

$$\nabla = \left( \frac{\partial}{\partial x}, \frac{\partial}{\partial y}, \frac{\partial}{\partial z} \right)$$

EMT VM

matematikai alapok

$$\text{grad } u = \nabla u = \left( \frac{\partial u}{\partial x}, \frac{\partial u}{\partial y}, \frac{\partial u}{\partial z} \right)$$

$$\text{div } \vec{a} = \nabla \cdot \vec{a} = \frac{\partial a_x}{\partial x} + \frac{\partial a_y}{\partial y} + \frac{\partial a_z}{\partial z} = \lim_{SV \rightarrow P} \frac{1}{|V|} \cdot \oint_{SV} \vec{a} \cdot d\vec{s}$$

$$\text{rot } \vec{a} = \nabla \times \vec{a} = \begin{vmatrix} \vec{e}_x & \vec{e}_y & \vec{e}_z \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ a_x & a_y & a_z \end{vmatrix} = \begin{pmatrix} \lim_{SV \rightarrow P} \frac{1}{|V|} \oint_{SV} \vec{a} \cdot d\vec{s} \end{pmatrix}$$

$$(\text{rot } \vec{a}) \cdot \vec{n} = \lim_{LS \rightarrow P} \frac{1}{|S|} \cdot \oint_{LS} \vec{a} \cdot d\vec{l}$$

N-L:

$$\int_L \text{grad } u \cdot d\vec{l} = u(B) - u(A)$$

L

L: A → B

$$\text{Stokes: } \int_S \text{rot } \vec{a} \cdot d\vec{s} = \oint_{L(S)} \vec{a} \cdot d\vec{l} \Rightarrow \text{rot}(\text{grad } u) = \vec{0}$$

$$\text{G-D: } \int_V \text{div } \vec{a} \cdot dV = \oint_{SV} \vec{a} \cdot d\vec{s} \Rightarrow \text{div}(\text{rot } \vec{a}) = \vec{0}$$

$$\Delta u \triangleq \text{div}(\text{grad } u) = \nabla \cdot (\nabla u) = \nabla^2 u = \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial z^2}$$

$$\Delta \vec{a} \triangleq \text{grad}(\text{div } \vec{a}) - \text{rot}(\text{rot } \vec{a}) = \Delta a_x \cdot \vec{e}_x + \Delta a_y \cdot \vec{e}_y + \Delta a_z \cdot \vec{e}_z = (\Delta a_x, \Delta a_y, \Delta a_z)$$



EMT VI.1

EM tér forrásai (előddleges - ismeret)

**töltés:** +/- ; kvantált:  $e = 1.6 \cdot 10^{-19}$  A  $\rightarrow$  (C); szabad / kötött

$\hookrightarrow$  makroszkopikus értékekben  $\sim$  folytonos

eloszlások:

töltés-  
sűrűség

térfozati:  $\rho(\vec{r}) = \lim_{\Delta V \rightarrow 0} \frac{\Delta Q}{\Delta V} \left[ \frac{A \cdot}{m^3} \right], Q_V = \int_V \rho(\vec{r}) dV$

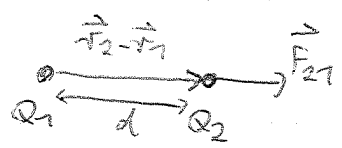
felületi:  $\sigma(\vec{r}) = \lim_{\Delta S \rightarrow 0} \frac{\Delta Q}{\Delta S} \left[ \frac{A \cdot}{m^2} \right], Q_S = \int_S \sigma(\vec{r}) dS$

vonalmenti:  $\gamma(\vec{r}) = \lim_{\Delta L \rightarrow 0} \frac{\Delta Q}{\Delta L} \left[ \frac{A \cdot}{m} \right], Q_L = \int_L \gamma(\vec{r}) dL$

ponttöltés:  $Q [A \cdot] \rightarrow \rho(\vec{r}) = Q \cdot \delta(\vec{r} - \vec{r}_0) \quad [\delta] = \frac{1}{m^3} !$

$\forall$  visszavezethető térfozati töltéseloszlásra

Coulomb tör.



$$\vec{F}_{21} = \frac{Q_1 \cdot Q_2}{4\pi \epsilon_0} \cdot \frac{1}{|\vec{r}_2 - \vec{r}_1|^2} \cdot \left( \frac{\vec{r}_2 - \vec{r}_1}{|\vec{r}_2 - \vec{r}_1|} \right), |\vec{r}_2 - \vec{r}_1| = d$$

$$F_{21} = \frac{Q_1 \cdot Q_2}{4\pi \epsilon_0} \cdot \frac{1}{d^2}$$

**áram:**

$\oplus$  töltés: előjeles mennyiség (s irányítva:  $\vec{u}$ ); szabad / kötött

$\vec{J} = \lim_S \frac{\Delta Q}{\Delta t} \left[ \frac{A}{s} \right]$  (adott felületen átáramlás) [A]

eloszlások:

áram-  
sűrűség  
vektor

térbeli:  $\vec{J} \left[ \frac{A}{m^2} \right], \vec{u} \cdot \vec{J}(\vec{r}) = \lim_{\Delta S \rightarrow 0} \frac{\Delta Q}{\Delta t} \frac{1}{\Delta S}, J_S = \int_S \vec{J}(\vec{r}) \cdot d\vec{\tau}$

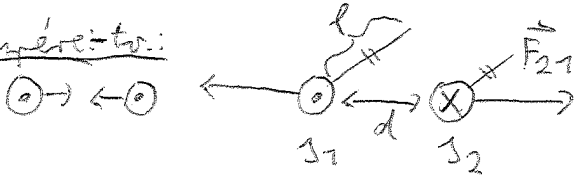
$\vec{J} = \vec{J}_f + \vec{J}_b$  (free bound)  
 $\vec{J}_f = \rho \cdot \vec{v} = \rho_f \cdot \vec{v}_f + \rho_b \cdot \vec{v}_b$   
 $\left[ \frac{A \cdot}{m^2} \cdot \frac{m}{s} \right]$

felületi:  
~~áram~~

felületi:  $\vec{K} \left[ \frac{A \cdot}{m} \right], \vec{u}_L \cdot \vec{K}(\vec{r}) = \lim_{\Delta L \rightarrow 0} \frac{\Delta Q}{\Delta t} \frac{1}{\Delta L}, J_L = \int_L \vec{K}(\vec{r}) \cdot d\vec{\ell}$

vonaláram:  $I [A]$

áramirány:



$\otimes \rightarrow \leftarrow \otimes$

$$F_{21} = \frac{|I_1 \cdot I_2|}{2\pi} \cdot \mu_0 \cdot \frac{l}{d}$$

$$A^2 \cdot \frac{V_s}{Am} = \frac{VA^2}{m} = \frac{W^2}{m} = \frac{J}{m} = N$$

áramerő:  $I_1 = I_2 = 7A, d = l = 7m \Rightarrow F_{21} = 2 \cdot 10^{-7} N$

$$\Rightarrow \mu_0 = 4\pi \cdot 10^{-7} \frac{Vs}{Am}$$

természeti állandó:  $c = 3 \cdot 10^8 \frac{m}{s}$

definiált fizikai állandó:

$$\mu_0 = 4\pi \cdot 10^{-7} \frac{Vs}{Am}$$

$$c^2 = \frac{1}{\mu_0 \epsilon_0}$$

- vákuum permeabilitás

számított fizikai áll:

$$\epsilon_0 = \frac{1}{\mu_0 \cdot c^2} = 8,85 \cdot 10^{-12} \frac{As}{Vm}$$

- vákuum permittivitás

dielektromos állandó

töltésmegmaradás:  $\text{zárta ndsz: } \sum Q = \text{állandó}$

zárta felület:  $\text{kitelér folyó áram} = \text{terfoqtó töltésváltozás}$   
 az  $\oint \vec{j} \cdot d\vec{s}$   $\text{állandó}$   $\oint \vec{j} \cdot d\vec{s}$   $\left(\frac{dQ}{dt} < 0\right)$

$$\oint_{SM} \vec{j} \cdot d\vec{s} = - \frac{dQ_V}{dt} \quad (\text{in kitelér mutat})$$

$$\vec{j}_n \cdot \Delta S = \# \frac{\Delta Q_V}{\Delta t}$$

$$\Delta Q_V = \underbrace{\vec{j} \cdot \vec{n} \cdot \Delta S \cdot \Delta t}_{\text{felületelem}} \quad \text{egységnyi idő alatt}$$

$$\textcircled{1} \quad \oint_{SM} \vec{j} \cdot d\vec{s} = \int_V \text{div } \vec{j} \, dV \quad \left. \begin{array}{l} \\ \\ \end{array} \right\} \text{in } V \text{ + r}$$

$$\textcircled{2} \quad - \frac{dQ_V}{dt} = - \int_V \frac{d}{dt} \rho \, dV$$

1.2  $\Rightarrow$  töltéssel felismerési egyenlete

$$\text{div } \vec{j} + \frac{d\rho}{dt} = 0 \quad (\text{ha } \rho|_t = \text{állandó} \text{ (r-től független)})$$

$$\text{div } \vec{j} + \text{div } \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} = 0$$

(17)

mágneses tereket a teljes áramcsűrűség gerjeszti:  $\text{rot } \vec{H} = \vec{j}_{\text{össz}}$  (17I)

$$\vec{j}_{\text{össz}} = \vec{j} + \vec{j}_D$$

$$\text{div } \vec{j}_{\text{össz}} = \text{div}(\text{rot } \vec{H}) = 0$$

$$\text{div } \vec{j} + \text{div } \vec{j}_D = 0$$



EMT VT3 EM tér intenzitásvektorai, erőhatások

"vákuum"  $\rightarrow \mu_0, \epsilon_0$

elektromos térerősség:

$$\vec{E} \left[ \frac{V}{m} \right]$$

$$\vec{E} = \frac{\vec{F}}{Q}$$

$\nabla \cdot \vec{E} = \rho$  (nyugvó töltés tere)

távollatási erőtervezés:

- Coulomb-erő
- Ampère-erő (magn. erő)
- (Newt.-grav-erő)

$Q_0: \vec{r}_0 = \vec{r}$



$$\vec{E}(\vec{r}) = E_r(r) \cdot \vec{e}_r = \frac{Q_0}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{1}{r^2} \cdot \vec{e}_r$$

Coulomb:

$\rightarrow$  ponttöltés tere gömboszcimán

$$\vec{F}(\vec{r}) = \vec{E}(\vec{r}) \cdot Q = \frac{Q_0 \cdot Q}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{1}{r^2} \cdot \vec{e}_r$$



azonos: taszit

ellentetes: vonz

magneses indukció (fluxusérősség):

$$\vec{B} \left[ \frac{Vs}{m^2} = \frac{Vs}{m^2} = T \right]$$

magn. töltés erő hat

Lorentz:

$$\vec{F} = Q \vec{v} \times \vec{B}$$

$$F = Q \cdot v \cdot B_L$$

"B-síkra"

ha  $E = \rho$

$$\Rightarrow B_L = \frac{F}{Q \cdot v}$$

~~Q \cdot v~~

$$Q \cdot v = I \cdot l \cdot v = I \cdot V = I \cdot \mathcal{E}$$

vonaláram 2 irányban:  $B \perp$  vezetők ( $B = B_L$ )

$$F = I \cdot l \cdot B \Rightarrow B = \frac{F}{I \cdot l}$$

$I_0: \vec{r}_0 = \vec{r}$

$I: r = d$

Ampère:

$$F = \frac{I_0 \cdot I}{2\pi} \cdot \mu_0 \cdot \frac{l}{r}$$

$$\Rightarrow \vec{B}(\vec{r}) = B_\varphi(r) \cdot \vec{e}_\varphi = \frac{I_0}{2\pi} \cdot \mu_0 \cdot \frac{1}{r}$$

Faraday:

$$\nabla \times \vec{E} = - \frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$$

$$\oint \vec{E} \cdot d\vec{l} = - \frac{d}{dt} \int \vec{B} \cdot d\vec{A}$$

$$u = - \frac{\partial \phi}{\partial t}$$

Maxwell egyenletek mikroszkopikus alakja: (Heaviside) (v. egy. számokban)

intenzitásvektorok  $(\vec{E}, \vec{B}) + \mu_0, \epsilon_0$

$\Rightarrow$  tetszőleges anyagra is használható: részecskéként kell nézelni vele a számokban!

$$D = \epsilon_0 \cdot E$$

$$\epsilon_0 \cdot \mu_0 = \frac{1}{c^2}$$

$$B = \mu_0 \cdot H$$



EMT VI 4 | EM tér gerjesztett vektorai, formamennyiségek

Elektromos eltérés:

$$\vec{D} = \epsilon_0 \cdot \vec{E} \quad \left[ \frac{A \cdot s}{m^2} \right]$$

$$\epsilon = \epsilon_0 \cdot \epsilon_r$$

$$\left[ \frac{A \cdot s}{m \cdot m} \cdot \frac{V}{m} = \frac{A \cdot s}{m^2} \right]$$

lim., izotr., hom.; fizikus anyagjelölés

Szószed  $\rightarrow$  szószed esetén az int. vektorok és gerj. vektorok eltérő fizikai tartalmat hordoznak  $\rightarrow$  "vékony" esetén csak skalarozással tudunk el (azonos fizikai tartalom)

Gauss: (M IV)

$$\oint_A \vec{E} \cdot d\vec{A} = \frac{Q}{\epsilon}$$

$$\Rightarrow \epsilon \cdot \oint_A \vec{E} \cdot d\vec{A} = \int_V \rho dV$$

$\Downarrow \epsilon = \epsilon_0$

$$\text{div } \vec{D} = \rho$$

$$\oint_A \vec{D} \cdot d\vec{A} = \int_V \rho dV$$

$$\underline{\underline{\vec{D} \equiv \vec{D}_f}}$$

$\leftarrow$  minnes beiktatott  $\rho_{ext}$

Mágneses térerősség:

$$\vec{H} = \frac{1}{\mu} \cdot \vec{B} \quad \left[ \frac{A}{m} \right]$$

$$\mu = \mu_0 \cdot \mu_r$$

$$\left[ \frac{A \cdot m}{V} \cdot \frac{V}{m^2} = \frac{A}{m} \right]$$

lim., izotr., hom.; szószed

$$\vec{J}_{össz} = \vec{J}_f + \vec{J}_D$$

$$\vec{J}_{össz} = \vec{J} + \vec{J}_D$$

$$\vec{J}_D = \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$$

$$\left[ \frac{A \cdot s}{m^2} \cdot \frac{1}{s} = \frac{A}{m^2} \right]$$

↑ indukciós áramirányítás  
↑ eltérési áramirányítás

$\leftarrow$  minnes beiktatott  $\vec{J}_{ext}$

$$\underline{\underline{\vec{J} \equiv \vec{J}_f}}$$

Ampère-gerk: (M I)

$$\vec{J}_{össz} = \vec{J} + \vec{J}_D$$

$$\oint_L \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mu \cdot I_{össz}$$

$$\Rightarrow \frac{1}{\mu} \cdot \oint_L \vec{B} \cdot d\vec{l} = \int_A \vec{J}_{össz} \cdot d\vec{A} = I + I_D$$

$\Downarrow$  szószed

$$\text{rot } \vec{H} = \vec{J}_f + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$$

$$\oint_L \vec{H} \cdot d\vec{l} = \int_A \left( \vec{J}_f + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} \right) \cdot d\vec{A}$$

$\vec{J}$  vezetési

$\vec{J}_D$  eltérési: változó elekt. tér (polarizáció) hozza létre



EMT VT5 E és M anyagjellemzők (mátrixok) anyagjellemzői háttér

Permittivitás: Elektromos térrel nemben tanított ellenállószerűség.

külső elektromos tér ( $\vec{E}$ ) hatására a közeg töltéreloszlása megváltozik: ez jellemezhető  $\vec{D}$ -vel

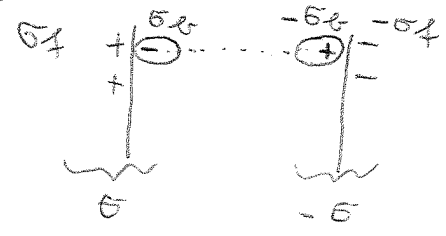
vákuum:  $\vec{D} = \epsilon_0 \cdot \vec{E}$

közeg, általános eset:  $\vec{D} = \epsilon_0 \cdot \vec{E} + \vec{P}$

$\vec{P}$  polarizációs vektor / dipólusmomentum sűrűség

$\rho = \rho_f + \rho_e$

pl.: kondenzátor dielektrikumra  $\rightarrow$  polarizáció



$\rho_e = -\text{div } \vec{P}$

Maxwell második törvény: (IV)

$\text{div } \vec{E} = \frac{\rho}{\epsilon_0} = \frac{1}{\epsilon_0} \cdot (\rho_f + (-\text{div } \vec{P}))$

