

# 철도차량 공기스프링 내부 슬라이딩 시트 파손이 다이어프램에 미치는 영향

## Effect of damage of internal sliding seat of railway vehicle air spring on diaphragm

김범수\*, 유영돈\*†

Bum-Su Kim\*, Youngdon Yu\*\*

**초 록** 본 연구는 철도차량 대차에 적용되는 공기스프링 내부 슬라이딩 시트의 파손 정도 및 유무가 다이어프램에 미치는 영향 예측을 목적으로 하며, 실제 차량 운행에 준하는 내구성 시험 및 해석을 진행했다. 해석은 벨로우즈와 보조스프링이 조립된 공기스프링 완제품을 모델로 하였으며, 횡방향 단일 방향 조건과 횡방향 및 길이방향 이방성 조건으로 진행하였다. 내구성 시험은 임의의 5개 소 부위를 파손한 슬라이딩 시트 파손 조건과 슬라이딩 시트를 제거한 두 조건으로 반복 진행했다. 해석결과 횡방향 하중 적용 모델과 종, 횡방향 하중을 모두 적용한 모델 모두 실제 운행 조건상 균열 부위와 유사한 것을 확인했다. 내구 시험 결과 두 조건 모두 합격 판정 기준을 통과하였다.

**주요어** : 공기스프링, 슬라이딩 시트, 내구 시험, 유한요소해석, 피로 파괴, 다이어프램

### 1. 서론

철도차량 공기스프링의 슬라이딩 시트는 일반적으로 높은 강도의 반복 하중과 외부 조건에 노출되기 때문에 파손이 되기 쉽다. 공기스프링의 자체 강성 등에 대한 연구[1]나, 열차 내 공기스프링의 해석에 대한 연구[2]는 활발히 진행되고 있지만 복합재료로 이루어진 벨로우즈와 보강 코드인 슬라이딩 시트의 이방성 및 비선형성[3] 때문에 슬라이딩 시트 파손 방지 대책에 비해 사후 대책에 대한 부분은 부족한 실정이다. 슬라이딩 시트 손상 시 중정비 기간 전까지 긴 기간이 걸리는데 반해 예비품이 없다면 상당히 긴 시간 비정상 상태 주행을 지속하거나 주행을 중단해야 한다. 이에 우리는 파손된 슬라이딩 시트를 이용한 경우의 내구성과 슬라이딩 시트를 제거한 경우의 내구성 시험 결과를 통해 철도차량 슬라이딩 시트 파손 대책을 제안하고자 한다. **본 연구에서**, 내구 시험을 통해 공기 스프링 내 일정 압력 조건에서 슬라이딩 시트 손상부가 벨로우즈에 미치는 영향을 내구 시험을 통해 파악하였다. 내구성 시험 결과를 활용해 벨로우즈의 손상 유무를 확인하였다. **추후 연구 결과를 활용해 중정비 기간 전까지 손상된 슬라이딩 시트를 제거하지**

**않거나 제거 후 사용 등 공기 스프링 운용 방법 대책 마련에 이용할 수 있을 것이다.**

### 2. 본론

#### 2.1 선형 FEM 해석

##### 2.1.1 해석 모델 및 해석 조건

본 해석의 모델로는 Fig. 1 형태의 좌우방향과 전후방향에 대해 다른 특성을 갖는 양방성 공기스프링으로, 특성 및 치수는 치수는 Table 1과 같다. 해석 조건은 공기 스프링 종방향 및 횡방향 행정 변위인 40mm 및 75mm를 기준으로

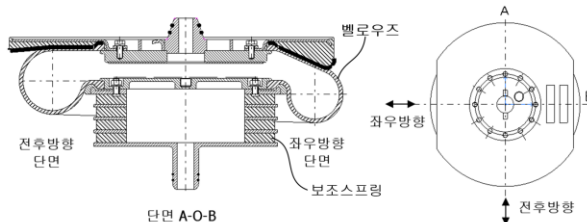
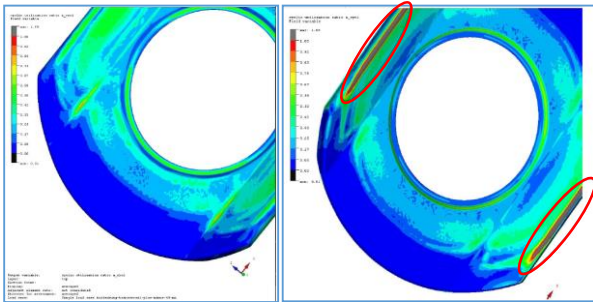


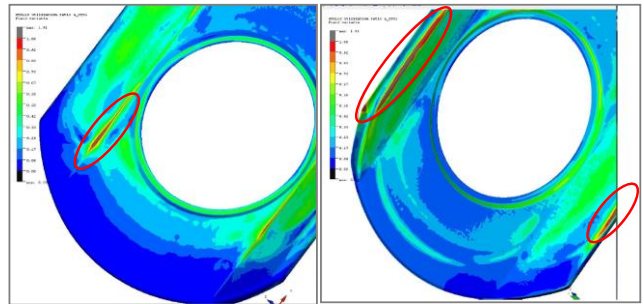
Fig. 1 Structure of air spring used in analysis

† 교신저자: 현대로템 주행장치개발팀 유영돈 책임연구원 (ydyu@hyundai-rottem.co.kr)

\* 현대로템 주행장치개발팀



**Fig. 2 (a)** Analysis results that conditions with a lateral displacement of  $\pm 40\text{mm}$  ( $\pm 27\text{mm}$  to the bellows) to the auxiliary spring.



