DMEを燃料とするクリーンディーゼルエンジンの研究開発(第4報)

- 噴射率の適正化と大量 EGR による NOx 低減効果 -

環境研究領域 高柳 智光 佐藤 由雄 安 秉一

1.はじめに

DME エンジンは,通常のディーゼルエンジンと比 較すると,黒煙および PM 排出量がきわめて少ない. しかし NOx に関してはディーゼルエンジン並みに排 出されるため,これを大幅に低減させる対策が必要で ある.NOx 低減対策には,噴射時期遅延,EGR,NOx 触媒,初期噴射率抑制などがあげられる.このうち, 初期噴射率抑制による対策とは,予混合燃焼を抑制す ることで急激な筒内温度上昇を抑え,NOx を低減さ せるものである.ここで DME は軽油よりもセタン価 が高く失火しにくいことから,予混合気形成を抑える ことによるエネルギー消費率悪化は少ないであろう と考えた.

そこで本研究は, DME エンジンの噴射率を適正化 し,エネルギー消費率悪化を抑えつつ NOx を大幅低 減させることを目的とした.また,大量 EGR と組み 合わせた場合の NOx 低減効果を調べ,ディーゼルエ ンジンとの比較をおこなった.

2.実験装置および方法

2.1.実験装置

Fig.1 に実験システムの概略を示す.エンジンは Table.1 に示す諸元の単気筒 NA ディーゼルエンジン をベースとしたもので,DME 用インジェクターを装 着するためにシリンダーヘッドを改造した.燃料は純 度 99.9wt%の工業用 DME を使用し 燃料噴射ポンプ 及びノズル部における潤滑性を向上させるため,添加 剤 Lubrizol を 800ppm の割合で混合した.燃料タン クは温水で暖め,フィード圧力を 1.0MPa とした.燃 料噴射系はコモンレール式とし,噴射ポンプにより 15~35MPa まで昇圧させ,コモンレールに蓄圧した. 噴射率の測定は Zeuch の方法を用いた.噴射率の設定 は,インジェクターに供給される過励磁電流 Ip と保



Table.1 Engine and Injection System Spec.

	DME engine	Diesel engine
Туре	4-stroke 1-Cylinder	
Combustion	Direct Injection	
Bore × Stroke[mm]	108×115	
Displacement[cm ³]	1053	
Compression Ratio	18.1	
Injection system	Common rail	
Hole Diameter [mm] × Number	0.5×5	0.27×5
Injection Pressure [MPa]	15-35	60-110



持電流 Ih をそれぞれ変化させて,その結果得られる 駆動電流をインジェクターに与えておこなった.

排出ガスは CO を NDIR, NOx を CLD, THC を HFIDの各方式で測定した.またエネルギー消費率は 排出ガスの A/F を元に算出した.

Fig.2 に,使用したパイロット弁式インジェクター の構造を示す.このインジェクターは,磁歪素子によ り作動制御されるパイロット弁により,針弁に加わる 燃料圧力を制御し噴射制御をおこなうものである. DME エンジンではディーゼルエンジンと同等の出力 を得るために,低発熱量の差から質量比約1.5 倍の噴 射量が必要となる.そこで噴射期間を増加させずに噴 射量を確保するため,噴射ノズルの総噴孔面積を増加 した.

2.2.実験方法

Table.2 にエンジンの運転条件を示す.カッコ内の パーセンテージは,ベースとしたディーゼルエンジン の定格回転速度および定格トルクに対する割合であ る.本研究では,排気温度が低いため NOx 触媒の効 果が期待できない低速,低負荷(1280rpm/14Nm), および燃焼期間が長くなりやすくエネルギー消費率 悪化が懸念される高速,高負荷(2800rpm/45Nm) の2条件において,初期噴射率抑制による NOx低減 の可能性を探った.噴射圧力は噴射期間を考慮し,低 速,低負荷では15MPa,高速,高負荷では35MPa とした.また噴射時期は,NOx とエネルギー消費率 の関係が,本研究の目的であるエネルギー消費率悪化 を抑えつつ NOx の大幅低減に即したものとし,低速, 低負荷で-5°ATDC,高速,高負荷で-13°ATDC と した.

