

# 直接噴射式 디이젤機關의 $\text{NO}_x$ 에 關하여

安 秀 吉\*

## On The $\text{NO}_x$ in Direct Injection diesel engine

Soo Gil AHN\*

### Abstract

To investigate the relation of  $\text{NO}_x$  emission and consumption rate in a direct injection diesel engine with a multihole nozzle under same fuel consumption and rpm, a naphthyl ethylenediamine method on  $\text{NO}_x$  emission and Tektronix oscilloscop on the indicator diagrams have been used.

Comparisons of the  $\text{NO}_x$  emission and fuel consumption rate made on various conditions have led to the following results.

1. The higher the injection pressure in the later injection time the lower  $\text{NO}_x$  emission and the fuel consumption rate have been attained.
2. By the change of nozzle hole diameter under the same injection pressure, the  $\text{NO}_x$  emission was much more lowered in the small diameter than large one, but fuel consumption rate was in inverse proportion to the  $\text{NO}_x$  emission.
3. The effect of injection spray angle,  $\frac{l_n}{d_n}$  on  $\text{NO}_x$  emission, fuel consumption rate under same injection time and injection pressure was neglectable.

### 1. 緒 論

內燃機關에서排出되는有害개스중에는 CO, HC, 黑煙,  $\text{NO}_x$  등이 있고 그 중에서도 HC, CO는 空燃比가 18~90정도로 큰 디이젤機關에서는 별問題가 없지만  $\text{NO}_x$ 와 黑煙에 의한公害는 많다고 한다<sup>1)</sup>.

특히  $\text{NO}_x$ 는 光化學的인 黑煙의 原因이 될뿐 아니라  $\text{NO}_x$ 는 그 자체 血液中の 해모그론과結合하여 血液中の 酸素運送機能을 低下시키므로 酸素欠乏症 및 中樞神經의 機能을 低減시키는 原因으로 되고  $\text{NO}_x$ 는 大氣中에서 서서히 酸化되어  $\text{NO}_2$ 로 되지만  $\text{NO}_2$ 는 500ppm 이상이면 死亡의 위험이 있기 때문에 그 低減對策이 重要한 課題로 되어 있다<sup>2)</sup>.

Otto機關에 대해선 詳細한 研究가 되어 있지만<sup>3,4)</sup> 高出力, 燃費, 熱負荷 및 耐久성이 優秀한 直接噴射式 diesel機關에 대해서는 아직 系統的인 研究는 없고, 小型副室式 diesel機關이 直接噴射式 diesel機關 보다  $\text{NO}_x$ 生成量이 적다는 몇개의 報告가 있으나<sup>5,6,7)</sup> 直接噴射式 diesel機關의 噴射機構와 噴射條件에 의한

$\text{NO}_x$ 生成量을 調査한 것은 별로 없다. 그래서 著者は各種의 因子를 系統적으로 變化시켜 그 發生機構에 대해 檢討하고  $\text{NO}_x$ 低減效果를 얻을려고 한다.

### 2. 材料 및 方法

Fig. 1은 實驗全景을, Fig. 2는 實驗에 使用된 機關의 燃燒室과 nozzle의 斷面을 나타낸다.

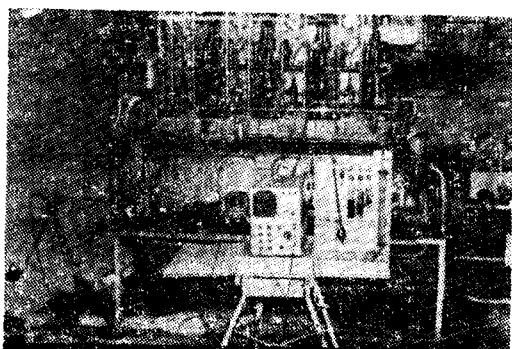


Fig. 1. General view of experimental apparatus.

\* 釜山 水產大學, National Fisheries University of Busan.

