원형관 내 데토네이션 파 구조 및 동적 특성 수치 연구

조덕래* · 김종관* · 장근진* · 최정열*[†]

Numerical Study of Detonation Wave Structure and Dynamics in a Circular Tube

Deok-Rae Cho* · Jong-Kwan Kim* · Keun-Jin Jang* · Jeong-Yeol Choi*[†]

ABSTRACT

Numerical studies were performed to investigate the three-dimensional front structure and dynamics features of detonation wave propagating in a circular tube such as Pulse Detonation Engine (PDE). By carrying out a series of parametric study using one step irreversible Arrhenius kinetics model, mechanisms of the three-dimensional front structure were investigated for two-, three-, four and six-cell mode detonations. A comparison with two-dimensional results, the effects of slapping transverse waves in radial direction were confirmed. In the all muti-cell modes, the detonation front structures and smoked-records on the wall are formed by the propagation of transverse waves along the wall in clockwise and counter-clockwise while the slapping move in radial direction. And the strength of reflected waves on the curved wall is changed by the multi-dimensional confinement effect.

초 록

펄스 데토네이션 엔진과 같이 원형 관내를 전파하는 데토네이션 파의 삼차원 파면 구조 및 동적 특성을 파악하기 위한 수치 해석을 수행하였다. 비가역 Arrhenius 반응 모델을 이용하여 일련의 pre-exponential 값에 대한 해석을 수행하여 2-셀,3-셀, 4-셀 및 6-셀 데토네이션 모드의 삼차원 파면 구조에 대한 생성 매커니즘들을 살펴보았다. 2차원 결과와 비교하여 반경 방향에서 slapping 횡단 파 의 효과를 확인하였으며, 모든 다중-셀 모드에서 벽면에서의 데토네이션 파면 구조와 그을음 막 기록 들은 반경 방향으로 slapping 파가 움직이는 동안 시계 및 반 시계 방향으로 움직이는 횡단파에 의 하여 형성되며, 굽어진 벽면에서 반사되는 횡단파는 다차원 confinement 효과에 의하여 강도가 변화 한다.

Key Words: Detonation Wave (데토네이션 파), Cell Structure(셀 구조), Circular-tube(원형 관), Multi-Cell Detonation(다중-셀 데토네이션), Numerical Simulation(수치 해석)

1. 서 론

펄스데토네이션 엔진을 비롯한 데토네이션 추

진 분야는 지난 이 십년 동안 데토네이션 연구 에서 주요 관심 분야 중 하나이다. 데토네이션 파가 횡단파들의 삼차원 상호작용에 의하여 유 지된다는 것이 알려진 이후로 데토네이션 파면 구조와 동적 특징은 데토네이션 가능성 주제에

^{*} 부산대학교 항공우주공학과

^{*} 교신저자, E-mail: aerochoi@pusan.ac.kr

관한 연구 주제였다. 비록 Smoked-foil 기록이 데토네이션 파 구조를 조사하기 위하여 주어진 2차원 데토네이션 특징을 시각화하는 기법으로 기본적으로 사용되어 왔지만[1], 삼차원 구조에 대한 실험적 관찰은 데토네이션의 극단적인 빠 른 속도와 폭발 특징 그리고 격렬한 발광에 의 하여 매우 제한적이다. Penyazkov 등은 실험적 연구를 통하여 원형관에서 가스상 데토네이션의 다공성 구조의 변화와 초기 압력의 함수로 기술 됨을 실험적 연구를 통하여 조사하였다[3,4].

수치 연구는 데토네이션 파 구조와 동적특징 을 연구하는데 유용한 수단이다. 이번 연구의 목 적은 원형 관에서 일련의 매개변수 연구를 통하 여 다중-셀 구조와 동적 특징에 대하여 조사하는 것이다.

2. 물리적 모델링과 수치적 접근법

2.1 물리적 모델링과 수치해석 법

수치 해석에 있어서 열화학적 매개변수들은 Austine 등의 연구에 이용되었던 값들을 사용하 였다[1]. 이전 연구에서 논의한 바와 같이 반응 물에 따른 반응 속도 상수 (pre-exponential factor) k는 격자 해상도와 강하게 연계되어 있 으므로 주어진 격자 해상도 내에서 셀 구조를 포착 할 수 있는 값을 택하였다[5]. 유체 동역학 방정식은 유한 체적 cell-vertex 기법에 의하여 이산화 하였으며, 셀 경계에서의 수치적 플러스 는 3차 정확도의 MUSCL-type TVD 기법에 의 하여 Roe의 근사 리만 해법으로 계산하였다[6]. 이산화 방정식은 4차 정확도의 Runge-Kutta 기 법을 이용하였으며 MPI (The Message Passing Interface standard) 표준 라이브러리를 이용하여 계산 영역 분할 기법으로 병렬화를 수행하였다.

