중국의 충격하중 연구 현황

Impact Loading Researches in China



황 현 종* Hwang, Hyeon-Jong

1. 충격하중 연구 개요

건물 및 교량에 가해지는 충격하중은 주로 운전 자의 과실로 인한 차량 및 선박에 의한 충돌에 의해 발생한다. 최근에는 테러활동에 의한 충격하중도 큰 폭을 차지하며, 주로 직접적인 충격과 폭발에 의 한 공격이 이루어진다. 전 세계적으로 테러활동이 증가하면서 주요 건물 및 시설의 안전성 및 보호대 책이 화두가 되고 있다.

이와 관련하여 충격하중을 받는 구조 부재의 내 구성 및 충격하중을 정적하중으로 치환하는 연구가 많이 수행되었다. 또한, 충격에 의한 구조 부재의 손상은 구조물의 연쇄붕괴로도 이어지기 때문에 충 격하중 발생 시 구조물 전체의 거동에 대한 연구도 진행되고 있다.

중국에서는 〈Fig. 1〉과 같이 차량 및 선박의 충돌 에 의한 구조물 손상이 많이 발생함에 따라 충격하 중에 의한 구조물의 손상 예측 및 방지대책 연구가 활발히 진행되고 있다. 본 기사에서는 저자가 현재 속해있는 중국 후난대학교의 충격하중 실험장비 및 연구 진행방향을 소개하고자 한다.



(Fig. 1) Structural damage by impact of vehicles

2. 충격하중 실험장비

2.1 드롭해머

〈Fig. 2〉는 드롭해머(drop hammer) 실험장비를

^{*} Assistant Professor, College of Civil Engineering, Hunan University, China



(a) Hammer head(b) Guide rails and supporting frame(Fig. 2) Drop hammer equipment

보여준다. 해머의 무게는 124.2~800kg으로 조절 가능하며, 1~16m 높이에서 해머를 자유낙하하여 충격하중을 가력한다. 해머의 높이에 따른 위치에 너지 $E_p = mgh$ (m= 해머 질량, g= 중력가속도, h= 자유낙하 높이)를 운동에너지 $E_k = mv^2/2$ (v= 충격속도)로 치환하여 충격속도 v를 조절하며, 로 드셀로 충격하중을 계측한다.

$$v = \sqrt{2gh} \tag{1}$$

실험 가능한 실험체의 크기는 6m×1.5m×2m이 며, 충격하중에 의한 실험체의 압축하중 재하능력 및 휨하중 재하능력을 평가한다.

2.2 스플릿 홉킨스바

스플릿 홉킨스바(Split Hopkinson Pressure Bar)는 두 개의 길고 얇은 강봉으로 구성되어 있다 〈Fig. 3〉. 두 강봉사이에 실험체를 삽입한 후에 공 기압을 통해 앞쪽의 강봉(incident bar)에 동적하중 을 가력한다. 상대적으로 빠른 속도의 동적하중을 쉽게 가력할 수 있고 실험비용이 저렴한 장점 때문 에 부재의 충격하중 성능을 평가를 위해 자주 사용 되는 실험방법이다. 실험체와 맞닿는 강봉의 직경 은 74mm로 강봉단면이 크고 공기압이 강할수록 더 큰 실험체의 동적하중 실험이 가능하다.

앞쪽의 강봉(incident bar)에 공기압이 가해지면, 강봉의 변형률 ϵ_i 가 발생한다. 이때 충격시 실험체 와 강봉의 부정합으로 인하여 충격파 일부는 강봉 으로 반사가 되어 ϵ_r 의 반사파를 형성한다. 나머지 충격파는 실험체를 관통하여 반대편 강봉(transmission bar)에 ϵ_t 의 충격파를 전달한다.

$$f_s = E \frac{A}{2A_0} \left(\epsilon_i + \epsilon_r + \epsilon_t \right) \tag{2}$$

$$\epsilon_s = \frac{c_0}{l_0} \int_0^t (\epsilon_i - \epsilon_r - \epsilon_t) dt \tag{3}$$

$$\dot{\epsilon}_{s} = \frac{c_{0}}{l_{0}} \left(\epsilon_{i} - \epsilon_{r} - \epsilon_{t} \right) \tag{4}$$

여기서 f_s= 실험체에 가해지는 응력, ϵ_s= 실험체 변형률, c₀= 강봉에서의 탄성파 속도, l₀= 실험체 초기 길이, E= 강봉의 탄성계수, A₀= 실험체 단면 적, A= 강봉의 단면적이다.



