# 질소산화물 환원과 $N_2O$ 생성에 있어서 $V_2O_5$ - $WO_3$ /TiO<sub>2</sub> 촉매의 $V_2O_5$ 함량 영향

# 김진형 · 최주홍<sup>†</sup>

경상대학교 생명화학공학과/ERI 660-701 경남 진주시 가좌동 900 (2013년 2월 21일 접수, 2013년 5월 9일 채택)

# The Effect of Vanadium(V) Oxide Content of V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>-WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub> Catalyst on the Nitrogen Oxides Reduction and N<sub>2</sub>O Formation

Jin-Hyung Kim and Joo-Hong Choi<sup>†</sup>

Dept of Chemical and Biological Engineering/ ERI, Gyeongsang National University, 900 Gajwa-dong, Jinju, Gyeongnam 660-701, Korea (Received 21 February 2013; accepted 9 May 2013)

# 요 약

 $V_{2O_5}$ -WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub> 촉매의 질소산화물 환원반응에 있어서  $V_{2O_5}$  함량이 NO 환원 및 N<sub>2</sub>O 생성에 미치는 영향을 조사하기 위하여 분말촉매를 사용한 미분반응기에서 실험 연구를 수행하였다. 고정된 비율의 WO<sub>3</sub>와 TiO<sub>2</sub>에 V<sub>2O<sub>5</sub></sub> 함량을 1에서 8 wt%까지 변화시킨 촉매에서 NO 환원반응과 암모니아 산화반응 특성이 조사되었다. V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>-WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub> 촉매에 서 NO 환원 반응은 200 °C 이하에서도 상당량 진행되지만, V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 함량을 1 wt% 촉매의 경우 700 ppm의 NO를 99.9% 이상 전환시키는 최저 반응온도가 340 °C 에서 아주 좁은 활성 온도창으로 일어났다. 그리고 이 활성온도는 촉매의 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 함량이 증가됨에 따라 점점 저온 쪽으로 이동하여, 6 wt% 촉매의 경우 220~340 °C에서 높은 활성을 보였다. V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 함량이 8 wt% 촉매의 경우 전 온도 구간에서 6 wt% 촉매보다 낮은 NO 환원율을 보였다. 그러나 반응온도 340 °C 이 상에서는 촉매의 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 함량이 증가함에 따라 NO 전환율이 감소하였다. 이는 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>-WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub> 촉매의 NO 환원을 위한 촉매 활성점 상당 크기 이상의 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 입자와 관계되는 것으로 판단되며 촉매 입자가 클수록 320 °C 이상에서 암모 니아 산화에 의해 발생되는 N<sub>2</sub>O 생성을 고려하여야 한다. V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>-WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub> 촉매는 배기가스 중의 질소산화물 제거를 위하여 현재 통상적으로 350~450 °C의 영역에서 운전되고 있으나, 고온 영역에선 2차 오염물인 N<sub>2</sub>O의 발생을 피할 수 없고 에너지 소비량이 많으므로, 250~320 °C의 저온 영역에서 적합한 촉매로써 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 함량이 높은 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>-WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub> 촉매의 NO 환원을 피할 수 없고 에너지 소비량이 많으므로, 250~320 °C의 저온 영역에서 적합한 촉매로써 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 함량이 높은 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>-WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub> 촉매의 NO 700 P

Abstract – In order to investigate the effect of  $V_2O_5$  loading of  $V_2O_5$ -WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub> catalyst on the NO reduction and the formation of N2O, the experimental study was carried out in a differential reactor using the powder catalyst. The NO reduction and the ammonia oxidation were, respectively, investigated over the catalysts compose of  $V_2O_5$  content (1~8 wt%) based on the fixed composition of WO<sub>3</sub> (9 wt%) on TiO<sub>2</sub> powder. V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>-WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub> catalysts had the NO reduction activity even under the temperature of 200 °C. However, the lowest temperature for NO reduction activity more than 99.9% to treat NO concentration of 700 ppm appeared at 340 with very limited temperature window in the case of 1 wt%  $V_2O_5$  catalyst. And the temperature shifted to lower one as well as the temperature window was widen as the V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> content of the catalyst increased, and finally reached at the activation temperature ranged 220~340 °C in the case of 6 wt%  $V_2O_5$  catalyst. The catalyst of 8 wt%  $V_2O_5$  content presented lower activity than that of 8 wt%  $V_2O_5$  content over the full temperature range. NO reduction activity decreased as the V2O5 content of the catalyst increased above 340 °C. The active site for NO reduction over V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>-WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub> catalysts was mainly related with V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> particles sustained as the bare surface with relevant size which should be not so large to stimulate N2O formation at high temperature over 320 °C according to the ammonia oxidation. Currently, V2O3-WO3/TiO2 catalysts were operated in the temperature ranged 350~450 °C to treat NOx in the effluent gas of industrial plants. However, in order to save the energy and to reduce the secondary pollutant N2O in the high temperature process, the using of V2O3-WO3/TiO2 catalyst of content  $V_2O_5$  was recommended as the low temperature catalyst which was suitable for low temperature operation ranged 250~320 °C.

Key words: Ammonia SCR, Vanadium-oxide, Vanadium Loading Effect, N2O Formation

<sup>&</sup>lt;sup>†</sup>To whom correspondence should be addressed.

