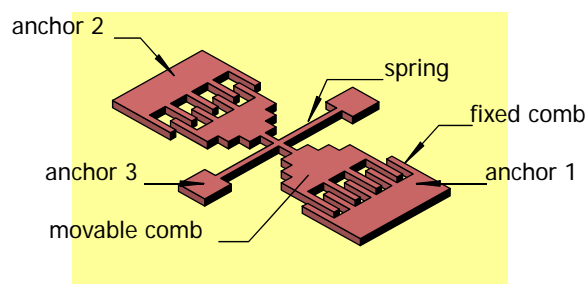


## Lecture 18

### Comb Actuator Design : Electrostatic Forces and Transfer Function

- Comb Actuator
- Electrostatic Energy and Coenergy
- Generalized Capacitance
- Current between Terminals
- Electrostatic Forces
- Force Harmonic Motion
- Resonant Frequency
- Quality Factor
- Sensing Current
- Static Displacement
- Transfer Function
- Trans-conductance

### Comb Actuator



- anchor 1과 anchor 2에 전압을 인가하고 anchor 3을 접지.
- 마주보는 comb사이에 인가되는 전압에 의해 comb 인력이 발생.
- 이 때 spring이 변형하고 복원력이 작용.
- 전류를 측정하면 속도를 측정할 수 있음.

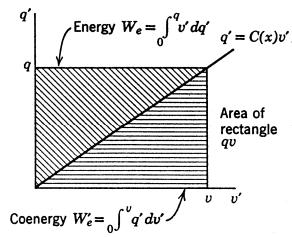
## Electrostatic energy $W_e$ and Coenergy $W_e'$

- 캐패시턴스가 보존하는 에너지는 정전에너지  $W_e$  이며 전하의 축적에 의해 생성된다.

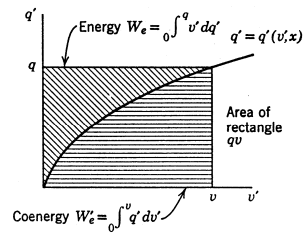
$$W_e = \frac{1}{2} \frac{Q^2}{C}$$

- 이 식은  $dW_e = Vdq$  을 적분해서 얻어진다.

- 또한 Coenergy  $W_e' = \frac{1}{2} CV^2$  에 의해서 구할 수 있다.



전기적으로 선형인 시스템



전기적으로 비선형인 시스템

## Generalized Capacitance

$$C = \frac{Q}{V}$$

즉, 두 도전 물체 사이에 전압  $V$ 를 인가하고 전하  $Q$ 가 축적되면 두 물체 간의 정전용량은  $C$ 이다.

- 정전용량은 유전상수와 두 도전 물체 사이의 거리 등 형상에 의해 정해지는 값이다. 또한, 전압과는 무관하다.

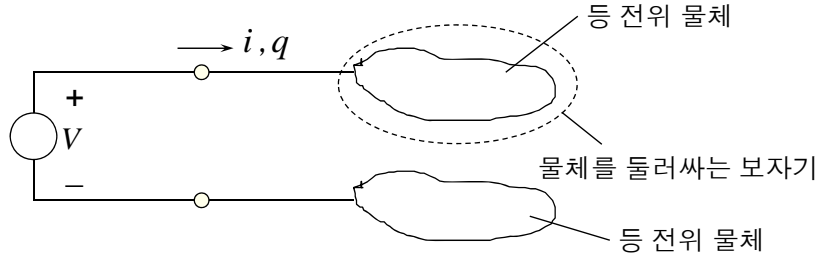
$$C = C(x)$$

$$Q(x, v) = C(x)V$$

$$W_e = \int_0^Q \frac{q}{C(x)} dq = \frac{1}{2} \frac{Q^2}{C}$$

$$W_e' = \int_0^V C(x) \cdot v dv = \frac{1}{2} CV^2$$

## Current between Terminals



물체를 둘러싸는 보자기를 통해 들어오는 전류는 단자를 통해 흘러 들어가는 전류와 같다.

그런데, 전하 보존의 법칙에 따라 보자기를 통해서 나가는 전류는 보자기안의 전하의 시간적인 변화율과 같아야 한다.

$$\nabla \cdot \mathbf{J} + \frac{\partial \rho}{\partial t} = 0 \quad \longrightarrow \quad \oint_S \vec{J} \cdot d\vec{n} + \frac{dq}{dt} = 0$$

따라서,

$$i = \frac{dq}{dt} = -\oint_S \mathbf{J} \cdot d\mathbf{n}$$

여기서, 전하는 공간과 전압의 함수이다.

$$q = q(x, v)$$

전류는 Chain rule 에 따라 구할 수 있다.

$$i = \frac{dq}{dt} = \frac{\partial q}{\partial v} \frac{\partial v}{\partial t} + \frac{\partial q}{\partial x} \frac{\partial x}{\partial t}$$

만약  $q = C(x)v$  이면

$$i = C(x) \frac{dv}{dt} + v \cdot \frac{dC(x)}{dx} \cdot \frac{dx}{dt}$$

제1항 : 회로이론에서 배운 캐패시터의 전류,

제2항 : 속도전류

## Electrostatic Forces

$$- f^e = \frac{\partial W e'}{\partial x} = \frac{1}{2} \frac{\partial C(x)}{\partial x} v^2$$

이 때  $v$  는 일정.

