

(12) 特許協力条約に基づいて公開された国際出願

(19) 世界知的所有権機関
国際事務局(43) 国際公開日
2013年9月6日(06.09.2013)

(10) 国際公開番号

WO 2013/128587 A1

- (51) 国際特許分類:
B60K 6/22 (2007.10) B60W 10/06 (2006.01)
B60K 6/445 (2007.10) B60W 10/08 (2006.01)
B60K 6/48 (2007.10) B60W 10/10 (2012.01)
B60K 6/54 (2007.10) B60W 20/00 (2006.01)
B60W 10/02 (2006.01)

(21) 国際出願番号: PCT/JP2012/055004

(22) 国際出願日: 2012年2月28日(28.02.2012)

(25) 国際出願の言語: 日本語

(26) 国際公開の言語: 日本語

(71) 出願人(米国を除く全ての指定国について): トヨタ自動車株式会社 (TOYOTA JIDOSHA KABUSHIKI KAISHA) [JP/JP]; 〒4718571 愛知県豊田市トヨタ町1番地 Aichi (JP).

(72) 発明者; および

(75) 発明者/出願人(米国についてのみ): 田端 淳 (TABATA Atsushi) [JP/JP]; 〒4718571 愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動車株式会社内 Aichi (JP). 松原 亨 (MATSUBARA Tooru) [JP/JP]; 〒4718571 愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動車株式会社内 Aichi (JP). 奥田 弘一 (OKUDA

Koichi) [JP/JP]; 〒4718571 愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動車株式会社内 Aichi (JP). 熊崎 健太 (KUMAZAKI Kenta) [JP/JP]; 〒4718571 愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動車株式会社内 Aichi (JP). 今村 達也 (IMAMURA Tatsuya) [JP/JP]; 〒4718571 愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動車株式会社内 Aichi (JP). 今井 恵太 (IMAI Keita) [JP/JP]; 〒4718571 愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動車株式会社内 Aichi (JP). 北畠 剛 (KITAHATA Takeshi) [JP/JP]; 〒4718571 愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動車株式会社内 Aichi (JP). 加藤 春哉 (KATO Shunya) [JP/JP]; 〒4718571 愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動車株式会社内 Aichi (JP). 日浅 康博 (HIASA Yasuhiro) [JP/JP]; 〒4718571 愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動車株式会社内 Aichi (JP).

(74) 代理人: 池田 治幸 (IKEDA Haruyuki); 〒4500002 愛知県名古屋市中村区名駅三丁目15-1 名古屋ダイヤビル2号館 池田国際特許事務所 Aichi (JP).

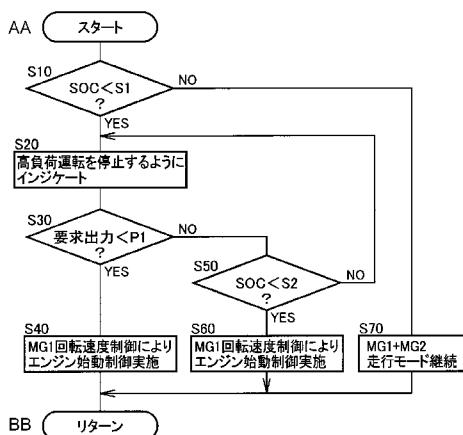
(81) 指定国(表示のない限り、全ての種類の国内保護が可能): AE, AG, AL, AM, AO, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BH, BR, BW, BY, BZ, CA, CH, CL, CN, CO,

[続葉有]

(54) Title: CONTROL DEVICE FOR HYBRID VEHICLE

(54) 発明の名称: ハイブリッド車両の制御装置

[図7]



- S20 Indicate so as to stop high-load operation
 S30 Required output < P1?
 S40, S60 Execute engine start-up control using MG1 rotation speed control
 S70 Continue MG1+MG2 running mode
 AA Start
 BB Return

することでエンジン始動ショックが抑制乃至回避される。

(57) Abstract: Provided is a control device for a hybrid vehicle, which can both improve fuel economy and suppress engine start-up shock. As a trade-off for fully utilizing the power of an electric motor (MG) during motor running, there is a possibility of increased engine start-up shock when starting the engine. The driver is notified when the vehicle is in a high-load operating state, so that even if the engine start-up shock increases, the driver can feel less discomfort with respect to the engine start-up shock compared to when the driver is not notified. In addition, it is conceivable that the driver will also reduce the required drive amount in response to said notification, so the engine start-up shock can be suppressed and/or avoided by reducing or canceling the start-up torque component used during motor running.

(57) 要約: 燃費向上とエンジン始動ショックの抑制とを両立させることができるハイブリッド車両の制御装置を提供する。電動機MGの動力をモータ走行に最大限活用できる背反として、エンジン始動時にエンジン始動ショックが増大してしまう可能性があるが、高負荷運転状態にあることを運転者に報知してあるので、たとえエンジン始動ショックが増大したとしても、運転者に報知していない場合と比べ、そのエンジン始動ショックに対する違和感を抑制することができる。また、運転者への報知によって運転者が駆動要求量を低減することも考えられ、モータ走行に用いられる始動用トルク分が抑制されたり或いは無くされたり



CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DO, DZ, EC, EE, EG, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, GT, HN, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KM, KN, KP, KR, KZ, LA, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LY, MA, MD, ME, MG, MK, MN, MW, MX, MY, MZ, NA, NG, NI, NO, NZ, OM, PE, PG, PH, PL, PT, QA, RO, RS, RU, RW, SC, SD, SE, SG, SK, SL, SM, ST, SV, SY, TH, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, ZA, ZM, ZW.

- (84) 指定国(表示のない限り、全ての種類の広域保護が可能): ARIPO (BW, GH, GM, KE, LR, LS, MW, MZ, NA, RW, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), ヨーラ

シア (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), ヨーロッパ (AL, AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HR, HU, IE, IS, IT, LT, LU, LV, MC, MK, MT, NL, NO, PL, PT, RO, RS, SE, SI, SK, SM, TR), OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

添付公開書類:

- 国際調査報告 (条約第 21 条(3))

明細書

発明の名称：ハイブリッド車両の制御装置

技術分野

[0001] 本発明は、モータ走行時の走行用トルクとエンジン始動時の始動用トルクとを出力する電動機を備えるハイブリッド車両の制御装置に係り、特に、エンジン始動を考慮したモータ走行領域の設定に関するものである。

背景技術

[0002] モータ走行時の走行用トルクとエンジン始動時の始動用トルクとを出力する電動機を備えるハイブリッド車両が良く知られている。例えば、特許文献1に記載されたハイブリッド車両がそれである。この特許文献1には、クラッチを介してエンジンに連結された電動機を備えるハイブリッド車両において、電動機が出力可能な上限トルクと現在の電動機の発生トルクとの差分である余裕トルクが、エンジン始動時に要するモータトルク（始動用トルクに相当）以下のときにエンジン始動を開始することが提案されている。つまり、特許文献1に記載の技術では、電動機の上限トルクに対して始動用トルク（例えばエンジン始動時に駆動輪へ伝達される減速トルク分（すなわちエンジン始動に伴う駆動トルクの落ち込み分）を補償する始動補償トルク）分を残したトルク値がモータ走行時の走行用トルクとして用いることができる上限トルク（モータ走行可能トルクと称する）に設定されている。すなわち、始動用トルク分に基づいてモータ走行中にエンジン始動する始動閾値が設定されている。これにより、特許文献1の車両では、例えば駆動トルクの落ち込みに伴うエンジン始動時のショック（エンジン始動ショック）の発生が回避されている。

先行技術文献

特許文献

[0003] 特許文献1：特開2006-298079号公報

発明の概要

発明が解決しようとする課題

[0004] ところで、電動機の上限トルクから始動用トルクを減じてモータ走行可能トルクを設定することは、実際にはそのモータ走行可能トルクを超えるトルク領域にてモータ走行できるにも拘わらず、エンジン始動が為されてしまうということであり、燃費が悪化する可能性がある。特に、大容量のバッテリ（すなわち電動機との間で電力を授受する蓄電装置）が搭載されている場合などは、モータ走行をより長く継続可能であるので、エンジン始動による燃費の悪化がより顕著に表れる。一方で、エンジン始動を考慮せずにモータ走行可能トルクを設定すると、電動機による始動用トルク分までも走行用トルクに回すことになり、エンジン始動時に駆動トルクに不足が生じ、エンジン始動ショックが増大する可能性がある。

[0005] 本発明は、以上の事情を背景として為されたものであり、その目的とするところは、燃費向上とエンジン始動ショックの抑制とを両立させることができるハイブリッド車両の制御装置を提供することにある。

課題を解決するための手段

[0006] 前記目的を達成する為の第1の発明の要旨とするところは、(a) モータ走行時の走行用トルクとエンジン始動時の始動用トルクとを出力する電動機を備えるハイブリッド車両の制御装置であって、(b) 前記始動用トルク分まで用いて前記モータ走行している状態では、その状態にあることを運転者に報知することにある。

発明の効果

[0007] このようにすれば、電動機の動力をモータ走行に最大限活用できる。その背反として、エンジン始動時にエンジン始動ショックが増大してしまう可能性があるが、始動用トルク分まで用いてモータ走行している状態を運転者に報知してあるので、たとえエンジン始動ショックが増大したとしても、運転者に報知していない場合と比べ、そのエンジン始動ショックに対する違和感を抑制することができる。また、運転者への報知によって運転者が車両に対する駆動要求量を低減することも考えられ、モータ走行に用いられる始動用ト

トルク分が抑制されたり或いは無くされたりすることでエンジン始動ショックが抑制乃至回避される。よって、燃費向上とエンジン始動ショックの抑制とを両立させることができる。

- [0008] ここで、前記目的を達成する為の第2の発明の要旨とするところは、(a)モータ走行時の走行用トルクを出力する2つの電動機を備え、その2つの電動機の少なくとも一方の電動機はエンジン始動時の始動用トルクを出力するハイブリッド車両の制御装置であって、(b)前記2つの電動機からの出力トルクを併用して前記モータ走行している状態では、その状態にあることを運転者に報知することにある。
- [0009] このようにすれば、2つの電動機の動力をモータ走行に最大限活用できる。その背反として、エンジン始動時にエンジン始動ショックが増大してしまう可能性があるが、2つの電動機の出力トルクを用いてモータ走行している状態を運転者に報知してあるので、たとえエンジン始動ショックが増大したとしても、運転者に報知してない場合と比べ、そのエンジン始動ショックに対する違和感を抑制することができる。また、運転者への報知によって運転者が車両に対する駆動要求量を低減することも考えられ、モータ走行に用いられる始動用トルク分が抑制されたり或いは無くされたりすることでエンジン始動ショックが抑制乃至回避される。よって、燃費向上とエンジン始動ショックの抑制とを両立させることができる。
- [0010] また、第3の発明は、前記第1の発明又は第2の発明に記載のハイブリッド車両の制御装置において、外部電源により充電された電力を用いてモータ走行する場合は、前記走行用トルクと前記始動用トルクとを出力可能なトルク範囲にて前記モータ走行を行い、前記エンジンからの動力或いは駆動輪側からの被駆動力により充電された電力を用いてモータ走行する場合は、前記走行用トルクを出力可能なトルク範囲にて前記モータ走行を行うことにある。このようにすれば、外部電源による電力を用いた所謂プラグインハイブリッド方式での走行では、例えば電動機へ供給可能な電力が比較的多く確保されることによって比較的長くモータ走行を継続することができると考えられ

る為、走行用トルクと始動用トルクとを出力可能なトルク範囲にてモータ走行を行うという手法を採用してモータ走行の領域を拡大することが有用となる。一方、エンジン動力或いは被駆動力による電力を用いた通常のハイブリッド方式での走行では、例えば電動機へ供給可能な電力が前記プラグインハイブリッド方式程確保されずそれ程長くモータ走行を継続することができないと考えられる為、走行用トルクを出力可能なトルク範囲にてモータ走行を行うという手法を採用してモータ走行中におけるエンジン始動時にエンジン始動ショックを抑制乃至回避することが有用となる。