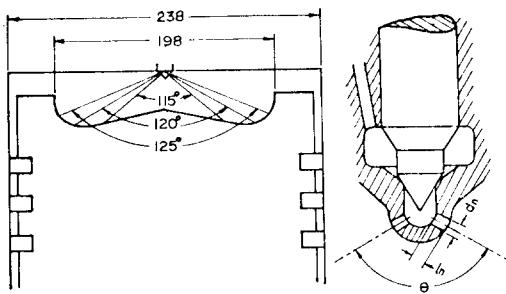


Fig. 2. Sectional view of combustion chamber and nozzle in tested engine.

Table 1. Dimension of the tested engine.

Type: Kanegafuchi T4R24  
Out put: 180HP/430 rpm  
Cylinder dia: 238mm  
Piston stroke: 363mm  
Fuel pump: Bosch  
Compression ratio: 14

4 cylinder 4 cycle 直立, 水冷, 直接噴射式 diesel 機関을 2 cylinder만 爆發시키고 가스의 採取는 1 cylinder의 排氣辨에서 10cm 떨어진 排氣管에서 試料가스 採取裝置에 의하여 注射器로 採取했다. 이때 回轉數를 350으로 一定하게 維持하고 燃料의 噴射量도 燃料 pump의 rack를 固定시킴으로서  $68.6 \text{ mm}^3/\text{cycle}$ 로 維持했다.

또한 實驗機關의 噴射時期調整은 燃料 pump tappet bolt調整으로 T. D. C. 前  $24^\circ$ ,  $14^\circ$ ,  $4^\circ$ 로 靜的으로 調整運轉하고 燃料의 噴射壓力은 Nozzle의 調整 spring에 의해  $500\text{kg}/\text{cm}^2$ ,  $400\text{kg}/\text{cm}^2$ ,  $300\text{kg}/\text{cm}^2$ ,  $200\text{kg}/\text{cm}^2$ ,  $100\text{kg}/\text{cm}^2$ 로 調整運轉했다. 이 때 冷却水의 溫度는  $44^\circ\text{C}$ 로 維持했다.

a)  $\text{NO}_x$ 의 分析은 JIS規準(1973)에 의거하여 Naphtyl ethylene diamine法을 使用했다.

b) 指壓線圖는 Tektronix type 561B oscilloscope를 使用했다.

c) 使用燃料의 組成은 Table 2와 같다.

Table 2. Composition of used fuel.

Carbon; 86.3%  
Hydrogen; 13.4%  
Sulphur; 0.3%  
Oxygen; 0.00%  
Specific gravity; 0.83, 15/4°C  
Cetane number; 56  
Low calorific value; 11000kcal/kg

### 3. 結果 및 考察

#### (1) 噴射時期의 影響

同一한 nozzle로 回轉數와 噴射量을 一定으로 하고 噴射時期와 噴射壓力을 變化시켰을 때  $\text{NO}_x$ 濃度關係와 機關性能에 影響을 미치는 排氣溫度( $t_e$ )와 燃料消費率( $b_f$ )과의 關係를 Fig. 3, 4에 나타내고 Fig. 5는 上記의 nozzle로 噴射壓力을  $300\text{kg}/\text{cm}^2$ 로 一定히 할 때 各種 噴射時期에 있어서의 指壓圖를 나타낸다.

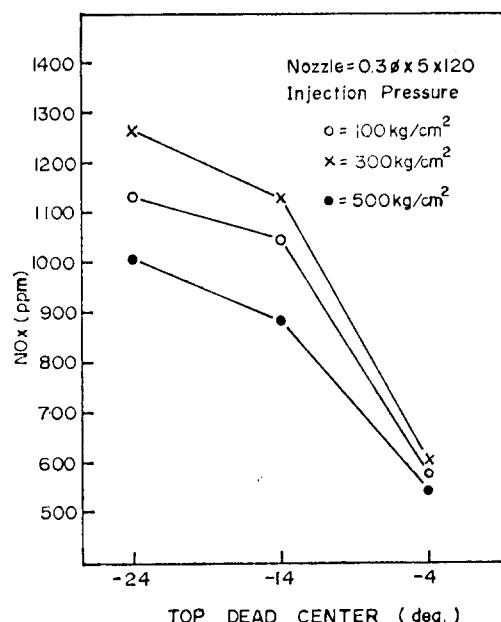


Fig. 3. Influence of injection timing and injection pressure on  $\text{NO}_x$  emission.

