## 터빈캐스케이드에서 큰 팁간극에 의한 효과에 관한 연구

이효성\* · 송성진\*<sup>†</sup>

# A Study on Effects of Large Tip Clearance in a Turbine Cascade

Hyoseong Lee\* · Seungjin Song\*<sup>†</sup>

#### ABSTRACT

Lots of studies about turbine loss have been done especially about tip leakage loss. But these studies deals with small tip clearances which is less than 5 percent chord. Now, like turbopumps, small turbines have larger tip clearance and it is hardly found related papers in open literature. On this study, with varying tip clearance 1% to 20% chord, loss is measured under inlet velocity at 30m/s and Reynolds number based on chord at 210000. It is found that maximum loss coefficient is 0.113 at 10% clearance, and when tip clearance is larger than 10%, loss is not linearly increased anymore.

#### 초 록

터빈손실에 관해서 다양한 연구가 진행되어 왔다. 특히 팁 누수에 의한 손실은 주로 블레이드 높이 의 5% 이하에 대해 연구되었다. 그러나 터보펌프 등 소형 터빈은 작은 크기로 인해 상대적으로 큰 팁 간극을 가지며 그에 대한 연구결과는 발표된 것을 찾기 힘들다. 본 연구는 입구유속 30m/s, 코드길이 기준 레이놀즈 수 210,000의 조건의 선형 터빈 캐스케이드에서 진행되었으며, 팁 간극은 코드길이의 1%에서 20%까지 총 6가지에 대해 손실을 측정하였다. 실험결과 팁 간극 10%에서 손실계수 최대 0.113 으로 측정되었으며, 더 이상 손실이 선형적으로 증가하지 않는 것을 확인하였다.

Key Words: Turbine Cascade(터빈캐스케이드), Tip Clearance(팁간극), Total Pressure Loss(전압손실)

## 1. 서 론

터빈손실에 관한 연구는 과거부터 꾸준히 연 구된 분야 중 하나이다. 특히 터빈 손실은 크게 누수흐름 와류에 의한 혼합손실, 끝벽의 전단응 력으로 인한 손실, 그 외 이차유동으로 인한 손 실로 나눌 수 있는데[1], 특히 팁 간극에 의한 누수와 그로인한 손실은 팁 간극의 크기, 팁 형 상 등 다양한 변수에 대하여 연구되었다. 팁 간 극의 크기는 주로 블레이드 높이의 5% 이하에 대해 주로 연구되어져 왔다. 팁 간극이 코드길이

<sup>\*</sup> 서울대학교 기계항공공학부

<sup>\*</sup> 교신저자, E-mail: sjsong@snu.ac.kr

의 3% 이하일 때 팁 누수에 의한 손실은 선형적 👘 팁 간극을 조정하기 위해서 블레이드의 높이 으로 증가하며[1, 2], 특히 고성능 터빈에서는 로 터의 경우 전체 손실의 45%, 스테이터의 경우 전체 손실의 30%까지 팁 간극 누수에 의해 발생 한다[3]. 이러한 손실의 메커니즘을 규명하기 위 해 표면유동가시화[4], 팁 간극 속의 유동장 측 정[5] 등 다양한 방면으로 연구가 진행되었다. 이러한 팁 간극에 관한 연구는 Sjolander[6]에 의 해 정리된 바 있다.

한편 터보펌프 등 소형 터빈에서는 일반적인 가스터빈에 비해 작은 크기로 인해 기계가공 공 차, 원심력에 의한 블레이드의 변형 등으로부터 안정성을 갖기 위해 상대적으로 큰 크기의 팁 간극(~10% chord)을 갖는 경우가 많다. 이러한 소형 터빈은 군사적 목적으로 응용되는 경우가 많아 발표된 연구 결과가 많지 않다.

