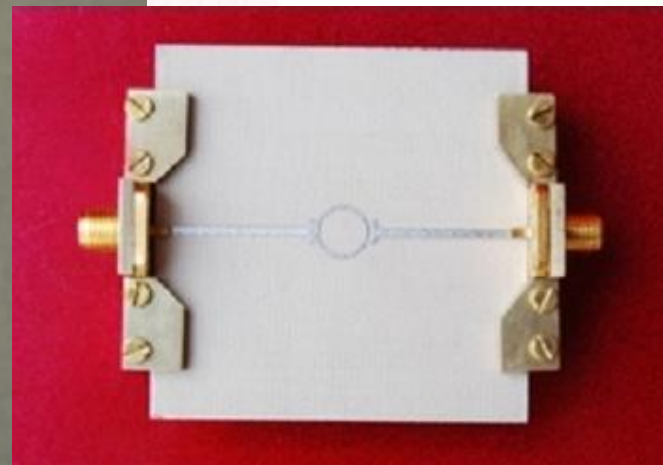
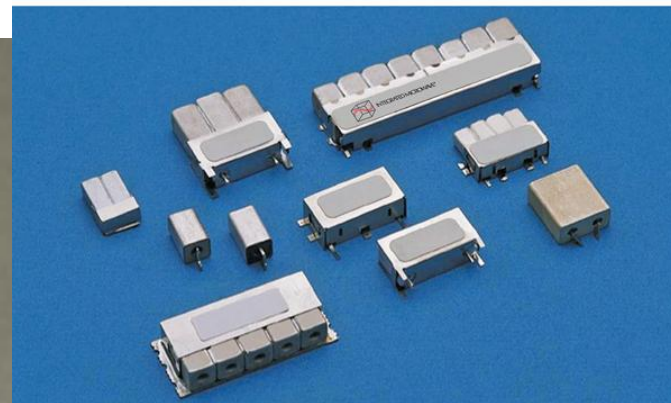
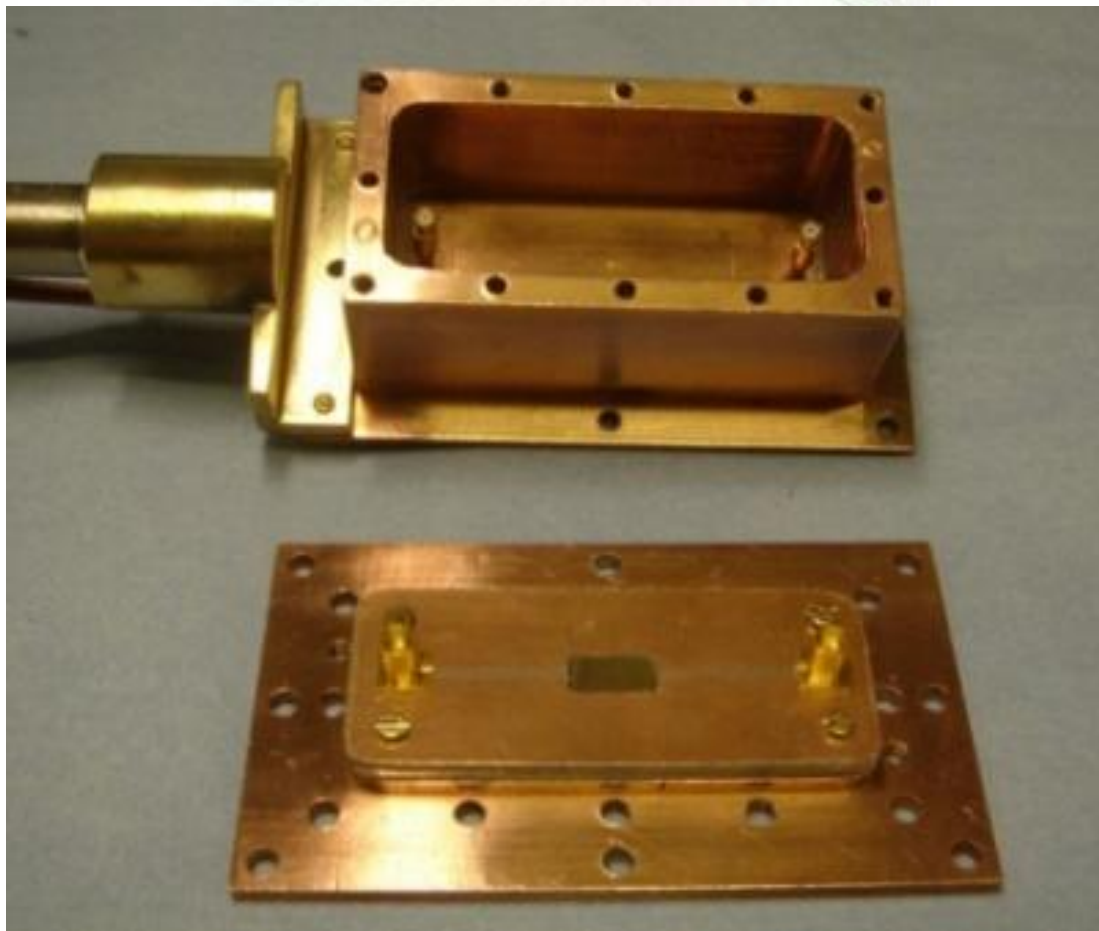


# Резонатори



# Резонатори

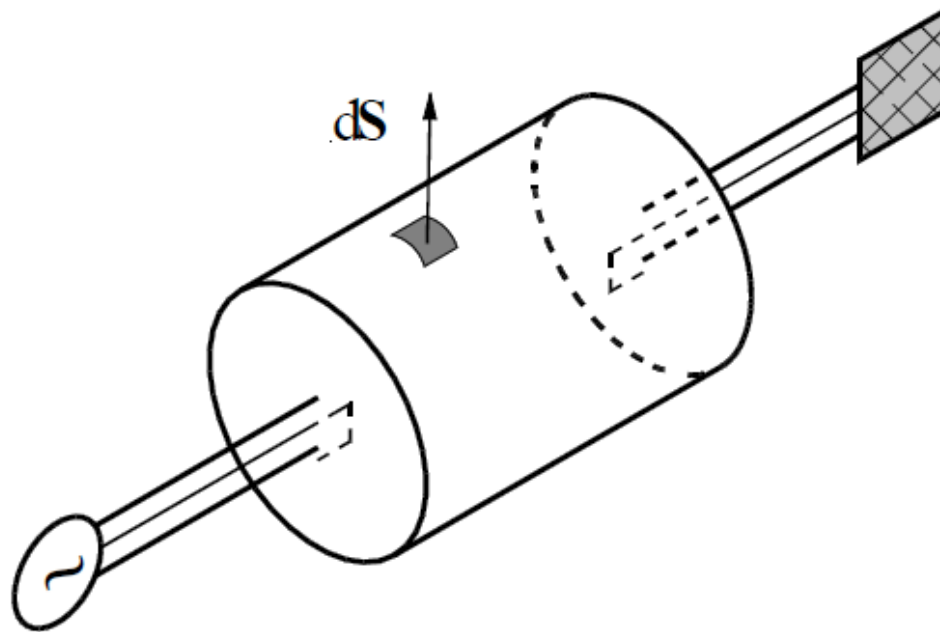
- У идеалном случају, резонатор је део простора у потпуности ЕМ изолован од околине у коме нема губитака
  - Ако се у такав простор једном уложи енергија и побуди ЕМ поље (одређене структуре), то поље се у резонатору произвољно дуго одржава
  - У општем случају, у резонатору се могу побудити различита поља, али су за праксу најважнија простопериодична поља

