# 고율 충전 대응 배터리 냉각시스템에 대한 해석적 연구

강현성\*.\*\*, 신윤혁\*, 신동현\*, 이홍종\*, 최재영\* \*한국자동차연구원 \*\*고려대학교 기계공학과 e-mail:yhshin@katech.re.kr

# A Numerical Study of Battery Cooling System for High Rate Charging

Hyun Sung Kang<sup>\*,\*\*</sup>, Yoon Hyuk Shin<sup>\*</sup>, Dong Hyun Shin<sup>\*</sup>, Hong Jong Lee<sup>\*</sup>, Jae Young Choi<sup>\*</sup> <sup>\*</sup>Korea Automotive Technology Institute <sup>\*\*</sup>Department of Mechanical Engineering, Korea University

#### 요 약

본 논문에서는 기존의 배터리 냉각루프가 적용된 시스템 모델을 구현하고 고율 충전 시 냉각 모드 알고리즘에 따른 배터 리 온도를 산출하였으며, 충전 C-Rate에 따른 적정 배터리 온도 유지가 가능한 열저항을 제시하였다. 해당 시스템 모델에 1D 배터리 모델을 적용하기 위해 3D 해석을 통한 대상 배터리 셀의 열저항을 산출하였으며, 발열 및 전기적 특성을 반영 하기 위해 평가 데이터 기반 ECMs 파라메터를 적용하였다. 또한, 냉각시스템을 구성하기 위해 냉매 사이클의 성능맵 모델을 시스템 모델에 적용하였으며, 배터리 온도 및 냉각수 온도를 제어변수로 하는 냉각모드 알고리즘을 구현하여 실제 배터리 충전 시 냉각시스템의 운전 환경을 모델화하였다. 이를 바탕으로 향후, 고율 충전용 배터리 셀/모듈 개발 시 해당 시스템 모델을 통해 냉각시스템 운전환경이 반영된 냉각설계가 가능할 것으로 기대된다.

## 1. 서론

지속적인 기후변화 대응과 탄소중립 달성을 위해 다양한 산업분야에서 많은 노력과 투자가 이루어지는 가운데 수송분 야에서는 점차 전력기반 차량으로의 전환이 활발히 진행되고 있다. 대표적으로 리튬이온 배터리를 적용한 전기자동차(EV) 가 기존 내연기관 자동차의 대안으로 관심이 높아지고 있으 며 높은 에너지 밀도와 긴 수명으로 각광받고 있다[1]. 그러 나, 내연기관에 비해 긴 충전시간과 충전 인프라로 인해 고율 충전에 대한 연구 역시 활발히 이루어지고 있다.

리튬이온 배터리는 작동 온도에 민감하여 한계 온도 범위 를 벗어날 경우 높은 성능 저하를 갖는다[2-3]. 또한, 충전과 방전 시 배터리 내부의 반응열에 의해 운전 조건에 따라 배터 리 온도가 급격하게 상승된다. 이러한 문제를 해결하기 위해 대부분의 배터리 시스템에는 배터리 온도를 제어하기 위한 배터리 열관리 시스템이 구성되어 있으며 해당 시스템에 적 합한 배터리 셀 냉각설계가 개발되어 왔다[4]. 그러나, 고율 충전에 따른 배터리 셀의 발열량 대응이 가능한 냉각 설계는 냉각 매체와 배터리 셀 간의 냉각 효율을 반영한 개발이 주를 이루었으며, 실제 배터리 열관리 시스템의 냉각루프의 운전 범위가 반영된 설계가 이루어지지 않았다. 이에 본 논문에서는 기존의 배터리 냉각루프가 적용된 시 스템 모델을 구현하고 고율 충전 시 냉각 모드 알고리즘에 따 른 배터리 온도를 산출하여 고율 충전 C-Rate에 따른 적정 배터리 온도 유지가 가능한 열저항을 제시하여 실제 냉각 시 스템이 반영된 냉각설계의 가이드라인을 제시하였다.

#### 2. 모델 구성

#### 2.1 1D 배터리 모델

배터리 냉각루프가 반영된 시스템 모델에 1D 배터리 모 델을 적용하기 위한 모델화를 진행하였다. 그립 1 (a)와 같 이 고율 충전용 대상 배터리 셀의 형상정보를 반영하여 배 터리 셀에서 냉각 채널 범위의 열저항을 산출하기 위해 3D 모델을 구현하였다. 또한, 표 1의 각 파트 별 물성 정 보를 반영하여 해당 모델에 대한 CFD 해석을 진행하였다. 배터리 셀에서 냉각채널 전단까지의 열저항 산출을 위해 배터리 셀에 발열량 3.93W를 인가하여 각 파트의 표면 온 도 결과를 바탕으로 열저항을 산출하였으며, 파트 별 열저 항은 그림 1 (b)와 같이 나타났으며 총열저항은 1.926 K/W 로 산출되었다.