Fig.3 に過励磁電流 Ip と保持電流 Ih の変化に対す る噴射率波形への影響の一例を示す.このように Ip, Ih の設定により任意の噴射率波形に変化させること ができる.本研究では Ih を 10A 一定として Ip のみ を変更の対象とし, Ip を基準値とする 16A から減少 させていくことで初期噴射率を抑制し,それによる NOx などの排出ガス,エネルギー消費率への影響を 調べた.また燃焼解析により得られた燃焼期間は,燃 焼質量割合が 0~90%の期間とした.



3.1.噴射率適正化

3.1.1.排出ガスおよびエネルギー消費率 Fig.4 に低速,低負荷における排出ガス,正味エネルギー消 費率を示す.過励磁電流Ipを基準値16Aから減少さ せていくとNOxは低減し,さらにIp8A近傍を境に 急激に低減,Ip5Aでは基準値と比較して45%低減し た.これに対し,Ip減少によるエネルギー消費率の悪 化,排気温度の上昇はみられなかった.一方Ip8A近 傍以下から実噴射期間が増加した.CO₂,CO,THC に関しては大きな変化がみられなかった.この運転条 件は排気温度 600K以下でNOx 触媒の浄化率が低い ことから,初期噴射率抑制はNOx 触媒補完対策とし て有効な手段であることがわかった.

Fig.5 に高速,高負荷における排出ガス,正味エネ ルギー消費率を示す.Ip を減少させていくと Ip10A 近傍より NOx が低減, Ip6A では基準 Ip16A と比較 して 40%低減した.しかし実噴射期間が Ip8A 近傍以 下から増加し,これにともない同じような傾向でエネ ルギー消費率および排気温度は Ip8A 近傍以下より悪 化した.この運転条件での初期噴射率抑制は,NOx とエネルギー消費率とのあいだにトレードオフ関係 が生じた.

3.1.2.燃焼特性 Fig.6 に低速,低負荷におけ る燃焼特性を示す.過励磁電流 Ip の減少にしたがい 筒内圧力,熱発生率,筒内温度ともに立ち上がりが緩 慢となり,ピーク値もそれぞれ低下した.また熱発生 率をみると,Ip減少にしたがい予混合燃焼割合が減少 し,それに対し拡散燃焼割合が増加した.これにより 筒内温度のピークが低下し,結果 NOx 低減につなが ったといえる.

Fig.7 に燃焼期間と正味エネルギー消費率の関係を 示す.高速,高負荷ではIpを減少させていくと,Ip8A 近傍までは変化が少ないもののそれ以下において急 激に燃焼期間は増加した.これにともなってエネルギ ー消費率が悪化した.これに対し低速,低負荷は燃焼 期間の変化が少ない.このこととFig.6における熱発 生量に変化が少ないことをあわせてサイクル効率は 維持され,エネルギー消費率は悪化しなかったと考え る.

3.2.EGRの効果

Fig.8 に,噴射率適正化後 EGR 率を増加させた場合の NOx と正味エネルギー消費率の関係を調べ,ベ



ースとしたディーゼルエンジンで EGR 率を増加させ た場合と比較した結果を示す.低速,低負荷では過励 磁電流 Ip を 5A としておこなった.エネルギー消費 率を維持させた状態で,EGR 率を最大40%まで上げ ることができ,その結果 NOx はディーゼルエンジン の EGR 率 10%時の排出量に対し 85%低減した.また エネルギー消費率では,DME エンジン EGR40%は ディーゼルエンジン EGR10%と同等であった.高速, 高負荷では Ip8A にておこなった.エネルギー消費率 を維持させた状態での EGR 率は最大 10%までとな り,それ以上では NOx とエネルギー消費率とのあい だにトレードオフ関係が生じた.

4.まとめ

DME エンジンの噴射率を適正化させ,エネルギー 消費率の悪化を抑えて NOx 低減をはかり,また大量 EGR との組み合わせによる NOx 低減効果を調べた 結果,次のことがわかった.

低速,低負荷において,初期噴射率抑制によって NOxが基準時に対し45%低減した.

高速,高負荷において,初期噴射率抑制によって NOx とエネルギー消費率とのあいだにはトレー ドオフ関係が生じた.

低速,低負荷において,初期噴射率抑制と大量 EGRの組み合わせにより,NOxがディーゼルエ ンジンに対し85%低減した.

低速,低負荷では,初期噴射率抑制は NOx 触媒を補完する NOx 対策として有効である.

謝辞

本研究を遂行するにあたって,エンジン実験に多大 なる御協力を戴きました小林 啓樹氏には,この場を お借りして厚く御礼申し上げます.



Fig.8 NOx and BSEC