

Procedura di deduzione della tipologia di una ceramica piezo

Per ricavare la ceramica servono almeno i seguenti dati:

$\rho$  ✓

$C_{33}$  ✓

$h_{33}$  ✓

$e_{33}$  ✓

Per ottenere  $\rho$  procedo come segue:

$$\rho = \frac{m}{V}$$

$m = 5.0315 \text{ g} = 5.03 \cdot 10^{-3} \text{ kg} \leftarrow \text{Misurato}$

Considerando la ceramica come un disco ovvero un cilindro con altezza molto piccola rispetto al raggio allora:

$V = \pi r^2 h = \pi (0.01 \text{ m})^2 0.002013 \text{ m} = 6.3240 \cdot 10^{-7} \text{ m}^3$   
 $\uparrow$  misurato

$\rho = \frac{5.0315 \cdot 10^{-3} \text{ kg}}{6.3240 \cdot 10^{-7} \text{ m}^3} = 7.9562 \cdot 10^3 \text{ kg/m}^3$

Per ottenere  $C_{33}$  procedo come segue:

$$\begin{cases} f_{\text{max}} = \frac{v}{2l} \\ v = \sqrt{\frac{C_{33}}{\rho}} \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} v = f_{\text{max}} \cdot 2l \\ C_{33} = v^2 \rho \end{cases} \Rightarrow C_{33} = (2 f_{\text{max}} l)^2 \rho = 4 f_{\text{max}}^2 l^2 \rho \Rightarrow \boxed{C_{33} = 4 f_{\text{max}}^2 l^2 \rho}$$

$\rightarrow f_{\text{max}}$

Dalla precedente formula conosco tutti i parametri necessari:

$C_{33} = 4 f_{\text{max}}^2 l^2 \rho = 4 (1.0975 \cdot 10^6 \text{ Hz})^2 (0.002013 \text{ m})^2 \cdot 7.9562 \cdot 10^3 \text{ kg/m}^3 \Rightarrow$   
 $\uparrow$  misurato

$C_{33} = 1.5533 \cdot 10^{11} \text{ N/m}^2$

Per ottenere  $\beta_{33}$  procedo come segue:

$C_0 = \frac{A}{\beta_{33} l} \Rightarrow \frac{1}{C_0} = \frac{\beta_{33} l}{A} \Rightarrow \boxed{\beta_{33} = \frac{A}{C_0 l}}$

Quando siamo a basso frequenza ovvero dove la ceramica si comporta come un condensatore

$f \ll f_r \Rightarrow f \rightarrow 0 \Rightarrow \omega \rightarrow 0 \Rightarrow \theta \rightarrow 0 \Rightarrow$

$Z_i(\omega) = \frac{1}{j \omega C_0} \left[ 1 - \frac{h_{33}^2}{C_{33} \beta_{33}} \frac{2}{\theta} \tan\left(\frac{\theta}{2}\right) \right] \Rightarrow |Z_i(\omega)| = \frac{1}{\omega C_0} \left[ 1 - \frac{h_{33}^2}{C_{33} \beta_{33}} \frac{2}{\theta} \tan\left(\frac{\theta}{2}\right) \right]$   
 $\rightarrow 2 \text{ (lim moto)}$

$\lim_{\theta \rightarrow 0} |Z_i(\theta)| = \frac{1}{\omega C_0} \left[ 1 - \frac{h_{33}^2}{C_{33} \beta_{33}} \lim_{\theta \rightarrow 0} \frac{\tan(\theta/2)}{\theta/2} \right] \Rightarrow |Z_i| \cong \frac{1}{\omega C_0} \left[ 1 - \frac{h_{33}^2}{C_{33} \beta_{33}} \right] \Rightarrow$



