

(19)日本国特許庁 (J P)

(12)特 許 公 報 (B 2)

(11)特許番号

特許第3455780号

(P 3 4 5 5 7 8 0)

(45)発行日 平成15年10月14日(2003.10.14)

(24)登録日 平成15年 8 月 1 日(2003.8.1)

(51) Int.Cl. ⁷	識別記号	F I		
F02M 61/18	350	F02M 61/18	350	A
	310		310	A
			310	B
	330		330	A
61/04		61/04		A

請求項の数 2 (全 9 頁) 最終頁に続く

(21)出願番号	特願2001 - 28158(P 2001 - 28158)	(73)特許権者	391012648 広島大学長 広島県東広島市鏡山 1 丁目 3 番 2 号
(22)出願日	平成13年 2 月 5 日(2001.2.5)	(72)発明者	西田 恵哉 広島県東広島市八本松町原11174 - 31 光路宿舍 1 - 104
(65)公開番号	特開2002 - 227749(P 2002 - 227749 A)	(74)代理人	100058479 弁理士 鈴江 武彦 (外 5 名)
(43)公開日	平成14年 8 月14日(2002.8.14)	審査官	嶋田 研司
審査請求日	平成13年 2 月 5 日(2001.2.5)	(56)参考文献	特開 平10 - 110661 (J P , A) 特開 平11 - 324868 (J P , A) 特開 平 6 - 81750 (J P , A) 実開 平 4 - 129873 (J P , U)

最終頁に続く

(54)【発明の名称】燃料噴射ノズル

1

(57)【特許請求の範囲】

【請求項 1】 先端部に出口が先細になるテーパ形状の第 1 噴孔と全体がストレート形状の第 2 噴孔がそれぞれ形成され、内部に前記噴孔を開閉する針弁を有し、該針弁の開弁にしたがい燃料を前記噴孔へ導くノズルボディと、

前記針弁に設けられ、ホローコーン型の噴霧形の噴霧にすべく、前記噴孔へ流入する燃料を当該噴孔の周方向に巡回させる旋回流発生手段と、

前記巡回した燃料を前記第 1 噴孔あるいは前記第 2 噴孔から噴射させる噴孔切換手段とを具備してなることを特徴とする燃料噴射ノズル。

【請求項 2】 前記噴孔切換手段は、一端側が前記針弁の先端部に回転およびスライド可能に収められ他端部が噴孔入口側に回転可能に支持されて前記針弁の周方向に

2

回転可能に設けられ、外周面には燃料を噴孔入口に導く通路が形成され、回転変位により該通路を前記第 1 噴孔あるいは前記第 2 噴孔に連通させることによって噴孔切換えを行うロータリバルブを有して構成され、前記旋回流発生手段は、前記ロータリバルブの通路の出口部に形成され、該通路の流れを噴孔周方向の流れにする渦巻室を有して構成されることを特徴とする請求項 1 に記載の燃料噴射ノズル。

【発明の詳細な説明】

【 0 0 0 1 】

【発明の属する技術分野】本発明は、ディーゼルエンジンや筒内噴射式ガソリンエンジンなどに用いられ、噴霧特性を使用条件に応じて可変可能とした燃料噴射ノズルに関する。

【 0 0 0 2 】

【従来の技術】車両に搭載される直噴式のディーゼルエンジンでは、燃料噴射ノズルを用いて、直接、燃料を燃焼室内に噴射することが行われている。

【0003】燃料噴射ノズルは、通常、先端部に噴孔を有し、内部に噴孔を開閉させる針弁（ニードルバルブ）を摺動自在に収めたノズルボディが採用され、開弁にしたがい燃料を噴孔から燃焼室内へ噴射する構造となっている。

【0004】しかし、同ノズルは、画一的なもので、エンジンの運転状態に応じて、噴霧特性が変えられない。

【0005】そこで、近時、燃料噴射ノズルの噴孔の数や、燃焼室に対する燃料噴射方向が検討され、燃料の噴射状態や噴射期間を調整することにより、自発的な燃焼の促進、エンジンの出力・燃費の向上、燃焼騒音の低減やNOxなどの排出を低減可能とすることが検討されている。

【0006】例えば燃料噴霧量を無段階に変化する技術の一例として、「長谷川敏行、他5名、自動車技術会学術講演会前刷集No.68-99(1999)p.1」がある。

【0007】これは、ロータリバルブ方式の可変噴孔ノズル、具体的にはロータリバルブの先端部に穿設された燃料流路断面とノズルボディに穿設された噴孔断面の重なり度合いを変えるノズル構造を用いて、噴孔開度を可変可能とし、種々のノズル噴射特性（燃料流量 燃料圧力特性）が得られるようにした技術である。

【0008】このノズルにおいては、噴孔開度を小さくすると、噴霧角度が大きくなるのが観測されている。これは、ロータリバルブの先端部に穿設された燃料流路断面とノズルボディに穿設された噴孔断面の重なり非対称が生じ、噴孔内で燃料が旋回流を発生しているためであろうと推論されている。すなわち、噴霧形態がフルコーン状態から、ホロコーン状態に変化していると推論されている。通常、このような噴霧形態が得られた場合は、噴霧粒径も小さくなり、燃料と空気との混合も促進されるので、未燃分（T-HC）や煤（スモーク）の減少が期待される。

【0009】しかるに、噴霧粒径の測定結果では、噴孔断面を固定したモデルでの測定結果とさほど変化は無く、測定された燃焼特性においても未燃分（T-TC）や煤（スモーク）の発生に改善の効果は認められなかったとしている。