# Резонатори

- У сваком реалном резонатору постоје извесни губици (у проводницима и диелектрицима)
  - Осим тога, резонатор мора бити спрегнут са околином (та спрега је обично слаба), како би се искористила енергија резонантног поља
  - Стога, да би се обезбедило простопериодично поље, у резонатор се стално мора улагати извесна енергија која надокнађује губитке у резонатору и колу са којим је резонатор спрегнут

# Резонатори

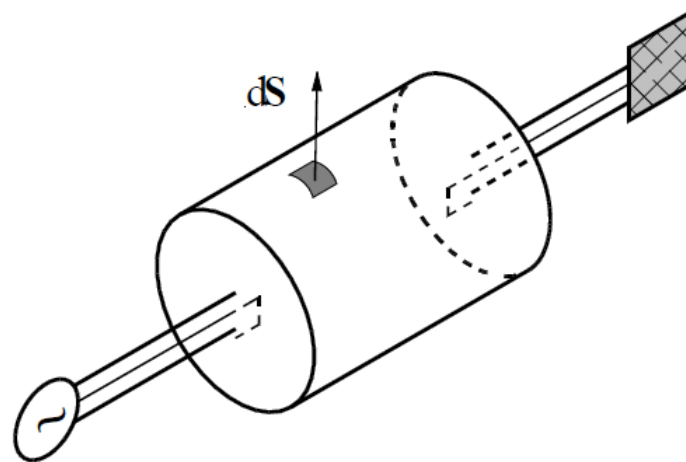
- Означимо са  $S$  површ која представља границу резонатора (на пример, површ која обухвата метални зид резонантне шупљине), а са  $v$  домен обухваћен том површи (дакле, сам резонатор)



Слика 7.1. Скица резонатора спрегнутог са генератором и потрошачем.

# Резонатори

- Претпоставимо да су генератори смештени изван површи  $S$ , али су са доменом  $v$  спрегнути кроз површ  $S$  (на пример, кроз отворе у површи  $S$ ), као што је приказано на слици
  - Такође, изван површи  $S$  могу се налазити и потрошачи који су спрегнути са резонатором



Слика 7.1. Скица резонатора спрегнутог са генератором и потрошачем.

# Резонатори

- Претпоставимо да је резонатор испуњен линеарном (у општем случају нехомогеном) средином, параметара  $\epsilon$  и  $\mu$ 
  - Применимо на површ  $S$  Поинтингову теорему
  - У временском домену Поинтингова теорема гласи

$$p_g(t) = p_{gub}(t) + \frac{dW_{tot}}{dt} + \oint_S \mathbf{P}(t) \cdot d\mathbf{S}$$

где је  $p_g(t)$  тренутна снага генератора у домену  $v$ ,  $p_{gub}(t)$  тренутна снага губитака у домену  $v$ ,

$$W_{tot}(t) = W_e(t) + W_m(t) = \int (w_e(t) + w_m(t)) dv$$

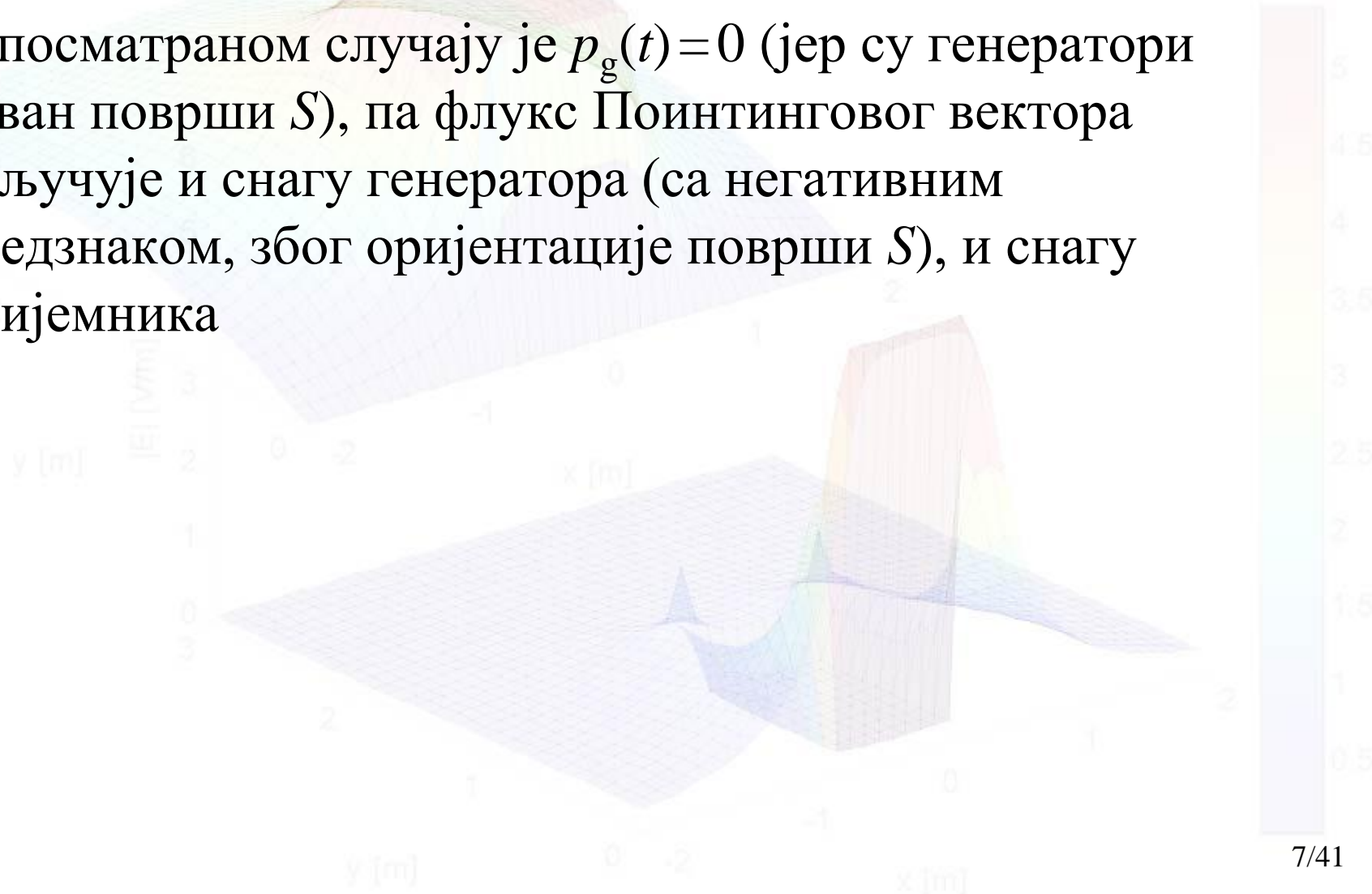
укупна ЕМ енергија у домену  $v$ ,  $W_e(t)$  укупна електрична енергија,  $W_m(t)$  укупна магнетска енергија,  $w_e(t) = \epsilon |\mathbf{E}(t)|^2/2$  запреминска густина електричне енергије,  $w_m(t) = \mu |\mathbf{H}(t)|^2/2$  запреминска густина магнетске енергије, а

$$\mathbf{P}(t) = \mathbf{E}(t) \times \mathbf{H}(t)$$

Поинтингов вектор

# Резонатори

- У посматраном случају је  $p_g(t) = 0$  (јер су генератори изван површи  $S$ ), па флуks Поинтинговог вектора укључује и снагу генератора (са негативним предзнаком, због оријентације површи  $S$ ), и снагу пријемника