- [0011] また、第4の発明は、前記第1の発明乃至第3の発明の何れか1つに記載のハイブリッド車両の制御装置において、前記エンジン始動が要求された場合に或いはそのエンジン始動が予想される場合に、運転者への報知を開始することにある。このようにすれば、燃費向上とエンジン始動ショックの抑制とを適切に両立させることができる。
- [0012] また、第5の発明は、前記第1の発明乃至第4の発明の何れか1つに記載のハイブリッド車両の制御装置において、前記運転者に報知することは、前記モータ走行に要求される前記電動機のパワーを低下させる操作を促すものである。このようにすれば、運転者への報知によって運転者が車両に対する駆動要求量を低減することが期待できる。
- [0013] また、第6の発明は、前記第1の発明乃至第5の発明の何れか1つに記載のハイブリッド車両の制御装置において、前記電動機としての第1電動機及び第2電動機と前記エンジンとにそれぞれ連結された複数の回転要素を有する差動機構を備え、前記差動機構は、前記複数の回転要素として、前記第1電動機に連結された回転要素、駆動輪に動力伝達可能に連結された出力回転部材である回転要素、及び前記エンジンのクランク軸に連結された回転要素を有し、前記第2電動機は、駆動輪に動力伝達可能に連結され、前記電動機に連結された回転要素以外の回転要素をロック作動により非回転部材に連結するロック機構を更に備え、前記ロック機構をロック作動させた状態にて前記第1電動機及び前記第2電動機からの出力トルクを併用して走行するモー

タ走行中に前記エンジンを始動する際は、そのロック機構を非ロック作動させて、前記第1電動機にて前記エンジンを始動するクランкиングトルクを出力すると共に前記第2電動機にてそのクランкиングトルクの反力トルクを補償するものである。このようにすれば、エンジン始動に備えて第2電動機については始動用トルクを担保して走行する必要があることに加え、第1電動機についてはクランкиングトルクを出力する為にエンジン始動時は駆動トルクを全く出力することができず、モータ走行できる領域は実質的に第2電動機の走行用トルクを出力可能なトルク領域となり、折角2つの電動機があるにも拘わらず1つの電動機と同じになってしまふことに対して、本発明を採用することで、2つの電動機の動力をモータ走行に最大限活用すること（すなわち、2つの電動機の出力を用いてモータ走行時のパワーを引き出すこと）及びエンジン始動ショックを抑制することを両立させることができる。

[0014] また、第7の発明は、前記第1の発明乃至第5の発明の何れか1つに記載のハイブリッド車両の制御装置において、前記電動機としての複数の電動機と前記エンジンとにそれぞれ連結された複数の回転要素を有する差動機構と、前記エンジンと前記複数の電動機のうちの何れかの電動機に連結された回転要素との間の動力伝達経路を断接する断接クラッチとを備え、前記複数の電動機のうちの何れの電動機も連結されていない回転要素を出力回転部材とするものであり、前記断接クラッチを解放して走行する前記モータ走行中に前記エンジンを始動する際は、その断接クラッチを係合させつつその断接クラッチに連結された前記電動機にて前記始動用トルクを出力するものである。このようにすれば、差動機構を介した複数の電動機でモータ走行する場合、エンジン始動に備えて始動用トルクを担保して走行する必要があることに加え、複数の電動機の出力トルクが釣り合った状態で走行する必要がある為に始動用トルクを出力する電動機以外の電動機においてもその始動用トルクに対応するトルクを使用不可トルクとして担保して走行する必要があり、それらの担保分に相当するトルク領域をモータ走行に用いることができないことに対して、本発明を採用することで、始動用トルクと使用不可トルクとを

担保する必要がなくなる為、複数の電動機の動力をモータ走行に最大限活用すること（すなわち、複数の電動機の出力を用いてモータ走行時のパワーを引き出すこと）及びエンジン始動ショックを抑制することを両立させることができる。

[0015] また、第8の発明は、前記第1の発明乃至第5の発明の何れか1つに記載のハイブリッド車両の制御装置において、前記エンジンと前記電動機との間の動力伝達経路を断接する断接クラッチを備え、前記断接クラッチを解放して前記電動機のみで走行するモータ走行中に前記エンジンを始動する際は、その断接クラッチを係合させつつ前記電動機にて前記始動用トルクを出力するものである。このようにすれば、電動機の動力をモータ走行に最大限活用すること（すなわちモータ走行領域が拡大すること）による燃費向上と、エンジン始動ショックの抑制とを両立させることができる。

図面の簡単な説明

[0016] [図1]本発明が適用される車両の概略構成を説明する図であると共に、車両に設けられた制御系統の要部を説明するブロック線図である。

[図2]電子制御装置の制御機能の要部を説明する機能ブロック線図である。

[図3]遊星歯車装置における各回転要素の回転速度を相対的に表すことができる共線図であり、噛合クラッチ係合時の走行状態を示している。

[図4]エンジン始動における各トルクの状態の一例を、図3と同様の共線図上に示す図である。

[図5]本実施例でのモータ走行領域を従来例との比較で説明する図である。

[図6]走行状態の違いにより高負荷運転状態を解消する状態が異なることを説明する為に用いた電動機の駆動時特性図の一例である。

[図7]電子制御装置の制御作動の要部すなわち燃費向上とエンジン始動ショックの抑制とを両立させる為の制御作動を説明するフローチャートである。

[図8]図7のフローチャートに示す制御作動を実行した場合のタイムチャートである。

[図9]本発明が適用される他のハイブリッド車両を説明する図である。

[図10]各回転要素の回転速度を相対的に表すことができる共線図であり、モータ走行時の走行状態を示している。

[図11]エンジン始動における各トルクの状態の一例を、図10と同様の共線図上に示す図である。

[図12]本実施例でのモータ走行領域を従来例との比較で説明する図である。

[図13]本発明が適用される他のハイブリッド車両を説明する図である。

[図14]各回転要素の回転速度を相対的に表すことができる共線図であり、モータ走行時の走行状態を示している。

[図15]エンジン始動における各トルクの状態の一例を、図14と同様の共線図上に示す図である。

[図16]本実施例でのモータ走行領域を従来例との比較で説明する図である。

[図17]ロック機構の他の一例であるブレーキを示す図である。

発明を実施するための形態

[0017] 本発明において、好適には、前記ハイブリッド車両は、エンジン及び電動機を備え、電動機により走行することができるハイブリッド車両、そのハイブリッド車両ではあるが充電スタンドや家庭用電源などから車両に搭載された蓄電装置（バッテリ等）への充電が可能な所謂プラグインハイブリッド車両などである。特に、このプラグインハイブリッド車両は、ハイブリッド車両よりも蓄電装置の最大入出力許容値が大きくされると考えられる為、例えばモータ走行が可能な領域をより高い要求駆動トルクまで対応させることができる。また、例えば複数の電動機を備えている場合には、高い要求駆動トルクまで対応させる為に電動機を大きくするのではなく、複数の電動機を走行用の駆動力源として使用できるようにすることで、電動機の大型化を抑制することができる。

[0018] 以下、本発明の実施例を図面を参照しつつ詳細に説明する。

実施例 1

[0019] 図1は、本発明が適用されるハイブリッド車両10（以下、車両10という）の概略構成を説明する図であると共に、車両10の各部を制御する為に

設けられた制御系統の要部を説明するブロック線図である。図1において、車両10は、走行用の駆動力源である、エンジン12、第1電動機MG1、及び第2電動機と、左右1対の駆動輪14との間の動力伝達経路に設けられた、第1駆動部16、第2駆動部18、差動歯車装置20、及び左右1対の車軸22などを備えて構成されている。また、車両10には、エンジン12により回転駆動されることで、油圧制御回路54の元圧となる油圧を発生すると共に、第1駆動部16や第2駆動部18等に潤滑油を供給するオイルポンプ24が備えられている。また、車両10は、エンジン12のクランク軸26を非回転部材であるハウジング28に対して固定するロック機構としての噛合クラッチ（ドッグクラッチ）46を備えている。

[0020] 第1駆動部16は、遊星歯車装置30及び出力歯車32を備えて構成されている。遊星歯車装置30は、第1電動機MG1に連結された回転要素であるサンギヤS、駆動輪14に動力伝達可能に連結された回転要素であってピニオンギヤPを介してサンギヤSと噛み合うリングギヤR、及び噛合クラッチ46の係合作動（ロック作動）によりハウジング28に連結された回転要素であってピニオンギヤPを自転及び公転可能に支持するキャリアCAを3つの回転要素（回転部材）として有する公知のシングルピニオン型の遊星歯車装置であり、差動作用を生じる差動機構として機能する。キャリアCAは第1駆動部16の入力軸としてのクランク軸26に連結され、リングギヤRは出力歯車32に連結されている。すなわち、遊星歯車装置30は、入力回転部材であってエンジン12に連結された第1回転要素RE1としてのキャリアCA、第2回転要素RE2としてのサンギヤS、及び出力回転部材である第3回転要素RE3としてのリングギヤRを備え、エンジン12から出力される動力を第1電動機MG1及び出力歯車32へ分配する動力分配機構であって、電気的無段変速機として機能する。出力歯車32は、クランク軸26と平行を成す中間出力軸34と一体的に設けられた大径歯車36と噛み合わされている。また、中間出力軸34と一体的に設けられた小径歯車38が、差動歯車装置20のデフ入力歯車40と噛み合わされている。

- [0021] 第2駆動部18は、第2電動機MG2の出力軸であるMG2出力軸42に連結された第2出力歯車44を備えて構成されている。第2出力歯車44は、大径歯車36と噛み合わされている。これにより、第2電動機MG2は、駆動輪14に動力伝達可能に連結される。
- [0022] 第1電動機MG1及び第2電動機MG2は、何れも駆動力を発生させるモータ（発動機）及び反力を発生させるジェネレータ（発電機）としての機能を有するモータジェネレータであるが、第1電動機MG1は少なくともジェネレータとしての機能を備え、第2電動機MG2は少なくともモータとしての機能を備える。第1電動機MG1及び第2電動機MG2は、それぞれインバータユニット50を介して蓄電装置52に接続されている。
- [0023] 以上のように構成された車両10において、第1駆動部16におけるエンジン12や第1電動機MG1からの動力は、遊星歯車装置30を介して出力歯車32に伝達され、中間出力軸34に設けられた大径歯車36及び小径歯車38を介して差動歯車装置20のデフ入力歯車40に伝達される。また、第2駆動部18における第2電動機MG2からの動力は、MG2出力軸42及び第2出力歯車44を介して大径歯車36に伝達され、小径歯車38を介してデフ入力歯車40に伝達される。すなわち、車両10においては、エンジン12、第1電動機MG1、及び第2電動機MG2の何れもが走行用の駆動源として用いられ得る。
- [0024] 噙合クラッチ46は、外周に複数の噛合歯を備え、クランク軸26と同じ軸心まわりに一体回転させられるように設けられたエンジン側部材46aと、そのエンジン側部材46aの噛合歯に対応する複数の噛合歯を備え、ハウジング28に固設されたハウジング側部材46bと、エンジン側部材46a及びハウジング側部材46bの噛合歯に噛み合わされるスプラインを内周側に備え、斯かるスプラインがエンジン側部材46a及びハウジング側部材46bの噛合歯に噛み合わされた状態でそれらエンジン側部材46a及びハウジング側部材46bに対して軸心方向の移動（摺動）可能に設けられたスリーブ46cと、そのスリーブ46cを軸心方向に駆動するアクチュエータ4

6 dとを、備えて構成されている。このアクチュエータ4 6 dは、油圧制御回路5 4から供給されるブレーキ油圧Pbに応じてスリーブ4 6 cを、その内周側に設けられたスプリンがエンジン側部材4 6 a及びハウジング側部材4 6 b両方の噛合歯に噛み合わされた状態と、ハウジング側部材4 6 bの噛合歯にのみ噛み合わされ且つエンジン側部材4 6 aの噛合歯には噛み合わされない状態との間で移動させる油圧アクチュエータである。

[0025] 例えば油圧制御回路5 4から供給されるブレーキ油圧Pbが増加させられ、アクチュエータ4 6 dによりスリーブ4 6 cがエンジン側部材4 6 a及びハウジング側部材4 6 b両方の噛合歯に噛み合わされる状態に移動させられると、すなわち係合作動（ロック作動）させられると、クランク軸2 6が噛合クラッチ4 6を介してハウジング2 8に固定されることで、そのクランク軸2 6はハウジング2 8に対して相対回転不能な状態とされる。すなわち、噛合クラッチ4 6の係合作動により、クランク軸2 6はハウジング2 8に固定（ロック）される。一方、例えば油圧制御回路5 4から供給されるブレーキ油圧Pbが減少させられ、アクチュエータ4 6 dに備えられたリターンスプリングの付勢力等によりスリーブ4 6 cがハウジング側部材4 6 bの噛合歯にのみ噛み合わされ且つエンジン側部材4 6 aには噛み合わされない状態に移動させられると、すなわち解放作動（非ロック作動）させられると、噛合クラッチ4 6によりクランク軸2 6がハウジング2 8に対して固定された状態が解除されることで、そのクランク軸2 6はハウジング2 8に対して相対回転可能な状態とされる。また、ロック機構として噛合クラッチ4 6を備えた構成においては、クランク軸2 6のハウジング2 8に対する引き摺りの発生を抑制できるという利点がある。

