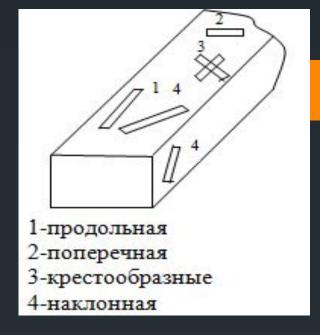
Щелевые антенны

Лекция 11

Узкие щели, прорезанные в стенке волновода, резонатора коаксиального кабеля, полосковой линий. Ширина щелей составляет (0,03...0,05) длина около полуволны



Элементарная щель. Принцип двойственности Пистолькорса

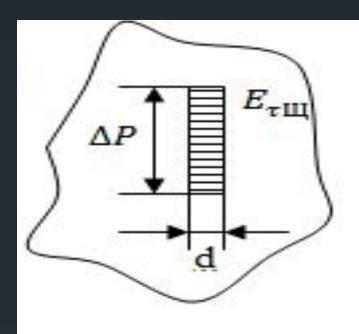
Зная поле элементарного электрического излучателя, найти поле элементарного магнитного излучателя (щели в экране) при аналогичных граничных условиях.

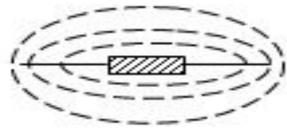
- на металлической пластине:

$$H_{\tau_B} = \eta_s = \frac{J}{2d} = const \qquad (\eta_s = \begin{bmatrix} \vec{\eta} & \vec{\eta} \\ \vec{\eta} & \vec{\eta} \end{bmatrix})$$

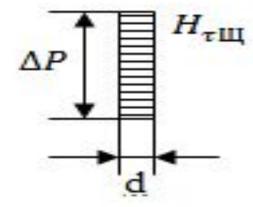
-на остальной части бесконечной плоскости

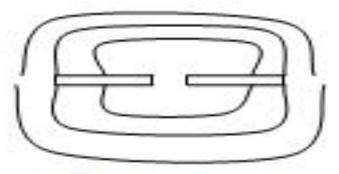
$$H_{\tau s} = 0 \tag{1}$$





 $H_{\tau \coprod} = const$





 $E_{\tau \coprod} = const$

Для элементарной щели

$$E_{\tau u t} = \frac{U}{d} = const$$

(2)

На экране

$$E_{\tau s} = 0$$

Для вибратора

$$E_{\theta B} = \frac{60\pi J\Delta l}{\lambda V} \sin \theta \qquad H_{\phi B} = \frac{E_{\theta B}}{RO\pi} = \frac{J\Delta l}{2\lambda V} \sin \theta \qquad H_{\phi B} = \frac{Hrd\Delta l}{\lambda V} \sin \theta$$
(3)

Для щели

$$E_{\varphi u_{i}} = \frac{E_{\tau} d\Delta l}{\lambda^{2}} \sin \theta = \frac{U\Delta l}{\lambda^{2} \sin \theta} \qquad H_{\theta u_{i}} = \frac{E_{\varphi u_{i}}}{120\pi} = \frac{U\Delta l}{120\pi} \sin \theta \tag{4}$$

Полуволновая щель

закон распределения напряжения в щели

$$\dot{U} = \dot{U}_{II} \sin k(l - |z|) \tag{5}$$

поле находим двумя способами:

- 1.Симметричная щель рассматривается как система одинаково ориентированных элементарных щелевых излучателей и используется теорема умножения.
- 2.Принцип двойственности

$$npu2l = \lambda/2$$

$$E_{\theta B} = \frac{60J_{\Pi}}{r} \frac{\cos(\frac{\pi}{2}\cos\theta)}{\sin\theta} \to H_{\varphi B} = \frac{J_{\Pi}}{2\pi^{2}} \frac{\cos(\frac{\pi}{2}\cos\theta)}{\sin\theta} \to$$

$$E_{\text{quy}} = \frac{U_{\text{II}}}{\pi^2} \frac{\cos(\frac{\pi}{2}\cos\theta)}{\sin\theta} \rightarrow H_{\text{Huy}} = \frac{U_{\text{II}}}{120\pi^2 r} \frac{\cos(\frac{\pi}{2}\cos\theta)}{\sin\theta}$$

Итак, DH полуволновой щели и полуволнового вибратора одинакова Сравним $H_{_{\phi B}}$ и $H_{_{OUI}}$

Если
$$U_{\Pi} = 60\pi J_{\Pi}$$
, то $H_{\varphi B} = H_{\theta III}$

Одинаковы амплитуда полей излучения щели и вибратора во всех точках дальней зоны и излучаемые мощности.

$$P_{\sum B} = \frac{J_{\Pi}^{2} R_{\sum B}}{2} = P_{\sum \mu} = \frac{U_{\Pi}^{2} G_{\sum \mu}}{2}$$

 $G_{\sum_{\mathcal{U}}}$ - проводимость излучения щели

щель двухсторонняя,
$$G_{\sum \mu} = \frac{R_{\sum B}}{(60\pi)^2} = 0,002$$

излучающая в обе стороны от металлической поверхности.

