

## 초고속 전동기의 특성해석

**최길선\***, 정중현\*, 홍도관\*\*, 우병철\*\*, 정연호\*\*  
(주)디엔디이\*, 한국전기연구원\*\*

### Characteristics Analysis of High Speed Motor

Gil-Sun Choi\*, Jong-Hyun Jeong\*, Do-Kwan Hong\*\*, Byung-Chul Woo\*\*, Hyun-Ho Jung\*\*  
DNDE Inc.\*, KERI\*\*

**Abstract** - 초고속 전동기는 일반 전동기보다 높은 주파수로 인해 철손이 증가하게 된다. 철손의 증가는 더 높은 온도상승을 야기하게 되고, 전동기를 냉각시키지 못하면 열응력과 열화등으로 수명을 단축시킨다. 본 논문에서는 초고속 전동기의 자계-열 연성해석을 통해 전동기의 특성을 해석, 예측하고자 한다.

$$T_e = \frac{P_m}{\left(\frac{\omega_r}{P/2}\right)} = \frac{3}{2} \frac{P}{2} (\lambda_{ds} i_{qs} - \lambda_{qs} i_{ds}) \quad (2)$$

#### 1. 서 론

최근 지구온난화, 기상이변, 오존층 파괴 등 환경문제와 석유 에너지 자원의 고갈위기에 따라 신재생에너지, 친환경 차량, 고효율 전기기기 등의 개발을 위한 노력이 계속되고 있다. 특히 초고속 전동기는 최근 공장기계 및 신재생 에너지 분야에서 매우 주목받고 있는 연구 분야이다. 초고속 전동기는 고속 회전을 이용한 고회출력의 동력 구동장치로 일반 산업용 전동기보다 소형, 경량, 고회출력, 고효율 성능을 얻을 수 있어 그 응용이 점차 확대되고 있다.

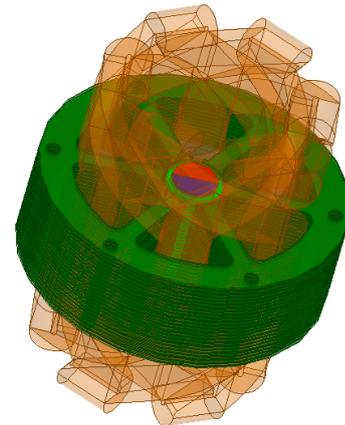
한편, d-q축 쇄교자속 계산은 다음 식 (3)과 같이 각 권선 단면적의 벡터포텐셜 A 평균값으로 계산한다.

$$\lambda = \left( \frac{\iint_{S_1} A_1 dS}{S_1} - \frac{\iint_{S_2} A_2 dS}{S_2} \right) l \quad (3)$$

초고속 전동기는 초고속 구동이라는 특성에 의해 높은 주파수의 전류를 갖기 때문에 저속 전동기에 비해 손실에 의한 온도상승이 높다. 때문에 손실해석을 통한 전동기 온도상승의 해석 및 예측을 통한 전동기 설계가 필요하다.

여기서, l은 축 방향 길이, S<sub>1</sub>과 S<sub>2</sub>는 전류방향별 N번 감긴 권선의 총 단면적을 의미한다.

일반적으로 초고속 전동기에서는 동손보다 철손의 비중이 높으며, 철손 중에서 Eddy loss를 줄이기 위해 0.2t의 강판을 적층하여 설계하였다.



〈그림 1〉 초고속 전동기 3D모델

본 연구에서는 철손 해석을 위해 Steinmetz method를 이용하였고, 각 손실분포를 해석하기 위해 Finite Element Method도 사용하였다.

#### 2. 본 론

##### 2.1 초고속 전동기 사양

본 논문에서는 3상 2극 영구자석 전동기를 설계하고, <표 1>에 전동기 사양을 나타내었다. 또한 <그림 1>은 초고속 전동기 모델을 나타내었다.

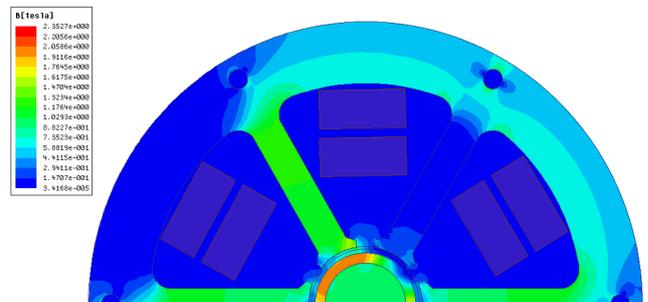
<그림 2>는 설계된 전동기의 자속밀도를 보여주고 있다.