Fig. 3, 4에 나타나는 바와 같이 同一한 噴射時期에 있어서 噴射壓力의 變化에 의한  $\text{NO}_x$ 의 減少率보다 噴射時期를 遲延시켰을 때가  $\text{NO}_x$ 의 減少率이 큼을 나타낸다. 또한 噴射時期를 遲延시키고 噴射壓力의 變化에 의한  $\text{NO}_x$ 의 變化는 非常 鈍化를 나타낸다. 그러나 燃料消費率의 變化는 燃料噴射時期를 遲延시켰을 때가 同一한 噴射時期의 噴射壓力을 變化시켰을 때 보다 심한 變化를 나타내며 特히 噴射時期가 T. D. C. 前  $4^\circ$ , 噴射壓力  $500\text{kg}/\text{cm}^2$ 일 때가 燃料消費率이 제일 적으며 排氣溫度도 低下함을 나타낸다.

噴射時期를 遲延시킴에 따라  $\text{NO}_x$ 의 濃度가 低減되는 理由는 T. D. C. 근방에서 燃料를 噴射하게 되어 着火遲延이 짧아 第一期燃燒가 작게되고 또 膨張行程에서 燃燒量이 增加하기 때문에 全體的 및 局部的으로

## 直接噴射式 디이젤 기관의 $\text{NO}_x$ 에 관하여

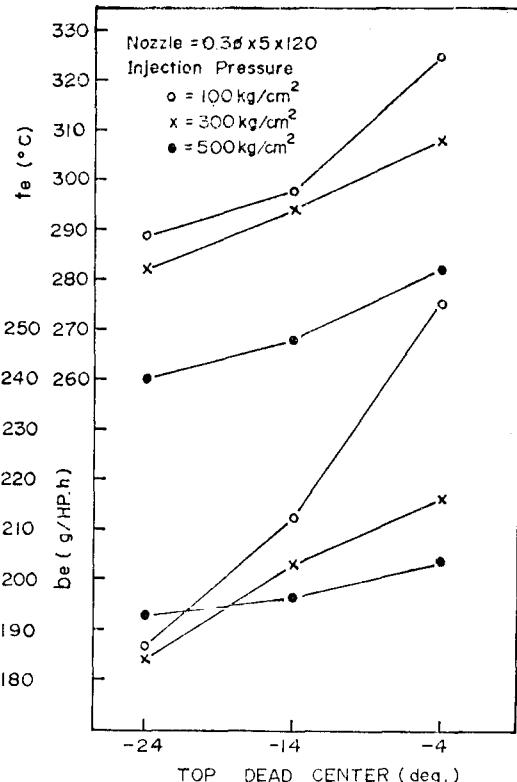


Fig. 4. Influence of injection timing and injection pressure on engine performance.

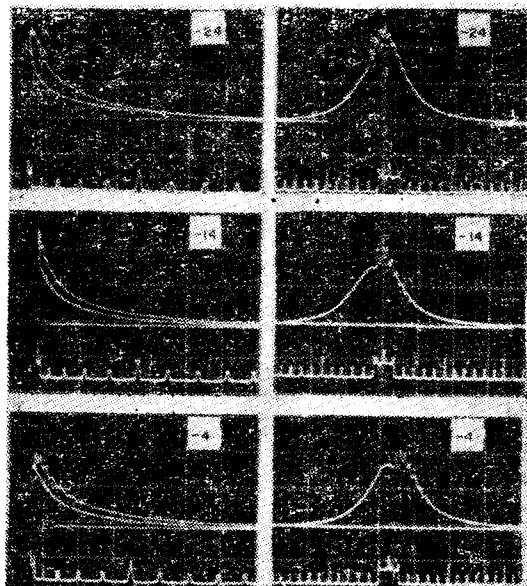


Fig. 5. Indicator diagrams in injection pressure  
 $300 \text{ kg}/\text{cm}^2$ , rpm 350, fuel quantity  $68.2 \text{ mm}^3/\text{cycle}$ , injection timing  $-24^\circ$ ,  $-14^\circ$ ,  $-4^\circ$ .