[0026] また、車両1 0には、車両1 0の各部を制御する制御装置としての電子制御装置8 0が備えられている。この電子制御装置8 0は、例えばC P U、R A M、R O M、入出力インターフェース等を備えた所謂マイクロコンピュータを含んでおり、C P UはR A Mの一時記憶機能を利用しつつ予めR O Mに記憶されたプログラムに従って信号処理を行うことにより車両1 0の各種制

御を実行する。例えば、電子制御装置80は、エンジン12、第1電動機MG1、第2電動機MG2などに関するハイブリッド駆動制御等の車両制御を実行するようになっており、必要に応じてエンジン12の出力制御用や電動機MG1、MG2の出力制御用等に分けて構成される。また、電子制御装置80には、車両10に設けられた各センサ（例えばクランクポジションセンサ60、出力回転速度センサ62、レゾルバ等の第1電動機回転速度センサ64、レゾルバ等の第2電動機回転速度センサ66、油温センサ68、アクセル開度センサ70、バッテリセンサ72など）による検出値に基づく各種信号（例えばエンジン回転速度Ne及びクランク角度Acr、車速Vに対応する出力歯車32の回転速度である出力回転速度Nout、第1電動機回転速度Nm_{g1}、第2電動機回転速度Nm_{g2}、第1駆動部16等の潤滑油の温度である潤滑油温THoil、アクセル開度Acc、蓄電装置52の充電状態（充電容量）SOCなど）が供給される。また、電子制御装置80からは、車両10に設けられた各装置（例えばエンジン12、インジケータ49、インバータ50、油圧制御回路54など）に各種指令信号（例えばエンジン制御指令信号Se、電動機制御指令信号Sm、油圧制御指令信号Spなど）が供給される。

[0027] 図2は、電子制御装置80による制御機能の要部を説明する機能ブロック線図である。図2において、ハイブリッド制御手段すなわちハイブリッド制御部82は、例えば電子スロットル弁の開閉、燃料噴射量、点火時期等を制御するエンジン制御指令信号Seを出し、目標エンジンパワーPe*を発生する為のエンジントルクTeの目標値が得られるようにエンジン12の出力制御を実行する。また、ハイブリッド制御部82は、第1電動機MG1や第2電動機MG2の作動を制御する電動機制御指令信号Smをインバータ50に出力して、第1電動機トルクNm_{g1}や第2電動機トルクNm_{g2}の目標値が得られるように第1電動機MG1や第2電動機MG2の出力制御を実行する。

[0028] 具体的には、ハイブリッド制御部82は、アクセル開度Accや車速Vに基づいて車両10に対する駆動要求量としての要求駆動トルクを算出し、充電要求値（充電要求パワー）等を考慮して低燃費で排ガス量の少ない運転とな

るよう、エンジン 1 2、第 1 電動機 MG 1、及び第 2 電動機 MG 2 の少なくとも 1 つから要求駆動トルクを発生させる。例えば、ハイブリッド制御部 8 2 は、エンジン 1 2 の運転を停止させると共に第 1 電動機 MG 1 及び第 2 電動機 MG 2 のうちの少なくとも一方の電動機のみを走行用の駆動源としてモータ走行（EV 走行）する為のモータ走行モード、エンジン 1 2 の動力に対する反力を第 1 電動機 MG 1 の発電により受け持つことで出力歯車 3 2 にエンジン直達トルクを伝達すると共に第 1 電動機 MG 1 の発電電力により第 2 電動機 MG 2 を駆動することで駆動輪 1 4 にトルクを伝達して少なくともエンジン 1 2 を走行用の駆動源としてエンジン走行する為のエンジン走行モード（定常走行モード）、このエンジン走行モードにおいて蓄電装置 5 2 からの電力を用いた第 2 電動機 MG 2 の駆動トルクを更に付加して走行する為のアシスト走行モード（加速走行モード）等を、走行状態に応じて選択的に成立させる。ハイブリッド制御部 8 2 は、要求駆動トルクが予め実験的或いは設計的に求められて記憶された（すなわち予め定められた）閾値よりも小さなモータ走行領域にある場合には、モータ走行モードを成立させる一方、要求駆動トルクが予め定められた閾値以上となるエンジン走行領域にある場合には、エンジン走行モード乃至アシスト走行モードを成立させる。前記駆動要求量としては、駆動輪 1 4 における要求駆動トルクの他に、駆動輪 1 4 における要求駆動力、駆動輪 1 4 における要求駆動パワー、走行用駆動力源（エンジン 1 2、第 1 電動機 MG 1、第 2 電動機 MG 2）の目標トルク等を用いることもできる。また、駆動要求量として、単にアクセル開度 Acc やスロットル弁開度や吸入空気量等を用いることもできる。

[0029] ハイブリッド制御部 8 2 は、モータ走行モードを成立させた場合には、更に、第 1 電動機トルク T_{mg1} 及び第 2 電動機トルク T_{mg2} を併用して走行することができる併用モードとするか、或いは第 2 電動機トルク T_{mg2} のみを用いて走行することができる単独モードとするかを判断する。例えば、ハイブリッド制御部 8 2 は、モータ走行モードにおいて、第 2 電動機 MG 2 のみで要求駆動トルクを賄える場合には単独モードを成立させる一方で、第 2 電動機

MG 2 のみでは要求駆動トルクを賄えない場合には併用モードを成立させる。但し、ハイブリッド制御部 8 2 は、第 2 電動機 MG 2 のみで要求駆動トルクを賄えるときであっても、第 2 電動機 MG 2 の動作点（例えば第 2 電動機回転速度 N_{mg2} 及び第 2 電動機トルク T_{mg2} で表される第 2 電動機の運転点）が第 2 電動機 MG 2 の効率を悪化させる動作点として予め定められた領域内にある場合には、換言すれば第 1 電動機 MG 1 及び第 2 電動機 MG 2 を併用した方が効率が良い場合には、併用モードを成立させる。

[0030] ハイブリッド制御部 8 2 は、モータ走行モードにおいて併用モードを成立させた場合には、第 1 電動機 MG 1 及び第 2 電動機 MG 2 の運転効率に基づいて、第 1 電動機 MG 1 及び第 2 電動機 MG 2 にて要求駆動トルクを分担させる。例えば、ハイブリッド制御部 8 2 は、併用モードのモータ走行時には、そのときの車速 V における要求駆動トルクに基づいて予め定められた燃費優先のトルク分担率を求め、その分担率に基づいて要求駆動トルクに対する第 1 電動機 MG 1 及び第 2 電動機 MG 2 の各分担トルクを求める。そして、ハイブリッド制御部 8 2 は、その各分担トルクを出力するように第 1 電動機 MG 1 及び第 2 電動機 MG 2 を制御してモータ走行させる。

[0031] また、ハイブリッド制御部 8 2 は、モータ走行中には、バッテリセンサ 7 2 による検出値に基づく蓄電装置 5 2 の充電容量 SOC に基づいて、エンジン 1 2 による蓄電装置 5 2 の充電が必要であるか否かを判断する。例えば、ハイブリッド制御部 8 2 は、モータ走行中において、エンジン 1 2 の動力により蓄電装置 5 2 を充電する必要がある程の小さな充電容量として予め定められた閾値 S_1 よりも実際の充電容量 SOC が小さい場合には、エンジン 1 2 を始動する必要がある（すなわちエンジン始動が要求された）と判断する。

[0032] ロック機構作動制御手段すなわちロック機構作動制御部 8 4 は、噛合クラッチ 4 6 の作動を制御する。具体的には、ロック機構作動制御部 8 4 は、油圧制御回路 5 4 からアクチュエータ 4 6 d に供給されるブレーキ油圧 P_b を制御することで、噛合クラッチ 4 6 の係合作動乃至解放作動、すなわちクラン

ク軸26のハウジング28に対する固定乃至その固定の解除を制御する。例えば、ロック機構作動制御部84は、ハイブリッド制御部82による併用モードのモータ走行が行われる場合には、油圧制御回路58からアクチュエータ46dに供給されるブレーキ油圧Pbを増加させることで噛合クラッチ46を係合作動させて、クランク軸26をハウジング28に対して固定する。ロック機構作動制御部84は、ハイブリッド制御部82によるエンジン走行あるいは単独モードのモータ走行が行われる場合には、そのブレーキ油圧Pbを減少させることで噛合クラッチ46を解放作動させて、クランク軸26のハウジング28に対する固定を解除する。

[0033] エンジン走行モードにおける車両10の作動について説明すると、キャリアCAに入力されるエンジントルクTeに対して、第1電動機トルクTmg1がサンギヤSに入力される。この際、例えばエンジン回転速度Ne及びエンジントルクTeで表されるエンジン12の運転点を燃費が最も良い動作点に設定する制御を、第1電動機MG1の力行制御乃至反力制御により実行することができる。この種のハイブリッド形式は、機械分配式あるいはスプリットタイプと称される。また、単独モードでのモータ走行モードにおける車両10の作動について説明すると、エンジン12の駆動は行われず（すなわちエンジン12が運転停止状態とされ）、その回転速度は零とされる。この状態においては、第2電動機MG2の力行トルクが車両前進方向の駆動力として駆動輪14へ伝達される。また、第1電動機MG1は無負荷状態（フリー）とされている。

[0034] また、図3の共線図を用いて併用モードでのモータ走行モードにおける車両10の作動について説明すると、エンジン12の駆動は行われず、その回転速度は零とされる。また、ロック機構作動制御部84により噛合クラッチ46が係合作動させられ、エンジン12が回転不能にロックされる。噛合クラッチ46が係合作動された状態においては、第2電動機MG2の力行トルクが車両前進方向の駆動力として駆動輪14へ伝達される。また、第1電動機MG1の反力トルクが車両前進方向の駆動力として駆動輪14へ伝達され

る。すなわち、車両10においては、クランク軸26が噛合クラッチ46によりロックされることで、第1電動機MG1及び第2電動機MG2を走行用の駆動源として併用することができる。これにより、充電スタンドや家庭用電源などの外部電源48（図1参照）から蓄電装置52への充電が可能な所謂プラグインハイブリッド方式を採用するプラグインハイブリッド車両において、蓄電装置52が大容量化（高出力化）される場合、第2電動機MG2の大型化を抑制しつつモータ走行の高出力化を実現することができる。

- [0035] ここで、併用モードのモータ走行中に、エンジン始動が行われる場合、例えば充電容量SOCが閾値S1よりも小さくなっこでエンジン始動が要求された場合、エンジン始動の為に先ずは、噛合クラッチ46を解放作動させる必要がある。具体的には、図2に戻り、ロック機構作動制御部84は、モータ走行中に、ハイブリッド制御部82により充電容量SOCが閾値S1よりも小さいと判定された場合には、噛合クラッチ46による固定を解除する制御を行う。ハイブリッド制御部82は、噛合クラッチ46が解放された後に、図4に示すように、第1電動機回転速度Nmg1の上昇によってエンジン回転速度Neを引き上げる為のクランキングトルクを第1電動機MG1から出力させる。ハイブリッド制御部82は、エンジン12が自立運転可能乃至完爆可能な所定エンジン回転速度以上にエンジン回転速度Neが上昇したら、エンジン12への燃料噴射を行うと共にエンジン12の点火を行ってエンジン12を始動する。このようなエンジン始動制御では、図4に示すように、第1電動機MG1によるクランキングトルクに対する反力トルク（クランキング反力トルク、MG1反力）が出力歯車32側に現れる為、ハイブリッド制御部82は、エンジン始動に際してクランキング反力トルクを打ち消す（相殺する）為の始動補償トルクを第2電動機MG2から出力させる。つまり、クランキング反力トルクは、駆動輪14へ伝達される減速トルクとなって駆動トルクの落ち込みを生じさせることから、この減速トルク分を相殺する（すなわちエンジン始動に伴う駆動トルクの落ち込み分を補償する）為の始動補償トルクを第2電動機MG2から出力させる。上記クランキングトルク及

び始動補償トルクは、何れもエンジン始動時の始動用トルクである。このよう に、第 1 電動機 MG 1 及び第 2 電動機 MG 2 は、共に、モータ走行時の走 行用トルク（駆動トルク）とエンジン始動時の始動用トルクとを出力する電 動機である。