# Резонатори

- У комплексном домену Поинтингова теорема гласи

$$\underline{S}_g = P_{\text{gub}} + 2j\omega \int_v \left( \frac{1}{2} \mu |\underline{\mathbf{H}}|^2 - \frac{1}{2} \varepsilon |\underline{\mathbf{E}}|^2 \right) dv + \oint_S \underline{\mathbf{P}} \cdot d\mathbf{S}$$

где је  $\underline{S}_g$  комплексна снага генератора у домену  $v$ ,  $P_{\text{gub}}$  средња снага губитака у домену  $v$ , а

$$\underline{\mathbf{P}} = \underline{\mathbf{E}} \times \underline{\mathbf{H}}^*$$

комплексни Поинтингов вектор

– Слично као и у временском домену  $\underline{S}_g = 0$

- Флукс Поинтинговог вектора у претходној једначини представља збир комплексне снаге генератора (са предзнаком минус) и комплексне снаге пријемника
- Очигледно, активна снага генератора се троши на губитке у резонатору и губитке у пријемнику
- Реактивна снага генератора једним делом покрива први интеграл са десне стране у претходној једначини, који представља реактивну снагу резонатора, а другим делом покрива реактивну снагу пријемника

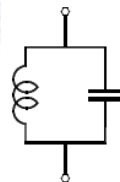


# Резонатори

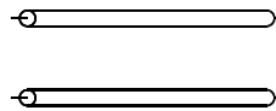
- За резонатор се каже да је у резонанцији ако је његова реактивна снага једнака нули
- Учестаност за коју је тај услов испуњен назива се резонантна учестаност
  - У случају сложених ЕМ система врло је тешко дати другачију, општу дефиницију резонанције

# Резонатори

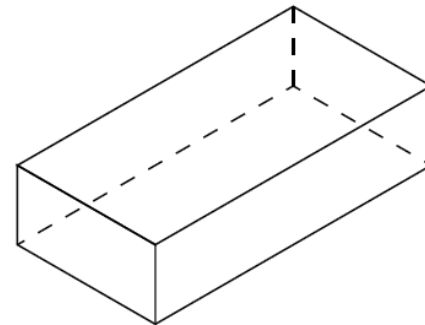
- При релативно ниским учестаностима (до око 1 GHz) резонатори су најчешће осцилаторна кола која се праве од калемова и кондензатора
  - Коло које се састоји од једног калема и једног кондензатора има само једну резонантну учестаност
    - Коло које се састоји од више калемова и кондензатора може имати више резонантних учестаности, али је број тих учестаности коначан (и највише једнак броју калемова и кондензатора умањеном за један)
    - С обзиром на наведену општу дефиницију резонанције, овде под резонантном учестаностима подразумевамо и резонантне и антирезонантне учестаности класичних осцилаторних кола



(а)



(б)

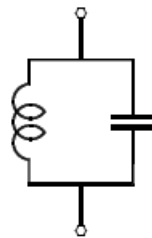
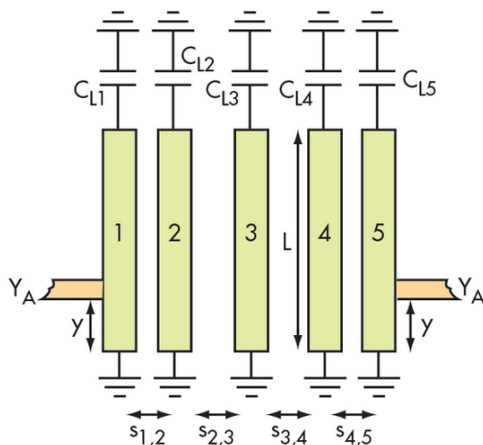


(в)

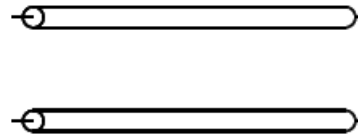
Слика 7.2. Резонатори: (а) осцилаторно коло, (б) вод, (в) шупљина.

# Резонатори

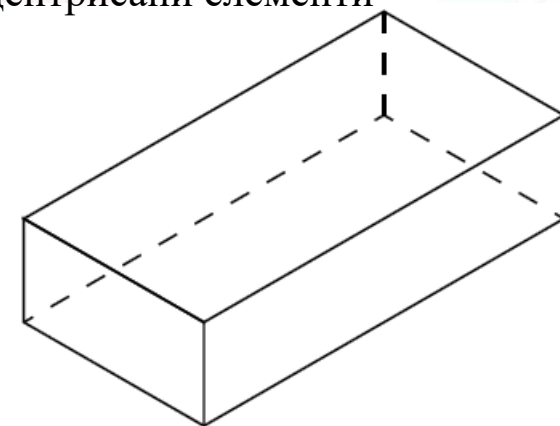
- При учестаностима које су од реда величине 1 MHz до реда величине 10 GHz резонатори се могу правити у техници водова
  - При нижим учестаностима, до неколико стотина MHz, преовлађују двожишни водови, а при вишим коаксијални водови и водови израђени у штампаној техници
- Резонатор се састоји од секције вода која је отворена на оба краја, кратко спојена на оба краја, или је на једном крају отворена, а на другом кратко спојена
  - Постоје реализације у којима се комбинују водови и концентрисани елементи (на пример, combline филтар)



(а)



(б)

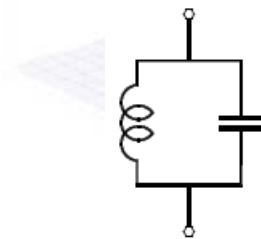


(в)

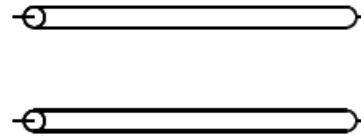
Слика 7.2. Резонатори: (а) осцилаторно коло, (б) вод, (в) шупљина.

# Резонатори

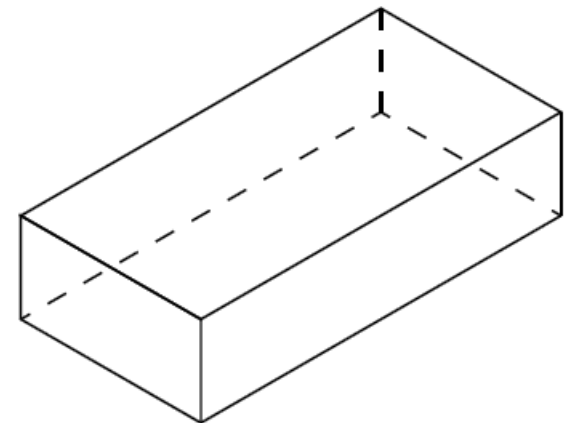
- При учестаностима од реда величине 1 GHz до реда величине 100 GHz резонатори се могу правити у техници таласовода
  - Димензије попречног пресека металног таласовода су реда величине таласне дужине у слободном простору, па се резонатор обично прави кратким спајањем секције таласовода на оба краја (како би се спречило зрачење)
    - Тиме се добија резонантна шупљина



(а)



(б)



(в)

