

# 초고속 튜브 구조물의 진공 펌프 용량 설계에 관한 기초 연구 A Basic Study on the Design of Vacuum Pump Capacity for Tube Train Structure

\*#남성원<sup>1</sup>

\*#S. W. Nam(swnam@krri.re.kr)<sup>1</sup>

<sup>1</sup> 한국철도기술연구원

Key words : Tube Train, Air-tightness, Vacuum pump, Design Parameter

## 1. 서론

열차의 속도향상을 위하여 다양한 기술 개발이 이루어지고 있으며, 특히, 차륜-레일 방식의 속도한계를 극복하기 위하여 자기 부상 열차에 관한 기술을 이용하여 500km/h 이상의 속도도 도달할 수 있게 되었다. 그러나, 아직 경쟁 교통 수단중 하나인 항공기 속도에는 미치지 못하며, 지상에서의 초고속화에 따른 다양한 문제점들이 있기 때문에, 기존의 차량 운행 환경을 획기적으로 바꾸어서 이러한 문제점들을 해소하려는 연구 개발이 시도되고 있다. 그 중의 하나로서 열차가 주행하는 선로를 튜브로 구성하고, 튜브 내부를 상압보다 낮은 아진공 상태로 유지시키면, 열차 주행시의 공기 저항이 낮아져 차량 속도 향상과 추진 동력비 절감을 동시에 달성할 수 있을 것으로 예측된다. 이러한 개념에 기초한 초고속 튜브 열차 연구는 스위스, 미국, 러시아, 독일 등에서 다양한 형태로 기초 연구가 진행되었으며, 이를 응용하면, TKR-TCR, TSR과 같은 대륙 횡단 철도, 동북아를 연결하는 한중일 해저 터널에 적용할 수 있으며, 가깝게는 수도권 교통난 해소를 위하여 제안된 대심도 철도(GTX)에도 적용될 수 있을 것이다. 초고속 튜브 열차의 추진은 일본의 Yamanashi 또는 독일의 Transrapid와 같은 초고속 자기부상 열차 방식으로 하더라도, 이론상 속도의 제약은 거의 없다고 할 수 있다. 목표로 정한 초고속의 차량 속도를 달성하기 위한 튜브 열차 시스템의 압력 관련 핵심 기술은, 튜브 내부를 저압으로 만드는데 필요한 대용량 고효율의 진공 펌프 기술, 누설이 가능한 한 늦게 진행되도록 하는 튜브 구조 기밀화 건설 기술, 그리고, 감압된 튜브 내부의 압력을 저압 상태로 유지하는 기술이라고 할 수 있다. 본 연구에서는 초고속 튜브 열차가 지나갈 튜브 내부를 대기압 이하의 설정 압력 상태로 만들고, 이를 유지하는데에 필요한 진공 펌프 용량에 대한 파라메타 연구를 수행하였다.

## 2. 튜브 열차 및 진공 펌프 용량

Figure 1 및 2에 튜브 시스템의 개략도와 튜브 내부를 저압으로 유지하는데에 소요되는 진공 펌프의 동력과 그 결과 열차의 공기저항 저감으로 인한 동력비 절감을 각각 나타내었다. 가이드웨이를 따라 주행하는 튜브 열차시스템의 내부 압력을 대기압 이하로 유지하기 위하여는 진공 펌프의 용량과 튜브 구조물의 체적등을 고려할 때에 노선을 따라 일정 간격으로 복수의 진공 펌프를 설치할 필요가 있다. 이처럼 튜브 내부의 압력을 대기압 이하로 낮추고 이를 유지하기 위하여 진공 펌프를 구동하는데 동력이 소요되는 반면, 열차의 공기 저항은 낮아진다. Fig. 2에서 튜브 내부의 압력을 A점으로 설정한다면 압력을 B점으로 설정하였을 때 보다 진공 펌프 구동에 동력은 더 많이 소요되지만, 열차 주행에 대한 공기 저항 저감 효과도 더 많이 얻을 수 있다.

