

(19) 日本国特許庁(JP)

(12) 特 許 公 報(B2)

(11) 特許番号

特許第3678086号

(P3678086)

(45) 発行日 平成17年8月3日(2005.8.3)

(24) 登録日 平成17年5月20日(2005.5.20)

(51) Int.Cl.⁷

F I

B 6 O K 41/12

B 6 O K 41/12

B 6 O K 41/00

B 6 O K 41/00 3 O 1 A

F O 2 D 29/00

B 6 O K 41/00 3 O 1 D

F 1 6 H 9/00

F O 2 D 29/00 H

F 1 6 H 61/04

F 1 6 H 9/00 E

請求項の数 3 (全 9 頁) 最終頁に続く

(21) 出願番号 特願平11-333706
 (22) 出願日 平成11年11月25日(1999.11.25)
 (65) 公開番号 特開2001-150981(P2001-150981A)
 (43) 公開日 平成13年6月5日(2001.6.5)
 審査請求日 平成14年5月17日(2002.5.17)

(73) 特許権者 000006286
 三菱自動車工業株式会社
 東京都港区港南二丁目16番4号
 (74) 代理人 100078499
 弁理士 光石 俊郎
 (74) 代理人 100074480
 弁理士 光石 忠敬
 (74) 代理人 100102945
 弁理士 田中 康幸
 (72) 発明者 茶本 哲男
 東京都港区芝五丁目33番8号 三菱自動車工業株式会社内
 (72) 発明者 村上 信明
 東京都港区芝五丁目33番8号 三菱自動車工業株式会社内

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 車両の制御装置

(57) 【特許請求の範囲】

【請求項1】

内燃機関及び無段変速機を有する車両の制御装置において、
 前記車両の緩加速を検出する緩加速検出手段と、
 該緩加速時の目標空燃比を設定する目標空燃比設定手段と、
 前記緩加速検出手段により前記車両の緩加速が検出され且つ前記目標空燃比設定手段により設定される目標空燃比が理論空燃比よりも濃化側のときに運転状態に応じて目標馬力を算出する目標馬力算出手段と、
 該目標馬力算出手段により算出された目標馬力を理論空燃比近傍で得るための目標出力及び目標回転速度を設定する目標値設定手段と、
 該目標値設定手段により設定された目標出力及び目標回転速度となるように前記無段変速機の変速比及び前記内燃機関の出力を制御する制御手段と
 を具備したことを特徴とする車両の制御装置。

【請求項2】

請求項1記載の車両の制御装置において、
 前記無段変速機の入力軸の実回転速度を検出する回転速度検出手段と、
 前記目標回転速度と該回転速度検出手段が検出した実回転速度とに基づいて前記目標出力を補正する目標出力補正手段とを有し、
 前記制御手段は、該目標出力補正手段により補正された前記目標出力に基づいて前記内燃機関の出力を制御することを特徴とする車両の制御装置。

10

20

【請求項 3】

請求項 2 記載の車両の制御装置において、

前記制御手段は、補正された前記目標出力と前記実回転速度とから第 2 目標空燃比を求めると共に、第 2 目標空燃比が理論空燃比よりも濃化側である場合には理論空燃比と前記実回転速度から目標出力を新たに求め、該目標出力に基づいて前記内燃機関の出力を制御することを特徴とする車両の制御装置。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】

本発明は、内燃機関と無段変速機とを有する車両の制御装置に関する。

10

【0002】

【従来の技術】

ベルト式無段変速機として用いられる C V T (Continuously Variable Transmission) は、一般に、入力軸に連結されたプライマリプーリと出力軸に連結されたセカンダリプーリとの間にベルトを掛け回し、各プーリのシリンダに油圧を給排することで、プライマリプーリ及びセカンダリプーリの各溝幅を相対的に変化させて変速させるものである。

【0003】

従来、このような C V T にて、コントローラは、ドライバが操作するアクセル開度と車両の速度（車速）とに基づいて、車両が必要とする要求出力が設定され、この要求出力が発揮されるように C V T の変速比が設定される。そして、コントローラが設定された変速比となるように油圧制御することでプライマリプーリ及びセカンダリプーリの各溝幅を相対的に変化させ、車両をドライバの要求通りに走行させる。

