# 자기장 해석을 통한 트러리 MRII의 설계

Design of a Rotary MR Damper by Magneto-Static Finite Element Analysis \*한창완<sup>1</sup>, 이제 혼<sup>1</sup>, 안동수<sup>2</sup>, 이전 규<sup>2</sup>, <sup>#</sup>박성 훈<sup>1</sup>

> \*C. W. Han<sup>1</sup>, J. Lee<sup>1</sup>, D. S. An<sup>2</sup>, J. K. Lee<sup>2</sup>, <sup>#</sup>S. Pak(paks@pusan.ac.kr)<sup>1</sup> <sup>1</sup>부산대학교 기계공학부, <sup>2</sup>(주)두산 모트롤

Key words : MR Fluid, Rotary MR Damper, Magneto-Static Analysis, Finite Element Analysis

# 1. 서론

MR(Magneto-rheolgoical)유체는 작용되는 자기 장의 크기에 따라 항복 전단응력이 연속적으로 변화하는 특성을 가지는 지능형 유체이다. 이러한 MR유체의 특성을 이용한 응용장치의 설계와 제어 에 관한 연구가 다양한 분야의 연구자들에 의해 이루어지고 있으며 기존 기계시스템을 경량화 하 고 성능을 향상시키기 위해 사용되고 있다.<sup>1</sup>

본 연구의 대상은 차량용 현수장치에 사용되는 MR댐퍼이며, 연구목적은 MR댐퍼의 형상설계에 따라 MR유체에 작용하는 자계강도 변화를 파악하 고 MR댐퍼의 성능 향상을 위한 기초자료로 사용하 는 것이다. 형상에 따른 MR댐퍼의 자계강도를 계 산하기 위해 유한요소법을 이용한 자기장해석 기 법을 도입하였다.<sup>2</sup>

## 2. 트러리 MRI의 섬기

로터리 MR댐퍼는 다층의 디스크와 내부의 MR 유체 간의 전단응력에 저항하는 댐핑토크에 의해 작동한다. 로터리 MR댐퍼의 전기적인 회로는 저 항과 인덕터스로 구성되어 있고, 회로에 흐르는 전류를 조절하여 코일의 내부 자속을 제어함으로 써 MR유체의 자화변화를 유도한다. MR유체의 자 화변화에 의해 기계적인 마찰력을 변화시킬 수 있으며, 이러한 마찰력에 의한 감쇠효과로 댐핑특 성을 부여할 수 있다. Fig 1은 전술한 로터리 MR댐 퍼의 단면도와 부품의 명칭을 나타낸다.

본 연구대상은 차량용으로 사용되는 댐퍼로서 입력 전류 대비 높은 토크를 발생시킬 수 있어야 하며, 이에 따라 상용으로 구입 가능한 MR유체 중 상대적으로 높은 항복응력의 특성을 갖는 MRF-140CG가 선정되었다. Fig. 2(a)은 MRF-140 CG MR유체의 B-H곡선을 나타낸다. MR댐퍼를 구성하는 강자성체의 구조 소재는 SS-400으로 Fig.



Fig. 1 Section of a rotary MR damper



2(b)에 B-H곡선이 나타나 있다. 일반적으로 강자성 체의 상대투자율이 높을수록 로터리 MR댐퍼의 체적을 줄일 수 있으며 제약된 공간에서 MR유체로 자속을 최대한 전달시키기 위해서는 각 설계변수 들의 균형이 매우 중요하다.

먼저 초기 설계된 MR댐퍼에 대해 자기장해석을 실시하고 문제점을 검토 후 설계를 변경하는 방식 으로 설계를 진행하였다

# 3. **지기장 해석**

설계된 MR댐퍼에 대해 3D모델링을 실시하였고 로터리 MR댐퍼의 중심을 기준으로 회전방향으로 반복되는 형상 특성을 고려하여 Fig. 3(a)와 같이 1/6모델을 이용하여 대칭조건을 부여하여 해석자 원을 절약하였다. 모델링에 있어서 자기장을 발생 시키는 코일부는 라인(line)으로 나머지 부위는 솔 리드(solid)로 모델링하였으며 전체 MR댐퍼를 감 싸는 형태로 공기영역 또한 생성하였다. 코일부는 2A, 400 턴(tum)의 전류조건이 적용되었고 공기영 역의 최외곽 표면에는 자속이 표면과 평행하도록 경계조건을 부여하였다. 메쉬는 2차 요소를 사용하

#### 한국정밀공학회 2010년도 추계학술대회논문집



Fig. 5 FEA result of MR damper (R=15mm)

여 Fig. 3(b)와 같이 절점과 요소 각각 약 180만개와 140만개가 생성되었다.

해석결과 Fig. 4와 같이 자속밀도와 자계강도를 계산할 수 있었다. 그러나 Fig. 4(a)와 같이 MR댐퍼 의 커버부에 자속밀도의 최고값이 나타났으며 그 값은 약 1.9T와 가까웠다. 이러한 높은 자속의 집중 을 해소하기 위해 자속밀도가 높은 커버 외측 라운 드 부분(그림에서 R로 표시)의 크기를 줄여주어 자속밀도를 낮춰주는 설계변경을 하였으며 그결 과가 Fig. 5에 나타나있다. 자속밀도는 커버와 함께 MR댐퍼의 외곽부분을 담당하는 플랜지부에 나타 났으며 값은 약 1.64T로 만족할 만한 수준이었다. 설계된 MR댐퍼의 성능을 결정하는 것은 디스크

와 MR유체의 접촉부의 자계강도의 크기로써 MR 유체의 전단응력에 직접적인 영향을 미치는 요소 이기 때문이다. 그러므로 Fig 6와 같이 상부와 하부 직선을 따라서 MR유체에서 발생하는 자계강도를 파악하였으며 그 결과를 Fig. 7에 나타내었다. Fig.



Fig. 6 Postion by magnetic field intensity



Fig. 7 Magnetic field Intensity graph

7에서 커버 외측 라운드를 25mm에서 15mm로 변경 하면서 약 25,000mA/mm 상승시킬 수 있음을 확인 하였다.

### 4. 궴튼

본 연구는 MR댐퍼의 성능을 개선하기 위하여 유한요소 전자기 해석을 실시하여 자속변화를 관 찰하였고 커버의 형상 수정을 통해 댐핑토크에 직접적인 연관이 있는 MR유체-디스크 간의 자계 강도를 강화시킬 수 있음을 확인하였다.

# 후기

본 연구는 한국연구재단을 통해 교육과학기술 부의 세계수준의 연구중심대학육성사업(WCU)으 로부터 지원받아 수행되었습니다. (R33-10155)

## 참고문헌

- Carlson, J. D., Catanzarite, D. M. and St. Clair, K. A., "Commercial Magneto-Rheological Fluid Devices," International Journal of Modem Physics B, 10, 2857-2865, 1996
- 이종석, 이지웅, 백운경 "로터리 MR댐퍼의 설 계," 대한기계학회지, 1, 2125-2130, 2007