2001 춘계학술발표회 논문집 한국원자력학회

용융염 LiCl/LiCl-Li2O에서 오스테나이트계 합금의 부식거동

Corrosion Behavior of Austenitic Alloys in Molten Salt of LiCl and LiCl-Li₂O

조수행, 정명수, 신영준, 박성원 한국원자력연구소, 대전광역시 유성구 덕진동 150

> 장준선 대련이공대학 Dalian 116023, China

요 약

Type 304L, Super 22H, Incoloy 800H 및 Inconel 600 합금의 용융염에서의 부식거동을 650 ~ 850°C 온도범위에서 조사하였다. 혼합용융염 LiCl-Li₂O에서의 부식은 Li₂O에 의한 염기성 용 해 기구에 의해 진행되며, 부식속도가 LiCl에서보다 훨씬 빠르게 나타났다. 용융염 LiCl 및 LiCl-Li₂O에서 Ni기 합금의 부식속도가 Fe기 합금보다 빠른 것으로 나타났다. 용융염 LiCl에서는 LiCrO₂의 단일 부식층이 혼합용융염 LiCl-Li₂O에서는 산화물과 Ni의 2상구조의 다공성 부식층이 형성되었다.

Abstract

Corrosion behavior of Type 304L, Super 22H, Incoloy 800H and Inconel 600 in molten salts was investigated in the temperature range of $650 \sim 850^{\circ}$ C. Due to Li₂O-induced basic fluxing mechanism, the corrosion rates of the alloys in mixed molten salt of LiCl-Li₂O were significantly higher than those in molten salt of LiCl. In molten salts of LiCl and LiCl-Li₂O, Fe-base alloy showed higher corrosion resistance than the Ni-base alloy. The single layer of LiCrO₂ was formed in molten salt of LiCl and two phase structure of a scale consisted of oxides and Ni was formed in the mixed molten salt.

1. 서 론

용융염 취급기술은 용융염 그 자체가 갖는 물리·화학적 특성, 즉 높은 전기전도성, 고밀집 취급성, 유체특성 등으로 인하여 여러 산업기술에 응용되어 왔으나, 특히 최근에 와서는 제트엔진, 연료전지, 촉매, 태양에너지 그리고 금속정제 등의 기술분야에서 관심의 대상이 되고 있다. 따라서 이러한 고온 용융염을 취급하는 기기 및 구조재료의 부식에 대한 연구도 지속적으로 진행되어 왔 다. 그 중 가장 전형적이고 중요한 문제인 필립상으로 부착된 용융황산염 Na₂SO₄에 의한 Ni기 초 합금의 가속산화에 대한 연구가 많이 진행되었다.^{1~2)} Ni 혹은 Ni기 초합금의 가속산화는 용융염 의 화학특성 즉 산/염기 특성에 의존한다는 것은 알려진 사실이다.^{3~4)} 용융염의 염기도가 국부적 으로 증가하면 산화물 이온이 NiO의 보호성 피막과 반응하여 NiO₂²⁻가 형성되어 용융염으로 용해 된다. 보호성 피막이 없어지면 합금은 빠른 속도로 부식되며 이러한 부식기구를 보호성 피막의 염 기성 용해라고 한다.^{5~6)}

잘 알려진 바와 같이 염화물계 용융염들은 친수성이 강하여 공기중에 노출되었을 때 쉽게 수 화되며 이로인해 발생되는 조성의 변화는 취급재료들의 부식특성에 큰 영향을 줄 뿐만 아니라 산 화물과의 혼합용융염으로 존재하는 경우에는 이들의 복잡한 화학적 거동으로 인하여 부식현상을 가속화 시킬 가능성이 있을 것으로 판단된다. 또한 염화물은 산소를 포함하지 않고, 용융염중 대 기중 산소의 용해도는 극히 낮으므로⁷¹ LiCl-KCl 공융용융염에서 전기화학적으로 측정한 부식속도 는 산화성 불순물 NO₃ 농도에 거의 비례하며 불순물의 농도를 극히 낮게 정제한 용융염에서는 사 실상 부식이 일어나지 않는 것으로 나타났고, 염화물 용융염에서도 산화반응이 주 부식반응임을 제시하였다⁸⁾.