20

【0004】

【発明が解決しようとする課題】

ところで、C V T が装着されたエンジンを有する車両では、ドライバが加速しようとしてアクセルペダルを踏み込むと、コントローラはアクセル開度と車速とに基づいて設定された要求出力が発揮されるように C V T の変速比を高め、つまり、減速側に設定する。

【0005】

このような C V T の変速制御において、例えば、ドライバが緩やかに加速しようと思ったが、不意にアクセルペダルを踏み過ぎて思った以上の加速を感じてしまい、その後、アクセルペダルの踏み過ぎに気がついてこのアクセルペダルを戻したりすることがある。この場合、エンジンは、大きなアクセル開度に見合った高馬力を得ようと、低回転で高負荷のエンリッチの運転領域に一度入ってから、アクセルペダルの戻しにより所望の馬力の運転領域に落ちつくこととなり、ここで燃費が悪化してしまうという問題がある。

30

【0006】

このような現象を詳細に説明する。図 5 にエンジンと C V T を有する車両における従来の制御装置による運転状態を表すグラフを示す。図 5 に示すように、エンジンの低回転低負荷の加速開始位置▲1▼から、ドライバが不意にアクセルペダルを踏み過ぎると、エンジンの運転状態は、アクセル開度と車速とに基づいて目標平均有効圧、つまり、エンジン負荷（出力） P_e が設定され、馬力 A 曲線上の高負荷にある加速初期位置▲2▼に移る。そして、エンジン回転数 N_e の上昇と共に変速比が減速して馬力 B 曲線上の加速中期位置▲3▼に移り、馬力 B 曲線上を移動して加速終期位置▲4▼に移る。その後、ドライバがアクセルペダルを戻していくと、エンジン回転数 N_e 及びエンジン負荷 P_e が下がって所望の馬力 A 曲線上の所望の加速位置▲5▼に移る。このようなエンジンの運転状態の変化時には、車速はほぼ一定であり、エンジン回転数 N_e 及びエンジン負荷 P_e が上昇して加速途中でエンリッチゾーンに入ってしまう、燃費の悪化を招いている。

40

【0007】

なお、加速操作後の過渡時において加速性を十分に得られるようにしたものとして、例えば、特公平 3-35536 号公報に開示されたものがあるが、この技術は、キックダウン時は有効であるが、緩加速時だと出力が十分に得られず、また更に、C V T の慣性トルク

50

により加速感が得られないという問題がある。

【0008】

本発明はこのような問題を解決するものであって、車両の緩加速を適正に検出してエンリッチゾーンとならない目標出力を設定することで燃費の向上を図ると共に加速不良を防止してドライバビリティを向上した車両の制御装置を提供することを目的とする。

【0009】

【課題を解決するための手段】

上述の目的を達成するために請求項1の発明の車両の制御装置では、車両の緩加速が検出されてこのときの目標空燃比が理論空燃比よりも濃化側のときに運転状態に応じて目標馬力を算出し、この目標馬力を理論空燃比近傍で得るための目標出力及び目標回転速度を設定し、設定された目標出力及び目標回転速度となるように無段変速機の変速比及び内燃機関の出力を制御するようにしている。

10

【0010】

従って、車両の緩加速及び濃化空燃比が検出されると、目標馬力を理論空燃比近傍で得るための目標出力及び目標回転速度を設定するため、内燃機関の運転状態がエンリッチゾーンになることはなく、過剰なアクセルペダルの踏み込みによるドライバの不用意な加速に伴う燃費の悪化が防止される。

【0011】

また、請求項2の発明の車両の制御装置では、無段変速機の入力軸の実回転速度を検出し、目標回転速度とこの実回転速度とに基づいて目標出力を補正し、補正された目標出力に基づいて内燃機関の出力を制御するようにしている。従って、無段変速機の入力軸の実回転速度を用いて内燃機関の出力を制御するため、加速不良を防止してドライバビリティを向上できる。