E-mail: jhchoi@gnu.ac.kr

<sup>\*</sup>이 논문은 전남대학교 서곤 교수님의 정년을 기념하여 투고되었습니다.

# 1.서 론

아산화질소(Nitrous oxide, N2O)는 대표적인 온실가스로써, 지구 온난화 효과가 CO<sub>2</sub>에 비해 310배에 이르고 150년의 분해기간이 소 요될 만큼 대기 중에서 매우 안정적으로 존재하여 성층권에서 오존 층을 파괴하는 대표적인 물질로 알려져 있다[1]. N2O의 발생은 주로 아디프산과 질산 생산과정에서 생산되는 것으로 알려져 있으나, 화 석연료나 바이오매스의 연소과정에서 발생되는 것도 무시할 수 없는 정도이다[2]. 특히 연소 후 배기가스 중 질소산화물을 제거하는 암모 니아 선택적 촉매환원(Selective Catalytic Reduction, 이하 암모니아 SCR) 공정에서 N<sub>2</sub>O가 다량으로 생성될 수 있다는 것에 큰 주목이 된다[3-6]. SCR 공정에서 N<sub>2</sub>O의 생성에 관한 연구는 Pt 계열의 귀 금속촉매를 이용한 SCR 공정에서 최초로 보고되었다[5]. 이후 오늘날 상용화되어 가장 널리 사용되고 있는 바나듐(vanadium) 계열 SCR 촉매에 의한 N2O 생성특성에 관한 연구가 보고되었다[6-7]. SCR 촉 매에 의한 N<sub>2</sub>O 생성은 SCR 반응효율을 떨어뜨릴 뿐만 아니라 배기 가스 처리에서 발생되는 제2의 환경오염 물질이기 때문에 SCR 공정 에서 가능한 충분히 억제되어야 하는 부반응물이다.

SCR 공정을 위해 다양한 촉매들이 제시되고 있으나, 그 중에서 TiO,를 지지체로 이용한 V,O,-WO,계 촉매는 반응활성이 높고 현장 적응력이 강하기 때문에 발전소와 소각로 등의 배기가스에 존재하는 질소산화물 처리를 위해 가장 널리 사용되는 촉매이다[7-10]. 최근에 V2O5-WO2/TiO2계 촉매의 N2O 생성에 관한 연구로써, Nova 등[11] 은 V2O5-WO2/TiO2 촉매의 소결온도에 따른 N2O 생성특성에 관한 연구에서 촉매 소결온도가 높고 반응온도가 높을수록 N<sub>2</sub>O의 생성이 증가한다고 하였다. 또한 Yates 등[12]은 고정된 양의 TiO2에 V2O5 와 WO<sub>3</sub>의 다양한 비율에 따른 N<sub>2</sub>O 생성특성실험을 통하여 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 함량이 증가할수록 N,0의 생성이 증가하는 연구결과를 보였다. Djerad 등[13]은 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>-WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub>계 촉매의 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 함량에 따른 N<sub>2</sub>O 생성특성 실험을 통하여 V2O5 함량이 8 wt%일 때 SCR 반응온도가 증가할수록 N2O의 생성이 급격하게 증가한다고 하였다. 또한 이들 은 반응가스 내 산소의 농도가 높을수록 N<sub>2</sub>O가 적게 생성되는 연구 결과를 보고하였다[14]. 이상과 같은 일연의 연구결과들로부터 V2O5-WO2/TiO2계 촉매를 이용한 SCR 반응에 있어서 V2O5 함량에 따라 N<sub>2</sub>O의 생성이 증가될 수 있다는 것을 예상할 수 있다. 그러나 이들의 연구보고는 V2O5 함량에 따라 SCR 반응의 특성과 연관된 체 계적이고 종합적 결론을 얻기에는 제한적이다. 따라서 본 연구에서 는 고정된 비율의 WO3와 TiO3에 V3O5 함량을 변화시켜서 제조된 V2O5-WO2/TiO2 촉매에서 암모니아 SCR 실험을 통하여 N2O 생성 및 NO 환원특성의 종합적인 역학관계를 알아보고자 하였다.

# 2.실 험

## 2-1. 촉매제조

연구에 사용된  $V_2O_5$ - $WO_3$ / $TiO_2$  촉매는 함침법으로 제조되었다. 먼저 증류수를 사용하여 옥살산을 녹인 수용액에 각각 정해진 양의 ammoniummeta-vanadate (NH<sub>4</sub>VO<sub>3</sub>, Junsei Chemical사)와 ammonium para-tungstate (NH<sub>4</sub>)<sub>10</sub> $W_{12}O_{41}$ , ALDRICH<sup>R</sup>사)를 첨가하여 완전히 녹 인 용액을 제조한 후에, 용액에 정해진 양의 TiO<sub>2</sub> 파우더(Degussa Ltd. P25)를 충분히 젖을 정도로 첨가하고 자석교반기 위에서 60 ℃ 의 온도를 유지하면서 약 20분간 교반하였다. 교반이 끝난 겔(gel)상