- 따라서, 정전용량의 함수 꼴에 따라서 정전력이 결정된다.

$$- \text{마주보는 평판의 경우: } C(x) = \frac{\epsilon A}{x}, \quad \frac{\partial C}{\partial x} = -\frac{\epsilon A}{x^2}$$

$$- \text{Comb의 경우: } C(x) = \frac{\epsilon h x}{g} \times 2, \quad \frac{\partial C}{\partial x} = \frac{2\epsilon h}{g}$$

## Forced Harmonic Motion

- 외력  $F_{ext}$ , 복원력  $-kx$ , 점성력  $-\dot{c}\dot{x}$  이 가해지면 물체에 가해지는 힘을 알 수 있다.

$$F_{ext} - kx - \dot{c}\dot{x} = m\ddot{x}$$

$$- m\ddot{x} + \dot{c}\dot{x} + kx = F_{ext}$$

- 만약  $F_{ext} = F_0 \cos \omega t$  이면, 복소함수꼴로 풀 수 있다.

$$\text{즉, } F_{ext} = \text{Re}(F_0 e^{j\omega t})$$

- 또한  $x = \text{Re}(\hat{x} e^{j\omega t})$  로 들 수 있다.

$\hat{x}$  : 복소수

## Amplitude

$$-m\omega^2 \hat{x} + j\omega c \hat{x} + k\hat{x} = F_0$$

$$\hat{x} = \frac{F_0}{(k - m\omega^2) + j\omega c}$$

$$|\hat{x}(\omega)| = \frac{F_0}{\{(k - m\omega^2)^2 + \omega^2 c^2\}^{1/2}}$$

여기서,  $\omega_0^2 = \frac{k}{m}, \quad \gamma = c/2m$

$$|\hat{x}(\omega)| = \frac{F_0/m}{\{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + 4\gamma^2 \omega^2\}^{1/2}} = \frac{F_0/m}{D(\omega)}$$

여기서,  $D(\omega) = \{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + 4\gamma^2 \omega^2\}^{1/2}$

## Resonant Frequency

$$D(\omega) = \{\omega^4 + (-2\omega_0^2 + 4\gamma^2)\omega^2 + \omega_0^4\}^{1/2}$$

$$= \{(\omega^2 - \omega_0^2 + 2\gamma^2)^2 + \omega_0^4 - (-\omega_0^2 + 2\gamma^2)^2\}^{1/2}$$

$$\omega = (\omega_0^2 - 2\gamma^2)^{1/2}$$

이때  $D(\omega)$  가 최소, Amplitude가 최대.

$\omega_r$  : Resonant frequency

$$|\hat{x}(\omega)|_{\max} = \frac{F_0/m}{2\gamma(\omega_0^2 - \gamma^2)^{1/2}} = \frac{F_0}{c\omega_d}$$

여기서,  $\gamma = \frac{c}{2m}, \quad \omega_d^2 = \omega_0^2 - \gamma^2$

## Sharpness of the Resonance

- Weak damping  $\gamma \ll \omega_0$

$$|\hat{x}|_{\max} = x_{\max} = \frac{F_0/m}{2\gamma(\omega_0^2 - \gamma^2)^{1/2}} \cong \frac{F_0}{2\gamma m \omega_0}$$

$$\omega_0^2 - \omega^2 = (\omega_0 + \omega)(\omega_0 - \omega) \cong 2\omega_0(\omega_0 - \omega)$$

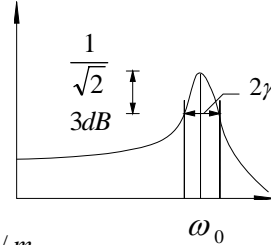
$$\gamma\omega \cong \gamma\omega_0$$

$$|\hat{x}(\omega)| = \frac{F_0/m}{\{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + 4\gamma^2\omega^2\}^{1/2}} = \frac{F_0/m}{\{(2\omega_0)^2(\omega_0 - \omega)^2 + 4\gamma^2\omega_0^2\}^{1/2}}$$

$$= \frac{F_0/m}{2\omega_0\{(\omega_0 - \omega)^2 + \gamma^2\}^{1/2}} = \frac{x_{\max} \cdot \gamma}{((\omega_0 - \omega)^2 + \gamma^2)^{1/2}}$$

- When  $\omega = \omega_0 \pm \gamma$ , then  $x^2 = \frac{1}{2}x_{\max}^2$

- 즉,  $2\gamma$ 가 공진시의 에너지가  $\frac{1}{2}$ 이 되는 점들의 폭이 된다.