사용후핵연료 차세대 관리공정은 LiCl 및 LiCl-Li₂O 용융염 분위기를 형성한다. 이러한 혼합 용융염 분위기에서 부식시험이 수행되지 않아 재료의 내식성에 관한 자료가 거의 없는 실정이다. 따라서 본 연구에서는 용융염 취급장치 구조재료 개발의 일환으로 기존 Type 304L, Super 22H, Incoloy 800H 그리고 Inconel 600의 LiCl 및 LiCl-Li₂O 용융염계에서 부식특성을 고찰하여 용융염 부식억제형 합금개발에 필요한 자료를 얻고자 한다.

2. 실험방법

본 연구에 사용한 실험용 합금의 화학조성을 Table 1에 나타냈다. 부식시험은 실험실적 고온 부식시험방법 중의 하나인 도가니시험(crucible test)방법을 이용하였다. 시편의 크기는 15(W) x 20(H) x 2.5 mm(T)이며, 부식시험 직전에 에머리 페이퍼 1200까지 연마하여 증류수와 아세톤으 로 탈지시킨 후 건조시켜 시편으로 사용하였다. 용융염 LiCl과 혼합 용융염 LiCl-Li₂O를 각각 22g 씩 도가니에 넣고 시편을 완전 침적시켜 부식시험을 행하였다. 부식환경온도는 650, 750 및 850℃ 를 선택하였으며, 부식시간은 25 ~ 75시간에서 시험을 행하였다. 시험 종료 후 시편은 10% HNO₃ 용액으로 초음파 세척하여 부식물을 제거하고 증류수와 아세톤으로 세척한 후 건조시켜 무 게변화를 측정하였다.

본 실험에서 사용한 합금들은 밀도에서 큰 차이가 없으므로 단위면적당 무게변화를 부식속도 로 표시하였다. 부식생성물의 분석, 미세조직 관찰을 위해 전자현미경, X선 회절분석기 및 EPMA 를 사용하였다.

Alloy	Chemical composition (wt.%)						
	С	Fe	Ni	Cr	Si	Mn	S
Type 304L	0.023	Bal	9.85	17.84	0.50	1.07	0.004
Super 22H	0.530	Bal	43.6	24.7	0.73	0.65	_
Incoloy 800H	0.08	Bal	31	22	0.53	1.07	0.006
Inconel 600	0.07	9.49	73.66	16.30	0.21	0.20	0.002

Table 1. Chemical composition of alloys

3. 결과 및 고찰

Fig. 1은 650, 750 및 850℃, 용융염 LiCl에서 25시간 부식시험에 의한 Type 304L, Super
22H, Incoloy 800H 및 Inconel 600의 무게변화를 나타내었다. Fig. 1에서 보는 바와 같이
Ni-base인 Inconel 600이 Fe-base 합금보다 부식속도가 빠르게 나타났다.

Fig. 2에 혼합용융염 LiCl-Li₂O에서 650, 750 및 850℃ 25시간 부식시험에 의한 무게변화를 나타내었다. Fig. 2에서 보는 바와 같이 전반적으로 Ni-base 합금의 부식속도가 Fe-base보다 빠 른 것으로 나타났다. Fig. 1과 2에서 세가지 경향을 파악할 수 있었다. 1) 용융염 LiCl에 의한 부 식에 비해 혼합용융염 LiCl-25%Li₂O에서 부식속도가 큰 것으로 나타났다. 2) 두 부식환경에서 온도증가에 따라 모두 부식속도가 증가하지만 용융염 LiCl에서 보다 혼합용융염에서 온도증가에 따른 부식속도의 증가가 크고, 특히 750℃ 이상에서 부식속도가 급격히 증가하였다. 이러한 결과 는 저온에서 합금의 부식속도에 미치는 Li₂O의 영향은 작고 온도가 높을수록 영향이 큰 것을 의 미한다. 이는 염기성 용해반응에 참여하는 것이 Li₂O가 해리되어 형성된 산화물이온 O² 이며, Li₂O의 해리도가 저온에서 낮고 온도증가에 따라 증가하기 때문일 것으로 생각된다. 3) 두 부식 환경에서 Ni-base 합금의 부식속도가 Fe-base보다 큰 것으로 나타났다.