Korean Chem. Eng. Res., Vol. 51, No. 3, June, 2013

Table 1. Composition of the catalysts prepared with different  $V_2O_5$  loading

Catalyst	V2O5 (wt%)a)	$WO_3 (wt\%)^{a)}$	$\text{TiO}_2 (\text{wt}\%)^{a)}$
1V9WT	0.91	8.18	90.91
2V9WT	1.80	8.11	90.09
3V9WT	2.68	8.04	89.28
6V9WT	5.22	7.83	86.95
8V9WT	6.84	7.69	85.47

a)Based on total mass

태의 촉매를 120 ℃의 건조기에서 12시간 동안 건조한 후에, 450 ℃ 에서 5시간 동안 공기 분위기에서 소결되었다. 소결이 끝난 촉매를 분쇄한 후에 체(standard sieve)로 걸러 100~140 mesh 크기의 촉매를 선택하여 실험에 사용하였다. 본 연구에서 변수로 둔 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>의 함량은 TiO<sub>2</sub> 함량의 1~8 wt%의 범위로 제조하였으며, WO<sub>3</sub>는 TiO<sub>2</sub> 함량의 9 wt%로 고정하였다. 실험에 사용된 촉매의 조성을 Table 1에 나타 내었다.

### 2-2. 실험장치

본 연구를 위한 암모니아 SCR 실험 장치는 연속흐름식 상압 반응 기로써 Fig. 1과 같이 구성되었다. 반응에 필요한 모사가스를 제조하기 위하여 5,000 ppm의 NO 가스, 10,000 ppm의 NH, 가스, 고순도 공기 그리고 고순도 질소를 각각 사용하여 필요한 농도의 반응가스를 혼 합하였다. 대표적인 반응 가스는 N, 분위기에서 암모니아와 NO가 각각 700~800 ppm (v/v), 700 ppm (v/v) 그리고 산소가 7% (v/v)으로 구성되었다. 모든 가스의 흐름은 MFC (mass flow controller, BROOKS<sup>R</sup> 5850E)로 제어되었다. 반응기는 1 인치 튜브(SUS316)에 Fig. 1에 보 인 바와 같이 유니온(union) 결합으로 제작되었으며, 분말촉매 0.1 g 이 충전되는 미분 반응기로 운전되었다. 반응물의 공간속도는 320 °C에서 70,000<sup>h-1</sup>이 되게 유지되었다. 반응은 PID형 온도 조절기 를 사용하여 200~400 ℃의 온도범위에서 수행되었다. 반응기를 제 외한 모든 라인의 가스는 가열 테이프와 온도조절기를 사용하여 150 °C 로 예열된 상태를 유지하여 가스 운반에 있어서 반응물 및 생 성물의 흡착을 제한하였다. 반응과 생성 가스는 각각 FT-IR 분석기 (MIDAC I1801 FTIR Spectrometer, USA)에 바로 유입되어 온라인 으로 분석이 진행되었다.



Fig. 1. The schematic diagram of the experimental unit for NO reduction with NH<sub>3</sub>.

# 3. 결과 및 고찰

#### 3-1. 질소산화물 환원반응(SCR)과 N2O 생성특성

Fig. 2는 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 함량에 1~8 wt% 변화하여 제조된 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>-WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub> 촉매에서 NO 전환율과 N<sub>2</sub>O 생성량을 온도변화에 따라 나타낸 그래 프이다. 각 촉매의 암모니아 SCR 활성은 200 ℃ 이하에서도 나타나 지만, V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 함량이 1 wt% 촉매의 경우 99.9% 이상의 NO 전환 활성을 보이는 반응온도 시작점이 340 ℃ 이며 그 온도 활성창이 10 ℃ 내 외로 아주 좁은 것을 볼 수 있다. 그러나 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 함량이 2, 3, 6 wt%인 촉매는 99.9% 이상의 NO 전환 활성을 보이는 반응온도 시작점이 차 례대로 낮은 온도 쪽으로 이동하고 온도 활성창도 증가하여, 6 wt% 인 촉매의 경우 220~340 ℃의 넓은 범위에서 99.9% 이상의 NO 전 환율을 보였다. V,O, 함량이 증가함으로 인하여 저온영역에서의 NO 전환율이 증가하는 특성은 선행연구결과와 매우 유사하다[8-9,16-17]. 하지만 V2O5 함량이 8 wt%인 8V-9W/T 촉매에서 NO 전환율은 최 고 95%에도 도달하지 못하고 전 온도 구간에서 V2O5 함량이 6 wt% 인 6V-9W/T 촉매보다 저조한 활성을 나타내었다. 그러나 320 ℃ 이 하의 저온 영역에서는 1~3V-9W/T 촉매보다 높은 활성을 보였다. 이 와 같이 촉매들의 저온 활성 특성을 분석해 볼 때 촉매에서 V2O5 함 량이 높아 어느 사이즈 이상의 V,O, 입자가 형성되어야 촉매의 활 성점을 구성할 수 있다는 것을 알 수 있다. Alemany 등[10]의 선행 연구에 의하면 9 wt% WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub> 표면에 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>가 단일층(mono layer) 으로 구성되기 위해서는 이론적으로 최소한 2.9 wt% 이상의 V2O5 함량이 필요하다. 따라서 V2O5 함량이 2.9 wt% 이하인 1~3V-9W/T 촉매는 촉매표면에 V,O, 단일 입자 형성비율이 아주 낮을 것으로 판 단되며, 이 촉매가 저온에서 NO 환원을 위한 충분한 활성점을 갖고 있지 못하기 때문에 6V-9W/T 촉매의 활성에 미치지 못하는 것으로 보인다. 촉매의 V2O5 함량이 증가할수록 V2O5 단일 입자 형성비율 이 증가하여 6V-9W/T 촉매가 최고의 활성을 보인다고 할 수 있다. 마찬가지 이유로 8V-9W/T 촉매의 경우 V2O5 함량이 많아서 적절한 크기의 V2O5 입자가 상당량 존재하지만 매우 큰 입자도 형성되어서 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 입자의 분산도가 저조하기 때문에 6V-9W/T 촉매보다 저조한 활성을 나타내는 것이다. 8V-9W/T 촉매가 큰 입자의 V,O,를 함유 하고 있을 것이라는 가정은 Nova 등[11]이 수행한 V2O5-WO2/TiO2 촉매의 소결온도가 높을수록 NO 전환율이 떨어지고 N2O 생성이 증



Fig. 2. NO conversion and N<sub>2</sub>O formation over catalysts with different vanadium loading.