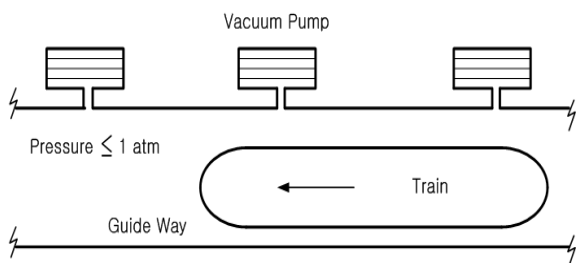


Fig. 1 Schematic Sketch of Tube System.

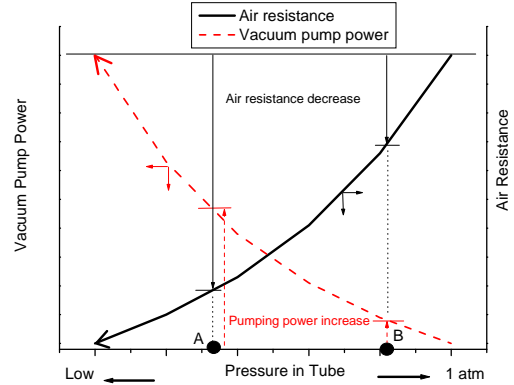


Fig. 2 Power-Resistance Curve.

따라서, 튜브내 압력 변화에 대한 소요 펌프 동력 곡선과 공기 저항 변화 곡선의 정확한 상관 관계를 통하여 최적의 튜브내 압력을 설계할 수 있을 것으로 사료된다. 즉, 튜브내 압력 강하량  $\Delta P$ 에 대하여 열차 공기 저항력 감소량/진공 펌프 소요 동력량의 비율이 가장 큰 점을 최적의 튜브내 압력으로 설정할 수 있다. 진공 펌프의 용량은 일반적으로 식 (1)과 같은 간이식으로 표현되며, 진공할 대상의 용적, 진공 도달 압력, 진공 도달 시간 등에 따라 그 크기를 대략적으로 산정할 수 있다.

$$S = 2.303K \frac{V}{T} \times \log\left(\frac{P_1}{P_2}\right) \dots\dots (1)$$

여기서, S = 진공 펌프의 용량 (ℓ/min), V = 용기의 용량 (ℓ), T = 진공 도달 시간 (min),  $P_1$  = 초기 진공도,  $P_2$  = 요구 진공도, K = 진공도에 따른 보정계수를 각각 나타낸다. 또한, 위 식은 압력 범위가 1.3 Pa까지 적용되는데, 그 이하의 초진공도에서는 분자 유동과 같은 현상이 일어나기 때문이다.

식(1)에서 알 수 있듯이 진공 펌프의 용량을 결정하는 인자는, 진공 펌프를 사용할 대상의 용적, 진공도달 시간 및 달성하고자 하는 진공 압력이다. 초고속 튜브 열차 시스템에서는, 진공 대상 용적은 튜브 열차가 운행될 튜브망, 역사 및 추가적인 부속 공간의 체적으로 계산할 수 있다. 본 연구에서는 체적이 정해지지 않은 역사 및 부속 공간에 대한 부분은 제외하고, 튜브망에 대해서 우선 검토하기로 한다. 단선 튜브의 직경을 5m로 가정하면, 복선 튜브의 단면적은 39.25㎡이며, 대상 노선을 대심도 철도 노선중 하나인 강남-동탄으로 가정하면 길이는 약 40km이므로 튜브망의 체적은 1,570,000㎡이다. 비교를 위하여, 경부 고속철도 복선 터널 면적인 104㎡로 한다면, 같은 노선의 전체 체적은 4,160,000㎡로서 2.65배이며, 단선 튜브의 직경을 2m로 한다면 전체 체적은 251,200㎡로서 0.16배로 줄어든다. 튜브망 내부의 도달 압력은 거대 구조물의 누설 등을 고려할 경우, 튜브망 내부를 0.1기압 이하로 유지하기에는 기술적 제약이 많을 것으로 예상되므로 본 연구에서는 최저 압력의 크기를 0.1기압으로 가정하였다.

