

A-6

터널내 자동차화재와 풀화재 비교 분석

최준석, 최병일, 김명배, 한용식, 장용재, 이유환, 황낙순, 김필영*
한국기계연구원 *한국도로공사

The Study of Pool and Car Fires in Tunnel

J. S. Choi, B. I. Choi, M. B. Kim, Y. S. Han, Y. J. Jang, Y. W. Lee, N. S. Hwang,
P. Y. Kim*

Korea Institute of Machinery and Materials, *Korea Highway Corporation

1. 서 론

몽블랑 터널 화재¹⁾(1999. 3. 24, : 사망 41, 부상 27), 타우에른 터널 화재²⁾(1999. 5. 29 : 사망 12, 부상 49), 오스트리아 산악터널 화재³⁾(2000. 11. 11 : 사망 155명), 고타드 터널 화재⁴⁾(2001. 10. 24 : 사망 11명, 실종 80여 명) 등 최근 3년간 세계적인 관심을 끌었던 대형 터널화재사고의 예에서 알 수 있듯이, 터널화재가 발생할 경우 터널내부는 외부와의 통로가 한정되고 고립된 공간특성을 가지기 때문에 화재로부터 발생되는 연기와 옅은 터널 사용자와 구조대의 안전에 심각한 문제를 야기하고 대형사고로 이어지고 있음을 알 수 있다.

국내에서도 환경 친화적인 고속도로망 구축과 선형 개량 등을 위하여 장대터널 건설이 증가하는 추세이므로, 대형 인명참사를 초래할 개연성이 큰 터널에서의 차량화재 및 풀화재 실물실험을 수행하였다.

외국에서는 Memorial 터널 화재실험⁵⁾ 등 다수의 실물실험이 수행되었으나, 국내에서 최초로 수행된 실물터널 화재실험이므로 실험의 준비상황을 비교적 상세히 서술하였으며, 터널내의 온도분포 및 연기전파 특성을 살펴보았다.

2. 실물터널 화재실험 개요

실물터널 실험은 대전광역시의 협조를 받아 경부고속도로 폐기노선에 위치한 대전터널(전장:465m, 폭:9.18m, 높이:6.7m)에서 수행되었다. 실험은 실물차량(1500CC 승용차)과 화재 규모를 예측할 수 있는 가솔린풀 화재를 이용하여 진행되었다. 터널내 유동조건을 구현하기 위해 터널내부에 팬 설치용 구조물을 설계제작하고, 6대의 제트팬을 설치하였다.

그림 2.1은 실험이 수행된 대전터널의 전경을 보여주고 있으며, 그림 2.2는 실물차량 화재의 대표적인 모습을 보여준다.

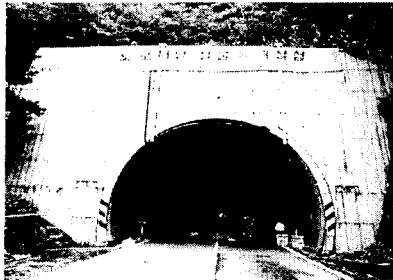


그림 2.1. 대전터널 전경.



그림 2.2. 실물차량 화재실험 현황.

화재규모 및 시나리오

도로터널 내부에서 발생하는 화재는 차량화재로 간주될 수 있지만 차량화재에 대한 화재의 규모는 차량의 종류, 연료 잔량, 화물의 종류 및 성질 등이 불명확하기 때문에 명확히 정의할 수 없다. 그러나 관련 외국기관 및 실험자료⁶⁾에 의하면 승용차 화재의 경우 화재의 크기는 2.5MW~5MW 정도로 예상할 수 있다. 또한 Heskeda의 실험식⁷⁾을 이용하여 가솔린 폴화재의 화염의 평균높이를 계산하면 2.5 MW 가솔린 폴화재의 경우 화염높이는 3.95m, 5MW 가솔린 폴화재의 경우 화염높이는 5.2m 정도로 나타난다. 따라서 화염높이의 변화와 터널손상가능성을 고려하여 실험시 가솔린 폴화재의 최대 화재규모는 2.5MW로 하였다.

터널내 자연풍과 차량주행에 의한 유동이 존재하는 상태에서 차량이 주행하는 중에 추돌 혹은 엔진 과열에 의해 승용차 화재가 발생하고 자동화재 감지설비가 화재를 감지한 후 제연을 위해 설치된 6대의 제트팬이 가동되는 시나리오에 의해 실물화재실험을 수행하였다. 폴화재의 경우에는 화재의 특성을 파악하기 위하여 제트팬을 가동, 다양한 터널내 풍속에서의 화재 특성을 살폈다.