$\leftarrow$  div: lineáris művelet

$\text{div}(\vec{E} \cdot \epsilon_0 + \vec{P}) = \rho_f$

$\text{div } \vec{D} = \rho_f$  (Maxwell második törvény)

$\Downarrow$

• ált:  $\vec{D} = \epsilon_0 \cdot \vec{E} + \vec{P}$

lineáris közeg: egyenletre érvényesül a szuperpozíció

$\rightarrow$   $\vec{E}$  permittivitás tenzor  $\rightarrow$  lineáris  $\vec{D} \vec{E}$  kapcsolat:  $\vec{P}$  és  $\vec{E}$  is arányos

izotrop (+lineáris) közeg: irányfüggetlen  $\vec{D} \vec{E}$  kapcsolat

$\rightarrow$   $\vec{E}$  diagonális ( $\epsilon_{xx}, \epsilon_{yy}, \epsilon_{zz}$ )  $\rightarrow \vec{D} \parallel \vec{E}$

homogén (+lin + izotrop) közeg: helyfüggetlen  $\vec{D} \vec{E}$  kapcsolat

$\epsilon$  skálár  $\Rightarrow$  tartományfüggetlen homogén közeg

$$\vec{D} = \epsilon_0 \vec{E} + \vec{P}$$

↓ homogén közeg (lineár-izotr.)

$$\vec{P} = \epsilon_0 \chi_e \cdot \vec{E}$$

$\chi_e$ : elektronos susceptibilitás

$$\vec{D} = \epsilon \cdot \vec{E} = \epsilon_0 \epsilon_r \cdot \vec{E} = \epsilon_0 (1 + \chi_e) \cdot \vec{E}$$

$\vec{E}, \vec{D}$ , ha nem homogén, de lin.

$$[\mathcal{E}] = \frac{As}{Vm}$$

$$[\mathcal{E}_+] = \phi$$

Permeabilitás:

(közeg a közegnek a mágneses teret átverestő képessége)

Adott gerjesztőáram hatására létrejövő  $\vec{H}$  mágneses tér  $\vec{B}$  mágneses indukciót hoz létre az anyagban.

vákuum:  $\vec{H} = \frac{\vec{B}}{\mu_0}$

általános eset, közeg:

$$\vec{H} = \frac{\vec{B}}{\mu_0} - \vec{M}$$

mágneses térerősség vektor / mágneses

dipólusmomentum sűrűség

$$\vec{J} = \vec{J}_f + \vec{J}_b + \frac{\partial \vec{P}}{\partial t}$$

↳ disztribúciós áram sűrűség

$$\vec{J}_b = \text{rot } \vec{M}$$

rotorok azonos irányú: (I)

$$\text{rot } \vec{B} = \mu_0 \vec{J} + \underbrace{\frac{1}{\epsilon_0}}_{\mu_0 \epsilon_0} \cdot \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}$$

$$= \mu_0 \cdot (\vec{J}_f + \text{rot } \vec{M} + \frac{\partial \vec{P}}{\partial t}) + \mu_0 \epsilon_0 \cdot \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}$$

← rot: lin. művelet

$$\text{rot} \left( \frac{\vec{B}}{\mu_0} - \vec{M} \right) = \vec{J}_f + \frac{\partial}{\partial t} (\epsilon_0 \vec{E} + \vec{P})$$

$$\text{rot } \vec{H} = \vec{J}_f + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$$

(rotorok azonos irányú)

$$[M] = \frac{Vs}{Am}$$

⇒ lineár (lineár-izotr.) közeg:  $\vec{M} = \chi_m \cdot \vec{H}$   $\vec{B} = \mu \cdot \vec{H} = \mu_0 \mu_r \cdot \vec{H} = \mu_0 (1 + \chi_m) \cdot \vec{H}$

Maxwell egyenletek

I. Amper-törvény (görg. vektorok lözti le)

$$\text{rot } \vec{H} = \vec{j} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$$

vesztési áram + eltolási áram  $\Rightarrow$  mágneses térerő

Stokes

$$\oint_{L(S)} \vec{H} \cdot d\vec{l} = \int_S (\vec{j} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}) \cdot d\vec{s}$$

$$= J + \dot{Q}$$

I. Faraday-törvény (intenzitásvektorok lözti le)

$$\text{rot } \vec{E} = - \frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$$

mágn. ind. időleli v. t.  $\Rightarrow$  elektromos térerő indukál

Stokes

$$\oint_{L(S)} \vec{E} \cdot d\vec{l} = - \int_S \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \cdot d\vec{s} = - \frac{\partial}{\partial t} \int_S \vec{B} \cdot d\vec{s}$$

$$= - \frac{\partial \Phi}{\partial t}$$

II. Mágneses Gauss

$$\text{div } \vec{B} = 0$$

G=0

$$\oint_{S(V)} \vec{B} \cdot d\vec{s} = 0$$

"fluxusmegmaradás-törvény" nincs mágneses monopólus (Zárt  $e^-$  vonalak)

III. Gauss ( $\rho \equiv \rho_f$ )

$$\text{div } \vec{D} = \rho$$

G=0

$$\oint_{S(V)} \vec{D} \cdot d\vec{s} = \int_V \rho dV$$

$$= Q_V$$

Zárt felület villamos fluxusa a befoglalt töltéssel arányos (E) / egyenlő (D)

Maxwell egyenletek:

- 1) differenciálegyenlet  $\rightarrow$  <sup>egy</sup> hört híviny törvény szétesítés viszonyait írfel le  
 $\Rightarrow$  lőszelhatási törvényes
- 2) evolúciós egyenlet  $\rightarrow$  tér villanatrugi értékben ismeretében leírják  
a tér abszolútát a fővöben

+ konstitúciós - / anyag - / lőszegyenlet:

$$\vec{D} = \epsilon \cdot \vec{E}$$

$$\vec{B} = \mu \cdot \vec{H}$$

$$\vec{j} = \sigma \cdot (\vec{E} + \vec{E}_{induktált})$$

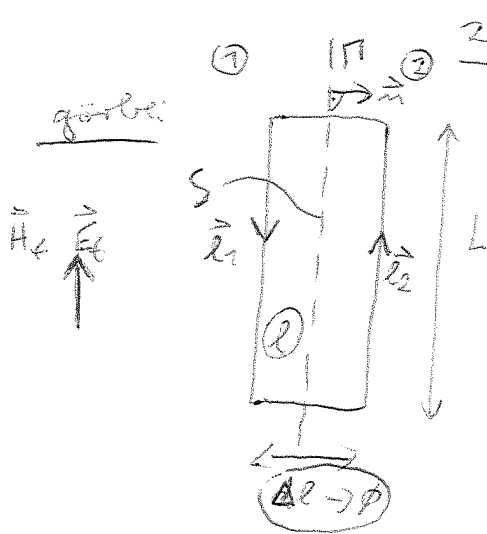
↑ fejlagos vesztő áram

energiatartalom:  $w = \frac{1}{2} \epsilon \cdot E^2 + \frac{1}{2} \mu \cdot H^2$



fastonáramúként lemozgósított:

maxw. integrális alak: zást görbe/felület közvetlenül a határfelület



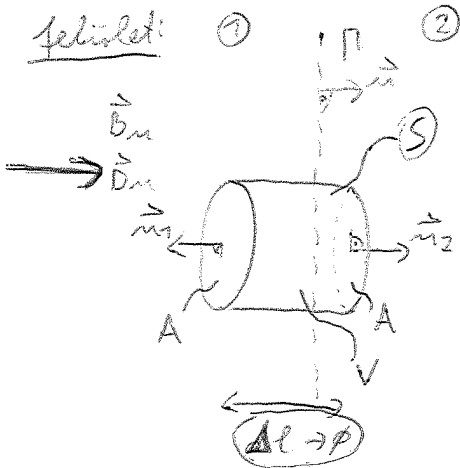
zöldalán,

$\vec{n}: ① \rightarrow ②$

$\Gamma$ : határfelület

$[ ]_{\Gamma}$ : ugrás a határfelületen

①-ből ②-be



**E:**  $\text{rot } \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \Rightarrow \oint_L \vec{E} \cdot d\vec{l} = -\frac{\partial}{\partial t} \int_S \vec{B} \cdot d\vec{s}$

$E_{2t} \cdot l - E_{1t} \cdot l = -\frac{\partial B}{\partial t} \cdot l \cdot \frac{\Delta l}{r} = \phi$

~~Q222~~  $E_{2t} = E_{1t}$

$\vec{n} \times (\vec{E}_2 - \vec{E}_1) = \vec{\phi}$

$[\vec{n} \times \vec{E}]_{\Gamma} = \vec{\phi}$

~~Q222~~ max ideális vezető ( $\sigma_{rel} = \infty$ )

$E_{1n} = \sigma_1 / \epsilon_1 = \phi$

**B:**  $\text{div } \vec{B} = 0 \Rightarrow \int_S \vec{B} \cdot d\vec{s} = 0$

$\Rightarrow \vec{E}_2 = \vec{E}_{2n}$

$B_{2n} \cdot A - B_{1n} \cdot A = 0$

$B_{2n} = B_{1n}$

$\vec{n} \cdot (\vec{B}_2 - \vec{B}_1) = 0$

$[\vec{n} \cdot \vec{B}]_{\Gamma} = 0$

$$\boxed{H, D, j} \Rightarrow \boxed{VT8}$$



EIT VT8 térfelületi árfolyantás:  $\sigma, \kappa$   
+ példa  $(\vec{E}, \vec{D}, \vec{H}, \vec{D}, \vec{J})$

$\vec{E}, \vec{D} \Rightarrow \vec{V}, \vec{I}$

$\vec{H}: \text{rot } \vec{H} = \vec{J} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} \Rightarrow \oint \vec{H} \cdot d\vec{l} = \int_S (\vec{J} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}) \cdot d\vec{s}$

$\kappa = \lim_{L \rightarrow \emptyset} \frac{I_S}{L}$

$I_{\text{összes}} = I_S$   
 $\downarrow \Delta l \rightarrow \emptyset$

$H_{2t} \cdot L - H_{1t} \cdot L = \kappa \cdot L = I_S$

$\kappa \cdot L = I_S \quad (S = \Delta l \cdot L)$

$H_{2t} = H_{1t} + \kappa$

$\vec{n} \times (\vec{H}_2 - \vec{H}_1) = \vec{\kappa}$   
↑  
mirend!

$[\vec{n} \times \vec{H}]_n = \kappa$

$\vec{D}: \text{div } \vec{D} = \rho \Rightarrow \int_S \vec{D} \cdot d\vec{s} = \int_V \rho dV$

$\sigma = \lim_{A \rightarrow \emptyset} \frac{Q_V}{A}$

$D_{2n} \cdot A - D_{1n} \cdot A = \sigma \cdot A = Q_V$

$\rho \cdot V = Q_V$

$\downarrow \Delta l \rightarrow \emptyset$

$D_{2n} = D_{1n} + \sigma$

$\sigma \cdot A = Q_V \quad (V = A \cdot \Delta l)$

$\vec{n} \cdot (\vec{D}_2 - \vec{D}_1) = \sigma$

$[\vec{n} \cdot \vec{D}]_n = \sigma$

$\vec{J}: \text{div } \vec{J} = - \frac{\partial \rho}{\partial t} \Rightarrow \int_S \vec{J} \cdot d\vec{s} = - \frac{\partial}{\partial t} \int_V \rho dV$

$J_{2n} \cdot A - J_{1n} \cdot A = - \frac{\partial}{\partial t} (\sigma \cdot A) = - \frac{\partial}{\partial t} (Q_V)$

$J_{2n} = J_{1n} - \frac{\partial \sigma}{\partial t}$

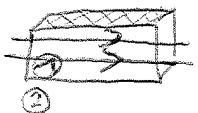
$\vec{n} \cdot (\vec{J}_2 - \vec{J}_1) = - \frac{\partial \sigma}{\partial t}$

$[\vec{n} \cdot \vec{J}]_n = - \frac{\partial \sigma}{\partial t}$

K-példa: tehetőselegesen a vasmag felületén - ez a  $\vec{H} \neq$  felület (allos LEHET)

Örökáram: transzformátor vasmag belsején - ez a valószínűleg igaz is

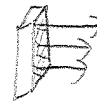
felületén



ideálisan  
 $\vec{H}_1 = \vec{H}_t, \vec{H}_2 = \vec{0}$



5 példa: Kondenzátor feszültségén



- változás: • polarizáció közben, feltöltés közben

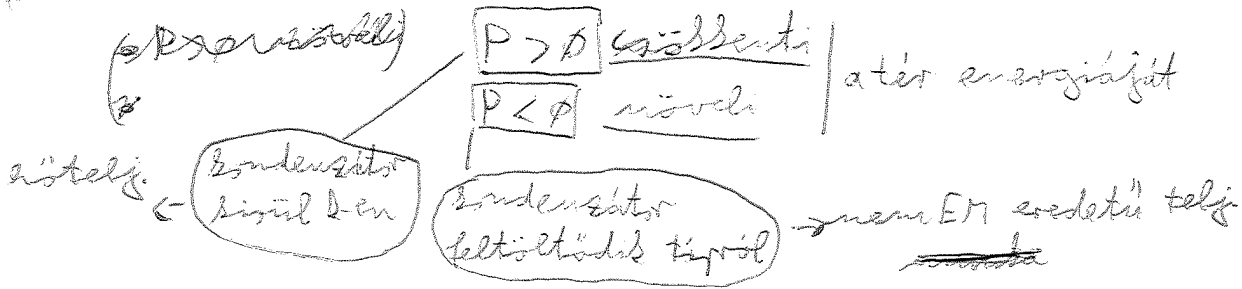
• megváltozott kondenzátor töltéskapacitívitása

(dielektrikum, vezet)

EMT VI3 energiasűrűség, energiabramlás

$W(t)$ : elektromágneses energia

$P(t)$ : térben egyenletesen eloszló teljesítmény



$P_2(t)$ : térben egyenletesen eloszló A zárt felületen átvitt/átbocsátott teljesítmény

$P_2 > P$  csökkenti | a tér energiáját  
 $P_2 < P$  növeli

energiamérleg:

$$\frac{dW}{dt} + P + P_2 = 0$$

$$[W] = J$$

$$[P] = \frac{J}{s} = W$$

$$[w] = \frac{J}{m^3}$$

$\mathcal{P}$ : teljesítménysűrűség

$$[\mathcal{P}] = \frac{W}{m^2}$$

$w$ : energiasűrűség

$\vec{S}$ : Poynting-vektor: teljesítményáram-sűrűség

- EM energiabramlás iránya

-  $\vec{S}$ -re merőleges egyenletes felületen, egyrésznyi idő alatt mennyi energia áramlik át

$$[S] = \frac{W}{m^2}$$

$$P_2 = \oint_A \vec{S} \cdot d\vec{a} \stackrel{G-O}{=} \int_V \text{div} \vec{S} dV$$

$$\Rightarrow \mathcal{P}_2 = \text{div} \vec{S}$$

$$\vec{S} = \vec{E} \times \vec{H}$$

$$\text{div} \vec{S} = \nabla \cdot (\vec{E} \times \vec{H}) = (\nabla \times \vec{E}) \cdot \vec{H} - (\nabla \times \vec{H}) \cdot \vec{E} = \underbrace{\text{rot} \vec{E} \cdot \vec{H}}_{MII} - \underbrace{\text{rot} \vec{H} \cdot \vec{E}}_{MI}$$

$$w = \frac{1}{2} \vec{E} \cdot \vec{D} + \frac{1}{2} \vec{H} \cdot \vec{B} = \frac{1}{2} \epsilon \cdot E^2 + \frac{1}{2} \mu \cdot H^2$$

← kom, iszt, lin tösegy!

$$\frac{dw}{dt} = \epsilon \cdot \vec{E} \cdot \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} + \mu \cdot \vec{H} \cdot \frac{\partial \vec{H}}{\partial t} = \vec{E} \cdot \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} + \vec{H} \cdot \frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$$

Differenciális formátó:

$$\vec{j} = \sigma \cdot (\vec{E} + \vec{E}_0) + \vec{j}_0$$

$\vec{S}$ : Poynting-vektor [W/m] ⊙

veiktatott: NEM EM eredetű → hűtőforrás

$$\nabla \cdot \vec{S} = \underbrace{-\frac{\partial B}{\partial t} \cdot \vec{H}}_{n II} - \underbrace{\left( \vec{j} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} \right)}_{n I} \cdot \vec{E} = \underbrace{-\frac{dW}{dt} - \vec{j} \cdot \vec{E}}_{\text{Poynting tétel}}$$

$$= -\frac{dW}{dt} - \left( \vec{j} \cdot \left( \frac{\vec{j} - \vec{j}_0}{\sigma} - \vec{E}_0 \right) \right)$$

$$\textcircled{4} R = \rho \cdot \frac{l}{A} \Rightarrow \sigma = \frac{1}{\rho} = \frac{1}{R} \cdot \frac{l}{A}$$

[S · 1/m = S/m]

energiameőleg diff. alak:

$$\frac{dW}{dt} = \underbrace{\frac{j^2}{\sigma}}_p - \left( \frac{\vec{j} \cdot \vec{j}_0}{\sigma} + \vec{j} \cdot \vec{E}_0 \right) + \underbrace{\text{div } \vec{S}}_p$$

energiameőleg int. alak:  $\int_V dV$

$$\frac{dW}{dt} = \underbrace{\int_V \frac{j^2}{\sigma} dV}_1 - \underbrace{\int_V \left( \frac{\vec{j} \cdot \vec{j}_0}{\sigma} + \vec{j} \cdot \vec{E}_0 \right) dV}_3 + \underbrace{\oint_A \vec{S} \cdot d\vec{a}}_4$$

① EM térben tárolt energia változási sebessége  
 -  $P < \phi \Rightarrow W \ddot{=} : \frac{dW}{dt} > \phi \Rightarrow$  ezért a  $\ominus$  előjel  
 i.s.