## 2. 실험장비 및 측정

#### 2.1 터빈 캐스케이드

터보기계에서 팁 간극에 의한 손실효과를 모 사하기 위해 8개의 블레이드로 이루어진 선형 캐스케이드를 제작하였다. 블레이드 형상은 NASA Contractor Report 179469[7]의 로터 블레 이드 형상으로부터 참조되었으며, 자세한 유동장 측정을 위해 코드길이 109.6mm로 확대제작 하 였다. 자세한 블레이드 형상 변수는 Table 1과 같다.

Chord, C (mm)	109.58
Axial chord, Cx (mm)	93.41
Pitch, S (mm)	92.34
Solidity	1.19
Stagger angle, $\chi$ (deg)	32.12
Flow turning (deg)	106.21
Inlet metal angle, $\beta_1$ (deg)	42.18
Outlet metal angle, $\beta_2$ (deg)	64.03

Table 1 Blade Geometry

를 변경할 수 있도록 하였으며, 양쪽 끝벽의 간 격은 일정하게 유지되도록 하였다. 팁 간극은 코 드길이의 1%, 3%, 5%, 7.5%, 10%, 20% 등 총 6 가지에 대해 실험하였다.

#### 2.2 Inlet Condition

개방형 풍동에서 수행되었으며, 난류강도 0.2%, 입구유속 30m/s, 코드길이에 대한 레이놀 즈 수 21,000의 조건에서 실험하였다.

#### 23 측정 위치 및 장비

주기성 확보를 위해 4번과 5번 블레이드 사이 에서 실험이 진행되었으며, 측정 위치는 Fig. 1 와 같다.



Fig. 1 Cascade Installation

먼저 입구조건은 블레이드 리딩에지로부터 -0.7Cx위치 중심에서 측정되었다. United Sensor ™ 社의 피토튜브를 이용하였다.

블레이드 리딩에지로부터 1.2Cx 하류에서는 피치방향 19개, 스팬방향 30개 총 570개의 위치 에서 United Sensor<sup>™</sup> 社의 코브라타입 5공 프로 브를 널링모드로 사용하였다. 5공 프로브는 헤드 지름이 3.12mm로, 1.2Cx 위치 허브쪽 끝벽의 슬 롯을 통해 스팬방향 0.12 z/H부터 0.99 z/H까지 측정하였다.

그 외 블레이드 리딩에지로부터 1.1Cx위치의 피치방향 태핑 홀에서 캐스케이드의 주기성을 확인하였다.

## 3. 결과분석

Figure 2부터 Fig. 4까지 캐스케이드 하류에서 측정한 압력손실분포와 이차유동의 속도벡터를 표시하였다. 가로축은 피치방향을 나타내며, 세 로축은 스팬방향을 나타낸다. 앞서 언급한 바와 같이 측정장비상 제약으로 세로축은 0.12(허브부 근)~0.99(팁부근) 범위에서 표시되어 있다. 아래 그림에 나타낸 손실계수 Yp는 Eq. 1과 같이 정 의하였다.

$$Yp = \frac{P_{t,1} - P_{t,2}}{\frac{1}{2}\rho U_2^2}$$
(Eq. 1)

먼저 팁 간극 1%의 결과(Fig. 2)를 보면 z/H= 0.2, 0.8 위치에 passage vortex에 의한 loss core 가 있으며, z/H= 0.95 에서 tip leakage vortex 에 의한 loss core가 관찰된다. y/S=0.9 부근에서 블레이드에 의한 후류가 발생하며, 그 외의 core flow에서는 손실이 매우 적다. 한편 팁 간극이 증가할 때 허브쪽 끝벽에서 중심 사이에서는 손 실과 이차유동에서 큰 변화를 발견할 수 없으나, 팁쪽 끝벽 부근에서 큰 변화가 있는 것을 확인 할 수 있다.

팁 간극 1%(Fig. 2)에서는 팁 부근 passage vortex와 팁 누수에 의한 loss core가 비슷한 강 도를 갖는 것으로 나타났다. 그러나 팁 간극이 커질수록 점차 팁 누수에 의한 손실이 더 커지 며, 팁 간극 7.5%(Fig. 3)에서는 강해진 tip vortex에 passage vortex가 흡수되는 것을 볼 수 있다. 따라서 팁 간극이 10%보다 클 때 더 이상 팁 부근에서 passage vortex를 관찰하기 힘들며, 팁 부근의 손실은 tip vortex에서 집중된다.