Fig. 3은 부식환경온도 750℃ 용융염 LiCl에서 합금의 부식에 의한 무게변화와 부식시간과의 관계를 나타낸 것이다. Fig. 3에서 보는 바와 같이 이들의 부식속도는 포물선 법칙을 따르며, 이 것은 부식층이 보호막의 역할을 하는 것을 의미한다⁹⁾. 이는 Fig. 1에서 보는 바와 같이 부식층의 보호막 역할로 인하여 부식속도가 느린 것을 알 수 있다.

Fig. 4는 750℃ 혼합용융염 LiCl-Li₂O에서 합금의 부식속도의 시간의존성을 나타낸 것이다. 합금의 부식에 의한 무게변화는 Fig. 4에서 보는 바와 같이 이들의 부식속도는 직선 법칙을 따르 는 것으로 나타났다. 이는 Fig. 2에서 보는 바와 같이 부식생성물이 다공질적 비보호성 피막의 형성으로 보호막 역할을 하지 못함으로 인하여 부식속도가 빨라지는 것을 알 수 있다.

Fig. 5는 혼합용융염 LiCl-Li₂O에서 Li₂O 농도를 변화시켜 25시간 부식시험에 의한 부식속도 와 Li₂O 농도의 관계를 나타낸 것이다. 750℃에서 혼합용융염 중 Li₂O 농도의 증가에 따라 약 5%까지는 부식속도가 증가 하지만, 그 이상에서는 부식속도가 크게 증가하지 않는 것으로 나타 났다. 용융염에서 산화반응에 직접 참여하는 것이 산화물이온 O²⁻임을 고려할 때⁶, Fig. 5의 결과 는 Li₂O의 해리도에 기인한 것으로 생각된다. 즉 750℃에서 Li₂O의 해리도가 약 5%이며, 5%까지 는 Li₂O의 농도의 증가에 따라 O²⁻ 농도가 증가하여 부식속도가 증가하지만 Li₂O의 농도가 5%를 초과하면 O²⁻ 농도는 증가하지 않으므로 더 이상 부식속도가 증가하지 않을 것으로 생각된다. Fig. 6에 용융염 LiCl에서 750℃ 25시간 부식시험한 Type 304L 시편의 단면조직를 나타내었 다. Fig. 6에서 보는 바와 같이 치밀한 보호막이 형성되었음을 알 수 있었다.

Fig. 7은 750℃에서 25시간 부식시험한 Type 304L 시편표면의 X-선 회절결과를 나타낸 것이 다. Fig. 7에서 보는 바와 같이 부식물은 LiCrO₂로 판명되었다. 부식층이 보호막을 형성할 때 부식 속도는 LiCrO₂ 산화층을 통한 Cr의 확산에 율속되어 부식속도가 포물선 법칙을 따라서 느리게 나 타난다고 생각된다.

Fig. 8에 혼합용융염 LiCl-Li₂O에서 750℃, 25시간 부식시험한 Inconel 600의 부식층의 SEM 조직을 나타내었다. Fig. 8에서 보는 바와 같이 부식층은 흰색과 어두운색의 2상조직으로 구성되 었고, 또한 다공성 피막이 합금표면에서 내부로 성장하는 것을 알 수 있다.