2.2 수치 영역 및 조건

계산에 사용된 주 격자는 326(길이방향)×41 (반경방향)×164(원주방향) 개다. Choi[5] 등은 발 영 영역 길이가 데토네이션 셀 구조 묘사를 위 한 여러 수치적 문제를 조사하는데 있어서 격자 해상도를 측정하는데 더 적절함을 보였다. 그들 은 신뢰될 만한 셀 구조를 포착할 수 있는 최소 격자점은 발열영역에서 최소 5개 이상임을 결론 내었다. 그래서 Pre-exponetial 값 *k*=1,000에서 2,000까지는 이 격자로 셀 구조를 포착하는데 충 분하다. 하지만 *k*=2,500에서는 기존 격자로는 해 상도가 불충분 하므로 격자를 634(길이방향)× 102(반경방향)×321(원주방향)로 하여 계산하였 다.

3. 해석 결과 및 고찰

3.1 Two-cell 모드 데토네이션

Figure 1은 two-cell 모드 데토네이션에서 일 련의 시간순서에 따른 데토네이션 파면과 원형 관의 횡단면 AA'에서의 반응 진행율의 분포와 함께 벽면에서의 수치적 smoked-foil 기록을 보 인 것이다. 중심에서의 충돌 후 굽어진 횡단 파 들은 관의 벽면에서 순차적으로 충돌한다. 이 순 간에 사각형 파들의 측면들은 이러한 횡단과 충 돌과 함께 slapping 파들로서 교차하게 된다. Slapping 파의 역할은 데토네이션 파의 전파가 관찰되는 직사각형 관에서와 매우 유사하다. 하 지만 다른 점은 새로운 파가 직사각형 관에서보 다 더 굽어졌다는 것이다. 이것이 원형 관에서 굽어진 벽면이 직사각형 관에서보다 새로운 횡 단 파를 더 강하게 만드는 억류효과를 더 많이 주는 이유이다.



Fig. 1 Numerical smoked-foil record and a time sequence of detonation wave front for two-cell mode

3.2 Two-cell 모드 데토네이션의 2D 및 3D 결과 비교

2차원 과 3차원 파의 동적 특징의 상대적 비 교를 위하여 채널 폭이 π인 계산 영역에 대한 2 차원 해석을 수행하였다. Fig. 2는 3차원 해석에 서의 벽면 압력 분포를 2차원 해석 결과와 비교 한 그림이다. 횡단 파들의 충돌 지점들의 간격은 동일하고 전체적인 결과들은 양쪽 모두 매우 비 슷한 양상을 보인다. 주목할 만한 차이점은 3차 원 결과에서 파들이 상호작용하는 지점에서는 더 높은 압력이, 팽창하는 영역에서는 더 낮은 압력이 보인다는 것이다. 또한 원형관의 억류효 과에 의한 강한 국소 폭발에 기인한 결과들이 2 차원보다 3차원 데토네이션 파면이 더 큰 곡률 을 보이는 결과가 주목할 만하다.



Fig. 2 Comparison of instantaneous pressure distributions of two-dimensional simulation



Fig. 3 Comparison of pressure variations in two- and three-dimensional simulations

압력 수준의 정량적인 비교를 위하여 AA'와 BB' 구간에서의 압력 변화를 Fig. 3에 보였다. AA'는 횡단 파들의 충돌에 의한 국소 폭발 지역 이며, BB'는 전파되는 데토네이션 파의 중간 부 분이다. AA'을 따라서 2차원 결과는 파 선두에 서의 정점 압력 이후로 점진적인 후류 팽창을 보여준다. 하지만 3차원 결과는 2차원 결과보다 도 더 높은 정점 압력과 더 낮은 후류 압력을 보여준다. 또한 반대로 3차원 결과는 2차원에서 보다 더 낮은 정점 압력과 더 높은 후류 압력을 보여주고 있다. 이러한 결과는 관의 중심으로부 터 다가오고 벽면에서 반사되고 있는 slapping 파의 효과로 생각되어진다. 하지만, slapping 파 가 각 위치에서 다른 전파 속도를 가지는 곡률 이 있는 충격파인 관계로 벽에서 slapping 경우 는 축 지점들에 따라서 다르다. 따라서 3차원 결 과의 후류 압력 수준은 2차원 결과에서 보다 더 강한 변동 보인다.