односторонняя щель
$$g_{\sum m} = \frac{1}{2}G_{\sum m} = 0,001$$

Из принципа двойственности

$$Y_{BXIII} = \frac{Z_{BXB}}{(60\pi)^2} = \frac{73.1 + j(42.5 - Z_{B3}c \lg kl)}{(60\pi)^2}$$

Z_{вэ}-эквивалентное волновое сопротивление пластинчатого вибратора

$$Z_{B\theta} = 120(1n\frac{4\lambda}{\pi d} - 0.577)$$

Излучение щелей, прорезанных в металлических телах конечных размеров _____

- -DH в плоскости H мало отличается от DH в бесконечном экране.
- -DH в плоскости вектора E искажается при больших размерах экрана. DH приобретает вид восьмерки с нулями в направлении экрана, т.е. вместо скачка вектора
- -при переходе через плоскость экрана в случае бесконечного экрана (DH имеет при этом вид окружности)
- -при переходе через экран конечных размеров происходит переход в свободном пространстве, скачка вектора E при этом быть не может.
- -Реактивное сопротивление при конечных размерах экрана меняется незначительно, активное сопротивление сильнее.

Волноводно – щелевые антенны

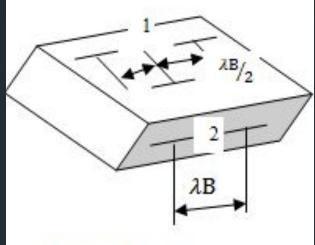
Одиночная щель имеет слабо выраженные направленные свойства, для получения узких DH применяют многощелевые антенны.

ВЩА система полуволновых щелей, прорезанных в стенке волновода , чаще с волной H_{10}

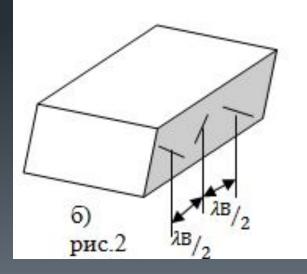
Резонансные ВЩА и Нерезонансные ВЩА (диапазонны, КСВ~1)

удобно расположение 2 а) 1, расстояние между щелями $\frac{\lambda_B}{2} \approx 0.7$ обеспечивает отсутствие дифракционных максимумов.

1-Переменофазное расположение щелей



2-прямофазное расположение щелей



Резонансные антенны

Расстояние между щелями и их расположение обеспечивают синфазность возбуждение щелей.

Главный max DH таких антенн ¹ оси волновода

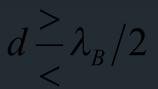
Работа в режиме стоячей волны, в конце антенны (волновода) устанавливается короткозамыкающий поршень расстояние от поршня до последней щели такое, что щель находится в пучности той составляющей тока, которой она возбуждается.

Для продольного расположения щели -расстояние кратно нечетному числу $\lambda_{\scriptscriptstyle B}/4 \qquad (2m+1)\lambda_{\scriptscriptstyle B}/4, m=1,2\ldots)$

Поперечной щели - расстояние кратно целому числу полуволн.

«-» узкополосность.

Нерезонансные антенны



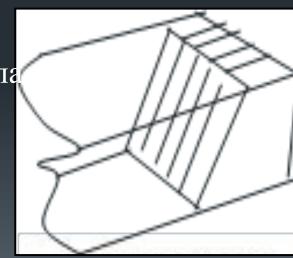
расстояние между соседними щелями

Возбуждение щелей бегущей волной, в антенне линейное фазовое распределение.

Мах главного лепестка DH отклонен на угол от \bot к оси волновода в при $d > \lambda_{\rm p}/2$ сторону распространения волны,

при $d < \lambda_{_{B}}/2$ в противоположную сторону.

Поглощающая нагрузка устанавливается, чтобы отраженная от конца антенны волна не приводила к появлению паразитного лепестка, симметричный (зеркально) основному, в конце волновода. (Теряется 5 — 20% Рвых).



