

前記第 2 ガイド面と前記遠心子との間に配置され、前記遠心子の自転によって前記第 2 ガイド面上を転動する第 2 転動部材をさらに備える、
請求項 1 に記載の回転装置。

【請求項 5】

前記遠心子は、
周方向において第 1 端部及び第 2 端部を含む遠心子本体部と、
前記遠心子本体部の第 1 端部に回転可能に取り付けられる第 1 回転部と、
前記遠心子本体部の第 2 端部に回転可能に取り付けられる第 2 回転部と、
を有し、

前記第 1 転動部材は、前記第 1 ガイド面と前記第 1 回転部との間に配置され、前記第 1 回転部の自転によって第 1 ガイド面上を転動し、

前記第 2 転動部材は、前記第 2 ガイド面と前記第 2 回転部との間に配置され、前記第 2 回転部の自転によって第 2 ガイド面上を転動する、
請求項 4 に記載の回転装置。

【請求項 6】

前記遠心子に作用する遠心力を受けて、前記遠心力を前記第 1 回転体と前記第 2 回転体との回転位相差が小さくなる方向の周方向力に変換するカム機構、をさらに備え、

前記カム機構は、
前記遠心子に形成されるカム面と、
前記カム面と当接し、前記遠心子と前記第 2 回転体との間で力を伝達するカムフォロアと、
を有する、

請求項 1 から 5 のいずれかに記載の回転装置。

【請求項 7】

前記カムフォロアは、前記カム面上を転動する、
請求項 6 に記載の回転装置。

【請求項 8】

前記遠心子は、軸方向に貫通する第 1 貫通孔を有し、
前記カム面は、前記第 1 貫通孔の内壁面によって構成される、
請求項 6 又は 7 に記載の回転装置。

【請求項 9】

前記カムフォロアは、前記第 2 回転体に自転可能に取り付けられる、
請求項 6 から 8 のいずれかに記載の回転装置。

【請求項 10】

前記第 2 回転体は、第 2 貫通孔を有し、
前記カムフォロアは、前記第 2 貫通孔の内壁面上を転動する、
請求項 6 から 9 のいずれかに記載の回転装置。

【請求項 11】

前記カムフォロアは、円柱状又は円筒状のコロである、
請求項 6 から 10 のいずれかに記載の回転装置。

【請求項 12】

円柱状又は円筒状のカムフォロアをさらに備え、
前記遠心子は、軸方向に延びる第 1 貫通孔を有し、
前記第 2 回転体は、軸方向に延びる第 2 貫通孔を有し、
前記第 1 貫通孔の内壁面は、径方向外側を向き前記カムフォロアと当接するカム面を構成し、
前記第 2 貫通孔の内壁面は、径方向内側を向き前記カムフォロアと当接する当接面を構成し、

前記カム面は、前記遠心子が前記第 1 転動部材を介して前記第 1 ガイド面上を転動するときに前記カムフォロアと当接する第 1 領域と、前記遠心子が前記第 2 ガイド面上を転動

10

20

30

40

50

するときに前記カムフォロアと当接する第2領域と、を有し、
前記第1領域は、前記第2領域と異なる曲面形状を有する、
請求項2に記載の回転装置。

【請求項13】

前記第1領域は、前記第2領域の曲率半径よりも小さい曲率半径を有する、
請求項12に記載の回転装置。

【請求項14】

前記当接面は、前記遠心子が前記第1転動部材を介して前記第1ガイド面上を転動するときに前記カムフォロアと当接する第3領域と、前記遠心子が前記第2ガイド面上を転動するときに前記カムフォロアと当接する第4領域と、を有し、
前記第3領域は、前記第4領域と異なる曲面形状を有する、
請求項12又は13に記載の回転装置。

10

【請求項15】

円柱状又は円筒状のカムフォロアをさらに備え、
前記遠心子は、軸方向に延びる第1貫通孔を有し、
前記第2回転体は、軸方向に延びる第2貫通孔を有し、
前記第1貫通孔の内壁面は、径方向外側を向き前記カムフォロアと当接するカム面を構成し、
前記第2貫通孔の内壁面は、径方向内側を向き前記カムフォロアと当接する当接面を構成し、

20

前記当接面は、前記遠心子が前記第1転動部材を介して前記第1ガイド面上を転動するときに前記カムフォロアと当接する第3領域と、前記遠心子が前記第2ガイド面上を転動するときに前記カムフォロアと当接する第4領域と、を有し、
前記第3領域は、前記第4領域と異なる曲面形状を有する、
請求項2に記載の回転装置。

【請求項16】

前記第3領域は、前記第4領域の曲率半径よりも大きい曲率半径を有する、
請求項14又は15に記載の回転装置。

【請求項17】

前記第1回転体と前記第2回転体とが互いに相対回転せずに一体回転しているときに、
前記第1領域と前記第2領域との境界が前記カムフォロアと接触するように前記遠心子の状態を維持するように構成された状態維持機構をさらに備える、
請求項12から14のいずれかに記載の回転装置。

30

【請求項18】

前記状態維持機構は、前記第1回転体に形成された第1係合部と、前記遠心子に形成されて前記第1係合部と係合する第2係合部と、を有する、
請求項17に記載の回転装置。

【請求項19】

前記第2回転体は、規制溝を有しており、
前記第1転動部材は、前記規制溝によって支持される、
請求項1から18のいずれかに記載の回転装置。

40

【請求項20】

前記収容部は、
径方向外側を向く底面と、
前記第1ガイド面と前記底面とを連結する連結面と、
を含む、
請求項1から19のいずれかに記載の回転装置。

【請求項21】

前記連結面は、湾曲面である、
請求項20に記載の回転装置。

50

【請求項 2 2】

前記連結面は、平面である、
請求項 2 0 に記載の回転装置。

【請求項 2 3】

入力部材と、
前記入力部材からトルクが伝達される出力部材と、
請求項 1 から 2 2 のいずれかに記載の回転装置と、
を備える、動力伝達装置。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

10

【0 0 0 1】

本発明は、回転装置、及び動力伝達装置に関するものである。

【背景技術】

【0 0 0 2】

回転軸周りに回転する回転体に遠心子を取り付けられた回転装置が知られている。この回転装置は、遠心子が回転体の回転による遠心力を受けることによって、機能を発揮する。このような回転装置の一例として、トルク変動抑制装置がある。

【0 0 0 3】

トルク変動抑制装置は、入力部材及びイナーシャ部材を備えている。例えば、特許文献 1 に記載のトルク変動抑制装置では、ハブフランジの凹部内に遠心子が径方向移動可能に配置されている。遠心子は、ハブフランジの回転による遠心力を受けて、凹部内において径方向外側に移動する。そして、この遠心子がスムーズに径方向に移動できるように、遠心子はローラを有している。遠心子のローラは、凹部の内壁面（ガイド面）上を転動する。

20

【先行技術文献】

【特許文献】

【0 0 0 4】

【文献】特開 2 0 1 8 - 1 3 2 1 6 1 号公報

【発明の概要】

【発明が解決しようとする課題】

【0 0 0 5】

30

上述したトルク変動抑制装置では、製造の精度の観点から、遠心子とガイド面との間のクリアランスを無くすことは困難である。このため、遠心子とガイド面との間にはクリアランスが形成される。このようにクリアランスがあるため、トルク変動が正方向から負方向に切り替わるとき、遠心子と内壁面との接触音が発生するという問題がある。

【0 0 0 6】

そこで、本願発明では、遠心子とガイド面との接触音の発生を抑制することを課題とする。

【課題を解決するための手段】

【0 0 0 7】

本発明の第 1 側面に係る回転装置は、第 1 回転体、第 2 回転体、遠心子、及び第 1 転動部材を備える。第 1 回転体は、第 1 及び第 2 ガイド面を含む収容部を有する。第 1 及び第 2 ガイド面は、周方向を向く。第 1 回転体は、回転可能に配置される。第 2 回転体は、第 1 回転体とともに回転可能であり、且つ第 1 回転体と相対回転可能に配置される。遠心子は、収容部内に配置されている。遠心子は、第 1 回転体又は第 2 回転体の回転による遠心力を受けて径方向移動可能に配置されている。遠心子は、径方向に移動する際に自転するように構成されている。第 1 転動部材は、第 1 ガイド面と遠心子との間に配置される。第 1 転動部材は、遠心子の自転によって第 1 ガイド面上を転動するように構成される。

40

【0 0 0 8】

この構成によれば、遠心子と第 1 ガイド面との間に第 1 転動部材が配置されている。この第 1 転動部材によって、遠心子と第 1 ガイド面との隙間を埋めることができ、この結果

50

、遠心子と第 1 ガイド面との接触音の発生を抑制することができる。なお、遠心子が自転するとは、遠心子全体が自転することだけでなく、遠心子の一部の部材が自転することを含む概念である。

【 0 0 0 9 】

好ましくは、遠心子は、第 2 ガイド面上を転動するように構成される。

【 0 0 1 0 】

好ましくは、遠心子及び第 1 転動部材は、円筒状又は円柱状である。第 1 ガイド面と第 2 ガイド面との距離は、遠心子の直径と第 1 転動部材の直径との合計よりも小さい。

【 0 0 1 1 】

好ましくは、回転装置は、第 2 転動部材をさらに備える。第 2 転動部材は、第 2 ガイド面と遠心子との間に配置される。第 2 転動部材は、遠心子の自転によって第 2 ガイド面上を転動する。

10

【 0 0 1 2 】

好ましくは、遠心子は、遠心子本体部と、第 1 回転部と、第 2 回転部とを有する。遠心子本体部は、周方向において第 1 端部及び第 2 端部を含む。第 1 回転部は、遠心子本体部の第 1 端部に回転可能に取り付けられる。第 2 回転部は、遠心子本体部の第 2 端部に回転可能に取り付けられる。第 1 転動部材は、第 1 ガイド面と第 1 回転部との間に配置される。第 1 転動部材は、第 1 回転部の自転によって第 1 ガイド面上を転動する。第 2 転動部材は、第 2 ガイド面と第 2 回転部との間に配置される。第 2 転動部材は、第 2 回転部の自転によって第 2 ガイド面上を転動する。

20

【 0 0 1 3 】

好ましくは、回転装置は、カム機構をさらに備える。カム機構は、遠心子に作用する遠心力を受けて、遠心力を第 1 回転部と第 2 回転部との回転位相差が小さくなる方向の周方向力に変換する。カム機構は、カム面と、カムフォロアとを有する。カム面は、遠心子に形成される。カムフォロアは、カム面と当接する。カムフォロアは、遠心子と第 2 回転部との間で力を伝達する。