## Quality Factor

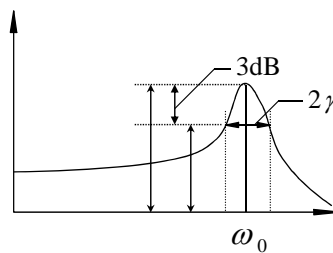
for weak damping

$$Q \cong \frac{\omega_d}{2\gamma}$$

따라서  $Q \cong \frac{\omega_0}{2\gamma}$

$$\Delta\omega = 2\gamma \cong \frac{\omega_0}{Q}$$

$$\frac{\Delta\omega}{\omega_0} = \frac{\Delta f}{f_0} \cong \frac{1}{Q}$$



## Electrostatic Comb Drive

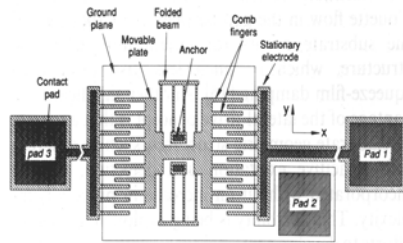


Fig. 1. Layout of a linear resonant plate.

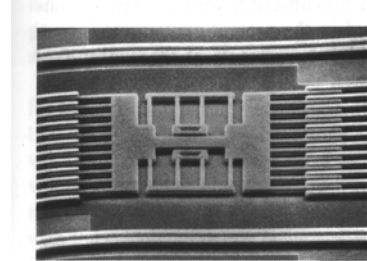


Fig. 5. SEM of a linear resonant plate.

- 양쪽의 Comb으로 Push-pull 구동을 하거나
- 한쪽의 Comb으로 구동을, 다른 쪽 Comb으로 감지를 할 수 있다.

(Ref.[8])

## Sensing Current

- 감지부에 감지 전류  $i_s$ 가 흐른다.

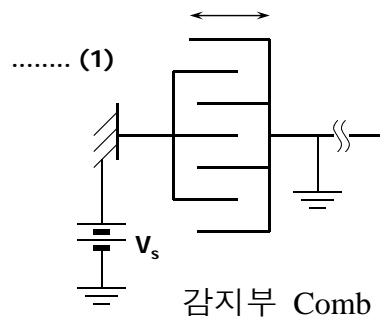
$$i_s = V_s \left( \frac{\partial C}{\partial x} \right) \left( \frac{\partial x}{\partial t} \right)$$

$$i = C(x) \frac{dv}{dt} + V \frac{dC(x)}{dx} \cdot \frac{dx}{dt}$$

여기서  $v=V_s$  (직류) 이면

$$i_s = V_s \left( \frac{dC(x)}{dx} \right) \frac{dx}{dt}$$

comb의 경우,  $\frac{dC(x)}{dx} = \epsilon_0 \frac{h}{g} N$ ,  $x$  에 무관.



## Static Displacement

Motion Equation  $m\ddot{x} + c\dot{x} + kx = f^e$

$$m\ddot{x} + c\dot{x} + kx = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial C}{\partial x} \right) v_D^2$$

$x = X_s + x_a$ ,  $X_s$  : Stable point,  $x_a$  : Small signal output

$v_D = V_p + v_d \cos \omega t$ ,  $V_p$  : d.c. bias,  $v_d$  : a.c. drive amplitude

$$m\ddot{x}_a + c\dot{x}_a + k(X_s + x_a) = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial C}{\partial x} \right) (V_p^2 + 2V_p v_d \cos \omega t + v_d^2 \cos^2 \omega t)$$

여기서,  $V_p \gg v_d$  이면  $\approx \frac{1}{2} \left( \frac{\partial C}{\partial x} \right) V_p^2 (1 + 2 \frac{v_d}{V_p} \cos \omega t)$

따라서,  $kX_s = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial C}{\partial x} \right) V_p^2$

$$X_s = \frac{1}{2k} \left( \frac{\partial C}{\partial x} \right) V_p^2 \quad (2)$$