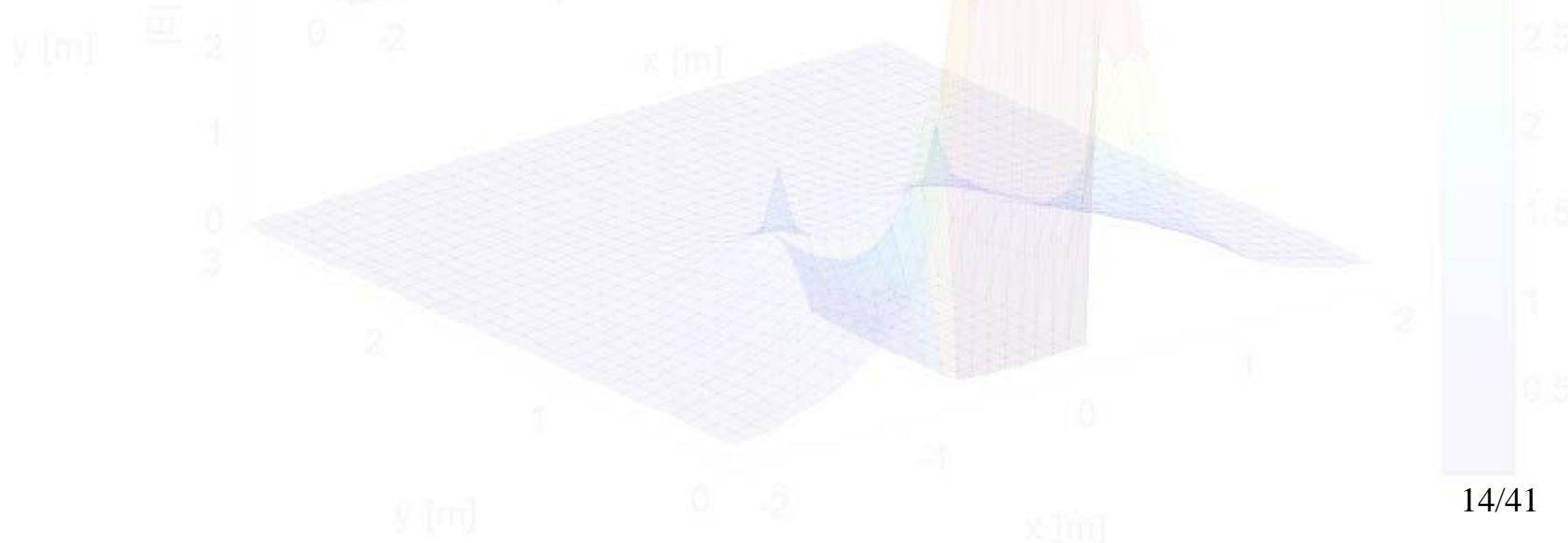
Слика 7.2. Резонатори: (а) осцилаторно коло, (б) вод, (в) шупљина.

# Резонатори

- Резонатори се праве и од диелектричних таласовода
  - Једна врста диелектричних резонатора се прави од диелектрика велике релативне пермитивности (око 35)
  - Димензије оваквих резонатора су знатно мање од таласне дужине у слободном простору, тако да се резонатор не мора оклапати
  - Диелектрични резонатор обично има облик пилуле и монтира се на штампано коло, где се спреже са планарним водом
- У опсегу милиметарских таласа и инфрацрвеној области чести су Фабри-Пероови резонатори, који се састоје од две паралелно постављене проводне плоче, између којих постоји стојећи раван талас

# Резонатори

- Сви резонатори начињени у техници водова, таласовода или Фабри-Пероовог типа имају бесконачно много дискретних резонантних учестаности
- Код резонатора начињених од униформног вода и код Фабри-Пероовог резонатора те учестаности су еквилидистантне, што није случај код осталих резонатора



# Резонатори

- Микроталасни резонатори се могу поделити у две класе:
  - Резонаторе са стојећим таласом и
  - Резонаторе са прогресивним таласом
- У првом случају, ЕМ поље резонатора се може представити суперпозицијом два таласа (практично) истих интензитета, који се простиру у супротним смеровима
- У другом случају вод или таласовод је савијен у круг тако да су почетак и крај спојени, а поље је прогресиван талас
- У оквиру овог курса биће речи само о резонаторима са стојећим таласом

# Резонатори

- Анализираћемо прво резонатор начињен од униформног вода или таласовода, кратко спојеног на оба краја
  - Претпоставићемо да је вод или таласовод без губитака и одредићемо структуру поља стојећег таласа
  - Губитке ћемо укључити касније, користећи се пертурбационим методом
  - Поставићемо  $z$ -осу у правцу простирања два прогресивна таласа (истог типа) који образују стојећи талас
  - На воду су ти таласи обично ТЕМ типа, а на таласоводу ТЕ или ТМ типа
    - Међутим, за сада нећемо водити рачуна о конкретном типу таласа



# Резонатори

- Претпоставимо да је први кратак спој вода или таласовода у равни  $z=0$ , а други у равни  $z=l$ 
  - Резултантно електрично поље прогресивног таласа (тј. поље стојећег таласа) мора на кратким спојевима задовољавати гранични услов да је тангенцијална компонента једнака нули
  - Како је трансверзално поље таласа истовремено тангенцијално на кратке спојеве, имамо
$$\underline{\mathbf{E}}_t(x, y, 0) = \underline{\mathbf{E}}_t(x, y, l) = 0$$
    - За талас који се простире у смеру  $z$ -осе је  $\underline{\mathbf{E}}_{ti}(x, y, z) = \underline{\mathbf{E}}_{ti}(x, y, 0)\exp(-j\beta z)$ , а за талас који се простире у супротном смеру је  $\underline{\mathbf{E}}_{tr}(x, y, z) = \underline{\mathbf{E}}_{tr}(x, y, 0)\exp(j\beta z)$
    - Због граничног услова  $z=0$  имамо  $\underline{\mathbf{E}}_{ti}(x, y, 0) = -\underline{\mathbf{E}}_{tr}(x, y, 0)$  па је резултантно трансверзално електрично поље
$$\underline{\mathbf{E}}_t(x, y, z) = \underline{\mathbf{E}}_{ti}(x, y, z) + \underline{\mathbf{E}}_{tr}(x, y, z) = -2j\underline{\mathbf{E}}_{ti}(x, y, 0)\sin(\beta z),$$

# Резонатори

- Да би био задовољен и други гранични услов (за  $z=l$ ), мора бити  $\sin(\beta l)=0$ , одакле је  $\beta l = \pi p$ ,  $p=0,1,2,\dots$ , односно

$$l = p \frac{\lambda_g}{2}$$

- За TEM таласе је увек  $\beta \neq 0$  (осим за стационарна поља, која овде нису од интереса), тако да је за водове увек  $p > 0$
- Међутим, код таласовода може бити  $\beta = 0$  (при критичној учестаности посматраног типа таласа), па је могуће да буде  $p = 0$

# Резонатори

- Без обзира на тип таласа, за трансверзално магнетско поље прогресивних таласа имамо

$$\underline{\mathbf{H}}_{\text{fi}}(x, y, z) = \frac{1}{Z_T} \mathbf{i}_z \times \underline{\mathbf{E}}_{\text{fi}}(x, y, z)$$

$$\underline{\mathbf{H}}_{\text{tr}}(x, y, z) = -\frac{1}{Z_T} \mathbf{i}_z \times \underline{\mathbf{E}}_{\text{tr}}(x, y, z)$$

где је  $Z_T$  таласна импеданса посматраног типа таласа

– Знак минус код рефлектованог таласа јавља се због смера простирања таласа (јер Поинтингов вектор таласа мора бити у смеру простирања)