【 0 0 1 4 】

好ましくは、カムフォロアは、カム面上を転動する。

【 0 0 1 5 】

好ましくは、遠心子は、軸方向に貫通する第 1 貫通孔を有する。カム面は、第 1 貫通孔の内壁面によって構成される。

30

【 0 0 1 6 】

好ましくは、カムフォロアは、第 2 回転体に自転可能に取り付けられる。

【 0 0 1 7 】

好ましくは、第 2 回転部は、第 2 貫通孔を有する。カムフォロアは、第 2 貫通孔の内壁面上を転動する。

【 0 0 1 8 】

好ましくは、カムフォロアは、円柱状又は円筒状のコロである。

【 0 0 1 9 】

好ましくは、回転装置は、円柱状又は円筒状のカムフォロアをさらに備える。遠心子は、軸方向に延びる第 1 貫通孔を有する。第 2 回転部は、軸方向に延びる第 2 貫通孔を有する。第 1 貫通孔の内壁面は、カム面を構成する。カム面は、径方向外側を向き、カムフォロアと当接する。第 2 貫通孔の内壁面は、当接面を構成する。当接面は、径方向内側を向き、カムフォロアと当接する。カム面は、第 1 領域と第 2 領域とを有する。第 1 領域は、遠心子が第 1 転動部材を介して第 1 ガイド面上を転動するときにカムフォロアと当接する。第 2 領域は、遠心子が第 2 ガイド面上を転動するときにカムフォロアと当接する。第 1 領域は、第 2 領域と異なる曲面形状を有する。

40

【 0 0 2 0 】

好ましくは、第 1 領域は、第 2 領域の曲率半径よりも小さい曲率半径を有する。

【 0 0 2 1 】

50

好ましくは、当接面は、第3領域と、第4領域とを有する。第3領域は、遠心子が第1転動部材を介して第1ガイド面上を転動するときにカムフォロアと当接する。第4領域は、遠心子が第2ガイド面上を転動するときにカムフォロアと当接する。第3領域は、第4領域と異なる曲面形状を有する。

【0022】

好ましくは、回転装置は、円柱状又は円筒状のカムフォロアをさらに備える。遠心子は、軸方向に延びる第1貫通孔を有する。第2回転体は、軸方向に延びる第2貫通孔を有する。第1貫通孔の内壁面は、カム面を構成する。カム面は、径方向外側を向き、カムフォロアと当接する。第2貫通孔の内壁面は、当接面を構成する。当接面は、径方向内側を向き、カムフォロアと当接する。当接面は、第3領域と第4領域とを有する。第3領域は、遠心子が第1転動部材を介して第1ガイド面上を転動するときにカムフォロアと当接する。第4領域は、遠心子が第2ガイド面上を転動するときにカムフォロアと当接する。第3領域は、第4領域と異なる曲面形状を有する。

10

【0023】

好ましくは、第3領域は、第4領域の曲率半径よりも大きい曲率半径を有する。

【0024】

好ましくは、回転装置は、状態維持機構をさらに備える。状態維持機構は、第1回転体と第2回転体とが互いに相対回転せずに一体回転しているときに、第1領域と第2領域との境界がカムフォロアと接触するように遠心子の状態を維持するように構成されている。

【0025】

好ましくは、状態維持機構は、第1回転体に形成された第1係合部と、遠心子に形成されて第1係合部と係合する第2係合部と、を有する。

20

【0026】

好ましくは、第2回転体は、規制溝を有する。第1転動部材は、規制溝によって支持される。

【0027】

好ましくは、収容部は、底面と連結面とを有する。底面は、径方向外側を向いている。連結面は、第1ガイド面と底面とを連結している。

【0028】

連結面は、湾曲面であってもよいし、平面であってもよい。

30

【0029】

本発明の第2側面に係る動力伝達装置は、入力部材と、入力部材からトルクが伝達される出力部材と、上記いずれかのトルク変動抑制装置と、を備える。

【発明の効果】

【0030】

本発明によれば、遠心子とガイド面との接触音の発生を抑制することができる。

【図面の簡単な説明】

【0031】

【図1】トルクコンバータの模式図。

【図2】一方のイナーシャリングが取り外された状態のトルク変動抑制装置の正面図。

40

【図3】図2のIII-III線断面図。

【図4】トルク変動抑制装置の拡大正面図。

【図5】トルク変動抑制装置の正面図。

【図6】トルク変動抑制装置の拡大正面図。

【図7】トルク変動が入力されていない状態の遠心子、カムフォロア、イナーシャリング、及び第1転動部材の位置関係を示す概略図。

【図8】トルク変動が入力された状態の遠心子、カムフォロア、イナーシャリング、及び第1転動部材の位置関係を示す概略図。

【図9】トルク変動抑制装置の特性の一例を示すグラフ。

【図10】変形例に係るトルク変動抑制装置の拡大図。

50

【図 1 1】ダンパ装置の模式図。

【図 1 2】変形例に係るトルク変動抑制装置の拡大正面図。

【図 1 3】変形例に係るトルク変動抑制装置の拡大正面図。

【図 1 4】変形例に係るトルク変動抑制装置の拡大正面図。

【図 1 5】変形例に係るトルク変動抑制装置の拡大正面図。

【図 1 6】変形例に係るトルク変動抑制装置の拡大正面図。

【図 1 7】変形例に係るトルク変動抑制装置の拡大正面図。

【図 1 8】変形例に係るトルク変動抑制装置の拡大正面図。

【図 1 9】変形例に係るトルク変動抑制装置の拡大正面図。

【図 2 0】変形例に係るトルク変動抑制装置の拡大正面図。

10

【発明を実施するための形態】

【0032】

以下、本実施形態に係るトルク変動抑制装置（回転装置の一例）及びトルクコンバータ（動力伝達装置の一例）について図面を参照しつつ説明する。図 1 は、トルクコンバータの模式図である。なお、以下の説明において、軸方向とはトルク変動抑制装置の回転軸 O が延びる方向である。また、周方向とは、回転軸 O を中心とした円の周方向であり、径方向とは、回転軸 O を中心とした円の径方向である。なお、周方向とは、回転軸 O を中心とした円の周方向に完全に一致している必要はなく、例えば、図 4 において、遠心子を基準とした左右方向も含む概念である。また、径方向とは、回転軸 O を中心とした円の直径方向に完全に一致している必要はなく、例えば、図 4 において、遠心子を基準とした上下方向も含む概念である。

20

【0033】

〔全体構成〕

図 1 に示すように、トルクコンバータ 100 は、フロントカバー 11、トルクコンバータ本体 12 と、ロックアップ装置 13 と、出力ハブ 14（出力部材の一例）と、を有している。フロントカバー 11 にはエンジンからトルクが入力される。トルクコンバータ本体 12 は、フロントカバー 11 に連結されたインペラ 121 と、タービン 122 と、ステータ（図示せず）と、を有している。タービン 122 は出力ハブ 14 に連結されている。トランスミッションの入力軸（図示せず）が出力ハブ 14 にスプライン嵌合している。

【0034】

30

〔ロックアップ装置 13〕

ロックアップ装置 13 は、クラッチ部や、油圧等によって作動するピストン等を有し、ロックアップオン状態と、ロックアップオフ状態と、を取り得る。ロックアップオン状態では、フロントカバー 11 に入力されたトルクは、トルクコンバータ本体 12 を介さずに、ロックアップ装置 13 を介して出力ハブ 14 に伝達される。一方、ロックアップオフ状態では、フロントカバー 11 に入力されたトルクは、トルクコンバータ本体 12 を介して出力ハブ 14 に伝達される。

【0035】

ロックアップ装置 13 は、入力側回転体 131（入力部材の一例）と、ダンパ 132 と、トルク変動抑制装置 10 と、を有している。

40

【0036】

入力側回転体 131 は、軸方向に移動自在なピストンを含み、フロントカバー 11 側の側面に摩擦部材 133 が固定されている。この摩擦部材 133 がフロントカバー 11 に押し付けられることによって、フロントカバー 11 から入力側回転体 131 にトルクが伝達される。

【0037】

ダンパ 132 は、入力側回転体 131 と、後述するハブフランジ 2 との間に配置されている。ダンパ 132 は、複数のトーションスプリングを有しており、入力側回転体 131 とハブフランジ 2 とを周方向に弾性的に連結している。このダンパ 132 によって、入力側回転体 131 からハブフランジ 2 にトルクが伝達されるとともに、トルク変動が吸収、

50

減衰される。

【 0 0 3 8 】

[トルク変動抑制装置 1 0]

図 2 はトルク変動抑制装置 1 0 の正面図、図 3 は図 2 の I I I - I I I 線断面図である。なお、図 2 では、一方（手前側）のイナーシャリング 3 が取り外されている。

【 0 0 3 9 】

図 2 ～図 3 に示すように、トルク変動抑制装置 1 0 は、ハブフランジ 2（第 1 回転体の一例）、一对のイナーシャリング 3（第 2 回転体の一例）、遠心子 4、第 1 転動部材 5、及びカム機構 6 を有している。

【 0 0 4 0 】

< ハブフランジ 2 >

ハブフランジ 2 は、回転可能に配置される。ハブフランジ 2 は、入力側回転体 1 3 1 と軸方向に対向して配置されている。ハブフランジ 2 は、入力側回転体 1 3 1 と相対回転可能である。ハブフランジ 2 は、出力ハブ 1 4 に連結されている。すなわち、ハブフランジ 2 は、出力ハブ 1 4 と一体的に回転する。なお、ハブフランジ 2 は、出力ハブ 1 4 と一つの部材で構成されていてもよい。

【 0 0 4 1 】

ハブフランジ 2 は、環状に形成されている。ハブフランジ 2 の内周部が出力ハブ 1 4 に連結されている。ハブフランジ 2 は、複数の収容部 2 1 を有している。本実施形態では、ハブフランジ 2 は 6 個の収容部 2 1 を有している。複数の収容部 2 1 は、周方向において互いに間隔をあけて配置されている。各収容部 2 1 は、ハブフランジ 2 の外周部に形成されている。各収容部 2 1 は、径方向外側に向かって開口する。収容部 2 1 は、所定の深さを有している。

【 0 0 4 2 】

図 4 は、トルク変動抑制装置 1 0 の拡大図である。図 4 に示すように、収容部 2 1 を画定する内壁面は、第 1 ガイド面 2 1 1 及び第 2 ガイド面 2 1 2、及び底面 2 1 3 を有している。