燃燒溫度가低下하기 때문이라 생각된다. 그러나 噴射時期遲延에 따라擴散燃燒期間이 길어져排氣溫度는上昇하고燃費는惡化하여黑煙이增加할 경향이있지만 C. A. V. 社의 Khan<sup>1)</sup>의 噴射모델에 의하면 噴射壓力을上昇시킴으로黑燃의濃度를減少시킬 수 있다고推定할 수 있다. 即  $\text{NO}_x$ 의濃度를低減시키기 위해噴射時期를遲延시켰을 때도噴射壓力을充分히높여空氣利用率을向上시킴에 따라燃料의消費率을改善할 수 있고黑燃의濃度도減少시킬 수 있다고推定할 수 있다.

### (2) 噴射壓力의影響

噴射時期를一定으로 하고 nozzle孔이 틀리는 3개의 nozzle에 대해噴射壓力의變化에依한  $\text{NO}_x$ 濃度와機關性能과의關係를 Fig. 6, 7에 나타낸다. 이에의하면同一한 nozzle에 대해噴射壓力이  $200 \text{ kg}/\text{cm}^2$ 에서最大의  $\text{NO}_x$ 生成濃度를 나타내고 이것보다噴射壓力이높거나낮으면濃度가低下하는 것을 나타내며燃料消費率은  $\text{NO}_x$ 生成濃度와反比例함을 나타낸다.

噴射壓力이  $200 \text{ kg}/\text{cm}^2$ 에서  $\text{NO}_x$ 의濃度가最大되는 것은一部의不均一混合氣의多點着火에 의한溫度上昇이稀薄域과消費領域의酸素에影響을미쳐  $\text{NO}_x$ 가 많이生成되었지만溫度上昇에 의한最適燃燒로燃料消費率은減少한다고 생각된다. 그러나噴射壓力이  $800 \text{ kg}/\text{cm}^2$ 보다높으면높을수록噴霧粒徑은작

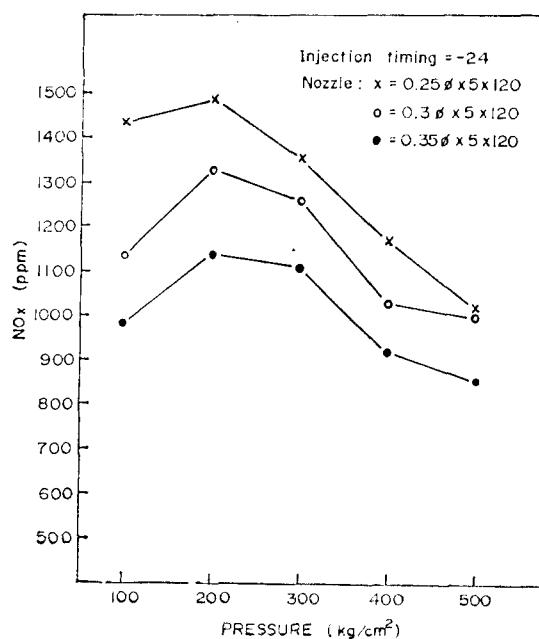


Fig. 6. Influence of injection pressure on  $\text{NO}_x$  emission under same injection timing.

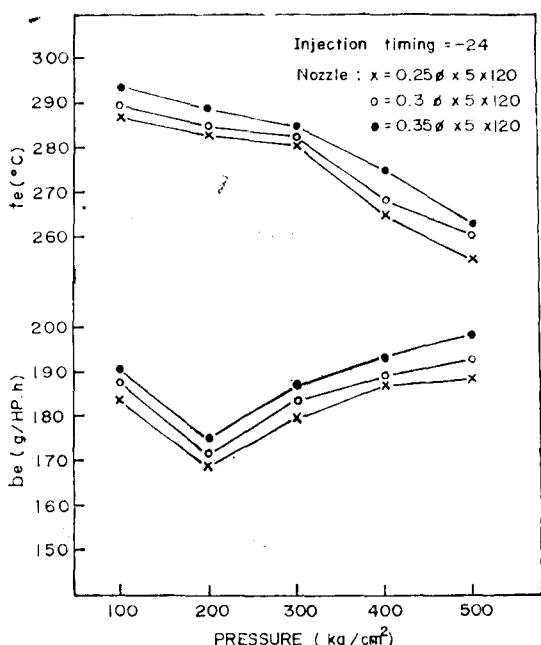


Fig. 7. Influence of injection pressure on engine performance under same injection timing.

