# 초음속 흡입구 형상 설계 및 Bleeding을 활용한 유동제어 연구

Supersonic Intake Design & Flow Control Analysis using Bleeding Condition

최재환<sup>1</sup>\*, 천소민<sup>1</sup>, 김종암<sup>1</sup> 서울대학교 기계항공공학부<sup>1</sup>

#### 초 록

초음속 흡입구는 설계점에서 안정적으로 작동하지만 설계점 밖에서는 엔진성능이 급격히 감소하거나 층 격파 불안정 문제가 발생할 수 있다. 초음속 흡입구의 일반적인 특성을 파악하기 위해 2단 꺾임각을 갖 는 외부 압축식 2차원 흡입구를 설계하고 EDISON\_열유체 시스템을 이용하여 최종적으로 설계 마하수 2.5에서 작동하는 형상을 얻었다. 그러나 설계 마하수 이하의 영역에서는 충격파-경계층, 충격파간 상호 작용으로 인해 유동에서 박리가 발생하고 최종적으로 흡입구 목을 질식시켜 아임계 상태로 천이된다. 이를 해결하기 위해 유동 제어 방법 중 하나인 bleeding을 이용하여 경계층을 제거하거나 유동의 박리를 방지하여 충격파를 cowl lip 전방에 안정하게 고정시킬 수 있었으며, 결과적으로 목적하였던 마하수 2.0 에서 2.5에 이르는 작동 영역에서 강건하게 운용될 수 있는 초음속 흡입구를 설계하였다.

# Key Words : 초음속 공기흡입 엔진 (Ramjet Engine), 초음속 흡입구 (Supersonic Air Inlet), 유동 유출 (Bleeding)

# 1. 서 론

초음속 공기흡입엔진은 항공기, 대륙간 탄도미사일 등 다양한 분야에서 운용되고 있는 엔진이다. 초음 속 공기흡입엔진은 별도의 압축기가 없으며 흡입구 전방의 경사형상에서 발생하는 충격파와 이를 반사 시킨 반사 충격파로 포획된 공기를 압축하므로 기체가 가볍고 효율이 높다. 초음속 흡입구에 대한 연구 들은 민병영 등<sup>(4)</sup>, M. Valorani 등<sup>(5)</sup>에 의해서 수행되었으며 기본적인 설계방법의 개선이나 흡입구의 공 력특성이해에 관한 연구가 수행되었다. 초음속 공기흡입엔진의 흡입구 형상은 매우 단순하기 때문에 기 본적인 압축성 유체역학<sup>(1)</sup>적 지식만으로 간단한 형상 설계가 가능하다. 그러나 점성특성, 충격파-경계층 상호작용, 충격파간 상호작용 등의 복잡한 물리현상에 의해 cowl lip 후방의 목 단면적, 내부 압축면 곡 률 반경 등을 결정하는데 개념 설계의 방법으로는 한계가 있다. 이를 보완하기 위해 전산유체역학적인 접근을 시도하였고 유동해석 프로그램 중, 온라인상에서 쉽게 접근이 가능하고 다양한 파라미터 계산에 필요한 많은 계산자원이 허용되는 EDISON\_열유체를 해석도구로 선정하였다. 따라서 본 연구에서는 EDISON\_열유체 환경을 이용하여 초음속 엔진 흡입구 형상을 설계하고 여기에서 발생하는 압축성 유체 및 점성유체의 교과서적 물리현상에 대해 확인하고 분석하였다. 더 나아가 bleeding을 활용하여 전압력 회복률을 개선할 수 있는 조건을 찾아보았다.

# 2. 본 론

2.1 개념설계

압축성 유체역학<sup>(1)</sup>에서 배운 지식을 바탕으로 M. Valorani 등<sup>(5)</sup>을 참고하여 간단한 흡입구 형상을 개념 적으로 설계하고 EDISON\_열유체를 이용하여 Euler equation<sup>(2)</sup>을 지배방정식으로 유동해석을 수행하였 다. 유동 조건(이하 설계점)은 전방류 마하수(이하  $M_{\infty}$ ) 2.5, 열량적 완전기체로 가정한 STP 상태에 대 해 충격파가 집중되도록 cowl lip의 위치, inner cowl면의 최고점의 위치 그리고 외부 압축면의 경사각

