノズル 18 から射出され、金型装置 19 の各キャビティ空間に充填される。なお、前記荷重検出器として、ロードセル 39 上に配設されたロードセル、タイバー 14 の伸び量を検出するセンサ等を使用することができる。

【0077】

そして、各キャビティ空間内の樹脂が冷却されて固化すると、制御部 60a は、型開き時に、図 3 の状態において、前記コイル 48 に電流を供給するのを停止する。それに伴って、リニアモータ 28 が駆動され、可動プラテン 12 が後退させられ、図 4 に示されるように、可動金型 16 が後退限位置に置かれ、型開きが行われる。

【0078】

上述したように、第一の実施の形態における制御部 60a を有する型締装置によれば、電流パターン生成器 602 によって、電磁石の特性を考慮した電流パターンが生成され、当該電流パターンに基づいて型締力に関して制御が行われる。したがって、型締力の立ち上がり応答性を向上させることができ、成形サイクルを短縮することができる。また、積分器 603、加算器 605 及び加算器 606 等によって、型締力に関して型締力検出器 55 の検出値に基づいた補正指令に基づく制御が行われるため、目標型締力を適切に維持することができる。

【0079】

次に、第二の実施の形態について説明する。第一の実施の形態の制御部 60a では、図 7 (B) に示されるように、 $t_3 \sim t_4$ の期間において型締力が目標型締力を超えてしまう現象（すなわち、型締力のオーバーシュート）が発生している。型締力のオーバーシュートは、金型の保護や、不良成形の防止の観点より好ましくない。そこで、第二の実施の形態では、斯かる問題点を解決した例について説明する。

【0080】

図 8 は、第二の実施の形態における制御部の構成例を示す図である。図 8 中、図 5 と同一部分には同一符号を付し、その説明は適宜省略する。第二の実施の形態において制御部 60 は、制御部 60b として説明する。

【 0 0 8 1 】

制御部 6 0 b は、制御部 6 0 a の構成要素に加え、更に切り替え監視器 6 0 7 を構成要素としている。切り替え監視器 6 0 7 は、積分器 6 0 3 の ON / OFF を切り替える、すなわち、切り替え監視器 6 0 7 は、上位コントローラ 6 0 1 より入力される型締力指令値と型締力検出器 5 5 より入力される型締力検出値とに基づいて、積分器 6 0 3 を適切なタイミングで作動させ、適切なタイミングで停止させる。積分器 6 0 3 が作動するということは、型締力検出器 5 5 の検出値に基づいた補正指令に基づく制御が作動することを意味する。また、積分器 6 0 3 が停止するということは型締力検出器 5 5 の検出値に基づいた補正指令に基づく制御が停止することを意味する。

【 0 0 8 2 】

以下、切り替え監視器 6 0 7 を備えた積分器 6 0 b による型締力の制御について説明する。図 9 は、第二の実施の形態における制御部による型締力の制御を説明するための図である。図 9 中、図 7 と同一部分には同一符号を付し、その説明は適宜省略する。

【 0 0 8 3 】

第二の実施の形態において、切り替え監視器 6 0 7 は、型締め開始当初は、積分器 6 0 3 に停止命令を出力することにより積分器 6 0 3 を停止させておく。したがって、図中において、 $t_1 \sim t_5$ の間は、積分器 6 0 3 による型締力誤差の積分は行われず、加算器 6 0 6 による電流パターン生成器 6 0 2 からの立ち上がり電流指令に基づく電流指令値の補正は行われない。その結果、図中 (A) に示されるように $t_1 \sim t_5$ の間は、電流パターン L 1 に示される通りの電流がコイル 4 8 に供給される。なお、(A) において、 $t_1 \sim t_5$ の間は、曲線 L 3 の軌跡は電流パターン L 1 と一致するが、電流パターン L 1 を示す破線の視認性を考慮して、曲線 L 3 を示す実線は記載されていない。

【 0 0 8 4 】

ここで、型締力が安定し始めるまで積分器 6 0 3 の動作を停止させるのは、型締め開始時から型締力誤差の積分が行われることが、第一の実施の形態における型締力のオーバーシュートの原因の一つとして挙げられるからである。すなわち、図 7 (B) において、 $t_1 \sim t_2$ の間に積分された型締力誤差を補正するために、最大電流を供給する期間が延長され、その結果型締力が目標型締力到達時 t_3 以降においてオーバーシュートしてしまうからである。したがって、第二の実施の形態では、型締め開始後、型締力が不安定な期間 ($t_1 \sim t_5$) においては、切り替え監視器 6 0 7 は積分器 6 0 3 の動作を停止させる。