【0010】本報告においては、この原因を噴霧粒径とは関係なく、噴霧形状や噴霧流の分布の変化であろうと推論し、むしろ、噴孔内の旋回流の発生を噴霧特性に及ぼす弊害要因とみなしている。

【0011】しかし、やはり未燃分（T-TC）や煤（スモーク）の減少に最も大きく影響するのは噴霧粒径であり、この噴霧角度が大きくなった状態で噴霧粒径をもっと小さくできれば、未燃分（T-TC）や煤（スモ

ーク）を共にもっと発生しにくことが期待できる。

【0012】また、特開平10-141179号においては、針弁の先端にロータリバルブを設け、燃料圧力の高低による針弁の開閉（自動弁方式）を行えることを前提として、ロータリバルブの先端部に大小2種の燃料通路を設け、該燃料通路をノズルボディに穿設された噴孔位置に一致させる2種の組み合わせを利用し、同じ燃料圧力に対して異なる2種の噴霧特性が得られる技術が提案されている。

10 【0013】この技術は、2種の噴霧特性をパイロット噴霧と本噴霧として使い分けることにより、エンジンの負荷と回転数に即した噴射圧力、噴射期間、噴射量となる設定が可能となる。

【0014】

【発明が解決しようとする課題】ところが、いずれの技術も、エンジンの低負荷時には、なお燃料の噴霧粒径が大きく、未燃分（T-TC）や煤（スモーク）の発生に対して十分に対応できるものではなく、エンジンの運転状態に適した噴霧特性の確保には十分ではなかった。

20 【0015】本発明は上記事情に着目してなされたもので、その目的とするところは、エンジンの運転状態に最も好適な噴霧特性が作り出せる燃料噴射ノズルを提供することにある。

【0016】

【課題を解決するための手段】上記目的を達成するために請求項1に記載の燃料噴射ノズルは、先端部に出口が先細になるテーパ形状の第1噴孔と全体がストレート形状の第2噴孔がそれぞれ形成され、内部に前記噴孔を開閉する針弁を有し、該針弁の開弁にしたがい燃料を前記噴孔へ導くノズルボディと、針弁に設けられ、ホロコーン型の噴霧形の噴霧にすべく、噴孔へ流入する燃料を当該噴孔の周方向に旋回させる旋回流発生手段と、旋回した燃料を前記第1噴孔あるいは前記第2噴孔から噴射させる噴孔切換手段とを有して構成した。

30 【0017】この燃料噴射ノズルによると、第2噴孔を選択してから針弁を開弁させる。

40 【0018】すると、燃料は、通路から当該噴孔へ流入される際、噴孔の周方向回りに旋回する（旋回流）。そして、この旋回力を保ったまま、円筒状の第2噴孔内を流れ外部へ噴射される。

【0019】これにより、燃料は、ホロコーン型の噴霧形状を描いて小さい噴霧粒径で噴霧される。

【0020】また第1噴孔を選択してから針弁を開弁させる。

【0021】すると、燃料は、通路から当該噴孔へ流入される際、噴孔の周方向回りに旋回する（旋回流）。そして、この旋回力を保ったまま、円錐状の第1噴孔内を流れ外部へ噴射される。

50 【0022】このとき、第1噴孔は、出口に向かうにしたがい先細となる形状をなしているから、燃料の流れが

噴孔出口にいくほど旋回速度が増す。

【 0 0 2 3 】これにより、燃料は、円筒状の第 2 噴孔のときより、強いホロコーン型の噴霧形状で、さらには噴霧粒径が小さくなった状態で噴霧される。

【 0 0 2 4 】いずれの燃料噴射も、ホロコーン型の噴霧により、噴霧粒径が小さく燃料と空気との混合が促進される。特に第 1 噴孔からの燃料噴霧は、燃料の旋回速度が増すので、安定した大きな噴霧角度で、かなり小さな噴霧粒径となる。

【 0 0 2 5 】それ故、第 1 噴孔、第 2 噴孔の切換えにより、エンジンの運転状態に応じて求められる最適な噴霧状態（噴霧特性）が作り出せ、エンジンの燃焼の促進、出力・燃費の向上、燃焼音の低減、NOxや燃料の未燃分（T - TC）や煤（スモーク）などの減少が図れる。

【 0 0 2 6 】特にエンジンの低負荷運転が良好に行われるよう、燃料噴射ノズルは、エンジンの低負荷運転時には第 1 噴孔に切り変わり、それ以外の運転時には第 2 噴孔に切り変わるようにしてあることが望ましい。

【 0 0 2 7 】請求項 2 に記載の燃料噴射ノズルは、上記目的に加え、さらにロータリバルブを用いた簡単な構造で、第 1 噴孔や第 2 噴孔からの燃料噴霧が実現されるよう、噴孔切換手段は、一端側が針弁の先端部にスライド可能に収められ他端部が噴孔入口側に回転可能に支持されて針弁の周方向に回転可能に設けられ、外周面には燃料を噴孔入口に導く通路が形成され、回転変位により該通路を第 1 噴孔あるいは第 2 噴孔に連通させることによって噴孔切換えを行うロータリバルブを有した構成とし、旋回流発生手段は、ロータリバルブの通路の出口部に形成され、該通路の流れを噴孔周方向の流れにする渦巻室を有した構成とした。