② Joule-hő: hővezetés a vezetőben [+]

③ Generátor teljesítmény: hűtőforrás, nem EM eredetű (előjel!)

④ Elszórt teljesítmény a felületen keresztül

$$\Rightarrow \frac{dW}{dt} + p + \text{div } \vec{S} = \phi$$

Lorentz törvény: EM mezőben mozgó ponttöltés (Q eljelle!) (Q eljelle!)

$$\vec{F}_L = Q \cdot (\vec{E} + \vec{v} \times \vec{B}) = \vec{F}_{el} + \vec{F}_{magn} = Q \cdot \vec{E} + Q \cdot (\vec{v} \times \vec{B})$$

Q > 0  
~~Q < 0~~  
 Q < 0

$\vec{F}_{el}$ :  $Q > 0$   $\vec{E}$  irányába  
 $Q < 0$   $\vec{E}$ -vel ellentétesen

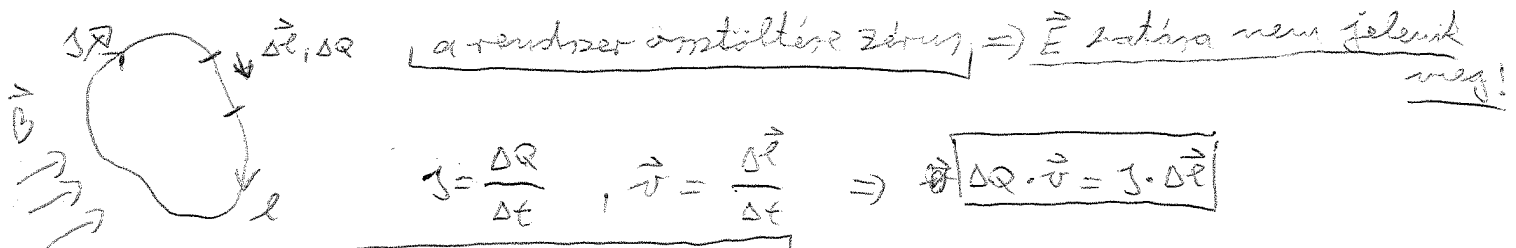
$\vec{F}_{magn}$ : homogén mágneses tér  
 $\vec{B}$ -nek  $\vec{v}$ -re merőleges  
 komponense fejt ki:  $\vec{v} \times \vec{B}$

$\vec{F}_{magn} \perp \vec{v}$  MINDIG!  $\Rightarrow$  nem végez munkát  $\vec{F}_{magn}$ -on

$\Rightarrow$  részecske kinetikus energiája nem változik, csak oldalirányba eltérül

$\vec{E}$  def:  $\nabla \cdot \vec{E} = \rho$   
 $\vec{B}$  def:  $\nabla \times \vec{B} = \vec{j}$

matematika alá: vonálaránnyal: mágneses térben



$$\vec{j} = \frac{\Delta Q}{\Delta t}, \quad \vec{v} = \frac{\Delta \vec{r}}{\Delta t} \Rightarrow \Delta Q \cdot \vec{v} = \vec{j} \cdot \Delta \vec{r}$$

$$\Delta \vec{F} = \Delta Q \cdot (\vec{v} \times \vec{B}) = \vec{j} \cdot (\Delta \vec{r} \times \vec{B})$$

Lorentz  $\rightarrow$  tapasztalati törvények:

1) Coulomb:  $|\vec{F}_{21}| = \frac{|Q_1 \cdot Q_2|}{4\pi \epsilon_0} \cdot \frac{1}{d^2}$

2) Ampère:  $|\vec{F}_{21}| = \frac{|j_1 \cdot j_2|}{2\pi} \cdot \mu_0 \cdot \frac{l}{d} \quad (\Delta F_{21}, \Delta l)$

$l \gg r$  nagyon hosszú vezetők



$$\vec{j} = \sigma \cdot \vec{E}$$

$\sigma$ : fajlagos vezetőképesség  $\left[ \frac{S}{m} = \frac{1}{\Omega m} \right]$

$\rho = \frac{1}{\sigma}$ : fajlagos ellenállás  $[\Omega m]$

töltéselosztás erő:

1)  $Q \cdot E$  elektromos erő  $\Rightarrow \vec{E}$

2)  $F_{el}$  nem EM eredetű erő  $\Rightarrow \vec{E}_o = \frac{F_{el}}{Q}$

$E_o$  példái: inhomogén térben mozgó vezetőben fellépő

$\vec{E}_o = \vec{v} \times \vec{B}$ , elektromos térerő

akumulátor belsejében fellépő kémiai eredetű  $\vec{E}_o$

-  $\oplus$  töltésel mozgatása a  $\ominus$  elektródtól a  $\oplus$ -ig

fajlagos vezetőképesség

(áramlás irány)

$$\Rightarrow \vec{j} = \sigma \cdot (\vec{E} + \vec{E}_o)$$

$$\Rightarrow \vec{j} = \sigma (\vec{E} + \vec{E}_o) + \vec{j}_o$$

térségi töltésműködés:

induktív (vezetési) áramműködés

$\vec{j}_o = \vec{j} \cdot \vec{\sigma}$ : konvektív (röplési) áramműködés

-  $\oplus$  és  $\ominus$  töltéshordozók mozgása

$$\vec{j}_+ \cdot \vec{\sigma}_+ + \vec{j}_- \cdot \vec{\sigma}_-$$

$\rightarrow$  A helyi áramműködés nem robot egysége megfontolt fellépni.





[EMT V12] dikt maxw, bound, folgt. felt, erill, energiad

MI:  $\text{rot } \vec{H} = \vec{j} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$   
MII:  $\text{rot } \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$   
MIII:  $\text{div } \vec{B} = 0$   
MIV:  $\text{div } \vec{D} = \rho$

bound:  $\vec{D} = \epsilon_0 \cdot \vec{E} + \vec{P} \xrightarrow{\text{Lorenz, lin. izot.}} \epsilon_0 \cdot \epsilon_r \cdot \vec{E}$ ,  $\rho_{\text{bound}} = -\text{div } \vec{P}$   
 $\vec{H} = \frac{\vec{B}}{\mu_0} - \vec{M} \xrightarrow{\text{Lorenz, lin. izot.}} \frac{\vec{B}}{\mu_0 \cdot \mu_r}$ ,  $\vec{P} = \epsilon_0 \cdot \chi_e \cdot \vec{E}$   
 $\vec{j} = \sigma \cdot (\vec{E} + \vec{E}_0) + \vec{j}_0$ ,  $\vec{j}_0 = \beta \cdot \vec{v}$ ,  $\rho_{\text{bound}} = -\text{rot } \vec{M}$

folgt:  $\vec{n}: \textcircled{1} \rightarrow \textcircled{2}$

$E_{2t} = E_{1t} \quad [\vec{n} \times \vec{E}] = 0$   
 $B_{2n} = B_{1n} \quad [\vec{n} \cdot \vec{B}] = 0$   
 $H_{2t} = H_{1t} + K \quad [\vec{n} \times \vec{H}] = K$   
 $D_{2n} = D_{1n} + \sigma \quad [\vec{n} \cdot \vec{D}] = \sigma$   
 $j_{2n} = j_{1n} - \frac{\partial \sigma}{\partial t} \quad [\vec{n} \cdot \vec{j}] = -\frac{\partial \sigma}{\partial t}$

energiarűnség:

$w = \frac{1}{2} \epsilon E^2 + \frac{1}{2} \mu H^2$

teljesítményrűnség:

$\frac{\partial w}{\partial t} = \vec{E} \cdot \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} + \vec{H} \cdot \frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$

Lorentz:

$F = Q \cdot (\vec{E} + \vec{v} \times \vec{B})$



ETT V13 elektrodinamika felosztása

Statisztikus tér:  $\frac{\partial}{\partial t} = 0, \vec{j} = \vec{0} \Rightarrow$  elektromos és mágneses tér független!

Elektrostatika

Magnetostatika

független

$$\begin{aligned} \text{rot } \vec{E} &= 0 \\ \text{div } \vec{D} &= \rho \\ \vec{D} &= \epsilon \vec{E} \\ \vec{D} &= \epsilon_0 \vec{E} + \vec{P} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{rot } \vec{H} &= \vec{j} \\ \text{div } \vec{B} &= 0 \\ \vec{H} &= \frac{\vec{B}}{\mu} \\ \vec{H} &= \frac{\vec{B}}{\mu_0} - \vec{H} \end{aligned}$$

→ Magy. magnetostatika  
 - elektróda  
 - kapacitás  
 - potenciál (skalár)  
Megnyugt. töltések tere

→ Permanens mágneses, villamos gép  
 - (mágneses skalárpotenciál)  
Permanens mágnesek tere

Stacionárius tér:  $\frac{\partial}{\partial t} \neq 0, \vec{j} \neq \vec{0} \Rightarrow$  mágneses tér függ az elektromostól!

állandó áramok

Stac. áramú ter

Stac. áramú mágneses tere

$$\begin{aligned} \text{rot } \vec{E} &= 0 \\ \text{div } \vec{j} &= 0 \\ \vec{j} &= \sigma (\vec{E} + \vec{E}_e) + \vec{j}_0 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{rot } \vec{H} &= \vec{j} \\ \text{div } \vec{B} &= 0 \\ \vec{H} &= \frac{\vec{B}}{\mu_0} - \vec{H} \end{aligned}$$

Öm. és induktív  
 számítás

→ Ellenállás számítás  
Induktív számítás  
 - ellenállás  
 - áramkörök

→ Egyenáramú villamos gép  
 - induktivitás  
 - feltorpotenciál

$$\text{div}(\text{rot } \vec{H}) = 0$$

Rotációs invariancia téri:

$$\vec{j} \neq \vec{0}; \frac{\partial}{\partial t} \neq \emptyset \text{ DE "lassú" változás}$$

"lassú":  $\vec{j} \Rightarrow \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} \rightarrow$  tímelyben mindig teljesül

$\text{rot } \vec{H} = \vec{j}$
$\text{rot } \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$
$\text{div } \vec{B} = \emptyset$
$\text{div } \vec{j} = \emptyset$

$\vec{H} = \frac{\vec{B}}{\mu_0} - \vec{H}$
$\vec{j} = \sigma(\vec{E} + \vec{E}_0) + \vec{j}_0$

$\rightarrow$  villamos gépek, áramkörök számítás, váltakozó áramú ellenálló, réz...

- áramkörök
- számítás, behatolási mélység (áramlás)

Elektromágneses hullámok:

$$\frac{\partial}{\partial t} \neq \emptyset; \vec{j} \neq \vec{0}$$

max. egyszerűen teljes rendszere

$\rightarrow$  Antennák, hullámterjedés

↓  
szabad térben

↓  
hullámvezetőben

nyugvó töltés eloszlása

(nagy nagyon lassan mozgó)

$$\frac{\partial}{\partial t} = 0, \quad \vec{j} = \vec{0}$$

$$\begin{aligned} \text{rot } \vec{E} &= \vec{0} && \rightarrow \text{örvénymentes térerő} \\ \text{div } \vec{D} &= \rho_{\text{el}} && \rightarrow \text{a térerő forrása a töltés} \\ \vec{D} &= \epsilon_0 \vec{E} + \vec{P} && \text{homi: } \vec{P} = \epsilon_0 \chi_e \vec{E} \rightarrow \vec{D} = \epsilon_0 \epsilon_r \vec{E} \end{aligned}$$

$\vec{D}$ : dielektikus vektor / dipólmomentum sűrűség

$\vec{P}$ : dipólmomentum - vektor

$$\vec{P} = \frac{\sum \vec{r}_i q_i}{V} \quad \left( \lim_{\Delta V \rightarrow 0} \frac{\sum \vec{r}_i q_i}{\Delta V} \right)$$

$$\rho = \rho_{\text{el}} + \rho_{\text{ind}} \quad \rho_{\text{ind}} = -\text{div } \vec{P}$$

$$\begin{aligned} E_{2t} &= E_{1t} && \rightarrow \text{tangenciális komponens folytonosan megy át} \\ D_{2n} &= D_{1n} + \sigma && \rightarrow \text{normális komponens felületi töltés, felületében ugrik} \end{aligned}$$

Alkalmazás: Nagyfeszültségű technika, kapacitásmérés

Fogalmak: Elektrosztatikus kapacitás, potenciál

Ha a folyamat karakterisztikus ideje ( $\tau$ )  $\gg$  az elrendezés saját karakterisztikus ideje ( $T$ )

$\Rightarrow$  a statikus / stacionárius közelítés jó!

$$\tau \gg T$$

$T = \frac{L}{c}$  → terjedési sebesség

$$\tau = R \cdot C = \frac{L}{R}$$



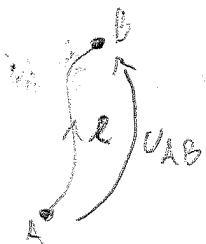
Segédváltozó:  $\text{rot } \vec{E} = \vec{0}$ , ezért az  $\vec{E}$  vektormező felírható egy  $\phi$  skalármező gradienteként (Poincaré-lemma)  $\text{rot}(\text{grad}(\phi)) = \vec{0}$

$$\vec{E} = -\text{grad} \phi = - \left( \frac{\partial \phi}{\partial x}, \frac{\partial \phi}{\partial y}, \frac{\partial \phi}{\partial z} \right)$$

$\phi$  egy additív kállandó erejűgiz entározatlan:

$$\text{grad}(\phi(\vec{r}) + k) = \text{grad}(\phi(\vec{r})) + \vec{0}$$

Elektromos munka:



elektrosztatikus erőt  $\rightarrow$  független  $l$  görbétől

$$E_2 = \int_A^B \vec{E}(\vec{r}) \cdot d\vec{r} = \int_A^B -\text{grad}(\phi(\vec{r})) \cdot d\vec{r} = \phi(A) - \phi(B)$$

ált. erőtben függ

Terminológiai:

↓  
 potenciálkülönbség

$$U_{AB} \triangleq \int_A^B -\text{grad} \phi(\vec{r}) \cdot d\vec{r} = \int_B^A \text{grad} \phi(\vec{r}) \cdot d\vec{r} = \phi(A) - \phi(B)$$

Potenciál:

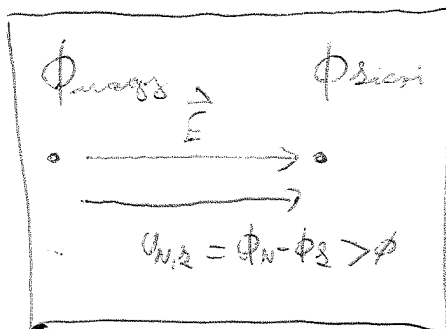
$\vec{r}_0$ : referencia pont  $\rightarrow \phi(\vec{r}_0) = \phi$  legyen  $(k)$

$$\phi_B = \phi_A - U_{AB}$$

$$\phi(\vec{r}) \in (U_{AB})$$

$$\phi(\vec{r}) = \phi(\vec{r}_0) + U_{\vec{r}_0 \vec{r}} = \phi(\vec{r}_0) + \int_{\vec{r}_0}^{\vec{r}} \vec{E} \cdot d\vec{r} = \int_{\vec{r}}^{\vec{r}_0} \vec{E} \cdot d\vec{r}$$

$$\phi_A = \phi_B + U_{AB}$$



$$[E] = \frac{V}{m}$$

$$[U] = [E_2] = [\phi] = V$$





EMT VI16 Laplace Poisson - egyenlete  
 → azon. töltés: ált. m. s., mielőtt töltéseloszlás  
 használható?