## Small Signal Output

$$m\ddot{x}_a + c\dot{x}_a + kx_a = \left( \frac{\partial C}{\partial x} \right) V_p v_d \cos \omega t = \text{Re} \left[ \left( \frac{\partial C}{\partial x} \right) V_p v_d e^{j\omega t} \right]$$

$$x_a = \text{Re} \left[ \hat{X}_a e^{j\omega t} \right]$$

$$(-m\omega^2 + j\omega c + k)\hat{X}_a = \left( \frac{\partial C}{\partial x} \right) V_p v_d$$

$$\hat{X}_a = \frac{\left( \frac{\partial C}{\partial x} \right) V_p v_d}{(k - m\omega^2) + j\omega c} = \frac{\left( \frac{\partial C}{\partial x} \right) V_p v_d \{ (k - m\omega^2) - j\omega c \}}{(k - m\omega^2)^2 + (\omega c)^2}$$

$$x_a = \frac{\left( \frac{\partial C}{\partial x} \right) V_p v_d}{(k - m\omega^2)^2 + (\omega c)^2} \{ (k - m\omega^2) \cos \omega t + \omega c \sin \omega t \}$$

$$= \frac{\left( \frac{\partial C}{\partial x} \right) V_p v_d}{\{(k - m\omega^2)^2 + (\omega c)^2\}^{1/2}} \cos(\omega t - \varphi) \quad \text{여기서, } \tan \varphi = \frac{\omega c}{k - m\omega^2}$$



## Transfer Function

$$\left| \frac{x_d(\omega)}{v_d} \right| = \frac{V_p \left( \frac{\partial C}{\partial x} \right)}{\{(k - m\omega^2)^2 + (\omega c)^2\}^{1/2}}$$

공진시  $\omega = \omega_o$  , weak damping 시  $Q = \frac{\omega_o}{2(c/2m)}$

$$\left| \frac{x_d(\omega)}{v_d} \right|_{\omega_o} = \frac{V_p \frac{\partial C}{\partial x}}{\omega_o c} = \frac{V_p \frac{\partial C}{\partial x}}{\omega_o \left( \frac{m\omega_o}{Q} \right)} = \frac{V_p \left( \frac{\partial C}{\partial x} \right) Q}{k} \quad (4)$$

따라서, 공진시의 변위를 크게 하려면

$$V_p, \frac{\partial C}{\partial x} \left( = \frac{\varepsilon_o h N}{g} \right), Q \text{ 를 크게 하고}$$

$$k \left( \propto N_s \frac{EI}{L^3} \propto N_s \frac{Eh}{12} \left( \frac{W}{L} \right)^3 \right) \text{ 를 작게 해야 한다.}$$

## Trans-conductance

$$\frac{\partial x}{\partial t} = \frac{-\left( \frac{\partial C}{\partial x} \right) V_p v_d \omega}{\{(k - m\omega^2)^2 + (\omega c)^2\}^{1/2}} \sin(\omega t - \varphi)$$

$$\left| \frac{\partial x}{\partial t} \right|_{\omega_o} = \frac{\left( \frac{\partial C}{\partial x} \right) V_p v_d \omega_o}{\omega_o c} = \frac{\left( \frac{\partial C}{\partial x} \right) V_p v_d \omega_o}{\omega_o \left( \frac{m\omega_o}{Q} \right)} = \frac{\left( \frac{\partial C}{\partial x} \right) V_p v_d \omega_o Q}{k}$$

그런데  $|I_s|_{\omega_o} = V_s \left( \frac{\partial C}{\partial x} \right) \left| \frac{\partial x}{\partial t} \right|_{\omega_o}$

$$= \frac{V_s V_p v_d \omega_o Q}{k} \left( \frac{\partial C}{\partial x} \right)^2$$

따라서  $\left| \frac{I_s}{v_d} \right|_{\omega_o} = \omega_o V_s V_p \frac{Q}{k} \left( \frac{\partial C}{\partial x} \right)^2 \quad (5)$

## References

- (1) J.R.Melcher, Electromechanical Dynamics Part I, 1968.
- (2) 김용권 저, 전기기계역학 강의 노트, 1997.
- (3) W.S.Trimmer, Micromechanics and MEMS (Class and Seminal Papers to 1990), Section 3, IEEE Press, 1997.
- (4) W.C.Tang et al., Proc. IEEE MEMS, pp.53-59, 1989.
- (5) W.C.Tang et al., Proc. Transducers'89, Vol.2, pp.328-331, 1990.
- (6) W.C.Tang et al., Technical Digest IEEE Solid-State Sensor and Actuator Workshop, pp.23-27, 1990.
- (7) C.J.Kim et al., Technical Digest IEEE Solid-State Sensor and Actuator Workshop, pp.48-51, 1990.
- (8) W.C.Tang et al., Sensors and Actuators, Vol.20, pp.25-32, 1989.
- (9) Grant R. Fowles, Analytical Mechanics, Saunders College Publishing, Philadelphia, 1977.
- (10) Ronald A. Walsh, Electromechanical Design Handbook, McGraw-Hill, Inc., New York, 1995.