**Fig. 2 (b)** Analysis results that conditions with a lateral displacement of  $\pm 40\text{mm}$  ( $\pm 27\text{mm}$  to the bellows) and a longitudinal displacement of  $\pm 75\text{mm}$  ( $\pm 51\text{mm}$  to the bellows) to the auxiliary spring.

정하였다. 횡방향 단일 행정만 고려한 조건1, 횡방향 및 종방향을 모두 고려한 조건2로 나누어 해석을 진행했다.

### 2.1.2 해석 결과

해석 결과 조건 1에서 슬라이딩 시트 횡방향 양쪽 끝 부분(**Fig. 2 (a)**)에서 최대 순환 이용률 (cyclic utilization ratio, 1.68)이 발생했다. 조건 2에서는 슬라이딩 시트의 굴곡 부위 및 횡방향 끝 부위(**Fig. 2(b)**)에서 최대 순환 이용률 (1.81)이 발생했다. 대차 프레임과 구성품에 대한 안전 설계 규격인 BS EN 13749[4] 에 의하면 대차 및 대차 구성품의 이용률

(Utilization) 은 1보다 낮아야 한다. 공기스프링 또한 이에 포함되는데, 해석 결과 가장 큰 이용률이 가해지는 부위는 이용률 기준치를 넘기에 파손 위험이 크다. 실제로 Fig. 3을 통해 알 수 있듯이, 해석 조건과 동일한 특성 및 하중조건으로 운행한 전동차[5]에서 발생한 공기스프링 균열 부위가 해석 결과 부위와 유사함을 알 수 있다.

## 2.2 내구성 시험

### 2.2.1 시험 구성

해석 결과 횡변위 시험으로 중, 횡변위 시험과 유사한 결과를 얻을 수 있으므로, 슬라이딩 시트 내구성 시험은 횡변위 시험으로 진행했다. 시험은 기밀 및 외관 검사로 이루어졌으며, 임의로 파손한 슬라이딩 시트를 포함한 1차 시험과 슬라이딩 시트를 제거한 2차 시험으로 나누어 진행했다. 공통으로 10만, 20만회 내구 시험 (변위 $\pm 75\text{mm}$ , 0.7Hz)을 마친 후, 추가 1만회 (변위 $\pm 100\text{mm}$ , 0.5Hz) 시험을 실시해 각각 결과를 확인했다. 각 시험의 합격 판정 기준은 KS R 9243 철도차량용 시험방법[6]에 의거해 결정했다. 내구성 시험 합격 기준은 압력 7.5bar를 유지해 안정된 후 3분간 내부 압력 강하량이 0.2bar 이내여야 한다. 외관 검사 합격 기준은 손상으로 발생한 깊이 1mm 기준으로, 마찰 혹은 손상으로 고무 내측 코드가 드러나지 않을 것으로 정하였다.

### 2.2.2 시험 결과

총 21만 회의 1차 시험 후 외관은 (**fig.4(a)**)

**Table 1** Properties of materials.

Materials		Properties	
Sliding Sheet	Tensile Strength (MPa)		26.2
	Elongation (%)		518
	Hardness(Shore D)		65
	Flexural Modulus(GPa)		1.34
	Izod Impact Strength(A, J/m)		477
	Thickness(mm)		1.5
Air spring Standard	Vertical	Static Characteristics (N/mm)	$310 \pm 10\%$
		Weight(kg)	5,790
	Longitudinal	Static Characteristics (N/mm)	$> 80$ ( $\pm 40\text{mm}$ Stroke)
		Dynamic Characteristics (N/mm)	$152 \pm 15\%$ ( $\pm 75\text{mm}$ Stroke)
	Transverse	Static Characteristics (N/mm)	$60 \pm 15\%$
Auxiliary reservoir capacity(L)		50	

