

A Study on the Fluid Mixing Analysis for the Wall Thinning Mitigation by Design Modification of a Feedwater Heater Impingement Baffle

M. H. Shin,^a K. H. Kim,^a K. M. Hwang ^b

a Fluid Engineering Lab., Kyunghee Univ., 1 Sochen-Ri, Giheung-Eup, Yongin-Si, Gyeonggi-Do

b KOPEC, Structural Integrity & Materials Department, 360-9, Mabuk-Ri, Kusong-Eup, Yongin-Si, Gyeonggi-Do

1. 서 론

최근 미국의 Point Beach 1[1], Fort Calhoun 원전[2] 등의 급수가열기 5 번 추기노즐 충격판(Impingement Baffle: IB) 주변에서 동체감속으로 인한 사고가 발생한 바 있으며, 국내에서도 유사한 손상이 발생한 바 있다[3]. 본 연구에서는 급수가열기 추기노즐 주변의 동체감속 원인을 유체유동 측면에서 분석하고, 동체감속을 완화시킬 수 있는 충격판 설계변경 연구를 수행하였다. 이를 위하여 기존의 막힌충격판 (Clogged IB) 모델을 이용한 유동해석을 수행하여 급수가열기 동체감속 원인을 분석하였다. 또한 기존의 충격판을 설계 개선한 다공충격판(Multi-hole IB) 모델을 이용하여 유동해석을 수행하고 기존의 결과와 비교하여 설계개선의 타당성을 검토하였다.

2. 해석모델 구성

급수가열기 충격판 설계변경에 따른 동체감속 완화 연구를 위한 유동해석은 유한체적법을 근간으로 하는 상용 전산 수치해석 코드인 PHOENICS를 사용하였다. 해석모델은 국내 가압경수로형 원전 2 차측에 설치되어 있는 급수가열기 5A 추기 배관라인 주변의 동체를 대상으로 하였다. 동체감속 완화연구를 위하여 두 개의 모델을 구성하였다. 하나는 기존의 구멍없는 충격판(Fig. 1)을 이용한 Clogged IB 모델이고 나머지 하나는 구멍이 뚫린 다공충격판(Fig. 2)을 이용한 Multi-hole IB 모델이다. Fig. 3은 단일블럭(Single Block)으로 구성한 해석 모델의 격자구성을 보여준다.

3. 경계조건 및 수치해석

유동해석 결과를 비교하기 위하여 Clogged IB 및 Multi-hole IB 모델에 동일한 경계조건을 적용하였다. 급수가열기 및 추기라인 내부의 작동유체는 $1.013 \times 10^5 \text{ Pa}$ 에 대한 포화조건에서의 단상 증기로 가정하였다. 입력 경계조건으로 사용되는 추기라인의 유속은 균일속도 조건을 적용하였다. 추기라인과 동체 전단의 유속은 각각 10.93 m/sec 와 1.69 m/sec 를 적용하였다. 난류강도는 5%를 적용하고 해석은 2 초를 400 Step으로 구분하여 Step 당 250 회 반복계산 하도록 구성하였다.

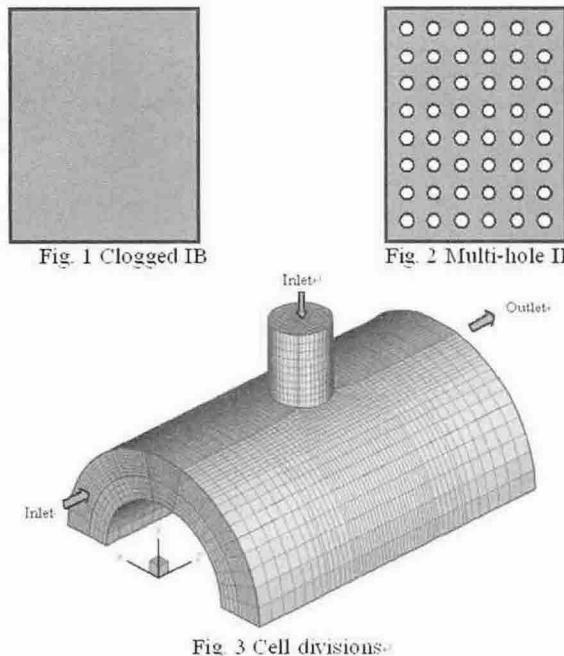


Fig. 3 Cell divisions.