계측 및 데이터처리 시스템

실물터널 화재실험에 의해 발생되는 연기의 거동을 파악하고 터널내부의 유동조건을 확인하기 위하여 그림 2.3과 같이 각종 센서를 설치하였다.

온도측정 시스템은 86곳의 위치에 설치된 K-type 열전대와 데이터처리장치, 컴퓨터로 구성하였으며 그림에 나타난 바와 같이 터널 천장부 길이방향, 터널 높이방향, 터널 벽면의 원주방향으로 설치된 열전대로 구분된다. 터널 천장부 길이방향으로 설치된 열전대는 온도 측정의 기능과 함께 열전대의 반응여부에 따라 터널길이방향 연기거동 파악을 위한 자료를 제공하며⁸⁾, 수직방향으로 설치된 열전대는 터널중앙부 연층의 하강자료를 제공하고 원주방향 열전대는 벽면쪽의 연기거동 파악자료를 제공한다.

실험시의 터널내 유속 분포를 측정하기 위하여 터널의 여러 위치에서 Hot Film Type 유속계를 이용하여 속도를 측정하였다. 유속측정 결과 화원 위치에서는 단면 유속분포가 매우 균일함을 알 수 있었다. 이 측정결과를 토대로 화원 상류 25m, 터널 중앙, 지면으로부터 2m 높이에 대표속도를 측정하기 위한 Hot film sensor를 설치하여 모든 화재실험시 유속 현황을 측정하였다.

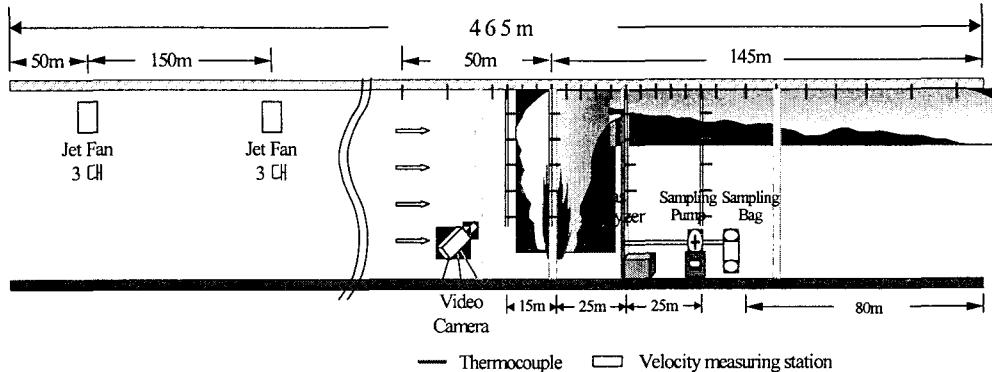


그림 2.3. 온도, 속도, 농도 측정 시스템.

3. 실물터널 화재실험 결과

화재 크기에 따른 터널내 온도분포

화재의 크기를 0.25MWatt에서 2.5MWatt까지 순차적으로 바꾸어 가면서 측정된 화재 규모에 따른, 최고온도가 도달된 시간에서의 온도 분포는 그림 3.1과 같다.

모든 화재크기의 경우 화원 주위에서 높은 온도를 보이고 상류나 하류로 가면서 온도가 감소한다. 화재의 크기가 2MWatt를 넘어서면 화원 근처뿐만 아니라 터널 전체에 걸쳐 인명피해를 유발할 수 있는 정도의 고온이 유지되고 있음을 알 수 있다. 2.5MWatt, 풍속 1.8m 화재의 경우 화원 상류에 고온이 유지되고 있음을 알 수 있는데 이는 연기가 터널 내 유속을 이기고 상류로 전파되는 Back Layering이 일어나고 있기 때문이다.

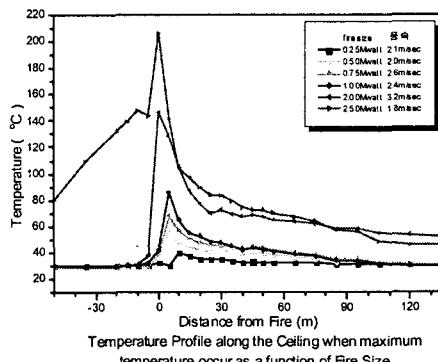
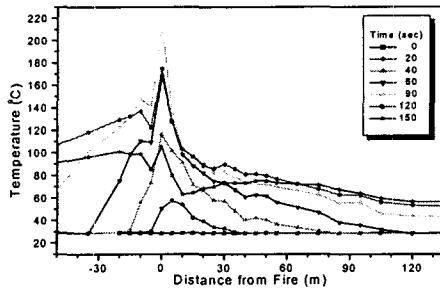