계 되고 貫通力도 增加되어 均一한 混合氣에 의해 燃燒速度增加로  $O_2$ 의 濃度가 급속히 減少되어  $NO_x$ 의 生成濃度는 적어지지만 순간적으로 빠른 速度의 燃燒energy는 機關이 充分히 利用할 수 없고 오히려 燃料의 消費率은 增加하였다. 噴霧粒徑은  $10\mu$ 以下에 가까운 可燃界限의 燃燒가 燃料의 稀薄領域까지 擴大되어 키의 均一한 燃燒가 行하여 진다고 한다. 그러나 噴射壓力이  $20\text{kg}/\text{cm}^2$ 보다 작은  $100\text{kg}/\text{cm}^2$ 에서는 噴射壓力의 低下에 따라 噴射率을 내리므로 燃燒期間이 길게 되어 燃燒溫度가 低下하기 때문이라 생각된다.

### (3) nozzle孔直徑에 의한 影響

射噴時期, 噴射壓力を 一定으로 했을 때 噴射直徑의 變化에 의한  $NO_x$  生成濃度와 機關性能과의 關係를 Fig. 8에 나타내며 이에 의하면 噴孔의 直徑이  $0.25\text{mm}$ 에서 最大的  $NO_x$ 濃度를 나타내고 이것보다 噴孔의 直徑이 크면  $NO_x$  生成低減效果는 매우 크나, 이때 燃料消費率은 增加하고 있다.

噴孔의 直徑이  $0.25\text{mm}$  보다 클수록  $NO_x$ 의 生成濃度가 低減되는 것은 噴霧粒徑의 增大에 따라 油粒의 蒸發에 의한 膨脹行程의 燃燒量增加로 燃燒溫度가 低下하기 때문이라고 생각되고  $0.25\text{mm}$  보다 작은  $0.22\text{mm}$ 에서는 油粒徑의 過少에 의한 貫通力이 褐生되어

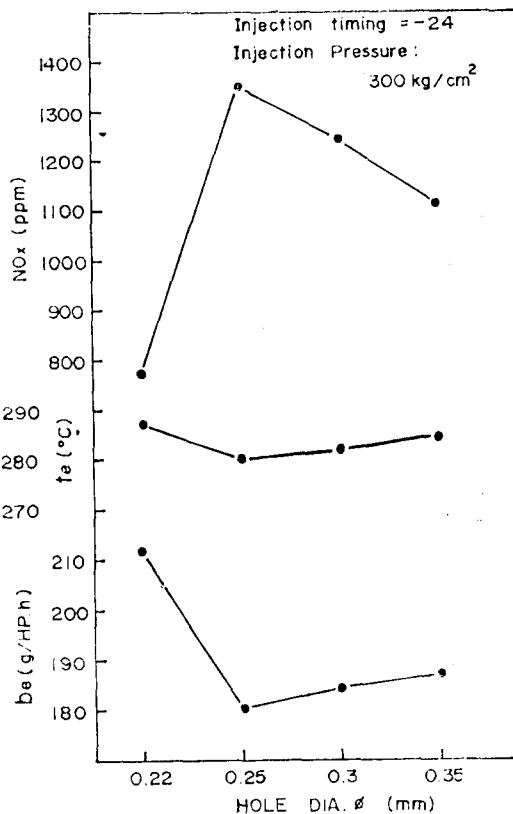
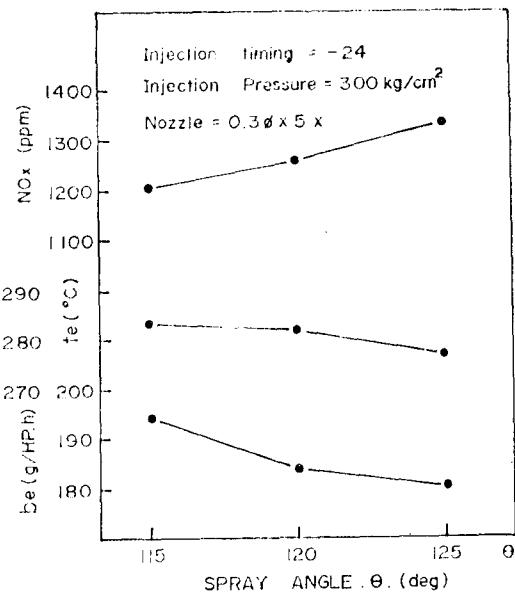