 $\frac{\text{TRACK II}}{77}$ 

2012년도 춘계학술대회

을 결정하고 형상을 설계하였다. Cone의 2단 꺾임각의 값은 첫 번째 경사면이 지면에 대해 7도, 두 번 째 경사면이 첫 번째 경사면에 대해 4도 기울어 진 것으로 결정하였다. 해석영역의 윗면과 아랫면은 모두 비점성 벽면으로 가정하였고 전방으로부터 마하 2.5의 초음속 유동이 들어오며 흡입구 끝부분에 는 초음속으로 유동이 유출되는 경계조건을 부여하였다. 그 결과 Fig. 1에서처럼 경사면에서 충격파가 발생되고 두 경사충격파가 cowl로 가정한 상부의 한 점에 집중된 후 반사를 반복하는 것을 확인할 수 있었다.



#### 2.2 On-Design Condition 형상 설계

앞서 수행된 개념설계의 기본형상을 바탕으로 점성해석을 위한 4만개의 해석격자를 구성하였다. 충격파 가 외부를 방출되는 아임계상태를 고려하기 위해 Fig. 2와 같이 흡입구의 내부와 외부 일부의 격자를 형 성하였다. Cowl lip의 구조적 안정성과 격자제작의 용이성을 위해 L. W. Pearson 등<sup>(6)</sup>을 참고하여 Fig. 3에 서와 같이 곡률을 주었다. 점성해석을 위해 목의 단면 폭(L<sup>\*</sup>)을 1, 레이놀즈수는 260만으로 가정하였다. 초기 형상의 목 위치는 흡입구 후방의 노즐 입구가 되도록 설계 하였다.



Fig. 2. 설계한 형상의 격자



#### Fig. 4. 경계층에 의한 입구 목 질식





Fig. 5. 형상 개선 후 설계점에서 유동해석 결과

개념설계상으로는 질식이 생기지 않아야 하지만 점성 경계층에 의해 유효면적이 좁아져 목 부근에서 질식이 발생하였고 Fig. 4와 같이 최종적으로 아임계 상태의 궁형 충격파가 발생하였다. 이를 개선하기 위해 cowl lip과 inner cowl면에서 반사되는 충격파들이 모이는 곳을 목이 되도록 변경하여 목의 단면적 을 7% 가량 증가시켰고 그 결과 Fig. 5와 같이 유입유동이 모두 확산기로 빠져나가는 것을 확인하였다. 이로서 비점성을 가정한 개념설계의 형상으로부터 시작하여 점성유동에서 발생하는 문제점을 수정하여 마하 2.5에서 작동하는 흡입구의 형상설계가 완료되었다.

# 제1회 첨단 사이언스·교육 허브 개발(EDISON) 경진대회

#### 2.3 Off-Design Condition 형상 설계

실제 초음속 공기흡입엔진을 운용하게 되면 설계점을 벗어난 영역에서도 작동하므로 이러한 상황에서 도 안정성을 확보해야 한다. 2.2에서 설계한 형상에 대해  $M_{\infty} = 2.3$ 로 낮추어 유동을 해석한 결과 Fig. 6과 같이 유동의 박리가 발생하고 목의 질식이 생겨 아임계 상태가 발생하였다. 넓은 작동영역 내에서 는 형상을 수정만으로는 한계가 있으므로 유동 제어 장치를 적용하기로 하였다.









#### 2.4 Bleeding

Bleeding 효과를 모사하기 위해 압축면의 일부분에서 질량 유량이 빠져나가는 경계조건을 설정하고 질량 유량은 J. W. Slater 등<sup>(8)</sup>을 바탕으로 선정하였다. Bleeding을 하기 전  $M_{\infty} = 2.3$ 에서 유동 해석 결과는 Fig. 6과 같고 매우 넓은 영역에서 유동의 박리가 발생하였다. 동일한 유동조건에서 Fig. 7의 목의 앞부분(위치 ①)에 bleeding을 활용한 경우 유동의 박리가 일어나지 않고 유동이 매끄럽게 흘러가는 것을 확인할 수 있 다. 그러나  $M_{\infty}$ 이 2.3보다 작아지면 Fig. 7의 ①위치에서 bleeding을 해도 Fig. 8과 같이 유동의 박리현상이 나타나게 되었다. 이를 해결하기 위해 Fig. 9의 cowl lip 앞부분(위치 ②)에 bleeding 경계조건을 설정하였다. 그 결과 Fig. 8에서 생긴 유동의 박리가 Fig. 9에서는 나타나지 않고 bleeding을 적용하기 전보다 궁형충격 파가 cowl lip에 가깝게 고정된 것을 확인할 수 있다.



