바이오필터와 광촉매의 복합공정을 활용한 에탄올과 톨루엔의 VOC를 함유한 공정가스의 처리거동

<u>홍수현</u>, 임무현¹, 임광희^{*} 대구대학교 화학공학과, ¹식품공학과 (khlim@daegu.ac.kr^{*})

Transient behavior of biofilter and photocatalytic reactor on the treatment of waste-air containing ethanol and toluene

<u>Soo-Hyeun Hong</u>, Moo-Hyun Yim¹, Kwang-Hee Lim^{*} Department of Chemical Engineering and ¹Food Engineering, Daegu University (khlim@daegu.ac.kr^{*})

<u>1. 서론</u>

VOC의 처리에 있어서 바이오필터의 효율은 해당 오염물질의 바이오필터의 미생물막 내에서의 용해도에 달려 있다고 알려져 있다. EPA의 1990년에 공표된 Clean Air Act Amendment에 포함된 189개의 hazardous air pollutants(HAP)중의 하나인 친수성의 메 탄올과 천연목재에 존재하는 용해도가 5-10mg/l 정도인 혐수성이 큰 a-pinene이 펄프 및 제지산업에서 발생하는 대기오염원인데, 이와 같은 친수성 및 혐수성의 VOC들을 함 유한 폐가스를 동시에 처리할 경우에 혐수성의 VOC는 일반적으로 독자처리의 경우 (91.2%)보다 친수성인 메탄올의 농도가 커질수록 처리효율이 74%까지 훨씬 떨어진다고 보고되고 있다. 이와 같은 친수성 및 혐수성의 VOC의 동시처리 실험을 위하여 산업공 정에서 가장 흔하게 배출되고 규제의 대상이 되고 있는 톨루엔과 에탄올을 혐수성 및 친 수성의 대상VOC로 채택하고, 광분해 반응기를 사용하여 미생물막에 의하여 상대적으로 난분해성인 VOC를 BDOC(Biologically degradable organic compound)로 전환하고 바 이오필터로 순환시켜서 바이오필터에서의 처리효율을 제고하고자하였다. 이에 대한 control로서는 hybrid실험(C-2)를 사용하여서 위와 같은 바이오필터와 광촉매반응기가 조합한 hybrid 시스템에 대한 에탄올 및 톨루엔을 동시에 포함한 폐가스의 제거거동을 관찰하였다. 주시기 바랍니다. 규격에 맞지 않을 경우에는 재 작성토록 반환됩니다.

2. 실험

2.1 바이오필터 시스템의 구성

여러가지 단계에서 혐수성인 톨루엔과 친수성인 에탄올의 inlet load량과 농도를 변화 시켜서 톨루엔과 에탄올의 시간에 따른 hybrid시스템에서의 처리추이를 관찰하기 위하여 hybrid실험(C-4)을 수행하였다.

실험의 수행을 위하여 아크릴을 소재로 한 바이오필터를 downflow방식으로 운전하기 위 하여 반응기를 제작하였는데 반응기 사양과 바이오필터 시스템 공정도는 에탄올만을 함 유한 폐가스 처리를 위한 hybrid시스템(C-2)의 경우와 동일하였다.

2.2 미생물 접종

배출 VOC 중에서 가장 일반적인 혐수성 VOC인 톨루엔과 친수성 VOC인 에탄올을 처

화학공학의 이론과 응용 제10권 제1호 2004년

리대상 VOC로 선정하여 이에 대한 분해능이 있는 미생물의 바이오필터의 담체에 접종하 기 위하여 바이오필터실험(C-1)과 동일한 방법으로 하였다.

2.3 VOC 분석방법

Flame ionization detector(FID)와 Supelco에서 구입한 SUPELCO WAXTM-10 fused silica capillary column(30mx0.53mmx2.0μm)을 장착한 가스크로마토그라피(Shimazu, GC-17AAFw Ver.3)를, RIGAS에서 주문하여 구입한 톨루엔(24.8 ppm)과 에탄올 (515ppm)을 함유한 표준가스를 사용하여 calibration을 수행하였다.

2.4. 바이오필터 hybrid시스템(C-1)의 실험 및 운전

에탄올 및 톨루엔을 동시 함유한 폐가스의 처리를 위하여 hybrid시스템(C-4)을 39일 (2회/1일의 회수로 총 77times 실험)동안 약 30℃의 이상적인 온도조건 및 flooding을 일으키지 않는 적정량의 buffer용액의 주기적 투입을 제외하고는 바이오필터실험(C-1)과 같은 운전조건으로 운전하였다.

3. 결과 및 고찰

3.1. Hybrid시스템(C-4)에서의 톨루엔 농도의 거동 및 에탄올 co-feed의 영향

Hybrid시스템의 feed inlet, 처리가스의 exit 및 각 sampling port에서 측정한 각 단계의 톨루엔의 농도 추이는 그림 1과 같다.