- [0036] ところで、電動機が出力可能な上限トルクから始動補償トルク分を減じた トルク値を、エンジン始動を判断する為のエンジン始動閾値に設定すること で、クランкиング時に電動機トルク T_{mg} に不足を生じさせず、駆動トルクの 落ち込みに伴うエンジン始動ショックを回避乃至抑制しつつエンジン始動す ることが公知の手法（従来例）として提案されている。
- [0037] 一方、本実施例の車両 10 では、図 4 に示すように、構成上、第 1 電動機 MG 1 は、エンジン始動時にはクランкиングトルクを出力する為に駆動トルクを全く出力することができない。その為、前記公知の手法を採用すると、 第 2 電動機 MG 2 はエンジン始動に備えて始動補償トルクを担保して走行す る必要があると共に、第 1 電動機 MG 1 はエンジンのクランкиングに備える 必要があることから、図 5（特に従来例参照）に示すように、モータ走行領 域は実質的に MG 2 上限トルクから始動補償トルクを減じたエンジン始動閾 値以下のトルク領域となり、折角 2 つの電動機があるにも拘わらず 1 つの電 動機と同じになってしまう。
- [0038] これに対して、本実施例の車両 10 では、図 5 に示すように、2 つの電動 機 MG 1, MG 2 における合計の上限トルクの領域（電動機 MG 1, MG 2 にてトルクを出力可能な全域、すなわち走行用トルクと始動用トルクとを出 力可能なトルク範囲）をモータ走行が可能なモータ走行領域とする、新しい 手法を採用する。このような新しい手法を採用することで、2 つの電動機 M G 1, MG 2 の動力をモータ走行に最大限活用できる。その反面、2 つの電 動機 MG 1, MG 2 にて始動用トルク分まで用いてモータ走行している状態 では、見方を換えれば 2 つの電動機 MG 1, MG 2 からの出力トルクを實際 に併用してモータ走行している状態では、エンジン始動時に前記エンジン始 動ショックが増大してしまう可能性がある。上記 2 つの電動機 MG 1, MG

2 にて始動用トルク分まで用いてモータ走行している状態、及び上記 2 つの電動機 MG 1, MG 2 からの出力トルクを実際に併用してモータ走行している状態は、共に、高い駆動要求量に応じた高負荷運転を 2 つの電動機 MG 1, MG 2 により行っている状態であり、この状態を電動機 MG による高負荷運転状態と称する。

- [0039] そこで、本実施例の電子制御装置 80 は、電動機 MG による高負荷運転状態では、その状態にあることを運転者に報知する。これは、電動機 MG による高負荷運転状態にあることを運転者に報知しておけば、エンジン始動時にエンジン始動ショックが増大したとしても、運転者に報知してない場合と比べ、エンジン始動ショックに対する違和感が抑制されるであろうという観点からである。或いは、これは、エンジン始動時にエンジン始動ショックが発生する可能性があることを報知していることにもなり、運転者に報知していない場合と比べ、エンジン始動ショックに対する違和感が抑制されると見ることもできる。或いは、これによって、運転者がアクセルを戻すなどして駆動要求量を低減することが考えられ、電動機 MG による高負荷運転状態が抑制乃至解消されることでエンジン始動時のエンジン始動ショックが抑制乃至回避されることが期待できる。
- [0040] 高負荷運転状態にあることを運転者に報知する技術は、結果的に、エンジン始動ショックの抑制に繋がる技術であるので、エンジン始動が要求された場合に、運転者への報知を開始するようにしても良い。また、エンジン始動時にエンジン始動ショックが抑制乃至回避されるように、駆動要求量を低減する操作を積極的に促すように報知しても良い。
- [0041] また、本実施例の電子制御装置 80 は、電動機 MG による高負荷運転状態では、その状態にあることを運転者に報知すると共に、エンジン始動の要求に対して、第 2 電動機 MG 2 の作動領域が始動補償トルクを担保できるトルク領域（例えば従来例におけるモータ走行領域、図 5 参照）内とされるまでエンジン始動（例えばエンジン始動指令）を遅延させても良い。
- [0042] 「2 つの電動機 MG 1, MG 2 における合計の上限トルクの領域；図 5 参

照」までもモータ走行領域とする場合、相応の出力が可能な蓄電装置52が備えられていることが望ましい為、上記新しい手法はプラグインハイブリッド車両にて採用することが有用である。このプラグインハイブリッド車両では、プラグインハイブリッド方式にて外部電源48から蓄電装置52へ充電された電力を用いてモータ走行することが可能であるが、これに限らず、例えばエンジン12からの動力或いは駆動輪14側からの被駆動力により蓄電装置52を充電する通常のハイブリッド方式にて充電された回生電力を用いてモータ走行することが可能である。その為、比較的大容量大出力となるプラグインハイブリッド方式にて充電された電力を用いてモータ走行する場合は、2つの電動機MG1, MG2における合計の上限トルクの領域にてモータ走行を行うこと（上記新しい手法に相当）が望ましい。一方で、比較的小容量小出力となる通常のハイブリッド方式にて充電された電力を用いてモータ走行する場合は、第2電動機MG2が走行用トルクを出力可能なトルク範囲にてモータ走行を行うこと（すなわち設定されたエンジン始動閾値以下のトルク領域をモータ走行領域とする公知の手法）が望ましい。

[0043] 蓄電装置52における電力の入出力を監視することで、プラグインハイブリッド方式にて充電された電力か通常のハイブリッド方式にて充電された電力かが明確とされる。蓄電装置52は、プラグインハイブリッド方式にて電力が充電されるバッテリAと通常のハイブリッド方式にて電力が充電されるバッテリBとを備えて構成されても良い。これにより、何れの電力かが一層明確とされる。車両10にモードスイッチを備え、プラグインハイブリッドモード（PHVモード）が選択された場合には上記新しい手法を実行し、ハイブリッドモード（HVモード）が選択された場合には上記公知の手法を実行しても良い。このモードスイッチは、外部電源48により充電された電力を用いてモータ走行するPHVモードと、エンジン12からの動力或いは駆動輪14側からの被駆動力により充電された電力を用いてモータ走行するHVモードとを選択するスイッチであっても良い。

[0044] 充電容量SOCが閾値S1よりも小さくなつてエンジン始動が要求された

際に、第2電動機MG 2の作動領域が始動補償トルクを担保できるトルク領域内とされるまでエンジン始動が遅延させられると、充電容量SOCは更に低下させられる。比較的大容量の蓄電装置5 2では、ある程度の低下は許容されると考えられるが、閾値S 1よりも更に小さな限界閾値S 2を充電容量SOCが下回ったときには、始動補償トルクが担保されない為にエンジン始動ショックが増大するような状態であったとしてもエンジン始動することが望ましい。そこで、電子制御装置8 0は、エンジン始動が遅延させられているときに、エンジン始動の必要性が更に増大した場合には（例えば充電容量SOCが限界閾値S 2よりも低下した場合には）、エンジン1 2を始動させる。

[0045] より具体的には、図2に戻り、インジケート制御手段すなわちインジケート制御部8 6は、併用モードでのモータ走行時に、ハイブリッド制御部8 2により実際の充電容量SOCが閾値S 1よりも小さいと判定された場合には、電動機MGによる高負荷運転状態を抑制乃至解消するように運転者に報知する。インジケート制御部8 6は、例えばインジケータ4 9（図1参照）を点灯乃至点滅させること、ブザーやスピーカ等から音乃至音声を出すこと、運転席等を振動させること等を単独で行うことで或いは組み合わせることで、運転者に報知する。より具体的には、運転者が対応し易くなる為に、高負荷運転状態を抑制乃至解消する方法を示すように運転者に報知しても良い。例えば、図6の電動機の駆動時特性図上に示すように、走行状態（例えば図中の点A、点B、点C）の違いにより、高負荷運転状態を解消する状態（図中の矢印）が異なるので、それぞれに応じた報知を行う。比較的低車速となる点Aや比較的中車速となる点Bの走行状態では、アクセルを戻すように促す音声（例えば「アクセルを戻して下さい」）を出したり、比較的長い間隔で間欠するブザー音を出したり、或いはインジケータ4 9を比較的長い間隔で点滅させたりする。或いは、比較的中車速となる点Bの走行状態では、車速Vを低下させるように促す音声（例えば「車速を落として下さい」）を出したり、比較的短い間隔で間欠するブザー音を出したり、或いはインジケー

タ49を比較的短い間隔で点滅させたりする。また、比較的高車速となる点Cの走行状態では、アクセルを戻し、車速Vを低下させるように促す音声（例えば「アクセルを戻して、車速を落として下さい」）を出したり、連続したブザー音を出したり、或いはインジケータ49を点灯させたりする。また、公知のオートクルーズ制御にて走行中の場合には、そのオートクルーズ制御を解除する操作を促したり、そのオートクルーズ制御を解除し、車速Vを低下させ易くしても良い。

- [0046] 駆動要求量判定手段すなわち駆動要求量判定部88は、ハイブリッド制御部82により実際の充電容量SOCが閾値S1よりも小さいと判定された場合には、駆動要求量が予め定められた所定要求量よりも小さいか否かを判定する。所定要求量は、例えば第2電動機MG2が始動補償トルクを担保できる範囲で出力可能な最大の駆動要求量であり、エンジン始動閾値に相当する駆動要求量である。例えば、駆動要求量として要求駆動トルクを用いる場合には所定要求量は始動補償トルクであり、駆動要求量としてアクセル開度Acを用いる場合には所定要求量は始動補償トルクに対応する所定アクセル開度θ1であり、駆動要求量として要求駆動パワー（要求出力）を用いる場合には所定要求量は始動補償トルクに対応する所定要求出力P1である。
- [0047] ハイブリッド制御部82は、駆動要求量判定部88により駆動要求量が所定要求量よりも小さいと判定された場合には、第2電動機MG2で反力をとりつつ第1電動機MG1のクランкиングトルクによりエンジン回転速度Neを上昇させてエンジン12を点火するという第1電動機MG1の回転速度制御による一連のエンジン始動制御を実行する。一方で、ハイブリッド制御部82は、駆動要求量判定部88により駆動要求量が所定要求量以上であると判定された場合には、実際の充電容量SOCが限界閾値S2よりも小さいか否かを判定する。ハイブリッド制御部82は、実際の充電容量SOCが限界閾値S2よりも小さいと判定した場合には、第1電動機MG1の回転速度制御による一連のエンジン始動制御を実行する。
- [0048] 図7は、電子制御装置80の制御作動の要部すなわち燃費向上とエンジン

始動ショックの抑制とを両立させる為の制御作動を説明するフローチャートであり、例えば数 msec 乃至数十 msec 程度の極めて短いサイクルタイムで繰り返し実行される。この図 7 のフローチャートは、併用モードでのモータ走行中であることが前提とされている。図 8 は、図 7 のフローチャートに示す制御作動を実行した場合のタイムチャートである。

- [0049] 図 7において、先ず、ハイブリッド制御部 8 2 に対応するステップ（以下、ステップを省略する）S 1 0において、例えば併用モードでのモータ走行中に実際の充電容量 S O C が閾値 S 1 よりも小さいか否かが判定される。つまり、蓄電装置 5 2 を充電する為にエンジン 1 2 を始動する必要があるか否かが判定される。電動機 MG による高負荷運転状態での走行中に、充電容量 S O C が減少してきて、2つの電動機 MG 1, MG 2 を用いた走行ができるなくなるかを予測している。この S 1 0 の判断が肯定される場合はインジケーター制御部 8 6 に対応する S 2 0 において、電動機 MG による高負荷運転状態を解消（停止）するように運転者に報知される（図 8 の t 1 時点）。次いで、駆動要求量判定部 8 8 に対応する S 3 0 において、駆動要求量（例えば要求駆動トルク、アクセル開度 Acc, 要求出力等）が所定要求量（エンジン始動閾値、所定アクセル開度 θ 1, 所定要求出力 P 1 等）よりも小さいか否かが判定される。この S 3 0 の判断が肯定される場合（図 8 の t 3 時点）はロック機構作動制御部 8 4 及びハイブリッド制御部 8 2 に対応する S 4 0 において、アクチュエータ 4 6 d に供給されるブレーキ油圧 P b が低下させられて噛合クラッチ 4 6 が解放されると共に、噛合クラッチ 4 6 の解放後に、第 1 電動機 MG 1 の回転速度制御による一連のエンジン始動制御が実行される（図 8 の t 3 時点乃至 t 4 時点）。一方で、上記 S 3 0 の判断が否定される場合はハイブリッド制御部 8 2 に対応する S 5 0 において、例えば実際の充電容量 S O C が限界閾値 S 2 よりも小さいか否かが判定される。この S 5 0 の判断が否定される場合は上記 S 2 0 に戻されるが肯定される場合はロック機構作動制御部 8 4 及びハイブリッド制御部 8 2 に対応する S 6 0 において、上記 S 4 0 と同様に、噛合クラッチ 4 6 が解放させられ、第 1 電動機 MG 1