4. 유동해석 결과

기존의 Clogged IB 모델과 Multi-hole IB 모델을 이용한 해석결과는 동체 인접부에서의 x-방향 국부유속(u , 원주방향), y-방향 국부유속(v , 반경방향) 및 z-방향 국부유속(w , 축방향)을 실측에 의한 동체감속 데이터와 비교하였다. 해석결과, y-방향 국부유속(v)을 제외한 x-방향 국부유속(u)과 z-방향 국부유속(w)은 두 모델의 차이가 거의 없었다. Fig. 4 와 5 는 Clogged IB 및 Multi-hole IB 모델에 대한 동체벽면의 y-방향 국부유속 변화를 나타낸 것이다. 그림에서, v/V_0 는 y 방향의 국부유속 변화를 무차원화 한 것이며, V_0 는 해석모델의 동체축으로 유입되는 초기 평균속도를 나타낸다. 음(-)의 부호는 동체 중심방향을 나타내며 r 은 노즐 반경을 나타낸다. Fig. 4 에서 볼 수 있듯이 동체 벽면을 향하는 +y 방향 국부유속은 노즐 좌우측($x/r=\pm 2.3$)에서 최대치를 보이다가 +z 방향으로 거리가 증가함에 따라 노즐 중심축으로 최대값이 이동하였다. 이는 동체감속이 +y 방향 국부유속과 밀접한 관계에 있음을 알 수 있으며, Fig. 5 에서는 특정부위에서 국부적으로 동체벽면을 향하는 y-방향 국부유속이 비교적 많이 완화되어 있는 것을 알 수 있다.

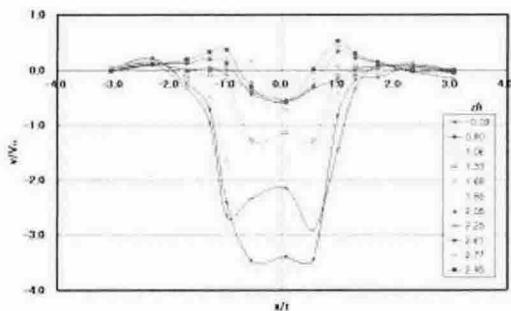
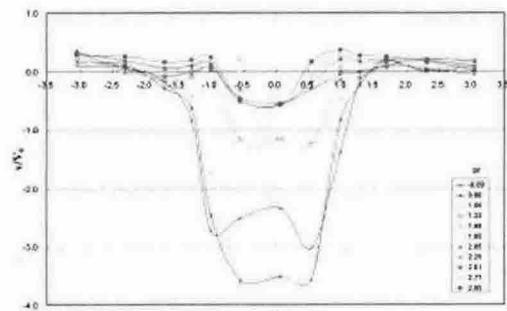
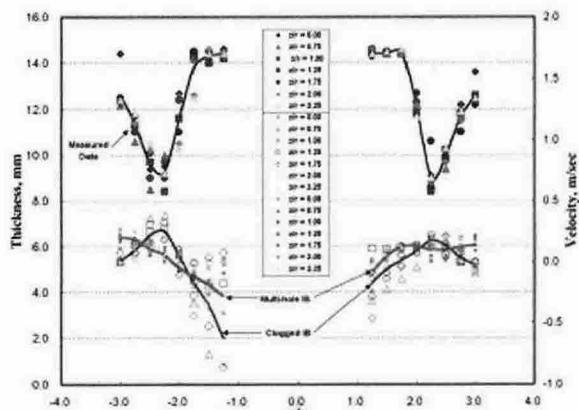
Fig. 4 v profiles for the Clogged IB Model^[4]Fig. 5 v profiles for the Multi-hole IB Model^[4]Fig. 6 Comparison of Wall Thickness and v