【 0 0 8 5 】

維持電流指令に基づいて型締力が安定し始めると (t_5)、切り替え監視器 6 0 7 は、積分器 6 0 3 に作動命令を出力する。なお、切り替え監視器 6 0 7 は、型締力検出器 5 5 より入力される型締力検出値の時間に応じた変位を監視することにより、型磁力の安定を検出する。例えば、切り替え監視器 6 0 7 は、所定時間内において型締力検出値の変位が所定値以内であったら、型締力は安定したと判定する。

【 0 0 8 6 】

積分器 6 0 3 は、作動命令に応じて作動 (すなわち、型締力誤差の積分) を開始する。図 9 (B) の例では、積分開始時 t_5 における維持電流指令に基づく型締力の検出値は、目標型締力を下回っている。そこで、積分器 6 0 3 は、斯かる型締力誤差を補正するための補正指令を加算器 6 0 6 に出力する。加算器 6 0 6 は、電流パターン生成器 6 0 2 からの維持電流指令に基づく電流指令値を補正指令値によって補正する。その結果、曲線 L 3 に示されるように、供給電流は、定格電流を上回る値となる。供給電流の増加に伴い、型締力も増加し、図中 (B) では、 t_6 において目標型締力に到達する。なお、第二の実施の形態では、維持電流指令に基づいて型締力が安定し始めてから型締力誤差の積分を開始しているため、電流指令値に対する急激な補正は行われず、型締力がオーバーシュートする可能性が低減される。したがって、 t_6 において目標型締力に到達すると、そのまま定常状態となる。定常状態となった後も、型締保持中 (目標型締力が維持されるべき期間) においては、切り替え監視器 6 0 7 は、積分器 6 0 3 を作動させる。したがって、型締力検出器 5 5 入力される型締力検出値に基づいて、型締力検出器 5 5 の検出値に基づいた補

10

20

30

40

50

正指令に基づく制御によりコイル４８に供給される電流が調整される。その結果、安定した型締力で型締めが行われる。

【００８７】

なお、図中では省略されているが、型締工程中において型締力を低下させるための型締力指令（すなわち、現在の型締力より低い型締力を示す型締力指令）が上位コントローラから入力されたときは、切り替え監視器６０７は、積分器６０３に停止命令を出力し、積分器６０３を停止させる。したがって、この場合、当該型締力指令に応じて電流パターン生成器６０２によって生成される電流パターンに従った電流がそのままコイル４８に供給される。その結果、型締力は低下し始め、型締力指令が示す型締力付近で安定する。型締力が安定し始めると、切り替え監視器６０７は、積分器６０３を作動させる。このように、型締力が急激に低下する期間における型締力誤差の積分を行わないことにより、型締力が必要以上に低下してしまうことが防止される。

10

【００８８】

また、型締工程が終了し、上位コントローラ６０１からの型締力指令が示す型締力が０となると、切り替え監視器６０７は、積分器６０３を停止させる。これにより、電流パターン生成器６０２より出力される電流指令の電流値が０であるにも拘わらず、型締力検出器５５の検出値に基づいた補正指令に基づく制御によって、型締力が増加してしまうのを防止することができる。すなわち、積分器６０３が作動したままでは、型締力誤差が積分されることにより補正指令が積分器６０３より出力され、その補正指令が示す電流値の電流がコイル４８に供給されてしまうからである。そして、コイル４８に電流が供給されることにより、型締力誤差が更に大きくなり、その型締力誤差を補正するためにより絶対値の大きい補正指令が積分器６０３より出力され、その補正指令によって更に絶対値の大きい電流値の電流がコイル４８に供給されるといったループが形成されてしまうからである。なお、力の大きさは電流値の二乗に比例するため、補正指令の電流値がマイナスであっても、型締力を低下させる方向には働かない。

20

【００８９】

上述したように、第二の実施の形態における制御部６０ｂによれば、切り替え監視器６０７によって、型締力が不安定な期間（立ち上がり時、立ち下がり時等）における型締力検出器５５の検出値に基づいた補正指令に基づく制御が停止される。したがって、型締力がオーバーシュートする可能性を低減させることができる。その結果、第一の実施の形態に比べて目標型締力への到達時間を更に短縮することができ、成形サイクルを短縮することができる。

