가스터빈 블레이드에 적용되는 DVC-TBC에 대한 균열 영향 평가

Estimation of the effect of Crack on DVC-TBC applied Gas Turbine Blade *이동근¹,신인환^{1, #}석창성², 구재민²,이택운³,김범수⁴

*D. K. Lee¹, I. H. Shin¹, [#]C. S. Seok(Seok@skku.edu)², J.M.Koo², T. W. Lee³, B. S. Kim⁴ ¹성균관대학교 대학원 기계공학과, ²성균관대학교 기계공학부, ³한전 KPS, ⁴ 전력연구원 발전 연구소

Key words : Turbine, Thermal, Coating, Crack, DVC, TBC, Stress

1. 서론

가스터빈 열차폐 코팅은 가스터빈 핵심 부품을 고온 화염으로부터 보호하고 부품의 표면온도를 낮추기 위해 적용되는데, MCrAIY 재료를 이용한 금속의 접합코팅(본드코팅)과 세라믹 재료를 이용 한 최종코팅(탑코팅)으로 구성된다. 블레이드의 온도 감소는 세라믹 탑코팅 층에서 크게 발생하지 만, 모재 위에 세라믹 코팅을 바로 적용하게 되면 접착강도가 낮아서 쉽게 떨어질 수 있으므로 본드 코팅을 적용하게 된다. 열차폐 코팅에 적용되는 탑코팅 방식 중 하나인 Dense Vertically Cracked 코팅의 경우 인위적으로 코팅층 내부에 수직방향 균열을 삽입하여 열팽창 및 수축에 대한 저항을 감소시켜 코팅의 수명을 증가시키게 된다. [1]본 연구에서는 가스터빈 1단 블레이드에 적용되는 DVC 방식의 탑코팅에 삽입된 균열의 밀도에 따른 코팅층의 응력 분포를 살펴보고, 코팅 박리에 가장 큰 영향을 미치는 것으로 알려진 계면에 대한 수직 방향 응력 요소[1,2]에 대하여 균열 밀도별 최대응 력 크기를 획득하였다. 이를 이용하여 균열에 따른 계면 수직 방향 응력 변화를 분석하고, 최적의 균열 밀도를 도출하였다. 또한, DVC-TBC에 삽입된 균 열의 밀도별 열피로 시험 결과와 비교하여 해석의 타당성을 검증하였다.

2. 해석모델 및 경계조건

해석 모델은 블레이드 일부를 모사한 석창성 등에 의하여 기 수행된 모델을 이용하였다.[1] DVC 코팅의 경우 약 0.1~1.3mm 당 한 개의 균열(균열밀 도 20~200개/in)이 존재하게 되며,[1,3] 따라서 본 연구에서는0.1~1mm 사이의 균열간격 0.1, 0.2, 0.25, 0.3, 0.35, 0.4, 0.5, 0.8, 0.9, 1 mm 총 10case 에 대하여 열전달 및 열응력 해석을 수행하였다. Fig. 1 은 해석에 사용된 모델 및 경계조건을 나타낸 다. 탑코팅 상단과 하단의 온도는 EPRI의 자료를 참고하여 각 1260℃, 285℃를 적용하였으며, 대류 열전달 계수(h)는 석창성 등에 의하여 기 수행된 해석조건과 달리 실험을 통해 구한 값인 1450W/m 2℃, 2000W/m2℃ 를 적용하였다. 또한, 양단 구속 조건을 x축 방향으로 무한반복 되도록 주기적으로 배열되는 단위셀 조건[5]을 적용하였다.



Fig. 1 2D modeling of blade applied DVC coating

해석에는 상용화된 유한요소해석 프로그램인 ABAQUS를 사용하였으며, 열전달 해석에는 DC2D4 type, 열응력 해석에는 CPS4R type 의 요소 를 사용하였다. Table. 1 [1]은 해석에 적용된 물성값 으로서 탑코팅, 본드코팅, 모재에 따라 각각 다른 물성값을 적용하였다.