【 0 0 4 3 】

第 1 ガイド面 2 1 1 及び第 2 ガイド面 2 1 2 は、周方向（図 4 の左右方向）を向いている。第 1 ガイド面 2 1 1 及び第 2 ガイド面 2 1 2 は、遠心子 4 を向いている。遠心子 4 がいない場合、第 1 ガイド面 2 1 1 及び第 2 ガイド面 2 1 2 は、対向する。第 1 ガイド面 2 1 1 と第 2 ガイド面 2 1 2 とは、互いに略平行に延びている。第 1 及び第 2 ガイド面 2 1 1、2 1 2 は、平面である。

【 0 0 4 4 】

底面 2 1 3 は、第 1 ガイド面 2 1 1 と第 2 ガイド面 2 1 2 とを連結している。底面 2 1 3 は、正面視（軸方向視）において、略円弧状である。底面 2 1 3 は、径方向外側を向いている。底面 2 1 3 は、遠心子 4 の外周面と対向している。

【 0 0 4 5 】

< イナーシャリング 3 >

図 3 及び図 5 に示すように、イナーシャリング 3 は、環状のプレートである。詳細には、イナーシャリング 3 は、連続した円環状に形成されている。イナーシャリング 3 は、トルク変動抑制装置 1 0 の質量体として機能する。

【 0 0 4 6 】

一对のイナーシャリング 3 は、軸方向においてハブフランジ 2 を挟むように配置されている。一对のイナーシャリング 3 は、軸方向においてハブフランジ 2 の両側に所定の隙間をあけて配置されている。すなわち、ハブフランジ 2 と一对のイナーシャリング 3 とは、軸方向に並べて配置されている。イナーシャリング 3 の回転軸は、ハブフランジ 2 の回転軸と同じである。イナーシャリング 3 は、ハブフランジ 2 とともに回転可能で、かつハブフランジ 2 に対して相対回転可能である。

【 0 0 4 7 】

10

20

30

40

50

イナーシャリング 3 は、複数の第 2 貫通孔 3 1 を有している。第 2 貫通孔 3 1 は、軸方向に延びている。第 2 貫通孔 3 1 は、イナーシャリング 3 を軸方向に貫通している。第 2 貫通孔 3 1 の径は、後述するカムフォロア 6 2 の小径部 6 2 2 の径よりも大きい。また、第 2 貫通孔 3 1 の径は、カムフォロア 6 2 の大径部 6 2 1 よりも小さい。

【 0 0 4 8 】

一对のイナーシャリング 3 は、複数のリベット 3 2 によって固定されている。したがって、一对のイナーシャリング 3 は、互いに、軸方向、径方向、及び周方向に移動不能である。すなわち、一对のイナーシャリング 3 は、互いに一体的に回転する。

【 0 0 4 9 】

イナーシャリング 3 は、複数の規制溝 3 3 を有している。規制溝 3 3 は、一对のイナーシャリング 3 のそれぞれに、同じ位置に同じ形状で形成されている。規制溝 3 3 は、径方向外側に膨らむ円弧状に形成されている。

【 0 0 5 0 】

図 2 に示すように、一对のイナーシャリング 3 の間には、複数のイナーシャブロック 3 4 が配置されている。複数のイナーシャブロック 3 4 は、周方向において、互いに間隔をあけて配置されている。例えば、周方向において、イナーシャブロック 3 4 と遠心子 4 とが交互に配置されている。イナーシャブロック 3 4 は、一对のイナーシャリング 3 に固定されている。具体的には、イナーシャブロック 3 4 は、リベット 3 2 によって一对のイナーシャリング 3 に固定されている。なお、イナーシャブロック 3 4 は、遠心子 4 よりも厚い。

【 0 0 5 1 】

< 遠心子 4 >

遠心子 4 は、収容部 2 1 内に配置されている。遠心子 4 は、ハブフランジ 2 の回転によって遠心力を受けるように構成されている。遠心子 4 は、収容部 2 1 内において径方向に移動可能である。なお、遠心子 4 は、径方向に移動する際に自転するように構成されている。本実施形態では、遠心子 4 の全体が自転する。遠心子 4 の軸方向の移動は、一对のイナーシャリング 3 によって規制されている。

【 0 0 5 2 】

図 4 に示すように、遠心子 4 は、円板状であり、中央部に第 1 貫通孔 4 1 を有する。すなわち、遠心子 4 は円筒状である。遠心子 4 は、ハブフランジ 2 よりも厚い。遠心子 4 は、一つの部材によって構成することができる。

【 0 0 5 3 】

遠心子 4 は、第 2 ガイド面 2 1 2 と第 1 転動部材 5 とに接触している。このため、遠心子 4 は、周方向への移動が規制される。一方、遠心子 4 は径方向に移動可能である。遠心子 4 は、径方向に移動する際、収容部 2 1 の第 2 ガイド面 2 1 2 上を転動する。また、遠心子 4 は、径方向に移動する際、第 1 転動部材 5 を介して第 1 ガイド面 2 1 1 上を転動する。すなわち、遠心子 4 は、第 1 転動部材 5 の外周面上を転動する。

【 0 0 5 4 】

遠心子 4 の外周面のうち、遠心子 4 が転動したときに第 1 転動部材 5 の外周面と転がり接触する面を第 1 接触面 4 2 a とする。また、遠心子 4 の外周面のうち、遠心子 4 が転動したときに第 2 ガイド面 2 1 2 と転がり接触する面を第 2 接触面 4 2 b とする。この第 1 接触面 4 2 a 及び第 2 接触面 4 2 b は、軸方向視において円弧状である。

【 0 0 5 5 】

第 1 貫通孔 4 1 は、軸方向に延びている。第 1 貫通孔 4 1 は、遠心子 4 を軸方向に貫通している。第 1 貫通孔 4 1 の径は、カムフォロア 6 2 の径よりも大きい。詳細には、第 1 貫通孔 4 1 の径は、カムフォロア 6 2 の大径部 6 2 1 の径よりも大きい。この第 1 貫通孔 4 1 を画定する内壁面の一部は、カム面 6 1 を構成する。

【 0 0 5 6 】

< 第 1 転動部材 5 >

第 1 転動部材 5 は、第 1 ガイド面 2 1 1 と遠心子 4 との間に配置されている。詳細には

10

20

30

40

50

、第1転動部材5は、第1ガイド面211と遠心子4とによって挟まれている。第1転動部材5は、第1ガイド面211と遠心子4とに接触している。

【0057】

第1転動部材5の中心は、遠心子4の中心よりも径方向内側に位置している。第1転動部材5は、円柱状のコロとして構成されている。すなわち、第1転動部材5は、ベアリングではない。

【0058】

第1転動部材5は、大径部51と、一对の小径部52とを有している。大径部51と小径部52とは、互いの中心が一致している。大径部51は、小径部52よりも径が大きい。大径部51の直径は、規制溝33の幅よりも大きい。このため、第1転動部材5は、一对のイナーシャリング3によって軸方向に支持されている。

10

【0059】

各小径部52は、大径部51から軸方向の両側に突出している。小径部52の直径は、規制溝33の幅よりも小さい。小径部52は、イナーシャリング3の規制溝33内に配置されている。小径部52と規制溝33の内壁面との間には所定の隙間が設けられており、小径部52は規制溝33内をスムーズに移動することが可能である。このように小径部52が規制溝33内に配置されているため、停止時における第1転動部材5の径方向の移動を規制することができる。すなわち、第1転動部材5は、規制溝33によって支持されている。

【0060】

20

第1転動部材5は、一つの部材によって構成することができる。すなわち、第1転動部材5の大径部51と一对の小径部52とは一つの部材によって構成されている。なお、第1転動部材5は、直径が一定の円柱状であってもよい。また、第1転動部材5は、円筒状であってもよい。

【0061】

第1転動部材5は、遠心子4の自転によって第1ガイド面211上を転動するように構成されている。すなわち、遠心子4が自転することによって、第1転動部材5も自転する。なお、遠心子4の回転方向と第1転動部材5の回転方向とは逆となる。そして、第1転動部材5は、自転することによって、第1ガイド面211上を転動する。詳細には、第1転動部材5の大径部51が第1ガイド面211上を転動する。

30

【0062】

ハブフランジ2とイナーシャリング3との間に回転方向の相対変位が（回転位相差）がない状態では、図5に示すように、小径部52は規制溝33の長手方向（周方向）の略中央に位置している。そして、ハブフランジ2とイナーシャリング3との間に回転位相差が生じた場合は、小径部52は規制溝33に沿って移動する。

【0063】

図6に示すように、第1ガイド面211と第2ガイド面212との距離Hは、遠心子4の直径D1と第1転動部材5の直径D2との合計よりも小さい。すなわち、 $H < D1 + D2$ の式が成り立つ。これにより、トルク変動抑制装置10の動作中において、遠心子4は常時、第2ガイド面212と第1転動部材5とに接触している。

40

【0064】

第1転動部材5の直径D2は、遠心子4の外周面と第1ガイド面211との隙間よりも大きいため、第1転動部材5が径方向外側に飛び出すことが規制される。

【0065】

<カム機構6>

図4に示すように、カム機構6は、遠心子4に作用する遠心力を受けて、その遠心力をハブフランジ2とイナーシャリング3との回転位相差が小さくなる方向の周方向力に変換するように構成されている。なお、カム機構6は、ハブフランジ2とイナーシャリング3との間に回転位相差が生じたときに機能する。

【0066】

50

カム機構 6 は、カム面 6 1 とカムフォロア 6 2 とを有している。カム面 6 1 は、遠心子 4 に形成されている。詳細には、カム面 6 1 は、遠心子 4 の第 1 貫通孔 4 1 の内壁面の一部である。カム面 6 1 は、カムフォロア 6 2 が当接する面であり、軸方向視において円弧状である。カム面 6 1 は、径方向外側を向いている。

【 0 0 6 7 】

カムフォロア 6 2 は、カム面 6 1 と当接している。カムフォロア 6 2 は、遠心子 4 と一對のイナーシャリング 3 との間で力を伝達するように構成されている。詳細には、カムフォロア 6 2 は、第 1 貫通孔 4 1 内と第 2 貫通孔 3 1 内を延びている。カムフォロア 6 2 は、自転可能に、イナーシャリング 3 に取り付けられている。