#### 가한다는 보고와 일치한다.

 $V_2O_5$ -WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub> 촉매에서 암모니아 SCR은 촉매의  $V_2O_5$  함량이 3 wt% 이하일 경우 N<sub>2</sub>O 생성이 300 °C 이상에서 발생되지만  $V_2O_5$ 함량이 6 wt%와 8 wt% 함유된 촉매에서는 260 °C 부터 N<sub>2</sub>O가 생성 되는 것을 Fig. 2에서 볼 수 있다. 그리고 온도가 높을수록 그 발생 량이 증가되는 것을 볼 수 있다. 따라서  $V_2O_5$ -WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub> 촉매의 암 모니아 SCR에서 N<sub>2</sub>O가 생성을 위한 활성점이 단독으로 노출된  $V_2O_5$  입자와 연관되어 있다는 것을 알 수 있다. 이와 같은 결론은 Fig. 2에서 340 °C 이상에서는  $V_2O_5$  함량이 높은 촉매일수록 일관되 게 N<sub>2</sub>O 생성량이 증가되는 결과가 뒷받침한다.

Fig. 2에서 주목이 되는 점은 반응온도가 낮을 경우 낮은 NO 전환 율은 촉매활성이 저조하여 미반응 NO가 과도하게 존재하기 때문으 로 이해된다. 그러나 반응온도가 높은 경우 NO 환원반응과 N<sub>2</sub>O 생 성반응이 경쟁적으로 일어나기 때문에 NO 환원반응의 한계성을 보 이는 것으로 이해된다. 특히 반응온도가 높아지고 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 함량이 높을 수록 N<sub>2</sub>O 생성이 증가되고, 340 ℃ 이후부터는 N<sub>2</sub>O 생성이 급격하게 증가하는 특성을 나타낸다. 이와 같이 암모니아 SCR에서 생성되는 부반응 물질 N<sub>2</sub>O의 생성이 현재 상업운전 조건인 350 ℃ 이상에서는 매우 심각한 문제임을 알 수 있다.

NH<sub>3</sub> SCR 반응 시스템에서 진행될 수 있는 화학반응은 반응식 (1)~(7)에 의해 이루어는 것으로 이해되고 있다. 암모니아 SCR에서 질소산화물이 제거되는 반응은 반응식 (1)~(3)에 의하여 질소산화물 이 질소로 환원되는 경우이다. Fig. 3에서 보인 바와 같이 질소 선택 도를 기준으로 볼 때, 이 값이 99.9% 이상 되는 반응온도는 300 ℃ 이하에서 가능하고, 촉매의 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 함량이 증가할수록 질소 선택도는 떨어지는 것을 볼 수 있다. 그리고 질소 선택도 저하가 N<sub>2</sub>O의 생성 의 증가와 밀접한 관계를 보인다. 암모니아 SCR에서 N<sub>2</sub>O의 생성과 관련된 화학 반응식은 (4)와 (6)이다. 반응식(4)에 의한 N<sub>2</sub>O 생성은 반응물의 분리탈착 과정에서 발생되는 것이고 식 (6)의 경우는 암모 니아 직접산화에 의한 것이다.

$4NH_3 + 4NO + O_2 \rightarrow 4N_2 + 6H_2O \tag{6}$	(1)	ļ
	- /	

 $4NH_3 + 2NO_2 + O_2 \rightarrow 3N_2 + 6H_2O$  (2)

 $4NH_{3}+6NO+5N_{2}+6H_{2}O$ (3)  $4NH_{3}+4NO+3O_{2}\rightarrow 4N_{2}O+6H_{2}O$ (4)

 $2NH_3 + \frac{3}{2}O_2 \rightarrow N_2 + 3H_2O$  (5)



Fig. 3. N<sub>2</sub> and N<sub>2</sub>O selectivity of SCR over the catalysts.