Fig. 8. Influence of nozzle hole diameter on  $NO_x$  emission and engine performance.

nozzle 部近의 濃混合氣를 形成하여 燃燒室內의 不均一混合氣에 의한 全體的으로 燃燒溫度가 低下하기 때문이라 생각된다.

### (4) 噴射角度의 影響

噴射壓力 및 噴射時期를 一定히 하고 噴射角度를 變化시켰을 때  $NO_x$  生成濃度와 機關性能과의 關係를 Fig. 9에 나타내고 있다. 이에 의하면 微少한 噴射角의 變化에는  $NO_x$  生成濃度와 燃料消費率의 變化는 적으나 噴射角度를 크게 함에 따라  $NO_x$ 濃度는 약간 增加하고 燃料消費率은 減少함을 나타낸다. 이는 噴射角度가 작음에 따라 油粒이 piston의 中央에 集中되거나 또는 piston과 nozzle과의 距離短縮으로 油粒이 piston의 中央頂面에 衝突하여 piston 中央部分에 濃混合氣를 形成하기 때문이라 생각되며 噴射角度가 增加함에 따라  $NO_x$ 濃度의 增大와 燃料消費率의 減少는 直接噴射式 diesel機關의 強制 swirl이 없는 卵型 piston에 있어서 燃燒에 의한 高溫gas의 swirl이 piston의 卵外

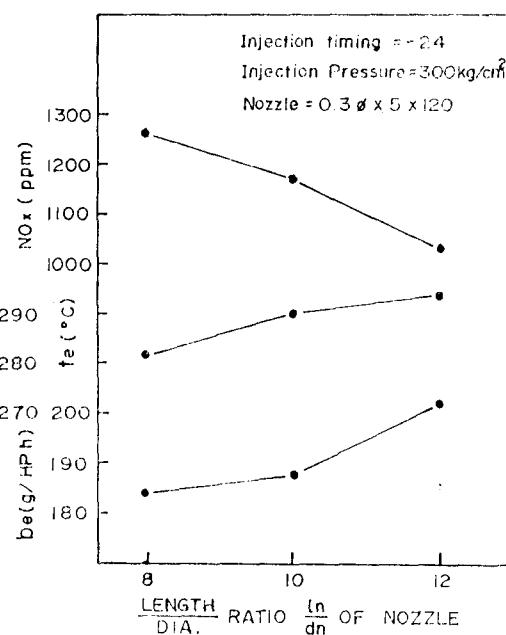
Fig. 9. Influence of spray angle on NO<sub>x</sub> emission and engine performance.

遇에 形成되어<sup>9)</sup> 高溫가스가 稀薄混合氣部分의 NO<sub>x</sub> 形成을 돋고 또 개스swirl에 의해 燃料空氣混合을 增進시키기 때문이다 推測된다.

#### (5) 噴孔 길이와 噴孔 直徑에 의한 影響

噴孔길이( $l_n$ )와 噴孔直徑( $d_n$ )의 比에 의한 影響을 噴射時期와 噴射壓力을 一定히 했을 때 NO<sub>x</sub>濃度와 燃料消費率 및 排氣溫度의 實驗關係를 Fig. 10에 나타낸다.