【 0 0 6 8 】

カムフォロア 6 2 は、第 1 貫通孔 4 1 のカム面 6 1 上を転動する。また、カムフォロア 6 2 は、第 2 貫通孔 3 1 の内壁面上を転動する。なお、カムフォロア 6 2 は、第 2 貫通孔 3 1 の内壁面のうち、径方向内側を向く面と当接している。すなわち、カムフォロア 6 2 は、カム面 6 1 と、第 2 貫通孔 3 1 の内壁面とによって挟まれている。

【 0 0 6 9 】

詳細には、カムフォロア 6 2 は、径方向内側においてカム面 6 1 と当接し、径方向外側において第 2 貫通孔 3 1 の内壁面と当接している。これによって、カムフォロア 6 2 は、位置決めされている。また、このようにカムフォロア 6 2 がカム面 6 1 と第 2 貫通孔 3 1 の内壁面とによって挟まれているため、カムフォロア 6 2 は、遠心子 4 と一對のイナーシャリング 3 との間で力を伝達する。

【 0 0 7 0 】

カムフォロア 6 2 は、円柱状のコロとして構成されている。すなわち、カムフォロア 6 2 はベアリングではない。カムフォロア 6 2 は、大径部 6 2 1 と、一對の小径部 6 2 2 とを有している。大径部 6 2 1 と小径部 6 2 2 とは、互いの中心が一致している。大径部 6 2 1 は、小径部 6 2 2 よりも径が大きい。大径部 6 2 1 は、第 1 貫通孔 4 1 よりも径が小さく、第 2 貫通孔 3 1 よりも径が大きい。大径部 6 2 1 は、カム面 6 1 上を転動する。

【 0 0 7 1 】

各小径部 6 2 2 は、大径部 6 2 1 から軸方向の両側に突出している。小径部 6 2 2 は、第 2 貫通孔 3 1 の内壁面上を転動する。小径部 6 2 2 は、第 2 貫通孔 3 1 よりも径が小さい。カムフォロア 6 2 は、一つの部材によって構成することができる。すなわち、カムフォロア 6 2 の大径部 6 2 1 と一對の小径部 6 2 2 とは一つの部材によって構成されている。なお、カムフォロア 6 2 は、径が一定の円柱状であってもよい。また、カムフォロア 6 2 は、円筒状であってもよい。

【 0 0 7 2 】

カムフォロア 6 2 とカム面 6 1 との接触、及びカムフォロア 6 2 と第 2 貫通孔 3 1 の内壁面との接触によって、ハブフランジ 2 とイナーシャリング 3 との間に回転位相差が生じたときに、遠心子 4 に生じた遠心力は、回転位相差が小さくなるような周方向の力に変換される。

【 0 0 7 3 】

< ストップ機構 >

トルク変動抑制装置 1 0 は、ストップ機構 8 をさらに備えている。ストップ機構 8 は、ハブフランジ 2 とイナーシャリング 3 との相対回転角度範囲を規制する。ストップ機構 8 は、凸部 8 1 と凹部 8 2 とを有する。

【 0 0 7 4 】

凸部 8 1 は、イナーシャブロック 3 4 から径方向内側に突出している。凹部 8 2 は、ハブフランジ 2 の外周面に形成されている。凸部 8 1 は、凹部 8 2 内に配置されている。この凸部 8 1 が凹部 8 2 の端面に当接することによって、ハブフランジ 2 とイナーシャリング 3 との相対回転角度範囲が規制される。

【 0 0 7 5 】

[トルク変動抑制装置 1 0 の作動]

10

20

30

40

50

図 7 及び図 8 を用いて、トルク変動抑制装置 10 の作動について説明する。

【0076】

ロックアップオン時には、フロントカバー 11 に伝達されたトルクは、入力側回転体 131 及びダンパ 132 を介してハブフランジ 2 に伝達される。

【0077】

トルク伝達時にトルク変動がない場合は、図 7 に示すような状態で、ハブフランジ 2 及びイナーシャリング 3 は回転する。この状態では、カム機構 6 のカムフォロア 62 はカム面 61 のもっとも径方向内側の位置（周方向の中央位置）に当接する。また、この状態では、ハブフランジ 2 とイナーシャリング 3 との回転位相差は「0」である。

【0078】

前述のように、ハブフランジ 2 とイナーシャリング 3 との間の周方向の相対変位量を、「回転位相差」と称しているが、これらは、図 7 及び図 8 では、遠心子 4 及びカム面 61 の周方向の中央位置と、第 2 貫通孔 31 の中心位置と、のずれを示すものである。

【0079】

ここで、トルクの伝達時にトルク変動が存在すると、図 8 に示すように、ハブフランジ 2 とイナーシャリング 3 との間には、回転位相差が生じる。

【0080】

図 8 に示すように、ハブフランジ 2 とイナーシャリング 3 との間に回転位相差が生じた場合、カム機構 6 のカムフォロア 62 は、図 7 に示す位置から図 8 に示す位置まで移動する。このとき、カムフォロア 62 は、カム面 61 上を転動しながら相対的に左側に移動する。また、カムフォロア 62 は、第 2 貫通孔 31 の内壁面上も転動している。詳細には、カムフォロア 62 の大径部 621 がカム面 61 上を転動し、カムフォロア 62 の小径部 622 が第 2 貫通孔 31 の内壁面上を転動する。なお、カムフォロア 62 は、反時計回りに自転している。

【0081】

このカムフォロア 62 が左側に移動することによって、カムフォロア 62 がカム面 61 を介して遠心子 4 を径方向内側（図 7 及び図 8 の下側）に押圧し、遠心子 4 を径方向内側に移動させる。この結果、遠心子 4 は、図 7 に示す位置から図 8 に示す位置まで移動する。このとき、遠心子 4 は、第 2 ガイド面 212 上を転動する。遠心子 4 は、時計回りに自転している。なお、遠心子 4 が時計回りに自転することによって、第 1 転動部材 5 は反時計回りに自転する。そして、第 1 転動部材 5 は、第 1 ガイド面 211 上を転動して径方向内側に移動する。

【0082】

このように図 8 の位置に移動した遠心子 4 には遠心力が作用しているので、遠心子 4 は径方向外側（図 8 の上側）に移動する。詳細には、遠心子 4 は、第 2 ガイド面 212 上を転動して、径方向外側に移動する。なお、遠心子 4 は、反時計回りに自転する。このように遠心子 4 が反時計回りに自転することによって、第 1 転動部材 5 は時計回りに自転する。そして、第 1 ガイド面 211 上を転動して径方向外側に移動する。

【0083】

また、遠心子 4 に形成されたカム面 61 がカムフォロア 62 を介して、イナーシャリング 3 を図 8 の右側に押圧し、イナーシャリング 3 を図 8 の右側に移動させる。このとき、カムフォロア 62 の大径部 621 はカム面 61 上を転動し、カムフォロア 62 の小径部 622 は第 2 貫通孔 31 の内壁面上を転動する。なお、カムフォロア 62 は、時計回りに自転している。この結果、図 7 の状態に戻る。

【0084】

なお、逆方向に回転位相差が生じた場合は、カムフォロア 62 がカム面 61 に沿って相対的に図 8 の右側に移動するが、作動原理は同じである。このとき、遠心子 4 は、第 1 転動部材 5 を介して第 1 ガイド面 211 上を転動する。

【0085】

以上のように、トルク変動によってハブフランジ 2 とイナーシャリング 3 との間に回転

10

20

30

40

50

位相差が生じると、遠心子 4 に作用する遠心力及びカム機構 6 の作用によって、ハブフランジ 2 は、両者の回転位相差を小さくする周方向の力を受ける。この力によって、トルク変動が抑制される。なお、カムフォロア 6 2 を介して、遠心子 4 とイナーシャリング 3 との間で力が伝達される。

【 0 0 8 6 】

以上のトルク変動を抑制する力は、遠心力、すなわちハブフランジ 2 の回転数によって変化するし、回転位相差及びカム面 6 1 の形状によっても変化する。したがって、カム面 6 1 の形状を適宜設定することによって、トルク変動抑制装置 1 0 の特性を、エンジン仕様等に応じた最適な特性にすることができる。

【 0 0 8 7 】

また、遠心子 4 は、第 1 ガイド面 2 1 1 又は第 2 ガイド面 2 1 2 上を間接的に又は直接的に回転することによって径方向に移動する。このため、遠心子 4 は、第 1 ガイド面 2 1 1、又は第 2 ガイド面 2 1 2 上を摺動するものに比べて、スムーズに径方向に移動することができる。また、カムフォロア 6 2 は、カム面 6 1 上及び第 2 貫通孔 3 1 の内壁面上を回転している。このため、よりスムーズに遠心子 4 とイナーシャリング 3 との間で力を伝達することができる。

【 0 0 8 8 】

[特性の例]

図 9 は、トルク変動抑制装置 1 0 の特性の一例を示す図である。横軸は回転数、縦軸はトルク変動（回転速度変動）である。特性 Q 1 はトルク変動を抑制するための装置が設けられていない場合、特性 Q 2 はカム機構を有さない従来のダイナミックダンパ装置が設けられた場合、特性 Q 3 は本実施形態のトルク変動抑制装置 1 0 が設けられた場合を示している。

【 0 0 8 9 】

この図 9 から明らかなように、カム機構を有さないダイナミックダンパ装置が設けられた装置（特性 Q 2）では、特定の回転数域のみについてトルク変動を抑制することができる。一方、カム機構 6 を有する本実施形態（特性 Q 3）では、すべての回転数域においてトルク変動を抑制することができる。

【 0 0 9 0 】

[変形例]

本発明は以上のような実施形態に限定されるものではなく、本発明の範囲を逸脱することなく種々の変形又は修正が可能である。

【 0 0 9 1 】

< 変形例 1 >

遠心子 4 は、円板状でなくてもよい。例えば、遠心子 4 は、第 1 及び第 2 接触面 4 2 a、4 2 b 以外の部分は、正面視において円弧状に形成されていなくてもよい。

【 0 0 9 2 】

< 変形例 2 >

カムフォロア 6 2 は、軸受部材を介して、第 2 貫通孔 3 1 に取り付けられていてもよい。

【 0 0 9 3 】

< 変形例 3 >

上記実施形態では、遠心子 4 の全体が自転するように構成されているが、遠心子 4 の構成はこれに限定されず、遠心子 4 の一部が自転するように構成されていてもよい。例えば図 1 0 に示すように、遠心子 4 は、遠心子本体部 4 3、複数の第 1 回転部 4 4 a、及び複数の第 2 回転部 4 4 b を有している。なお、本変形例では、第 1 回転部 4 4 a 及び第 2 回転部 4 4 b の数はそれぞれ 2 つである。