20

更に、請求項3の発明の車両の制御装置では、補正された目標出力と実回転速度とから第2目標空燃比を求めると共に、第2目標空燃比が理論空燃比よりも濃化側である場合には理論空燃比と実回転速度から目標出力を新たに求め、該目標出力に基づいて内燃機関の出力を制御するようにしている。従って、無段変速機の入力軸の実回転速度を用いて内燃機関の出力を制御するため、エンリッチ域に突入することが防止されて燃費の悪化を防止できる。

【0012】

30

【発明の実施の形態】

以下、図面に基づいて本発明の実施形態を詳細に説明する。

【0013】

図1に本発明の一実施形態に係る車両の制御装置の概略構成、図2に本実施形態の車両の制御装置によるCVT出力制御のフローチャート、図3に車両の緩加速時におけるプライマリ回転数及びエンジン負荷を表すグラフ、図4にプライマリ回転数偏差に対する補正係数を表すグラフを示す。

【0014】

本実施形態の車両の制御装置において、図1に示すように、エンジン11の駆動軸12はトルクコンバータ13に接続され、このトルクコンバータ13の出力軸14は伝達クラッチ15を介して無段変速機としてのCVT16の入力軸（プライマリシャフト）17と断接可能となっており、この伝達クラッチ15は図示しない油圧駆動装置で作動するアクチュエータ18により駆動可能となっている。このCVT16はエンジン11側に連結されたプライマリプリー19と車両の騒動軸側に連結されたセカンダリプリー20と両プリー19、20間に掛け渡されたベルト21等とから構成され、プライマリシャフト17に入力された回転が、同軸一体のプライマリプリー19からベルト21を介してセカンダリプリー20へ入力され、セカンダリシャフト22に出力されるようになっている。

40

【0015】

即ち、プライマリプリー19は固定シープ19aと可動シープ19bとを有し、可動シープ19bの背面側にプライマリシリンダ19cが形成されている。従って、このプライマ

50

リシリンダ 19 c に油圧を給排することで固定シープ 19 a に対して可動シープ 19 b を移動し、プーリの溝幅を可変とすることができる。一方、同様に、セカンダリプーリ 20 は固定シープ 20 a と可動シープ 20 b とを有し、可動シープ 20 b の背面側にセカンダリシリンダ 20 c が形成されている。従って、このセカンダリシリンダ 20 c に油圧を給排することで固定シープ 20 a に対して可動シープ 20 b を移動し、プーリの溝幅を可変とすることができる。

【0016】

また、この C V T 16 は油圧回路により制御されるようになっている。即ち、セカンダリシリンダ 20 c にはレギュレータバルブ 23 により調圧されたセカンダリ油圧（ライン圧）が加えられ、プライマリシリンダ 19 c には、ライン圧が変速比制御バルブ 24 により調圧されたプライマリ油圧が加えられる。なお、25 はオイルパン、26 はオイルパン 25 内の油をレギュレータバルブ 23 側へ供給するオイルポンプである。

10

【0017】

そして、C V T 16 のセカンダリシャフト 22 は発進クラッチ 27 を介してデファレンシャルギヤ 28 に接続されており、この発進クラッチ 27 は図示しない油圧駆動装置で作動するアクチュエータ 29 により駆動可能となっており、セカンダリシャフト 22 から左右の駆動輪 30 へのトルク伝達量を調整することができる。

【0018】

また、車両にはエンジン 11 や C V T 16 など制御するエンジンの電子制御ユニット（E C U）31 が設けられ、この E C U 31 には、入出力装置、制御プログラムや制御マップ等の記憶を行う記憶装置、中央処理装置及びタイマやカウンタ類が具備されており、この E C U 31 によりエンジン 11 の総合的な制御が実施される。即ち、エンジン回転数センサ（クランク角センサ）32、車速センサ 33、アクセルペダルのポジションセンサ 34、プライマリ回転数センサ 35 などの各種センサ類の検出情報が E C U 31 に入力され、E C U 31 が各種センサ類の検出情報に基づいて、燃料噴射モードや燃料噴射量、点火時期等を決定する。更に、E C U 31 は、C V T 16 のレギュレータバルブ 23 及び変速比制御バルブ 24 の油圧を制御することでプーリ比を変え、変速比を設定変更することができる。なお、伝達クラッチ 15 及び発進クラッチ 27 の各アクチュエータ 18、29 の制御も E C U 31 が行う。