の回転速度制御による一連のエンジン始動制御が実行される。他方で、上記 S 1 0 の判断が否定される場合はハイブリッド制御部 8 2 に対応する S 7 0において、2つの電動機 MG 1, MG 2 を併用したモータ走行モードがそのまま継続される。

[0050] 図8に示されるように、充電容量S O Cが閾値S 1よりも低下したことでの電動機MGによる高負荷運転状態を抑制乃至解消するように、インジケータ4 9が点灯させられる(図8のt 1時点)。この時点では、運転者の操作により駆動要求量が所定要求量より小さくされるまでエンジン始動が待機させられる。その後、運転者によるアクセルの低下操作(図8のt 2時点以降)によりアクセル開度Accが所定アクセル開度θ 1よりも低下させられると(図8のt 3時点)、ブレーキ油圧Pbが低下させられて噛合クラッチ4 6が解放されると共に、第1電動機MG 1の回転速度制御による一連のエンジン始動制御が実行される(図8のt 3時点乃至t 4時点)。この間は、クランキング反力トルクを打ち消す為の始動補償トルク及び第1電動機MG 1がそれまでに出力していた走行用トルク分に対応するトルク分が、図8のt 3時点での第2電動機トルクT mg2に上乗せされて第2電動機MG 2により出力される。エンジン1 2が始動させられると(図8のt 4時点)、インジケータ4 9が消灯させられる(図8のt 4時点以降)。

[0051] 上述のように、本実施例によれば、2つの電動機MG 1, MG 2の動力をモータ走行に最大限活用できる。その背反として、エンジン始動時にエンジン始動ショックが増大してしまう可能性があるが、高負荷運転状態にあることを運転者に報知してあるので、たとえエンジン始動ショックが増大したとしても、運転者に報知しない場合と比べ、そのエンジン始動ショックに対する違和感を抑制することができる。また、運転者への報知によって運転者が駆動要求量を低減することも考えられ、モータ走行に用いられる始動用トルク分が抑制されたり或いは無くされたりすることでエンジン始動ショックが抑制乃至回避される。よって、燃費向上とエンジン始動ショックの抑制とを両立させることができる。

- [0052] また、本実施例によれば、外部電源48により充電された電力を用いてモータ走行する場合は、前記新しい手法を実行するものであり、エンジン12からの動力或いは駆動輪14側からの被駆動力により充電された電力を用いてモータ走行する場合は、前記公知の手法を実行するので、所謂プラグインハイブリッド方式での走行では、例えば電動機MGへ供給可能な電力が比較的多く確保されることによって比較的長くモータ走行を継続することができると考えられる為、前記新しい手法を採用してモータ走行領域を拡大することが有用となる。一方、通常のハイブリッド方式での走行では、例えば電動機MGへ供給可能な電力がプラグインハイブリッド方式程確保されずそれ程長くモータ走行を継続することができないと考えられる為、前記公知の手法を採用してモータ走行中におけるエンジン始動時にエンジン始動ショックを抑制乃至回避することが有用となる。
- [0053] また、噛合クラッチ46をロック作動させた状態にて2つの電動機MG1，MG2でモータ走行する場合、前記公知の手法を採用するとエンジン始動に備えて第2電動機MG2については始動補償トルクを担保して走行する必要があることに加え、第1電動機MG1についてはクランкиングトルクを出力する為にエンジン始動時は駆動トルクを全く出力することができず、モータ走行領域は実質的に第2電動機MG2の走行用トルクを出力可能なトルク領域となり、折角2つの電動機MG1，MG2があるにも拘わらず1つの電動機MG2と同じになってしまふことに対して、本実施例によれば、2つの電動機MG1，MG2の動力をモータ走行に最大限活用すること（すなわち、2つの電動機MG1，MG2の出力を用いてモータ走行時のパワーを引き出すこと）及びエンジン始動ショックを抑制することを両立させることができる。
- [0054] また、本実施例によれば、エンジン始動が要求された場合に、運転者への報知を開始するので、燃費向上とエンジン始動ショックの抑制とを適切に両立させることができる。
- [0055] また、本実施例によれば、運転者に報知することは、モータ走行に要求さ

れる電動機MGのパワーを低下させる操作を促すものであるので、運転者への報知によって運転者が駆動要求量を低減することが期待できる。

[0056] 次に、本発明の他の実施例を説明する。なお、以下の説明において実施例相互に共通する部分には同一の符号を付して説明を省略する。

実施例 2

[0057] 図9は、本発明が適用される他のハイブリッド車両100（以下、車両100という）の概略構成を説明する図である。この図9に示すように、車両100は、車両10と同様に差動機構としての遊星歯車装置102を備えているが、遊星歯車装置102に対するエンジン12、第1電動機MG1、及び第2電動機MG2の連結関係が車両10と相違する。特には、エンジン12と第1電動機MG1とは、クラッチC1を介して間接的に連結されると共に、遊星歯車装置102の同じ回転要素（リングギヤR）に連結されている。複数の電動機MG1、MG2のうちの何れの電動機も連結されていない遊星歯車装置102の回転要素（キャリヤCA）が出力回転部材として出力歯車32と連結されている。クラッチC1は、エンジン12と第1電動機MG1との間の動力伝達経路を断接する断接クラッチとして機能する。そして、この車両100においては、クラッチC1、クラッチC2、及びブレーキB1の各係合状態を切り換えると共に、エンジン12、第1電動機MG1、及び第2電動機MG2の各作動状態を切り換えることで、例えばモータ走行モード、エンジン走行モード（例えばシリーズハイブリッド走行モード、パラレルハイブリッド走行モード）が可能である。特には、クラッチC1及びブレーキB1を解放すると共にクラッチC2を係合することで、図10の共線図に示すように、クラッチC1を解放した状態で複数の電動機（第1電動機MG1及び第2電動機MG2）のみを走行用の駆動力源として走行するモータ走行が可能である（モータ走行モードにおける併用モードに相当）。

[0058] ここで、併用モードでのモータ走行中に、エンジン始動が要求された場合について検討する。このような場合、電子制御装置80は、図11に示すように、クラッチC1を係合させることによってエンジン回転速度Neを引き上

げてエンジン始動を行う。エンジン回転速度 N_e を引き上げるトルクは、クラッヂ C 1 のトルク容量に応じてエンジン 1 2 側へ伝達される第 1 電動機トルク T_{mg1} である為、駆動輪 1 4 へ伝達される減速トルクとなって駆動トルクの落ち込みを生じさせる。従って、この減速トルク分を相殺する為の始動補償トルクを第 1 電動機 MG 1 から出力させる。このように、第 1 電動機 MG 1 は、モータ走行時の走行用トルクとエンジン始動時の始動用トルクとを出力する電動機である。

[0059] ところで、電動機が出力可能な上限トルクから始動補償トルク分を減じたトルク値をエンジン始動閾値に設定することで、エンジン始動ショックを回避乃至抑制しつつエンジン始動することが公知の手法として提案されている。一方、本実施例の車両 100 では、図 10 に示すように、構成上、第 1 電動機 MG 1 と第 2 電動機 MG 2 とが釣り合った（バランスした）状態で走行する必要がある。その為、前記公知の手法を採用すると、第 1 電動機 MG 1 はエンジン始動に備えて始動補償トルクを担保して走行する必要があると共に、第 2 電動機 MG 2 はその始動補償トルク分と釣り合うトルク分が自動的に使用不可トルクとして制限を受けることから、図 12（特に従来例参照）に示すように、モータ走行領域は 2 つの電動機 MG 1, MG 2 における合計の上限トルクから始動補償トルク及び使用不可トルクを減じたエンジン始動閾値以下のトルク領域となってしまう。

[0060] これに対して、本実施例の車両 100 では、図 12 に示すように、2 つの電動機 MG 1, MG 2 における合計の上限トルクの領域をモータ走行領域とする新しい手法を採用する。このような新しい手法を採用することで、2 つの電動機 MG 1, MG 2 の動力をモータ走行に最大限活用できる。その反面、電動機 MG による高負荷運転状態では、エンジン始動時にエンジン始動ショックが増大してしまう可能性がある。そこで、本実施例の電子制御装置 80 は、電動機 MG による高負荷運転状態では、その状態にあることを運転者に報知する。

[0061] 本実施例においても、前述の実施例と同様に、燃費向上とエンジン始動シ

ショックの抑制とを両立させることができる。具体的には、遊星歯車装置 102 を介した 2 つの電動機 MG1, MG2 でモータ走行する場合、前記公知の手法を採用するとエンジン始動に備えて始動補償トルクを担保して走行する必要があることに加え、2 つの電動機 MG1, MG2 の出力トルクが釣り合った状態で走行する必要がある為に始動補償トルクを出力する第 1 電動機 MG1 以外の第 2 電動機 MG2 においてもその始動補償トルクに対応する使用不可トルクを担保して走行する必要があり、それらの担保分に相当するトルク領域をモータ走行に用いることができないことに対して、本実施例によれば、始動補償トルクと使用不可トルクとを担保する必要がなくなる為、2 つの電動機 MG1, MG2 の動力をモータ走行に最大限活用すること及びエンジン始動ショックを抑制することを両立させることができる。

実施例 3

[0062] 図 13 は、本発明が適用される他のハイブリッド車両 200（以下、車両 200 という）の概略構成を説明する図である。この図 13 に示すように、車両 200 は、エンジン 12 と電動機 MG との間の動力伝達経路を断接する断接クラッチ K0、電動機 MG と駆動輪 14 との間の動力伝達経路の一部を構成する自動変速機 202 を備えている。この車両 200 では、図 14 の共線図に示すように、断接クラッチ K0 を解放した状態で電動機 MGのみを走行用の駆動力源として走行するモータ走行が可能である（モータ走行モード）。また、断接クラッチ K0 を係合した状態で少なくともエンジン 12 を走行用の駆動力源として走行するエンジン走行とが可能である（エンジン走行モード）。

[0063] ここで、モータ走行モードでの走行中に、エンジン始動が要求された場合について検討する。このような場合、電子制御装置 80 は、図 15 に示すように、断接クラッチ K0 を係合させることによってエンジン回転速度 Ne を引き上げてエンジン始動を行う。エンジン回転速度 Ne を引き上げるトルクは、断接クラッチ K0 のトルク容量に応じてエンジン 12 側へ伝達される電動機トルク T_{mg} である為、駆動輪 14 へ伝達される減速トルクとなって駆動トル

クの落ち込みを生じさせる。従って、この減速トルク分を相殺する為の始動補償トルクを電動機MGから出力させる。このように、電動機MGは、モータ走行時の走行用トルクとエンジン始動時の始動用トルクとを出力する電動機である。

- [0064] ところで、電動機MGが出力可能な上限トルクから始動補償トルク分を減じたトルク値をエンジン始動閾値に設定することで、エンジン始動ショックを回避乃至抑制しつつエンジン始動することが公知の手法として提案されている。一方、この公知の手法を採用すると、電動機MGはエンジン始動に備えて始動補償トルクを担保して走行する必要があることから、図16（特に従来例参照）に示すように、モータ走行領域は電動機MGにおけるMG上限トルクから始動補償トルクを減じたエンジン始動閾値以下のトルク領域となってしまう。
- [0065] これに対して、本実施例の車両200では、図16に示すように、電動機MGの上限トルクの領域（電動機MGにてトルクを出力可能な全域）をモータ走行領域とする新しい手法を採用する。このような新しい手法を採用することで、電動機MGの動力をモータ走行に最大限活用できる。その反面、電動機MGによる高負荷運転状態（すなわち始動補償トルク分まで用いてモータ走行している状態）では、エンジン始動時にエンジン始動ショックが増大してしまう可能性がある。そこで、本実施例の電子制御装置80は、電動機MGによる高負荷運転状態では、その状態にあることを運転者に報知する。
- [0066] 本実施例においても、前述の実施例と同様に、電動機MGの動力をモータ走行に最大限活用すること（すなわちモータ走行領域が拡大すること）による燃費向上と、エンジン始動ショックの抑制とを両立させることができる。
- [0067] 以上、本発明の実施例を図面を参照して詳細に説明したが、本発明はこの実施例に限定されるものではなく、他の態様においても適用される。
- [0068] 例えば、前述の実施例1では、ロック機構として噛合クラッチ46を例示したが、これに限らない。ロック機構は、例えばクランク軸26の正回転方向の回転を許容し且つ負回転方向の回転を阻止するワンウェイクラッチ、油