Poisson egyenlet ált. alakja (lin. töltés):

$$\text{div } \vec{D} = \rho$$

$$\text{div}(\epsilon \vec{E}) = \rho$$

$$-\text{div}(\epsilon \cdot \text{grad } \phi) = \rho$$

azon. + ismér. töltés ( $\epsilon = \text{konst}$ )

$$\text{div}(\text{grad } \phi) = -\frac{\rho}{\epsilon}$$

$$\Delta \phi = -\frac{\rho}{\epsilon}$$

$$\Delta = \text{div grad} = \nabla \cdot \nabla = \left( \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2} \right)$$

Töltéshatáron a Laplace operátor ( $\Delta$ ) NEM átvihető!

szuperpozíció csak azonos töltés esetén:

$$\Delta(\underbrace{\phi_1 + \phi_2}_{\phi}) = -\frac{1}{\epsilon} (\underbrace{\rho_1 + \rho_2}_{\rho})$$

- töltés határa ( $\vec{E}, \phi$ ) szuperponálható
- töltés határa ( $\vec{D}$ ) csak azonos töltés esetén szuperponálható!

A Poisson - egyenlet használata töltéseloszlás, mert a megoldhatóság feltételei:

- 1) végtelen kiterjedésű, homogén (+ lin. + ismér.) töltés ( $\epsilon = \text{konst}$ )
- 2) ismeret töltéseloszlás ( $\rho(\vec{r})$ )
- 3) véges kiterjedésű töltés ( $\rho(\infty) = 0$ )
- 4)  $\Rightarrow \phi(\infty) = \phi_0$  ←  $\phi_0$  a végtelenben  $\frac{d\phi}{d\vec{r}} \rightarrow \phi(\infty) = \phi(\vec{r}_0) = \phi_0 \quad \checkmark$

ponttöltés, tere:  $\phi = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{Q}{r}$  |  $r_0 = \infty$   
↑ ↑  
távolság Q-től

lin. töltésű töltés ~ ponttöltés:  $dQ = \rho(\vec{r}') \cdot dV'$   $\rightarrow d\phi = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{dQ(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|}$   
↑  
távolság  $dQ(\vec{r}')$ -től

⇒ ált. mő.

$$\varphi(\vec{r}) = \int_V dV' \rho(\vec{r}')$$

$$\varphi(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \cdot \int_V \frac{\rho(\vec{r}') \cdot dV'}{|\vec{r} - \vec{r}'|}$$

← ott integráljuk, ahol van töltés

véges határfelt.  $r \rightarrow \infty \Rightarrow |\vec{r} - \vec{r}'| \rightarrow \infty \Rightarrow \varphi \rightarrow \phi \quad \checkmark$

↳ "lim  $\vec{r}' < \infty$ "

"  
 $\lim_{\vec{r}' \rightarrow \infty} \rho(\vec{r}') = \phi$

⇒ energia! (1234 feltételek)

~~$W_e = \frac{1}{2} \int \rho \varphi$~~

$$W_e = \frac{1}{2} \cdot \int_V \rho(\vec{r}) \cdot \varphi(\vec{r}) dV$$

- potenciál meghatározása
- (elektrosztatikus) töltéseloszlás véges és véges távolságra

EMT VI 17 ponttöltés, egyenes, vonaltöltés, töltött síkfelület  
 elektro. tere + potenciáltere  
 → módszerem?

Módszerem:

- Gauss-tétel:  $\text{div } \vec{D} = \rho$

$$\oint_A \vec{E} \cdot d\vec{a} = \frac{1}{\epsilon} \cdot \int_V \rho \, dV = \frac{Q}{\epsilon}$$

⇒ Ha  $\vec{E} \parallel \vec{n}_A$ :  $E \cdot A = \frac{Q}{\epsilon}$

$E(\vec{r}) = E = \frac{Q}{\epsilon \cdot A}$

$\phi(\vec{r}) = \varphi = \int_{\vec{r}} \vec{E}(\vec{r}') \cdot d\vec{r}'$

- szuperpozíció ( $\varphi|E$ )

- pl.: töltéssűrűség, több elektrosda

- addt töltéshelyezés és peremfeltétel mellett egyértelmű megoldás

→ ekvivalens töltéshelyezés bevezése ⇒ kielégíti a peremfeltételt

↳ pontszerű, vonalszerű áramok/töltések terének szuperpozíciója  
 (helyettesítő töltés)

Ponttöltés: (gömbszimm. tér)

$$E_r(r) = \frac{Q}{\epsilon \cdot 4\pi r^2} = \frac{Q}{4\pi\epsilon} \cdot \frac{1}{r^2}$$

$r_0 = \infty \Rightarrow \phi(r_0) = 0$

$$\varphi(r) = \int_r^{r_0} E_r(r') \, dr' = \left[ -\frac{Q}{4\pi\epsilon} \cdot \frac{1}{r'} \right]_r^{r_0} = \frac{Q}{4\pi\epsilon} \cdot \frac{1}{r} \quad \left( \frac{1}{r} - \frac{1}{r_0} \right)$$

Egyenes,  $\infty$  vonaltöltés: (hengerzimm. tér)

$\varphi$  vonali töltéssűrűség

$$E_r(r) = \frac{l \cdot \varphi}{\epsilon \cdot 2\pi \cdot l} = \frac{\varphi}{2\pi\epsilon} \cdot \frac{1}{r}$$

$r_0 = l \Rightarrow \phi(r_0) = 0$

$$\varphi(r) = \left[ \frac{\varphi}{2\pi\epsilon} \cdot \ln r \right]_r^{r_0} = \frac{\varphi}{2\pi\epsilon} \cdot \ln \frac{r_0}{r} = \frac{\varphi}{2\pi\epsilon} \ln \frac{1}{r} \quad \left( \ln \left( \frac{r_0}{r} \right) \right)$$

$\infty$ , töltött felület: ( $\vec{E}$  nem függ a távolságtól)

( $\vec{E}$  felületi töltésműködés)

$$|\vec{E}_z(z)| = \frac{\sigma \cdot A}{\epsilon \cdot 2A}$$

$$Q = A \cdot \sigma$$

z=0 felület:  $2A$  !

$$\vec{E}_z(z) = \pm \vec{e}_z \cdot \frac{\sigma}{2\epsilon} \quad \begin{array}{l} \oplus, z > \phi \\ \ominus, z < \phi \end{array}$$

$$z_0 = \phi \Rightarrow \varphi(z_0) = \phi$$

$$\varphi(z) = \left[ \pm \frac{\sigma}{2\epsilon} \cdot z \right]_{z_0=\phi}^z = \mp \frac{\sigma}{2\epsilon} \cdot z$$

$$\begin{array}{l} \ominus, z > \phi \\ \oplus, z < \phi \end{array} (z - z_0)$$

$$\varphi(z) = - \frac{\sigma}{2\epsilon} \cdot |z|$$

( $\vec{E}$  irányába csökken mindig)

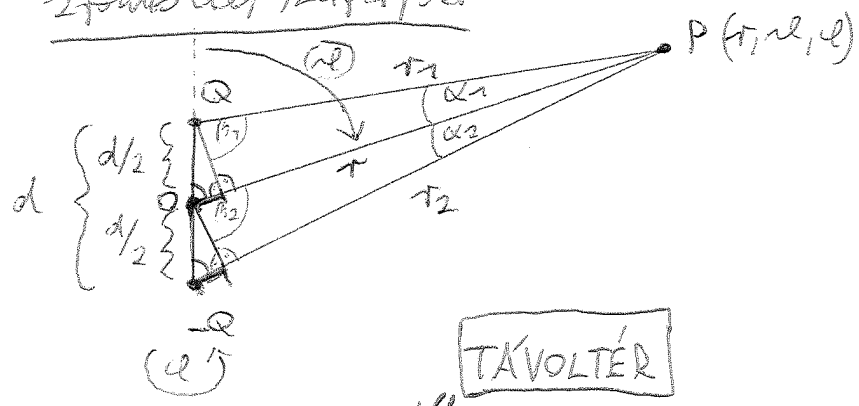
↳ hisz a negatív arra mutat, amerre a legmagasabbban csökken!

Dírólus: 2, egyenlőszó közél elhelyesztett, azonos nagyságú, de ellentétes előjellű töltés

forrászimmétrikus  $\rightarrow$  gömbi szond  $\left( \begin{array}{l} \phi(r, \theta, \varphi) = \phi(r, \theta) \\ \vec{E}(r, \theta, \varphi) = \vec{E}(r, \theta) \end{array} \right)$

$\phi$ -ből indulunk  $\Rightarrow E = -\text{grad } \phi$

2 ponttöltés rendszer



TÁVOLTÉR

Ha  $r \gg d$  ( $d \rightarrow 0$ )

$\alpha_1, \alpha_2 \approx 0^\circ \Rightarrow \beta_1, \beta_2 \approx 90^\circ \Rightarrow$

$r_1 \approx r_2 \approx \frac{d}{2} \cdot \cos \theta$

levegő / vákuum:  $\epsilon_0$

$\phi(Q, 0, P) = \phi$

$\phi(0, -Q, P) \approx \phi$

$r_1 = r - \frac{d}{2} \cos \theta$   
 $r_2 = r + \frac{d}{2} \cos \theta$

$\phi(r, \theta) = \phi_1 + \phi_2 = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \cdot \left[ \frac{1}{r_1} - \frac{1}{r_2} \right] - \left[ \frac{1}{r_2} - \frac{1}{r_1} \right] =$

$= \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \cdot \left( \frac{1}{r_1} - \frac{1}{r_2} \right) = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \left( \frac{1}{r - \frac{d}{2} \cos \theta} - \frac{1}{r + \frac{d}{2} \cos \theta} \right)$

$= \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{r + \frac{d}{2} \cos \theta - (r - \frac{d}{2} \cos \theta)}{r^2 - \frac{d^2}{4} \cos^2 \theta} =$

$= \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{d \cos \theta}{r^2 - \frac{d^2}{4} \cos^2 \theta}$

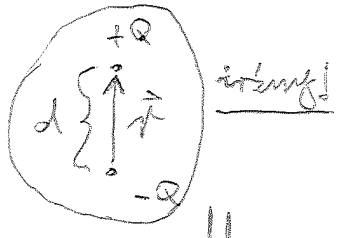
$r \gg d$

$\Rightarrow \phi(r, \theta) \approx \frac{Q \cdot d}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{\cos \theta}{r^2}$

$$\varphi(r, \varphi) = \frac{Qd}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{\cos \varphi}{r^2} = \frac{\mu}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{\cos \varphi}{r^2}$$

diplomomentum - vektor:

$$\vec{p} = Q \cdot d$$



$$\text{grad}_{(r, \varphi)} = \left( \frac{\partial}{\partial r} \cdot \frac{1}{r} \cdot \frac{\partial}{\partial \varphi} \cdot \frac{1}{r \sin \varphi} \cdot \frac{\partial}{\partial \varphi} \right) !$$

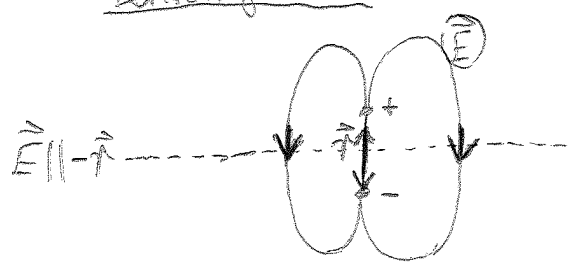
$$\vec{E}(r, \varphi) = - \text{grad } \varphi(r, \varphi)$$

$$\frac{\partial \varphi}{\partial \varphi} = \phi$$

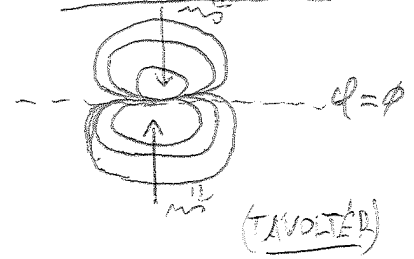
$$E_r(r, \varphi) = \frac{\mu}{2\pi\epsilon_0} \cdot \frac{\cos \varphi}{r^3} \quad E_{\varphi}(r, \varphi) = \frac{\mu}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{\sin \varphi}{r^3} \quad E_{\varphi}(r, \varphi) = \phi$$

$$E_{\varphi}(r, \varphi) = \frac{\mu}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{\sin \varphi}{r^2} \cdot \left( \frac{1}{r} \right)$$

lineärgonal



abwärtswinkel



$\varphi = 90^\circ$ : wir sind hier ( $r > d$ ):  $r \approx \rho$  kann ersetzt werden durch  $\infty$ -Bezug mit dem Dipolmoment  $\vec{p} \gg d$  + Feldstärke sinkt

$$\rightarrow \varphi = \phi$$

$$\rightarrow \vec{E} \parallel -\vec{r}$$

→ die resultierende Feldstärke ist in  $\varphi = 90^\circ$

$$\vec{p} = \lim_{\Delta V \rightarrow 0} \sum \vec{r}_i \Delta V$$

(P)

helytörténeti feltétel közeghatáron: (példa)  $\vec{n} : \textcircled{1} - \textcircled{2}$

$E_{12} \neq E_{21}$

$\phi$

$E_{21} = E_{12}$

$E_t : \phi$  érintő irányú deriváltja

$E_n : \phi$  normális irányú deriváltja

$[\vec{n} \times \vec{E}]_n = \phi$

$\Rightarrow [\phi]_n = K := \phi \text{ konst}$

$\phi_2(\vec{r}) = \phi_1(\vec{r}) + K$

$\vec{r} \in \Gamma$

$D_{2n} = D_{1n} + \sigma$

$[\vec{n} \cdot \vec{D}]_n = \sigma$

$\left[ \epsilon \frac{\partial \phi}{\partial n} \right]_n = \sigma$

$\Downarrow \vec{n} \cdot \text{grad} \phi = \frac{\partial \phi}{\partial \vec{n}}$

$\vec{D} = \epsilon \cdot (-\text{grad} \phi)$

$\ominus \epsilon_2 \frac{\partial \phi_2}{\partial n} = \ominus \epsilon_1 \frac{\partial \phi_1}{\partial n} + \sigma$

$\epsilon_2 \frac{\partial \phi_2}{\partial n} = \epsilon_1 \frac{\partial \phi_1}{\partial n} - \sigma$

Peremérték-feladat:

1) zárt  $V$  térség: ez érdekel  $\rightarrow$  potenciálfüggvény (PEREM):  $\Gamma$

2)  $V$  belsőjére felint egyenlet ( $\vec{r} \in V \setminus \Gamma$ )

3)  $\Gamma$  peremre felint peremfeltétel ( $\vec{r} \in \Gamma$ )  
- "szülővág" gerjesztésinek figyelembe vétele

$\left. \begin{matrix} S_D \cup S_N = \Gamma \\ S_D \cap S_N = \emptyset \end{matrix} \right\}$  diszjunkt

Dirichlet peremfeltétel:  $\vec{r} \in S_D \Rightarrow \phi(\vec{r}) = f(\vec{r}) \text{ adH}$

Neumann peremfeltétel:  $\vec{r} \in S_N \Rightarrow \frac{\partial \phi(\vec{r})}{\partial \vec{n}} \equiv \vec{n} \cdot \text{grad}(\phi(\vec{r})) = g(\vec{r}) \text{ adH}$

PL Diszjunkt egyenlet mo.

$\vec{r} \in V \setminus \Gamma$

$\vec{r} \in S_D$

$\vec{r} \in S_N$

Zárt véges térségre:

$\Delta \phi(\vec{r}) = -\rho(\vec{r}) / \epsilon$

$[\phi(\vec{r})]_{S_D} = \phi$

$\left[ \epsilon \frac{\partial \phi(\vec{r})}{\partial \vec{n}} \right]_{S_N} = -\sigma$

A Poisson egyenletnek a perturbációtól kielégítő megoldását

Sell megtalálni:  $\Rightarrow \vec{r} \in (V/\Pi) \cup \Pi$

$$\Delta \varphi(\vec{r}) = -\frac{\rho(\vec{r})}{\epsilon}$$

$\Rightarrow$  helyettesítő töltés, töltésterhelés ezt használja fel

Ha  $S_D = \text{irreducibilis}$ ,  $\phi$  egy additív  $K$  állandó erejű izotróp

$\tau \phi: [\phi]_{\tau} = K$



EMT VT20 helyettesítő töltések, töltéselosztás  
 vagyis a Poisson egyenlet egyértelmű  
 megoldhatóságára?

Helyettesítő töltések: mindet az a térféregyenes

$\rho_2$  (elektrosztatikus sűrűség) a helyettesítő töltések tere közelíti/megközelíti  
 $\rho_2$  elektrosztatikus térével.  $\Rightarrow$  peremfeltételek teljesülnek

$\downarrow$   
Szimplis  $S_D \equiv$  teljes elektrosztatikus felület

$\Phi_{S_D} = \Phi_0 = \text{const.} \Rightarrow$  elvi potenciális felület kell!  
 (hely. töltések superpozíciója)

Visszavezetés a Poisson egyenlet egyértelmű megoldhatóságára:

tetszőleges  $\rho(\vec{r})$  töltéselosztáshoz meghatározható egyértelműen a

$\Phi(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon} \int_V \frac{\rho(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|} dV'$  potenciálfüggvény, melyből meghatározható

a  $\Phi(\vec{r}) = \Phi_0$  elvi potenciális felület

$\Rightarrow$  van tehát egy Poisson egyenletet kielégítő potenciálfüggvényünk,  
 mely ismert felületen állandó

$\rightarrow$  ilyen felülettel és töltéselosztással kellő számú megoldást  
 összeegyeztetve, adott felületű elektrosztatikus problémák olyan töltéselosztás  
 mely az elektrosztatikus felületen konstans potenciált hoz létre

Eztán ebben csak a helyettesítő töltéselosztás pontos vagy közelítő  
 töltések.