【 0 0 2 8 】

【 発明の実施の形態 】以下、本発明を図 1 ないし図 8 に示す第 1 の実施形態にもとづいて説明する。

【 0 0 2 9 】図 1 および図 2 は、本発明を適用した燃料噴射ノズル、例えば噴霧特性を調べるためのモデル（実機とは各部の寸法や形状が異なり、噴霧状態を観測するだけの機能を有するもの）の断面を示している。なお、図 1 は燃料噴射ノズルの閉弁状態を示し、図 2 は開弁状態を示している。

【 0 0 3 0 】同図中 1 は、燃料噴射ノズルのノズルボディである。

【 0 0 3 1 】ノズルボディ 1 は、例えば内部に上下方向に延びる筒状の通孔 2 が形成されたブロック状のノズル本体 3 と、同ノズル本体 3 の下端部から突き出た段部 3 a に着脱可能に嵌まるキャップ状のノズルホルダ 4 とを有して形成される。なお、ノズルホルダ 4 は、通孔 2 の下端を塞ぐように組合う。またノズルホルダ 4 のうち、通孔 2 の下端と向き合う部分は、下側に円錐状に突き出て、サック部 5 を形成している。このサック部 5 内面からノズル本体 3 の下端に向かう内面部分には、通孔 2 と

向き合う円錐状の内面が形成されていて、後述する針弁 6 の先端部と接離する着座面 5 a（受圧面）を形成している。

【 0 0 3 2 】この着座面 5 a と通孔 2 の内面で囲まれる空間部に、針弁 6（ニードルバルブ）が収められている。針弁 6 は、下端部（先端部）に異なる角度の 2 種の円錐状部 7 a, 7 b を連ねて形成される円錐状部 7（尖頭部）を有し、上端部（基端部）にねじ軸 8 を有して形成される。このうちのねじ軸 8 が、通孔 2 の上端部に据付けてある柱状の針弁支持部材 9 に支持してある。具体的には、例えば針弁支持部材 9 の内部には、針弁支持部材 9 の頭部に設けた摘み部 1 0 の回転操作によって回転される回転筒 1 1 が収められている。そして、針弁 6 のねじ軸 8 が、回転筒 1 1 の下端部に進退自在に螺挿される。またねじ軸 8 の直後に形成された段部部分 1 2 が、針弁支持部材 9 の下端部に形成されている嵌挿部 1 4 に進退可能（軸方向）に嵌挿してある。こうした針弁 6 の支持構造により、人手による摘み部 1 0 の回転操作によって、針弁 6 が、図 2 に示される先端の円錐状部 7 が着座面 5 a に密接する閉弁位置から、図 1 に示される着座面 5 a から円錐状部 7 が離れる開弁位置までリフトされるようにしてある（ねじ軸 8 のねじ込み深さの調節による）。

【 0 0 3 3 】また針弁 6 と通孔 2 の内面との間には、上段に環状の燃料溜まり 1 5 を有した環状の流路 1 6 が形成されている。これで、燃料溜まり 1 5 につながる供給路 1 7 から燃料（加圧燃料）を供給して針弁 6 を開弁すると、当該燃料が、燃料溜まり 1 5、流路 1 6、針弁 6 の開閉部を通じて、サック部 5 内へ導けるようにしてある。

【 0 0 3 4 】サック部 5 をなす傾斜した周壁には、周方向に沿って所定の間隔で複数の噴孔 1 8 が形成されている。噴孔 1 8 は、図 5 および図 6 に示されるように出口が先細になるテーパ形状（円錐形状）のテーパ噴孔 1 8 a（円錐状の第 1 噴孔に相当）と、全体がストレート形状のストレート噴孔 1 8 b（円筒状の第 2 噴孔に相当）とを交互、例えば 4 5 ° 間隔で交互に配置した構造で構成してある。

【 0 0 3 5 】この針弁 6 の先端部と噴孔 1 8 側との間には、図 1 および図 2 に示されるように燃料を微粒化する旋回流発生機能付の噴孔切換機構 2 0 が組込まれている。

【 0 0 3 6 】噴孔切換機構 2 0 には、例えばロータリバルブ 2 1（噴孔切換手段に相当）が用いられている。具体的には、ロータリバルブ 2 1 には、上下方向に延びる円柱状の小径なバルブ部材が採用される。このロータリバルブ 2 1 の上端側（一端側）が、針弁 6 の先端中央から軸心方向に向かって開口してある有底の小孔 6 a 内に回転自在および軸心方向沿いにスライド自在に挿入してある。またロータリバルブ 2 1 の下端側は針弁 6 の先端から突き出ている。そして、この突き出たロータリバル

