

Soluzione Tema 1

Le lunghezze d'onda di taglio dei primi modi della guida sono

$$\lambda_{10}'' = \lambda_{01}'' = 2a = 4 \text{ cm} \quad \lambda_{11}'' = \lambda_{11}' = \sqrt{2}a = 2.828 \text{ cm}$$

Poiché alla frequenza di lavoro $\lambda_0 = 3 \text{ cm}$, gli unici modi che si possono propagare sono i modi (degeneri) TE_{10} e TE_{01} .

Poiché la guida è senza perdite la potenza trasmessa al carico è quella stessa che attraversa la sezione $z=0$, che è

$$P = \frac{|V_{10}''|^2}{2Z_{10}''} + \frac{|V_{01}''|^2}{2Z''}$$

dove

$$Z_{10}'' = Z_{01}'' = \frac{\eta_0}{\sqrt{1 - \left(\frac{\lambda_0}{2a}\right)^2}} = 570 \Omega$$

$$V_{10}'' = \int_0^a \int_0^a \vec{E} \cdot \vec{e}_{10}'' dx dy = \int_0^a \int_0^a E_y \left(-\frac{\sqrt{2}}{a} \sin \frac{\pi x}{a}\right) dx dy$$

$$V_{01}'' = \int_0^a \int_0^a \vec{E} \cdot \vec{e}_{01}'' dx dy = \int_0^a \int_0^a E_x \left(\frac{\sqrt{2}}{a} \sin \frac{\pi y}{a}\right) dx dy$$

Calcolando gli integrali si trova

$$V_{10}'' = -\sqrt{2} \text{ [V]} \quad V_{01}'' = \sqrt{2} \text{ [V]}$$

e quindi

$$P = 0,0035 \text{ [W]} = 3,5 \text{ mW}$$

Soluzione Tema 2

La lunghezza d'onda di risonanza del modo TM_{010} è uguale alla lunghezza d'onda di taglio del modo TM_{01} della guida circolare =

$$\lambda'_{010} = \lambda'_{01} = 2.613 a$$

Affinché la cavità risuoni a 3 GHz ($\lambda_0 = 10 \text{ cm}$)

deve aversi $2.613 \cdot a = 10 \text{ cm}$

$$a = 3.83 \text{ cm}$$

La lunghezza d'onda di risonanza del modo TM_{011} è

$$\lambda'_{011} = \frac{1}{\sqrt{\left(\frac{1}{\lambda'_{01}}\right)^2 + \frac{1}{4d^2}}} \quad \text{da cui}$$

$$d = \frac{1}{2 \sqrt{\left(\frac{1}{\lambda'_{011}}\right)^2 - \left(\frac{1}{\lambda'_{01}}\right)^2}}$$

Affinché il modo TM_{011} risuoni a 6 GHz ($\lambda_0 = 5 \text{ cm}$)

deve aversi

$$d = \frac{1}{2 \sqrt{\frac{1}{25} - \frac{1}{100}}} = 2.89 \text{ cm}$$

Il fattore di merito del modo TM_{010} è

$$Q_{010}' = \frac{\eta_0 \cdot x_{01}}{2(R_s)_{3\text{GHz}} \left(1 + \frac{a}{d}\right)}$$

$$\eta_0 = 377 \Omega$$

$$x_{01} = 2.405$$

$$(R_s)_{3\text{GHz}} = 14 \text{ m}\Omega$$

Si ottiene

$$Q_{010}' = 139.25$$

Il fattore di merito del modo TM_{011} viene calcolato usando la formula generale (3.4 pag 228)

$$Q'_{011} = \frac{\eta_0 2\pi / \lambda'_{011}}{(R_s)_{6GHz} \int_{S_v} |H'_{011}|^2 dS_v}$$

dove (eq. 2.8b, pag. 223)

$$\vec{H}'_{011} = \sqrt{\frac{2}{d}} \vec{h}'_{01} \cos \frac{\pi z}{d}$$

$$\vec{h}'_{01} = \sqrt{\frac{1}{\pi}} \frac{J_1(x_{01} R/a)}{a J_2(x_{01})} \vec{u}_\varphi$$

Il contributo dato all'integrale dai dischi inferiore e superiore è

$$2 \cdot \frac{2}{d} \int_{S_{disco}} h_{01}^2 dS = \frac{4}{d} \quad (\text{grazie alla normalizzazione di } \vec{h}_{01})$$

Il contributo della parete cilindrica, dove $h_{01} = \sqrt{\frac{1}{\pi}} \frac{1}{a}$ è

$$2\pi a \left(\frac{1}{\pi} \frac{1}{a^2} \right) \frac{2}{d} \int_0^d \cos^2 \frac{\pi z}{d} dz = \frac{2}{a}$$

Dunque

$$Q'_{011} = \frac{\eta_0 2\pi / \lambda'_{011}}{(R_s)_{6GHz} \left(\frac{4}{d} + \frac{2}{a} \right)}$$

Si come $(R_s)_{6GHz} = 20 \text{ m}\Omega$ e $\lambda'_{011} = 5 \text{ cm}$ si ottiene

$$Q'_{011} = 12426$$