30

【００９０】

なお、本実施の形態においては、型締力検出部として金型に加わる荷重を検出する型締力検出器５５を用いることが望ましいため、型締力検出器５５を用いた例を示した。但し、型締力検出部として、電磁石の磁束密度を検出する磁束密度検出器を用いてもよいし、リヤプラテン１３と吸着板２２との間のギャップを計測する距離検出器等を用いてもよい。

【００９１】

ところで、本実施の形態における型締装置の制御方法は、型開閉動作をリニアモータ２８の駆動によって行う型締装置でなくても良い。特にリニアモータ２８の場合には、磁石がフレーム表面に露出するために粉塵等が付着する虞がある。このため、型開閉駆動部としてリニアモータ２８を用いずに、モータ枠で磁界の発生領域を閉鎖した回転型モータを適用した本願の変形例を図１０に示す。

40

【００９２】

第２の駆動部としての電磁石ユニットの説明は、図１及び図２と同様のため、説明を省略する。第１の駆動部としての、かつ、型開閉用の駆動部（型開閉駆動部）としての型開閉用モータ７４が、フレームに固定されたモータサポート７３に移動不能に取り付けられている。ここで、型開閉モータ７４には、モータ枠で磁界の発生領域を閉鎖した回転型モータが適用される。回転型モータからは図示しないモータ軸が突出し、モータ軸はボール

50

ねじ軸 7 2 に連結している。ボールねじ軸 7 2 はボールねじナット 7 1 と螺合することで、回転型モータで発生した回転運動を直進運動へ変換する運動方向変換装置を構成している。そして、ボールねじナット 7 1 は可動プラテン 1 2 の下部より突出した可動プラテンフランジ部 1 2 a に回転不能に配設される。これにより、型開閉モータ 7 4 が回転することにより、可動プラテン 1 2 は前後し、可動金型 1 6 の型開閉動作を行うことができる。

【 0 0 9 3 】

さらに、型開閉モータ 7 4 の後端には位置検出器 7 5 が取り付けられ、型開閉モータ 7 4 の回転角度を読み込んで、可動プラテン 1 2 の位置を把握することができる。これにより、型開閉処理部 6 1 は型開閉モータ 7 4 を制御する。

【 0 0 9 4 】

本構成では、電磁石によって金型装置 1 9 への型締力の発生中、より具体的には昇圧が開始された後において、金型の位置ずれの発生の虞がなくなると、型開閉処理部 6 1 は、型開閉モータ 7 4 への電流の供給を可変に制御する。具体的には、電流の供給を停止させる。これにより、型開閉モータ 7 4 が位置制御されることによる型締力への影響がなくなる。

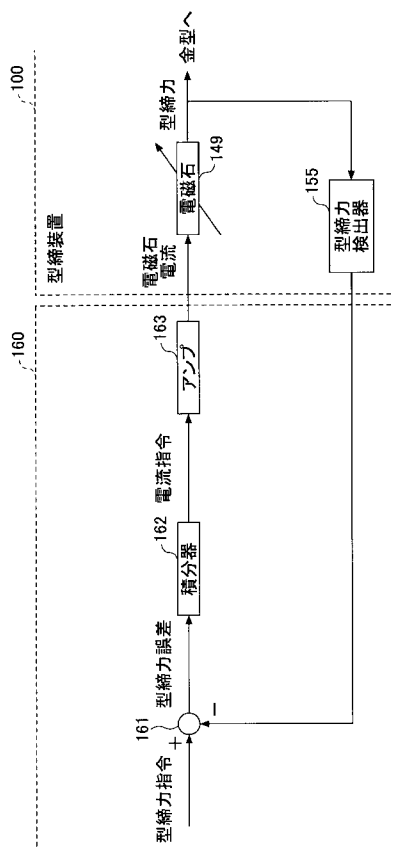
【 0 0 9 5 】

以上、本発明の実施例について詳述したが、本発明は斯かる特定の実施形態に限定されるものではなく、特許請求の範囲に記載された本発明の要旨の範囲内において、種々の変形・変更が可能である。