【 0 0 9 4 】

遠心子本体部 4 3 は、周方向において第 1 端部 4 3 1 及び第 2 端部 4 3 2 を含む。第 1 端部 4 3 1 は第 1 ガイド面 2 1 1 側に配置され、第 2 端部 4 3 2 は第 2 ガイド面 2 1 2 側に配置される。遠心子本体部 4 3 は、一对のプレートによって構成されている。複数の第

10

20

30

40

50

1回転部44a及び第2回転部44bは、一对のプレートによって軸方向において挟まれている。遠心子本体部43は、好ましくはハブフランジ2と接触していない。

【0095】

第1回転部44aは、遠心子本体部43の第1端部431に回転可能に取り付けられている。すなわち、第1回転部44aは、自転するように構成されている。第1回転部44aは、第1ガイド面211と間隔をあけて配置されている。

【0096】

第2回転部44bは、遠心子本体部43の第2端部432に回転可能に取り付けられている。すなわち、第2回転部44bは、自転するように構成されている。第2回転部44bは、第2ガイド面212と間隔をあけて配置されている。

10

【0097】

第1転動部材5aは、第1ガイド面211と遠心子4との間に配置されている。詳細には、第1転動部材5aは、第1ガイド面211と第1回転部44aとの間に配置されている。第1転動部材5aは、第1ガイド面211と第1回転部44aとに接触している。第1転動部材5aの直径は、第1回転部44aと第1ガイド面211との隙間よりも大きい。

【0098】

第1転動部材5aは、遠心子4の自転によって第1ガイド面211上を転動する。詳細には、第1転動部材5aは、第1回転部44aの自転によって第1ガイド面211上を転動する。

【0099】

20

第2転動部材5bは、第2ガイド面212と遠心子4との間に配置されている。詳細には、第2転動部材5bは、第2ガイド面212と第2回転部44bとの間に配置されている。第2転動部材5bは、第2ガイド面212と第2回転部44bとに接触している。第2転動部材5bの直径は、第2回転部44bと第2ガイド面212との隙間よりも大きい。

【0100】

第2転動部材5bは、遠心子4の自転によって第2ガイド面212上を転動する。詳細には、第2転動部材5bは、第2回転部44bの自転によって第2ガイド面212上を転動する。

【0101】

<変形例4>

30

上記実施形態では、遠心子4をハブフランジ2に設けたが、遠心子4をイナーシャリング3に設けてもよい。この場合、イナーシャリング3が本発明の第1回転体に相当し、ハブフランジ2が本発明の第2回転体に相当する。

【0102】

<変形例5>

上記実施形態では、第1回転体の一例としてハブフランジ2を例示しているが、第1回転体はこれに限定されない。例えば、トルク変動抑制装置を本実施形態のようにトルクコンバータに取り付ける場合、トルクコンバータ100のフロントカバー11又は入力側回転体131などを第1回転体とすることができる。

【0103】

40

<変形例6>

上記実施形態では、トルク変動抑制装置10を、トルクコンバータ100に取り付けているが、クラッチ装置などの他の動力伝達装置にトルク変動抑制装置10を取り付けることもできる。

【0104】

例えば、図11に示すように、ダンパ装置101にトルク変動抑制装置10を取り付けることができる。このダンパ装置101は、例えば、ハイブリッド車に搭載される。ダンパ装置101は、入力部材141と、出力部材142と、ダンパ143と、トルク変動抑制装置10と、を備えている。入力部材141には駆動源からのトルクが入力される。ダンパ143は、入力部材141と出力部材142との間に配置されている。出力部材14

50

2 は、ダンパ 1 4 3 を介して入力部材 1 4 1 からのトルクが伝達される。トルク変動抑制装置 1 0 は、例えば出力部材 1 4 2 に取り付けられている。

【0105】

<変形例 7>

図 1 2 は、一方のイナーシャリング 3、遠心子 4、及び第 1 転動部材 5 を取り外した状態におけるトルク変動抑制装置 1 0 の拡大正面図である。図 1 2 に示すように、収容部 2 1 は、第 1 ガイド面 2 1 1、第 2 ガイド面 2 1 2、底面 2 1 3、及び連結面 2 1 4 を有している。

【0106】

連結面 2 1 4 は、第 1 ガイド面 2 1 1 と底面 2 1 3 とを連結している。連結面 2 1 4 は、周方向且つ径方向を向いている。連結面 2 1 4 は、湾曲面である。詳細には、連結面 2 1 4 は、凹状の湾曲面である。連結面 2 1 4 は、軸方向視において、円弧状である。連結面 2 1 4 の曲率半径は、第 1 転動部材 5 の半径以上とすることが好ましい。なお、図 1 3 に示すように、連結面 2 1 4 は、平面であってもよい。

【0107】

この連結面 2 1 4 は第 1 転動部材 5 の径方向内側に位置するため、第 1 転動部材 5 が自重で径方向内側に落下した場合の落下音の発生を抑制することができる。なお、変形例 7 において、イナーシャリング 3 に規制溝 3 3 は形成されていない。

【0108】

<変形例 8>

上記実施形態では、遠心子 4 の第 1 貫通孔 4 1 は軸方向視において真円であるが、第 1 貫通孔 4 1 の形状はこれに限定されない。例えば、図 1 4 に示すように、遠心子 4 の第 1 貫通孔 4 1 は、軸方向視において真円でなくてもよい。以下、詳細に説明する。

【0109】

図 1 4 に示すように、第 1 貫通孔 4 1 の内壁面は、カム面 6 1 を構成する。カム面 6 1 は、径方向外側を向いている。トルク変動抑制装置 1 0 の作動時に遠心子 4 が径方向外側に移動することによって、カム面 6 1 は、カムフォロア 6 2 と当接する。詳細には、カム面 6 1 は、カムフォロア 6 2 の大径部 6 2 1 と当接する。

【0110】

カム面 6 1 は、第 1 領域 6 1 1 と、第 2 領域 6 1 2 とを有する。第 1 領域 6 1 1 は、遠心子 4 が第 1 転動部材 5 を介して第 1 ガイド面 2 1 1 上を転動するときにカムフォロア 6 2 と当接する領域である。例えば、イナーシャリング 3 がハブフランジ 2 に対して時計回りに相対回転すると、第 1 領域 6 1 1 はカムフォロア 6 2 と当接する。すなわち、第 1 領域 6 1 1 は、カム面 6 1 の最も径方向内側の部分から第 1 ガイド面 2 1 1 側（図 1 4 の右側）の領域である。

【0111】

第 2 領域 6 1 2 は、遠心子 4 が第 2 ガイド面 2 1 2 上を転動するときにカムフォロア 6 2 と当接する領域である。例えば、イナーシャリング 3 がハブフランジ 2 に対して反時計回りに相対回転すると、第 2 領域 6 1 2 はカムフォロア 6 2 と当接する。すなわち、第 2 領域 6 1 2 は、カム面 6 1 の最も径方向内側の部分から第 2 ガイド面 2 1 2 側（図 1 4 の左側）の領域である。

【0112】

第 1 領域 6 1 1 は、第 2 領域 6 1 2 と異なる曲面形状を有している。第 1 領域 6 1 1 及び第 2 領域 6 1 2 は、軸方向視において円弧状である。本変形例では、第 1 領域 6 1 1 は、第 2 領域 6 1 2 の曲率半径よりも小さい曲率半径を有している。

【0113】

なお、本変形例では、軸方向視において、第 1 貫通孔 4 1 の右半分は半円形状であり、第 1 貫通孔 4 1 の左半分も半円形状である。軸方向視において、第 1 貫通孔 4 1 の右半分を構成する半円は、第 1 貫通孔 4 1 の左半分を構成する半円の半径よりも、小さい半径を有する。すなわち、第 1 貫通孔 4 1 は、軸方向視において、半径の異なる二つの半円によ

10

20

30

40

50

って構成されている。

【 0 1 1 4 】

第 1 領域 6 1 1 と第 2 領域 6 1 2 との境界は、最も径方向内側に位置している部分である。ハブフランジ 2 とイナーシャリング 3 とが互いに相対回転せずに一体回転しているとき、すなわち、ハブフランジ 2 とイナーシャリング 3 との回転位相差 がゼロのときに、第 1 領域 6 1 1 と第 2 領域 6 1 2 との境界がカムフォロア 6 2 と当接している。

【 0 1 1 5 】

なお、このように、第 1 領域 6 1 1 と第 2 領域 6 1 2 との境界がカムフォロア 6 2 と当接しているような遠心子 4 の状態を、中立状態と称する。すなわち、遠心子 4 が中立状態にあるとき、第 1 領域 6 1 1 と第 2 領域 6 1 2 との境界がカムフォロア 6 2 と当接する。

10

【 0 1 1 6 】

図 1 5 は、遠心子 4、第 1 転動部材 5、及びカムフォロア 6 2 を取り除いた状態のトルク変動抑制装置の正面図である。図 1 5 に示すように、第 2 貫通孔 3 1 も、軸方向視において真円ではない形状とすることができる。

【 0 1 1 7 】

第 2 貫通孔 3 1 の内壁面は、当接面 3 0 を構成する。当接面 3 0 は、径方向内側を向いている。当接面 3 0 は、カムフォロア 6 2 と当接する。なお、当接面 3 0 は、トルク変動抑制装置 1 0 の作動時及び停止時において、カムフォロア 6 2 と当接する。詳細には、当接面 3 0 は、カムフォロア 6 2 の小径部 6 2 2 と当接する。

【 0 1 1 8 】

20

当接面 3 0 は、第 3 領域 3 0 1 と、第 4 領域 3 0 2 とを有する。第 3 領域 3 0 1 は、遠心子 4 が第 1 転動部材 5 を介して第 1 ガイド面 2 1 1 上を転動するときカムフォロア 6 2 と当接する領域である。例えば、イナーシャリング 3 がハブフランジ 2 に対して時計回りに相対回転すると、第 3 領域 3 0 1 はカムフォロア 6 2 と当接する。すなわち、第 3 領域 3 0 1 は、当接面 3 0 の最も径方向外側の部分から第 2 ガイド面 2 1 2 側（図 1 5 の左側）の領域である。