Korean Chem. Eng. Res., Vol. 51, No. 3, June, 2013

 $2NH_3 + 2O_2 \rightarrow N_2O + 3H_2O \tag{6}$ 

$$2NH_3 + \frac{5}{2}O_2 \rightarrow 2NO + 3H_2O \tag{7}$$

 $V_2O_5$  함량이 8 wt%인 8V-9W/T 촉매가  $V_2O_5$  함량이 6 wt%인 6V-9 W/T 촉매 보다 모든 실험온도 범위에서 활성이 떨어지는 결과를 보이는 이유는 필요 이상의 높은  $V_2O_5$  함량으로 인하여 촉매의 분 산성이 떨어져서 활성면적이 떨어지는 원인으로 이해될 수 있겠으나, 이와 동시에 paracrystalline과 같은 단독  $V_2O_5$ 의 면적이 증가하여 SCR 활성점이 감소하고 암모니아 산화 반응이 우세한 큰 사이즈의  $V_2O_5$  입자가 촉매층을 잠식하기 때문으로 볼 수 있다[18]. 이와 같 은 추론은 Fig. 3에서 보인 바와 같이 각 촉매에서 암모니아 단독 산 화반응에서  $N_2O$ 가 생성되는 특성이 암모니아 SCR 반응과 비슷한 결과를 보이고, 특히  $V_2O_5$  함량이 높은 8V-9W/T와 6V-9W/T의 경우 암모니아 산화 반응에서 발생되는  $N_2O$  생성이 현저하게 증가되는 결과에서 알 수 있다.

## 3-2. SCR 촉매의 암모니아 산화특성

100

80

60

40

20

0

200

NH<sub>3</sub> conversion, %

1V9W/T

2V9W/T

3V9W/T

6V9W/T

8V9W/T

0

Δ

암모니아 SCR에서 N<sub>2</sub>O의 생성이 NH<sub>3</sub> 직접산화에 의한 것인지 아니면 반응식 (4)와 같이 암모니아와 NO의 반응에 의한 것인지를 판단하기 위하여 SCR 촉매의 암모니아 직접산화 특성을 관찰하였 다. 암모니아 산화 반응의 예상 경로는 반응식 (5)~(7)이다. 반응식 (5)의 경우 2차 질소산화물 공해를 발생하지 않지만 반응가스 중 암 모니아의 농도를 떨어뜨리는 큰 원인이 된다. 반응식 (7)에 의한 산 화반응은 Pt 촉매를 이용한 질산합성공정에서 NO를 생산하기 위해 서 활용하지만 대부분의 전이금속 화합물을 촉매로 사용하는 공정에 서 일어난다. 그러나 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>-WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub>계 촉매의 경우 본 연구에서 진 행된 모든 실험조건 내에서는 NO의 생성은 전혀 관찰되지 않았다. 따라서 암모니아 직접산화 반응에서는 반응식 (7)의 경로가 거의 발 생되지 않는 것으로 판단되며 NH<sub>3</sub> 산화에 의한 N<sub>2</sub>O 생성은 반응식 (6)에 의해 생성되는 것으로 보인다.

V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 함량에 따른 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>-WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub> 촉매의 NH<sub>3</sub> 산화에 의한 전환 율과 N<sub>2</sub>O 생성특성을 알아보기 위하여 200~400 ℃의 온도범위에서 실험한 결과를 Fig. 4에 보였다. NH<sub>3</sub> 전환율이 220 ℃ 부터 모든 촉 매에서 미세하게 발생하다가 온도가 상승할수록 급격하게 증가하였

120

100

80

60

40

20

0

400

N<sub>2</sub>O formation, ppm



300

Temperature, °C

350

250

고 촉매의 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 함량이 증가할수록 NH<sub>3</sub> 전환곡선의 변곡점이 저온 으로 이동되는 것을 볼 수 있다. 이는 Fig. 2에서 보인 바와 같이 99.9% 이상의 SCR 활성을 갖는 반응온도 시작점이 촉매의 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 함 량 증가에 따라 저온으로 이동하는 것과 같은 결과이다. 따라서 암 모니아 SCR의 반응활성은 촉매에 의한 암모니아의 활성과 깊은 관 계가 있음을 알 수 있다. 이는 암모니아 SCR에서 암모니아 흡착이 우선적으로 진행되어야 하는 것을 알 수 있다. 즉 암모니아 SCR의 반응기구가 Eley Rideal 모델에 따라 흡착된 암모니아와 가스 상의 NOx가 반응한다는 이론을 뒷받침하는 결과이다.

Fig. 4에 보인 실험결과에서 촉매의  $V_{2O_5}$  함량이 1에서 8 wt%까지 증가함에 따라 암모니아 산화반응 활성이 일관성 있게 증가하는데, 이는 Fig. 2에 보인 SCR 활성이 8V-9W/T 촉매의 경우 감소하는 결 과와 차이를 보인다. 이런 결과로 볼 때 SCR 활성점은 촉매의 담체 인 TiO<sub>2</sub>의 영향을 받지만 암모니아 산화 활성점은  $V_{2O_5}$  단독 표면 과 연관이 있는 것을 추정할 수 있다. 따라서  $V_{2O_5}$  함량의 증가로 인 하여  $V_{2O_5}$  단독 표면이 많아진 촉매에서 암모니아 산화반응이 활발 히 진행되는 것을 알 수 있다. 특히  $V_{2O_5}$  함량이 8 wt%인 8V-9W/T 촉매는 그 분산도가 낮을 것임에도 불구하고 높은 NH<sub>3</sub> 산화력을 가 지는 이유는  $V_{2O_5}$  단독 표면적이 증가되고 이곳에서 암모니아 산화 반응이 우선적으로 일어난다는 추론을 뒷받침한다.