3.3 다중-셀 모드 데토네이션



Fig. 4 Numerical smoked-foil record and a time sequence of detonation wave front for three-cell mode

Figure 4는 pre-exponential 값을 k=1,500으로 증가시킨 후 계산한 결과에 의한 three-cell 모드 데토네이션에서 일련의 시간순서에 따른 데토네 이션 파면과 원형관의 횡단면 AA'에서의 반응 진행율의 분포와 함께 벽면에서의 수치적 smoked-foil 기록을 보인 것이다. 여기서는 상호 작용하는 횡단 파들이 직사가형 관의 결과와 다 르게 반드시 직교할 필요가 없음을 확인 할 수 있다.



Fig. 5 Numerical smoked-foil record and a time sequence of detonation wave front for Four-cell mode

Figure 5는 k=2,000으로 증가 한 경우에 발생되 는 four-cell 모드 데토네이션에서의 일련의 시간 순서에 따른 데토네이션 파면과 원형관의 횡단 면 AA'에서의 반응 진행율의 분포와 함께 벽면 에서의 수치적 smoked-foil 기록들이다.

데토네이션 파면은 사각형과 관 중심에서 합쳐 지고 외부로 팽창하는 네 개의 날개를 가진 풍 차 형상 사이를 주기적으로 반복하여 변화하고 있다. 또한 셀 재 생성지점 간의 위상 차는 약 90°가 된다.

앞서 언급한 것처럼 pre-exponential 값을 k=2,000으로 증가한 경우 기존의 격자의 불충분 한 해상도로 인한 데토네이션 셀 생성이 되지 않음에 따라 더 나은 해상도를 가진 격자계로 계산을 수행하였다. 이 격자 계는 기존 격자보다 한 방향으로 약 2배정도의 더 나은 해상도를 가 지나 반면에 격자 수의 증가와 계산 시간 간격 의 감소로 인하여 약 20배 정도의 더 긴 계산 시간을 요구하게 된다.



40 0.12 0.2 0.35 0.3 0.62 0.5 0.85 1

Fig. 6 Numerical smoked-foil record and a time sequence of detonation wave front for six-cell mode

Figure 6은 six-cell 모드 데토네이션에서 일 련의 시간순서에 따른 데토네이션 파면과 원형 관의 횡단면 AA'에서의 반응 진행율의 분포와 함께 벽면에서의 수치적 smoked-foil 기록들이 다. 이 해상도의 결과에서 주목할 한 가지는 다 수의 파들이 반경 방향으로 움직이는 동시에 파 상호작용을 더 복잡하게 만드는 반경 방향의 각 열을 따라서 서로 교차하고 있다는 것이다. Smoked-foil 기록과 파 단면의 그림으로부터 앞 의 결과들과 다소 구별되는 관 벽면에서 다수의 횡단 파들의 slapping의 상호작용으로 간주되는 수직 파 무늬들의 형상이 보여진다. Two, three, four- 그리고 six-cell 모드들의 결과로부 터 셀 폭이 관 둘레로 따라서 $\lambda = D\pi/N$ 로 계산 되는 값과 잘 일치됨을 확인할 수 있었다. 여기 서 D는 원형 관의 직경이며, N은 정수 값으로 데토네이션 셀 모드와 동일한 값을 가진다.

4. 결론

제어 매개 변수로서 pre-exponential 값을 이 용하여 원형 관에서 다중-셀 데토네이션 모드의 생성 매커니즘에 대하여 살펴보았다. 2차원 해석 결과와 함께 벽면을 따라 벽면 압력의 비교로부 터 정점 압력의 변화와 선두 파면 후방에서의 압력 수준이 삼차원 결과에서 더 크다는 것을 제외하고는 매우 유사함을 확인하였다. 이것은 직사각형 관에서 관찰되는 것과 유사한 벽면에 서의 slapping과 반사되는 반경방향으로 움직이 는 횡단 파들의 존재에 기인하다. 하지만 원형의 환경에서의 억류 효과는 2차원과 삼차원 직사각 형 관에서 보다 더 강한 파의 상호작용에 의한 새로운 폭발을 만든다. 또한 직사각형 관에서와 는 다르게 원형 관에서는 교차하는 파들이 반드 시 직교할 필요가 없다는 것을 확인하였다.

참 고 문 헌

- J.M. Austin, F. Pintgen, J.E., Shepherd, J. E., Proc. Combust, Inst. 30 (2005) 1849-1858.
- O.V. Achasov, O.G. Penyazkov, Shock Waves. 11 (2002) 297-308.
- O.G. Penyazkov, K.L. Sevrouk, On critical conditions of the flow within the cellular detonation structure, 21st ICDERS (2007).
- J.Y. Choi, F. Ma., V. Yang., Comb. Explo. Shock Waves 44 (2008) 560-578.
- J.Y Choi, I.S. Jeung, Y. Yoon, AIAA J. 38 (2000), pp.1179-1195