

http://dx.doi.org/10.5806/AST.2015.28.3.182

Study on the production of porous CuO/MnO₂ using the mix proportioning method and their properties

W. G. Kim¹, D. S. Woo¹, N. J. Cho², Y. O. Kim³ and H. S. Lee^{1, ★}

¹Korea Interfacial Science and Engineering Institute (KISEI), 400-18 Nambu-daero
Dongnam-gu Cheonan Chungnam 330-270 Korea

²School of Energy, Materials & Chemical Engineering, Korea Univ. of Tech. & Edu.,
Chonan, Chungnam 330-708 Korea

³Hyundai Engineering & Construction, Hyundai building, 75 Yulgokro, Jongno-gu, Seoul 110-793 Korea

(Received April 13, 2015; Revised May 30, 2015; Accepted May 30, 2015)

반응몰비에 따른 다공성 CuO/MnO2의 제조 및 특성 연구

김완규¹ · 우달식¹ · 조남준² · 김영오³ · 이학수¹, ★

¹(재)한국계면공학연구소, ²한국기술교육대학교 에너지신소재화학공학부, ³현대건설 (2015. 4. 13. 접수, 2015. 5. 30. 수정, 2015. 5. 30. 승인)

Abstract: In this study, the porous CuO/MnO₂ catalyst was prepared through the co-precipitation process from an aqueous solution of potassium permanganate (KMnO₄), manganese(II) acetate (Mn(CH₃COO)₂·4H₂O) and copper(II) acetate (Cu(CH₃COO)₂·H₂O). The phase change in MnO₂ was analyzed according to the reaction molar ratio of KMnO₄ to Mn(CH₃COO)₂·4H₂O was varied at 0.3:1, 0.6:1, and 1:1. The aqueous solution of Cu(CH₃COO)₂ was injected into a mixed solution of KMnO₄ and Mn(CH₃COO)₂ to 10~75 wt% relative to MnO₂. The Cu ion co-precipitates as CuO with MnO₂ in a highly dispersed state on MnO₂. The physicochemical property of the prepared CuO/MnO₂ was analyzed by using the TGA, DSC, XRD, SEM, and BET. The different phase types of MnO₂ were prepared according to the reaction mole ratio of KMnO₄ to Mn(CH₃COO)₂·4H₂O. The results confirmed that the porous CuO/MnO₂ catalyst with γ-phase MnO₂ was produced in the reaction mole ratio of KMnO₄ to Mn(CH₃COO)₂ as 0.6:1 at room temperature.

요 약: 본 연구는 상온에서 과망간산칼륨 (KMnO₄)과 망간아세테이트 (Mn(CH₃COO)₂·4H₂O) 수용액을 반응시켜 초산구리 (Cu(CH₃COO)₂·H₂O) 수용액을 공침한 다공성 CuO/MnO₂ 촉매에 대한 물리화학적 특성에 대해 분석하였다. 합성방법은 KMnO₄과 Mn(CH₃COO)₂·4H₂O의 반응 몰비율을 0.3:1, 0.6:1, 1:1로 반응시켜 초산구리 수용액을 망간아세테이트 투입량 대비 10~75 wt%로 공침시켜 구리이온을 담지시켰다. 제조된 촉매는 TGA/DTA, XRD, SEM 및 BET를 통해 촉매에 대한 물리화학적 특성을 분석하였고, 그 결과 반응 몰비율 변화에 따라 γ-MnO₂, α-MnO₂로 상변이가 이루어 졌으며, 반응 몰비율이 0.6:1 일 때 비표면적이 253 m²/g을 갖는 다공성 CuO/γ-MnO₂ 촉매가 제조되었다.

Key words: catalyst, leaching, stench, adsorbent

★ Corresponding author

Phone: +82-(0)41-522-5025 Fax: +82-(0)41-558-9612

E-mail: haktop10@naver.com

This is an open access article distributed under the terms of the Creative Commons Attribution Non-Commercial License (http://creativecommons. org/licenses/by-nc/3.0) which permits unrestricted non-commercial use, distribution, and reproduction in any medium, provided the original work is properly cited.

