

화학레이저 압력회복용 이젝터 시스템 연구

김 세 훈* · 김 춘 택** · 권 세 진*

Study of Ejector System for Pressure Recovery of Chemical Lasers

Sehoon Kim* · Chuntaek Kim** · Sejin Kwon*

ABSTRACT

In this study, the geometric design parameters of ejector system were investigated. The critical parameters were primary nozzle area ratio, 2nd-throat cross sectional area and 2nd-throat L/D ratio. At every geometry cases, primary pressure and secondary pressure were measured simultaneously according to secondary mass flow rate. From the results, the ejector starting pressure, unstarting pressure and minimum secondary flow pressure were found and we got the effect of geometric parameters to ejector performance and the way to optimal design of ejector system for chemical lasers operating. Also the experiments of changing secondary flow temperature were carried out.

1. 서 론

초음속 이젝터(supersonic ejector)는 초음속의 1차유동(primary flow)을 흘려주어 혼합에 의한 운동량 교환으로 저압의 2차유동(secondary flow)을 고압으로 수송하는 장치이다¹⁾. 초음속 이젝터는 소형으로도 많은 양의 유량을 압축 또는 수송할 수 있는 특징이 있어, 오랫동안 각종 펌프 및 압축기 그리고 냉동기 등에 많이 응용되어왔고 지금은 고공환경모사 장치 및 화학레이저의 구동장치 등에 사용 된다^{1),2),4)}.

본 연구에서는 화학레이저 구동용 초음속 이

젝터 시스템에 관한 연구가 수행되었고 특히 이젝터 형상변수들의 영향 및 최적설계 조건에 대한 연구가 중점적으로 수행되었다.

화학레이저 구동용 이젝터 장치는 기존의 초음속 이젝터 작동과 응용원리가 달라 앞선 연구와는 차이점이 있다. 특히 군사적 무기로 응용될 경우 작은 크기의 이젝터 시스템이 설계 요구조건 중에 가장 중요한 조건이 된다. 이러한 경우 이젝터의 효율 및 압축비를 손해 보더라도 크기를 줄여야하는 경우가 발생하게 된다. 본 연구에서는 화학레이저 구동용 이젝터 시스템의 원리를 이해하고 이를 통하여 최적의 설계를 위한 형상변수 효과에 대한 연구가 수행되었다.

* 한국과학기술원 항공우주공학 전공 (KAIST, Div. of Aerospace Eng.)

** 항공우주연구원 터보기계연구그룹 (KARI, Turbomachinery Research Dept.)

본 연구에서는 압축공기를 이용하여 1차유동을 확보하였고 이를 통하여 대기압의 공기를 뽑아 다시 대기압으로 불어내는 환형 이젝터 시스템을 설계하였다. 혼합 챔버는 이차목 형태로 설계 하였다. 화학레이저 구동용 이젝터의 설계 요구조건은 많은 유량과 낮은 2차유동 압력을 그리고 작은 크기의 이젝터 시스템이다. 이러한 요구조건을 만족하는 최적의 형상 변수를 얻기 위하여 이젝터 성능을 좌우하는 중요한 변수인 1차유동의 노즐 면적비와 이차목의 단면적 그리고 이차목의 가로세로 비의 영향을 확인하였고, 각 형상 조건에서 1차유동과 2차유동의 압력을 동시에 측정하여 성능평가를 수행하였다.

화학레이저가 연속적으로 작동하게 되면 2차 유동의 온도 즉, 반응후의 유동 온도가 1300 ~ 1400도 까지 증가하므로 이젝터의 성능이 변하게 된다. 따라서 2차유동의 온도에 대한 영향 연구가 필수적이다. 본 연구에서는 로(furnace)와 유량조절기(mass flow controller)를 이용하여 2차 유동 온도 상승이 이젝터 성능에 미치는 효과를 확인하였다.

2. 설계요구조건 및 설계

2.1 설계요구조건

화학레이저의 발진 영역에서의 압력 조건은 발진의 가부를 결정하는 조건이다. 압력이 낮을 수록 발진 효율이 높아지는데 이것은 압력이 낮을수록 광자 발생이 용이하기 때문이다³⁾. 불화 중수소(DF) 화학레이저의 발진 조건은 10torr 미만의 압력조건이다. 본 연구에서는 2차유동 압력 설계 요구조건을 50torr로 정하였는데, 이러한 이유는 발진 영역과 이젝터 사이의 5배의 압력을 회복을 시키는 초음속 디퓨저를 사용할 수 있다고 가정하였기 때문이다.