– С обзиром на  $\underline{\mathbf{E}}_{\text{fi}}(x, y, 0) = -\underline{\mathbf{E}}_{\text{tr}}(x, y, 0)$ , имамо за резултантно трансверзално магнетско поље

$$\underline{\mathbf{H}}_t(x, y, z) = \underline{\mathbf{H}}_{\text{fi}}(x, y, z) + \underline{\mathbf{H}}_{\text{tr}}(x, y, z) = 2\underline{\mathbf{H}}_{\text{fi}}(x, y, 0) \cos(\beta z)$$

$$= \frac{2}{Z_T} \mathbf{i}_z \times \underline{\mathbf{E}}_{\text{fi}}(x, y, 0) \cos(\beta z).$$

# Резонатори

- Из једначина из другог поглавља се добија за инцидентни и рефлектовани талас

$$\underline{\mathbf{H}}_{z(i,r)}(x, y, z) = \frac{j}{\omega\mu} \nabla_t \times \underline{\mathbf{E}}_{t(i,r)}(x, y, z)$$

$$\underline{\mathbf{E}}_{z(i,r)}(x, y, z) = \frac{-j}{\omega\mu} \nabla_t \times \underline{\mathbf{H}}_{t(i,r)}(x, y, z)$$

- Одавде следи да се аксијалне компоненте поља стојећег таласа (уколико постоје) могу написати у облику

$$\begin{aligned} \underline{\mathbf{H}}_z(x, y, z) &= \underline{\mathbf{H}}_{zi}(x, y, z) + \underline{\mathbf{H}}_{zr}(x, y, z) = -2j\underline{\mathbf{H}}_{zi}(x, y, 0) \sin(\beta z) \\ &= \frac{2}{\omega\mu} \nabla_t \times \underline{\mathbf{E}}_{ti}(x, y, 0) \sin(\beta z), \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \underline{\mathbf{E}}_z(x, y, z) &= \underline{\mathbf{E}}_{zi}(x, y, z) + \underline{\mathbf{E}}_{zr}(x, y, z) = 2\underline{\mathbf{E}}_{zi}(x, y, 0) \cos(\beta z) \\ &= \frac{-2j}{\omega\epsilon Z_T} \mathbf{i}_z (\nabla_t \underline{\mathbf{H}}_{ti}(x, y, 0)) \cos(\beta z). \end{aligned}$$

# Резонатори

- Из претходних једначина се види да је гранични услов за  $\underline{H}_z$  аутоматски задовољен на кратким спојевима (нормална компонента магнетског поља једнака је нули)
  - Код свих таласа анализираних до сада (ТЕМ, ТЕ и ТМ) фаза трансверзалних поља је константна у једној трансверзалној равни (тј. не зависи од  $x$  и  $y$ )
  - Стога диференцирање по трансверзалним координатама (изражено кроз трансверзални набла-оператор  $\nabla_t$ ) не утиче на фазу поља
    - Осим тога, таласна импеданса  $Z_T$  је реална (уколико се талас простире, тј. уколико је  $f > f_c$ )
    - Одавде следи да је фаза  $\underline{E}_t(x, y, z)$  и  $\underline{E}_z(x, y, z)$  иста у целом резонатору (тј. електрично поље је свуда у фази)
    - Исти закључак следи и за компоненте магнетског поља  $\underline{H}_t(x, y, z)$  и  $\underline{H}_z(x, y, z)$ 
      - » Међутим, електрично и магнетско поље су међусобно у квадратури (тј. фазно су померени за  $\pi/2$ )

# Резонатори

- С обзиром да је за TEM, TE и TM типове таласа

$$\beta = \sqrt{\omega^2 \epsilon \mu - \underline{K}^2}$$

из једначине

$$l = p \frac{\lambda_g}{2}$$

се добија израз за резонантну учестаност

$$f_r = \frac{1}{2\pi\sqrt{\epsilon\mu}} \sqrt{\underline{K}^2 + \left(\frac{p\pi}{l}\right)^2}$$

# Резонатори

- Код ТЕМ таласа на водовима је  $\underline{K}=0$ , па се за резонатор у облику кратко спојеног вода добија

$$f_{\text{гр}} = \frac{p}{2l\sqrt{\epsilon\mu}}, \quad p = 1, 2, 3, \dots$$

– Најнижа резонантна учестаност је она при којој је дужина вода једнака половини таласне дужине ТЕМ таласа на воду

- Код ТЕ и ТМ таласа на правоугаоним таласоводима је

$$\underline{K} = \sqrt{\left(\frac{m\pi}{a}\right)^2 + \left(\frac{n\pi}{b}\right)^2}$$

па је резонантна учестаност металне шупљине у облику паралелепипеда

$$f_{\text{гмпр}} = \frac{1}{2\sqrt{\epsilon\mu}} \sqrt{\left(\frac{m}{a}\right)^2 + \left(\frac{n}{b}\right)^2 + \left(\frac{p}{l}\right)^2}, \quad m, n, p = 0, 1, 2, \dots$$