이에 의하면 實驗機關인 nozzle의  $\frac{l_n}{d_n}$  이 8보다 增加함에 따라 NO<sub>x</sub>濃度는 減少하나 그 變化는 매우 완만하며 燃料消費率은 서서히 增加함을 알 수 있다. 이것은  $\frac{l_n}{d_n}$  이 4일 때 雾化가 제일 良好하다고 하지만 雾化가 良好하면 貫通力이 複生되는 서로 反對되는 關係는 잘 알려진 事實이다. 그러나  $\frac{l_n}{d_n}$  的 增大에 따른 貫通力의 增大, 即 油粒의 飛行거리가 增大하므로

Fig. 10. Influence of  $l_n/d_n$  on NO<sub>x</sub> emission and engine performance.

이에 의한 油粒의 piston頂面 충돌이 piston頂面의混合氣形成과 또 이에 의한 piston頂面의 油粒炭化에 의한다고 생각된다.

#### (6) 噴孔數의 影響

噴射時期와 噴射時期와 噴射壓力을 一定히 하고 nozzle의 噴孔直徑이 클때의 그 数에 의한 것과 nozzle喷射直徑이 작을 때 그 数에 의한 影響을 Table 3에 나타낸다.

이 Table에 의하면 噴孔直徑이 작으면 噴孔數가 많은 便이 NO<sub>x</sub>濃度가 減少했음에 比해 噴孔直徑이 큰 便是 오히려 噴孔數가 많은 편이 NO<sub>x</sub>生成濃度가 增加하는 서로相反된 현상을 나타내고 있다.

이는 nozzle 噴孔直徑이 작고 噴孔數가 增加하면 噴射率은 增大되나 小噴孔直徑에 의해 貫通力低下로 nozzle

Table 3. Influence of number of nozzle holes on NO<sub>x</sub> emission and engine performance under different nozzle hole diameter.

nozzle type	$t_e$ (°C)	$b_e$ (g/HP·h)	$NO_x$ (ppm)	$\frac{NO_x}{b_e}$ (ppm·HP·h/g)
0.22φ×5×120	288	202	772	3.82
0.22φ×6×120	297	214	655	3.06
0.3φ×5×120	282	184	1262	6.86
0.3φ×6×120	280	178	1393	7.80

근방에서의 過濃混合氣部分의 酸素不足으로 不完全燃燒에 의한 局部的 및 全体的 溫度低下에 의한다고 생각되며 그와 反對로 噴孔徑이 큰 nozzle의 噴孔數가 많으면 貫通力이 희생됨이 없이 噴射率増大로 第一期燃燒部分이 많아 燃燒gas溫度는 上昇하고 正 停留時間의 增大때문이라 생각된다.

以上의 各種因子를 系統的으로 變化시켜 直接噴射式 Swirl diesel機關의  $\text{NO}_x$  生成傾向을 調査했다.

이들의 實驗結果에서 어떠한 機構에 의해  $\text{NO}_x$  가 最少로 形成되며 또 이때 燃料消費率과의 關係를 檢討하기 위해 上記의 實驗結果를 燃料消費率當  $\text{NO}_x$  生成濃度를 Fig. 11에 나타내 보았다. 이에 나타나는 바와 같이 噴射時期를 T. D. C 근방( $-4^\circ$ )으로 遲延시키고 噴射壓力을  $100\text{kg/cm}^2$ 로 低下시킬 때가  $\text{NO}_x/\text{be}$ 은  $227\text{ppm}$ .  $\text{hp} \cdot \text{h/g}$ 로 最少로 되었지만 이때 燃料消費率이  $255.2\text{g/HP} \cdot \text{h}$ 로 過大히 增大되었으며 同一噴射時期에 있어서 噴射壓力을  $500\text{kg/cm}^2$ 로 上昇시켰을 때는  $\text{NO}_x/\text{be}$ 는  $2.75\text{ppm}$ .  $\text{hp h/g}$ 로 燃料消費率도  $204.2\text{g/HP} \cdot \text{h}$ 로 低下시킬 수 있었다.