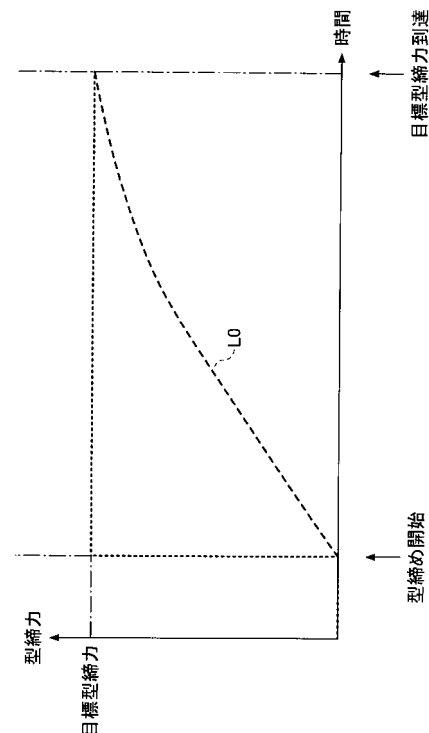
【 0 0 9 6 】

本国際出願は、2007年8月28日に提出した日本国特許出願2007-221573号に基づく優先権を主張するものであり、2007-221573号の全内容を本国際出願に援用する。