Fig. 6 은 UT 측정에 의한 동체두께 데이터와 Clogged IB 및 Multi-hole IB 모델의 해석결과에 따른 v 를 비교하여 그림으로 제시한 것이다. 여기서, 상단의 채워진 도형은 동체두께를 나타내고 아래의 빈 도형과 작은 도형은 Clogged IB 및 Multi-hole IB 모델의 해석결과에 따른 v 를 나타낸다. x/r 이 ± 1.0 사이는 초기노즐이 존재하는 부위이다. 비교한 부위는 측정

데이터가 존재하는 노즐 좌우측에서 z/r 이 0 부터 2.25 까지이며, 실선은 동체두께와 v 의 평균 추이선이다. 그림에서 볼 수 있듯이 동체두께가 가장 얇은 부위는 Clogged IB 모델의 가장 빠른 v 와 정확히 일치하고 있으며, Multi-hole IB 모델의 결과를 나타내는 v 는 비교적 넓은 범위에 걸쳐 분산된 것을 알 수 있다. 결과적으로 동체 벽면에 수직으로 영향을 미치는 v 의 빠른 국부유속이 다공충격판에 의하여 분산되었으며, 이로 인하여 동체 벽면의 감속현상은 완화될 수 있을 것으로 판단된다.

5. 결 론

급수가열기 초기노즐 주변의 동체감속 원인을 유체유동 측면에서 분석하고, 동체감속을 완화시킬 수 있는 충격판 설계변경 연구를 수행하였다. Clogged IB 모델의 해석결과는 UT 측정데이터와 비교하여 감속원인을 분석하였으며, 설계 변경한 Multi-hole IB 모델의 해석결과는 Clogged IB 모델의 해석결과 및 UT 측정데이터와 비교하여 동체감속 완화 가능성을 검토하였다. 그 결과 급수가열기 벽면과 평행하게 흐르는 u 와 w 는 감속현상과 크게 상관이 없음을 확인하였으며 동체 벽면을 향하여 수직으로 부딪치는 v 의 영향이 감속현상에 지배적임을 확인하였다. 이러한 결과는 흐르는 유체와 접촉하는 기기재료 중 유체가 수직으로 부딪쳐 흐름정체가 발생하는 부위에서 감속이 가장 심하게 발생된다[4, 5]고 알려진 사실과 잘 일치하였다. 그리고 기존의 충격판을 다공충격판으로 변경하여 유동해석을 수행한 결과, 동체 벽면에 수직으로 부딪치는 국부유속은 기존 보다 30% 정도 완화된 것을 확인하였다. 이러한 결과에 따라 실제 발전소의 급수가열기 충격판 설계를 다공형으로 변경할 경우 상당한 수준까지 동체감속을 완화시킬 수 있을 것이라는 결론을 얻었다.

참고문헌

- [1] Point Beach 1, 1999, "Steam Leak From Low Pressure Feedwater Heater", LER 1999-005, Rev.0.
- [2] Fort Calhoun, 1999, "Shell Wall Thinning of Feedwater Heater", OE 10710, INPO.
- [3] KHN, 2000, "고리 1 호기 급수가열기 동체축 두께검증 기술검토서, 제 1 발전소 기계부 설계반".
- [4] H. Keller, 1978, "Corrosion and Erosion Problems in Saturated Steam Turbines", AIM Conf., Liege, Belgium, pp. 22-28.
- [5] G. J. Bignold et al., 1981, "Proc. 8th Intern. Congress Metallic Corrosion", DECHEMA, West Germany, vol.2, pp. 1548.