Fig.1 Various toluene concentrations of hybrid system(C-4) at each sampling port versus experimental times



Fig.2 Removal efficiency, inlet and exit concentrations versus times



Fig.3 Various toluene concentrations of biofilterC-1at each sampling port versus experimental times



Fig.4 Removal efficiency, inlet and exit concentrations versus times

그림 2에서 처리가스의 exit 및 각 sampling port에서 측정한 톨루엔의 농도 추이는 바 이오필터실험(C-1)의 경우와 유사하나, 약 30℃의 일정한 온도조건 및 flooding을 일으 키지 않는 적정량의 buffer용액의 주기적 투입을 수행하여서 각 단계마다 톨루엔 농도 추이에 대한 이상적인 파과곡선을 보였고 각 단에서의 파과곡선의 거동은 새로운 정상상 태를 유지하여 흡착이 새로운 포화상태에 접근하였음을 알 수 있었다. 한편 removal efficiency는 그림 2에서처럼 바이오필터만으로 운전할 때(Figs. 3 and 4) 보다 약 30% 정도 향상되었음이 보이는데 이는 광촉매반응기(C-3)를 추가한 hybrid시스템의 에탄올 제거능력 제고에 기인한다.

Hybrid시스템의 운전에 있어서 각 단계별로 시간이 지나갈 때에 removal efficiency 와 elimination capacity 및 inlet load의 거동을 그림 5 및 그림 6가 각각 보여주고 있다.





Fig.5 Elimination capacity($g/m^3/h$) and inlet load versus times

Fig.6 Elimination capacity($g/m^3/h$) versus inlet load of toluene at the exit of biofilterC-1

Removal efficiency는 그림 2에서처럼 거의 100%를 유지하다가 그림5에서와 같이 inlet load가 약 130g/m³/h를 초과할 때부터 떨어지기 시작하여 약 90% 수준을 유지하고 있음을 알 수가 있는데 그림 6에서와 같이 critical inlet load에 대응되는 elimination capacity의 값과 잘 일치하고 있다.

3.2. Hybrid시스템(C-4)에서의 에탄올농도의 거동 및 톨루엔 co-feed의 영향

Hybrid시스템의 feed inlet, 처리가스의 exit 및 각 sampling port에서 측정한 각 단계의 에탄올의 농도 추이는 그림 7과 같다.



Fig.7 Various ethanol concentrations of biofilter C-1 at each sampling port versus experimental times



Fig.8 Removal efficiency, inlet and exit concentrations versus times



Fig.9 Various ethanol concentrations of biofilterC-1 at each sampling port versus experimental times



Fig.10 Removal efficiency, inlet and exit concentrations versus times

그림 7에서 처리가스의 exit 및 각 sampling port에서 측정한 에탄올의 농도 추이는 바 이오필터실험(C-1)의 경우와 유사하나, 톨루엔의 경우와 마찬가지로 약 30℃의 일정한 온도조건 및 flooding을 일으키지 않는 적정량의 buffer용액의 주기적 투입을 수행하여 서 각 단계마다 톨루엔 농도 추이에 대한 이상적인 파과곡선을 보였고 각 단에서의 파과 곡선의 거동은 새로운 정상상태를 유지하여 흡착이 새로운 포화상태에 접근하였음을 알 수 있었다. 한편 removal efficiency는 그림 8에서처럼 바이오필터만으로 운전할 때 (Figs. 9 and 10) 보다 약 20%정도 향상되었음이 보이는데 이는 광촉매반응기(C-3)를 추가한 hybrid시스템의 에탄올 제거능력 제고에 기인한다.

Hybrid시스템의 운전에 있어서 각 단계별로 시간이 지나갈 때에 에탄올에 대한 removal efficiency 와 elimination capacity 및 inlet load의 거동을 그림 6, 7 및 8이 각각 보여주고 있다.



Fig.11 Elimination capacity((g/m $^{\rm s}/h)$ and inlet load versus times



Fig.12 Elimination capacity($g/m^3/h$) versus inlet load of ethanol at the exit of hybrid system(C-4)

Removal efficiency는 그림 8에서처럼 거의 100%를 유지하다가 그림11에서와 같이 inlet load가 약 200g/m³/h를 초과할 때부터 떨어지기 시작하여 약 75% 수준을 유지하고 있음을 알 수가 있는데 그림 4에서와 같이 critical inlet load에 대응되는 elimination capacity의 값과 잘 일치하고 있다.

<u>4. 결론</u>

톨루엔 및 에탄올의 경우에 hybrid시스템의 removal efficiency는 거의 100%를 유지 하다가 inlet load가 각각 약 130g/m³/h 및 200g/m³/h를 초과할 때부터 떨어지기 시작 하여 각각 약 90% 및 75% 수준을 유지하고 있음을 알 수가 있는데 이들은 각각의 critical inlet load에 대응되는 elimination capacity의 값과 잘 일치하고 있다.

화학공학의 이론과 응용 제10권 제1호 2004년