Gömb elektróda: (R)  $\rightarrow$  pontos  $Q$  töltés a középpontban,  $r \geq R$

$E_r(r) = \frac{Q}{4\pi\epsilon} \cdot \frac{1}{r^2}$

$\Phi(r) = \frac{Q}{4\pi\epsilon} \cdot \left( \frac{1}{r} - \frac{1}{r_0} \right) = U_{r,r_0}$

Henger elektróda: (R)  $\rightarrow$   $q$  sűrűségű a középpontban,  $r \geq R$

$E_r(r) = \frac{q}{2\pi\epsilon} \cdot \frac{1}{r}$

$\Phi(r) = \frac{q}{2\pi\epsilon} \cdot \ln \frac{r_0}{r} = U_{r,r_0}$

Jobb elektróda esetén csak akkor jó közelítés a középpont, ha  $d \gg R$  !!

$\rightarrow$  de így sem lesz teljesen elvi potenciális a felület

Töltéskiosztás:

$\frac{r_1}{r_2} = \frac{r_1^2}{r_2^2}$

$\frac{r_1}{r_2} = \frac{r_1^2}{r_2^2}$  (rész)

ahol  $\phi_{r_1} = \phi_{r_2}$

-típusú föld

• a rík helyett a rík töltésének a töltését, azonos nagysággal, DE fordított előjellel

→ a feltéren kívül és a határon ( $\phi = 0$ )  
is közelítően lapos

föld: multipotenciális  
feltér (ideális  
vezető)

Scit multipotenciális felület:

$\alpha = \frac{\pi}{n}$

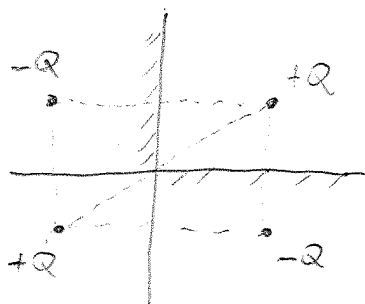
$n = 1, 2, 3, \dots$

⇒  $(2n-1)$  db helyettesítő töltés kell

• ríkra töltésve ellentétes töltés

• metszéspontokra töltésve azonos töltés

$\frac{\pi}{2}, n=2, 2n-1=3$



⇒ minden rík ( $\frac{\pi}{n}$ )-edben lesz  $1-1$  töltés

⇒ összesen  $2n$  töltés  $[(2n-1)+1]$

⇒ a szimmetria miatt a 2 rík közötti valóban  $\phi$  lesz a potenciál

$\boxed{EMT \text{ VT 21}}$  elektrodynamische Grundgleichungen  
skalarpotential

$\vec{n}: \textcircled{1} \rightarrow \textcircled{2}$ ,  $\Pi$  Endeffekt

$$\boxed{E_2 = E_1}$$

$$\boxed{[\vec{n} \times \vec{E}]_{\Pi} = \vec{\phi}}$$

$$\boxed{\phi_2(\vec{r}) = \phi_1(\vec{r}) + k}$$

$$\boxed{[\phi]_{\Pi} = k = \text{const} =: \phi}$$

$$\boxed{D_2 = D_1 + \sigma}$$

$$\boxed{D = \epsilon \cdot (-\text{grad} \phi)}$$

$$\boxed{[\vec{n} \cdot \vec{D}]_{\Pi} = \sigma}$$

$$\epsilon_2 \cdot \vec{n} \cdot \text{grad} \phi_2 = \vec{n} \cdot \text{grad} \phi_1 \cdot \epsilon_1 - \sigma$$

$$\boxed{\epsilon_2 \cdot \frac{\partial \phi_2}{\partial \vec{n}} = \epsilon_1 \cdot \frac{\partial \phi_1}{\partial \vec{n}} - \sigma}$$

$$\boxed{\left[ \epsilon \cdot \frac{\partial \phi}{\partial \vec{n}} \right]_{\Pi} = \left[ \epsilon \cdot \vec{n} \cdot \text{grad} \phi \right]_{\Pi} = -\sigma}$$



**Elektroda:** elektrosztatikában minden vezető test.

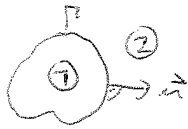
vezető: szabad töltések  $\rightarrow$  töltérmegosztás  $\Rightarrow$  töltések átrendeződnek:  
 izoláló: kötött töltések  $\rightarrow$  polarizáció  $\uparrow$   
 szabad  $\uparrow$  kötélt  $\uparrow$   
 vezető  $\uparrow$  izoláló  $\uparrow$   
 térben

$\Rightarrow$  töltések átrendeződnek:  
 $\rightarrow$  töltés konvergál a vezető test felé  
 $\rightarrow$  belső térerősség (nulla) (vezető)

- elektroda belsejében az öntöltés  $\phi$
- felületi töltés alakul  $\sigma$  ( $\sigma$ )

relaxációs idő:  
 töltések neutralizálás, beállásához szükséges idő

**Határfeltételek:**



$$\vec{E}_1 = \vec{E}$$

$$E_{2t} = E_{1t} = \phi \Rightarrow \vec{E}_2 = E_{2n} \cdot \vec{n}$$

$$\vec{D}_1 = \vec{D}$$

$$D_{2n} = D_{1n} + \sigma = \sigma \Rightarrow \vec{D}_2 = \sigma \cdot \vec{n}$$

felületre merőleges irányúak

$\phi_2 = \phi_1 = \phi_n(\vec{r})$  +  $E_{t1} = \phi$ : tangenciális irányban a gradiens nulla  $\Rightarrow$  a felület mentén konstans a  $\phi$

$$E_2 E_{2n} = E_1 E_{1n} + \sigma$$

$$\phi_n(\vec{r}) = \phi_n = \text{konst}$$

elvárt!

$$E_{2n} = \frac{\sigma}{\epsilon_2}$$

$\vec{E}_1 = -\text{grad} \phi_1 = \phi \Rightarrow$  elektroda belsejében is konstans

$\phi_n$  potenciál van



kapacitás, energiák számítása / zárt rendszer teljesítménye  
 mennyiségűvel, "szimulációban álló elektróda"

elektródarendszer energiája:

mind kétoldali töltés van

$$W = \frac{1}{2} \int_V \rho \cdot \phi \, dV = \frac{1}{2} \sum_{\pm} \phi_{\pm} \cdot \oint_{S_{\pm}} \epsilon_0 \vec{E}_{\pm} \cdot d\vec{\sigma} = \frac{1}{2} \sum_{\pm} \phi_{\pm} \cdot Q_{\pm}$$

$\Rightarrow W_e = \frac{1}{2} \sum_{\pm} \phi_{\pm} \cdot Q_{\pm}$

• ha a  $\phi$  potenciál végtelenben van  
 • az elektródák véges hiterfelületűek és véges töltéssűrűségben vannak

2 elektróda: elektródapár / kondenzátor

$U = (\phi^+ - \phi^-) \sim Q$

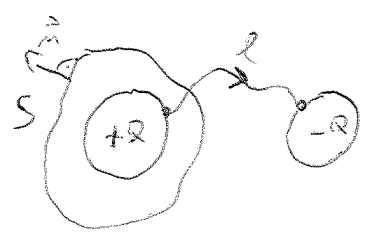
$+Q$  és  $-Q \Rightarrow$  össztöltés 0 (zárt rendszer)

↓  
 kapacitás:  $C = \frac{Q}{U}$

$$W_e = \frac{1}{2} (\phi^+ \cdot Q + \phi^- \cdot (-Q)) = \frac{1}{2} Q \cdot (\phi^+ - \phi^-) = \frac{1}{2} \cdot Q \cdot U = \frac{1}{2} \cdot C \cdot U^2 = \frac{1}{2} \cdot \frac{Q^2}{C}$$

$C = \frac{2W_e}{U^2}$

$$C = \frac{Q}{U} = \frac{\oint_S \vec{D} \cdot d\vec{\sigma}}{\int_L \vec{E} \cdot d\vec{l}} = \frac{\epsilon_0 \cdot \oint_S \vec{E} \cdot d\vec{\sigma}}{\phi^+ - \phi^-}$$



szimulációban álló elektróda: (gömb)  $\Gamma_0 = \infty$

elektróda entropiabilitás

$E(r) = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{1}{r^2}$   $r \geq R$

$U = \varphi(R) - \varphi(\Gamma_0) = \varphi(R) = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{1}{R}$

~~kapacitás számítása~~

$C = \frac{Q}{U} = 4\pi\epsilon_0 \cdot R$

Plattenkondensator:

$$C = \frac{Q}{U} = \frac{D \cdot A}{U} = \frac{\epsilon \cdot E \cdot A}{U} = \epsilon \cdot \frac{A}{d}$$

$$E = \frac{U}{d} \quad \text{mit homogen}$$



ENT VI 24 | elektrosztatikus egyenletek,  $n$  testek közötti  
 nemlétező értelmezés

$n+1$  db elektróda:  $\{2 = 0, 1, 2, \dots, n\}$

$n$  elektróda + föld  $\Rightarrow$  zárt rendszer  $\sum Q = 0$

$$\Rightarrow Q_0 = - \sum_{z=1}^n Q_z$$

$$\phi_0 = \phi$$

potenciálok:  $\{\phi_z\}$

töltések:  $\{Q_z\}$

potencial-egyenlet:

$$\begin{matrix} 1 & n & 1 \\ \phi \end{matrix} = \begin{matrix} 1 & n \\ \underline{\tau} \end{matrix} \cdot \begin{matrix} 1 \\ Q \end{matrix} \begin{matrix} 1 \\ n \end{matrix}$$

$$\tau_{iz} = \tau_{zi} \text{ (reciprocity)}$$

$$\underline{\phi} = \underline{\tau} \cdot \underline{Q}$$

$\Rightarrow$   $\underline{\tau}$  mátrix  $(n \times n)$

$i=1, \dots, n$

$$\phi_i = \sum_{z=1}^n \tau_{iz} \cdot Q_z$$

capacitance egyenletek:

$C_{iz}$  vagy  $\gamma_{iz}$   
 $\uparrow$   
 $\gamma_{iz} C!$

$$\underline{\gamma} = \underline{\tau}^{-1}$$

$\underline{\tau} \in \mathbb{R}^{2 \times 2} (n=2)$

$$\underline{\gamma} = \begin{bmatrix} \tau_{11} & \tau_{12} \\ \tau_{21} & \tau_{22} \end{bmatrix} = \frac{1}{\tau_{11}\tau_{22} - \tau_{12}\tau_{21}} \cdot \begin{bmatrix} \tau_{22} & -\tau_{12} \\ -\tau_{21} & \tau_{11} \end{bmatrix}$$

$$\underline{Q} = \underline{\gamma} \cdot \underline{\phi}$$

$i=1, \dots, n$

$$Q_i = \sum_{z=1}^n \gamma_{iz} \cdot \phi_z$$

$$Q_i = \sum_{z=1}^n [\gamma_{iz} \cdot \phi_i - \gamma_{iz} \cdot (\phi_i - \phi_z)]$$

$\left( + \gamma_{iz} \phi_i - \gamma_{iz} \phi_i \right)$  törlés

testcapacitások:

földcapacitás:

$$C_{i0} = \sum_{z=1}^n \gamma_{iz}$$

kapacitánszámok:

$i=1, \dots, n$   
 $z=1, \dots, n$

testcapacitás:

$$C_{iz} = -\gamma_{iz}$$

$$\begin{aligned} U_{iz} &= (\phi_i - \phi_z) \\ U_{i0} &= \phi_i - \phi_0 = \phi_i \\ U_{ii} &= \phi_i - \phi_i = 0 \end{aligned}$$

$$C_{i2} = C_{2i}$$

$$Q_i = \sum_{j=1}^m C_{ij} \cdot U_{ij} = C_{i\varnothing} \cdot \phi_i + \sum_{j=1}^m C_{ij} \cdot (\phi_i - \phi_j)$$

$$i=1, \dots, m$$

$C_{ij}$  térbőrtékapacitások nem jövevényesek ( $C_{ij} \cdot U_{ij} = \phi$ )  
 - csupán matematikai manipulációk vannak jelen

Def:  $\phi_i$  nem jövevényes!  $\rightarrow C_{i\varnothing}$ -ban benne van!

$$Q_\varnothing = \sum_{j=1}^m C_{\varnothing j} \cdot U_{\varnothing j} = \sum_{j=1}^m C_{\varnothing j} \cdot (-\phi_j) + \phi = - \sum_{j=1}^m Q_j$$

$$\sum_{i=1}^m \sum_{j=1}^m C_{ij} \cdot (\phi_i - \phi_j) = \phi$$

teljesül!

Térbőrtékapacitások értelmezése  $\Rightarrow$  hidolozati helyettesítők

az  $i$ -edik és  $j$ -edik elektródák között egy  $C_{ij}$  kondenzátor van

$$Q_{ij} = C_{ij} \cdot U_{ij} \text{ tételrel}$$

$\rightarrow$  azonosan az  $i$ -edik elektródára is a tétel:  $Q_{i\varnothing} = C_{i\varnothing} \cdot \phi_i$

$$W_2 = \frac{1}{2} \int_V \rho(\vec{r}) \cdot \phi(\vec{r}) dV = \frac{1}{2} \sum_{j=1}^n \phi_j \cdot \int_{S_j} \sigma_j d\tau = \frac{1}{2} \sum_{j=1}^n \phi_j \cdot Q_j$$

$$= \frac{1}{2} \cdot \sum_{j=1}^n \sum_{i=1}^n \tau_{ji} \cdot Q_i \cdot Q_j = \frac{1}{2} \cdot \sum_{j=1}^n \sum_{i=1}^n \tau_{ji} \cdot \phi_i \cdot \phi_j$$

$$\phi_j = \sum_{i=1}^n \tau_{ji} \cdot Q_i$$

$$Q_i = \sum_{j=1}^n \tau_{ji} \cdot \phi_j$$

$$\sim \frac{1}{2} \frac{Q^2}{C}$$

$$\sim \frac{1}{2} C \cdot U^2$$

$$\sim \frac{1}{2} Q \cdot U$$

ált:  $W_2 = \int_V \frac{1}{2} \vec{E} \cdot \vec{D} dV = \int_V \frac{1}{2} \epsilon \cdot E^2 dV$

~~$$W_2 = \frac{1}{2} \sum_{j=1}^n \sum_{i=1}^n C_{ji} \cdot U_i^2 = \frac{1}{2} \sum_{j=1}^n \sum_{i=1}^n C_{ji} \cdot \phi_i^2 = \frac{1}{2} \sum_{j=1}^n \sum_{i=1}^n C_{ji} \cdot (\phi_i - \phi_j)^2$$~~

Az energia felírható a hálózatok helyettesítő kapacitásában rezezdó  
részhajacitású energiával is.