펌프 용량 산정에 영향을 끼치는 주요한 요소인 진공 도달 시간을 정의하기 위하여는 튜브 시스템의 운영 조건을 고려할 필요가

있다. 즉, 대기압에서부터 요구되는 진공도까지 도달하는데 소요되는 시간과 시스템의 고장이 발생하였을 때 복구에 필요한 시간을 같이 고려할 필요가 있다. 초기 진공도 도달 시간을 길게 설정하면, 필요한 진공 펌프의 용량을 작게 설계할 수도 있으나, 이와 같이 설계된 시스템에서 운영중 고장이 발생하여 압력 조절이 실패한다면, 필요한 진공 압력까지 대기압에서 다시 낮추어야 하므로 초기 진공도 도달 시간만큼 길게 설정할 수 없을 것으로 판단된다. 즉, 초기 진공도 도달 시간을 24시간으로 정한다면, 동일한 진공펌프 시스템으로 압력을 복구하는데에 24시간이 소요되며, 초기 진공도 도달 시간을 1시간으로 단축시킨다면, 시스템의 압력 복구 시간도 같이 줄어들게 된다고 할 수 있다.

Figure 3은 튜브 내부의 설정 압력 크기에 대한 진공 펌프 용량을 진공 도달 시간별로 나타낸 그림이다. 그림에서 알 수 있듯이 튜브 내부의 압력을 낮게 할수록 소요되는 진공 펌프의 용량은 커지며, 0.1기압 및 0.5기압으로 유지하려면 0.9기압일때에 비하여 각각 약 22배 및 6.5배의 진공 펌프 용량이 필요하다. 또한, 동일한 기압에 대하여 진공도달 시간을 1시간 및 10시간으로 설정할 경우, 24시간으로 설정하였을 때에 비하여 각각 24배 및 2.4배로 시간에 정비례함을 알 수 있다. Figure 4에는 독립 변수를 바꾸어서 진공 도달 시간에 대한 튜브 내부 압력별로 소요되는 진공 펌프 용량을 계산하였다. 그림 3과 마찬가지로 진공 도달 시간이 짧을수록 큰 용량의 진공 펌프가 필요함을 알 수 있으며, 이러한 유형은 튜브 내부 압력이 낮을수록 커진다.

진공 펌프 시스템은 튜브 내부의 압력을 낮추는데에만 사용되는 것이 아니라, 감압된 튜브 내부의 압력을 어느 허용 범위 내에서 유지되도록 하는데에도 사용된다. Figure 5에 예상되는 압력 누설-보충 유형을 표시하였다. 그림에서 초기에 설정한 진공 압력에 100% 도달한 이후에는, 튜브망 시스템의 부분적인 누설로 인하여 목표 도달 압력의 일정 수준 범위까지 내려간다. 즉, 유형 ①의 경우, 목표로 한 저압 수준에 도달한 후, 90% 수준까지 누설이 허용되고 그 이후는 감압시켜 다시 100% 수준으로 되돌리는 형태이며, 유형 ②의 경우는, 누설 허용 수준은 90%로 유형 ①과 같지만 누설이 진행되는 시간이 유형 ①의 2배로 길게 진행되는 형태이며, 유형 ③은 유형 ①과 같은 누설 시간 동안에 압력 누설 수준을 기준값 대비 80%까지 허용하는 것으로 가정하였다. 따라서 유형 ②는 유형 ①에 비하여 압력 누설 및 보충량은 같으나 도달 시간이 길어서 진공 펌프 용량이 작아지며, 유형 ③은 유형 ①과 도달 시간은 같지만 보충할 양이 많아지므로 진공 펌프 용량이 커지는 시나리오이다.