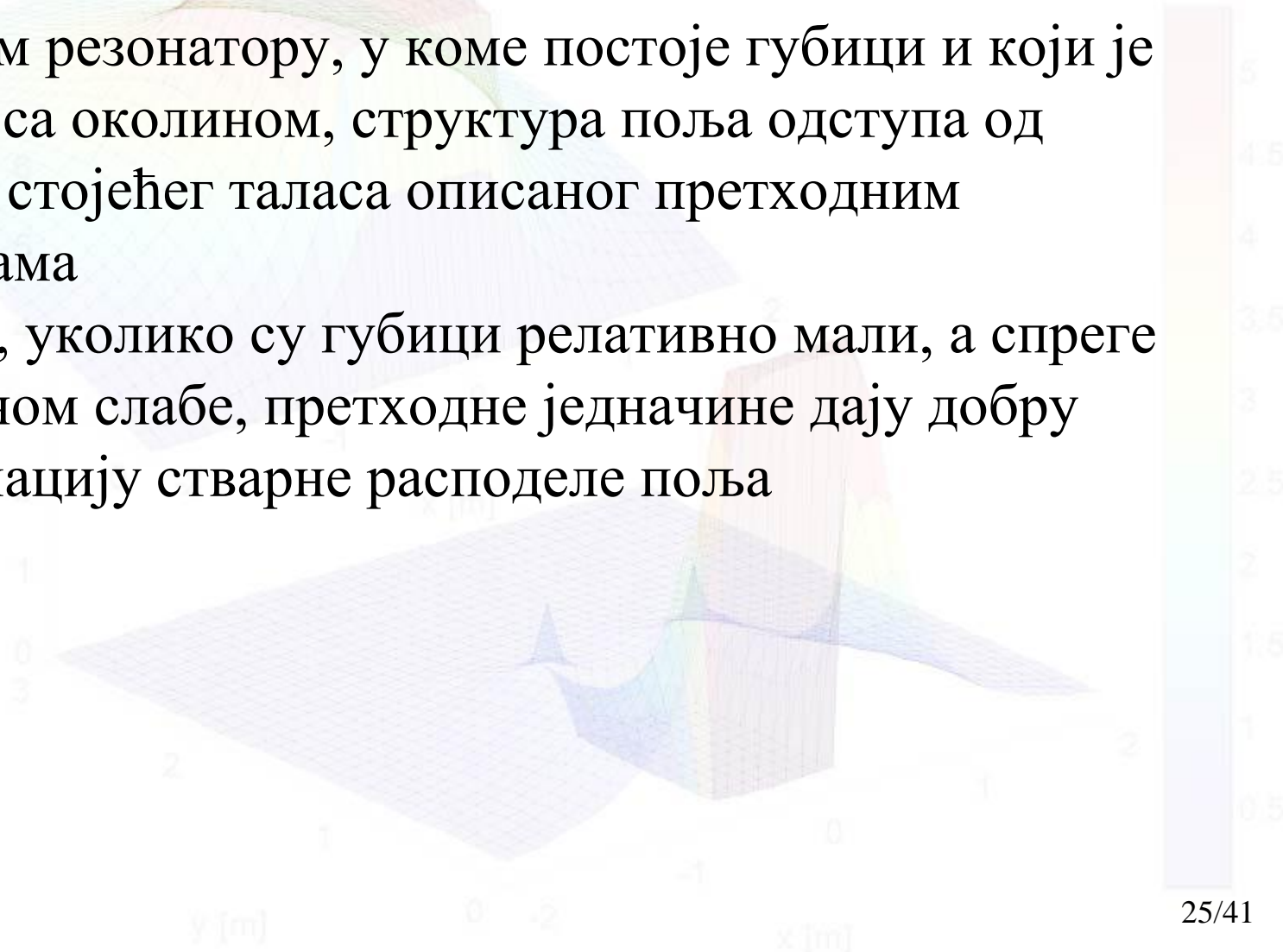
# Резонатори

- Ако је  $l > a > b$ , најнижа резонантна учестаност је за  $m = 1$ ,  $n = 0$  и  $p = 1$ 
  - Одговарајуће поље се добија суперпозицијом два  $TE_{10}$  типа таласа (јер не може постојати  $TM_{10}$  тип)
    - Не долази у обзир случај  $p = 0$ , јер би тада у једначини  $\underline{E}_t(x, y, z) = \underline{E}_{ti}(x, y, z) + \underline{E}_{tr}(x, y, z) = -2j\underline{E}_{ti}(x, y, 0) \sin(\beta z)$  било  $\underline{E}_t = 0$  због  $\beta = 0$ , а  $\underline{E}_z = 0$  због ТЕ типа таласа
  - Стога се каже да у шупљини постоје осцилације  $TE_{101}$  типа
- У општем случају, осцилације могу бити  $TE_{mnp}$  типа или  $TM_{mnp}$  типа
  - Код  $TE_{mnp}$  типа осцилација **један (било који) од индекса  $m$  и  $n$  може бити једнак нули, а  $p$  не може бити једнако нули**
  - Код  $TM_{mnp}$  типа **само  $p$  може бити једнако нули**



# Резонатори

- У реалном резонатору, у коме постоје губици и који је спрегнут са околином, структура поља одступа од идеалног стојећег таласа описаног претходним једначинама
- Међутим, уколико су губици релативно мали, а спреге са околином слабе, претходне једначине дају добру апроксимацију стварне расподеле поља



# Резонатори

- Резонатор у техници водова се може начинити и тако што се секција вода остави отвореном на оба краја
  - На крајевима вода ( $z=0$  и  $z=l$ ) је тада јачина струје једнака нули, па је резултантно магнетско поље једнако нули
  - Одавде се добија електрично и магнетско поље стојећег таласа

$$\underline{\mathbf{E}}_t(x, y, z) = 2\underline{\mathbf{E}}_{ti}(x, y, 0) \cos(\beta z)$$

$$\underline{\mathbf{H}}_t(x, y, z) = -2j\underline{\mathbf{H}}_{ti}(x, y, 0) \sin(\beta z) = \frac{-2j}{Z_T} \mathbf{i}_z \times \underline{\mathbf{E}}_{ti}(x, y, 0) \sin(\beta z)$$

а за резонантну учестаност добија се израз исти као и раније

$$f_{rp} = \frac{p}{2l\sqrt{\epsilon\mu}}, \quad p = 1, 2, 3, \dots$$

# Резонатори

- Најнижа резонантна учестаност је, као и код кратко спојеног вода, она при којој је дужина вода једнака половини таласне дужине
  - Да би се код водова остварио добар кратак спој, потребно је вод завршити проводном плочом довољно великих димензија да “кратко споји” практично целокупно поље TEM таласа
    - Код коаксијалног вода (који је оклопљен вод) то значи да плоча треба да прекрије цео отвор вода, тј. да налегне на унутрашњи и спољашњи проводник
    - Код микротракастог вода добар кратак спој треба да буде плоча неколико пута већих димензија од ширине траке вода и од дебљине подлоге
    - У противном, кратак спој (на пример, метализована рупица која спаја траку са метализацијом са друге стране диелектричне подлоге код микротракастог вода) одступа од идеалног и уноси паразитну индуктивност, односно еквивалентно продужење
      - » Слично важи и за друге водове
    - Код отвореног вода увек постоји проблем паразитних капацитивности отвореног краја, због чега се при прорачуну резонантне учестаности мора узети у обзир и еквивалентно продужење
      - » Осим тога, на отвореном крају долази до зрачења, о чему се мора водити рачуна при високим учестаностима

# Резонатори

- Најзад, резонатор се може направити и у облику секције вода која је кратко спојена на једном крају ( $z=0$ ), а отворена на другом крају ( $z=l$ )
  - У том случају у равни  $z=0$  напон и електрично поље стојећег таласа једнаки су нули, а у равни  $z=l$  струја и магнетско поље стојећег таласа су једнаки нули

- Из ових услова се за структуру резултантног поља добијају једначине

$$\underline{\mathbf{E}}_t(x, y, z) = \underline{\mathbf{E}}_{ti}(x, y, z) + \underline{\mathbf{E}}_{tr}(x, y, z) = -2j\underline{\mathbf{E}}_{ti}(x, y, 0) \sin(\beta z),$$

$$\underline{\mathbf{H}}_t(x, y, z) = \underline{\mathbf{H}}_{ti}(x, y, z) + \underline{\mathbf{H}}_{tr}(x, y, z) = 2\underline{\mathbf{H}}_{ti}(x, y, 0) \cos(\beta z)$$

$$= \frac{2}{Z_T} \mathbf{i}_z \times \underline{\mathbf{E}}_{ti}(x, y, 0) \cos(\beta z).$$

а услов резонанције је сада  $\beta l = \frac{\pi}{2} + p\pi$ ,  $p = 0, 1, 2, \dots$ , одакле је  $l = \frac{\lambda_g}{4} + p \frac{\lambda_g}{2}$

- За резонантну учестаност се добија  $f_{rp} = \frac{p + \frac{1}{2}}{2l\sqrt{\epsilon\mu}}$ ,  $p = 0, 1, 2, \dots$

- Најнижа резонантна учестаност је она при којој је дужина вода једнака четвртини таласне дужине

# Резонатори

- Када је резонатор у резонанцији, тада је, према једначини

$$\underline{S}_g = P_{\text{gub}} + 2j\omega \int_v \left( \frac{1}{2} \mu |\underline{\mathbf{H}}|^2 - \frac{1}{2} \varepsilon |\underline{\mathbf{E}}|^2 \right) dv + \oint_S \underline{\mathbf{P}} \cdot d\underline{\mathbf{S}}$$

$$\int_v \frac{1}{2} \mu |\underline{\mathbf{H}}|^2 dv = \int_v \frac{1}{2} \varepsilon |\underline{\mathbf{E}}|^2 dv$$