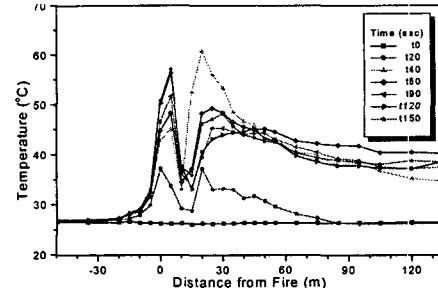
그림 3.1. 화재규모별 온도분포.
Temperature Profile along the Ceiling when maximum temperature occur as a function of Fire Size

터널 유속변화에 따른 터널내 온도분포

실물차량 화재실험을 모사하기 위해 2.5 MWatt급 Pool Fire에 대하여 유속을 변화시키면서 수행한 시험결과중 시간에 따른 터널내 온도분포를 그림 3.2에 나타내었다. 화재 규모가 같은데도 불구하고 유속에 따라 온도분포가 커다란 차이를 보인다. 유속이 1.8m/sec에서 7.1m/sec로 올라가면 일단 터널내의 최고온도가 70% 이상 감소하고 연기가 상류로 전파하는 Back Layering 현상이 발생하지 않는다. 유속 1.8m와 5m 사이에 화재시 터널내의 상황을 결정하는 유속이 존재하고 있음을 알 수 있었으며, 유속이 5m를 넘어서면 유속의 차이는 터널 내 전체 상황에 큰 영향을 주지 못한다는 사실을 알았다.



(a) Wind Velocity = 1.8m/sec



(b) Wind Velocity = 7.1m/sec

그림 3.2. 유속변화에 따른 터널내 온도분포(2.5MWatt 화재)

MWatt, Wind Velocity 1.8 m/sec

실물 차량 화재는 대략 2.5 MWatt 정도로 예측된다. 또한 실제 화재 사고시에는 터널 내 차량의 흐름이 멈추게 되므로 터널내부 유속은 낮을 것으로 예상되므로 2.5 MWatt, 1.8m/sec의 결과에 서술한다. 그림 3.2(a)는 시간에 따른 터널 내부온도 분포를 보여주고 있다. 터널 내부 온도는 화원 위치에서 최고를 기록하며 그 온도는 약 220°C이다. 상류의 온도분포를 보면, 화재로부터 발생한 고온의 연기가 상류로 전파(그림 3.3)하고 있음을 알 수 있다. 하류의 경우 천장부의 온도는 상류의 경우보다 낮은데 이는 상류의 연기가 공기와 덜 섞이면서 높은 온도를 유지하는데 비해 하류의 연기는 공기와 섞이면서 온도가 하강하기 때문이다. 이러한 공기의 섞임으로 하류의 연기는 빨리 지상으로 하강하여 호흡선까지 터널내를 채우게 된다(그림 3.4). 연기는 화원 점화 후 약 60초만에 하류 105m 지점까지 도달하고 이런 하류로의 연기 전파속도는 터널내 유속보다 조금 빠른 정도이다(그림 3.3).

이러한 연기 거동으로부터 호흡선 주변에서 터널 내부의 온도는 높지 않으나 연출이 호흡선까지 내려오게 되어, 연기가 터널 내 화재 시 인명 피해의 주 요인이 될 수 있음을 알 수 있다.

실물차량 화재 실험 결과

실물차량 화재 실험시 화재발생 후 일정한 시간이 경과한 후 배연을 위한 제트팬을 가동하였다. 그림 3.5는 실험도중의 터널내 시간에 따른 유속을 보여주며 그림 3.6은 화재실험

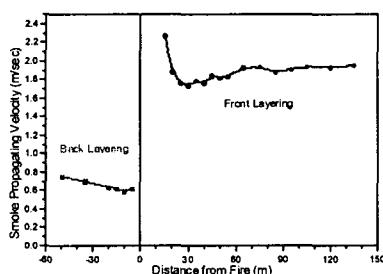


그림 3.3. 연기전파속도.

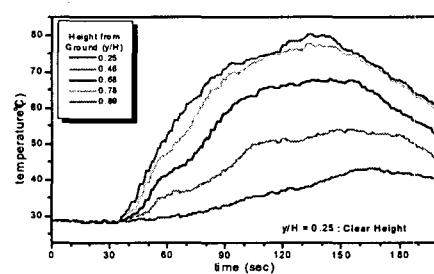


그림 3.4. 터널높이방향 온도분포(+50m).