Combinando ret di costanti:

$$\frac{h_{33}^2}{C_{33}\beta_{33}} = \frac{(\beta_{33}e_{33})^2}{C_{33}\beta_{33}} = \frac{\beta_{33}^2 e_{33}^2}{C_{33}\beta_{33}} = \frac{\beta_{33}e_{33}^2}{C_{33}} = \frac{e_{33}^2(1/\epsilon_{33})}{C_{33}} = \frac{e_{33}^2}{\epsilon_{33}C_{33}}$$

Ricordando la def. del fattore di accoppiamento del materiale.

$$k_{33}^t = k_{mat} = \frac{e_{33}}{\sqrt{\epsilon_{33}C_{33}}} \Rightarrow k_{mat}^2 = \frac{e_{33}^2}{\epsilon_{33}C_{33}}$$

Quindi:

$$\frac{h_{33}^2}{C_{33}\beta_{33}} = k_{mat}^2$$

Ricordando la rel. che unisce tra  $k_{mat}$  e  $k_{eff}$  ai piccoli segnali:

$$k_{mat}^2 = \frac{\pi^2}{8} k_{eff}^2 \quad (*)$$

Allora:

$$\frac{h_{33}^2}{C_{33}\beta_{33}} = \frac{\pi^2}{8} k_{eff}^2$$

Infine:

$$|Z_i| = \frac{1}{\omega C_0} \left[ 1 - \frac{\pi^2}{8} k_{eff}^2 \right] \Rightarrow C_0 = \frac{1}{\omega |Z_i|} \left[ 1 - \frac{\pi^2}{8} k_{eff}^2 \right]$$

Considerando che  $k_{eff}$  è calcolabile come segue:

$$k_{eff}^2 = \frac{f_{max}^2 - f_{min}^2}{f_{max}^2} \Rightarrow k_{eff}^2 = \frac{(1.0975 \cdot 10^6)^2 - (993875)^2}{(1.0975 \cdot 10^6)^2} = 0.1799$$

Nella relazione precedente tutti i termini sono noti:

$$C_0 = \frac{1}{2\pi(56.63 \cdot 10^3) \cdot 1.02 \cdot 10^3} \left[ 1 - \frac{\pi^2}{8} (0.1799) \right] = 2.0 \cdot 10^{-9} \text{ F}$$

Quindi infine:

$$\beta_{33} = \frac{A}{C_0 l} = \frac{\pi(0.01 \text{ m})^2}{2.0 \cdot 10^{-9} \text{ F} \cdot 2.013 \cdot 10^{-3} \text{ m}} = 78.03 \cdot 10^6 \text{ Vm/C}$$

Per ottenere  $h_{33}$  procedo come segue:

Uno dei possibili valori che la  $Z_i$  deve poter assumere è zero, poiché in risonanza il contributo piezoelettrico annulla completamente la reattanza capacitiva. Quindi 0 è una possibile soluzione di  $|Z_i(\omega)|$ :

$$|Z_i(\omega)| = 0 \Leftrightarrow \frac{1}{j\omega C_0} \left[ 1 - \frac{h_{33}^2}{C_{33}\beta_{33}} \frac{2}{\theta} \tan\left(\frac{\theta}{2}\right) \right] = 0 \Rightarrow$$

$$1 - \frac{h_{33}^2}{C_{33}\beta_{33}} \frac{\tan(\theta/2)}{\theta/2} = 0 \Rightarrow \frac{h_{33}^2}{C_{33}\beta_{33}} = + \frac{\theta/2}{\tan(\theta/2)} \Rightarrow$$

$$h_{33} = \sqrt{\frac{C_{33}\beta_{33} \theta/2}{\tan(\theta/2)}}$$



Quindi noto che:

$$\theta = \frac{\omega l}{v} = \frac{2\pi f l}{2 \times 5 \text{ mech}} = \pi \frac{f}{5 \text{ mech}} \Rightarrow \theta_s = \frac{f_s}{5 \text{ mech}} \pi$$

$\swarrow$   $f$  di risonanza elettrica serie  
 $\nwarrow$   $f$  di risonanza meccanica