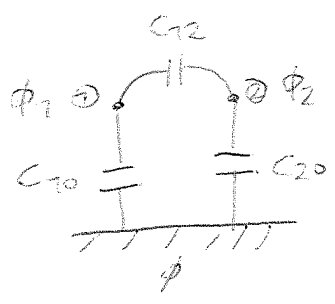
$n=2$

$$C_{10} = \gamma_{11} + \gamma_{12}$$

$$C_{20} = \gamma_{21} + \gamma_{22}$$

$$C_{12} = -\gamma_{12}$$

(2-1)



$$Q_1 = C_{10} \cdot \phi_1 + C_{12} \cdot (\phi_1 - \phi_2)$$

$$Q_2 = C_{20} \cdot \phi_2 + C_{12} \cdot (\phi_2 - \phi_1)$$

(2-1)

$$W_2 = W_{10} + W_{20} + W_{12} = \frac{1}{2} C_{10} \cdot \phi_1^2 + \frac{1}{2} C_{20} \cdot \phi_2^2 + \frac{1}{2} C_{12} \cdot (\phi_1 - \phi_2)^2$$

jobb részhajacitás ( $C_g$ ):  $C_g$   $g=1 \dots n$   $U_g$ : kapacitáson eső fesz.

$$W_2 = \sum_{g=1}^n \frac{1}{2} C_g \cdot U_g^2$$



ENT VT28 | stat. áramlási tér alapfüggvényei  
 → albalmaszói területtel

állandó áramú tér

$$\frac{\partial}{\partial t} \approx 0, \vec{j} \neq \vec{\rho}$$

⊙ ↑ állandó

$$\text{rot } \vec{E} = 0$$

$$\text{div } \vec{j} = \rho$$

$$\text{div}(\text{rot } \vec{H}) = \text{div } \vec{j} = \rho$$

$$\vec{j} = \sigma(\vec{E} + \vec{E}_t) + \vec{j}_0$$

↓ induktív
↓ konvektív (zártlási)  
(vesztési)
→ vesztetett  
áramú.
áramú.

$$\vec{j} = \sigma \vec{E}$$

$$\vec{j}_0 = \sigma \cdot \vec{v} \quad (\oplus; \ominus \text{ töltéshordozók mozgásával})$$

$$[\Phi]_{\Gamma} = \rho$$

$$E_{2t} = E_{1t}$$

∅ töltés

$$\left( j_{2n} = j_{1n} \left( \frac{\partial \phi}{\partial t} \right) = j_{1n} \right) \Rightarrow j_{2n} = j_{1n}$$

⊙

$$\begin{aligned} [\vec{n} \times \vec{E}] &= \vec{0} \\ [\vec{n} \cdot \vec{j}] &= \rho \end{aligned}$$

$$D_{2n} = D_{1n} + \rho_s \Rightarrow$$

$$\begin{aligned} \epsilon_2 \cdot \frac{\partial \phi_2}{\partial n} &= \epsilon_1 \cdot \frac{\partial \phi_1}{\partial n} - \rho_s \\ \sigma_2 \cdot \frac{\partial \phi_2}{\partial n} &= \sigma_1 \cdot \frac{\partial \phi_1}{\partial n} \end{aligned}$$

$$\rho_s: \frac{\sigma_1}{\epsilon_2} \neq \frac{\epsilon_1}{\epsilon_2} \Rightarrow \rho_s \neq 0 \quad (\text{VAN!})$$

$$j_{2n} = j_{1n} \Rightarrow$$

$$E = -\text{grad } \phi$$

Albalmaszói: Ellenállászámítás, földelészámítás

Fogalmak: Ellenállás, áramúvonal



EMT VI 27 Laplace-egyenlet, egyértelmű megoldást  
 Dirichlet's peremfeltételek + példa

$$\vec{f} = \sigma(\vec{E} + \vec{E}_0) + \vec{f}_0$$

$$\operatorname{div} \vec{f} = \operatorname{div} \operatorname{rot} \vec{H} = \rho = \operatorname{div}(-\sigma \cdot \operatorname{grad} \phi) + \operatorname{div}(\sigma \vec{E}_0 + \vec{f}_0)$$

Laplace-Dirichlet-egyenlet (statisztikus áramlás tere):

$$\operatorname{div}(\sigma \operatorname{grad} \phi) = \operatorname{div}(\sigma \vec{E}_0 + \vec{f}_0)$$

spec: • homogén közeg  $\Rightarrow \sigma = \text{const}$

$$\vec{E}_0 = -\vec{\nabla} \phi, \quad \vec{f}_0 = \rho \vec{e}_r$$

$$\operatorname{div} \operatorname{grad} \phi = \Delta \phi = \rho$$

Peremfeltételek:

Dirichlet:  $\vec{r} \in S_D \Rightarrow \phi(\vec{r})$  adott

Neumann:  $\vec{r} \in S_N \Rightarrow \frac{\partial \phi(\vec{r})}{\partial n}$  adott

pl: szeghatás:

$$E_{2\epsilon} = E_{1\epsilon} \Rightarrow [\phi]_r = 0$$

$$\left[ \sigma \frac{\partial \phi}{\partial n} \right]_r = \rho$$

$$f_{2n} = f_{1n} \Rightarrow \vec{f} \cdot \vec{n} = \rho$$

~~rot~~  $(\operatorname{div} \vec{f} = \rho)$

$$D_{2n} = D_{1n} + \rho_s \Rightarrow \left[ \epsilon \frac{\partial \phi}{\partial n} \right] = -\rho_s$$

↑  
felületi





EMT (V28) ellenállás, hőfejlesztés mennyiségének

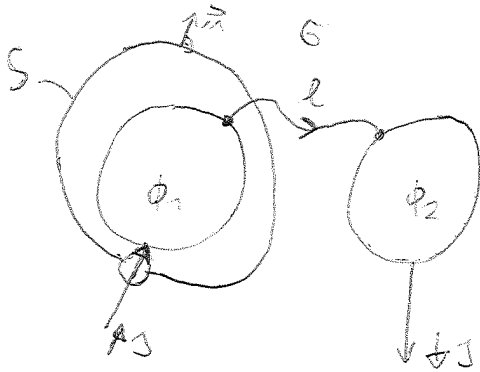
$$R = \rho \cdot \frac{l}{A} \quad [\Omega]$$

$\Rightarrow$  mennyire akadályozza az áramot az áram terjedését?  
 $\Rightarrow$  hővesztés

$$\rho = \frac{1}{\sigma} = \frac{E}{j} \quad [\Omega \cdot m]$$

elektromos:

elektronok: IDEKLIK vezető!



$$R = \frac{U}{j} = \frac{\int_S \vec{E} \cdot d\vec{l}}{j} = \frac{\phi_1 - \phi_2}{\int_S \vec{j} \cdot d\vec{s}}$$

$\xrightarrow{\text{nem teljesen}} \int_S$   
~~is~~

$$G = \frac{j}{U}$$

$$P = \frac{U^2}{R} = j^2 \cdot R \quad \Rightarrow \quad R = \frac{P}{j^2}$$



ENT VI23 | térbeli drukk,  $\rightarrow$  fókusz  $\frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$  níműködés

vesztés: teljesítménygyűrűsége:  $\left( \frac{1}{\epsilon_0} = \rho, \epsilon_0 = \rho \right) !$

$$r = \vec{j} \cdot \vec{E} = \frac{j^2}{\sigma} \quad \left[ \frac{W}{m^3} \right]$$

$$P = \int_V r dV = \int_V \frac{j^2}{\sigma} dV = j^2 \cdot R \quad \rightarrow \text{energiaátvitel (vesztés)}$$

$$\Rightarrow R = \frac{P}{j^2} = \frac{\int_V \frac{j^2}{\sigma} dV}{j^2}$$

$$\operatorname{div} \vec{S} = \operatorname{div}(\vec{E} \times \vec{H}) = (\nabla \times \vec{E}) \cdot \vec{H} - (\nabla \times \vec{H}) \cdot \vec{E} = -\vec{H} \cdot \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} - \vec{E} \cdot \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} - \vec{j} \cdot \vec{E}$$

$\vec{j} \cdot \vec{E} = r_{\text{veszt}}$

$$\vec{j} \cdot \vec{E} = r_{\text{veszt}}$$

$$-\vec{H} \cdot \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} - \vec{E} \cdot \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} = -\frac{\partial w}{\partial t}$$

$$\operatorname{div} \vec{S} = r_{\text{nyug}}$$

$$-\frac{\partial w}{\partial t} = r_{\text{veszt}} + r_{\text{nyug}}$$



EMT VT30 | stat. áram - elektat analógia (meddig terjed?)  
 tübrözés: mitől hogyan?

Stacionárius áramlás

Elektrostatika

$\text{rot } \vec{E} = 0$

$\text{rot } \vec{E} = 0$

$\text{div } \vec{j} = 0$

áram, potenciális  
 → kábel, felület

$\text{div } \vec{D} = \rho$

$\vec{j} = \sigma \cdot \vec{E} \quad (\sigma(\vec{E} + \vec{E}_0) + \vec{j}_0)$

$\vec{D} = \epsilon \cdot \vec{E}$

~~$\text{div}(\sigma \text{ grad } \phi)$~~   $\int_A \vec{j} \cdot d\vec{a} = I$

$\int_A \vec{D} \cdot d\vec{a} = Q$

$\text{div}(\sigma \text{ grad } \phi) = \text{div}(\sigma \vec{E} + \vec{j}_0)$

$\text{div}(\epsilon \text{ grad } \phi) = -\rho$

tartózkodásmentes

analógia

elektat.	$\vec{E}$	$\phi$	$\epsilon$	$\vec{D}$	$Q$	$q$	$\rho$	$C$	$C_{ip}$	$C_{iz}$
stat. áram	$\vec{E}$	$\phi$	$\sigma$	$\vec{j}$	$I$	$i$	$-\text{div}(\sigma \vec{E} + \vec{j}_0)$	$G$	$G_{ip}$	$G_{iz}$

integrálmérés

$\Delta \phi = \rho$

$\text{div } \vec{D} = \rho$   
 $\text{div } \vec{j} = 0$

$\rho = \phi$   
 $\epsilon_{\text{ext}}, j_{\text{ext}} = \phi$

$C = \frac{Q}{U}$   
 $G = \frac{I}{U}$

Analog jellemzők: Differenciál egyenletek és peremfeltételek azonos alakúak.

analógia feltételei: ideális szigetelő:  $\sigma = 0$   
 $\epsilon = \rho$  anyag viszonyt nem látunk

Tübrözés: homogén töltés →  $\rho = \text{const}$

⇒ helyettesítő rendszer / vonalszerű "áramlás" (VAN is, összehasonlítás, melyet elhanyagolunk a modellben) tere elégit tesz az eredeti peremfeltételnek

Tübrözés: gömbtörés  $\sigma < \infty$  töltésben, + ideális vezető felület (föld),  
 →  $\sigma = \infty$  (A) ( $E_t = 0$ )

tübrözés azonos nagyságú, ellentétes előjelű  
 • tübrözés (analógia)

$\vec{j} = \vec{j}_n$   
 $\vec{E} = \vec{E}_n$  (j\_n feltevése)

feldelt gömbfelületre  $0 < \alpha$  körben, + ideális rugalmas közelem (levegő)

teljesen azonos nagyságú, A30N09

előjelű pontosság

$$\hookrightarrow \underline{\underline{\sigma = \phi}} \quad (\underline{\underline{\gamma_m = \phi}})$$

$\Downarrow$

$$\begin{array}{l} \vec{f} = \vec{f}_+ \\ \vec{E} = \vec{E}_+ \end{array}$$

[EMT VT57] static áram mágneses, teszt áram  $\vec{j}$  állandósítás

$$\begin{aligned} \text{rot } \vec{A} &= \vec{j} \\ \text{div } \vec{B} &= \phi \\ \vec{B} &= \mu \cdot \vec{H} \end{aligned}$$

$$\frac{\partial}{\partial t} \approx \phi, \vec{j} \neq \phi$$

↑ állandósított áram

$$\left( \mu_0 \cdot (\vec{H} + \vec{H}') \right)$$

$\mu = \epsilon_0 \text{rot } \vec{A}$  → homogén  
 • NEM ferromágneses } létezik

$$B_{zm} = B_{im}$$

$$H_{ze} = H_{ze} + K$$

↑ átültetési áram

áramjárta vezető mágneses  
terének námitása  
 ↓

Állítások: Egyenáramú villamos gép, (transzformátor) tesztelés ön-és kölcsön-  
induktivitásának námitása

Állítások: induktivitás, (vektorpotenciál)

alapvető esetek námitása:

$$\text{rot } \vec{A} = \vec{j}$$

$$\oint_L \vec{A} \cdot d\vec{r} = \int_A \vec{j} \cdot d\vec{a}$$

$$\downarrow \vec{A} \parallel \vec{r} \quad \left( \begin{matrix} \vec{H} \parallel d\vec{r} \\ \vec{j} \perp \vec{r} \end{matrix} \right)$$

$$\boxed{H \cdot l = I}$$





áramkörök mág. tere

ENT VT32 | Biot-Savart: mág. t., érhelmez + példa.

$\vec{j}$ : áramerősségetű vektörben helyb. áram

$$\vec{H}(\vec{r}) = \frac{j}{4\pi} \int \frac{d\vec{l}' \times (\vec{r} - \vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3}$$

$\leftarrow$  Áramerősség homogén töltésre!

l görbe: vezető mentén az áram folyási irányjában

$d\vec{l}'$ : áramelemen-vektor

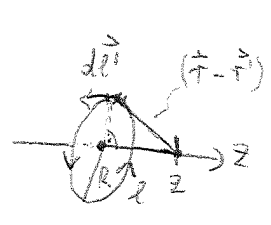
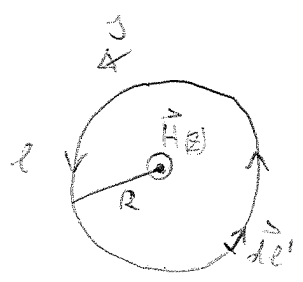
éptelenség, elemi áramok  $\rightarrow$  elemi áram / áramelem

$$\vec{j} dV = j d\vec{l}$$

$$d\vec{H} = \frac{j}{4\pi} \frac{d\vec{l}' \cdot (\vec{r} - \vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3}$$

$\Rightarrow$  áram-dipólus tere  
 $(\text{rot } d\vec{H} = d\vec{j})$

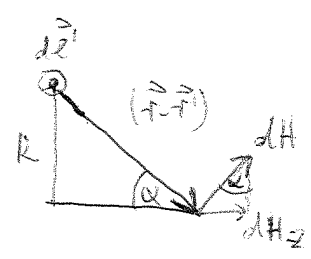
példa:



$$|\vec{r} - \vec{r}'| = \sqrt{R^2 + z^2}$$

$$d\vec{l}' \perp (\vec{r} - \vec{r}') \Rightarrow \frac{d\vec{l}' \times (\vec{r} - \vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3} = \frac{dl'}{|\vec{r} - \vec{r}'|^2}$$

$$H(z) = \frac{j}{4\pi} \int \frac{2R dl'}{|\vec{r} - \vec{r}'|^2}$$



ko-integrálk, során csak a z irányú komponensek maradnak meg!

~~$H(z) = \dots$~~

$$H(z) = \int dH_z(z) = \frac{j}{4\pi} \cdot \frac{2R \int dl'}{|\vec{r} - \vec{r}'|^2} \cdot \left( \frac{R}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \right) =$$

$$= \frac{j \cdot R^2}{(R^2 + z^2)^{3/2}} \cdot \frac{1}{2}$$

$$dH_z(z) = dH(z) \cdot \sin \alpha =$$

$$= dH(z) \cdot \frac{R}{|\vec{r} - \vec{r}'|}$$



EHT VT 33)  $\vec{a}_m$ ,  $\vec{a}_e$  indukció, energetikai hatékony  
+  $\vec{a}_e$ ,  $\vec{a}_e$  induktivitás

fluxus: 
$$\Psi = \int_S \vec{B} \cdot d\vec{s}$$

teljes: magnetikus:  $\Psi_i$  ( $i = 1, \dots, N$ ) zárva teljeselt

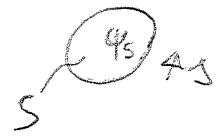
~~az~~ ( $1 \ll i \ll N$ ) hosszú: homogén mágneses tér,  $\vec{B} \parallel \vec{n}$

fluxus/telesfluxus:

$$\Psi_{\text{t}} = \sum_{i=1}^N \Psi_i \approx N \cdot \Psi_i$$

( $\mathcal{E}_{\text{ind}} - \mathcal{E} = 0$ )  
( $\mathcal{E} - \mathcal{E} = L \cdot \dot{I}$ )

teljes vezetők:



$\Psi \sim I \Rightarrow L = \frac{\Psi}{I}$

Energia:  $W_{\text{m}} = \frac{1}{2} I \cdot \Psi = \frac{1}{2} L I^2$

L: indukció együttható

$$\Rightarrow L = \frac{2W_{\text{m}}}{I^2}$$

indukció indukció:  $M$

$I_1 \Psi_1$  } 2 vezetők  
 $I_2 \Psi_2$  } hurok

$$L_{21} \triangleq \frac{\Psi_{21}}{I_1} \Big|_{I_2=0}$$


---

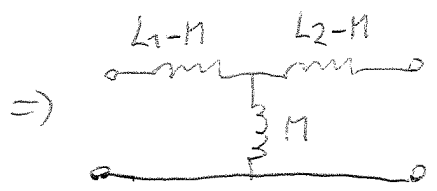
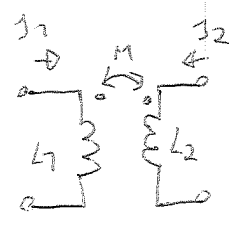

$$L_{12} \triangleq \frac{\Psi_{12}}{I_2} \Big|_{I_1=0}$$

$M = L_{12} = L_{21}$

$$\Psi_1 = L_1 \cdot I_1 + L_{12} \cdot I_2$$

$$\Psi_2 = L_2 \cdot I_2 + L_{21} \cdot I_1$$

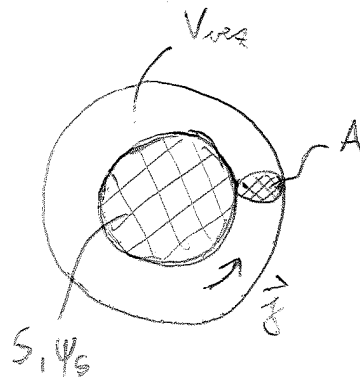
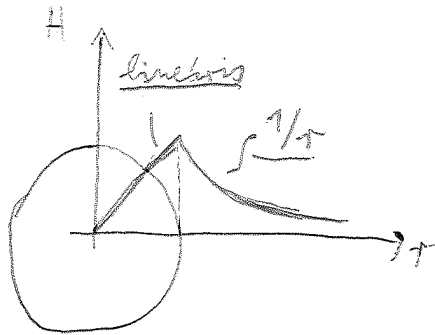
~~$W_{\text{m}} = \frac{1}{2} (I_1 \Psi_1 + I_2 \Psi_2)$~~   $W_{\text{m}} = \frac{1}{2} (I_1 \Psi_1 + I_2 \Psi_2) = \frac{1}{2} L_1 I_1^2 + \frac{1}{2} L_2 I_2^2 + M \cdot I_1 I_2$



$$\Psi_{21} = \int_{S_2} \vec{B}_1 \cdot d\vec{s}$$

$$\Psi_{12} = \int_{S_1} \vec{B}_2 \cdot d\vec{s}$$

vastag vezető:



$$\mathcal{L} = \vec{A} \cdot \vec{I} = A \cdot I$$

$$W_{m, \text{vez}} = \int_{V_{\text{vez}}} \frac{1}{2} \mu_0 H^2 dV$$

$$\Psi_S = \int_S \mu \vec{H} d\vec{s}$$

$$\text{rot } \vec{H} = \vec{I}$$

$$\oint_L \vec{H} d\vec{l} = I$$

$$H \cdot l' = I \cdot A'$$

$$L \approx L_{\text{ind}} + L_{\text{ext}}$$

$$L_{\text{ind}} = \frac{\Psi_S}{I}$$

$$L_{\text{ext}} = \frac{2W_{m, \text{vez}}}{I^2}$$

ENT VI 34 zár. mág. energiá, tekercspendrás energiái

m db tekercs:  $\{J_k, \psi_k\} \quad (k=1, \dots, m)$

VÉKONY vesejtő

$$\psi_k = \sum_{j=1}^m L_{kj} \cdot J_j \quad (*)$$

$$\rightarrow L_{kk}$$

önindukciós elv.