Table 1 properties of coating materials [1]

	Substrate	Bond Coat	Top Coat
Elastic Modulus[GPa]	225	225	53
Poisson's Ratio	0.27	0.27	0.25
Density[kg/m3]	7,860	7,700	6,037
Specific Heat[J/kg°C]	456	501	500

3. 해석 결과 및 고찰

구축된 모델을 이용하여 균열 간격별 10case에 대한 2차원 열전달 해석 및 열응력 해석을 수행하였 으며, 각 case에서 직접적으로 박리가 진행되는 탑코팅-본드코팅 계면에서의 수직방향 최대 응력 변화를 살펴보았다. Fig. 2는 계면에서의 수직 방향 최대 인장 및 압축응력을 나타낸 것이다. x축은 균열과 균열 사이의 간격을 나타내며, y축은 최대 응력을 나타낸다.



Fig. 2 Max stress of interface of top-bond coat

Fig. 2와 같이 탑코팅-본드코팅 계면에서의 수직 방향 최대응력은 균열 간격이 좁아질수록 감소하 며 균열 간격 0.2~0.3mm 사이에서 수렴하는 것을 알 수 있다. 이를 균열 밀도로 환산하면 50~75개/m 가 된다. 이 해석결과로부터 박리에 가장 큰 영향을 미치는 것으로 알려진 계면에서의 수직방향 응력 이 감소함으로서 파손 수명의 증가를 가져올 것이 라 예측 할 수 있다.

Tomas A. Taylor 등은 다양한 조건에 따른 DVC 코팅 특성을 평가하기 위하여 코인 시편을 이용하 여 열피로 시험을 수행하였다.[3] Table. 2는 실험 결과중 하나를 보여준다..

Table 2 Thermal fatigue test result [3]

Vertical cracks per inch	0	77.6	86.4
Test result (Edge cracks after 2000 cycles)	100*	32	0

*Failed early, after 900 cycles

이것은 열피로 시험을 2000cycle 진행한 후 시편 에 Edge crack이 발생하는 정도를 분석한 결과인데, 시편에 Edge crack이 많이 발생할수록 파손이 빠르 게 일어난다고 알려져 있다.[3] 그들의 연구에 따르 면 균열 밀도가 커질수록 시편의 열피로 수명이 증가하고 있다. 즉 균열과 균열 사이의 간격이 좁아 질수록 시편의 열피로수명이 증가하는데, 이는 유 한요소 해석에서 도출된 결론과 유사한 결과이다. 따라서 DVC코팅에 균열을 삽입하는 것은 열팽 창 및 수축시 코팅층에 발생하는 응력을 완화시켜 코팅 수명을 증대시키는 효과가 있으며, 균열 밀도 가 높은 시편일수록 열피로 수명이 길어지고 있으 나, 균열 간격의 감소에 따라 최대수직응력이 수렴 하고 있기 때문에 수직균열의 간격을 0.2~0.3mm 사이로 하는 것이 타당하다.

4. 결론

 1) 해석 결과와 같이 DVC코팅에 삽입된 수직 균열의 밀도가 커질수록 계면에 작용하는 수직방 향의 최대응력이 감소하는 것을 알 수 있다.
2) 균열 간격 0.2~0.3mm 사이에서는 응력 감소가

거의 없이 수렴하는 것을 알 수 있다.

3) 균열 밀도가 높은 시편일수록 열피로 수명이 길어지고 있으나, 균열 간격의 감소에 따라 최대 수직응력이 수렴하고 있기 때문에 수직균열의 간 격을 0.2~0.3mm 사이로 하는 것이 타당하다.

후기

본 연구는 2단계 두뇌한국 BK21사업과 지식경 제부의 지원에 의하여 기초전력연구원 주관으로 수행된 과제임.(2008T100100272)

참고문헌

- 이동근, 신인환, 김일환, 석창성, 구재민, "유한 요소 해석을 이용한 가스터빈 블레이드용 DVC-Type 열차폐 코팅 균열 영향 평가"
- A.M. Freborg, B.L. Ferguson, W.J. Brindley, G.J. Petrus, "Modeling oxidation induced stresses in thermal barrier coatings", Materials Science and Engineering, A245, 182-190, 1998.
- U.S. Patent, US 5073433, "Thermal Barrier Coating For Substrates and Process for Producing It", 1991.
- 김대진, 2009, "가스터빈 블레이드용 플라즈마 용사 열차폐 코팅의 박리수명 평가에 관한 연구 ", 성균관대학교 박사학위 논문.
- A. A. Spector, M. Ameen, and A. S. Popel, "Simulation of Moter-Driven Cochlear Outer Hair Cell Electromotility," Biophysical Journal, Vol. 81, 11-24, 2001.