20

【0019】

ところで、本実施形態の車両の制御装置にあって、E C U 31 は、車両の緩加速及びエンリッチ域加速を検出（緩加速及びエンリッチ域加速検出手段）し、車両の緩加速及びエンリッチ域加速が検出されたときにはそのときの運転状態に応じて目標馬力を算出（目標馬力算出手段）し、この目標馬力を理論空燃比近傍で得るための目標出力及び目標回転速度を設定（目標値設定手段）し、設定された目標出力及び目標回転速度となるように C V T 16 の変速比及びエンジン 11 の出力を制御（制御手段）するようにしている。具体的には、C V T 16 の入力軸（プライマリシャフト 17）の実回転速度を検出（回転速度検出手段）し、目標回転速度と回転速度検出手段が検出した実回転速度とに基づいて目標出力を補正（目標出力補正手段）し、補正された目標出力に基づいてエンジン 11 の出力を制御するようにしている。

30

40

【0020】

ここで、上述した本実施形態の車両の制御装置における E C U 31 の制御を図 2 のフローチャート及び図 3 の車両の緩加速及びエンリッチ域加速時における運転状態の変化を表すグラフに基づいて詳細に説明する。

【0021】

図 2 に示すように、まず、ステップ S 1 にて、アクセルポジションセンサ 34 が検出したアクセル開度 A P S とエンジン回転数センサ 32 が検出したエンジン回転数 N e を読み込む。そして、ステップ S 2 では、このアクセル開度 A P S が所定のアクセル開度 A P S_s より小さく、且つ、目標空燃比 K A F が 14.7 より小さいかどうかを検出することで、車両の緩加速及びエンリッチ域加速を判定する。なお、この場合、目標空燃比 K A F は、

50

エンジン回転数とエンジン負荷 P_e とから求められる。そして、アクセル開度 APS が所定のアクセル開度 APS_s 以上、または、目標空燃比 KAF が 14.7 以上であれば、車両は急加速あるいは定常運転等であると判定し、ステップ $S13$ に移行してエンジン 11 及び $CVT16$ を通常通り出力制御する。

【0022】

一方、ステップ $S2$ にて、このアクセル開度 APS が所定のアクセル開度 APS_s より小さく、且つ、目標空燃比 KAF が 14.7 より小さければ、車両の緩加速及びエンリッチ域加速を判定してステップ $S3$ に移行する。このステップ $S3$ では、このときの運転状態に応じてエンジン 11 の目標平均有効圧である目標 P_{e1} と、 $CVT16$ の目標プライマリ回転数である目標 N_{p1} を読み込み、この目標 P_{e1} と目標 N_{p1} に基づいて目標馬力 PS を演算する。この場合、図 3 のグラフにて、エンジン 11 の低回転低負荷の加速開始位置 $\blacktriangle 1 \blacktriangledown$ から、ドライバが不意にアクセルペダルを踏み過ぎると、エンジン 11 の目標 P_e は馬力 A 曲線上的高負荷にあるエンリッチゾーンとなる。そのため、ステップ $S4$ では、この目標馬力 PS をストイキフィールドバック $S-F/B$ 領域（理論空燃比近傍）で得るために、目標 P_{e1} 及び目標 N_{p1} を馬力 A 曲線上的目標 P_{e2} 及び目標 N_{p2} （加速位置 $\blacktriangle 3 \blacktriangledown$ ）に変更する。