선택된 촉매들에 의한 암모니아 산화반응에서 NO는 거의 생성되 지 않고 그 생성물이 N<sub>2</sub>와 N<sub>2</sub>O 이었다. Fig. 5에 NH<sub>3</sub> 산화반응에 의 한 N<sub>2</sub>와 N<sub>2</sub>O의 선택도(Selectivity)를 보였다. 그림에서 N<sub>2</sub>O가 발생 되는 반응온도 시작점은 280 ℃ 부근으로써, Fig. 2에 보인 SCR 반 응에서 N<sub>2</sub>O가 발생되는 반응온도 시작점과 동일하다. 그러나 SCR 반응은 N<sub>2</sub>O가 발생되는 온도보다 훨씬 낮은 200 ℃ 이하에서 그 반 응이 진행된다. 따라서 촉매표면에서 N<sub>2</sub>O의 탈착이 N<sub>2</sub>의 탈착보다 훨씬 불리하다는 것을 알 수 있다.

Fig. 6은 NH<sub>3</sub> 산화에 의한 N<sub>2</sub>O 선택도와 SCR 반응에 의한 N<sub>2</sub>O 선택도를 서로 비교해본 실험결과이다. 그림에서 보는 바와 같이 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 함량이 1~3 wt%인 경우 동일한 반응온도에서 SCR 반응에 의 한 N<sub>2</sub>O 선택도가 NH<sub>3</sub> 산화에 의한 N<sub>2</sub>O 선택도보다 더 높았다. 하 지만 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 함량이 6 wt%와 8 wt%인 경우 340 ℃ 이하의 동일 온도 에서는 SCR 반응에 의한 N<sub>2</sub>O 선택도가 NH<sub>3</sub> 산화에 의한 N<sub>2</sub>O 선



Fig. 5. N<sub>2</sub> and N<sub>2</sub>O selectivity during ammonia oxidation over the catalysts.

Korean Chem. Eng. Res., Vol. 51, No. 3, June, 2013



Fig. 6. N<sub>2</sub>O selectivity during ammonia oxidation and SCR reaction over the catalysts.

택도보다 높았지만 340 ℃ 이상의 반응온도부터 암모니아 산화에 의 한 N<sub>2</sub>O 생성이 급격하게 증가하여 SCR 반응에 의한 N<sub>2</sub>O 선택도보 다 NH<sub>3</sub> 산화에 의한 N<sub>2</sub>O 선택도가 높은 특성을 보였다. 이러한 결 과는 암모니아 SCR에서 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 단독 표면적이 적은 촉매의 경우 SCR에 의하여 N<sub>2</sub>O 생성이 조절되지만, V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 단독 표면적이 많은 촉매에서는 이 표면에서 암모니아 산화가 단독으로 진행되는 것을 의미한다.

### 3-3. NO와 NH<sub>3</sub>의 비율에 따른 활성 및 N<sub>2</sub>O 생성특성

대부분의 SCR 연구자들은 최적의 SCR 촉매일 경우, 약간의 O<sub>2</sub>와 400 ℃ 이하의 조건에서는, 양론적인 NO와 NH<sub>3</sub>의 비율로써 반응식 (1)에 의해 거의 100%의 암모니아 SCR이 진행된다는 것에 동의한 다[7,15]. 하지만 본 연구에서와 같이 340 ℃ 이후 급속하게 증가하는 부산물 N<sub>2</sub>O 생성으로 인하여 실제 반응조건에서 SCR 반응 (1)을 위 한 NH<sub>3</sub>의 비율(NH<sub>3</sub>/NO)이 1이하로 줄어들게 되는 것을 쉽게 짐작할 수 있다. 따라서 암모니아 산화가 활발하게 진행되는 온도인 400 ℃ 에서 암모니아의 비율을 증가하여 NO 환원특성을 비교하여 보았다.

Fig. 7의 결과를 보면 400 °C의 고온에서는 반응 당량비인 NH<sub>3</sub>/ NO의 비율 1일 때 700 ppm의 NO 반응가스에 대한 NO 미반응량이 120 ppm을 초월하고 N<sub>2</sub>O도 40 ppm 이상 발생하는 것을 볼 수 있 다. 그러나 NH<sub>3</sub>/NO의 비율을 1.1로 증가시키면 NO 잔류량이 20 ppm 이하로 낮아지고 N<sub>2</sub>O 발생량은 45 ppm으로 증가된다. NH<sub>3</sub>/ NO의 비율을 1.15로 더욱 증가시키면 NO가 100% 전환되고 2 ppm 이하의 암모니아 잔류량과 함께 N<sub>2</sub>O 발생량이 50 ppm으로 증가되 는 것을 볼 수 있다. Fig. 7의 결과에서 주목되는 점은 반응가스에 암 모니아 주입량이 증가함에 따라 N<sub>2</sub>O 발생량이 일관성 있게 증가하 는 부분이다. 따라서 암모니아 SCR에서 N<sub>2</sub>O 발생량은 암모니아 직 접산화 반응에 큰 영향을 받는 것으로 볼 수 있다.

공해물질 전체량인 Nx 누출농도(Nx=NO+N<sub>2</sub>O+NH<sub>3</sub>)로 비교할 때, NH<sub>3</sub>/NO의 비율이 1, 1.1, 그리고 1.15로 증가됨에 따라서 Nx 농 도가 각각 150 ppm, 80 ppm, 그리고 50 pm으로 감소하는 것을 볼 수 있다. 반응온도가 높은 경우 NH<sub>3</sub> 산화에 의하여 일부분의 암모 니아가 SCR에 참여하지 못하여 결국 NO 전환율을 떨어뜨리는 결 과를 보인다. 따라서 이러한 미반응 NO를 줄이기 위해서는 NH<sub>3</sub>/NO 의 비율을 높여 NO의 전환율을 높여야 할 필요가 있으며, 이를 경



Fig. 7. Slip concentration during ammonia SCR at NH<sub>3</sub>/NO ratio operating temperature over 3V-9W/T at 400 °C.