또한 tip vortex는 점차 다음 블레이드의 pressure side 방향으로, 팁쪽 끝벽에서 멀어지는 방향으로 성장하며 이동하는 모습을 볼 수 있다. 그러나 팁 간극이 10%(Fig. 4)보다 커지면서부터 는 loss core가 더 이상 성장하지 않고 이동하기 만 하는 것을 볼 수 있다. 오히려 이동으로 인해 끝벽으로부터 멀어진 틈으로 손실이 적은, 모멘 텀이 큰 유동이 흐를 수 있게 되며, 팁 부근의 손실은 줄어들게 된다.



Fig. 2 Loss Coefficient & Secondary Velocity Vectors: Tip Clearance 1% & 3%



Fig. 3 Loss Coefficient & Secondary Velocity Vectors: Tip Clearance 5% & 7.5%



Fig. 4 Loss Coefficient & Secondary Velocity Vectors: Tip Clearance 10% & 20%

이러한 현상은 결국 전체적인 손실의 감소로 나타나는데, 하류에서 측정한 손실을 질량평균한 결과(Fig. 5)에서 확인할 수 있다. 팁 간극이 작 을 때에는 손실이 팁 간극에 선형적으로 증가하 며, 이것은 Bindon[1], Heyes[2] 등 기존 연구에 서도 밝혀진 바 있다. 그러나 팁 간극이 10%보 다 커질 때 손실은 증가속도가 감소하며, 오히려 조금 감소하는 경향을 보인다. 이러한 손실의 감 소는 끝벽 부근에서 손실이 적은 유동의 발달과 passage vortex가 tip vortex로 흡수되는 것에 따 른 것이다.



Fig. 5 Mass-Averaged Loss Coefficient

## 4.결 론

본 연구는 코드길이의 20%까지 큰 팁 간극의 터빈 캐스케이드에서 손실을 측정하였다. 팁 간 극 7.5% 까지는 팁 간극에 따라 손실이 선형적 으로 증가하는 경향을 보이나, 팁 간극이 10% 이상으로 증가할 때 끝벽 부근의 손실이 적은 유동, passage vortex의 약화 등의 이유로 손실 이 더 이상 증가하지 않고, 오히려 감소하는 것 으로 나타났다.

## 참 고 문 헌

- Bindon, J. P., "The Measurement and Formation of Tip Clearance Loss," ASME J. of Turbomachinery, Vol. 111, July 1989, pp.257-263
- Heyes F. J. G. and Hodson H. P., "Measurement and prediction of Tip Clearance Flow in Linear Turbine Cascades," ASME J. of Turbomachinery, Vol. 115, July 1993, pp.376-382
- Schaub, U. W., Vlasic, E., and Moustapha, S. H., "Effect of Tip Clearance on the Performance of a Highly Loaded Turbine Stage," AGARD-CP-537 Paper 29, October 1993
- 4. Hodson H. P. and Dominy R. G., "Three-Dimensional Flow in а Low-Pressure Turbine Cascade at Its Design Condition." J. of Turbomachinery, Vol. 109, April 1987, pp. 177-185
- Moore J. and Tilton J. S., "Tip Leakage Flow in a Linear Turbine Cascade." ASME J. of Turbomachinery, Vol. 110, Ganuary 1988, pp.18-26
- Sjolander, S. A., "Overview of Tip-Clearance Effects in Axial Turbines", VKI Lecture Series 1997-01, Von Karman Institute for Fluid Dynamics, 1997
- Dring, R. P., Joslyn, H. D., and Blair, M. F., "The Effects of Inlet Turbulence and Rotor/Stator Interactions on the Aerodynamics and Heat Transfer of a Large-Scale Rotating Turbine Model," NASA Contractor Report 179469, 1987