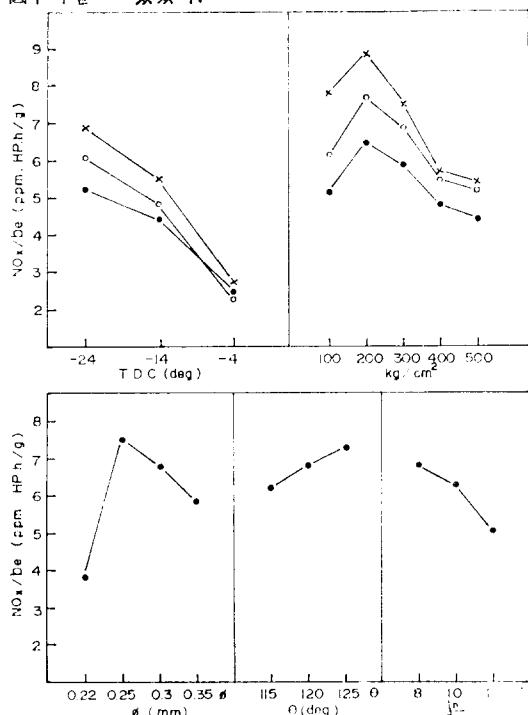


Fig. 11. The rate of  $\text{NO}_x$  emission per fuel consumption rate in each tested data.

噴孔徑의 變化에 있어서는  $0.22\phi \times 5 \times 120$ 의 nozzle 이他の nozzle보다  $\text{NO}_x$ 의 濃度가 低減됨을 나타내고 噴射角度와  $\frac{1}{d_n}$ 의 變化에서는  $\text{NO}_x$  濃度變化가 적음

을 알 수 있었다. 따라서  $\text{NO}_x$  生成低減에 顯著한 역할을 하는 것은 噴射時期와 噴射射壓力 및 噴孔의 直徑이며 이들의 變化에 의해  $\text{NO}_x$  生成濃度가 크게 低減되는 것을 알 수 있었다. 噴射遲延에 의한 燃料消費率의 增大는 탁을 수 없지만 보다 높은 噴射壓力에 의해 空氣利用率을 向上시킴으로서 燃料消費率도 改善할 수 있으리라 보며 또한  $\text{NO}_x$ 를 低減시킬 수 있는 最適噴孔徑을 決定할 수 있으리라 본다.

## 要 約

直接噴射室式 diesel機關에 있어서 硝素酸化物發生傾向을 實驗한 結果는 다음과 같다.

1. 噴射時期를 遲延시키고 噴射壓力을 높임에 따라  $\text{NO}_x$ 와 燃料消費率이 低減된다.
2. 同一한 噴射時期와 同一한 噴射壓力에서도 nozzle 噴孔直徑의 減少에 따라  $\text{NO}_x$ 는 低減된다.
3. 同一한 噴射時期와 噴射壓力에서 噴射角度와 nozzle의 直徑에 대한 길이의 比의 變化만으로서는  $\text{NO}_x$  低減效果를 크게 얻을 수 없다.

## 謝 意

本 實驗을 도와준 李有凡助教, 千忠奎君 및 光電分光計를 빌려주신 李康鎬 선생님께 感謝드립니다.

## 文 献

1. 鈴木考(1973): ディーゼル機関における排氣對策の問題点. 日本機械學會誌, 76(653), 594~602.
2. Hiroshi Hayashi(1973): Introduction of the automobile. Internal combustion engine, 12(7) 91~95.
3. Shin Matsuoka (1975): Combustion and exhaust emission in spark ignited engine Internal combustion engine, 14(10), 77-90.
4. Louis E. Furlong(1975): Emission control and fuel economy chemtech, Tan, 34-38.
5. 池上詢 外 3名(1972) : ディーゼル機関における窒素酸化物の生成(うず室式の場合), 日本機械學會論文集, 39(327), 3444~3450.
6. 茂森政(1972) : ディーゼルエンジンの公害對策の状況について, 自動車技術, 25(3), 131~139.
7. 北山善二郎 外 2名: 少量噴射によるディーゼル機關의燃燒に關する研究, 内燃機關, 12(4), 111~118.
8. JIS ハンドブック(1973) : 内燃機關, p. 144~147.
9. Fujio Nagao(1973): A study on combustion in direct injection diesel engine. JSME, 16(93), 588-598.