ブ 2 1 の下端部 (他端部) が、噴孔入口を臨ませているサック部 5 内側に形成してある円筒形の窪み 2 2 (ホール) に回転可能に嵌め込んである。ここで、小孔 6 a の底側は、針弁 6 の内部に形成した径方向に延びる複数の通路 6 b を通じて流路 1 6 と連通して、流路 1 6 内から加わる燃料の圧力で、ロータリバルブ 2 1 を上側から押圧するようにしてある。これで、ロータリバルブ 2 1 の下端部をサック部 5 に回転可能に支持させてある。また図 3 ないし図 6 に示されるようにロータリバルブ 2 1 の外周面のうち、針弁 6 の先端側から針弁 6 のリフト量分、奥側に入り込んだ地点 (開弁位置で露出する地点) から噴孔入口までの部位には、複数、例えば 4 つの軸心方向に延びる燃料連絡通路 2 3 (切換通路) が、周方向沿いに所定の間隔、例えば 9 0 ° の間隔で並設されている。これら燃料連絡通路 2 3 は、いずれも直線状の溝から形成されている。そして、入口となる溝上端側が、針弁 6 の先端周りの燃料通路部分に臨み、出口となる溝下端が、各通孔 1 8 の入口が開いている窪み 2 2 の内面部分に臨み、針弁 6 の先端部と噴孔 1 8 の間をむすぶ構造としている。この構造によって、ロータリバルブ 2 1 が、図 5 に示されるように各燃料連絡通路 2 3 とテーパ噴孔 1 8 a とが組合うように回転させたり、図 6 に示されるように各燃料連絡通路 2 3 とストレート噴孔 1 8 b とが組合うように回転させたりすることにより、開弁により針弁 6 の開閉部から流出する燃料をテーパ噴孔 1 8 a へ導いたり、あるいはストレート噴孔 1 8 b へ導いたりする噴孔切換えが行えるようにしてある。なお、燃料噴射ノズルは、実験モデルであるために、ロータリバルブ 2 1 の切換えには、人手により、ノズルホルダ 4 をノズル本体 3 から取り外し、針弁 6 からロータリバルブ 2 1 を抜き、ロータリバルブ 2 1 を回転変位させて燃料連絡通路 2 3 の開口位置を必要な向きに位置決めてから、再びノズル本体 3、針弁 6 にセットし直すという切換構造が用いてある。

【 0 0 3 7 】各燃料連絡通路 2 3 の出口部には、図 3 および図 4 に示されるように渦巻室 2 4 (旋回流発生手段に相当) が設けられている。この渦巻室 2 4 は、いずれも燃料連絡通路 2 3 の出口の溝形状を、噴孔 1 8 の入口形状と合致する円形な渦巻室形状に形成してなる。詳しくは、渦巻室 2 4 は、渦巻室 2 4 の側部に形成されている入口が燃料連絡通路 2 3 の出口に連通する。また渦巻室 2 4 の円形な開口全体が噴孔入口と互に向き合うようになっていて、各噴孔 1 8 へ流入する燃料に対して、噴孔 1 8 の周方向に向かう旋回を与えることができるようにしてある。

【 0 0 3 8 】この燃料の旋回流により、燃料を、テーパ噴孔 1 8 a、ストレート噴孔 1 8 b から、噴霧粒径の微細化に富むホローコーン型の噴霧形で噴霧できることがわかった。

【 0 0 3 9 】すなわち、このように構成された燃料噴射

ノズルを用いて、噴霧特性の調べる実験を行うとする。

【 0 0 4 0 】なお、この実験に使用する燃料噴射ノズルの主要寸法は、針弁 6 の外形が 3 2 mm、ロータリバルブ 2 1 の外径が 8 . 5 mm、燃料連絡通路 2 3 の幅 1 mm、同じく溝深さが 2 mm、同じく溝長さが 1 3 mm、噴孔 (入口) の直径が 2 mm である (実際には使用される燃料噴射ノズルは、この約 1 / 1 0 の寸法程度)。実験には燃料 (噴霧流体) の代わりに水を使用した。

【 0 0 4 1 】まず、図 4 (a) および図 6 (b) に示されるように燃料連絡通路 2 3 とストレート噴孔 1 8 b とが合致するようにロータリバルブ 2 1 を組み付けた (第 2 噴孔の選択) 状態 (閉弁状態) にする。この状態から、加圧燃料に代わる水 (、以下、燃料という) を供給路 1 7 へ与えつつ、針弁 6 を図 2 の閉弁位置から、図 1 の開弁位置へリフトしたとする (摘み部 1 0 の回転操作による)。

【 0 0 4 2 】このとき、ロータリバルブ 2 1 は、通路 6 a の底側から加わる燃料の圧力で、下側、すなわちサック部 5 の窪み 2 2 に押付けられている。

【 0 0 4 3 】これにより、図 1 および図 4 (b) に示されるように針弁 6 は、ロータリバルブ 2 1 を引き出しながら、すなわち窪み 2 2 にロータリバルブ 2 1 を残したままリフトされる。

【 0 0 4 4 】すると、燃料溜まり 1 5 の燃料は、環状の流路 1 6、針弁 6 の開閉部を通り、ロータリバルブ 2 1 の各燃料連絡通路 2 3 に流れ込む。

【 0 0 4 5 】ここで、各燃料連絡通路 2 3 の出口には渦巻室 2 4 が形成されているから、燃料は、燃料連絡通路 2 3 の出口、すなわち当該渦巻室 2 4 を通過するときは、ストレート噴孔 1 8 b の周方向周りの旋回流となる。

【 0 0 4 6 】この燃料が、旋回力を保ったまま、各ストレート噴孔 1 8 b 内を通じて、燃焼室 (図示しない) へ噴射される。

【 0 0 4 7 】これにより、燃料は、ホローコーン型の噴霧形状を描いて小さい噴霧粒径で噴霧される。

【 0 0 4 8 】またテーパ噴孔 1 8 a から燃料を噴射させるときは、ノズルホルダ 4 を取り外し、ノズルホルダ 4 に挿入されているロータリバルブ 2 1 の回転変位して、燃料連絡通路 2 3 がテーパ噴孔 1 8 a と合致する向きに切り換えてから、図 3 (a) に示されるようにロータリバルブ 2 1 やノズルホルダ 4 を針弁 6、ノズル本体 3 に組付け直す。