[그림 1] 배터리 열저항 산출을 위한 CFD 해석 (a) 배터리 셀 3D 모델링 (b) 배터리 셀 파트별 열저항 결과

Parameters	Fin plate	Battery cell	TIM
Mass [kg]	0.04	0.89	0.13
Thermal conductivity [W/m-K]	170	0.25/25 (cross/in-plane)	1.6
Specific heat [J/kg-K]	917	1000	1000
Density [kg/m3]	2698	2374	1780

[표 1] 배터리 구성 파트별 재료 물성 정보

3D 모델링을 통해 산출된 열저항을 1D 시스템 모델에 반 영하기 위해 등가열전도를 환산하여 적용하며 선행 연구를 통해 계측된 ECMS 파라메터의 맵핑 데이터를 모델에 반영 하여 고율 충전 배터리 셀 모델을 구성하였다. 냉각판과 유체 간의 열저항은 온도, 유량 및 운전 범위에 따른 열저항 변화 를 반영하기 위해 Dittus-Boelter Correlation을 적용하였다.

#### 2.2 배터리 냉각시스템 모델

배터리팩 냉각시스템에 적용되는 칠러의 성능맵 모델화 를 위해 그림 2와 같이 냉매 사이클을 증발기, 압축기, 메 인/서브 응축기, 전자식 팽창밸브를 적용하여 구성하였다. 냉매 사이클에 작동유체는 xEV 차량의 냉매로 사용되는 R1234yf의 물성치를 적용하였으며, 사이클의 운전 압력은 저압부 3bar, 고압부 15bar를 적용하였다. 또한, 냉매와 냉각 수 간의 분석적 열교환기 모델 적용을 위해 Travis&Rohsenow correlation을 적용하였으며 압축기 모델은 Clearance/Swept를 파라메터로 사용하는 Polytropic compression 열역학적 모델을 적용하였다.

모델화된 냉매 사이클의 냉각 모드는 표 2와 같이 세 가지 모드로 구성하였으며, 각 모드에 따른 성능 맵은 그림 3과 같 이 유량과 냉각 유체의 온도 특성을 한 가지 인자로 모두 반영 되도록 Reynolds 수에 따른 열교환 성능과 COP로 구성하였다.



[그림 2] 배터리 냉각용 칠러 냉매 사이클 모델화

[표 2] 칠러 냉각 모드 종속 열관리 부품

냉각 모드	워터펌프 유량 (증발기 냉각수 측) [LPM]	워터펌프 유량 (메인 응축기 냉각수 측) [LPM]	압축기 회전수 [RPM]
Mode-1			2000
Mode-2	15	15	4000
Mode-3			6000



[그림 3] 냉각 모드에 따른 칠러 냉각 성능 및 COP (a) Mode-1 (b) Mode-2 (c) Mode-3



[그림 4] 칠러 냉각 모드 알고리즘 및 작동 조건 (a) 상태 조건 알고리즘 (b) 냉각 모드 작동 예시 (c) 상태 조건에 따른 작동 모드

배터리 모듈의 온도에 따라 칠러의 냉각 모드를 구현하 기 위한 알고리즘을 그림 4와 같이 구성하였으며, 상기 알 고리즘은 온도 조건에 따라 상태 조건을 판단하고 상태 조 건에 맞는 냉각 모드를 선정하여 칠러에 냉각 부하를 적용 하도록 설계하였다.

배터리 팩 모델 구성을 위해 대상 배터리 모듈의 전압(50.4 V) 과 전류량(52.6 Ah)을 고려하여 상용 전기차에 적용되는 벤치 마킹 배터리 팩과 유사한 전압과 전류량을 구현하기 위해 8개 의 직렬 모듈과 3개의 병렬 모듈로 구성하여 배터리 팩 최대 전압 403.2 V, 전류량 157.8 Ah인 모델을 그림 4와 같이 구현 하였다.