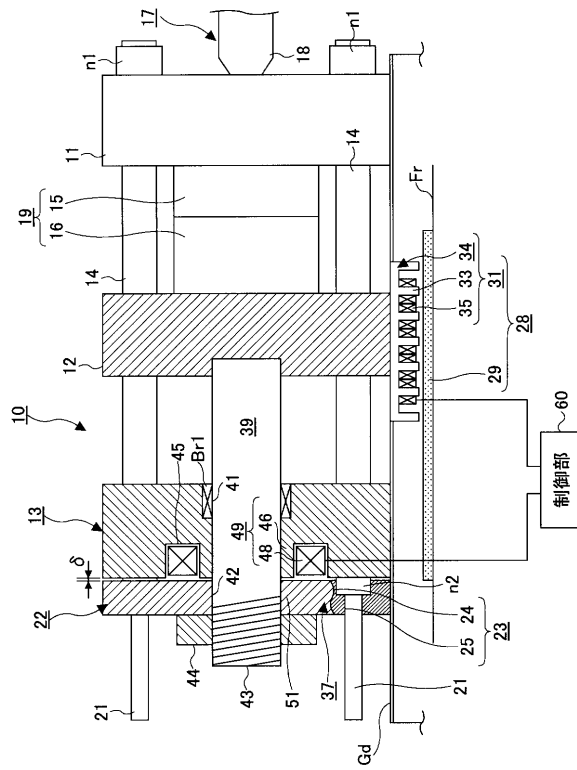
【 図 1 】



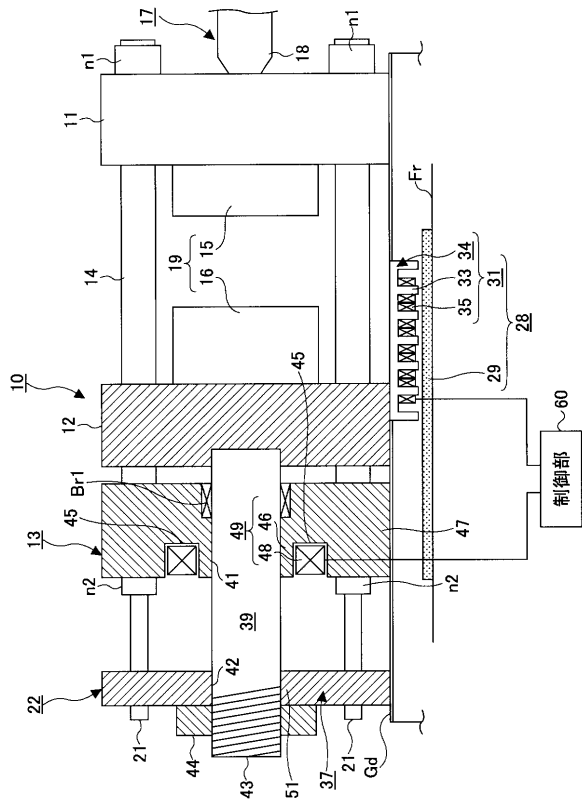
【 図 2 】



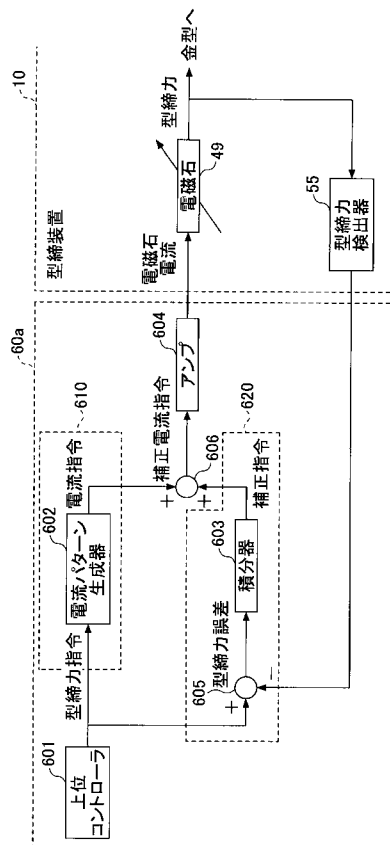
【図 3】



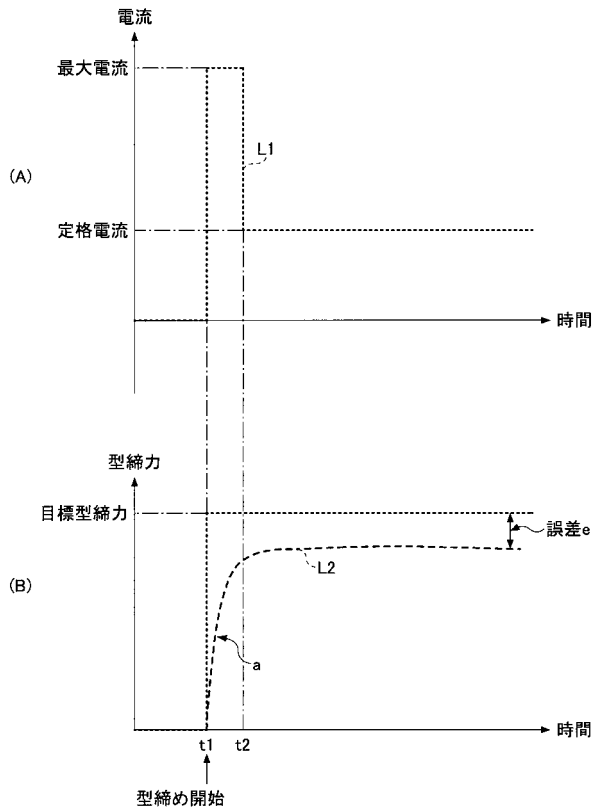
【図 4】



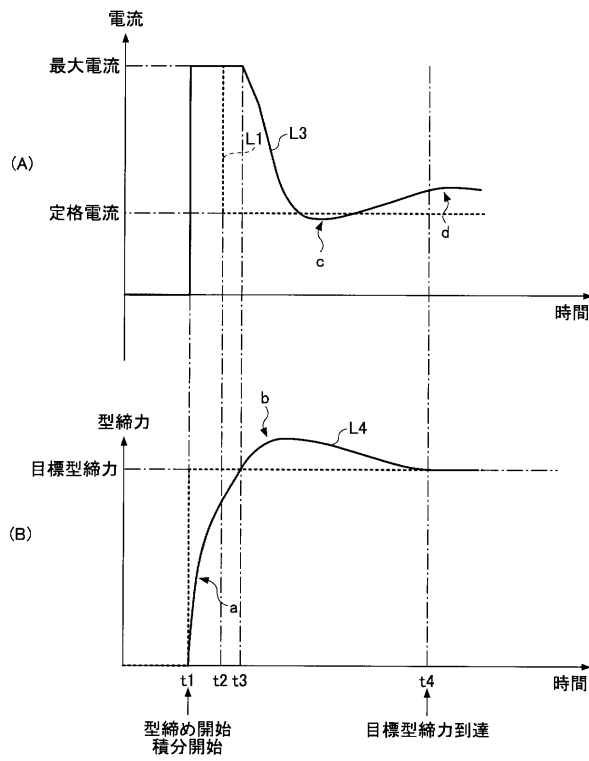
【図 5】



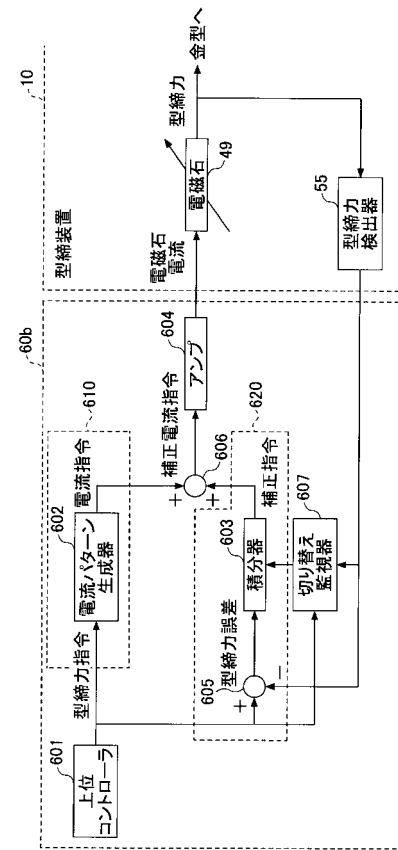
【図 6】



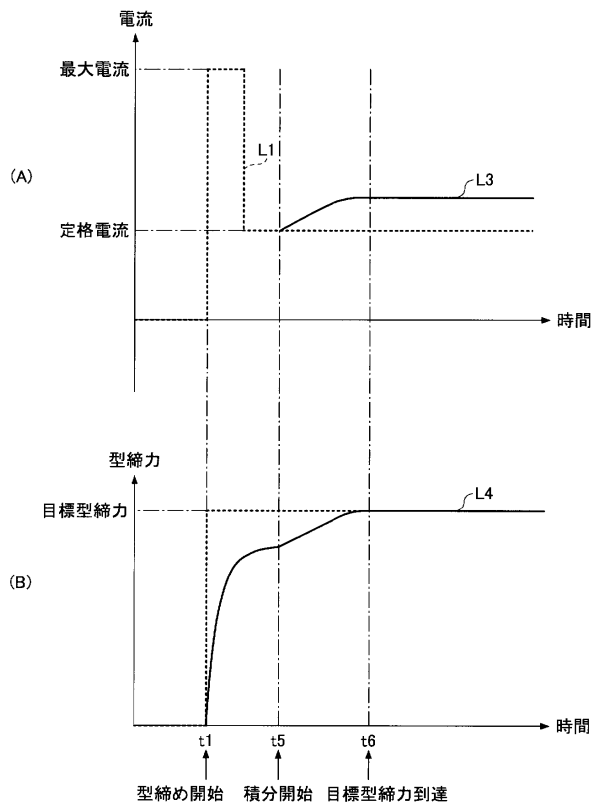
