솔레노이드의 고속응답 개선에 관한 연구 A Study on Improvement of High-Speed Response of the Solenoid ^{유승열, *[#]조용덕}

S. Yoo, *[#]Y. Jo(neverd@kut.ac.kr) 한국기술교육대학교 기계정보공학부

Key words : Solenoid, Actuator, Modeling, Simulation

1. 서론

일반적으로 솔레노이드는 코일에 전류를 인 가시켜 자기에너지를 변환시킨 다음 기계적인 에너지의 형태로 사용할 수 있는 장치를 말한 다. 초고속 솔레노이드는 전류가 인가되었을 때부터 코어가 케이스에 닿았을 때까지의 응답 시간이 3ms 이하인 솔레노이드를 말한다.

본 연구에서는 최적화된 솔레노이드 모델이 적용된 Simulation 결과와 실제 고속 솔레노이 드를 실험하여 두 가지의 결과를 비교함으로써 최적화된 모델식을 제시하고, 그 모델식을 바 탕으로 입력전압에 따른 솔레노이드 응답특성 을 연구하여 산업현장에 적용할 수 있도록 한 다.

2. 솔레노이드 모델링

본 실험에서 사용된 솔레노이드는 Fig. 1 과 같다. 상부 지지대에 의해 코어의 변위를 제한 하며, 하부 스프링의 장력에 의해 코어는 복귀 운동을 한다. 원형형태의 코어와 케이스로 구 성된 고속 솔레노이드(M-140C-6V)이다.



Fig. 1 Solenoid magnet

솔레노이드에 키르히호프 법칙을 적용하면 아래와 같다.

$$v = Ri + e \tag{1}$$
$$d_{(X_i)} = x \, di \quad dL \, dx \tag{2}$$

$$e = \frac{d}{dt}(Li) = L\frac{di}{dt} + i\frac{dL}{dx}\frac{dx}{dt}$$
(2)

여기서 ν는 입력전압(V), *i*는 전류(A), e 는 역 기전력이다. *φ*은 Flux line 이다. Fig. 1 과 같은 Flux line 에서 gap 에 대한 자기저항(reluctance) 은 아래와 같다. [1][2]

$$R_1 = \frac{x_f - x}{\mu_0 A}; R_2 = \frac{t}{\mu_0 \pi a d}$$
(3)

여기서 x_f 는 Full Stroke 이며, x는 코어의 변 위이며, Flux 에 의해 영향 받는 면적은 A이다. μ_0 는 자유공간의 투자율이다. 인덕턴스 (inductance)는 L 이며, 솔레노이드의 자기흡인 력 F_{m} 은 아래와 같다.

$$L = \frac{N^2}{R_1 + R_2} = \frac{\mu_0 N^2 A \pi a d}{(x_f - x) \pi a d + A t}$$
(4)

$$F_m = \frac{1}{2}i^2 \frac{dL}{dx} = \frac{i^2}{2} \frac{\mu_0 N^2 A(\pi a d)^2}{\left((x_f - x)\pi a d + At\right)^2} (F_m, \mathfrak{PP})$$
(5)

여기서 N은 권선수이다. 뉴턴의 법칙에 의해 운동방정식은 아래와 같이 표현된다.

$$m\frac{d^2x}{dt^2} + b\frac{dx}{dt} + k(x+\delta) = F_m$$
(6)

여기서 δ는 스프링 초기 변위(mm), b는 마찰 계수, k는 스프링 상수(N/mm)이다.

3. 실험장치 구성

솔레노이드 특성파악을 위하여 Fig. 2 와 같 이 실험장치를 구성하였다. 솔레노이드 제어는 Power Amp Driver(H2W)를 통해 전압 및 전류로 제어가 가능하다. 솔레노이드 변위는 솔레노이 드 코어에 부하를 줄이기 위해서 비접촉식 측 정방법인 Eddy Current Sensor(DT3010-S1)를 사 용하여 측정하였다.



Fig. 2 Photograph of experimental setup

4. Simulation 결과 비교

실험조건으로 Full Stroke 를 0.5mm, 스프링 초기변위를 0 으로 설정하였다. 입력전압이 19V 일 때 결과를 Fig. 3 에 나타내었다. 실선 은 측정한 실험결과이며, 점선은 Simulation 결과이다. 낮은 전압뿐만 아니라 높은 전압에 서도 솔레노이드 모델링과 실험값은 근사하게 나왔으며 오차율은 5% 미만이다. 19V 의 입력 전압으로 나타난 실험결과와 simulation 결과는 각각 2.5ms, 2.2ms 의 고속응답을 보인다.



Fig. 3 Comparison of measured and simulated positions for 19 volt input.

5. Hold 전압입력 결과 비교

솔레노이드의 고속응답에서는 스프링의 초 기변위에 따라 솔레노이드의 응답에 영향을 준 다. 즉, 솔레노이드 스프링 초기변위가 증가함 에 따른 스프링 장력에 의해 응답은 늦어지고, 이때 적절한 Hold 입력전압을 통해 일관된 응 답을 얻을 수 있다. 평형상태에서 식(1), 식(5), 식(6)을 이용하여 Hold 전압에 대한 모델식을 아래와 같이 제시하였다.

$$v = R \sqrt{\frac{2k\delta(x_f \pi a d + At)^2}{\mu_0 A (N\pi a d)^2}}$$
(7)

Fig. 4 는 스프링 초기변위가 0.2mm 일때 4 Hold 전압과 19V 입력전압의 step 입력으로 주 어진 실험 결과이다. 스프링 초기장력이 작용 하여도 실험결과와 Simulation 결과는 각각 2.4ms, 2.1ms 의 향상된 고속응답을 보인다.



Fig. 4 Comparison of measured and simulated positions for 4 hold volt input.

6. 결론

본 연구는 초고속 솔레노이드의 특성을 파악하기 위하여 다양한 실험을 하였으며 이와 동시에 모델링을 세워 비교하여 특성을 파악하였다. 그 결과 실험결과와 simulation 결과가 비교적 잘 일치하였다.

솔레노이드 응답은 스프링 초기변위에 따른 장력에 따라 영향을 받는데 제시된 Hold 모델식에 따른 적절한 Hold 입력전압으로 솔레노이드 응답이 개선되었음을 보였다.

참고문헌

- M. Taghizadeh., A. Ghaffari., F. Najafi., "Modeling and identification of a solenoid valve for PWM control applications," Comptes Rendus Mecanique, Vol.337, pp.131-140, 2009.
- B.L. Shields., K.B. Fite., M. Goldfarb., "Design, control, and energetic characterization of a solenoid-injected monopropellant-powered actuator," IEEE/ASME Trans. Mechatronics, Vol.11, pp. 477–487, 2006.
- 황재원, 길한주, 박재근, 채재우, "고속용 솔 레노이드 설계를 위한 수치해석적 연구," 한국자동차공학회논문집, 제 7 권, 제 3 호, pp. 94-102, 2003.