Cellular Electret 박막의 전기적 기계적 특성 Study for the Electro-Mechanical Characteristics of Cellular Electrets ^{*김영식¹, 김필기¹, 이주홍¹, [#]석종원¹}

*Y. S. Kim¹, P. G. Kim¹, J. H. Lee¹, [#]J. W. Seok(jwseok@cau.ac.kr)¹

¹중앙대학교 기계공학부

Key words : Cellular Structure, Direct Method, Inverse Method, Piezoelectric Coefficients, Polymer Electrets, Young's Modulus

1. 서론

일렉트릿의 압전특성은 물리적 신호를 전기적 신호로 변환하는 척도인 정 압전효과와 그 반대 관계를 갖는 역 압전효과를 들 수 있다[1]. 정 압전효과와 역 압전효과는 각각 센서와 엑추에이터로서의 기능성을 평가하는 척도라 고 할 수 있다[2]. 압전특성 평가 방법에는 정 압전효과를 측정하는 Dynamic method 와 역 압전효과를 측정하는 Inverse method 가 있다[3]. Dynamic method 는 잘 알려진대로 인가된 압력에 대해 발생하는 전하량을 측정함으로써 쉽게 얻어진다. 또한 Inverse method 는 일렉트릿 박막의 양단에 전압을 인가하여 역 압전효과에 의해 발생하는 변위를 측 정하여 얻을 수 있다. 그러나 기존의 Inverse method 는 일렉 트릿 박막의 전극의 질량을 고려하지 않고 일렉트릿 고유 의 특성만을 측정해 왔다. 따라서 엑추에이터로 사용될 경 우에 사용 환경에 따라 외부 압력을 무시할 수 없을 경우 가 있다. 따라서 본 연구에서는 박막을 구속하는 전극의 질량에 따른 새로운 역 압전계수 관계식을 제안하고 이를 이론식과 실험 결과를 통해 증명하고 기존의 방법과 비교 하였다. 이를 위해서 일렉트릿 박막의 탄성률을 실험적으 로 측정하고 이를 이론식과 비교하여 최소의 오차를 갖는 조건을 도출하였다 이를 토대로 탄성률을 계산하여 역 압 전효과를 측정하였다. 또한 정 압전효과와 비교하였다.

2. 이론

역 압전효과의 원리는 다음과 같다. 먼저 전기적 구성 요소를 포함하는 구성방정식으로부터 다음을 얻을 수 있다 [4].

$$\varepsilon_{33} = d_{33}E_3 + s_{33}^E \sigma_3 \tag{1}$$

식 (1)을 표기상 편리를 위해 간단히

$$S = dE + \frac{1}{Y}\sigma \tag{2}$$

으로 표현할 수 있다. 여기서 *d*,*E*,*Y*,*σ*,*l*₀는 각각 압전상수, 전기장, 탄성률, 응력, 박막의 두께를 나타낸다.

또한 두께방향의 변형만 존재한다고 가정하면

$$S \approx u/l_0, \quad E \approx V/l_0$$
 (3a,3b)

의 관계를 얻을 수 있다. 먼저 기존의 측정 방법과 같이 박막 표면에 응력이 존 재 하지 않는 경우(σ=0)에 대해서 식 (2)는

$$S = dE \tag{4}$$

와 같게 되고 이를 압전계수 *d* 에 대해 정리하면

$$\therefore d = \frac{S}{E} = \frac{u/l_0}{V/l_0} = \frac{u}{V}$$
(5)

를 얻을 수 있다.

그러나 본 연구에서는 박막을 질량이 구속하고 있기 때 문에 외부 응력을 무시 할 수 없다(σ≠0). 따라서 압전계 수 *d* 를 얻기 위해 식 (2)로부터 박막의 탄성률을 얻어야 한다. 이를 위해 일렉트릿 박막 양단의 전극을 통전시키면 박막 내부의 전기장의 크기는 0 이 되고 이를 정리하면 다 음과 같다.

$$S_{se} = \frac{\sigma_{se}}{Y} \tag{6}$$

여기서 변형률은 $S_{se}(\omega, m, u) = u_{se}/l_0$ 와 같으므로 이때의

탄성률은

$$Y = \frac{\sigma_{se}l_0}{u_{se}} \tag{7}$$

과 같다.

이렇게 구한 탄성률을 식 (2) 대입하고 압전계수에 대해 정 리하면 다음을 얻을 수 있다.

$$\therefore d = \left(\frac{u}{l_0} - \frac{\sigma}{Y}\right) / E = \left(u - \frac{\sigma l_0}{Y}\right) / V$$
(8)

3. 실험 및 결과

2.1 실험 재료

실험을 위해 Treofan Germany GmbH & Co KG 의 5층으 로 두께 40 / 때의 cellular polypropylene 이 사용되었다. 이 박 막은 양면에 각각 두 개의 0.5~7 / 때 두께의 보호 층과 가 운데 27um 의 cellular 층으로 구성되어있다. 각각의 샘플은 가로 세로 20mm 의 크기로 제작하고 30kV 에서 60 초 동안 코로나 방전을 통해 분극시켰다.