10

【0023】

ところが、 $ECU31$ が目標 P_{e2} 及び目標 N_{p2} を設定しても、 $CVT16$ では変速遅れが生ずることから、この $CVT16$ の変速遅れによる $CVT16$ のプライマリシャフト 17 の回転上昇の遅れが発生してしまう。そのため、この間、目標 P_{e2} を補正してプライマリシャフト 17 の回転上昇の遅れに伴い発生する馬力低下を抑制するようにしている。即ち、ステップ $S5$ にて、プライマリ回転数センサ 35 が検出した $CVT16$ のプライマリシャフト 17 の実回転数 N_{pr} を読み込み、ステップ $S6$ で、この実回転数 N_{pr} と目標 N_{p2} との偏差 ΔN_p を演算する。そして、ステップ $S7$ にて、この偏差 ΔN_p に基づいて図 4 に示す補正係数マップから P_e 補正係数 K_{pe} を求め、ステップ $S8$ で目標 N_{p2} に P_e 補正係数 K_{pe} を乗算することで、補正目標 P_{ea} を算出する。このように求められた補正目標 P_{ea} と実回転数 N_{pr} との位置が、図 3 にて表す加速中継位置 $\blacktriangle 2 \blacktriangledown$ である。これによって $CVT16$ の変速遅れに伴う加速不良を防止している。

20

【0024】

そして、ステップ $S9$ では、この補正目標 P_{ea} と実回転数 N_{pr} とから目標空燃比 KAF_T （第 2 目標空燃比）を求め、ステップ $S10$ にて、求めた目標空燃比 KAF_T が 14.7 より小さいかどうかを判定、つまり、図 3 にて表す加速中継位置 (2) がエンリッチゾーンにあるかどうかを確認する。このステップ $S10$ で、目標空燃比 KAF_T が 14.7 より小さくて加速中継位置 (2) がエンリッチゾーンにあると、ステップ $S11$ にて、目標空燃比 KAF を 14.7 に設定すると共に、実回転数 N_{pr} により目標 P_e を設定する。これにより馬力が低下するために加速感が若干悪化するものの、エンリッチ域に突入することが防止されて燃費の悪化を防止できる。一方、ステップ $S10$ で、目標空燃比 KAF_T が 14.7 以上で加速中継位置 (2) が $S-F/B$ ゾーンにあると、ステップ $S12$ にて、目標空燃比 KAF を補正目標 P_{ea} と実回転数 N_{pr} とから求めた目標空燃比 KAF_T に設定すると共に、目標 P_{ea} を目標 P_e に設定する。そして、設定した目標空燃比 KAF 及び目標 P_e に基づいてエンジン 11 の出力を制御するようにしている。

30

40

【0025】

従って、車両の緩加速及びエンリッチ域加速時における $CVT16$ の変速中は、加速開始位置 $\blacktriangle 1 \blacktriangledown$ から $S-F/B$ ゾーンにある加速中継位置 $\blacktriangle 2 \blacktriangledown$ を介して加速位置 $\blacktriangle 3 \blacktriangledown$ に移行する。そして、この加速位置 $\blacktriangle 3 \blacktriangledown$ からエンジン回転数 N_e （プライマリ回転数 N_p ）及びエンジン負荷 P_e が上昇して馬力 B 曲線上的に移行していくこととなる。

【0026】

このように本実施形態の車両の制御装置にあっては、車両の緩加速及びエンリッチ域加速が検出されると、目標馬力 PS を理論空燃比近傍で得るためのエンジン 11 の目標 P_{e2} 及び $CVT16$ の目標 N_{p2} を設定しており、エンジン 11 の運転状態がエンリッチゾー

50

ンになることはなく、過剰なアクセルペダルの踏み込みによるドライバの不用意な加速に伴う燃費の悪化が防止される。そして、この場合、C V T 1 6 のプライマリシャフト 1 7 の実回転速度 N_{p_r} を検出し、実回転数 N_{p_r} と目標 N_{p_2} との偏差 ΔN_p に基づいて P_e 補正係数 K_{p_e} を求め、この P_e 補正係数 K_{p_e} により目標 N_{p_2} を補正しており、加速不良を防止してドライバビリティを向上できる。