【 0 0 4 9 】この状態から、先のストレート噴孔 1 8 b のときと同じく、燃料を供給路 1 7 へ与えつつ、針弁 6 を図 2 の閉弁位置から、図 1 の開弁位置へリフトしたとする (摘み部 1 0 の回転操作による)。

【 0 0 5 0 】このときも、先のストレート噴孔 1 8 b のときと同じく、ロータリバルブ 2 1 は、通路 6 a の底側から加わる燃料の圧力でサック部 5 の窪み 2 2 に押付け

られているから、図 1 および図 3 (b) に示されるように針弁 6 は、窪み 2 2 にロータリバルブ 2 1 を残したままリフトされる。

【 0 0 5 1 】すると、燃料溜まり 1 5 の燃料は、環状の流路 1 6、針弁 6 の開閉部を通り、ロータリバルブ 2 1 の各燃料連絡通路 2 3 に流れ込む。

【 0 0 5 2 】ここでも、各燃料連絡通路 2 3 の出口には渦巻室 2 4 が形成されているから、燃料は、出口、すなわち当該渦巻室 2 4 を通過するときに、テーパ噴孔 1 8 a の周方向周りの旋回流となる。

【 0 0 5 3 】この燃料が、旋回力を保ったまま、各テーパ噴孔 1 8 a 内を通じて、燃焼室 (図示しない) へ噴射される。

【 0 0 5 4 】このとき、テーパ噴孔 1 8 a は、出口に向かうにしたがい先細となる形状をなしているから、燃料の流れが噴孔出口に行くほど旋回速度が増す。

【 0 0 5 5 】これにより、燃料は、ストレート噴孔 1 8 a のときより、強いホロコーン型の噴霧形状、さらには小さい噴霧粒径で噴霧される。

【 0 0 5 6 】こうしたテーパ噴孔 1 8 a、ストレート噴孔 1 8 b からの噴霧特性を調べた結果、各ノズルの噴霧粒径の平均粒径は、図 8 の線図に示されるように従来の針弁 6 でサック部 5 の噴孔を開閉させる構造のミニサックノズルと称するノズルの噴霧形態が、約 1 0 0 0 μm であったのに対し、渦巻室がもたらす旋回流の燃料をストレート噴孔 1 8 b で噴霧させるホロコーン型の噴霧形態のときが、それより小さい 8 6 0 μm で、渦巻室がもたらす旋回流の燃料をテーパ噴孔 1 8 b で噴霧させるホロコーン型の噴霧形態のときが、さらに小さい 7 8 0 μm と低減されたことが確認された。つまり、燃料と空気との混合が促進されることがわかる。

【 0 0 5 7 】また噴霧角度ならびに針弁 6 のリフト量 (針弁開度) に対する噴霧角度のばらつきを調べた結果、ミニサックノズルに比べて、噴霧角度が大きく、その角度のばらつきも少なくなる。特にこの噴霧角度ならびに噴霧角度のばらつきは、図 7 の線図に示されるようにテーパ噴孔 1 8 a から噴霧する形態のときに顕著に見られた。すなわち、図 7 は、テーパ噴孔 1 8 a からの噴霧する噴霧形態のときの噴霧角度、噴霧角度のばらつきを、従来のミニサックノズルのときと対比した線図 (縦軸が噴霧角度、横軸がリフト量 (針弁開度)) を示している。印が従来のミニサックノズルで噴霧したときを示し、印がテーパ噴孔 1 8 a からの噴霧したときを示している。図 7 の線図によると、印の従来のミニサックノズルは、針弁開度による変化はほとんど認められないが、噴霧角度は小さく、その角度のばらつきが非常に多いと認識される。これから、燃料の流れが非常に不安定なことがわかる。これに対して、印のテーパ噴孔 1 8 a からホロコーン型に噴霧させるときの噴霧特性は、噴霧角度が大きく、しかも角度のばらつきも非常に少な

くなっている。これから、燃料の流れが非常に安定しており、燃焼性に対して好ましいことがわかる。

【 0 0 5 8 】このことから、テーパ噴孔 1 8 a、ストレート噴孔 1 8 b の切換えにより、エンジンの運転状態 (運転条件) に応じて求められる最適な噴霧状態 (噴霧特性 ; 噴霧角、平均粒径等) が作り出せる。

【 0 0 5 9 】それ故、エンジンの燃焼の促進、出力・燃費の向上、NOx や燃料の未燃分 (T - T C) や煤 (スモーク) などの減少を図ることができる。また渦巻室 2 4 とテーパ噴孔 1 8 a とがもたらす微粒化特性 (テーパ噴孔 1 8 の場合、噴孔内の旋回流が出口に行くにしたがい強くなるので、ストレート噴孔 1 8 b より噴霧粒径が小さい) を活かして、エンジンの低負荷運転時にはテーパ噴孔 1 8 a を用いて燃料を噴霧 (低負荷時噴霧) させ、その後、ストレート噴孔 1 8 b を用いて燃料を噴霧 (高負荷時噴霧) させる (低負荷運転以外の運転時) ようにすると、テーパ噴孔 1 8 a の方がストレート噴孔 1 8 b より噴霧粒径が小さいことを活用した燃焼効率の向上が図れる。このときには、特にテーパ噴孔 1 8 a は、エンジン起動時のような燃料流量の少ない条件のときに使用し、負荷が上昇するにつれてロータリバルブ 2 1 を回転させて、ストレート噴孔 1 8 b に切換えるようにするのが望ましい (テーパ噴孔 1 8 a は、ストレート噴孔 1 8 b よりも流動抵抗が大きく、同じ燃料圧に対しては燃料流量が少ない範囲でしか使用できないことによる)。むろん、パイロット噴霧、本噴霧として使い分けられるようにしてもよい。