또 다른 설계요구조건으로 2차유동의 유량을 2g/s로 하였다. 2차유동의 유량은 화학반응물의 유량이므로 레이저 발진출력을 좌우하는 변수가 된다. 본 연구에서는 5%의 발진효율을 고려하

였을 경우의 불화중수소 레이저의 출력이 100W 가 되는 2차유동 유량조건을 선택하였다.

이젝터 시스템의 크기를 줄이기 위한 방법으로는 같은 설계요구조건에서 낮은 1차유동 전압으로 이젝터를 구동하거나 유량비를 작게 하는 것이므로 이에 대한 연구도 수행되었다.

2.2 설계

초음속 이젝터의 설계는 50년대부터 많이 수행되었다. 하지만 내부유동(internal flow) 중에서 이젝터는 혼합(mixing) 및 충격파(shock wave) 그리고 난류(turbulence) 등의 복잡한 현상들이 동시에 발생하기 때문에 이젝터 작동을 정확히 모사하기에 어려운 점이 많다⁴⁾. 본 연구에서는 1차원 기체역학을 이용하여 1차 설계를 수행하였고 상용코드를 이용하여 설계를 검증하고 최종 설계를 확정하였다. 이차목의 단면적은 등엔트로피(isentropic) 과정으로 설계를 하여 압력 손실을 보정하였는데 본 연구에서는 최적 값을 150%로 보정하였다. 그림 1은 본 연구에서 설계된 초음속 이젝터의 최종 설계도이다.

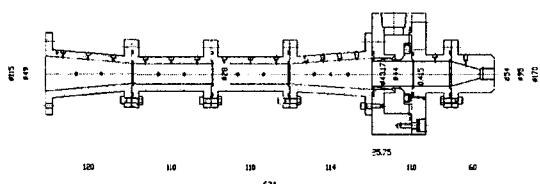


Fig. 1 Final picture of supersonic ejector

3. 제작 및 성능평가

3.1 제작

본 연구에서는 이젝터 형상에 따른 이젝터 성능평가를 수행하기 위해 1차유동 노즐 면적비, 이차목 단면적 그리고 이차목 가로세로 비를 바꿀 수 있도록 제작하였다. 이 세 가지의 형상변수는 이젝터 성능에 가장 중요한 영향을 미치는

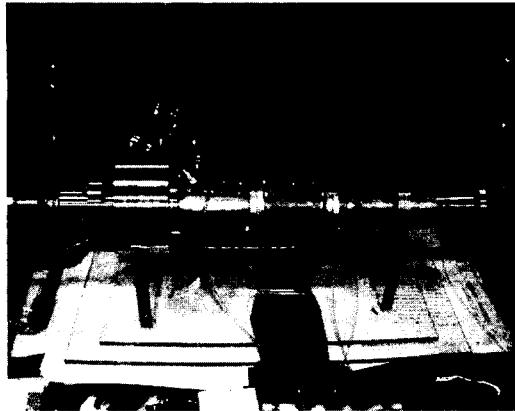


Fig. 2 Manufactured ejector

변수들이다. 또한 이젝터 작동현상을 측정하기 위해 1차유동 및 2차유동 그리고 이차목 각 부분에 압력을 측정할 수 있도록 제작하였다. 무엇보다 2차유동의 낮은 압력이 중요하므로 제작 후 진공도 시험을 수행하였다. 그림 2는 제작된 이젝터의 사진이다.