【0027】

なお、上述した実施形態では、車両の緩加速をアクセル開度 $A P S$ に基づいて判定したが、アクセル開度 $A P S$ に代えてアクセル開度の変化率としてもよいし、また、スロットル開度を用いてもよい。更に、目標空燃比 $K A F_T$ がストイキ近傍となるように上限値を制限していたが、加速不良が大きいと考えられる場合では、この上限値設定を削除してもよい。また更に、上記実施形態では、 $S - F / B$ となるように目標 N_p 等を設定してもよく、特に、フィードバック制御でなくてもよいし、また、リーン空燃比としてもよい。また、上述した実施形態では、無段変速機としてベルト式 C V T 1 6 を用いたが、トロイダル式 C V T など他の方式の無段変速機を用いてもよい。

【0028】

【発明の効果】

以上、実施形態において詳細に説明したように請求項 1 の発明の車両の制御装置によれば、車両の緩加速及びエンリッチ域加速時の運転状態に応じて算出された目標馬力を理論空燃比近傍で得るための目標出力及び目標回転速度を設定し、設定された目標出力及び目標回転速度となるように無段変速機の変速比及び内燃機関の出力を制御するようにしたので、内燃機関の運転状態がエンリッチゾーンになることはなく、過剰なアクセルペダルの踏み込みによるドライバの不用意な加速に伴う燃費の悪化を防止することができる。

【0029】

また、請求項 2 の発明の車両の制御装置によれば、無段変速機の入力軸の実回転速度を検出し、目標回転速度とこの実回転速度とに基づいて目標出力を補正し、補正された目標出力に基づいて内燃機関の出力を制御するようにしたので、加速不良を防止してドライバビリティを向上することができる。

更に、請求項 3 の発明の車両の制御装置によれば、補正された目標出力と実回転速度とから第 2 目標空燃比を求めると共に、第 2 目標空燃比が理論空燃比よりも濃化側である場合には理論空燃比と実回転速度から目標出力を新たに求め、該目標出力に基づいて内燃機関の出力を制御するようにしたので、無段変速機の入力軸の実回転速度を用いて内燃機関の出力を制御するため、エンリッチ域に突入することが防止されて燃費の悪化を防止できる。

【図面の簡単な説明】

【図 1】本発明の一実施形態に係る車両の制御装置の概略構成図である。

【図 2】本実施形態の車両の制御装置による C V T 出力制御のフローチャートである。

【図 3】車両の緩加速時におけるプライマリ回転数及びエンジン負荷を表すグラフである。

【図 4】プライマリ回転数偏差に対する補正係数を表すグラフである。

【図 5】エンジンと C V T を有する車両における従来の制御装置による運転状態を表すグラフである。

【符号の説明】

- 1 1 エンジン（内燃機関）
- 1 6 C V T（式無段変速機）
- 1 7 プライマリシャフト
- 2 3 レギュレータバルブ
- 2 4 変速比制御バルブ
- 3 1 エンジン用電子回路ユニット、E C U（目標馬力算出手段、目標値設定手段、制御手段、目標出力補正手段）
- 3 2 エンジン回転数センサ