1. 서 론

고도산업 사회는 인류문명에 많은 발전과 혜택을 안겨다 주었다. 하지만, 기술사회의 편익을 위한 급격한 공업화는 기후이상 및 환경오염을 가속화 시키면서 자연과 인류에 큰 위협이 되고 있다.¹ 특히, 대기오염은 광범위한 영역에서 인체에 직접적으로 영향을 주기 때문에 최근 국제적으로 해결방안에 대한 논의가이슈화 되고 있으며, 유류 및 유기용제의 과다 사용과자동차 배기가스의 휘발성유기화합물(Volatile Organic Compounds; VOCs)에 대한 처리는 세계적으로 해결해야할 과제로 인식되고 있다.² 더불어 최근 소음공해다음으로 많은 민원이 발생되고 있는 악취 민원은국민들의 문화생활과 사회 참여의식 수준이 높아지면서민원 해결 욕구 및 요구가 증가하고 있는 상황으로 효율적인 처리기술 개발이 시급한 실정이다.³6

현재 악취를 처리하는 기술에는 촉매산화법, 흡착법, 약액세정법, 연소법, 생물학적 처리법 등 다양한 기술들 이 적용되고 있으나, 경제성 대비 효율성 높은 처리기술 이 없어 대부분 흡착법과 약액세정법을 사용하고 있다. 선진외국에서는 Fig. 1과 같이 대부분 촉매산화법을 적용하고 있으며, 처리온도는 250~300 ℃로 비교적 낮은 온도에서 악취를 처리하고 있다. 촉매산화법은 직접연소법과 비교할 때 경제적이며 2차 오염물질의 발생이 없고, 설비확장과 응용성이 넓다는 장점이 있어 이상적인 처리법으로 알려져 있으나, 국내에서는 장치 산업 위주의 사업체제에 악취 처리제로 사용되는 촉매나 흡착제는 전량 수입에 의존하고 있는 실정이 다.^{2,7,8,9} 현재 VOCs 및 악취처리에 사용되고 있는 촉매는 CuO/TiO₂,10 Carbonate,11 귀금속 촉매12 가 대표적이나, 저온에서 선택적 산화 반응에 의해 생성 되는 망간산화물에 대한 우수한 연구결과가 발표되 고 있어 저가인 망간계열 촉매의 사용이 부분적으로 증가되고 있는 상황이다.13-16

본 연구에서는 금속의 분산성과 물리적, 기계적 특성이 우수한 γ-MnO₂에 전이금속인 구리(Cu)이온을 공침시켜 다공성의 CuO/MnO₂ 촉매를 제조하였으며, 반응물의 다양한 몰비율로 제조된 촉매들의 물리

Malodor + AIR
$$\longrightarrow$$
 CO₂ + H₂O Catalyst layer 200~400°C

Fig. 1. Decomposition mechanism of the malodor through the catalyst.

화학적 특성을 고찰하기 위하여 TGA, DTA, BET, SEM 및 XRD 분석을 하였다.

2. 실 험

2.1. 합성 반응장치 구성

합성반응장치의 구성은 Fig. 2와 같이 2 L의 4구 플라스크와 항온유지를 위한 heating mantle, 과망간산 칼륨($KMnO_4$)과 초산구리($Cu(CH_3COO)_2 \cdot H_2O$) 수용 액을 정량적으로 투입하기 위한 dropping funnel로 구성하였으며, 반응물의 균일한 혼합을 위해 교반기 장치로 구성하였다.

2.2. 촉매 제조

본 연구에 사용된 주원료 물질은 과망간산칼륨 (KMnO₄, 99.3%, SAMCHUN)과 망간아세테이트 (Mn(CH₃COO)₂·4H₂O, 97.0%, JUNSEI) 수용액을 사용하였으며, 구리이온의 전구체 물질로는 아세트산 계열인 초산구리 (Cu(CH₃COO)₂·H₂O, 98.0%, JUNSEI) 를 공침시켜 제조하였다.

합성방법은 Fig. 3와 같이 상온조건(23 °C)에서 0.5N 농도의 Mn(CH₃COO)₂·4H₂O 수용액에 0.5N 농도의 KMnO₄을 5 mL/min으로 투입하여 30~50 rpm의 속도로 교반하면서 0.3:1, 0.6:1, 1:1의 몰비율로 반응시키면 중화반응으로 비정질의 MnO₂ 침전물이 생성된다. 반응에 의한 비정질 형태의 MnO₂이 결정성장에 따른 상변이가 이루어지기 전 1N 농도의 Cu(CH₃COO)₂·H₂O 수용액을 MnO₂ 대비 10~75 wt%까지 5 mL/min으로 드로핑 하여 Cu 이온을 MnO₂에 공침시켜 고분산 담지 시켰고, 상온에서 6시간 숙성 하였다. 제조된 MnO₂ 침전물은 증류수를 이용하여 수세 과정을 거쳐

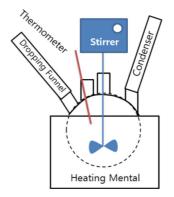


Fig. 2. Schematic diagram of experimental apparatus for the production of CuO/MnO₂ catalyst.