Bleeding을 적용한 후 발생한 효과를 정량적으로 파악하기 위해 M<sub>∞</sub> = 2.0에 대해 bleeding을 적용하기 전과 후의 전압력 회복률을 center body에서 0.15(△y/L<sup>\*</sup>)만큼 떨어진 곳에서 계산한 결과가 Fig. 10과 Fig. 11이다. Fig. 10을 살펴보면 bleeding을 하기 전 궁형 충격파가 발생하고 유동의 박리가 일어난 지 점(x/L<sup>\*</sup>=3 전후) 이후로 전압력 회복률이 50%로 급격히 낮아지고 이후 회복이 크게 일어나지 않음을 알 수 있다. 그러나 Fig. 11을 살펴보면 동일한 지점(x/L<sup>\*</sup>=3 전후)에서 전압력 회복률은 99% 정도를 나 타내고 있으며 유동의 전 영역에서 80%이상의 높은 전압력 회복률을 나타내고 있음을 알 수 있다. 이 로써 bleeding을 적용하게 되면 전압력 회복률이 현저하게 개선되며 충격파를 고정시킬 수 있는, 충격 파 안정화 역할까지 수행하는 것을 확인할 수 있다.

# 3. 결론

본 연구에서는 기초적인 압축성 유체역학 배경지식과 EDISON\_열유체를 이용하여 공기흡입엔진의 흡입 구 설계에 대해 개념적인 접근을 시도하였다. 압축성 유체역학에 기초한 유입 유동조건 아래서의 충격 파 각도 및 물성치를 계산하여 초기 형상을 정하였고 이후 EDISON\_열유체를 통한 수십 가지 경우의 파 라미터 계산을 동 시간에 수행함으로서 설계점에서 타당한 최종 형상을 단시간 내에 얻을 수 있었다. 추가적으로 설계점 밖에서 작동할 수 있도록 유동제어 장치인 bleeding을 고려하였다. Bleeding의 위치와 유량 파라미터를 조합한 많은 경우의 해석을 통해 마하수 2.0 ~ 2.5 내에서 박리와 질식을 방지하는 bleeding 위치와 유량을 결정하였다. 향후 bleeding을 하는 위치를 더 추가하고 최적화된 질량 유량을 결 정하게 되면 넓은 작동영역에서 운항할 수 있는 초음속 공기흡입엔진 형상을 설계할 수 있을 것으로 판 단된다.

## 후 기

본 연구는 EDISON 중앙센터와 열유체 전문센터의 지원을 받아 수행되었습니다.

# 참고문헌

- (1) 노오현, 2011, 압축성 유체역학, *박영사*, 서울시, pp.65~213
- (2) Frank M. White, 2008, Fluid Mechanics, McGraw-Hill, New York, pp.137~519
- (3) John J. Mahoney, 1990, Inlets for Supersonic Missiles, American Institute of Aeronautics and Astronautics Inc., Washington, pp.1~151
- (4) 민병영, 이재우, 변영환, 2002. 6, "IRR형 Ramjet Intake 초음속 확산부 형상 최적설계", 한국추진공학 회지, 제 6권 제 2호, pp.65~74
- (5) M. Valorani, F. Nasuti, M. Onofri and C. Buongiorno, 1999, "Optimal Supersonic Intake Design for Air Collection Engines (ACE)", Acta Astronautica, Vol. 45, No. 12, pp.729~745
- (6) L. W. Pearson and L. F Jilly, 1968, *Hypersonic Research Engine Project Phase IIA Inlet Program*, Airesearch Manufacturing Company, Los Angeles, pp.1~108
- (7) N. D. Domel, D. Baruzzini and D. N. Miller, 2012, "A Perspective on Mixed-Compression Inlets and the Use of CFD and Flow Control in the Design Process", *AIAA 2012-0014*, pp.1~14
- (8) J. W. Slater and J. D. Saunders, 2008, "Modeling of Fixed-Exit Porous Bleed Systems", AIAA 2008-94, pp.1~12
- (9) D. W. Mayer and G. C. Paynter, 1994, "Boundary Conditions for Unsteady Supersonic Inlet Analyses", AIAA, Vol. 32, No. 6, pp.1200~1206