【図 7】



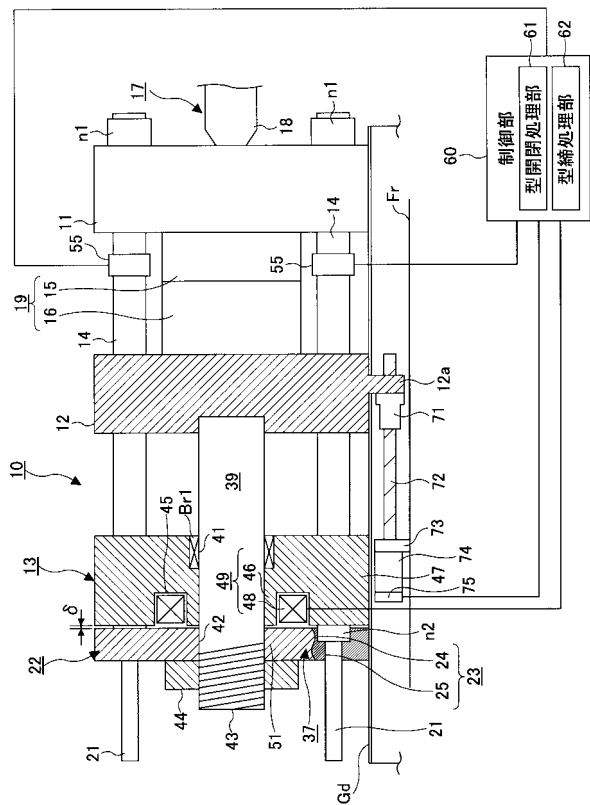
【図 8】



【図 9】



【図 10】



フロントページの続き

(72)発明者 柴田 達也

千葉県千葉市稲毛区長沼原町731番地の1 住友重機械工業株式会社 千葉製造所内

審査官 奥野 剛規

(56)参考文献 特開平10-151650(JP,A)

特開2001-301000(JP,A)

特開2006-239940(JP,A)

特開2004-001543(JP,A)

国際公開第2005/090052(WO,A1)

(58)調査した分野(Int.Cl., DB名)

B29C 33/00-33/76

B29C 45/00-45/84

B22D 17/00-17/32