(Fig. 3) Schematic of Split Hopkinson Pressure Bar



(a) Actual trucks for tests



2.3 차량 충돌 실험

〈Fig. 4〉는 테러 방지 목적의 일환으로 차량 진 입 방지용 말뚝의 구조성능을 실험하기 위한 트럭 충돌 실험장을 보여준다. 차량 충돌 실험을 위해 두 대의 트럭을 케이블로 연결한 후 운전자가 탑승한 트럭이 충돌용 트럭을 끌어당긴다. 이때 충돌용 트 럭은 약 150m를 주행하여 충돌속도에 도달하며, 충 돌용 트럭이 테스트용 방지 말뚝에 충돌하기 직전 에 트럭의 연결 케이블을 끊어서 트럭과 차량 진입 방지용 막대를 충돌시킨다. 트럭 및 진입 방지용 막 대의 손상여부를 바탕으로 진입 방지용 막대의 구 조성능을 평가한다.

3. 충격하중 연구

3.1 드롭해머 실험 연구

오피스 건물이나 초고층건물, 교량에서 높은 하 중재하능력 및 변형능력 발휘를 위하여 CFT 사용이 빈번하다. 그러나 반복가력시 강관은 좌굴 발생에 의해 저사이클 피로파괴에 취약한 단점이 있다. 따 라서 이를 방지하고자 탄소섬유시트로 CFT를 감싼 CCFT가 제안되었으며, 이에 대한 충격 저항성능 평 가연구가 활발히 진행되고 있다.

충격 저항성능을 평가하기 위한 CFT 실험체는 직 경 115mm, 높이 305mm, 강관 두께 2~4mm이며, CCFT 실험체는 CFT 실험체에 두께 0.11mm의 탄 소섬유시트를 0,2,4겹으로 추가하였다. 224.2kg의 해머를 높이 1~7m에서 자유낙하하여 기둥 실험체 의 길이방향으로 1.95~18.08kJ의 충격하중을 가력 하였다.

〈Fig. 5〉는 각 자유낙하 높이에서 시간에 따른 CFT의 압축변형 및 예측결과를 나타낸다. 충격하중 이 증가할수록 CFT는 강관의 좌굴 및 내부 콘크리 트 손상이 발생하여 압축변형이 증가하였다. LS-DYNA를 통한 동적해석결과는 시간에 따른 충격하 중 및 기둥의 변형을 잘 예측하는 것으로 나타났다. 탄소섬유시트를 감싼 CCFT의 경우 큰 충격하중에 서는 탄소섬유시트의 파단이 발생하였지만, 상대적 으로 기둥의 손상이 감소하는 것으로 나타났다.

이 외에도 드롭해머 실험을 통해 CFT 기둥 및 섬 유보강 콘크리트 보의 충격하중시 휨모멘트 저항성 능, 충격하중시 탄소섬유와 콘크리트의 부착성능 등을 연구하고 있다(Fig. 6).

3.2 스플릿 홉킨스바(SHPB)

스플릿 홉킨스바는 드롭해머보다 더 빠른 속도로 실험체에 충돌하여 실험체의 변형률을 급격하게 변 화시킬 수 있다. 충격하중에 의해 콘크리트와 CFT 의 압축변형률이 급격히 변화할 때, 부재의 충격 저 항성능을 평가하였다. 실험체는 SHPB의 강봉 직경 74mm보다 작도록 직경 50mm, 높이 25mm의 실린



curves of CFT specimens

더 실험체를 적용하였으며, 두께 1mm의 강관으로 콘크리트를 구속하였다. 콘크리트 강도는 31.2MPa 이며, 강관의 항복강도는 337MPa이다. SHPB에 가 한 공기압은 0.5, 0.8, 1.2MPa이며, 이때 실험체에 가해진 압축력은 94.6~173.9MPa이다. 〈Fig. 7〉은 실험체의 파괴모드를 보여준다. 실험결과 동일 충 격하중에서 일반 콘크리트 실험체는 완전 파단이 발생한 반면에 CFT 실험체는 형상이 유지되고 손상 이 크게 감소하였다. CFT 실험체의 경우 충격하중



(a) Lateral impact of CFT columns



(b) Dynamic debonding test(Fig. 6) Drop hammer tests

속도가 증가할수록 하중재하능력 및 변형능력이 증 가하는 것으로 나타났다(Fig. 8).

