

ПРИБЛИЖЕННОЕ ОПРЕДЕЛЕНИЕ ПАРАМЕТРОВ ОТКРЫТЫХ ДИЭЛЕКТРИЧЕСКИХ РЕЗОНАТОРОВ

Приведены приближенные формулы для оценки частот основных видов *E*- и *H*-колебаний, толщины и значений диэлектрических проницаемостей сплошных диэлектрических резонаторов (ДР), с учетом влияния проводящих плоскостей.

Рассмотрим ДР, находящийся между двумя идеально проводящими ($\sigma = \infty$) бесконечными плоскостями (рис. 1). Собственные частоты резонатора можно определить, решая систему уравнений

$$\begin{cases} F^{h(e)}(\chi_i R_j, \gamma_i^{h(e)}) = 0; \\ \chi_1^2 + \chi_2^2 - k_1^2 + k_2^2 = 0; \\ \chi_1^2 + k_1^2 + \chi_{z1}^2 = 0; \\ \chi_{z3}^2 - \chi_1^2 + k_3^2 = 0; \\ \chi_{z4}^2 - \chi_1^2 + k_4^2 = 0, \end{cases} \quad (1)$$

где для симметричных *E*- и *H*-колебаний $F^{h(e)}(\chi_i R_j, \gamma_i^{h(e)}) = \chi_1 J_0(\chi_1 R) / J_1(\chi_1 R) + \chi_2 \gamma_2^{h(e)} K_0(\chi_2 R) / K_1(\chi_2 R)$; $\chi_{z1} L = \text{Arctg}[\chi_{z1} \gamma_3^h \text{th}(\chi_{z3} L_1) / \chi_{z1}] + \text{Arctg}[\chi_{z1} \gamma_4^h \text{th}(\chi_{z4} L_2) / \chi_{z1}]$ для *E*-колебаний, $\chi_{z1} L = \text{Arctg}[\chi_{z3} \gamma_3^h \text{cth}(\chi_{z3} L_1) / \chi_{z1}] + \text{Arctg}[\chi_{z4} \gamma_4^h \text{cth}(\chi_{z4} L_2) / \chi_{z1}]$ для *H*-колеба-

ний; χ_i, χ_{zi} — поперечное и продольное волновые числа в *i*-й области соответственно; $\gamma_i^e = \epsilon_1 \epsilon_i$; $\gamma_i^h = \mu_1 \mu_i$; $\epsilon_i \mu_i = \epsilon_0 \epsilon_{ri} \mu_0 \mu_{ri}$ — электрическая и магнитная проницаемости *i*-й области; $k_i^2 = (2\pi f_0)^2 \epsilon_i \mu_i$; f_0 — частота собственных колебаний ДР; R, L — радиус и толщина ДР; L_1, L_2 — расстояния до проводящих плоскостей; $J_n(x)$ — функция Бесселя *n*-го порядка; $K_n(x)$ — функция Макдональда *n*-го порядка.

Рассматривая систему (1) относительно χ_{z1} для практически применяемых резонаторов при $0,3 \leq L/2R \leq 0,8$, $\epsilon_{r1} \geq 30$, $\epsilon_{r3}, \epsilon_{r4} \leq 10$, в случае H_{0m0} колебаний получим

$$\begin{aligned} x \operatorname{tg} x = \frac{L}{4} \chi_1 \left[\frac{\gamma_3^e \gamma_3^h - 1}{\gamma_3^e} \operatorname{cth} \left(\chi_1 L_1 \frac{\gamma_3^e \gamma_3^h - 1}{\gamma_3^e \gamma_3^h} \right) + \right. \\ \left. + \frac{\gamma_4^e \gamma_4^h - 1}{\gamma_4^e} \operatorname{cth} \left(\chi_1 L_2 \frac{\gamma_4^e \gamma_4^h - 1}{\gamma_4^e \gamma_4^h} \right) \right]. \end{aligned} \quad (2)$$

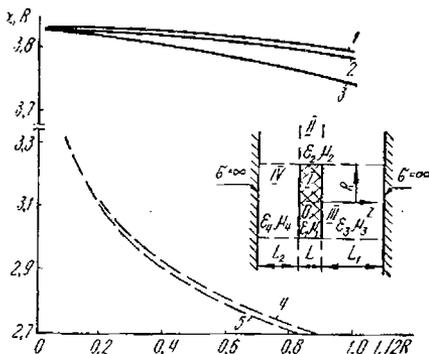


Рис. 1. Диэлектрический резонатор между двумя идеально проводящими плоскостями и зависимости поперечного волнового числа от вида колебаний и параметров ДР:

— — — — H_{010} колебания; - - - - H_{016} колебания; 1 — $\epsilon_{r1} = 100$; 2 — $\epsilon_{r1} = 80$; 3 — $\epsilon_{r1} = 40$; 4 — $\epsilon_{r1} = 80, 100$; 5 — $\epsilon_{r1} = 40$; ($\epsilon_{r3}, \epsilon_{r4} \leq 10$)

Правая часть уравнения (2) вычисляется по известным параметрам ДР (размеры подставляются в сантиметрах, при этом частота получается в гигагерцах), затем по таблицам [1] ($\text{ctg } x = y$) определяется $x = \chi_{z1} L/2$, откуда $\chi_{z1} = 2x/L$. Частота рассчитывается по формуле $f_0^p = (15/\pi) [(\chi_1^2 + \chi_{z1}^2)/(\epsilon_{r11}\mu_{r1})]^{1/2}$.

Отметим, что для основного H_{016} -колебания ДР значение χ_1 можно определить либо из рис. 1, либо считать $\chi_1 = 2,4048$. В первом случае мы получим завышенное значение частоты собственных колебаний f'_0 , во втором — заниженное f''_0 . Используя методику [2] и вычисляя резонансную частоту как $f_0 = (f'_0 + f''_0)/2$, получим более точное приближение.

Частоты собственных H_{016} -колебаний ДР (рис. 1, $\epsilon_{r1} = 36,2$, $\epsilon_{r3} = 1$)

2R, мм	L мм	L ₁ L	L ₂ L	ϵ_{r4}	Данные работы [3]			Результаты расчета по формулам, (2), (3)		
					f''_0 , ГГц	f'_0 , ГГц	$f_{\text{эксп}}$, ГГц	f''_0 , ГГц	f'_0 , ГГц	f_0 , ГГц
4,06	5,15	0,568	0,568	1	10,09	10,86	10,48	10,09	10,97	10,53
6,03	4,16	0,820	0,820	1	7,42	8,31	7,94	7,42	8,28	7,85
5,98	2,96	1,360	1,360	1	8,03	9,16	8,64	8,03	9,14	8,59
6,02	2,14	2,070	2,070	1	8,70	10,08	9,40	8,68	10,06	9,37
7,99	2,14	2,070	2,070	1	7,16	8,38	7,79	7,16	8,39	7,78
6,06	4,22	0,943	0,166	9,5	—	8,37	8,27	7,60	8,44	8,02
6,03	3,04	1,690	0,230	9,5	—	9,18	9,09	8,83	9,45	9,14
6,02	2,14	2,830	0,327	9,5	—	10,26	10,20	9,18	10,25	9,72
7,94	2,10	2,900	0,333	9,5	—	8,83	8,81	7,75	8,88	8,31

Частота E_{016} -колебаний резонатора рассчитывается аналогично (используя данные рис. 1). При этом χ_{z1} находится из уравнения

$$x \text{ ctg } x = \frac{L}{4} \chi_1 \left[\frac{\gamma_3^e \gamma_3^h - 1}{\gamma_3^h} \text{th} \left(\chi_1 L_1 \frac{\gamma_3^e \gamma_3^h - 1}{\gamma_3^e \gamma_3^h} \right) + \frac{\gamma_4^e \gamma_4^h - 1}{\gamma_3^h} \text{th} \left(\chi_1 L_2 \frac{\gamma_4^e \gamma_4^h - 1}{\gamma_4^e \gamma_4^h} \right) \right].$$

В таблице приведены результаты расчета собственных частот ДР в случае H_{016} -колебаний и данные работы [3].

По заданной f_0 , выбирая из конструктивных соображений диаметр резонатора, из (1) получаем формулы для расчета толщины ДР

$$L = \{ \text{Arctg} [\gamma_3^h \chi_{z3} \text{cth} (\chi_{z3} L_1) / \chi_{z1}] + \text{Arctg} [\gamma_4^h \chi_{z4} \times \text{cth} (\chi_{z4} L_2) / \chi_{z1}] \} / \chi_{z1} \quad \text{для } H\text{-колебаний}; \quad (3)$$

$$L = \{ \text{Arctg} [\gamma_3^e \chi_{z3} \text{th} (\chi_{z3} L_1) / \chi_{z1}] + \text{Arctg} \times$$

$\times [\gamma_4^e \chi_{z4} \text{th}(\chi_{z4} L_2) / \chi_{z1}] / \chi_{z1}$ для E -колебаний.