Fig. 8. NO conversion and  $N_x$  slip concentration over 3V-9W/T at different NH<sub>3</sub>/NO ratio.

우 N<sub>2</sub>O 발생량이 증가되기 때문에 NH<sub>3</sub>/NO 비율의 최적화가 필요 하다. Fig. 8은 반응온도 전체 구간에 대하여 NH<sub>3</sub>/NO 비율에 따른 NO 전환율과 Nx 누출농도를 보인 것이다. 그림에서 보듯이 NH<sub>3</sub> 산 화에 의해 감소된 NO 전환율이 340 ℃ 이상의 온도영역에서 NH<sub>3</sub>/ NO의 비율이 1, 1.1, 그리고 1.15로 증가됨에 따라 NO 전환율은 상 승하고 Nx 노출농도는 감소하는 것을 확인할 수 있다.

## 4. 결 론

 $V_2O_5$ 의 함량이 다른 일연의  $V_2O_5$ -WO $_3$ /TiO $_2$  촉매에서 암모니아 SCR 활성과  $N_2O$  생성특성 실험을 통하여 다음의 결론을 얻었다.

V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>-WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub> 촉매의 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 함량이 증가할수록 저온에서의 촉 매활성이 증가하여 99.9% 이상의 NO 전환율을 보이는 반응온도 시 작점이 1 wt% 촉매의 경우 340 ℃에서 6 wt% 촉매는 220 ℃까지 이 동하는 반응특성을 보였다. 그러나 340 ℃ 이상의 고온에서는 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 함량이 증가할수록 낮은 NO 전환율을 보였다. 그리고 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 함량이 8 wt%인 촉매의 경우 저온에서 6 wt%에 비하여 낮은 촉매활성을 보

#### Korean Chem. Eng. Res., Vol. 51, No. 3, June, 2013

였으나 다른 촉매와 비교하면 상대적으로 높은 활성을 보였으며, 고 온에서는 모든 촉매에 비하여 낮은 NO 전환율을 보였다. V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 함량 이 높은 촉매가 고온에서 상대적으로 낮은 NO 전환율을 나타내는 이유는 이 촉매에 상당량 존재하는 큰 입자의 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>이 N<sub>2</sub>O 생성을 촉진시키기 때문으로 판단되었다. 따라서 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>-WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub> 촉매에서 NO 환원을 위하여 촉매의 활성점과 관련이 있는 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 입자가 어느 정도 독립적인 사이즈로 존재되어야 하는 것으로 추정되었다. 그러 나 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 입자가 너무 클 경우 고온에서 암모니아 산화에 의한 N<sub>2</sub>O 생성이 유리한 활성점으로 작용하는 것으로 보였다.

 $V_2O_5$ -WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub> 촉매에서 순수한 NH<sub>3</sub>의 산화반응 특성을 관찰한 결과 NH<sub>3</sub>의 산화를 위한 반응 시작점은 이 촉매의 SCR 반응 시작 점보다 높은 온도부터 시작되었으나 N<sub>2</sub>O가 발생하는 온도와 그 특 성은 SCR 반응 결과와 동일한 특색을 보였다. 즉  $V_2O_5$  함량이 높은 촉매일수록 NH<sub>3</sub>의 전환 상승곡선의 변곡점 온도가 낮은 곳으로 이 동하고, N<sub>2</sub>O 생성량이 증가하였다. 암모니아 산화반응에서 NO의 발 생은 관찰되지 않았고 반응 생성물은 모두 N<sub>2</sub>와 N<sub>2</sub>O로 구성되었다. 촉매의  $V_2O_5$  함량이 작을 경우 동일 온도에서 NH<sub>3</sub> 산화에 의한 N<sub>2</sub>O 생성량이 SCR 반응에 의한 N<sub>2</sub>O 생성량이 적었으나, 촉매의  $V_2O_5$ 함량이 높은 경우 반대의 결과를 보였다. 따라서  $V_2O_5$ -WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub> 촉 매의 암모니아 SCR에서 N<sub>2</sub>O 생성은  $V_2O_5$ 이 단독 입자로 존재하는 촉매표면에서 유리하게 진행되고,  $V_2O_5$  입자가 클수록 고온에서 촉 매의 암모니아의 산화반응이 촉진되는 것을 알 수 있었다.

V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>-WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub> 촉매를 사용하여 암모니아 SCR를 수행할 경우 V<sub>2</sub>O<sub>5</sub> 함량이 높은 촉매를 사용하여 250~320 ℃의 저온에서 운전하는 것이 2차 공해물인 N<sub>2</sub>O 생성을 억제하고 공정의 에너지 소비량도 감소시킬 수 있을 것으로 판단되었다. 340 ℃ 이상의 고온에서 암모 니아 SCR를 수행하는 경우 산화에 의한 암모니아 손실분을 고려하 여 NH<sub>3</sub>/NO 비율을 높여주어야 NO 전환율의 목표치를 맞출 수 있 었다. 그러나 이 경우에 또 다른 공해물질인 N<sub>2</sub>O 생성이 촉진되므 로 NH<sub>3</sub>/NO 비율의 적절한 최적화가 요구되었다.