2.2 측정 방법

역 압전효과를 고찰하기 위하여 Sample chuck, 함수발생 기, 고전압 증폭기(A800, FLC) 그리고 레이저 변위 센서 (8337, B&K)를 구성하였다. Sample chuck 하단의 구리 평판 위에 Cellular PP 박막 일렉트릿을 고정시키고 박막 상단에



Fig. 1 schematic illustration of the setup for the dynamic measurements of the d_{33} -constant



Fig. 2 Response of a damped system under the harmonic motion of the base (point – experimental data, line – curve fit, mass 7.27g)

실린더 형태로 제작된 알루미늄 질량(m)을 위치시켰다.

구리 평판과 알루미늄 실린더는 Cellular 박막 일렉트릿 의 전극 역할을 하도록 하였으며, 함수 발생기와 전압 증 폭기를 이용하여 높은 정현파 구동 전압을 인가 하였다.

알루미늄 실린더의 상단은 경면 가공하여 레이저 변위 센서를 통하여 미소 진동량을 측정할 수 있도록 하였다. 또한 정 압전효과를 측정하기 위해 역 압전효과 측정에 사 용된 구리 평판을 shaker (B&K, type4389)에 연결하여 주기 적으로 가진시킨다.

2.3 결과

알루미늄 실린더의 압력에 의해 발생한 전하를 charge amplifier 를 통해 측정하였다. 탄성률을 얻기 샘플 양단의 변위를 레이저 변위 센서를 이용해 측정하였다(Fig. 1). 그 리고 질량의 변화에 대해서 두 변위 신호의 변위 전달률과 위상차를 얻었다. 모든 데이터는 3 회 반복하여 평균값을 사용하였다.



Fig. 2. 는 질량 7.27g 에 대해 박막 양단의 변위 전달률 과 위상차를 나타낸 것이다. 실험을 통해 얻은 값과 이론 적으로 가능한 값을 비선형 최소 제곱법을 이용해 curve fitting 을 하였고, 모든 주파수 대역의 응답을 만족하는 탄 성계수와 두 가지 damping (viscous damping, hysteresis damping) 상수를 결정하였다.

각각의 질량에 대한 결과를 모두 만족하는 탄성계수와 viscous damping, hysteresis damping 은 각각 86.91kPa, 6.35E-8, 2.95E+5 이다. 이를 이용하여 각각의 질량에 대한 정 압전 계수와 역 압전계수를 측정하였다(Fig. 3).

4. 결론 및 고찰

이론적으로 정 압전효과와 역 압전효과는 동일한 값을 갖는다[3]. 엑추에이터로 사용되는 폴리머 일렉트릿의 경 우 기존의 모델에서는 외부 압력을 고려 할 수 없어 두 압 전특성 사이의 오차가 발생하게 된다. 그러나 본 연구에서 제시한 모델은 그림에서와 같이 약 700Hz 이하의 주파수 대역에서 질량에 대한 영향으로 발생하는 inverse d_{33} 와 direct d_{33} 를 줄여주는 것을 확인 할 수 있다. 이때 최대 오 차 감소 비율은 53%이다. 따라서 이를 활용하면 외부 압력 에 대하여 압전특성을 예측할 수 있고 보다 정밀한 제어가 가능하리라 판단된다. 그러나 주파수가 증가할수록 오차가 오히려 증가하는 경향은 고주파 대역에서 발생하는 탄성률 의 비선형성에 기인하는 것으로 사료된다.

후기

이 논문은 2008 년도 정부(과학기술부)의 재원으로 한국 과학재단의 지원을 받아 수행된 연구임(No. R01-2006-000-10358-0)

참고문헌

- G. M. Sessler, Ed., "Electrets, 3rd ed Vol.1", Morgan Hill, CA: Laplacian Press, 1999.
- Schwödiauer, R., Graz, I., Bauer, S., "Charging and Switching of Ferroelectrets. How much can Ferroelectrets Behave Like Ferroelectric?", 2004 IEEE International Ultrasonics, Ferroelectrics, and Frequency Control 50th Anniversary Joint Conference, Aug., 134-137, 2004
- Hillenbrand, J., Sessler, G. M., "Piezoelectricity in Cellular Electret Films,", IEEE Transactions on Dielectrics and Electrical Insulation, 7(4)., 537-542, 2000
- Kamlah, M., "Ferroelectric and ferroelastic piezoceramics modeling of electromechanical hysteresis phenomena," Continuum Mechanics and Thermodynamics, 13, 219-268, 2001.
- Hillenbrand, J., Sessler, G. M., "Quasi-static and Dynamic Piezoelectric Coefficients of Polymer Foams and Polymer Film Systems", IEEE Trans. Dielectr. Electr. Insul, 7, 72-79, 2004

Fig. 3 Piezoelectric constant d_{33} of corona charged cellular PP electrets with various masses