그림 4와 같이 구성된 배터리 냉각 시스템에서 칠러 작동 모드에 적용되는 제어 인자 중 배터리 모듈 온도는 직렬 구성 배터리 모듈 중 끝단의 배터리 모듈의 온도를 설정값으로 정 의하였으며, 냉각수 온도와 유량에 따라 칠러 성능은 앞서 구 성된 성능 맵에 따라 부하가 결정되도록 구성하였다. 또한, 칠 러 냉각 모드 알고리즘 내 배터리 냉각수 온도의 과도한 하락 을 방지하기 위해 배터리 냉각수 허용 온도 20~35℃ 내에서 작동하도록 구성하였다.



[그림 4] 칠러 적용 배터리 냉각 시스템 모델화

### 3. 시스템 해석 결과

배터리 냉각시스템의 운전환경에서 배터리 충전에 따른 온 도변화를 확인하기 위해 1C-Rate, 3C-Rate 충전 조건에서 완 전 충전 시 최종 배터리 온도를 시스템 해석을 통해 그림 5와 같이 확인한 결과, 1C-Rate 충전 조건에서 그림 5 (a)와 같이 최종 배터리 온도 36.8℃로 배터리 한계 온도인 45℃이하를 만족하였다. 그러나, 3C-Rate 충전 조건에서 그림 5 (b)와 같 이 최종 배터리 온도 57.9℃로 배터리 한계온도 이상의 온도 를 형성하는 것을 확인할 수 있었다.

배터리 셀에서 냉각플레이트 전단까지의 열저항의 감소에 의한 개선이 필요함에 따라, 3C-Rate 충전 조건, 배터리 셀 에서 냉각플레이트까지의 열저항을 기존(1.926 K/W) 대비 1/2, 1/3, 1/4로 감소하여 배터리 냉각시스템에 의한 배터리 모듈의 온도를 확인하였다. 그림 6과 같이 3C-Rate 충전 시 배터리 모듈의 온도가 45℃ 이하를 유지하기 위한 최소 배터리 내부 열저항은 기존의 1/3의 열저항인 0.642 [K/W] 수준으로 확인되었다.



[그림 5] 고율 충전 적용 배터리 열관리 시스템 해석 결과 (a) 1C-Rate (b) 3C-Rate



[그림 6] 배터리 내부 열저항 축소 모델에 따른 배터리 냉각시스템 해석결과 (a) 1.926 [K/W] (b) 0.963 [K/W] (c) 0.642 [K/W] (d) 0.4815 [K/W]

4. 결론

본 연구에서는 기존의 배터리 냉각루프가 적용된 시스템 모 델을 구현하고 고율 충전 시 냉각 모드 알고리즘에 따른 배터 리 온도를 산출하여 충전 C-Rate에 따른 시스템 해석을 진행 하였다. 냉각모드 알고리즘이 적용된 시스템 해석 결과 IC-Rate 충전 조건에서 완전 충전 시 배터리 한계온도 이하 의 온도를 만족하였으나 3C-Rate 충전 조건에서 한계 온도 이상의 온도를 나타내었다. 배터리 셀에서 냉각플레이트 간 의 열저항을 기존 대비 일정 수준 감소시켜 냉각 모드 알고리 즘 구동 시 3C-Rate 충전 조건에서 한계 온도 이하의 온도를 갖는 열저항을 확인하였다. 이를 통해 고율 충전용 배터리 셀/ 모듈 개발 시 실제 적용되는 냉각시스템이 반영된 냉각설계가 가능할 것으로 예상된다.

5. 사사

본 연구는 2023년도 산업통상자원부의 재원으로 한국산업 기술평가관리원(KEIT)의 연구비 지원을 받아 수행한 연구결 과입니다.(No.20011906)

#### 참고문헌

- Jaguemont, J., Boulon, L., & Dubé, Y., "A comprehensive review of lithium-ion batteries used in hybrid and electric vehicles at cold temperatures.", Applied Energy, 164, 99–114, 2016.
- [2] Pesaran, A., Santhanagopalan, S., & Kim, G. H., "Addressing the impact of temperature extremes on large format li-ion batteries for vehicle applications"

National Renewable Energy Lab.(NREL), Golden, CO (United States), 2013.

- [3] Teng, H., Ma, Y., Yeow, K., & Thelliez, M., "An analysis of a lithium-ion battery system with indirect air cooling and warm-up.", SAE International Journal of Passenger Cars-Mechanical Systems, 4(2011-01-2249), 1343-1357, 2011.
- [4] Tete, P. R., Gupta, M. M., & Joshi, S. S., "Developments in battery thermal management systems for electric vehicles: A technical review.", Journal of Energy Storage, 35, 102255, 2021.