【 0 0 6 0 】しかも、微粒化特性を得る構造は、渦巻室 2 4 をもつ燃料連絡通路 2 3 を外周面に有するロータリバルブ 2 1 を、針弁 6 の先端部と該先端部直下の噴孔入口側との間でスライド自在に組込んだ構造なので、簡単な構造である。

【 0 0 6 1 】図 9 ないし図 1 1 は、本発明の第 2 の実施形態を示す。

【 0 0 6 2 】本実施形態は、第 1 実施形態の燃料噴射ノズルを実機に即した構造としたものである。

【 0 0 6 3 】具体的には、図 9 に示されるようにノズルボディ 1 を、ノズル本体とノズルホルダとが一体となった構造体から構成し、これをサック部 5 が燃焼室内へ突き出るようディーゼルエンジンのシリンダヘッドや筒内噴射式ガソリンエンジンのシリンダヘッド (いずれも図示しない) に組付ける構造とする。針弁 6 は、自動弁方式 (ばねによって閉弁されている針弁を燃料圧力で押し上げて開弁させる構造) やコモンレール方式 (針弁の上端に針弁を上下に駆動する上下駆動機構を連結し、閉弁および開弁を上下駆動機構で行う構造) などの開弁機構 3 0 でリフトされる構造にしてある。ロータリバルブ 2 1 は、該バルブ 2 1 を 4 5 ° 回転させるバルブ駆動機構 3 1 に連結され、制御部である E C U 3 2 からの指令で、ロータリバルブ 2 1 の回動 (4 5 °) をさせて、エ

エンジンの運転状態（負荷など）の変化に応じ、渦巻室 2 4 がある燃料連絡通路 2 3 の位置を切換えて、図 1 0 に示されるようなストレート噴孔 1 8 b からの噴霧と、図 1 1 に示されるようなテーパ噴孔 1 8 a からの噴霧とを使い分けるようにしたものである。

【 0 0 6 4 】このようにすることにより、渦巻室 2 4 がもたらす微粒化特性を用いて、エンジンの運転状態の変化に応じた最適な燃料の噴霧が可能となる。

【 0 0 6 5 】なお、本発明は上述した実施形態に限定されることなく、本発明の主旨を逸脱しない範囲内で種々

【 0 0 6 6 】

【発明の効果】以上説明したように請求項 1 に記載の発明によれば、旋回流がもたらすホロコーン型の噴霧により、燃料と空気との混合の促進が図れる燃料の微粒化が実現できる。しかも、円筒状の噴孔から円錐状の噴孔に切換えることにより、さらに燃料の微粒化が促進、かつ安定した大きな噴霧角度の噴霧が実現できる。

【 0 0 6 7 】したがって、第 1 噴孔、第 2 噴孔の切換えにより、エンジンの運転状態に応じて求められる最適な噴霧状態（噴霧特性）が作り出せ、エンジンの燃焼の促進、出力・燃費の向上、燃焼音の低減、NOx や燃料の未燃分（T - T C）や煤（スモーク）などの減少を図ることができる。