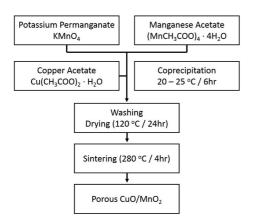


Fig. 3. Manufacturing process of CuO/MnO₂ catalyst.

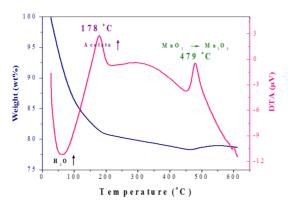


Fig. 4. TGA/DTA analysis of the synthesized MnO₂.

120 ℃에서 24시간 건조하였고, 미량으로 잔류하고 있는 불순물을 제거하기 위해 건조한 분말을 280 ℃로 4시간 소성하여 최종 CuO/MnO_2 촉매 분말을 제조하였다. 소성 온도는 Fig. 4의 TGA/DTA 분석 결과에서와 같이 178 ℃의 아세테이트 열분해 발열피크와 479 ℃의 MnO_2 이 Mn_2O_3 로 상변이 되는 발열피크의중간 온도로 280 ℃로 결정하였다.

2.3. 촉매 특성 분석

합성반응 몰비율 변화에 따른 MnO₂의 결정상을 살펴보기 위해 XRD (D/MAX-2500V, Rigaku, Japan) 분석을 진행하였고, 입자 형태를 관찰하기 위해 SEM (JSM-840A, JEOL, Japan) 분석을 실시하였다. 또한, 입자의 비표면적은 BET (ASAP2420, Micromeritics Instrument, USA)로 측정하였으며, 담지된 CuO의 함량 분석을 위해 500 °C에서 2시간 소성하여 CuO 에 대한 XRD 분석을 실시하였다.

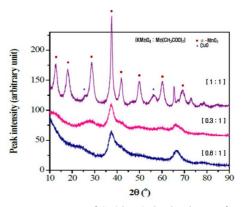


Fig. 5. XRD patterns of CuO/MnO₂ by the change of moral ratio.

3. 결과 및 고찰

3.1. 합성반응 몰비율 변화에 따른 MnO₂의 XRD 분석 결과

KMnO₄과 Mn(CH₃COO)₂ · 4H₂O의 반응비율에 따라 합성된 CuO/MnO₂ 촉매의 결정상은 Fig. 5와 같이 γ -MnO₂와 α -MnO₂가 합성되었다.

반응 몰비율이 0.3:1에서 합성된 MnO₂은 다소 비정질 형태의 피크를 나타내고 있으나, α-MnO₂의 주피크에 해당하는 28° 에서 약한 intensity를 나타내어 γ-MnO₂, α -MnO₂상이 혼재되어 있는 것으로 분석되었다. CuO 의 피크가 검출되지 않아 Cu 성분이 담지되지 않은 것으로 오인 될 수 있으나, 상변이가 이루어지기 전 Cu(CH₃COO)₂·H₂O 용액을 투입하여 Cu 이온을 MnO₂에 공침시켜 고분산 담지 시켰고, XRD 분석 특성상 최소검출 입자크기가 3 nm인 점을 고려할 때, CuO 성분은 MnO₂ 입자 표면에 이온형태로 고분산 담지되어 있는 것으로 판단된다. 반응 몰비율이 0.6:1 에서 합성된 MnO_2 은 비정질 형태의 γ - MnO_2 로 합성 되어 본 연구에서 목표로 하는 형태의 상이 형성된 것으로 확인되었다. 반응 몰비율이 1:1에서 합성된 MnO₂은 α-MnO₂로 합성되었고, CuO 성분 피크 역시 26° , 56° 에서 검출되어 MnO_2 입자 표면에서 탈착되어 결정상으로 존재하는 것으로 확인되었다.