【 0 1 1 9 】

第 4 領域 3 0 2 は、遠心子 4 が第 2 ガイド面 2 1 2 上を転動するときカムフォロア 6 2 と当接する領域である。例えば、イナーシャリング 3 がハブフランジ 2 に対して反時計回りに相対回転すると、第 4 領域 3 0 2 はカムフォロア 6 2 と当接する。すなわち、第 4 領域 3 0 2 は、当接面 3 0 の最も径方向外側の部分から第 1 ガイド面 2 1 1 側（図 1 5 の右側）の領域である。

30

【 0 1 2 0 】

第 3 領域 3 0 1 は、第 4 領域 3 0 2 と異なる曲面形状を有している。第 3 領域 3 0 1 及び第 4 領域 3 0 2 は、軸方向視において円弧状である。本変形例では、第 3 領域 3 0 1 は、第 4 領域 3 0 2 の曲率半径よりも大きい曲率半径を有している。

【 0 1 2 1 】

なお、本変形例では、軸方向視において、第 2 貫通孔 3 1 の右半分は半円形状であり、第 2 貫通孔 3 1 の左半分も半円形状である。軸方向視において、第 2 貫通孔 3 1 の右半分の構成する半円は、第 2 貫通孔 3 1 の左半分の構成する半円の半径よりも、小さい半径を有する。すなわち、第 2 貫通孔 3 1 は、軸方向視において、半径の異なる二つの半円によって構成されている。

40

【 0 1 2 2 】

第 3 領域 3 0 1 と第 4 領域 3 0 2 との境界は、最も径方向外側に位置している部分である。遠心子 4 が中立状態にあるとき、遠心子 4 は、第 3 領域 3 0 1 と第 4 領域 3 0 2 との境界に当接している。

【 0 1 2 3 】

図 1 4 に示すように、トルク変動抑制装置 1 0 は、状態維持機構 7 を備えている。ハブフランジ 2 とイナーシャリング 3 とが一体的に回転しているとき、すなわち、回転位相差 がゼロのとき、状態維持機構 7 は、遠心子 4 の中立状態を維持するように構成されてい

50

る。このため、回転位相差 がゼロのとき、第 1 領域 6 1 1 と第 2 領域 6 1 2 との境界はカムフォロア 6 2 と接触している。

【 0 1 2 4 】

状態維持機構 7 は、第 1 係合部 7 1 と、第 2 係合部 7 2 とを有している。第 1 係合部 7 1 は、ハブフランジ 2 に形成されている。第 1 係合部 7 1 は、ハブフランジ 2 から遠心子 4 に向かって突出している。

【 0 1 2 5 】

第 2 係合部 7 2 は、遠心子 4 に形成されている。第 2 係合部 7 2 は、遠心子 4 に形成された凹部である。第 2 係合部 7 2 は、第 1 係合部 7 1 と係合する。詳細には、第 1 係合部 7 1 が第 2 係合部 7 2 内に配置されている。このため、第 1 係合部 7 1 と第 2 係合部 7 2 とが互いに当接し、その結果、ハブフランジ 2 とイナーシャリング 3 とが相対回転しないときに遠心子 4 が自転することが規制される。

10

【 0 1 2 6 】

次に、トルク変動抑制装置 1 0 の動作について説明する。まず、図 1 6 に示すように、ハブフランジ 2 とイナーシャリング 3 とが相対回転していないとき、すなわち、回転位相差 がゼロのときは、遠心子 4 は中立状態にある。このため、カムフォロア 6 2 は、第 1 領域 6 1 1 と第 2 領域 6 1 2 との境界と当接している。また、カムフォロア 6 2 は、第 3 領域 3 0 1 と第 4 領域 3 0 2 との境界と当接している。遠心子 4 は、自転していない。

【 0 1 2 7 】

図 1 7 に示すように、イナーシャリング 3 がハブフランジ 2 に対して反時計回りに相対回転したとき、遠心子 4 は第 2 ガイド面 2 1 2 上を転動する。なお、遠心子 4 は、時計回りに転動する。

20

【 0 1 2 8 】

カムフォロア 6 2 は、カム面 6 1 のうち、第 2 領域 6 1 2 上を転動する。また、カムフォロア 6 2 は、当接面 3 0 のうち、第 4 領域 3 0 2 上を転動する。このように、カムフォロア 6 2 は、第 2 領域 6 1 2 と第 4 領域 3 0 2 とによって挟まれている。なお、カムフォロア 6 2 は、反時計回りに転動する。

【 0 1 2 9 】

図 1 8 に示すように、イナーシャリング 3 がハブフランジ 2 に対して時計回りに相対回転したとき、遠心子 4 は第 1 転動部材 5 を介して第 1 ガイド面 2 1 1 上を転動する。なお、遠心子 4 は、時計回りに転動する。

30

【 0 1 3 0 】

カムフォロア 6 2 は、カム面 6 1 のうち、第 1 領域 6 1 1 上を転動する。また、カムフォロア 6 2 は、当接面 3 0 のうち、第 3 領域 3 0 1 上を転動する。このように、カムフォロア 6 2 は、第 1 領域 6 1 1 と第 3 領域 3 0 1 とによって挟まれている。なお、カムフォロア 6 2 は、時計回りに転動する。

【 0 1 3 1 】

ここで、遠心子 4 は、第 1 ガイド面 2 1 1 上を直接転動するのではなく、第 1 転動部材 5 を介して第 1 ガイド面 2 1 1 上を転動している。このため、第 1 領域 6 1 1 の曲率半径を第 2 領域 6 1 2 の曲率半径と同じにすると、第 1 接線と第 2 接線とのなす角度が適切な範囲から外れてしまうおそれがある。この結果、カムフォロア 6 2 を当接面 3 0 とカム面 6 1 とでしっかりと挟み込むことができないという問題が生じるおそれがある。なお、第 1 接線とは、カムフォロア 6 2 とカム面 6 1 との接触点における接線を意味し、第 2 接線とは、カムフォロア 6 2 と当接面 3 0 との接触点における接線を意味する。

40

【 0 1 3 2 】

これに対して、本変形例では、第 1 領域 6 1 1 が第 2 領域 6 1 2 と異なる曲率半径を有するため、具体的には、第 1 領域 6 1 1 の曲率半径を第 2 領域 6 1 2 の曲率半径よりも小さくしているため、第 1 接線と第 2 接線とがなす角度を適切な範囲内とし、カム面 6 1 と当接面 3 0 とによってカムフォロア 6 2 をしっかりと挟み込むことができる。

【 0 1 3 3 】

50

また、本変形例では、第 3 領域 3 0 1 が第 4 領域 3 0 2 と異なる曲率半径を有するため、具体的には、第 3 領域 3 0 1 の曲率半径を第 4 領域 3 0 2 の曲率半径よりも大きくしているため、第 1 接線と第 2 接線とがなす角度を適切な範囲内とし、カム面 6 1 と当接面 3 0 とによってカムフォロア 6 2 をしっかりと挟み込むことができる。

【 0 1 3 4 】

なお、図 1 9 に示すように、第 3 領域 3 0 1 と第 4 領域 3 0 2 とが異なる曲面形状を有する一方で、第 1 領域 6 1 1 と第 2 領域 6 1 2 とは同じ曲面形状であってもよい。また、図 2 0 に示すように、第 1 領域 6 1 1 と第 2 領域 6 1 2 とが異なる曲面形状を有する一方で、第 3 領域 3 0 1 と第 4 領域 3 0 2 とは同じ曲面形状であってもよい。

【 符号の説明 】

【 0 1 3 5 】

- 1 0 トルク変動抑制装置
- 1 0 0 トルクコンバータ
- 2 ハブフランジ
- 2 1 収容部
- 2 1 1 第 1 ガイド面
- 2 1 2 第 2 ガイド面
- 2 1 3 底面
- 2 1 4 連結面
- 3 イナーシャリング
- 3 1 第 2 貫通孔
- 3 3 規制溝
- 4 遠心子
- 4 1 第 1 貫通孔
- 4 3 遠心子本体部
- 4 4 a 第 1 回転部
- 4 4 b 第 2 回転部
- 5 第 1 転動部材
- 5 a 第 1 転動部材
- 5 b 第 2 転動部材
- 6 カム機構
- 6 1 カム面
- 6 2 カムフォロア