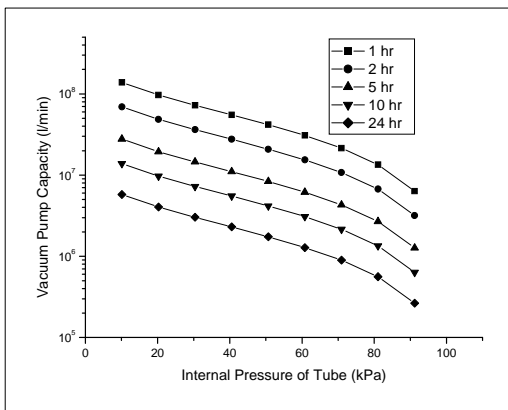


Fig. 3 Pump Capacity-Pressure Curve.

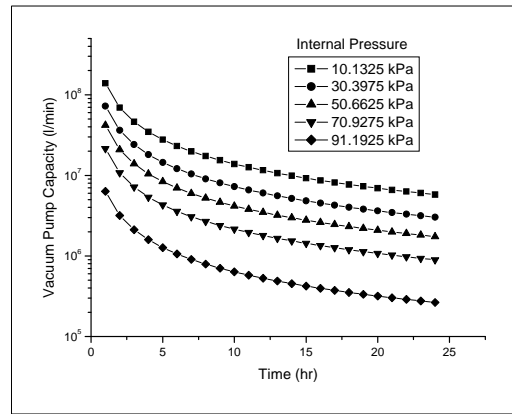


Fig. 4 Pump Capacity-Time curve

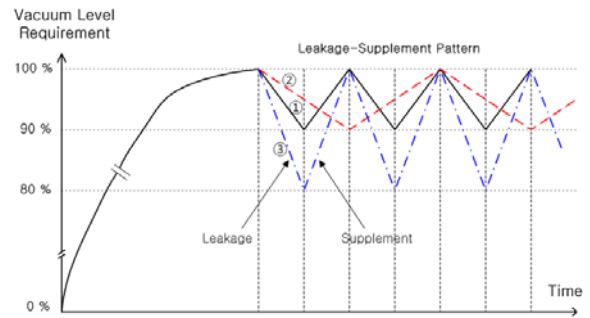


Fig. 5 Leakage-supplement pattern

이처럼, 튜브 시스템 내부의 압력이 낮고, 초기 진공 도달 시간이 길며, 보충 작동 횟수가 작을수록 필요한 진공 펌프의 용량은 작아지는 경향을 나타낸다. 따라서, 튜브 시스템 구조물의 기밀 설계 및 시공 여부가 진공 펌프 용량을 결정하는 주요 변수임을 알 수 있다.

### 3. 결론

본 연구에서는 튜브 열차 시스템의 진공 펌프 용량에 관한 파라메타 영향을 분석하였다. 튜브 시스템 내부의 압력 강하에 사용되는 진공 펌프의 용량 결정에 관계되는 주요 파라메타인 튜브 체적, 진공 도달 시간, 요구 압력의 영향에 관하여 정량적으로 분석하였다. 대상 노선은 언론에서 언급되는 구간으로 임의로 선정하였으며, 도달 압력의 크기는 0.1기압~0.9기압으로, 초기 진공 도달 시간은 1시간~24시간, 압력 누설에 따른 보충 작동 시간은 1회~24회/일로 가정하였다. 연구 결과, 각각의 시나리오에 대한 진공 펌프 소요 용량을 구할 수 있었으며, 진공 펌프 용량 크기에 가장 큰 영향을 끼치는 것은 튜브내 도달 압력 정도와 튜브 구조물의 압력 기밀도임을 알 수 있다. 향후에는, 진공 펌프의 구동에 소요되는 동력과 튜브내 감압 결과로 얻어지는 열차의 공기 저항 감소에 따른 동력비 절감 효과의 비교, 튜브망 뿐만아니라 역사의 체적과 부가적인 공간도 포함하여 검토할 필요가 있다.

### 참고문헌

1. JSME Mechanical Engineers' Handbook, "Fluid Machinery," 156-161, 1997.
2. KRRI Report, "A Study on the Rail Path Breaking Technology", 12-35, 2007.