Для расширения полосы используется гантельные щели.

Для круговой поляризации — крестообразны щели.

DH: $f(\theta) = f_0(\theta) f_N(\theta)$

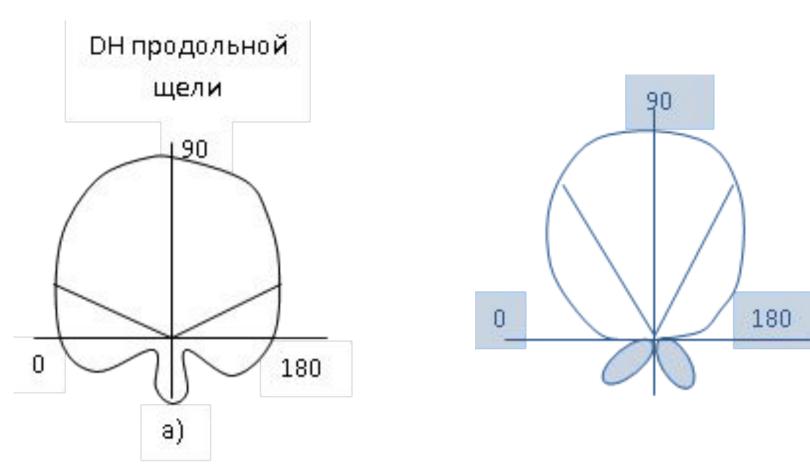


$$\mathcal{F}(\boldsymbol{\Theta}) \sim f_{N}(\theta) = \frac{\sin \frac{N}{2} (kd \sin \theta - \xi)}{\sin \frac{1}{2} (kd \sin \theta - \xi)}$$

фазовый набег при равномерном АР

$$\xi = \frac{2\pi}{\lambda_R}d + \nu\pi \qquad \nu=0.1$$

- -Для переменофазных продольных щелей, наклонных щелей на узкой стенке, при возбуждении щелей реактивными штырями, размещенными с разных сторон щелей v=1
- -Для поперечных щелей на широкой стенке волновода, продольных на узкой v=0



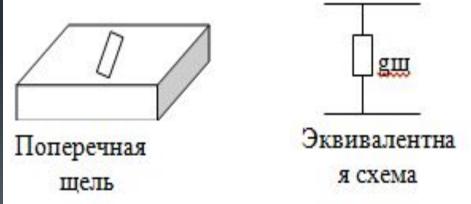
Эквивалентные параметры щелей в волноводе

Щель, прорезанная в стенке волновода излучает не только во внешнее пространство но и внутрь волновода, возбуждается 2 волны:

- 1.от генератора, складывается с падающей и образует проходящую волну,
- 2.в сторону генератора, отраженная от щели.

Таким образом мощность падающей со стороны генератора волны равна сумме мощностей прошедшей за щель волны, отраженной волны и мощности излучения.





Продольная щель в широкой стенке волновода

$$g_{yy} = 2,09 \frac{\lambda_B}{\lambda} \frac{a}{e} \cos^2 \left(\frac{\pi}{2} \frac{\lambda}{\lambda_B}\right) \sin^2 \left(\frac{\pi x}{a}\right)$$

Поперечная щель в широкой стенке волновода

$$r_{u_4} 0,523 \left(\frac{\lambda_B}{\lambda}\right)^3 \frac{\lambda^2}{ae} \cos^2 \left(\frac{\pi}{4} \frac{\lambda}{a}\right) \cos^2 \left(\frac{\pi \alpha}{a}\right)$$

Наклонная щель в узкой стенке волновода

$$g_{a} = \frac{30}{73\pi} \frac{\lambda^{4}}{\dot{a}^{3} \hat{a}} \frac{\lambda_{B}}{\lambda} \left[\frac{\sin \alpha \cos \left(\frac{\pi}{2} \frac{\lambda}{\lambda_{B}} \sin \alpha\right)}{1 - \left(\frac{\lambda}{\lambda_{B}} \sin \alpha\right)^{2}} \right]$$

С -угол наклона щели,

х - смещение щели относительно средней линии широкой стенки

волновода; \mathbf{a} , \mathbf{B} — поперечные размеры волновода.



Для согласования с возбуждающим волноводом необходимо выполнение условия: $ng_{III}=1$ и $nr_{III}=1$

Достоинства:

- -невыступающая конструкция (прим в ЛА),
- -возмлжно электрическое сканирование

Недостатки:

- -малая диапазонность,
- -малая величина пропускаемой мощности.