Fig. 9는 혼합용융염 LiCl-Li₂O에서 750℃, 25시간 부식시험한 Inconel 600의 부식층의 2상조 직에 대한 EPMA 분석결과를 나타낸 것이다. Fig. 9에서 보는 바와 같이 흰색의 상은 Ni이고, 어 두운색은 Cr과 O 농도가 높은 것으로 보아 LiCrO₂임을 알 수 있다. 모재와의 계면부근의 부식층 에는 Ni의 입자가 작고 함량도 적으며, Ni과 산화물 사이에 기공이 잘 보이지 않으나, 외표면으 로 갈수록 Ni의 입자가 크고 함량도 많으며 Ni과 산화물 사이에 기공이 형성된 것을 알 수 있었 다.

Fig. 10은 혼합용융염 LiCl-Li₂O에서 750℃, 25시간 부식시험한 Inconel 600 시편표면의 X-선 회절결과를 나타낸 것이다. Fig. 10에서 보는 바와 같이 부식물은 LiCrO₂와 Ni로 나타났다.

4. 결 론

1. 용융염 LiCl에서 합금은 LiCrO₂의 치밀한 보호막이 형성되었고, 부식속도는 포물선 법칙을 따랐다.

2. 혼합용융염 LiCl-Li₂O에서 합금은 LiCrO₂과 Ni의 다공성 부식층이 형성되었고, 부식속도는 직 선 법칙을 따랐다.

3. 두 부식환경에서 Ni기 합금의 부식속도가 Fe기 합금보다 빠른 것으로 나타났다.

감사의 글

본 연구는 과학기술부 원자력연구개발사업의 일환으로 수행되었으며, 이에 감사드립니다.

참 고 문 헌

- 1. H. J. Grabke, E. Reese and M. Spiegel, Corro. Sci., 37, 1023 (1995)
- 2. Y. S. Zhang and R. A. Rapp, J. Electrochem. Soc., 132, 2498 (1985)
- 3. N. S. Bornstein and M. A. DeCrescente, Trans. Met. Soc. AIME, 245, 583 (1969)
- 4. N. S. Bornstein and M. A. DeCrescente, Met. Trans., 2, 2875 (1971)
- 5. J. A. Geobel and F. S. Pettit, Met. Trans., 1, 1943 (1970)
- 6. J. A. Geobel and F. S. Pettit and G. W. Goward, Met. Trans., 4. 261 (1973)
- 7. M. Spiegel, P. Biedenkipf and H. J. Grabke, Corros. Sci., 39, 1193 (1997)
- 8. 古川和男, 沼田博雄, 防食技術, 29, 185 (1980)
- 9. J. E. Forrest and J. Robertson, Corros. Sci., 32, 541 (1991)







Fig. 2. W eight loss of the alloys in molten salt of LiCl-Li₂O for 25 hours, as a function of temperature.



Fig. 3. W eight loss of the alloys in molten salt of LiCl at 750°C, as a function of time.



Fig. 4. W eight loss of the alloys in molten salt of LiCl-Li $_2$ O at 750°C, as a function of time.



Fig. 5. Effect of Li₂O concentration on the weight loss of the alloys in molten salt of LiCI-Li₂O at 750°C for 25 hours.



Fig. 6. Scanning electron micrographs of cross sections of Type 304L corroded in molten salt of LiCl at 750 for 25 hours.



Fig. 7. X-ray diffraction patterns of the oxide scale on Type 304L corroded in molten salt of LiCl at 750°C for 25 hours.



Fig. 8. Scanning electron micrograph of cross section of Inconel 600 corroded in molten salt of $\text{LiCl-Li}_2\text{O}$ at 750 for 25 hours.



Fig. 9. X-ray line scan of the scale on Inconel 600 corroded in molten salt of LiCl-Li₂O at 750 for 25 hours, (a) Cr, (b) Ni, (c) O.



Fig. 10. X-ray diffraction patterns of the oxide scale on Inconel 600 corroded in molten salt of LiCl-Li₂O at 750°C for 25 hours.