10

20

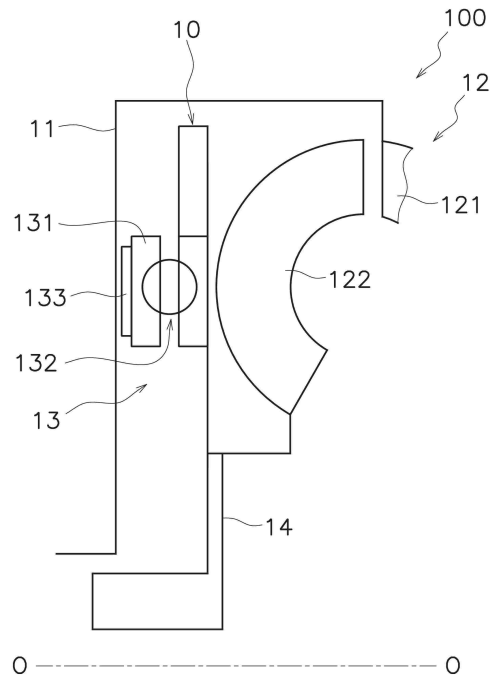
30

40

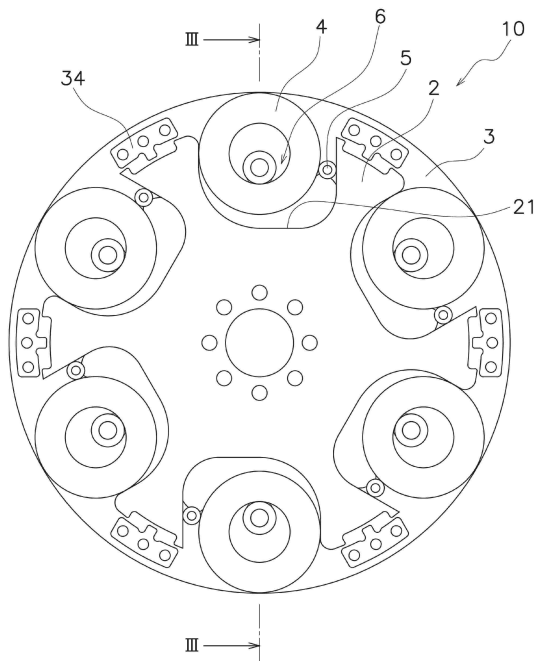
50

【図面】

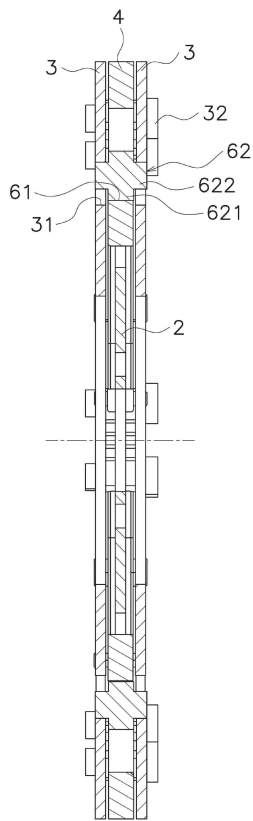
【図 1】



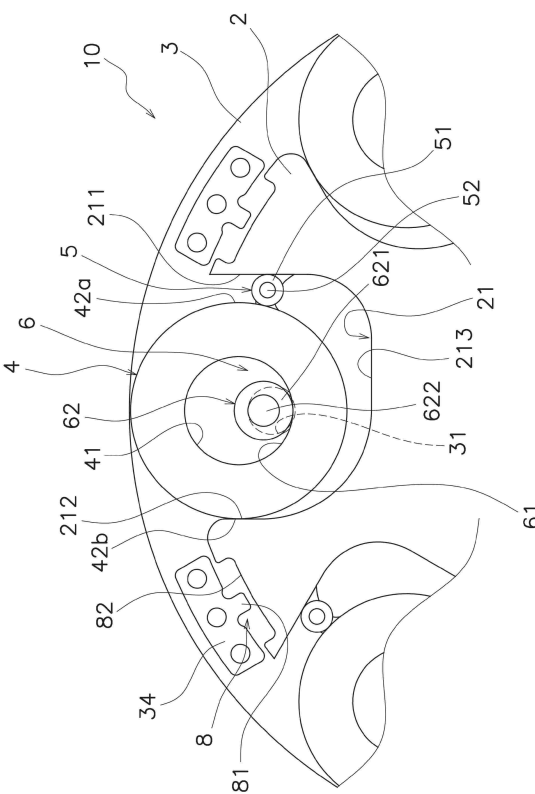
【図 2】



【図 3】



【図 4】



10

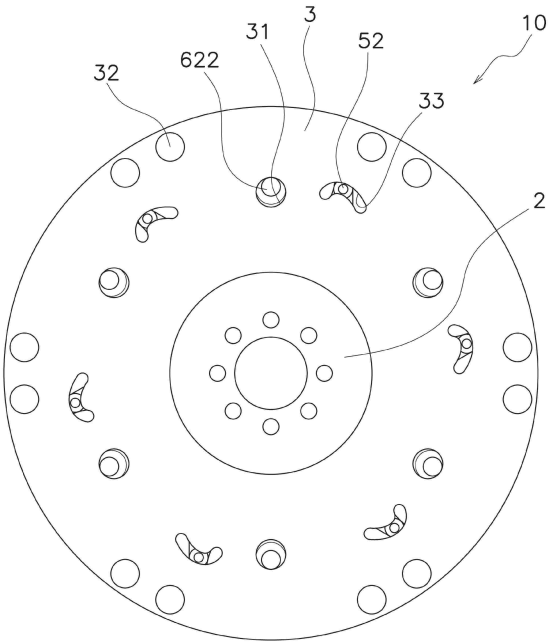
20

30

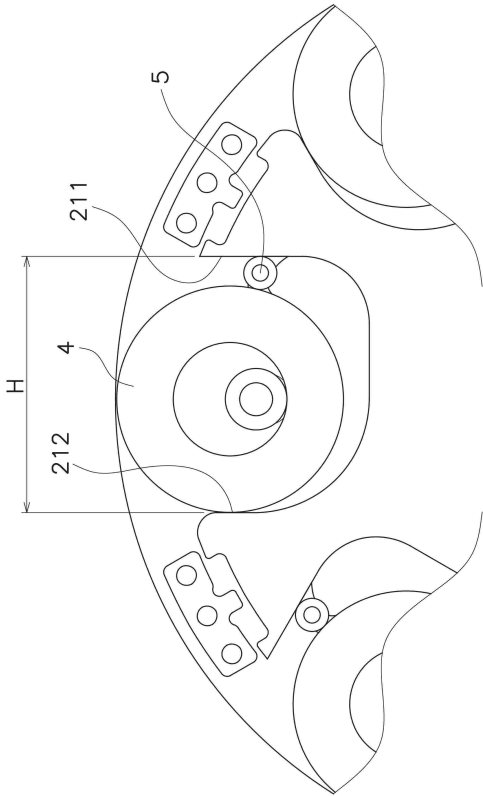
40

50

【図 5】



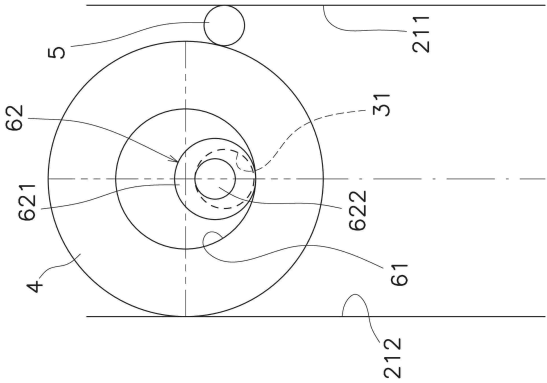
【図 6】



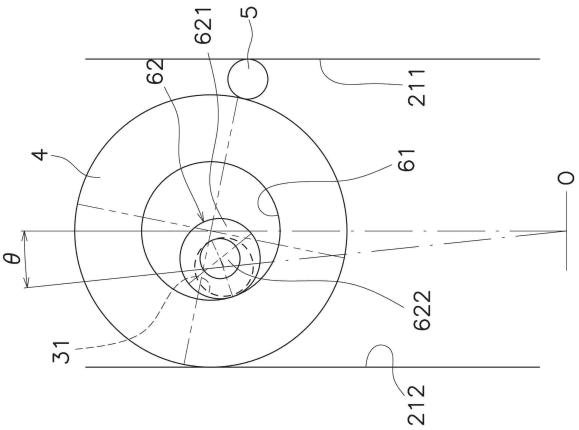
10

20

【図 7】



【図 8】

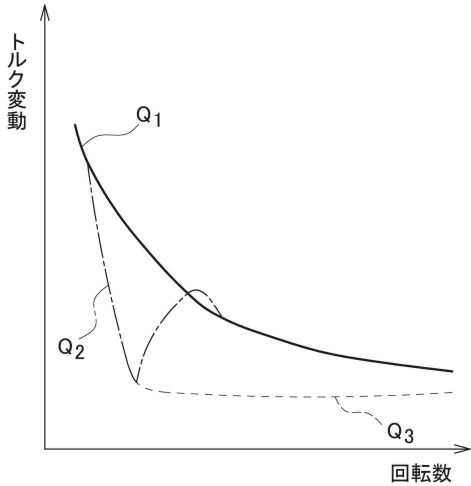


30

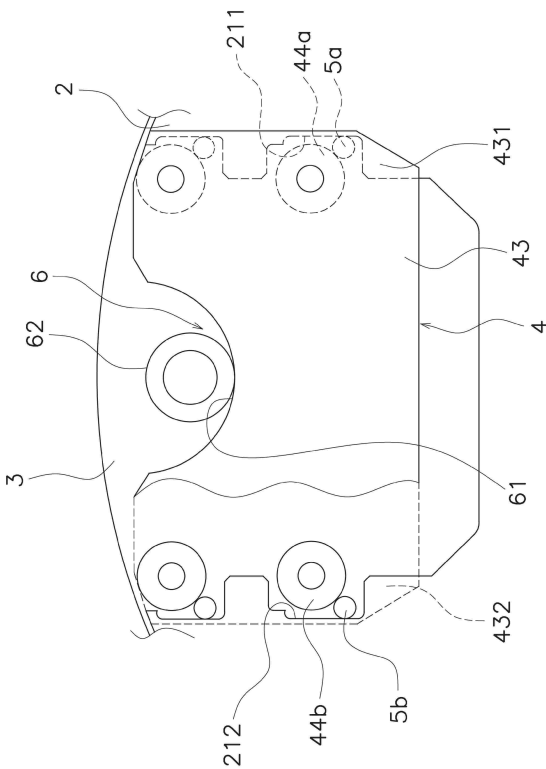
40

50

【図 9】



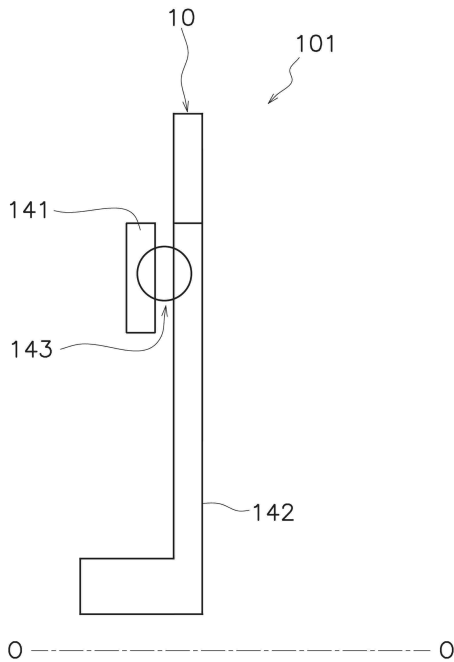
【図 10】



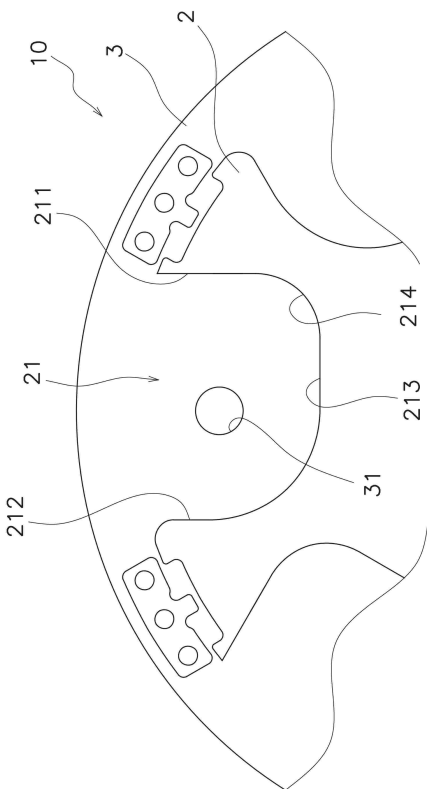
10

20

【図 11】



【図 12】

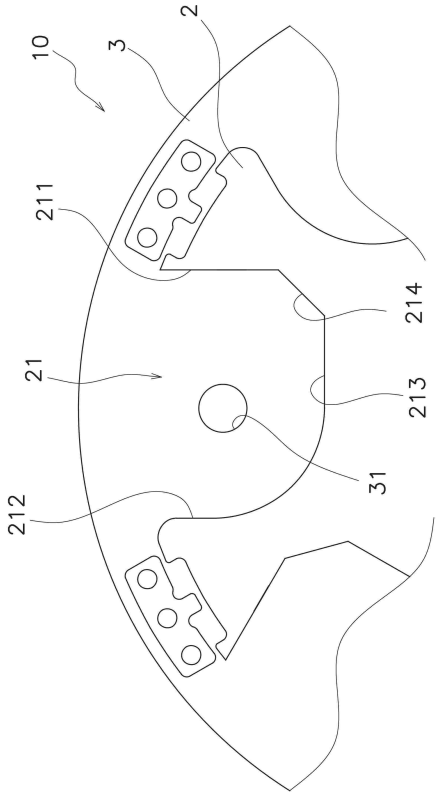


30