$L_{kj}$   $\psi_j$  -es

$$\rightarrow L_{kj} = L_{jk}$$

reciprocitás elv.

$$(k \neq j)$$

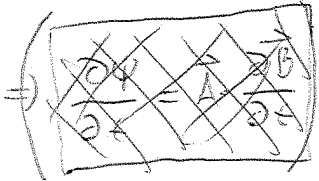
$$W_m = \int_V \frac{1}{2} \mu H^2 dV = \sum_{k=1}^m \psi_k \cdot J_k = \sum_{k=1}^m \sum_{j=1}^m L_{kj} \cdot J_j \cdot J_k$$

~~$\mu \frac{d\psi}{dt}$~~   
 ~~$dW = \mu \cdot i \cdot dt = \frac{d\psi}{dt} \cdot i \cdot dt = i \cdot d\psi$~~   
 ~~$\psi = L \cdot J \Rightarrow W = \psi \cdot J = L$~~



ERT VI 35 | nyug., mozg., indukció, indukált áram.  
 + egyelőre: általánosra átáll

Árnyékolt indukció: A mágneses mező a ~~vezető~~ vezető mozog váltakozó mágneses mező. ↓  
hurok két végén fesz.



$$\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \neq \emptyset \Rightarrow \text{évi-sztatcionárius tér}$$

$$\vec{B} \parallel \vec{n} \quad B = \text{állandó}$$

$$\text{rot } \vec{E} = - \frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$$

$$U_i = \oint_L \vec{E} \cdot d\vec{l} = \oint_L \left( - \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \right) \cdot d\vec{l} = - A \cdot \frac{\partial B}{\partial t}$$

$l$  mágneses görbe  $\Rightarrow A = \text{terület (mágneses)}$

(elég a görbe, nem kell vezeték)

$$\int_A \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \cdot d\vec{l} = \frac{\partial}{\partial t} \int_A \vec{B} \cdot d\vec{l} = \frac{\partial \psi}{\partial t}$$

$$U_i = - \frac{d\psi}{dt}$$

Mozgó indukció: Állandó mágneses mező. Vezető árammal mozog  
a térhez képest.  $\Rightarrow$  két végén feszültség mérhető

$$\vec{E} = - \vec{\nabla} \psi$$

Lorentz-törv.  $\vec{F}_i = q \cdot (\vec{E} + \vec{v} \times \vec{B})$

$\vec{B}$  mágneses  $\Rightarrow \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} = \emptyset$

$$\Rightarrow \vec{E}_i = \vec{v} \times \vec{B} \quad \text{: beiktatott / indukált áramerősség}$$

vezető sebessége a térhez képest

$$v \ll c !$$

$\vec{E}' = \vec{E}_i$  :  $\vec{v}$  sebességgel mozgó vonatkoztatási rendszer ( $\vec{v}' = \emptyset$ )

$$U_i = \int_L \vec{E}_i \cdot d\vec{l} = \int_L (\vec{v} \times \vec{B}) \cdot d\vec{l}$$

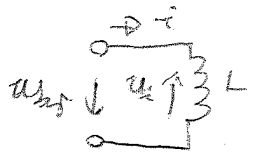
Egyesített indukciótörvény:

$$U_i = \int_L \vec{E}' \cdot d\vec{l} = \int_L (\vec{E} + \vec{v} \times \vec{B}) \cdot d\vec{l} = \left( - \int_S \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \cdot d\vec{G} \right) + \int_L (\vec{v} \times \vec{B}) \cdot d\vec{l}$$

induktív ferr. és kapacitív. kapcsolata:

erősít:

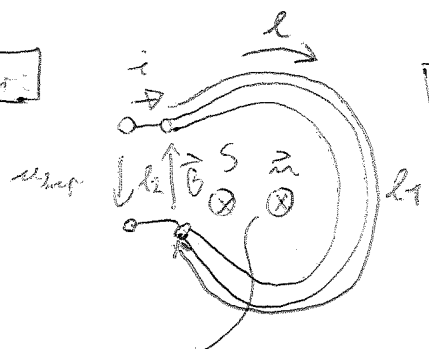
$$u_{kapos} = L \cdot \frac{di}{dt}$$



nyug.

ezért 
$$u_i = - \frac{d\psi}{dt} = - \frac{d}{dt} (L \cdot i) = -L \cdot \frac{di}{dt} = -u_{kapos}$$

tér:



$$u_i = \oint_l \vec{E} \cdot d\vec{l} = - \frac{d\psi}{dt}$$

nyug.

jelölés szabály  $\oint (d\vec{l})$   
 $\vec{m}$  BEFELE mutat,

$$\oint_l \vec{E} \cdot d\vec{l} = \underbrace{\int_{l_1} \vec{E} \cdot d\vec{l}}_{\approx p} + \underbrace{\int_{l_2} \vec{E} \cdot d\vec{l}}_{-u_{kap}} = -u_{kap} = - \frac{d\psi}{dt}$$

$$u_{kap} = \frac{d\psi}{dt} = -u_i$$

ja vezető  
(-ideális)

Gyakorlati példa:

generátor: mozgási indukció: mech  $\rightarrow$  el. energia

transzformátor: mágneses indukció: el.  $\rightarrow$  el. energia



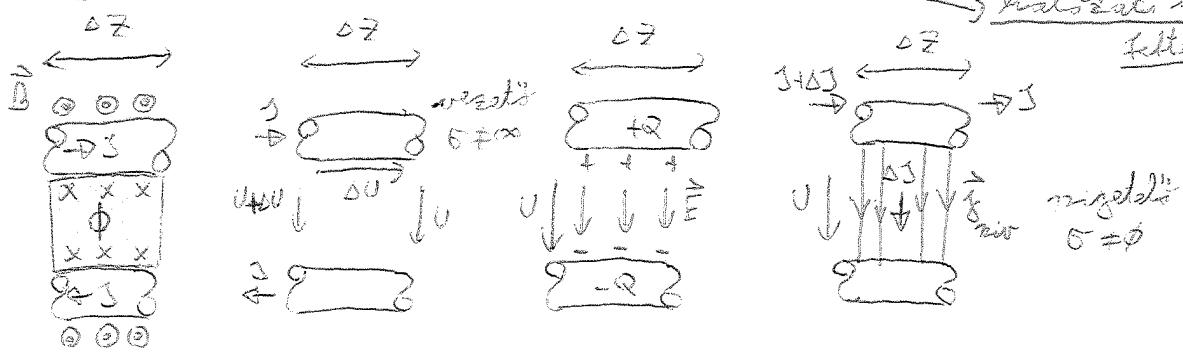
ENT VT '86 távvez. elcsúszt. param. modell, távvez. egyenlet  
 milyen feltételek mellett írható le egy  
 nullárványos "váltakozó" a modellel?

A távvezeték egy differenciálisan rövid ( $\Delta z$ ) szakaszt koncentrált paraméterű  
 sítkapacitív modellezzük.

$\Rightarrow$  hosszegységre vonatkoztatott paraméterek:  $L', R', C', G'$

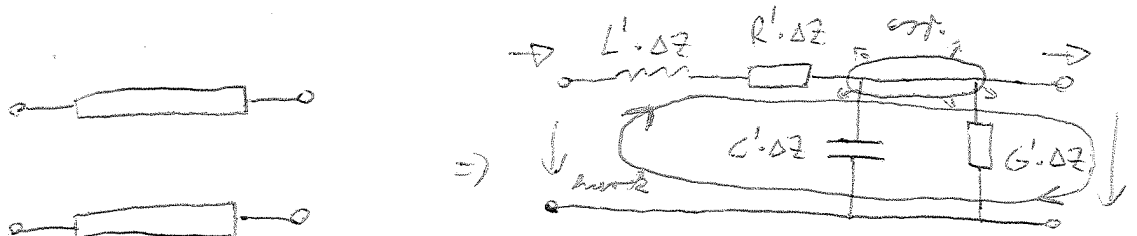
Távvezeték: - 2 db, gyűrűsamos, z irányban  $\infty$  erős vezetők

! Sell.  $d \ll \lambda$ , z-re transzverzális EM (TEM) tér  
 tér nullárványos  
 eszketlen, z függő  $u$  és  $i$  adattal leírható  
 $\left. \begin{array}{l} \vec{E} \perp \vec{H} \\ \vec{E} \perp \vec{z} \\ \vec{H} \perp \vec{z} \end{array} \right\}$   
 valóségi modellezés feltétele



$L'$	$R'$	$C'$	$G'$
$L' = \frac{\Phi / \Delta z}{I}$	$R' = \frac{\Delta U / \Delta z}{I}$	$C' = \frac{Q / \Delta z}{U}$	$G' = \frac{\Delta I / \Delta z}{U}$
[H/m]	[Ω/m]	[F/m]	[S/m]

induktív terez ↓ Lenz ↓ U <sub>2</sub> csökken ↓ <b>SOROS</b>	ohmos terez ↓ U <sub>2</sub> csökken ↓ <b>SOROS</b>	áram töltés vonzása ↓ attrakció ↓ I <sub>2</sub> csökken ↓ <b>SÖNT</b>	vezetés áram ↓ I <sub>2</sub> csökken ↓ <b>SÖNT</b>
--	--	---	--



$z$  függő  $u$  és  $i$   
 $i(z+\Delta z, t)$   
 $u(z+\Delta z, t)$   
 $i(z, t)$   
 $u(z, t)$

Wärmeleitgleichung:

$$u(z+\Delta z, t) = u(z, t) + \frac{\partial u(z, t)}{\partial z} \cdot \Delta z$$

$$i(z+\Delta z, t) = i(z, t) + \frac{\partial i(z, t)}{\partial z} \cdot \Delta z$$

$$\lim_{\Delta z \rightarrow 0} \frac{u(z+\Delta z, t) - u(z, t)}{\Delta z} = \frac{\partial u(z, t)}{\partial z}$$

$$-u(z, t) + L' \cdot \Delta z \cdot \frac{\partial i(z, t)}{\partial t} + R' \cdot \Delta z \cdot i(z, t) + \left( u(z, t) + \frac{\partial u(z, t)}{\partial z} \cdot \Delta z \right) = \phi \quad \left| \begin{array}{l} : \Delta z \\ \Delta z \rightarrow 0 \end{array} \right.$$

~~$$-i(z, t) + C' \cdot \Delta z \cdot \frac{\partial u(z, t)}{\partial t} + G' \cdot \Delta z \cdot u(z, t) + \left( i(z, t) + \frac{\partial i(z, t)}{\partial z} \cdot \Delta z \right) = \phi \quad \left| \begin{array}{l} : \Delta z \\ \Delta z \rightarrow 0 \end{array} \right.$$~~

~~$$-i(z, t) + C' \cdot \Delta z \cdot \frac{\partial u(z, t)}{\partial t} + G' \cdot \Delta z \cdot u(z, t) + \left( i(z, t) + \frac{\partial i(z, t)}{\partial z} \cdot \Delta z \right) = \phi \quad \left| \begin{array}{l} : \Delta z \\ \Delta z \rightarrow 0 \end{array} \right.$$~~

$$\Rightarrow \frac{\partial u(z, t)}{\partial z} = -L' \cdot \frac{\partial i(z, t)}{\partial t} - R' \cdot i(z, t) \quad \textcircled{I}$$

$$\frac{\partial i(z, t)}{\partial z} = -C' \cdot \frac{\partial u(z, t)}{\partial t} - G' \cdot u(z, t) \quad \textcircled{II}$$

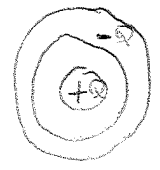
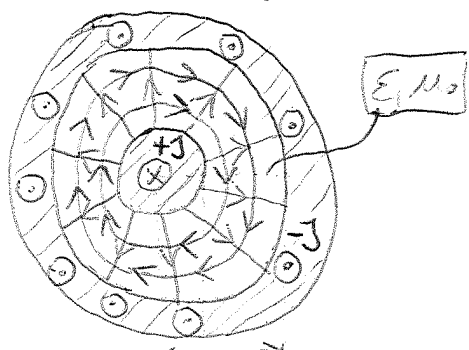
1. Ableitung

$$\frac{\partial \textcircled{I}}{\partial z} \Rightarrow \frac{\partial^2 u(z, t)}{\partial z^2} = \textcircled{II}$$

$$\frac{\partial}{\partial z} \left( \frac{\partial i(z, t)}{\partial t} \right) = \frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\partial i(z, t)}{\partial z} \right)$$

$$\frac{\partial^2 u(z, t)}{\partial z^2} = L' C' \cdot \frac{\partial^2 u(z, t)}{\partial t^2} + (L' G' + R' C') \cdot \frac{\partial u(z, t)}{\partial t} + R' G' \cdot u(z, t)$$

Koaxialkabel



$\text{div}(\epsilon \vec{E}) = \rho$   
 $\oint \vec{E} \cdot d\vec{s} = \frac{Q}{\epsilon}$

$E = \frac{Q}{2\pi\epsilon} \cdot \frac{1}{r}$

$\phi(r) = \frac{Q}{2\pi\epsilon} \ln \frac{r_0}{r}$

~~$U = \int_{r_1}^{r_2} E(r) dr$~~

$U = \phi(r_1) - \phi(r_2) = \frac{Q}{2\pi\epsilon} \ln \frac{r_2}{r_1}$

$r \times \vec{H} = \vec{J}$

$\oint \vec{H} \cdot d\vec{s} = J$

$H = \frac{J}{2\pi} \cdot \frac{1}{r}$

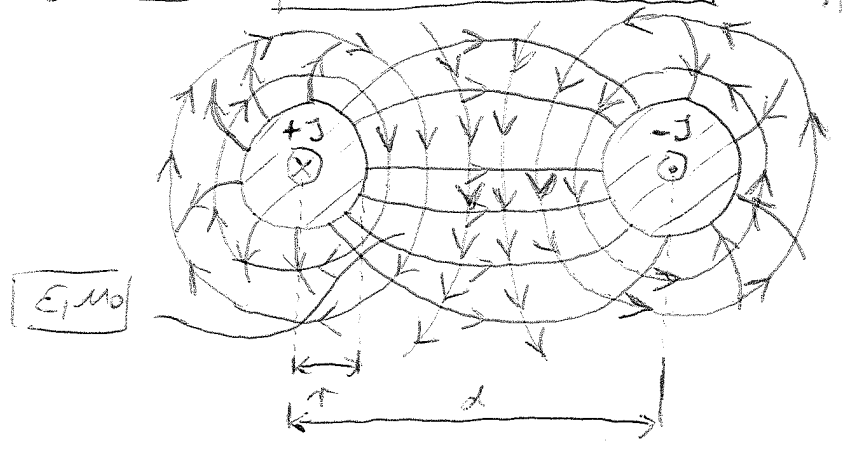
$\oint \vec{H} \cdot d\vec{s} = \frac{\mu J}{2\pi} \ln \frac{r_2}{r_1}$