3.3 차량 충돌 연구

테러용 차량을 진입을 막기 위하여 차량 진입 방 지용 말뚝에 실제 차량을 충돌시켜서 충격 저항성 능을 평가하였다. 총 무게 6800kg의 트럭을 43.2 km/h의 속도로 차량 진입 방지용 말뚝에 충돌시켰 으며, 이에 대한 실험결과를 LS-DYNA를 통한 충 돌해석 결과와 비교하였다〈Fig. 9〉. 해석 결과는 트 럭의 파괴 모드 및 시간에 따른 차량 진입 방지용 말 뚝의 변형을 잘 예측하는 것으로 나타났다.

이를 바탕으로 트럭 충돌속도에 따른 트럭 및 차 량 진입 방지용 말뚝의 동적거동을 시뮬레이션 하 였으며, 트럭 충돌속도가 증가할수록 트럭과 차량 진입 방지용 말뚝의 유효 충돌 높이 및 말뚝의 변형 이 증가하는 것으로 나타났다. 특히, 트럭 속도가 80km/h 이상이면, 충돌 이후 트럭이 차량 진입 방 지용 말뚝위로 넘어가는 것으로 나타났다. 해석결 과를 바탕으로 차량 진입용 방지 말뚝과 트럭을 각 각 스프링 모델로 치환한 단순모델을 제안하였다. 단순모델로 해석한 충격하중 및 차량 진입 방지용 말뚝의 변형은 유한요소로 해석한 결과와 거의 동 일하였다.





 $\langle Fig.~7\rangle$ Specimen failure pattern

황현종



(a) Strain rate 84/s (air pressure:0.5 MPa)



(b) Strain rate 135/s (air pressure: 0.8 MPa)







(a) Truck after collision



(Fig. 9) Test result and simulation

4. 결 언

현재 중국의 충격하중 연구는 대규모 투자를 바 탕으로 다양한 분야에서 이루어지고 있다. 특히, 재 료실험에 국한하지 않고 부재 실험 및 구조물 전체 의 거동 평가를 실험적으로 연구하고 있으며, 정교 한 해석연구가 뒷받침되고 있다. 전 세계적으로 충 격 및 폭발이 발생할 때 건물 및 시설의 안전성 및 보호대책이 화두가 되고 있기 때문에 국내에서도 다양한 충격하중 연구가 필요하다.

References

- Xiao, Y., Zheng, Q., Huo, J., Shan, J., and Chen, B., "Strength of Concrete Filled Steel Tubes Under High-Strain Rate Loading," International Conference on Composite Construction in Steel and Concrete, 2011, pp.291-303.
- Xiao, Y., and Shen, Y., "Impact Behaviors of CFT and CFRP Confined CFT Stub Columns," Journal of Composite for Constrution, ASCE, Vol. 16, No. 6, 2012, pp.662-670.
- Deng, Y., Tuan, C., and Xiao, Y., "Flexural Behavior of Concrete-Filled Circular Steel Tubes Under High-Strain Rate Impact Loading," Journal of Structural Engineering, ASCE, Vol. 138, No. 3, 2012, pp.449-456.
- Xiao, Y., Shan, J., Zheng, Q., Chen, B., and Shen, Y., "Experimental Studies on Concrete Filled Steel Tubes Under High Strain Rate Loading," Journal of Materials in Civil Engineering, ASCE, Vol. 21, No. 10, 2009, pp.569-577.
- Chen, L., Xiao, Y., Xiao, G., Liu, C., and Agrawal, A., "Test and Numerical Simulation of Truck Collision with Anti-ram Bollards," International Journal of Impact Engineering, Vol. 75, 2015, pp.30-39.