圧アクチュエータによって係合制御される多板式の油圧式摩擦係合装置、乾式の係合装置、電磁アクチュエータによってその係合状態が制御される電磁式摩擦係合装置（電磁クラッチ）、磁粉式クラッチなどであっても良い。図17は、油圧式摩擦係合装置であるブレーキBを示す図である。図17において、ブレーキBは、例えば油圧制御回路54から供給されるブレーキ油圧Pbに応じてその係合状態が係合乃至解放の間で制御される。また、必要に応じてスリップ係合させられても良い。ブレーキBの解放時には、エンジン12のクランク軸26はハウジング28に対して相対回転可能な状態とされる。一方、ブレーキBの係合時には、クランク軸26はハウジング28に固定（ロック）される。尚、このブレーキBは、例えばハウジング28とクランク軸26とを選択的に連結するクラッチでも良い。

[0069] また、前述の実施例1の車両10は、ロック機構を備え、2つの電動機MG1, MG2にてモータ走行が可能であったが、必ずしもロック機構を備える必要はない。ロック機構を備えない場合には、例えば第2電動機MG2にてモータ走行することになるが、本発明を適用することで、始動補償トルク分までモータ走行に用いることができる。また、本発明が適用される車両は、プラグインハイブリッド車両に限定されない。

[0070] また、前述の実施例では、エンジン始動が要求された場合に、エンジン12を始動する必要があると判断したが、これに限らない。例えば、エンジン始動が予想される場合、或いはエンジン始動が要求されると予想される場合に、エンジン12を始動する必要があると判断しても良い。上記予想される場合は、例えば蓄電装置52の充電容量SOCの低下速度、及び実際の充電容量SOCと閾値S1との差などに基づいて、充電容量SOCが閾値S1よりも小さくなることが予測された場合である。また、前述の実施例では、エンジン始動が要求された場合として、充電容量SOCが閾値S1よりも小さくなった場合を例示したが、これに限らず、例えば駆動要求量が更に増大した場合などであっても良い。

[0071] また、前述の実施例（特に図7のフローチャート）では、充電容量SOC

が閾値 S₁よりも小さくなった場合に、電動機 MG による高負荷運転状態を解消するように運転者に報知されたが、これに限らない。例えば、まもなくエンジン始動が行われる場合に、運転者への報知を開始しても良いし、電動機 MG による高負荷運転状態になった場合に、その状態を運転者に報知するだけでも良い。また、前述の実施例では、充電容量 S O C が閾値 S₁よりも小さくなった場合に、駆動要求量が所定要求量よりも小さくされたことを条件として一連のエンジン始動制御を開始したが、実際の第 2 電動機トルク T_m_{g2}が所定要求量に対応する所定トルクよりも小さくされたことを条件としてそのエンジン始動制御を開始しても良い。

[0072] また、前述の実施例の車両 1 0 では、差動機構の 3 つの回転要素の各々がエンジン 1 2、第 1 電動機 MG 1、及び第 2 電動機 MG 2 に連結される構成であったが、これに限らない。例えば、複数の遊星歯車装置が相互に連結されることで 4 つ以上の回転要素を有する差動機構であっても本発明は適用され得る。例えば、差動機構が 4 つの回転要素を有する場合には、第 1 電動機 MG 1 及び第 2 電動機 MG 2 に連結された回転要素以外の回転要素である、エンジン 1 2 に連結された回転要素或いはエンジン 1 2 も連結されていない回転要素がロック機構により回転停止させられる。また、電動機は、第 1 電動機 MG 1 及び第 2 電動機 MG 2 以外に備えられていても良い。また、エンジン 1 2 や複数の電動機は、直接的に或いは歯車機構等を介して間接的に差動機構の各回転要素に連結される。

[0073] また、前述の実施例において、第 2 電動機 MG 2 は、直接的に或いは歯車機構等を介して間接的に出力歯車 3 2 や中間出力軸 3 4 や駆動輪 1 4 等に連結されたり、駆動輪 1 4 とは別の一対の車輪に直接的に又は間接的に連結されたりしても良い。そのように第 2 電動機 MG 2 が別の一対の車輪に連結されておればその別の一対の車輪も駆動輪に含まれる。要するに、エンジン 1 2 からの動力で駆動される駆動輪と第 2 電動機 MG 2 からの動力で駆動される駆動輪とは、別個の車輪であっても差し支えないということである。

[0074] また、前述の実施例において、遊星歯車装置 3 0、1 0 2 は、ダブルプラ

ネタリの遊星歯車装置であっても良い。また、遊星歯車装置 30, 102 は、例えばピニオンに噛み合う一対のかさ歯車を有する差動歯車装置であっても良い。

[0075] 尚、上述したのはあくまでも一実施形態であり、本発明は当業者の知識に基づいて種々の変更、改良を加えた態様で実施することができる。

符号の説明

[0076] 10, 100, 200 : ハイブリッド車両

12 : エンジン

14 : 駆動輪

26 : クランク軸

28 : ハウジング (非回転部材)

30, 102 : 遊星歯車装置 (差動機構)

46 : 噛合クラッチ (ロック機構)

48 : 外部電源

49 : インジケータ

80 : 電子制御装置 (制御装置)

82 : ハイブリッド制御部

86 : インジケート制御部

B : ブレーキ (ロック機構)

MG : 電動機

MG1 : 第1電動機 (電動機)

MG2 : 第2電動機 (電動機)

請求の範囲

- [請求項1] モータ走行時の走行用トルクとエンジン始動時の始動用トルクとを出力する電動機を備えるハイブリッド車両の制御装置であって、前記始動用トルク分まで用いて前記モータ走行している状態では、その状態にあることを運転者に報知することを特徴とするハイブリッド車両の制御装置。
- [請求項2] モータ走行時の走行用トルクを出力する2つの電動機を備え、該2つの電動機の少なくとも一方の電動機はエンジン始動時の始動用トルクを出力するハイブリッド車両の制御装置であって、前記2つの電動機からの出力トルクを併用して前記モータ走行している状態では、その状態にあることを運転者に報知することを特徴とするハイブリッド車両の制御装置。
- [請求項3] 外部電源により充電された電力を用いてモータ走行する場合は、前記走行用トルクと前記始動用トルクとを出力可能なトルク範囲にて前記モータ走行を行い、前記エンジンからの動力或いは駆動輪側からの被駆動力により充電された電力を用いてモータ走行する場合は、前記走行用トルクを出力可能なトルク範囲にて前記モータ走行を行うことを特徴とする請求項1又は2に記載のハイブリッド車両の制御装置。
- [請求項4] 前記エンジン始動が要求された場合に或いは該エンジン始動が予想される場合に、運転者への報知を開始することを特徴とする請求項1乃至3の何れか1項に記載のハイブリッド車両の制御装置。
- [請求項5] 前記運転者に報知することは、前記モータ走行に要求される前記電動機のパワーを低下させる操作を促すものであることを特徴とする請求項1乃至4の何れか1項に記載のハイブリッド車両の制御装置。
- [請求項6] 前記電動機としての第1電動機及び第2電動機と前記エンジンとにそれぞれ連結された複数の回転要素を有する差動機構を備え、前記差動機構は、前記複数の回転要素として、前記第1電動機に連

結された回転要素、駆動輪に動力伝達可能に連結された出力回転部材である回転要素、及び前記エンジンのクランク軸に連結された回転要素を有し、

前記第2電動機は、駆動輪に動力伝達可能に連結され、

前記電動機に連結された回転要素以外の回転要素をロック作動により非回転部材に連結するロック機構を更に備え、

前記ロック機構をロック作動させた状態にて前記第1電動機及び前記第2電動機からの出力トルクを併用して走行するモータ走行中に前記エンジンを始動する際は、該ロック機構を非ロック作動させて、前記第1電動機にて前記エンジンを始動するクランкиングトルクを出力すると共に前記第2電動機にて該クランкиングトルクの反力トルクを補償するものであることを特徴とする請求項1乃至5の何れか1項に記載のハイブリッド車両の制御装置。

[請求項7] 前記電動機としての複数の電動機と前記エンジンとにそれぞれ連結された複数の回転要素を有する差動機構と、

前記エンジンと前記複数の電動機のうちの何れかの電動機に連結された回転要素との間の動力伝達経路を断接する断接クラッチとを備え、

前記複数の電動機のうちの何れの電動機も連結されていない回転要素を出力回転部材とするものであり、

前記断接クラッチを解放して走行する前記モータ走行中に前記エンジンを始動する際は、該断接クラッチを係合させつつ該断接クラッチに連結された前記電動機にて前記始動用トルクを出力するものであることを特徴とする請求項1乃至5の何れか1項に記載のハイブリッド車両の制御装置。

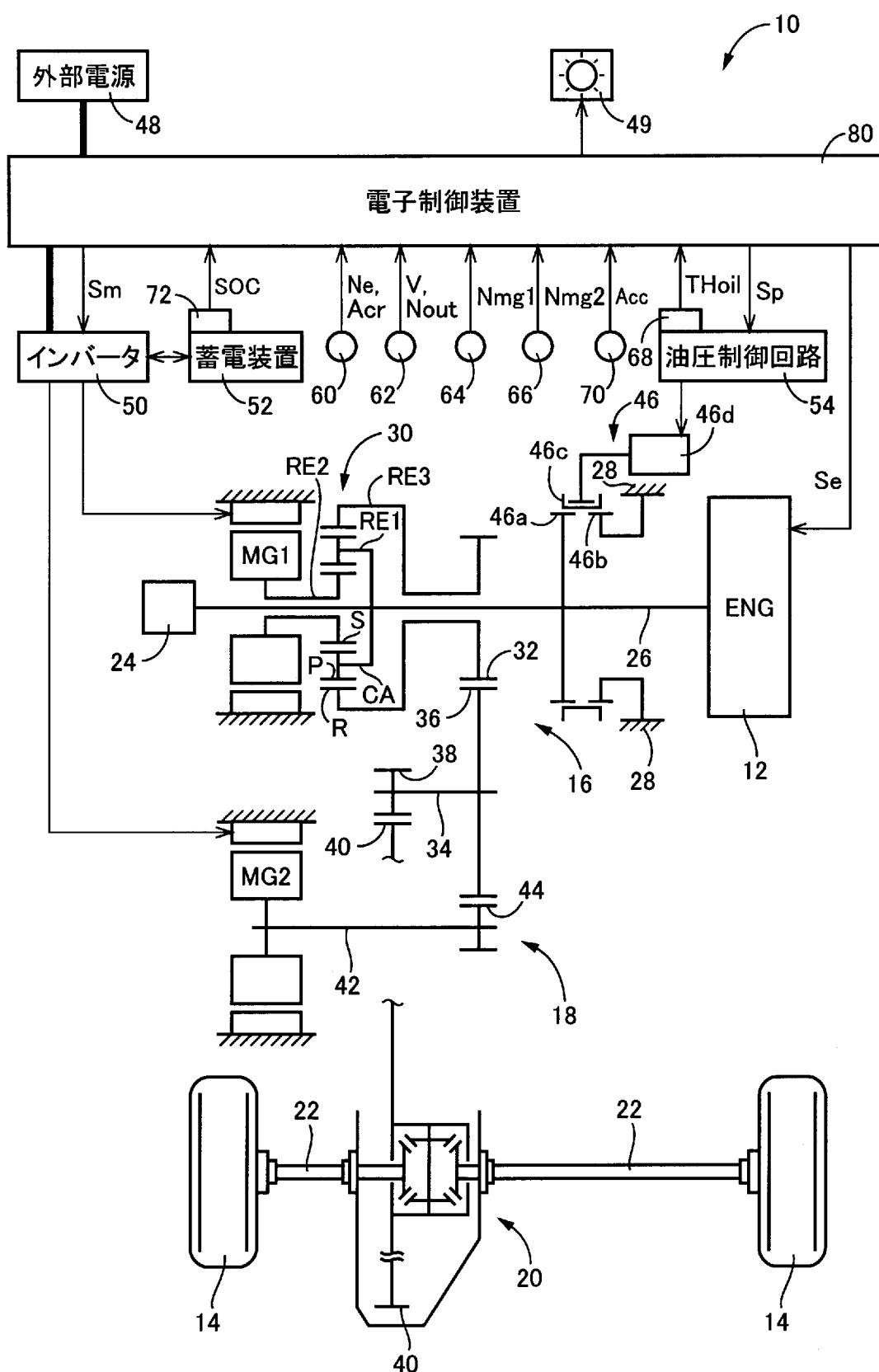
[請求項8] 前記エンジンと前記電動機との間の動力伝達経路を断接する断接クラッチを備え、