односно средња вредност (по времену) магнетске енергије једнака је средњој вредности електричне енергије

- $|\underline{\mathbf{H}}|$  и  $|\underline{\mathbf{E}}|$  су ефективне вредности поља

# Резонатори

- С обзиром да у резонанцији генератор надокнађује губитке у резонатору и потрошачу, из једначине

$$p_g(t) = p_{\text{gub}}(t) + \frac{dW_{\text{tot}}}{dt} + \oint_S \mathbf{P}(t) \cdot d\mathbf{S}$$

следи да је  $\frac{dW_{\text{tot}}}{dt} = 0$ , одакле је

$$W_{\text{tot}}(t) = \int_v \left( \frac{1}{2} \varepsilon |\mathbf{E}(t)|^2 + \frac{1}{2} \mu |\mathbf{H}(t)|^2 \right) dv = \text{const}$$

# Резонатори

- Претходна једначина важи за било какав резонатор
  - Посебно, за резонатор са стојећим таласом електрично поље има исту фазу у целом резонатору и у квадратури је са магнетским пољем
  - Стога, постоје тренуци у којима је магнетско поље једнако нули, а електрично поље је максимално
    - Тада је целокупна енергија садржана у електричном пољу
  - Једну четвртину периода касније електрично поље је једнако нули, а целокупна енергија садржана је у магнетском пољу
  - Једну четвртину периода касније целокупна енергија је поново садржана у електричном пољу и тако даље
  - Стога је  $W_{\text{tot}}(t) = W_{\text{em}} = W_{\text{mm}} = \int_v \epsilon |\mathbf{E}|^2 dv = \int_v \mu |\mathbf{H}|^2 dv$

где је  $W_{\text{em}}$  максимална тренутна вредност електричне енергије, а  $W_{\text{mm}}$  максимална вредност магнетске енергије

# Резонатори

- Пошто је поље стојећег таласа линијски поларизовано, максимална тренутна вредност густине енергије ( $w_e$  и  $w_m$ ) два пута је већа од одговарајуће средње вредности ( $\varepsilon|\underline{\mathbf{E}}|^2$ , односно  $\mu|\underline{\mathbf{H}}|^2$ )
- Претходна једначина је у складу са једначином

$$\int_v \frac{1}{2} \mu |\underline{\mathbf{H}}|^2 dv = \int_v \frac{1}{2} \varepsilon |\underline{\mathbf{E}}|^2 dv$$

- Код резонатора са прогресивним таласом поља нису линијски поларизована (осим код водова), а између електричног и магнетског поља не постоји посебан фазни однос, **па једначина**

$$W_{\text{tot}}(t) = W_{\text{em}} = W_{\text{mm}} = \int_v \varepsilon |\underline{\mathbf{E}}|^2 dv = \int_v \mu |\underline{\mathbf{H}}|^2 dv$$

**не важи**



# Резонатори

- Фактор доброте неоптерећеног резонатора дефинише се релацијом

$$Q_0 = \omega_r \frac{W_{\text{tot}}}{P_{\text{gub}}}$$

где је  $\omega_r = 2\pi f_r$  резонантна угаона учестаност,  $W_{\text{tot}}$  укупна ЕМ енергија (која је, као што смо показали, независна од времена), а  $P_{\text{gub}}$  средња снага губитака у току једног периода

- Снага губитака може се одредити пертурбационим методом

# Резонатори

- Како губици постоје у проводницима и диелектрику резонатора, можемо писати  $P_{\text{gub}} = P_p + P_d$ , где је  $P_p$  средња снага губитака у проводницима, а  $P_d$  средња снага губитака у диелектрику проводника

– По пертурбационом методу, најпре се одреди структура поља у резонатору као да губитака нема, што је учињено раније

– Снага губитака у проводнику одређује се из израза

$$P_p = \int_{S_p} R_s |\underline{\mathbf{H}}_{\text{tg}}|^2 dS$$

где је  $S_p$  површ свих проводника,  $R_s$  површинска отпорност проводника, а  $|\underline{\mathbf{H}}_{\text{tg}}|$  ефективна вредност магнетског поља на површи проводника

– Дефинише се фактор добротe који узима у обзир само губитке у проводницима

$$Q_p = \omega_r \frac{W_{\text{tot}}}{P_p}$$

# Резонатори

- Снага губитака у диелектрику одређује се из израза

$$P_d = \int \sigma_d |\underline{\mathbf{E}}|^2 dv$$

где је  $\sigma_d$  специфична проводност диелектрика (која укључује све губитке), а  $|\underline{\mathbf{E}}|$  ефективна вредност електричног поља

- Дефинише се фактор доброте који узима у обзир само губитке у диелектрику

$$Q_d = \omega_r \frac{W_{\text{tot}}}{P_d}$$

- Ако је диелектрик хомоген, из једначина

$$W_{\text{tot}}(t) = W_{\text{em}} = W_{\text{mm}} = \int_v \varepsilon |\underline{\mathbf{E}}|^2 dv = \int_v \mu |\underline{\mathbf{H}}|^2 dv \quad P_d = \int_v \sigma_d |\underline{\mathbf{E}}|^2 dv \quad Q_d = \omega_r \frac{W_{\text{tot}}}{P_d}$$

за резонатор са стојећим таласом се добија

$$Q_d = \omega_r \frac{\varepsilon}{\sigma_d} = \frac{1}{\tan(\delta)}$$

# Резонатори

- Из једначина

$$Q_0 = \omega_r \frac{W_{\text{tot}}}{P_{\text{gub}}}$$

$$P_{\text{gub}} = P_p + P_d$$

$$Q_d = \omega_r \frac{W_{\text{tot}}}{P_d}$$

$$P_p = \int_{S_p} R_s |\underline{\mathbf{H}}_{\text{tg}}|^2 dS$$

се добија

$$Q_0 = \frac{Q_p Q_d}{Q_p + Q_d}$$

# Резонатори

- Резонатори се примењују у микроталасним колима која треба да остваре селективност по учестаности сигнала (у филтрима), као радне импедансе активних елемената у појачавачким степенима, или у колима повратне спреге осцилатора

– Понашање резонатора у оваквим колима битно зависи од фактора доброте

- Међутим, пошто је резонатор прикључен у коло, губици у елементима спрегнутим са резонатором смањују фактор доброте тако оптерећеног резонатора
- Ако је  $P_k$  снага губитака у елементима прикљученим на резонатор, онда је укупна снага губитака  $P_{gubk} = P_p + P_d + P_k$ , а фактор доброте оптерећеног резонатора је

$$Q = \omega_r \frac{W_{tot}}{P_{gubk}}$$

и увек је мањи од  $Q_0$

- Елементи прикључени на резонатор обично не представљају чисте отпорности, већ уносе извесне реактансе
- Због тога ти елементи у извесној мери утичу и на резонантну учестаност генератора

# Резонатори

- Фактор доброте неоптерећеног резонатора начињеног од вода (ако се занемаре губици у кратким спојевима и губици услед зрачења на отвореним крајевима) може се изразити преко коефицијента слабљења као