10

20

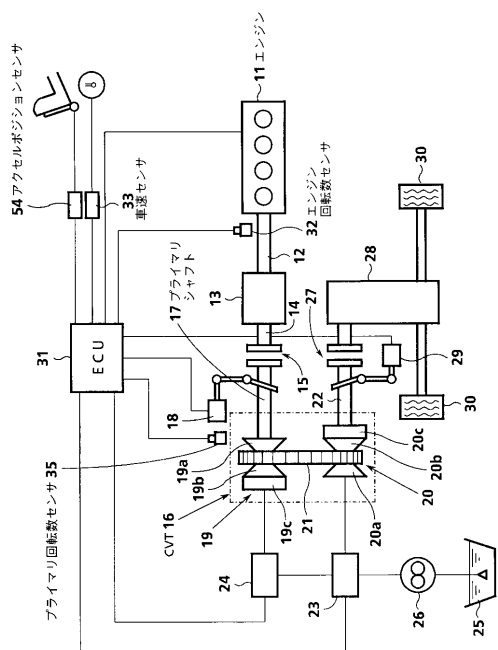
30

40

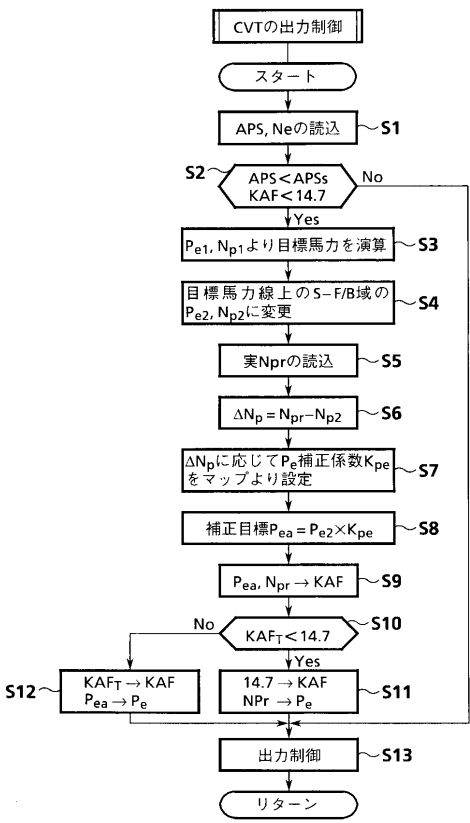
50

- 3 3 車速センサ
- 3 4 アクセルポジションセンサ
- 3 5 プライマリ回転数センサ（回転速度検出手段）

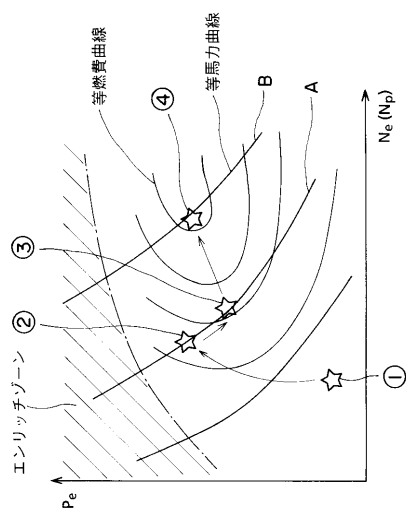
【図 1】



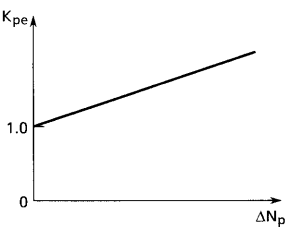
【図 2】



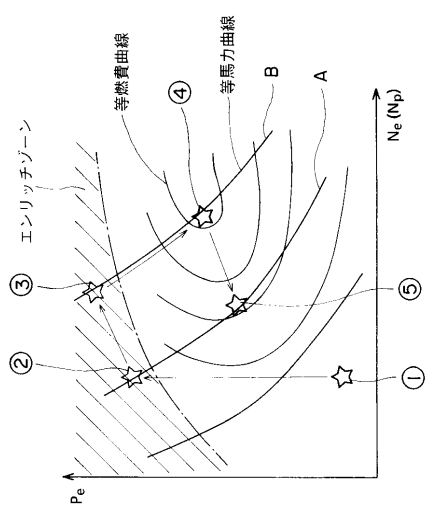
【図 3】



【図 4】



【図 5】



フロントページの続き

(51)Int.Cl. ⁷	F I
// F 1 6 H 63/06	F 1 6 H 61/04
F 1 6 H 59:38	F 1 6 H 63/06
	F 1 6 H 59:38

審査官 河端 賢

(56)参考文献 特開平10-329587 (JP, A)
特開平04-254224 (JP, A)
特開平11-200916 (JP, A)

(58)調査した分野(Int.Cl.⁷, DB名)

B60K 41/12
F02D 29/00
F02D 41/04
F16H 61/04
F16H 63/06