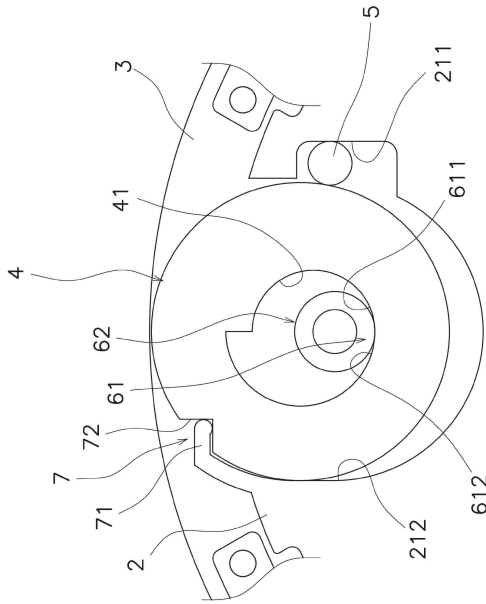
40

50

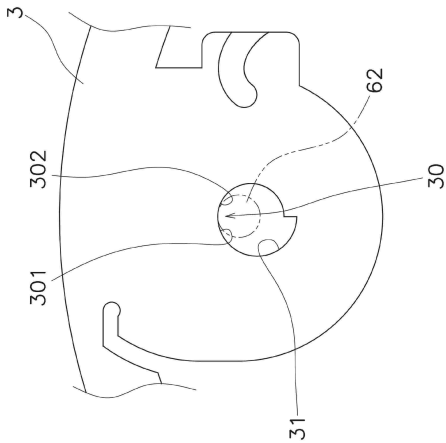
【図 1 3】



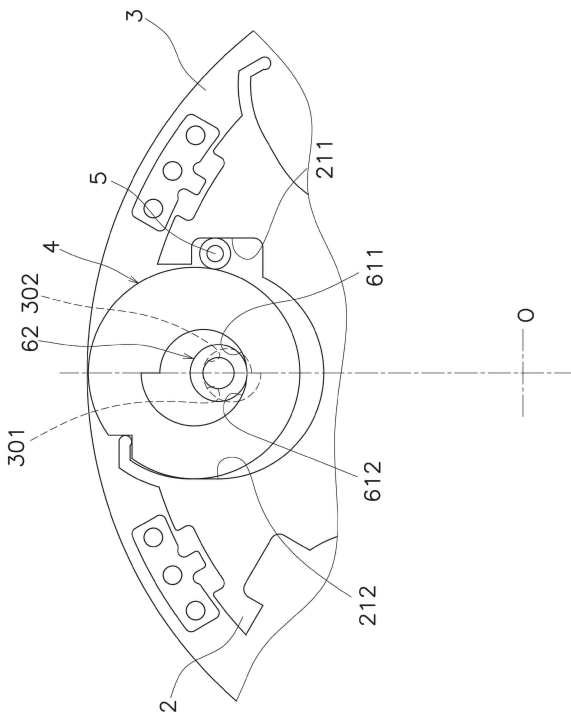
【図 1 4】



【図 1 5】



【図 1 6】



10

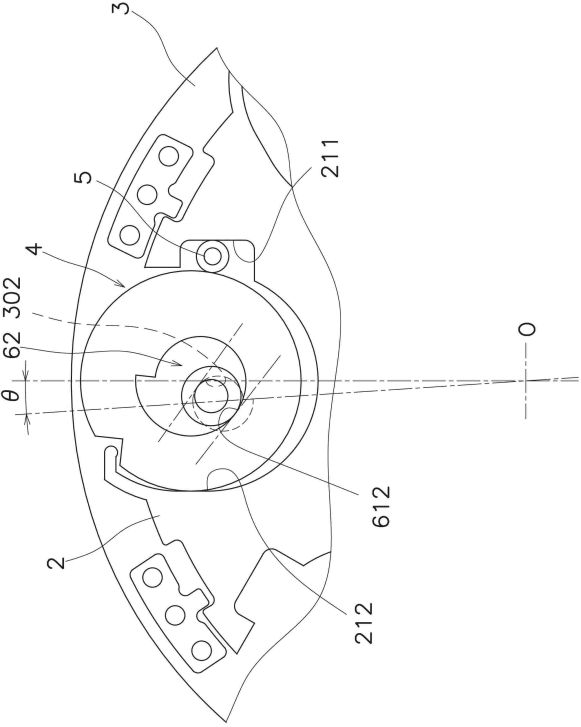
20

30

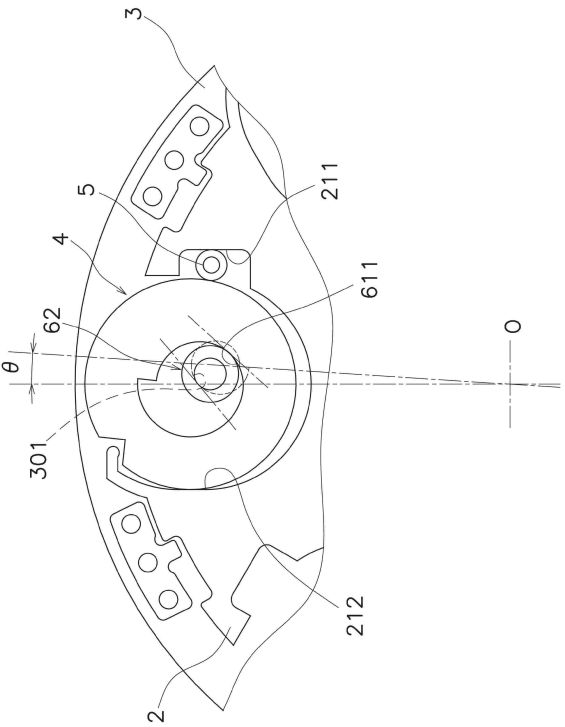
40

50

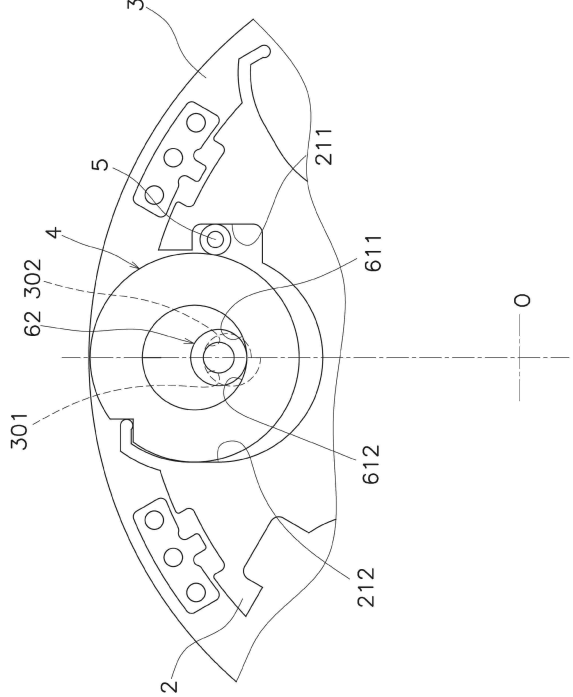
【図 17】



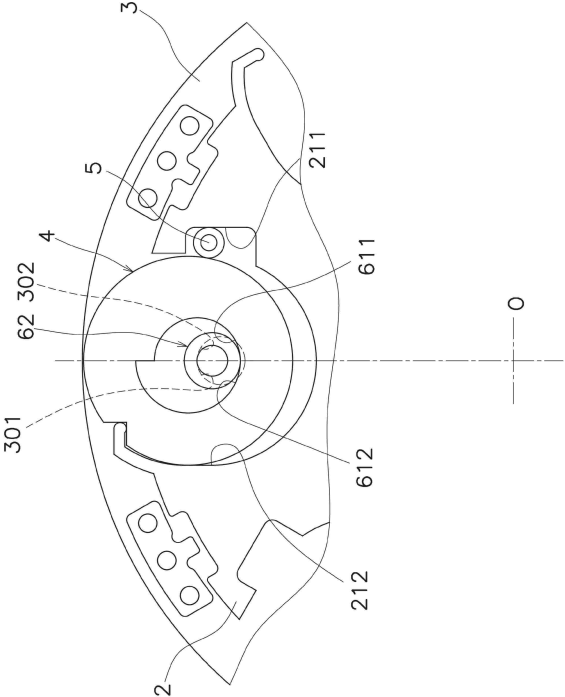
【図 18】



【図 19】



【図 20】



10

20

30

40

50

フロントページの続き

(56)参考文献 特開 2 0 1 8 - 1 3 2 1 6 0 (J P , A)
 特開 2 0 1 9 - 0 5 6 4 4 6 (J P , A)
 特開 2 0 1 8 - 0 7 6 8 8 3 (J P , A)
 特開 2 0 1 7 - 0 3 1 9 9 5 (J P , A)
 米国特許出願公開第 2 0 1 8 / 0 2 8 3 4 9 1 (U S , A 1)

(58)調査した分野 (Int.Cl. , D B 名)

 F 1 6 F 1 5 / 1 4
 F 1 6 F 1 5 / 1 3 4
 F 1 6 H 4 5 / 0 2
 F 1 6 H 2 5 / 1 4