Расчет проводится следующим образом: вначале вычисляется значение L при $\chi_1 = 2,4048$. По полученному отношению $L/2R$ из рис. 1 находим значение χ'_1 . Окончательный расчет проводим, подставляя в формулы (3) $\chi_1 = (\chi'_1 + 2,4048)/2$. Формулы (3) справедливы при ранее оговоренных ограничениях. Если в процессе вычислений величина χ_{z1} получается мнимой, то необходимо повторить расчеты при увеличенном диаметре резонатора.

Относительную диэлектрическую проницаемость ϵ_{r1} определяем по заданным f_0, L, R , как $\epsilon_{r1} = (\chi_1^2 + \chi_{z1}^2) / [(\omega_0^2 \epsilon_0 \mu_0 \mu_{r1})]$, где χ_{z1} находится из уравнения

$$x \operatorname{tg} x = (\chi_1^2 L/2) [\chi_{z3} \text{th}(\chi_{z3} L_1) / (\epsilon_3 \omega_0^2 \mu_1) + \chi_{z4} \text{th}(\chi_{z4} L_2) / (\epsilon_4 \omega_0^2 \mu_1)]$$

для E -колебаний;

$$x \operatorname{tg} x = (L/4) [\gamma_3^h \chi_{z3} \operatorname{cth}(L_1 \chi_{z3}) + \gamma_4^h \chi_{z4} \operatorname{cth}(\chi_{z4} L_2)] \text{ для } H\text{-колебаний. (4)}$$

По известному отношению $L/2R$ из рис. 1 определяем значение χ'_1 . Вычисления проводим, подставляя в (4) $\chi_1 = (\chi'_1 + 2,4048)/2$.

Приближенную оценку параметров ДР также можно провести, пользуясь номограммами, приведенными на рис. 2. Рассмотрим пример: пусть требуется определить частоты $E_{01\delta}$ - и $H_{01\delta}$ -колебаний ДР при $\gamma_3^h = \gamma_4^h = 1$; $\epsilon_{r3} = \epsilon_{r4} = 1$; $\epsilon_{r1} = 80$; $L_1 = L_2 \rightarrow \infty$; $2R = 0,6$ мм; $L = 0,3$ мм.

Соединим точку $2R/L = 2$ с началом координат. На пересечении полученной прямой и кривой, соответствующей $\epsilon_{r1} = 80$ для $E_{01\delta}$ -колебания получим точку с координатами $L/\lambda = 0,085$; $2R/\lambda = 0,17$. Откуда $f_0 = 8,5$ ГГц. Для $H_{01\delta}$ -колебания имеем точку пересечения с координатами $L/\lambda = 0,06$; $2R/\lambda = 0,12$, откуда $f_0 = 6$ ГГц.

1. Янке Е., Эмде Ф., Леш Ф. Специальные функции. М., Наука, 1977. 344 с.
2. Garault Y., Cuillon P. Higher accuracy for the resonance frequencies of dielectric resonators.—Electronics letter, 1976, vol. 12, N 18, 475—476.
3. Pospieszalski M. W. Cylindrical dielectric resonators and their applications in TEM line microwave circuits.—IEEE Trans. MTT, 1979, vol. MTT—27, N 3, p. 233—238.

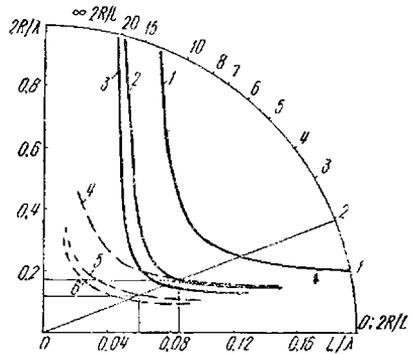


Рис. 2. Номограмма для определения параметров ДР:

--- $E_{01\delta}$ -колебания; — $H_{01\delta}$ -колебания; 1, 4— $\epsilon_{r1}=40$; 2, 5— $\epsilon_{r1}=80$; 3, 6— $\epsilon_{r1}=100$, где $\gamma_3^h = \gamma_4^h = 1$; $\epsilon_{r3} = \epsilon_{r4} = 1$; $L_1 = L_2 \rightarrow \infty$; λ [см] = $30/f_0$ [ГГц]

Поступила в редколлегию 26.06.81