$\Rightarrow$

$$f_a = f_s = f_{\min} < f_r = f_p = f_{\max} = 5 \text{ mech}$$

$$\theta_s = \frac{f_{\min}}{f_{\max}} \pi = \frac{993875 \text{ Hz}}{1.0975 \cdot 10^6 \text{ Hz}} \pi \text{ rad} = 2.845 \text{ rad} \approx 2.85 \text{ rad}$$

Allora ottengo:

$$h_{33} = \sqrt{\frac{1.55 \cdot 10^{12} \text{ N/m}^2 \cdot 78.03 \cdot 10^6 \text{ Vm/C} \cdot (2.85 \text{ rad}/2)}{\tan(2.85 \text{ rad}/2)}} = 1.59 \cdot 10^9 \text{ V/m}$$

Per ottenere  $\epsilon_{33}$  procedo come segue:

Come specificato nelle relazioni tra le costanti:

$$h_{33} = \beta_{33} \epsilon_{33} \Rightarrow \epsilon_{33} = \frac{h_{33}}{\beta_{33}} \Rightarrow$$

$$\epsilon_{33} = \frac{1.59 \cdot 10^9 \text{ V/m}}{78.03 \cdot 10^6 \text{ Vm/C}} = 20.37 \text{ C/m}^2$$

Quindi sono confrontare i valori ora ottenuti per i parametri caratteristici della piezoceramica con quelli della piezo presenti nel file Excel "FerroPerm MatData".

La procedura appena ricavata è corretta, ma si origina una approssimazione, nello specifico l'approssimazione  $\theta$ , che come detto nelle dispense è ottimale solo per kmot piccoli.

Se si vuole ottenere la massima precisione è possibile con qualche romaggio oggiem tivo ottenere la formula chiusa esatta di  $\omega \Rightarrow \beta_3 \Rightarrow h_{33} \Rightarrow \epsilon_{33}$ .

Ricordando le due formule ottenute in precedenza per  $|Z_i(f_{\text{low}})|$  e  $|Z_i(f_a)|$ :

$$\begin{cases} |Z_i(f_{\text{low}})| = \frac{1}{\omega C_0} \left[ 1 - \frac{h_{33}^2}{C_{33} \beta_{33}} \right] \\ |Z_i(f_a)| = 0 = 1 - \frac{h_{33}^2}{C_{33} \beta_{33}} \frac{\tan(\theta_s/2)}{\theta_s/2} \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} C_0 = \frac{1}{\omega |Z_i|} \left[ 1 - \frac{h_{33}^2}{C_{33} \beta_{33}} \right] \\ \frac{h_{33}^2}{C_{33} \beta_{33}} = \frac{\theta_s/2}{\tan(\theta_s/2)} \end{cases} \Rightarrow$$

$$C_0 = \frac{1}{\omega |Z_i|} \left[ 1 - \frac{\theta_s/2}{\tan(\theta_s/2)} \right] = \frac{1}{\omega |Z_i|} \left[ \frac{\tan(\theta_s/2) - \theta_s/2}{\tan(\theta_s/2)} \right]$$

Per completarla il prof. suggerisce come altra approssimazione possibile la seguente:

$$\begin{cases} h_{33} = 0 \\ |Z_i(\omega)| = \frac{1}{\omega C_0} \left[ 1 - \frac{h_{33}^2}{C_{33} \beta_{33}} \frac{\tan(\theta/2)}{\theta/2} \right] \end{cases} \Rightarrow |Z_i(\omega)| = \frac{1}{\omega C_0} \Rightarrow C_0 = \frac{1}{\omega |Z_i|}$$

Dove  $h_{33} = 0$  nasce dal fatto che alle basse frequenze il fenomeno piezoelettrico è anente e tale fom. che accoppia elett. e mov. meccanica è rapp. da  $h_{33}$ . Di fatto ci si riduce alla formula della  $Z$  di un semplice condensatore. È importante notare che tale appross. nasce da una annunziona molto forte e quindi risulta discartoni considerevolmente rispetto alla formula esatta (verificata anche sperimentalmente).