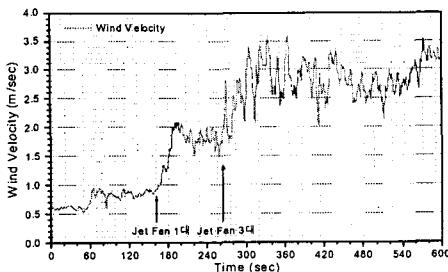


그림 3.5. 터널내 유속분포.

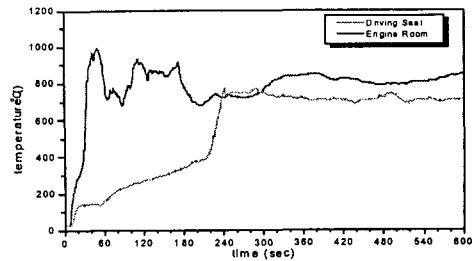


그림 3.6. 차량내부 온도.

증 차량 내부의 온도를 보여준다.

점화 후 약 1분 정도까지 터널 상류 풍속은 자연풍 속 0.6m/sec를 유지하나 화재가 성장한 후 (1분) 화재에 의해 자연풍속이 0.8m/sec로 증가된 후 제트팬 1대 가동에 의해 약 1.8m/sec, 3대 가동에 의해 약 2.8m/sec로 증가된다. 점화후 engine room 하단의 점화원에 의해 engine room 내부의 온도가 급격하게 증가한다. 이어서 화재는 driving room 내부로 전파한다. 차량 내부의 최고 온도는 1000 °C 까지 상승하였다.

그림 3.7은 차량화재시의 온도 분포를 보여준다. 화원 바로 위에서, 180초 경과 후 최고 온도는 약 300°C에 도달하게 된다. 이 온도는 배연을 목적으로 한 제트팬용 모터의 설치전 기능시험 온도범위(250°C)를 넘어서는 값으로 보다 큰 규모의 화재에서는 화원 주변의 제트팬이 손상되어 사용할 수 없게 될 수도 있음을 나타낸다. 또한 화원 상류의 온도가 급격히 상승함을 볼 수 있는데 이는 터널 내부유속이 충분하지 못하여 연기가 상류로 전파되는 Back Layering이 일어나고 있음을 나타낸다.

그림 8은 화원하류 50m 위치에서 터널 수직방향의 온도분포를 보여준다. 점화 약 70초 후에 연기가 도달한다. 이때의 연층은 터널 높이의 약 89% 상층부에 채워져 있음을 알 수 있다. 제트팬을 가동하기 직전인 180초까지 연층은 터널 높이의 약 79%까지만 하강한다. 즉 이때까지는 연층이 사람의 호흡선까지 하강하지 않고 있다. 그러나 배연을 위하여 제트팬을 가동하면 가동직후 연층이 호흡선까지 급격히 하강한다. 즉 터널 전 단면이 연기로 충만하게 된다. 이는 배연을 목적으로 한 제트팬 가동이 오히려 인명피해를 유발할 수 있는 연층하강을 촉발하는 부정적 요인으로 작용할 수도 있음을 보여준다.

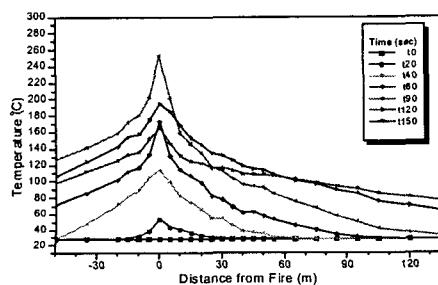


그림 3.7. 터널내 온도분포.

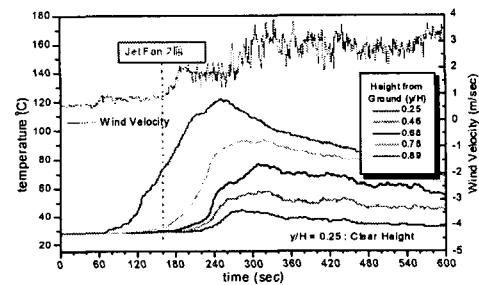


그림 3.8. 수직방향 온도분포 (하류50m).

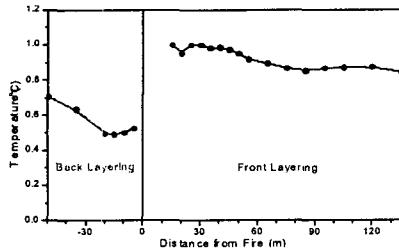


그림 3.9. 연기전파속도.