3.2. 합성반응 몰비율 변화에 따른 MnO_2 의 SEM 분석 결과

합성반응 몰비 변화에 따른 CuO/MnO₂ 촉매의 SEM 분석 결과를 *Fig.* 6에 나타내었다. 0.3:1의 반응 몰비(*Fig.* 6(a))에서는 구형태의 MnO₂이 합성된 것이

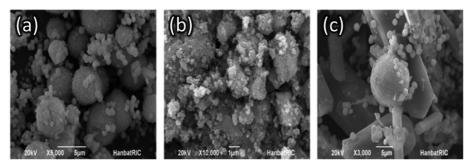


Fig. 6. SEM images of CuO/MnO₂ by the change of molar ratio; (a) 0.3:1, (b) 0.6:1, and (c) 1:1.

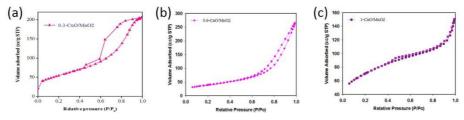


Fig. 7. BET results of CuO/MnO₂ by the change of molar ratio; (a) 0.3:1, (b) 0.6:1, and (c) 1:1.

확인되었다. 이는 최종적으로 α -MnO₂의 형태로 결정 화되기 중간과정으로 나타난 것으로 판단된다. 0.6:1의 반응 몰비($Fig.\ 6(b)$)에서는 파쇄형태의 비정질 입자로 형성된 MnO_2 이 합성된 것으로 확인되었으며, 이는 $Fig.\ 5$ 의 XRD pattern 분석을 보완해 줄 수 있는 분석 결과로, 본 연구에서 유도하고자 하는 γ -MnO₂ 합성 반응 몰비 임이 확인되었다. 1:1의 반응 몰비 ($Fig.\ 6(c)$)에서는 다각형 형태의 입자와 구 형태의 입자가 혼재되어 있는 것으로 확인되었으며, $Fig.\ 5$ 의 XRD pattern에서와 같이 CuOr 탈착되어 MnO_2 의 2r 상으로 존재하고 있음이 확인되었다.

3.3. 합성반응 몰비율 변화에 따른 MnO_2 의 BET 분석 결과

흡착과 촉매반응에 있어 성능을 향상시키기 위한 물리적 특성 항목 중 하나는 우수한 입자 표면의 기공 특성을 확보하는 것이므로, 본 연구에서 합성 반응

Table 1. The specific surface area result of measurement by synthetic reaction molar ratio

KMnO ₄ : Mn(CH ₃ COO) ₂	0.3 : 1	0.6:1	1:1
Surface area (m ² /g)	190	253	140
Pore Volume (cm ³ /g)	0.32	0.23	0.41
Pore Diameter (Å)	6.7	36.9	118

몰비별 입자에 대한 BET 분석의 비교 결과를 $Table\ 1$ 에 나타내었다. BET 결과 0.6:1의 몰비율로 합성하여 γ 상을 갖는 MnO_2 이 $253\ m^2/g$ 으로 0.3:1의 몰비율로 합성된 MnO_2 의 결과인 $190\ m^2/g$ 와 1:1의 몰비율로 합성된 MnO_2 의 결과인 $140\ m^2/g$ 보다 높은 비표면적을 보였다.

따라서 상기 비교 분석 결과로 $KMnO_4$ 과 $Mn(CH_3COO)_2 \cdot 4H_2O$ 의 합성에 있어 최적 합성 반응 몰비는 0.6:1인 것으로 확인되었다.

3.4. 초산구리 투입량에 따른 흡착산화제의 XRD 분석결과

Cu(CH₃COO)₂ · H₂O의 투입량을 5 wt%씩 증가시켜 500 °C로 소성한 시료의 XRD 분석 결과를 Fig. 8에 나타내었다. Cu(CH₃COO)₂ · H₂O를 25 wt% 투입한 결과, 구리 성분의 주 피크인 36°와 58°, 64°에서 피크가 검출되어 구리 성분이 담지되어 있는 것을 확인할 수 있다. Cu(CH₃COO)₂ · H₂O를 25 wt% 이상 투입하였을 시에 구리 성분의 피크가 더 강하게 검출되는 것으로 보아 Cu(CH₃COO)₂ · H₂O의 투입량이 늘어날수록 구리 성분의 담지가 활발히 일어남을 알 수 있다. Cu(CH₃COO)₂ · H₂O를 25 wt% 투입하였을 시 구리 성분이 검출된 결과로 공침법을 이용한 구리성분의 담지율은 10 wt%이상 담지 할 수 있음을 간접적으로

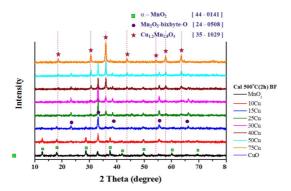


Fig. 8. XRD pattern according to the copper loading change of the adhesion oxidizer.