【 0 0 6 8 】請求項 2 に記載の発明によれば、上記効果に加え、ロータリバルブを用いた簡単な構造で、燃料の微粒化の促進ができるといった効果を奏する。

【図面の簡単な説明】

【図 1】本発明の第 1 の実施形態に係る燃料噴射ノズルを、開弁状態と共に示す断面図。

【図 2】同じく閉弁状態を示す断面図。

10

20

30

【図 3】該ノズルのテーパ噴孔から燃料を噴射するときを説明するときを示す断面図。

【図 4】該ノズルのストレート噴孔から燃料を噴射するときを説明するときを示す断面図。

【図 5】テーパ噴孔から燃料を噴射するときにおけるロータリバルブと噴孔の位置関係を示す平断面図。

【図 6】ストレート噴孔から燃料を噴射するときにおけるロータリバルブと噴孔の位置関係を示す平断面図。

【図 7】テーパ噴孔から燃料を噴霧したときの噴霧角度とリフト量との関係を、ミニサックノズルから噴霧したときの特性と対比して示す線図。

【図 8】テーパ噴孔、ストレート噴孔から燃料を噴霧したときの平均の噴霧粒径を、ミニサックから噴霧したときの平均の噴霧粒径と対比して示す線図。

【図 9】本発明の第 2 の実施形態に係る燃料噴射ノズルを示す断面図。

【図 10】該ノズルのストレート噴孔から燃料を噴射するときを説明する断面図。

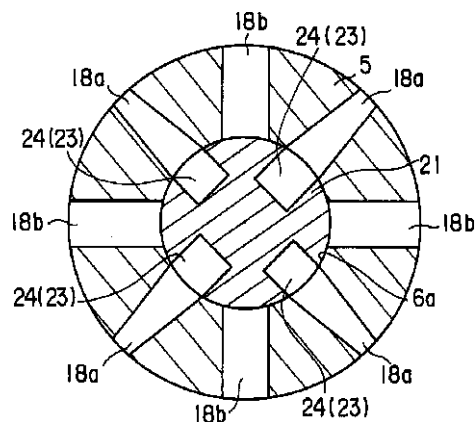
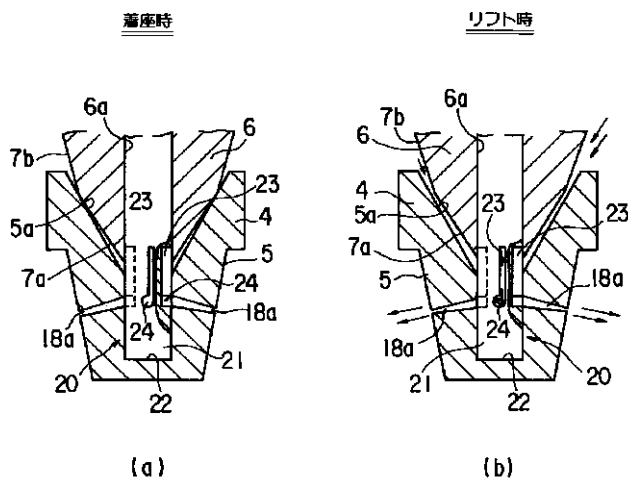
【図 11】該ノズルのテーパ噴孔から燃料を噴射するときを説明する断面図。

【符号の説明】

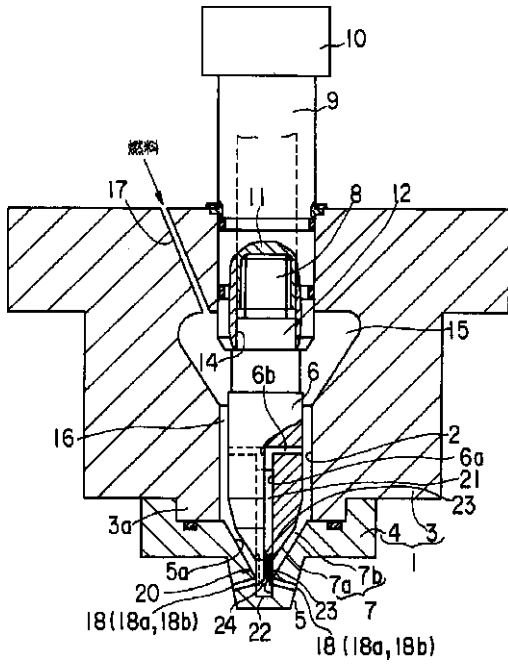
- 1...ノズルボディ
- 6...針弁
- 10...摘み部
- 18 a...テーパ噴孔（第 1 噴孔）
- 18 b...ストレート噴孔（第 2 噴孔）
- 2 1, 3 1...ロータリバルブ、バルブ駆動機構（噴孔切換手段）
- 2 2...窪み
- 2 3...燃料連絡通路（通路）
- 2 4...渦巻室（旋回流発生手段）。