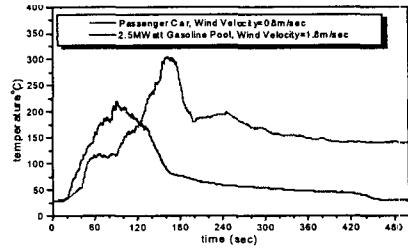


그림 3.10. 차량화재와 풀화재 비교.

그림 3.9는 터널 내 각 위치에서의 연기선단의 전파속도를 보여준다. 화재 초기에 터널내의 유속은 0.8m/sec 이었으며 이에 따라 하류로의 전파속도는 터널 내 유속보다 조금 높은 값을 보임을 알 수 있다. 또한 터널내부 유속이 상류로의 연기전파를 막기에 너무 작은 값이어서 연기가 상류로 약 0.6m/sec의 속도로 전파되고 있음을 알 수 있다. 상류로의 연기전파속도가 화원에서 멀어지면서 점점 증가하는 경향을 보이는데 이는 화재의 초기영역에서 화원에서의 열발생량(연기발생량)이 시간에 따라 증가하고 있기 때문으로 판단된다.

풀화재와 차량화재의 비교

차량 시험을 모사하기 위해 실시한 풀화재 결과를 차량시험 결과와 비교하였다. 두 경우 공히 연기가 화원 상류로 전파되고 또한 연증이 하강하여 터널내부에 충만하는 결과를 보였다.

그림 3.10은 최고 온도가 발생하는 위치에서의 시간에 다른 온도분포를 나타낸다. 풀화재의 지속시간이 충분히 길도록 연료를 오랫동안 연소시켰다면 정상상태에서의 최고 온도는 약 200도 부근을 유지할 것으로 생각된다. 차량화재의 경우 180초 부근의 최고 온도는 초기에 점화를 위해 사용한 가솔린 화염이 차량화재와 중첩되어 나타난 것으로 판단되며 순수한 차량화재의 경우에는 역시 최고 온도가 200도 부근일 것으로 생각된다. 두 화재의 경우 화재 초기의 터널 풍속은 저속(차량화재:0.8m/sec, 풀화재:1.8m/sec)으로 유속이 화재의 성상에 미치는 차이는 미미할 것으로 판단된다. 물론 오염물질 발생 성상이나, 화재의 성장속도, 지속시간 등에는 차이가 있으나 화재의 크기만을 고려한다면 본 실험에서의 실물차량 화재는 2.5MWatt 또는 이보다 조금 큰 정도의 화재였을 것으로 판단된다.

4. 결론

실물차량과 가솔린 풀을 사용하여 실물터널 화재실험을 수행하였다. 이를 통하여 자동차화재의 규모와, 터널내부 유동이 존재할 때 터널내 온도 분포와 연기거동을 관찰하였으며 이로부터 다음의 결론을 얻었다.

1. 1500CC 차량화재는 2.5MWatt 정도의 발열량을 갖는다.
2. 0.8m/sec~1.8m/sec의 내부 유속이 존재할 때 1500CC 차량화재에서는 유속의 반대방향으로 연기가 전파되는 Back Layering 현상이 나타났다.

3. 화재 초기에 연기는 얇은 층을 이루며 터널 천장부위를 따라 전파되나, 배연을 위한 제트팬에 의하여 내부 유속이 증가하면 상층의 연기가 급속히 사람의 호흡선 높이까지 하강하며, 터널 전체에 충만하게 된다. 이는 제트팬 방식의 제연 시스템이 인명안전에 나쁜 영향을 미칠 수도 있음을 보여준다.

참고문헌

1. Task Force for Technical Investigation of the 24 March 1999 Fire in the Mont Blanc Vehicular Tunnel, <http://www.equipement.gouv.fr/actualites/dossiers/1999/> rapportuk.htm.
2. Tokiyoshi Yamada, Yuichi Watanabe, 화재, Vol. 51, No. 2, pp. 23-28, (2001).
3. <http://www.abcnews.go.com/sections/world/DailyNews/austriantunnel990530.htm>.
4. http://news.bbc.co.uk/hi/english/world/europe/newsid_1617000/1617309.htm.
5. S. Miles, S. Kumar, "Validation of a CFD Model for Fires in the Memorial Tunnel," First International Conference on Tunnel Fires and Escape from Tunnels, 5-7, Lyon, France(May, 1997).
6. PIARC, 'Ventilation for Fire and Smoke Control : Recommended Design Fires', (1999).
7. G. Heskstad, Fire Safety Journal, Vol. 5, P 103, (1983).
8. M. B. Kim and Y. S. Han, "Tracking of the smoke front under a ceiling by a laser sheet and thermocouples," Fire Safety Journal, Vol. 34, pp 287-295, (2000).