3.2 성능평가

본 연구에서는 1차유동을 얻기 위해 부피 $11m^3$, 최대 압력 25기압의 공기 압축탱크를 사용하였다. 성능평가는 두 가지 실험으로 수행되었다. 첫 번째는 1차유동과 2차유동이 대기온도 조건에서 이젝터 형상에 따른 이젝터 성능을 평가하였고, 두 번째는 하나의 이젝터 형상에서

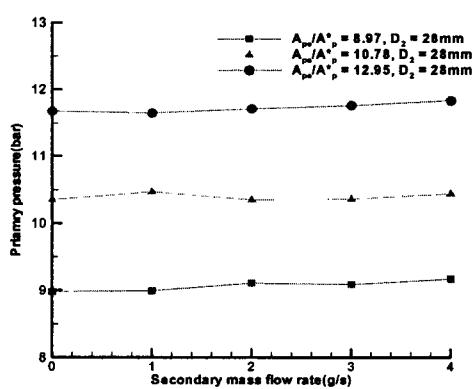


Fig. 3 Starting pressure according to primary nozzle area ratio

부유동의 온도에 따른 이젝터 성능을 평가하였다. 첫 번째 실험에서는 각 형상에 대하여 여러 가지 2차유동의 유량조건에 따른 1차유동의 압력과 2차유동의 압력을 동시에 측정하여 이젝터 작동압력(starting pressure)과 작동멈춤압력(unstarting pressure) 및 2차유동 최저 압력을 측정하였다. 두 번째 실험에서는 하나의 형상조건에서 2차유동의 온도를 변화시키며 위와 같은 실험을 수행하였다. 이젝터 성능평가의 결과는 그림 3에서 그림 10과 같다.