【図 3】

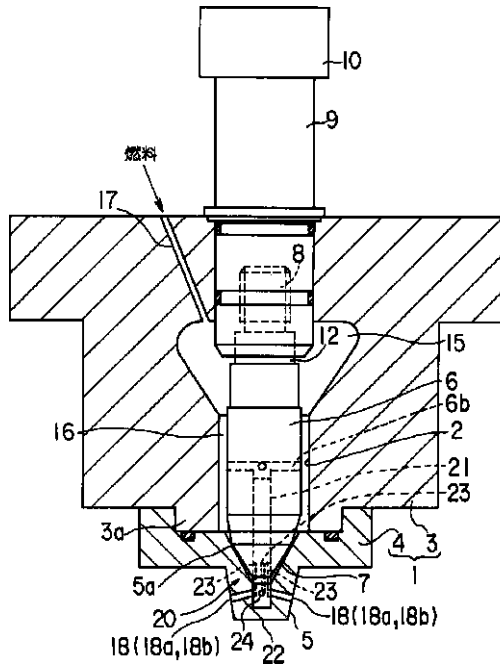
【図 5】



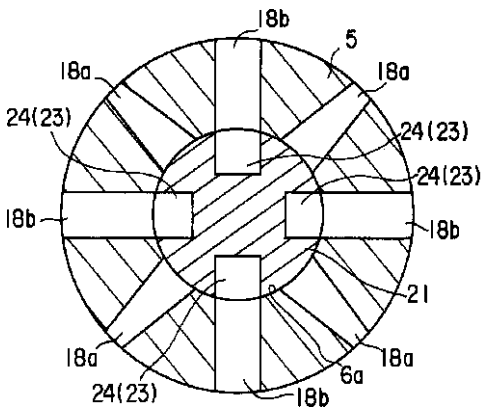
【 図 1 】



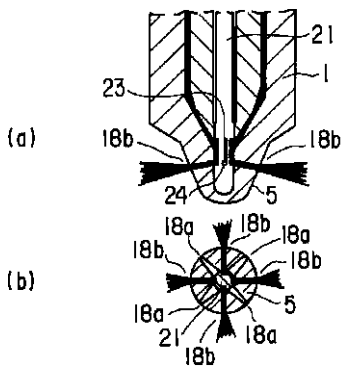
【 図 2 】



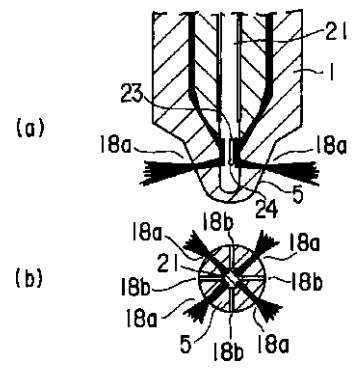
【 図 6 】



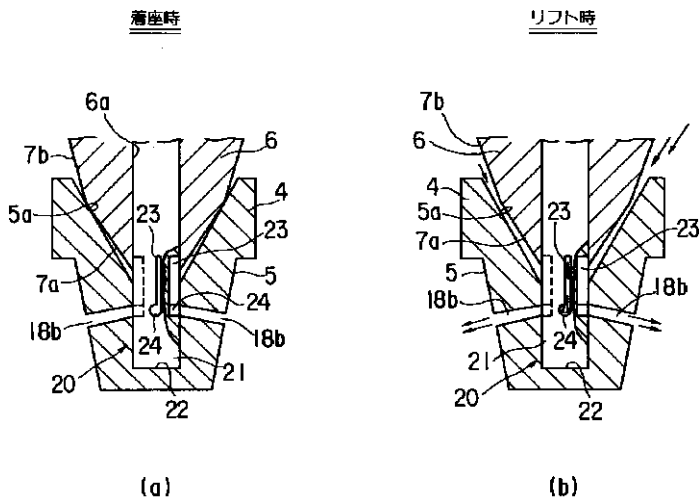
【 図 10 】



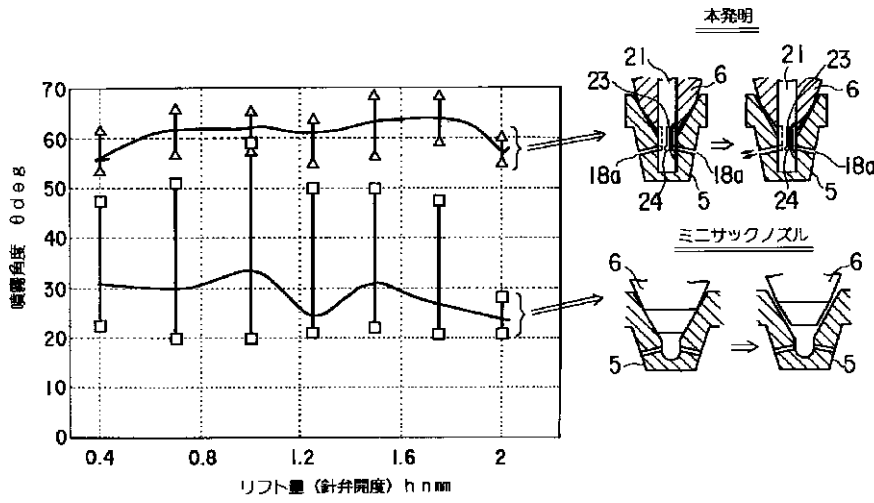
【 図 11 】



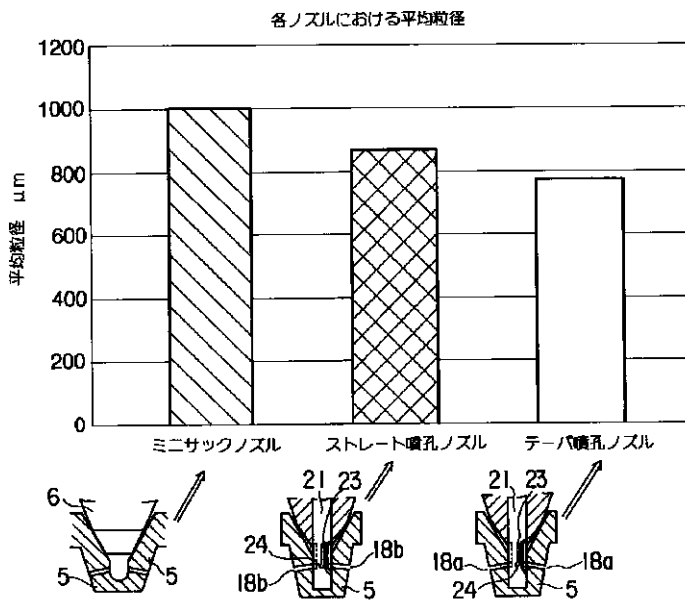
【 図 4 】



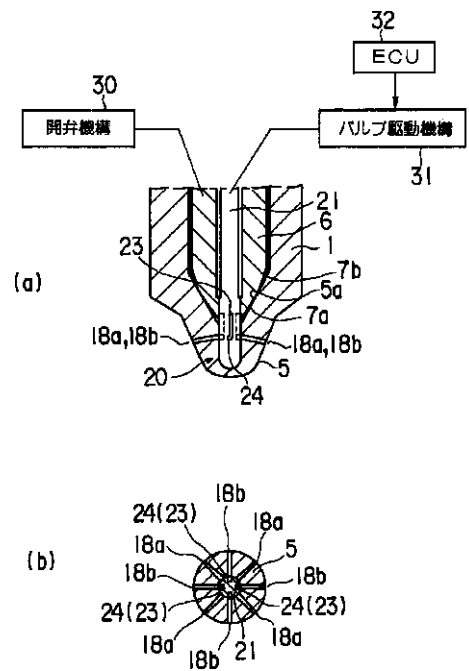
【 図 7 】



【 図 8 】



【 図 9 】



フロントページの続き

(51) Int. Cl.⁷
F 0 2 M 61/10

識別記号

F I
F 0 2 M 61/10

H
R

(58)調査した分野(Int.Cl.⁷, D B 名)

F02M	61/18	350
F02M	61/18	310
F02M	61/18	330
F02M	61/04	
F02M	61/10	