前記断接クラッチを解放して前記電動機のみで走行するモータ走行

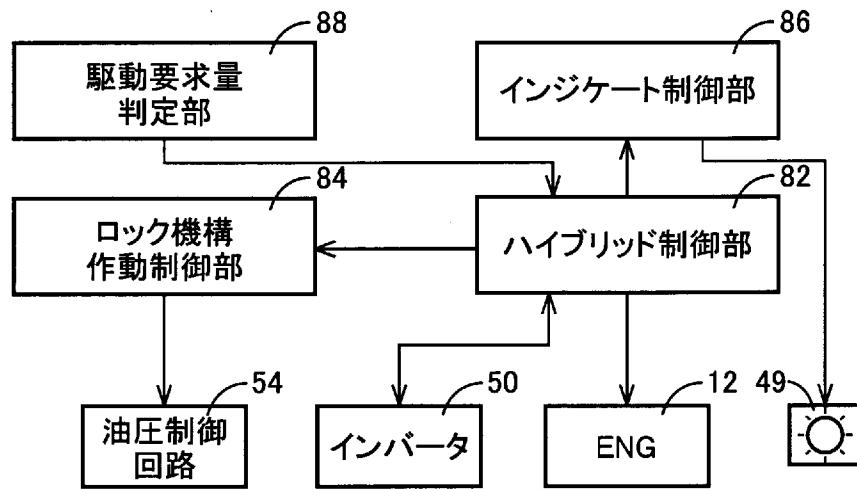
中に前記エンジンを始動する際は、該断接クラッチを係合させつつ前記電動機にて前記始動用トルクを出力するものであることを特徴とする請求項 1 乃至 5 の何れか 1 項に記載のハイブリッド車両の制御装置

。

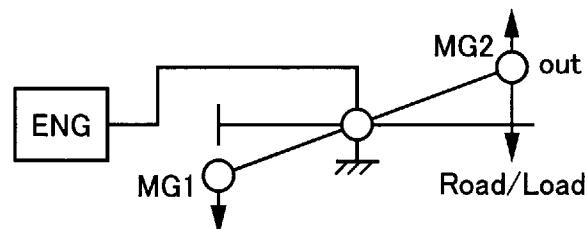
[図1]



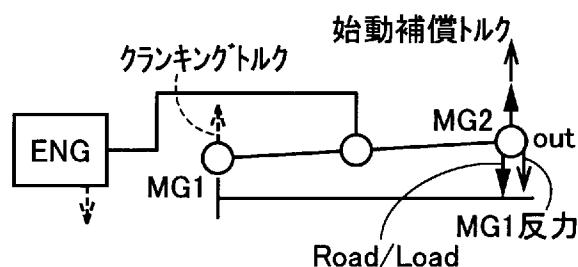
[図2]



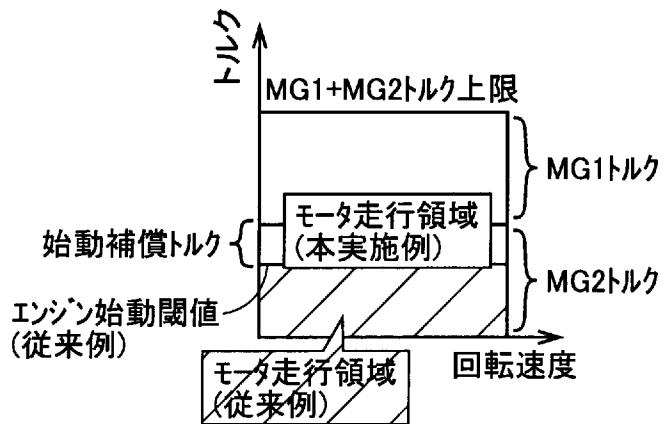
[図3]



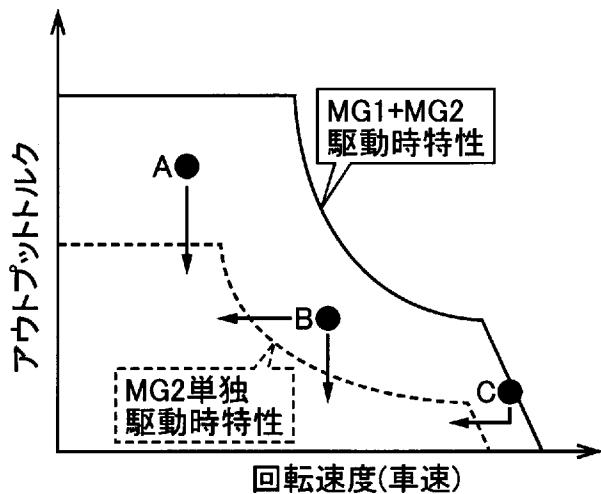
[図4]



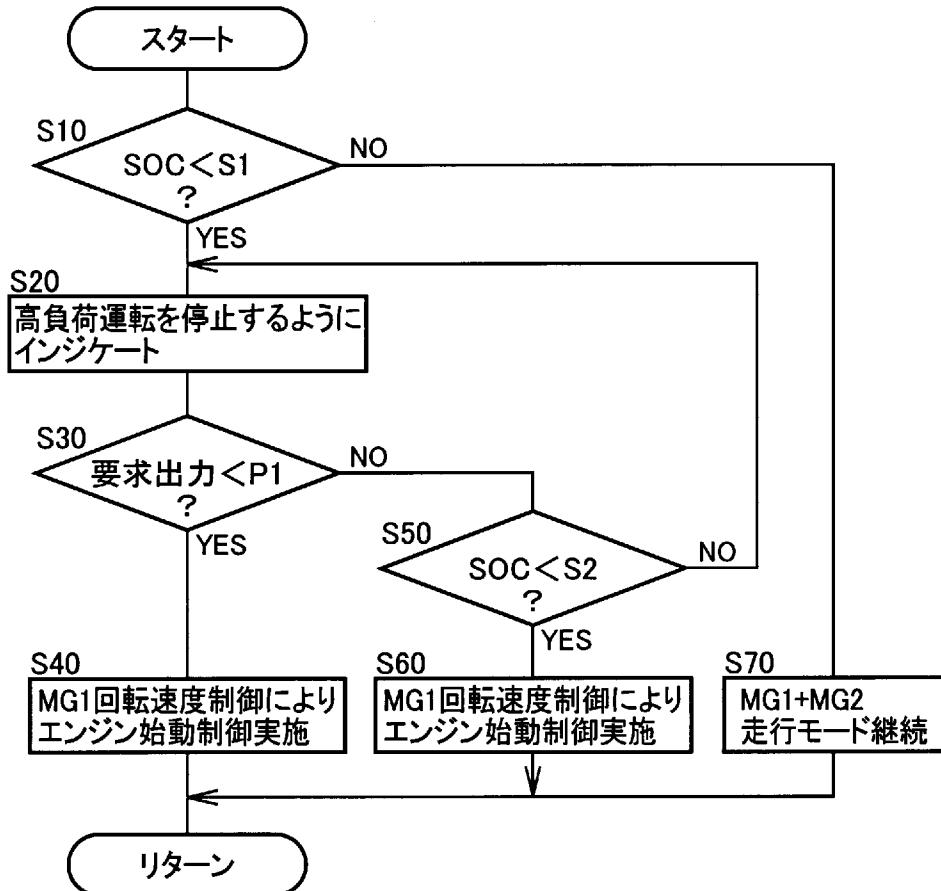
[図5]



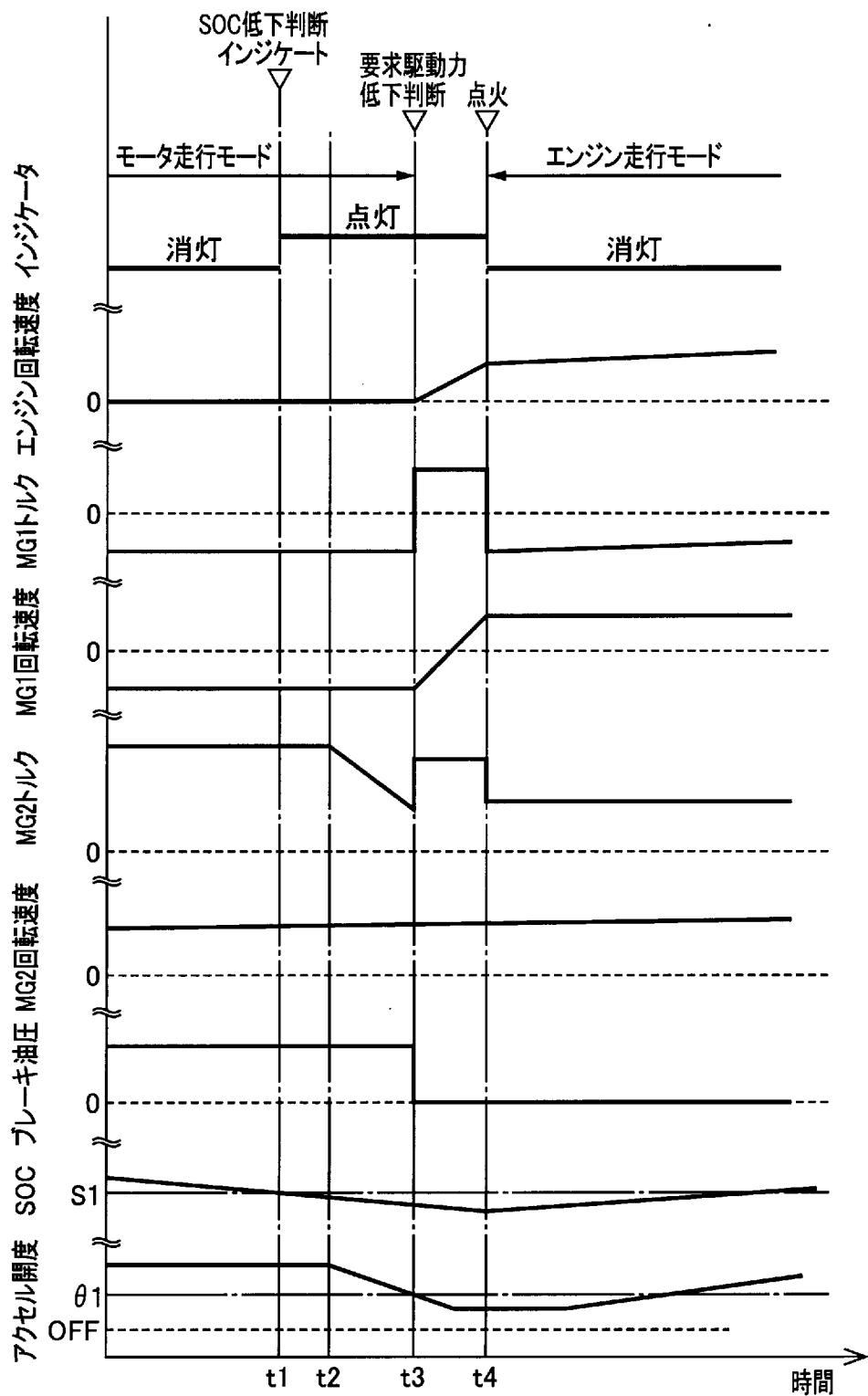
[図6]