〈표 1〉 초고속 전동기 사양

전동기 항목	전동기 사양
극 수	2
회전자 외경/ 내경	8 / 6.4 [mm]
고정자 외경 / 내경	44 / 9 [mm]
적층 길이	15 [mm]
슬롯 수	6

전동기의 전기적 입력P<sub>m</sub>은 다음 식 (1)과 같이 표현된다.

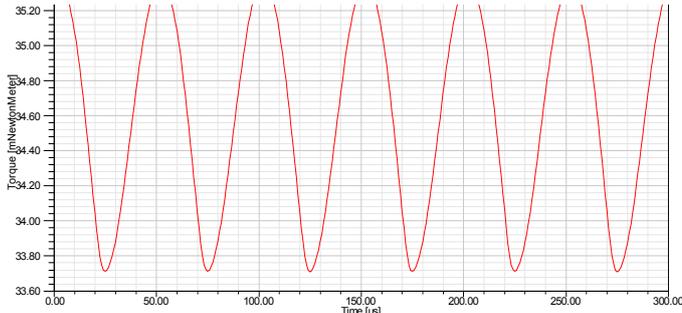
$$P_{in} = \frac{3}{2} [R_s (i_{ds}^2 + i_{qs}^2) + \frac{d}{dt} (\lambda_{ds} i_{ds} + \lambda_{qs} i_{qs}) + \omega_r (\lambda_{ds} i_{qs} - \lambda_{qs} i_{ds})] \quad (1)$$



〈그림 2〉 자속밀도 특성(t=0s)

여기서, R<sub>s</sub>는 고정자 상저항, ω<sub>r</sub>는 동기 전기 각속도, i<sub>ds</sub>, i<sub>qs</sub>는 d-q축 전류, λ<sub>ds</sub>, λ<sub>qs</sub>는 d-q축 고정자 쇄교자속을 의미하고, 첫 번째 항은 동손, 두 번째 항은 자기 에너지의 시간에 대한 변화율, 그리고 마지막 항은 기계적 출력으로 표현할 수 있다. 따라서 발생 토크 T<sub>e</sub>는 다음 식 (2)와 같이 표현된다.

<그림 3>은 전동기 출력 토크를 나타내고 있다.



<그림 3> 토크 특성

## 2.2 전동기 손실

초고속 전동기의 열원은 손실과 관계있으며, 크게 철손과 동손으로 나눌 수 있다. 철손은 Hysteresis loss와 Eddy loss로 나눌 수 있고, 동손은 저항에 의한 Joule Heat로 표현할 수 있다.

### 2.2.1 철손

일반적으로 철손은 자성체의 자속이 시변일 때 발생하는 손실로 Hysteresis loss와 Eddy loss로 나눌 수 있으며, Steinmetz method를 이용하여 다음 식 (4)와 같이 구할 수 있다.

$$P_c = P_k + P_e + P_a$$

$$= k_h f B^n + k_e (fB)^2 + k_a (fB)^{1.5} \quad (4)$$

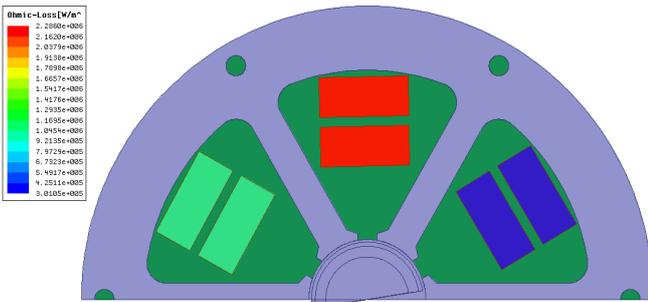
여기서,  $P_h$ 는 Hysteresis loss coefficient,  $P_e$ 는 Eddy loss coefficient,  $P_a$ 는 Anomalous coefficient, n은 Steinmetz constant를 의미한다.

### 2.2.2 동손

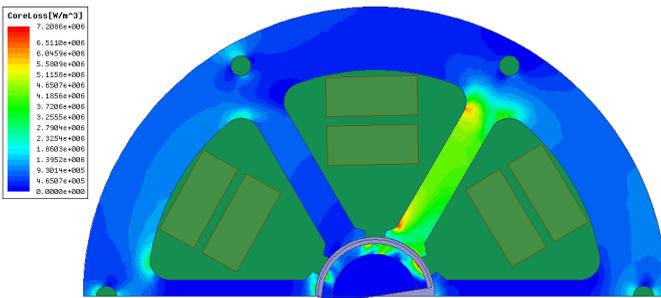
동손은 저항에 의한 Joule Heat로 초고속 전동기의 경우 높은 주파수로 인한 침투깊이를 고려하여 얇은 소선을 사용한다. 동손은 다음 식 (5)와 같이 구할 수 있다.

$$P = 3I^2R \quad (5)$$

<그림 4>와 <그림 5>은 초고속 전동기 모델의 손실 분포를 나타내었다.