# 감 사

이 논문은 2011년도 교육과학기술부의 재원으로 한국연구재단 기 초연구사업(2011-0013402)와 경상대학교의 지원을 받아 수행된 것 입니다.

## 참고문헌

- 1. Centi, G., Perathoner, S. and Vazzana, F., CHEMTECH 29, 48(1999).
- Pérez-Ramírez, J., Kapteijn, F., Schöffel, K. and Moulijn, J. A., "Formation and Control of N<sub>2</sub>O in Nitric Acid Production Where do We Stand Today?" *Appl. Catal. B: Environ.*, 44, 117-151(2003).
- Kim, M. H., "Formation of N<sub>2</sub>O in NH<sub>3</sub>-SCR DeNO<sub>x</sub>ing Reaction with V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>/TiO<sub>2</sub>-Based Catalysts for Fossil Fuels-Fired Power Stations," *Korean Chem. Eng. Res. (HWAHAK KONGHAK)*, **51**, 163-170(2013).
- 4. Blanco, J., Avila, P., Suárez, S., Martín, J. A. and Knapp, C., "Alu-

mina- and Titania-based Monolithic Catalysts for Low Temperature Selective Catalytic Reduction of Nitrogen Oxides," *Appl. Catal. B: Environ.*, **28**, 235-244(2000).

- Otto, K., Shelef, M. and Kummer, J. T., "Studies of Surface Reactions of NO by Isotope Labeling. II. Deuterium Kinetic Isotope Effect in the Ammonia-Nitric Oxide Reaction on a Supported Platinum Catalyst," *J. Phys. Chem.*, **75**(7), 875-879(1971).
- Kramlich, J. C. and Linak, W. P., "Nitrous Oxide Behavior in the Atmosphere, and in Combustion and Industrial Systems," *Prog. Energy Combust. Sci.*, 20, 149-202(1994).
- Bosch, H. and Janssen, F., "Formation and Control of Nitrogen Oxides," *Catal. Today*, 2, 369-532(1988).
- Moricawa, S., Takahashi, K., Mogi, J. and Kurita, S., "The Effect of the Vanadium Component on the Life of the WO<sub>3</sub>-TiO<sub>2</sub> Catalyst Used for the Reduction of NO<sub>x</sub> with NH<sub>3</sub>," *Bull. Chem. Soc. Jpn.*, 55, 2254-2257(1982).
- Alemany, L. J., Lietti, L., Ferlazzo, N., Forzatti, P., Busca, G., Giamello, E. and Bregani, F., "Reactivity and Physicochemical Characterisation of V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>-WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub> De-NO<sub>x</sub> Catalysts," *J. Catal.*, **155**, 117-130(1995).
- Choi, J. H., Kim, S. K. and Bak, Y. C., "The Reactivity of V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>-WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub> Catalyst Supported on a Ceramic Filter Candle for Selective Reduction of NO," *Korean J. Chem. Eng.*, **18**, 719-724 (2001).
- Nova, I., Acqua, L. D., Lietti, L., Giamello, E. and Forzatti, Y. P., "Study of Thermal Deactivation of a de-NO<sub>x</sub> Commercial Catalyst," *Appl. Catal. B: Environ.*, **35**, 31-42(2001).
- Yates, M., Martín, J. A., Maríin-Luengo, M. Á., Suárez, S. and Blanco, J., "N<sub>2</sub>O Formation in the Ammonia Oxidation and in the SCR Process with <sub>2</sub>O<sub>5</sub>-WO<sub>3</sub> Catalysts," *Catal. Today*, **107**, 120-125(2005).
- Djerad, S., Tifouti, L., Crocoll, M., Weisweiler, W. and Mole, J., "Effect of Vanadia and Tungsten Loadings on the Physical and Chemical Characteristics of V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>-WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub> Catalysts," *Catal. A: Chem.*, **208**, 257-265(2004).
- Djerad, S., Crocoll, M., Tifouti, L. and Weisweiler, W., "Effect of Oxygen Concentration on the NO<sub>x</sub> Reduction with Ammonia over V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>-WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub> Catalysts," *Catal. Today*, **113**, 208-214(2006).
- Busca, G., Lietti, L., Ramis, G. and Berti, F., "Chemical and Mechanistic Aspects of the Selective Catalytic Reduction of NO<sub>x</sub> by Ammonia over Oxide Catalysts: A Review," *Appl. Catal. B: Environ.*, 18, 1-36(1998).
- Economidis, N. V., Pe, D. A. and Smirniotis, P. G., "Comparison of TiO<sub>2</sub>-based Oxide Catalysts for the Selective Catalytic Reduction of NO: Effect of Aging the Vanadium Precursor Solution," *Appl. Catal. B: Environ.*, 23, 123-134(1999).
- Lee, B. W., Cho, H. and Shin, D. W., "Characterization and De-NO<sub>x</sub> Activity of Binary V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>/TiO<sub>2</sub> and WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub>, and Ternary V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>-WO<sub>3</sub>/TiO<sub>2</sub> SCR Catalysts," *J. Ceram. Pro. Res.*, 8(3), 203-207(2007).
- Bond, G. C. and Tahir, S. F., "Vanadium Oxide Monolayer Catalysts Preparation, Characterization and Catalytic Activity," *Appl. Catal.*, **71**, 1-31(1991).