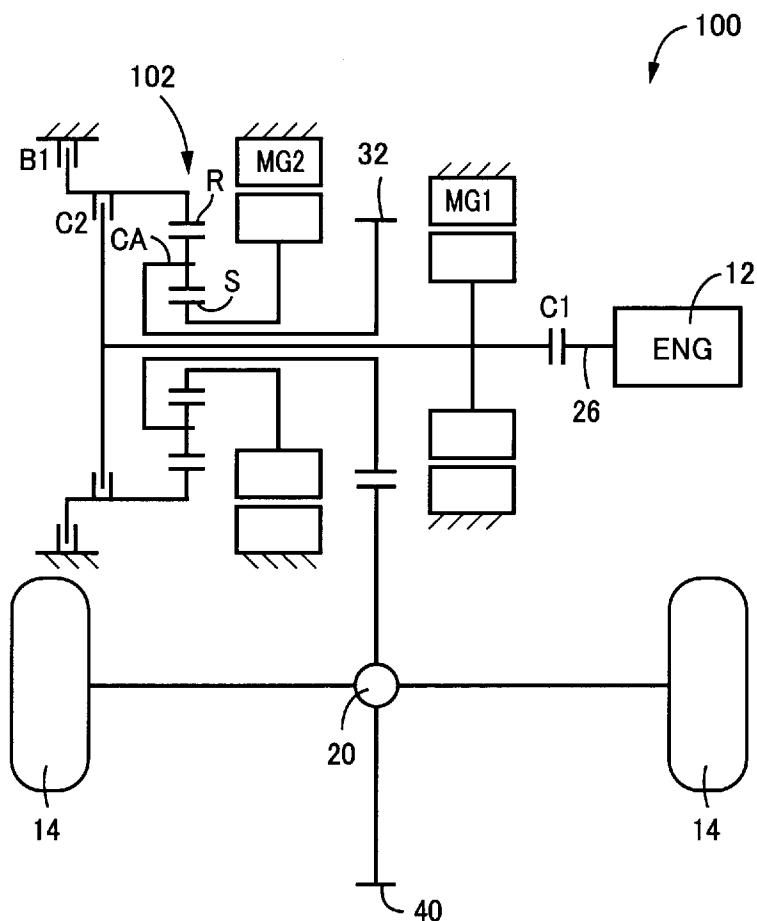
[図7]



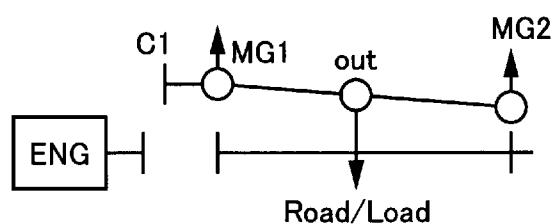
[図8]



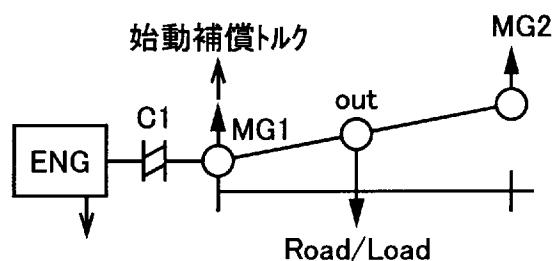
[図9]



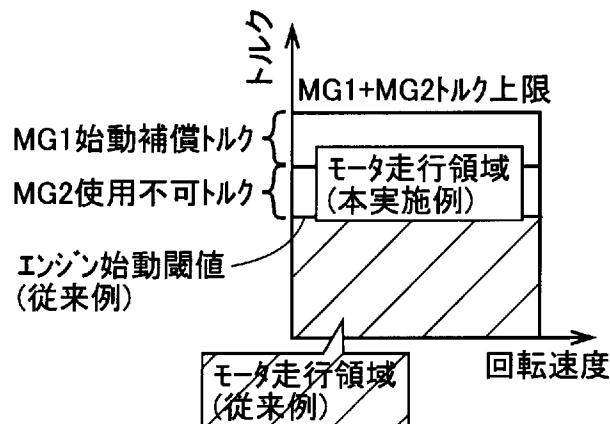
[図10]



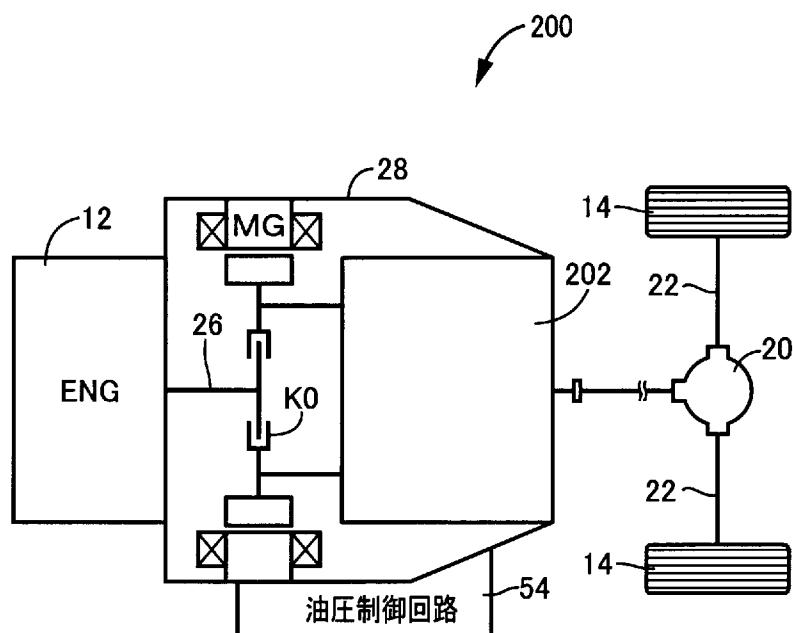
[図11]



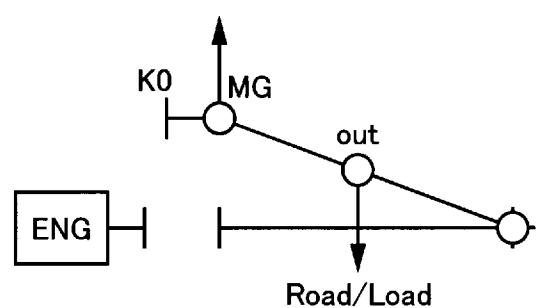
[図12]



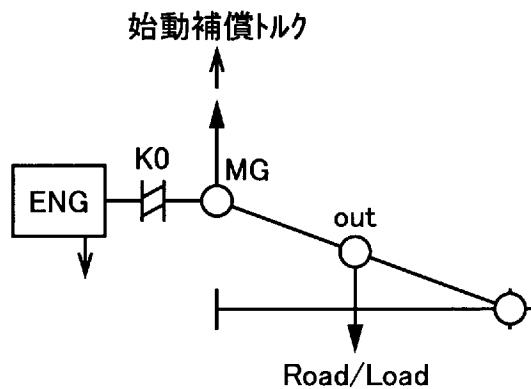
[図13]



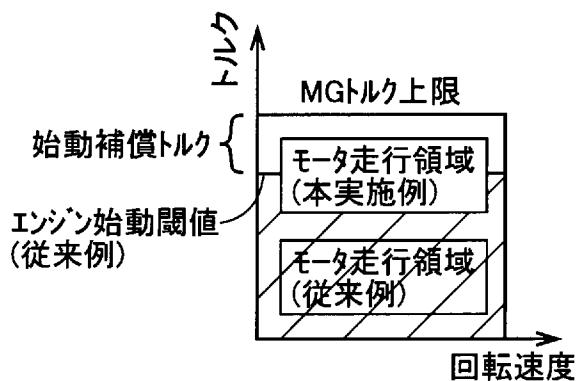
[図14]



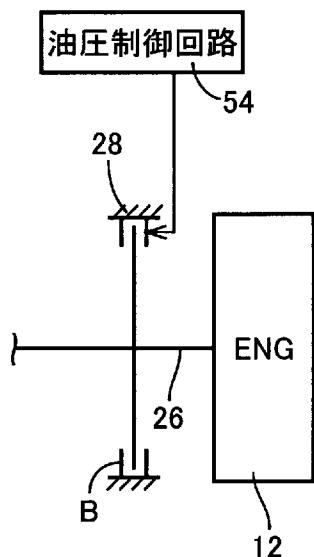
[図15]



[図16]



[図17]



INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP2012/055004

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

B60K6/22(2007.10)i, B60K6/445(2007.10)i, B60K6/48(2007.10)i, B60K6/54(2007.10)i, B60W10/02(2006.01)i, B60W10/06(2006.01)i, B60W10/08(2006.01)i, B60W10/10(2012.01)i, B60W20/00(2006.01)i

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

B60K6/22, B60K6/445, B60K6/48, B60K6/54, B60W10/02, B60W10/06, B60W10/08, B60W10/10, B60W20/00

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Jitsuyo Shinan Koho	1922-1996	Jitsuyo Shinan Toroku Koho	1996-2012
Kokai Jitsuyo Shinan Koho	1971-2012	Toroku Jitsuyo Shinan Koho	1994-2012

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practicable, search terms used)

C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
Y A	JP 2000-023310 A (Equos Research Co., Ltd.), 21 January 2000 (21.01.2000), entire text; all drawings (Family: none)	1, 2, 4, 6-8 3, 5
Y A	Microfilm of the specification and drawings annexed to the request of Japanese Utility Model Application No. 054392/1981 (Laid-open No. 166928/1982) (Nissan Motor Co., Ltd.), 21 October 1982 (21.10.1982), page 2, line 10 to page 5, line 13; fig. 1, 2 (Family: none)	1, 2, 4, 6-8 3, 5

Further documents are listed in the continuation of Box C.

See patent family annex.

* Special categories of cited documents:

- "A" document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance
- "E" earlier application or patent but published on or after the international filing date
- "L" document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)
- "O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means
- "P" document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

- "T" later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention
- "X" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone
- "Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art
- "&" document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search
21 May, 2012 (21.05.12)

Date of mailing of the international search report
29 May, 2012 (29.05.12)

Name and mailing address of the ISA/
Japanese Patent Office

Authorized officer

Facsimile No.

Telephone No.

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP2012/055004

C (Continuation). DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
Y A	JP 7-315078 A (Equos Research Co., Ltd.), 05 December 1995 (05.12.1995), entire text; all drawings (Family: none)	1, 2, 4, 6-8 3, 5
Y A	JP 2009-137553 A (Fujitsu Ten Ltd.), 25 June 2009 (25.06.2009), entire text; all drawings (Family: none)	1, 2, 4, 6-8 3, 5

A. 発明の属する分野の分類（国際特許分類（IPC））

Int.Cl. B60K6/22(2007.10)i, B60K6/445(2007.10)i, B60K6/48(2007.10)i, B60K6/54(2007.10)i,
B60W10/02(2006.01)i, B60W10/06(2006.01)i, B60W10/08(2006.01)i, B60W10/10(2012.01)i,
B60W20/00(2006.01)i

B. 調査を行った分野

調査を行った最小限資料（国際特許分類（IPC））

Int.Cl. B60K6/22, B60K6/445, B60K6/48, B60K6/54, B60W10/02, B60W10/06, B60W10/08, B60W10/10, B60W20/00

最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含まれるもの

日本国実用新案公報	1922-1996年
日本国公開実用新案公報	1971-2012年
日本国実用新案登録公報	1996-2012年
日本国登録実用新案公報	1994-2012年

国際調査で使用した電子データベース（データベースの名称、調査に使用した用語）

C. 関連すると認められる文献

引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求項の番号
Y A	JP 2000-023310 A (株式会社エクオス・リサーチ) 2000.01.21, 全文, 全図 (ファミリーなし)	1, 2, 4, 6-8 3, 5
Y A	日本国実用新案登録出願56-054392号(日本国実用新案登録出願公開57-166928号)の願書に添付した明細書及び図面の内容を撮影したマイクロフィルム(日産自動車株式会社) 1982.10.21, 第2ページ第10行-第5ページ第13行, 第1、2図 (ファミリーなし)	1, 2, 4, 6-8 3, 5

C欄の続きにも文献が列挙されている。

パテントファミリーに関する別紙を参照。

* 引用文献のカテゴリー

- 「A」特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示すもの
- 「E」国際出願日前の出願または特許であるが、国際出願日以後に公表されたもの
- 「L」優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する文献（理由を付す）
- 「O」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献
- 「P」国際出願目前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願

の日の後に公表された文献

- 「T」国際出願日又は優先日後に公表された文献であって出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理論の理解のために引用するもの
- 「X」特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明の新規性又は進歩性がないと考えられるもの
- 「Y」特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以上の文献との、当業者にとって自明である組合せによって進歩性がないと考えられるもの
- 「&」同一パテントファミリー文献

国際調査を完了した日

21. 05. 2012

国際調査報告の発送日

29. 05. 2012

国際調査機関の名称及びあて先

日本国特許庁 (ISA/JP)

郵便番号100-8915

東京都千代田区霞が関三丁目4番3号

特許序審査官（権限のある職員）

3Z

3724

鹿角 剛二

電話番号 03-3581-1101 内線 3355

C (続き) . 関連すると認められる文献		
引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求項の番号
Y A	JP 7-315078 A (株式会社エクオス・リサーチ) 1995.12.05, 全文, 全図 (ファミリーなし)	1, 2, 4, 6-8 3, 5
Y A	JP 2009-137553 A (富士通テン株式会社) 2009.06.25, 全文, 全図 (ファミリーなし)	1, 2, 4, 6-8 3, 5