<그림 4> 동손 특성 (t = 7.497e-6s)



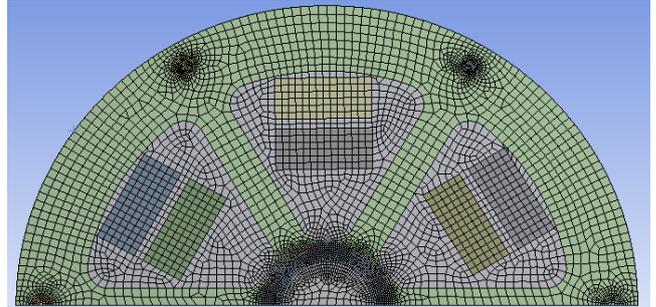
<그림 5> 철손 특성 (t = 7.497e-6s)

## 2.3 전동기 열해석

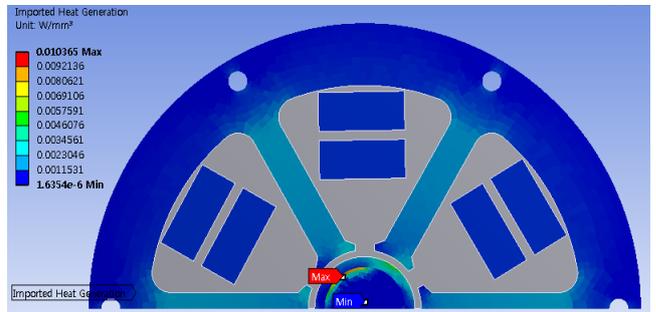
초고속 전동기는 저속 전동기에 비해 손실에 의한 온도상승이 높기 때문에 손실해석을 통한 전동기 온도상승의 해석 및 예측을 통한 전동기 설계가 필요하다.

전동기의 공극부분에서의 높은 속도와 온도를 고려하여 격자를 밀집시켰다.

<그림 6>는 열해석을 위해 생성된 격자를 나타내었다. <그림 7>은 전동기 각 부분의 손실분포를 나타내고 있다.

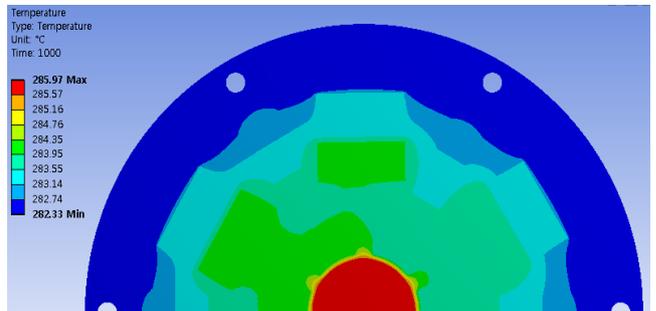


<그림 6> 열해석 모델의 격자



<그림 7> 전동기 손실(열원)분포

<그림 8>은 열해석 결과를 나타내었다.



<그림 8> 전동기 온도분포

<그림 7>에서 보듯 회전체 부분의 손실이 크고, 그로인해 <그림 8>에서 확인할 수 있듯 회전체 부분의 온도상승이 극심함을 확인할 수가 있다.

## 3. 결 론

전동기의 손실해석 결과 값을 전동기의 열원으로 사용하여 전동기 온도상승 해석을 하였다. 이때 회전자부분의 열이 극심함을 확인할 수 있었다. 하지만 초고속 전동기의 경우 냉각을 고려하여 전동기의 온도상승을 예측이 필요하다. 따라서 냉각방식에 따른 유동해석과 냉각에 따른 온도분포, 전동기에서의 열전도도를 동시에 고려한 복합열전달 해석의 수행이 필요하다.

### [참 고 문 헌]

- [1] 김태균, “초소형 압축기용 초고속 전동기 내부의 복합 열전달 해석”, 유체기계저널, 제1호, PP.14-21, 2001.
- [2] 정연호, “초고속 전동기의 기술동향”, 전력전자학회지, 제6호, PP.21-24, 2006.