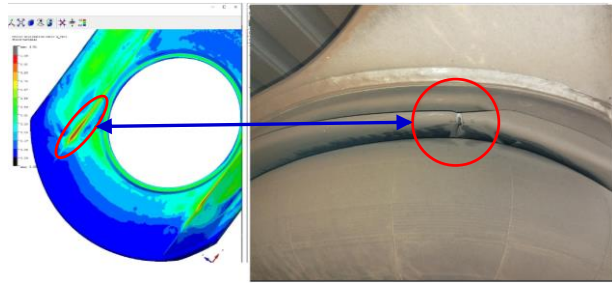
### 3. 결론

슬라이딩 시트 임의 파손 후 **Table 2**와 같이 1,2차 내구 시험 모두 공기스프링 특성 시험 기준값을 만족하였다. 따라서 철도차량 운행 중 슬라이딩 시트 균열이 발생할 경우 유지보수 전까지 슬라이딩 시트 균열이 발생한 상태로 차량 운행을 지속하거나, 슬라이딩 시트를 제거하는 방안을 고려할 수 있다. 철도차량 공기스프링의 예비품이 없을 때, 제작 및 교체까지 많은 시간이 소요된다. 본 연구 결과를 통해, 정비 기간 동안 운행 계획 및 운행 결과를 예측할 수 있다.

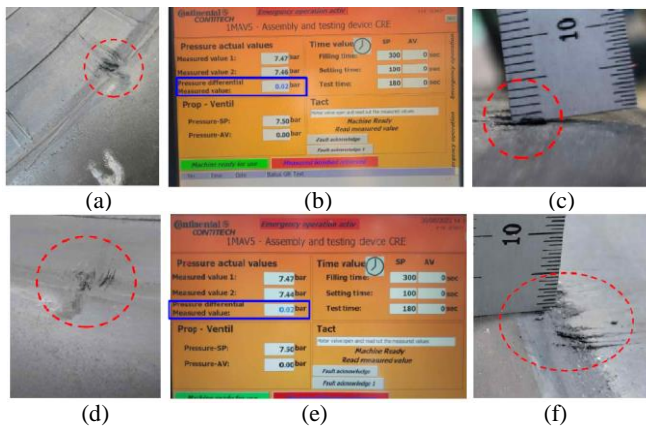
다음으로 슬라이딩 시트 여부에 상관없이 외관에 가장 큰 손상이 가해지는 위치가 동일했다. 이는 실제 공기스프링 파손에 기여하는 여러 인자 중 슬라이딩 시트 파손은 낮은 우선순위에서 고려하는 것이 바람직하다.

### 참고문헌

- [1] I. M. Garcia, N. G. Negrete, F.J. Nieto, A. Facchinetti, S. Bruni (2022). Analysis of the axial and transversal stiffness of an air spring suspension of a railway vehicle: mathematical modelling and experiments, *International Journal of Rail Transportation*, 12(1), pp. 56-75.
- [2] S. Toyokawa, M. Shiozaki, J. Yoshida, D. Watanabe, T. Sawa, H. Haraguchi (2020). Simulation Technology for Air Springs of Railway Systems, *SEI TECHNICAL REVIEW*, 90, pp. 13-16.
- [3] 우창수, 김완두, 최경진, 철도차량용 공기스프링 실차시험 및 신뢰성 평가(2005). 한국철도학회논문집, 8(2), pp. 182-187.
- [4] BS EN 13749 (2021), Railway applications—wheelsets and bogies—Method of specifying the structural requirements of bogie frames, British Standard, E.4.2, pp. 35.
- [5] “현대로템, 코레일 노후 전동차 교체 사업 수주”, 레일&뉴스, 2019.12.24, <http://www.railn.kr/news/articleView.html?idxno=271>



**Fig. 3** Comparison of the locations of air spring sliding seat damage that occurred in 448 KORAIL trains and the location of damage as a result of analysis



**Fig. 4** The 1<sup>st</sup> test results (a) Figure of external damage to the air spring at 3 o'clock (b) Internal pressure difference (c). The 2<sup>nd</sup> test results (d) Figure of external damage to the air spring at 3 o'clock (e) Internal pressure difference (f).

와 같이 에어스프링의 3시방향 손상이 가장 컸다. 기밀 시험 결과 (**fig.4(b)**) 압력 차이가 0.02bar로 적합하며, 외부 손상 최대 깊이도 1mm 미만으로 (**fig.4(c)**), 합격 기준을 만족하였다. 2차 시험은 슬라이딩 시트를 제거하고 총 21만 회 시험하였다. **fig.4(d)**와 같이 2차 시험 또한 3시방향 손상이 가장 컸으며 기밀 시험 압력 차이 0.02bar (**fig.4(e)**), 외부 손상 최대 깊이 1mm 미만으로(**fig.4(f)**) 합격 기준을 만족하였다.

**Table 2** Properties of materials.

items	Test pass criteria	1 <sup>st</sup> test	2 <sup>nd</sup> test
Pressure Differential (bar)	0.2	0.02	0.02
Maximum external damage depth (mm)	1	<0.5	<0.5

[6] KS R 9243 (2023), Testing methods of air spring  
for railway rolling stock , Ministry of Land,  
Infrastructure and Transport.

(한국철도학회 정기학술대회 Full Paper -  
Template 작성일: 2024.3.24)