확인하였다.

4. 결 론

 MnO_2 은 γ , β , α 상의 3 가지 상이 존재하며, 본연구에서는 γ 상을 갖는 MnO_2 으로 합성을 시도하였다. γ 상을 갖는 MnO_2 은 비결정질의 스피넬 타입으로 매우 포러스한 구조로 이루어져 있으나, 합성과정중 반응온도, 합성몰비에 따라 상변이가 급격하게 이루어지는 것을 관찰하였다.

반응온도 23 ℃ 기준 하에 KMnO₄:Mn(CH₃COO)₂의 몰비율이 0.3:1의 경우, 구형태의 입자상을 나타내었으며, α , γ 상이 혼재되어 있는 상태로 관찰되었고, 비표면적이 190 (m²/g)으로 측정되었다. 몰비율 0.6:1의 경우, 파쇄형태의 입자상을 나타내었으며, 비정질형태의 γ -MnO₂상태임을 확인하였다. 비표면적은 253 (m²/g)으로 제일 높게 측정되어 촉매 효율이 뛰어날것으로 판단된다. 몰비율 1:1의 경우 다각형과 구형태의 입자상이 혼재되어 있었고, α -MnO₂으로 존재하고있었다. 비표면적은 140 (m²/g)으로 측정되었다. CuO/ γ -MnO₂산화물질의 최적 합성 공정은 23 ℃에서 KMnO₄: Mn(CH₃COO)₂ = 0.6:1의 반응 몰비로 합성하는 것으로 밝혀졌다.

감사의 글

본 연구는 2014년 유기성폐자원 에너지화 사업단

연구 프로젝트 일환으로 수행되었으며 환경부의 연구 지원에 감사드립니다.

References

- 1. K, Waak and C. F. Warner, 'Air Pollution Its Origin and Control', Harper and Row, 1981.
- C. D. Cooper and F. C. Alley, 'Air Pollution Control: A Design Approach', Waveland Press, 1994.
- 3. E. S. Cho and Y.-S. Park, *Odor Res. and Eng.*, **8**(2), 78-84 (2009).
- 4. J. H. Lee and S. H. Kang, *J. of Kor. Society of Water and Wastewater*, **21**(5), 621-629. (2007).
- E. C. Jeon, J. H. Sa, S. T. Kim, J. H. Hong and K. H. Kim, J. of Kor. Society Atmospheric Environ., 22(3), 337-351. (2006).
- B. J. Song, J.-E. Jeong, S.-Y. Jeong and J.-G. Won, J. Kor. Society of Waste Management, 21(2), 107-116. (2004).
- E. C. Moretti and N. Mukhopadhyay, *Chem. Eng. Prog.*, July, 20-26 (1993).
- M. A. Palazzolo, 'Control of industrial VOC emissions by catalytic incineration', Research Triangle Park, NC, U. S. Environmental Protection Agency, 1985.
- H. C. Han, 'Study on the Treatment Characteristics of VOCs by Catalytic Combustion' Ph. D. Dissertation, Myongji University, Korea, Yong-in, 1994.
- G. Ramis, C. Yi, G. Busca, M. Turco, E. Kotur and R. J. Willy, Adsorption, *J. Cat.*, 157(2), 523-535 (1995).
- 11. Z. Zhu, Z. Liu, S. Liu and H. Nia, *App. Cat. B: Environ.*, **30**(3-4), 267-276 (2001).
- 12. Y. Li and J. N. Armor, *App. Cat. B: Environ.*, **13**(2), 131-139 (1997).
- 13. J. Y. Lee, S. B. Kim and S. C. Hong, *Chemosphere*, **50**(8), 1115-1122 (2003).
- S. S. Kim and S. C. Hong, T, J. Kor. Ind. Eng. Chem., 18, 255 (2007).
- 15. T. Yamashita and A. Vannice, *App. Cat. B: Environ.*, **13**(2), 141-155 (1997).
- 16. S. C. Hong, Kor. Chem. Eng. Res., 43(2), 278-285 (2005).