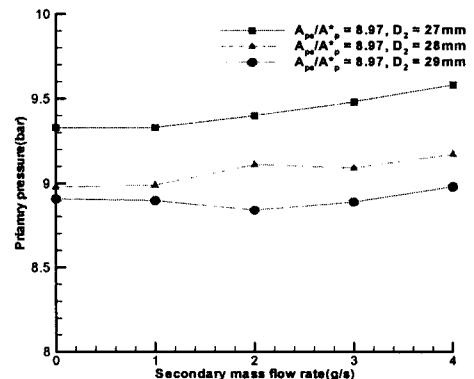


Fig. 4 Starting pressure according to 2nd-throat cross sectional area

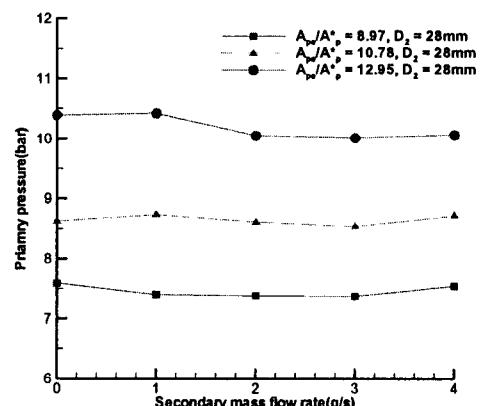


Fig. 5 Unstarting pressure according to primary nozzle area ratio

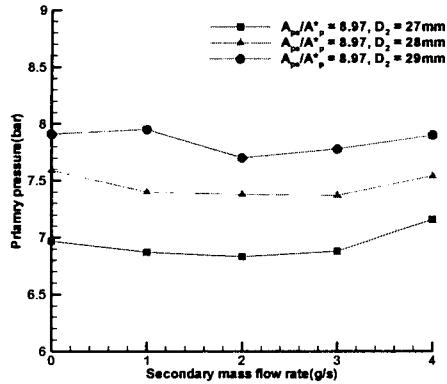


Fig. 6 Unstarting pressure according to 2nd-throat cross sectional area

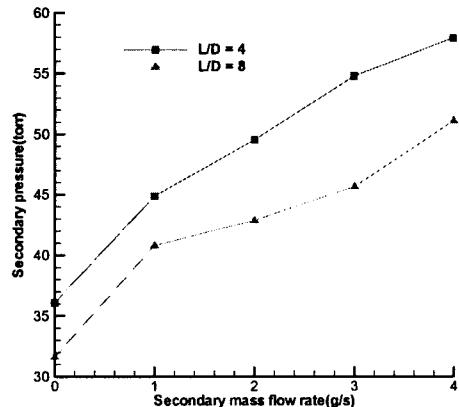


Fig. 9 Min. secondary flow pressure according to 2nd-throat L/D ratio

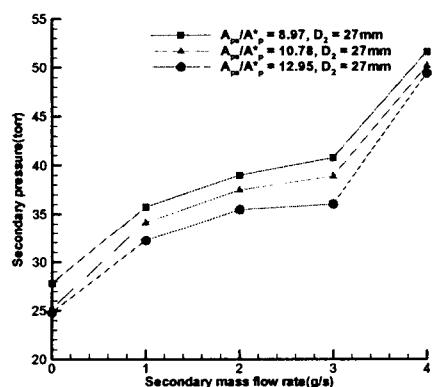


Fig. 7 Min. secondary flow pressure according to primary nozzle area ratio

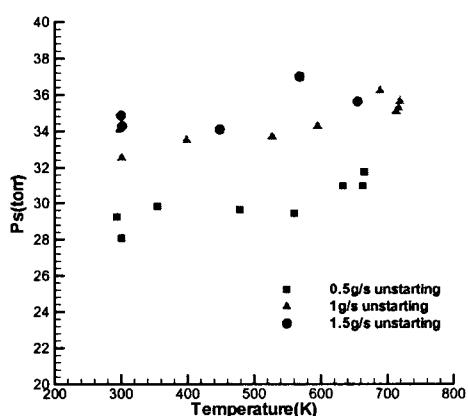


Fig. 10 Min. secondary flow pressure according to secondary flow temperature

4. 결 론

1차유동 노즐 면적비를 크게 하면 2차유동의 압력을 낮출 수 있기 때문에 유리하지만 작동압력과 작동멈춤압력이 높아지므로 초기 작동이 어렵고 낮은 압력으로 정상상태 작동이 어렵다. 이차목 단면적을 150%보다 10% 작게 하면 2차유동의 압력을 낮출 수 있어 유리하고 작동멈춤압력이 낮아 정상상태 작동이 쉽지만 이전에 작동압력이 높아진다. 이차목 가로세로 비가 8일

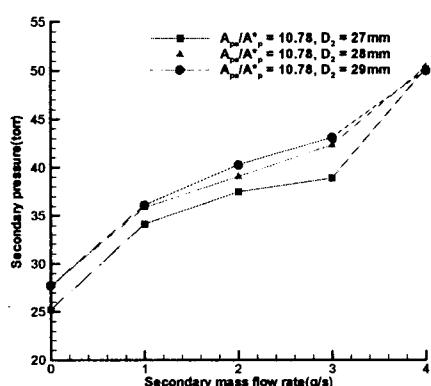


Fig. 8 Min. secondary flow pressure according to 2nd-throat cross sectional area

경우가 4일 경우보다 2차유동 압력이 낮았고 이 젝터 작동압력과 정상상태의 작동압력 모두 낮아 보다 좋은 성능을 보였다. 이것은 이차목 내에서도 혼합이 발생하기 때문에 가로세로 비가 클수록 2차유동이 잘 형성할 수 있기 때문이다.

2차유동의 온도 효과는 크지 않았으나 높은 온도로 갈수록 2차유동의 압력이 높아지고 작동 압력과 작동면적 압력이 높아지는 경향성을 확인하였다. 따라서 실제 화학레이저용 이젝터를 설계할 때 2차유동의 온도 효과를 고려해야 한다는 것을 확인하였다.

후기

본 연구는 한국과학기술원 전자광학특화연구 센터를 통한 국방과학연구소의 연구비 지원으로 수행되었습니다.

참고 문헌

- 1) 김세훈, 김형준, 김춘택, 권세진, “압축공기로 구동하는 소형 초음속 이젝터”, 춘계항공우주학회 논문집 pp. 92 ~ 95, 2002
- 2) 김희동, 이준희, 우선훈, 최보규, “초음속 증기 이젝터 시스템의 작동 특성에 관한 연구”, 한국추진공학회지, n5, v3, pp. 33 ~ 40, 2001
- 3) Javan A, Bennett W. R. Jr. and Herriott, D. R., "Population Inversion and Continuous Optical Maser Oscillation in a Gas Discharge Containing He-Ne Mixture.", *Physical Review Letters*, v6, n3, pp. 106 ~ 11, 1961
- 4) DA-WEN SUN and Ian W. Eames, 1995, "Recent Developments in the Design Theories and Applications of Ejectors a review", *J. the Institute of Energy*, 68, pp. 65 ~ 79