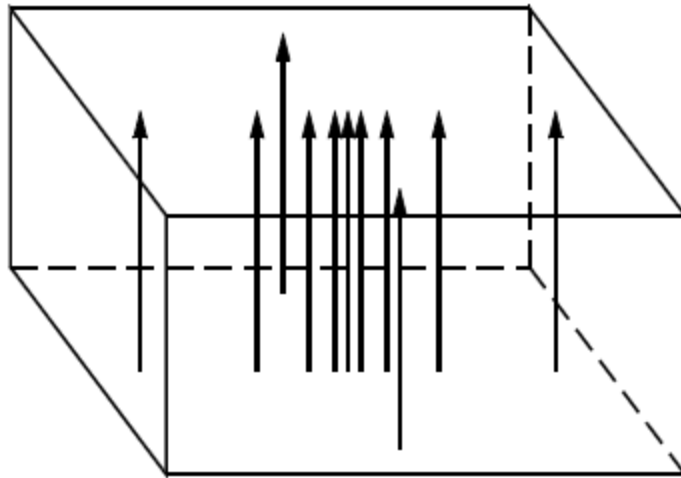
$$Q_0 = \frac{\beta}{2\alpha}$$

- Фактор доброте неоптерећене резонантне шупљине у облику паралелепипеда, испуњеног диелектриком без губитака (на пример, гасом), за  $TE_{101}$  тип осцилација, дат је изразом

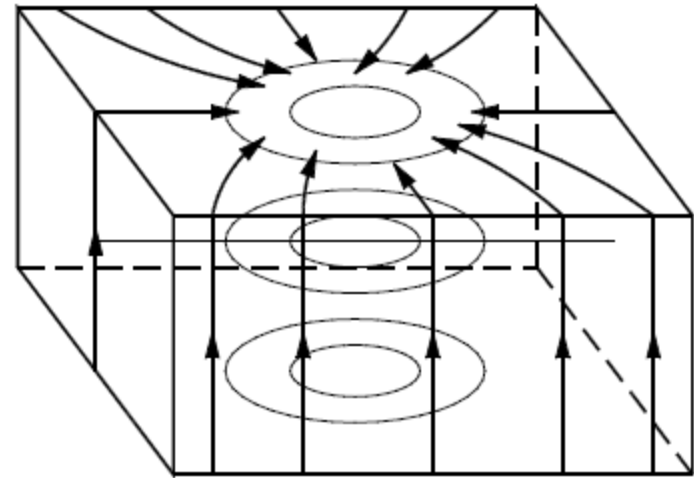
$$Q_0 = \sqrt{\frac{\mu}{\varepsilon}} \frac{\pi}{R_s} \frac{b(a^2 + l^2)^{3/2}}{2b(a^3 + l^3) + al(a^2 + l^2)}$$

# Резонатори

- На слици приказана је структура електричног и магнетског поља  $TE_{101}$  типа осцилација



(a)



(б)

**Слика 7.3.** Скица линија (а) електричног поља у тренутку када је магнетско поље једнако нули и (б) линије магнетског поља и струјница у тренутку када је електрично поље једнако нули у резонантној шупљини у облику паралелепипеда, за  $TE_{101}$  тип осцилација.

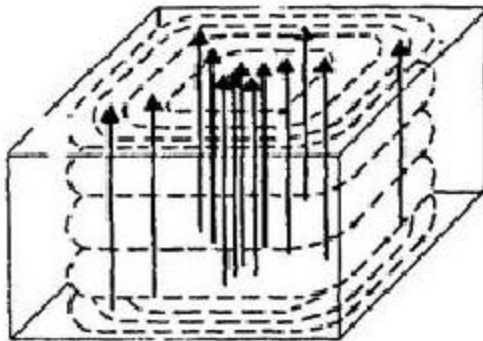
# Поље у резонатору и таласоводу

- На слици су приказани  $TE_{101}$  тип резонанција у резонантној шупљини и  $TE_{10}$  тип таласа у правоугаоном таласоводу

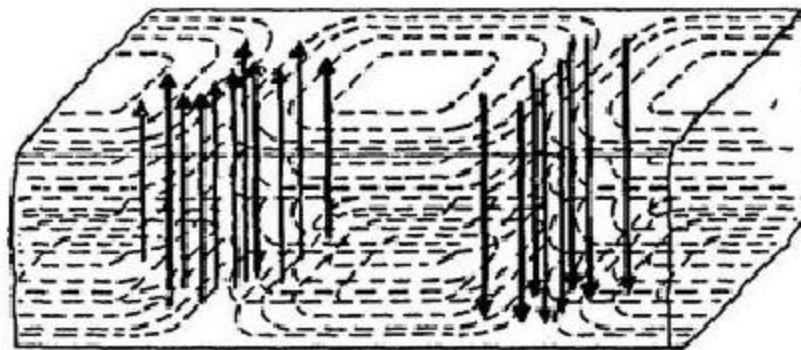
Figure 110.

The E and H Fields Inside a Resonant Cavity and a Waveguide.

**A** FIELDS IN RESONANT CAVITY



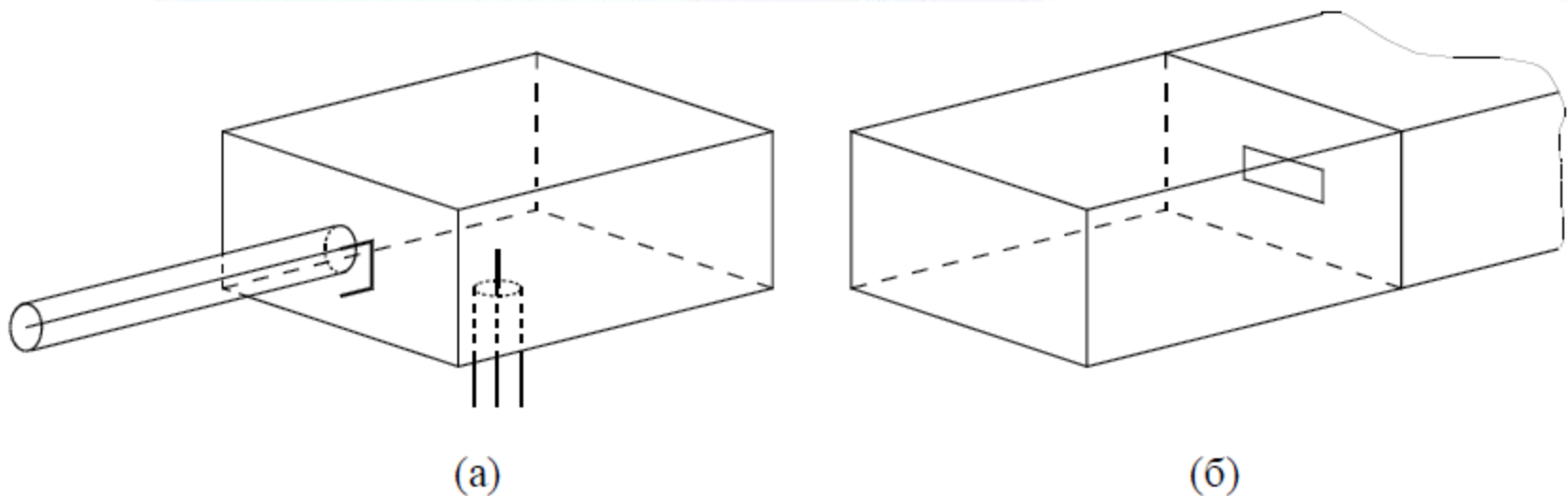
**B** FIELDS IN WAVEGUIDE





# Резонатори

- На слици приказан је начин спрезања резонантне шупљине са остатком микроталасног кола



**Слика 7.4.** Спрезање резонантне шупљине (а) са коаксијалним водом помоћу сонде (електрична спрега) или петље (магнетска спрега), и (б) са таласоводом помоћу прореза.