↑ magnetische Fluss

$r \ll d$

Kerker (Kett) versetzt

$\vec{E} \perp \vec{H}$



$E_+ = \frac{+Q}{2\pi\epsilon} \cdot \frac{1}{r}$   
 $E_- = \frac{-Q}{2\pi\epsilon} \cdot \frac{1}{r}$

$\phi(r) = \phi_1(r) + \phi_2(r) = \frac{Q}{2\pi\epsilon} \left( \ln \frac{r_0}{r_+} - \ln \frac{r_0}{r_-} \right)$

$\phi(r) = \frac{Q}{2\pi\epsilon} \ln \frac{r_-}{r_+}$

$U = \phi(r) - \phi(d) = \frac{Q}{2\pi\epsilon} \left( \ln \frac{d}{r} - \ln \frac{r}{d} \right) = 2 \ln \frac{d}{r}$

$U = \frac{Q}{\pi\epsilon} \ln \frac{d}{r}$

$H = \frac{J}{2\pi} \left( \frac{1}{r} - \frac{1}{d-r} \right)$

~~$\phi' = \int_r^{d-r} \mu H(r) dr = \frac{\mu J}{2\pi} \left( \ln \frac{1}{d-r} - \ln \frac{1}{r} \right)$~~

$\phi' = \int_r^{d-r} \mu H(r) dr = \frac{\mu J}{2\pi} \left( \ln \frac{d-r}{r} \right)$

$= \frac{\mu J}{2\pi} \left( \ln \frac{d-r}{r} - \ln \frac{r}{d-r} \right) \approx \frac{\mu J}{\pi} \ln \frac{d}{r}$

sziget

levegő

$$C' = \frac{q}{U} = \frac{2\pi\epsilon}{\ln \frac{r_2}{r_1}}$$

$$C' = \frac{q}{U} = \frac{\pi\epsilon}{\ln \frac{d}{r}}$$

$$G' = \frac{2\pi\sigma}{\ln \frac{r_2}{r_1}}$$

$$G' = \frac{\pi\sigma}{\ln \frac{d}{r}}$$

$$L' = \frac{\phi'}{I} = \frac{\mu}{2\pi} \ln \frac{r_2}{r_1}$$

$$L' = \frac{\phi'}{I} = \frac{\mu}{\pi} \ln \frac{d}{r}$$

(Levegő)

$$R' = \frac{1}{\sigma A_1} + \frac{1}{\sigma A_2}$$

$$R' = \frac{2}{\sigma A}$$

ideális TV:  $R' = \emptyset$   
 $G' = \emptyset$

→ vesztésmentes  
(foules-erő)

$R'$  a szimmetria miatt NEM számítható  
statikus modellel!!!

$$\mu = \mu_0$$
  
$$\epsilon = \epsilon_0 \cdot \epsilon_T$$

$$L' \cdot C' = \mu_0 \cdot \epsilon = \mu_0 \cdot \epsilon_0 \cdot \epsilon_T \neq \epsilon_0$$

SPEC EGÉT:

SZINUSZOS ÁLL. ÁLL.

EJT VI 38 | TV felhatalm. ált. ms. bemutatás telm.

$$X(z, t) = \hat{X}(z) \cdot \cos(\omega t + \varphi(z)) = \text{Re} \left\{ \underbrace{\hat{X}(z)}_{\text{komplex amplitúdó}} \cdot e^{j\varphi(z)} \cdot e^{j\omega t} \right\} =$$

$$= \text{Re} \left\{ \bar{X}(z) \cdot e^{j\omega t} \right\}$$

$\omega$  gerjesztő körfrekvencia

$$\bar{U}(z) = U(z) = \hat{U}(z) \cdot e^{j\varphi_U(z)}$$

$$\bar{J}(z) = J(z) = \hat{J}(z) \cdot e^{j\varphi_J(z)}$$

$\frac{\partial X}{\partial t}$  komplex amplitúdója

Levezetett egyenlet:  $\frac{\partial X}{\partial t} \rightarrow j\omega X \cdot e^{j\omega t}$

itt már egyenlet deriválható  
vannak!

$\frac{\partial U(z)}{\partial z} = -j\omega L' \cdot J(z) - R' \cdot J(z)$	$= -(j\omega L' + R') \cdot J(z)$
$\frac{\partial J(z)}{\partial z} = -j\omega C' \cdot U(z) - G' \cdot U(z)$	$= -(j\omega C' + G') \cdot U(z)$

$$\frac{\partial U(z)}{\partial z} = \frac{dU(z)}{dz}$$

$$\Rightarrow \frac{\partial^2 U(z)}{\partial z^2} = (j\omega L' + R') \cdot (j\omega C' + G') \cdot U(z)$$

~~azaz~~ felhatalm. egyenlet: bövizéses másodrendű differenciál

$$\frac{\partial^2 U(z)}{\partial z^2} - \gamma^2 \cdot U(z) = 0$$

$$\gamma = \sqrt{(j\omega L' + R')(j\omega C' + G')} : \text{terjedési együttható}$$

rajzérték:  $\pm \gamma$

Nulláminorancia:

$$z_0 \triangleq \frac{(j\omega L' + R')}{\gamma} = \sqrt{\frac{j\omega L' + R'}{j\omega C' + G'}}$$

# Általános megoldás

$$U(z) = U_1^+ \cdot e^{-\gamma \cdot z} + U_1^- \cdot e^{+\gamma \cdot z}$$
$$I(z) = \left( \frac{U_1^+}{Z_0} \right) \cdot e^{-\gamma \cdot z} - \left( \frac{U_1^-}{Z_0} \right) \cdot e^{+\gamma \cdot z} =$$
$$= I_1^+ \cdot e^{-\gamma \cdot z} + I_1^- \cdot e^{+\gamma \cdot z}$$

$$I(z) = -\frac{1}{(j\omega L + D)} \cdot \frac{\partial U(z)}{\partial z}$$

$$Z_0 = \frac{U_1^+}{I_1^+} = -\frac{U_1^-}{I_1^-}$$

Különleges esetben: feszültség- és áramhullám közeli kapcsolata!

Értelmezés: előre retro reflektált hullám

pozitív  $(U_1^+/I_1^+)$  és negatív  $(U_1^-/I_1^-)$  z irányba terjedő, csillapított, numerikus feszültség- / áramhullámok superpozíciójaként adódik a feszültség- / áram hely- idő-függvénye.

$(U_1^+, I_1^+, U_1^-, I_1^-)$  a vezeték végén elhelyezett terhelés (rezonált állapot)

inverzálisan értelmezhető

Complex értelmezés!!

Terjedési e.h.:

$$\gamma = \sqrt{(j\omega L' + R') (j\omega C' + G')} = \alpha + j\beta$$

$$[\gamma] = [\alpha] = [\beta] = \frac{\text{rad}}{\text{m}}$$

$\alpha$ : csillapítási e.h.

hullámszámok:  $Z_0 = \sqrt{\frac{j\omega L' + R'}{j\omega C' + G'}}$

$\beta$ : fázisegységek

$$\beta = \frac{\omega}{v}$$

fázissebesség

$$v = \frac{\omega}{\beta}$$

$[\frac{\text{m}}{\text{s}}]$

$$\left. \begin{array}{l} \alpha \geq 0 \\ \beta \geq 0 \\ \text{Re}\{Z_0\} \geq 0 \end{array} \right\} \begin{array}{l} \text{2. vil} \\ \text{1. vil} \end{array}$$

szabadteri hullámhossz:

$$U_1^+, U_1^-, I_1^+, I_1^-$$

KOMPLEXEK!

$$\lambda = \frac{c}{f} \quad [\text{m}]$$

HULLÁM: térbeli és időbeli periodicitás

vesztés nélküli hullámhossz:

$$\Delta = \frac{v}{\omega/2\pi} = \frac{2\pi}{\beta} \quad [\text{m}]$$

valós

$z=0$  felé fordított irányban  
mennyit lépjél

Ha  $U_1^- = 0$   
és  $U_1^+$  valós!

$$u(z,t) = |U_1^+| \cdot e^{-\alpha \cdot z} \cdot \cos(\omega t - \beta \cdot z) = |U_1^+| \cdot e^{-\alpha \cdot z} \cdot \cos\left(\omega\left(t - \frac{z}{v}\right)\right)$$

csillapítási görbe  
→ csillapodás

v sebességgel  
terjed az irányba

Ideális TV:  $R' = 0, G' = 0$

$$\gamma = \sqrt{j\omega L' \cdot j\omega C'} = j\omega \sqrt{L' \cdot C'} = j\beta \Rightarrow \text{mire csillapodás}$$

$$\beta = \omega \sqrt{L' C'} \Rightarrow v = \frac{1}{\sqrt{L' C'}}$$

$$Z_0 = \sqrt{\frac{L'}{C'}} = R_0 \quad \text{valós}$$

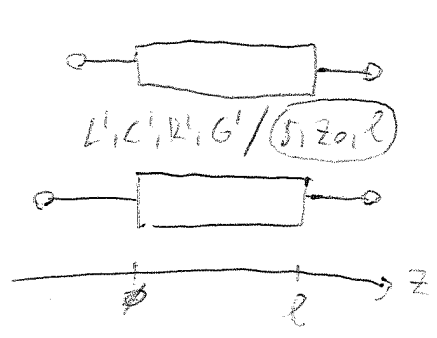
$$\mu_0 \epsilon_0 = \frac{1}{c^2}$$

$$v = \frac{1}{\sqrt{\mu_0 \epsilon_0 \epsilon_T}} = \frac{c}{\sqrt{\epsilon_T}} \approx c \cdot \frac{2}{3}$$

hozz:  $\epsilon_T = 2.3 \Rightarrow \sqrt{\epsilon_T} \approx 1.5 = \frac{3}{2}$

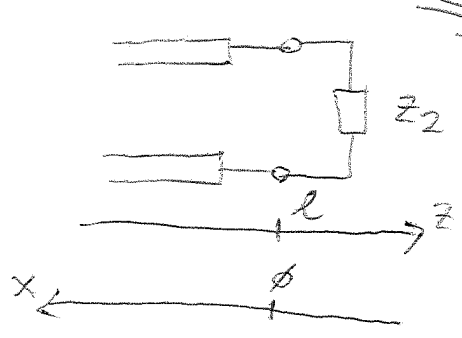






Passiv Lastenstand

$Z_2$   
 $\Rightarrow \text{Re}\{Z_2\} \geq \phi$



$X = l - Z$

$$U(x) = U_2^+ e^{\gamma x} + U_2^- e^{-\gamma x}$$

$$I(x) = \frac{U_2^+}{Z_0} e^{\gamma x} - \frac{U_2^-}{Z_0} e^{-\gamma x}$$

-x-impulsa | +x-impulsa terjed

$Z_2$  besz's visszavert/reflektált  
nyomat: (incident) (reflected)

Reflexió koefficiens:

$$\bar{\Gamma} = \bar{\Gamma}' = \frac{\bar{U}_{refl}}{\bar{U}_{besz's}} = \frac{\bar{U}_-}{\bar{U}_+}$$

2-es oldal:  $Z=l$ ,  $X=\phi$

$$\Gamma_2 = \frac{U_2^-}{U_2^+} \xrightarrow{\text{komplex!}} U_2^- = \Gamma \cdot U_2^+$$

$$Z_2 = \frac{U_2}{I_2} \stackrel{X=\phi}{=} Z_0 \frac{U_2^+ + U_2^-}{U_2^+ - U_2^-} = Z_0 \cdot \frac{1 + \Gamma}{1 - \Gamma}$$

$$\Rightarrow \Gamma = \Gamma' = \frac{Z_2 - Z_0}{Z_2 + Z_0}$$

$$\text{Re}\{Z_2\} \geq \phi$$

$$Z_2 \text{ passiv} \rightarrow |\Gamma| \leq 1$$

Ellenértett leképezés:

$$Z_2 = Z_0$$

ideális TV:  $\gamma = j\beta$

$$\Gamma = \frac{Z_2 - Z_0}{Z_2 + Z_0} = 0$$

$$\sin x = \frac{e^{jx} - e^{-jx}}{2j}$$
$$\cos x = \frac{e^{jx} + e^{-jx}}{2}$$

$$U(x) = U_2^+ e^{j\beta x}$$
$$I(x) = \frac{U_2^+}{Z_0} e^{j\beta x}$$

tisztaan elhaladó hullám

Gróhadás:

$$Z_2 = \infty$$

$$\Gamma = \frac{Z_2 - Z_0}{Z_2 + Z_0} = +1$$

$$U(x) = U_2^+ (e^{j\beta x} + e^{-j\beta x}) = 2 \cdot U_2^+ \cdot \cos(\beta x)$$

$$I(x) = \frac{U_2^+}{Z_0} (e^{j\beta x} - e^{-j\beta x}) = 2 \cdot \left(\frac{j}{Z_0}\right) \cdot U_2^+ \cdot \sin(\beta x)$$

Átváltás:

$$Z_2 = 0$$

$$j = e^{j\frac{\pi}{2}}$$

$$\Gamma = \frac{Z_2 - Z_0}{Z_2 + Z_0} = -1$$

$$U(x) = U_2^+ (e^{j\beta x} - e^{-j\beta x}) = 2 \cdot \left(\frac{j}{Z_0}\right) \cdot U_2^+ \cdot \sin(\beta x)$$

$$I(x) = \frac{U_2^+}{Z_0} (e^{j\beta x} + e^{-j\beta x}) = 2 \cdot \left(\frac{U_2^+}{Z_0}\right) \cdot \cos(\beta x)$$

$$\cos\left(\omega t + \frac{\pi}{2}\right) = -\sin(\omega t) !$$

$$|\Gamma| = 1$$

↓  
Totális reflexió

↓  
Állóhullám

- hely és időfüggetlen  
szög argumentum  
ben

$$\exists x:$$

$$u(x, t) \equiv 0, \forall t \in -\infty$$

állandósági hely

ENT VI 47 tetsidleges (passiv) lesárns  $S_{\text{in}}$ ; állom.,  $S_{\text{refl}}$ ,  $S_{\text{refl}}$ ,  $S_{\text{refl}}$   
 $\Rightarrow$  állomások energiái tartalmára:  $S_{\text{refl}}$  reaktancia (X)

ideális TV:  $\gamma = j\beta l$

$$Z_2 = R + jX \Rightarrow \Gamma = |\Gamma| \cdot e^{j\varphi}$$

$$\operatorname{Re}\{Z_2\} \leq Z_0 \Rightarrow |\Gamma| \leq 1$$

$$U(x) = U_2^+ (e^{j\beta x} + \Gamma e^{j\varphi} \cdot e^{-j\beta x}) = U_2^+ (e^{j\beta x} + |\Gamma| e^{j\beta x} + |\Gamma| e^{j\varphi} \cdot e^{-j\beta x} - |\Gamma| e^{j\beta x}) =$$

$$= U_2^+ \cdot (1 - |\Gamma|) \cdot e^{j\beta x} + 2 \cdot U_2^+ \cdot |\Gamma| \cdot e^{j\varphi/2} \cdot \cos(\beta x - \varphi/2) = U_a(x) + U_b(x)$$

$$|U_a(x)| = |U_2^+| \cdot (1 - |\Gamma|) = \text{const.} \Rightarrow \text{tisztaan esztendő} (+X)$$

$$|U_b(x)| = 2 \cdot |U_2^+| \cdot |\Gamma| \cdot |\cos(\beta x - \varphi/2)| \Rightarrow \text{tisztaan álló}$$

$\Rightarrow$  a felvétel egy állandó (tiszta) esztendő esztendő!

$$\frac{e^{jx} + e^{-jx}}{2} = \cos x$$

$$\frac{e^{jx} - e^{-jx}}{2j} = \sin x$$

$$I(x) = \frac{U_2^+}{Z_0} (e^{j\beta x} - |\Gamma| e^{j\varphi} \cdot e^{-j\beta x}) = \frac{U_2^+}{Z_0} (e^{j\beta x} - |\Gamma| e^{j\beta x} + |\Gamma| e^{j\beta x} - |\Gamma| e^{j\varphi} \cdot e^{-j\beta x})$$

$$= \frac{U_2^+}{Z_0} \cdot \left[ (1 - |\Gamma|) \cdot e^{j\beta x} + 2j \cdot e^{j\varphi/2} \cdot |\Gamma| \cdot \sin(\beta x - \varphi/2) \right] = I_a(x) + I_b(x)$$

$$|I_a(x)| = \left| \frac{U_2^+}{Z_0} \right| \cdot (1 - |\Gamma|) = \text{const}$$

$$|I_b(x)| = \left| \frac{U_2^+}{Z_0} \right| \cdot 2 \cdot |\Gamma| \cdot |\sin(\beta x - \varphi/2)|$$

Ideális TV:  $Z_0 = R_0$  +  $Z_2 = jX_2$  } ideális TV vesztesé-  
mentes viselkedésével

$\Rightarrow$  (vesztésmentes vesz fel a hálózat teljesítményét) + (távvezetés vesztesé-  
mentes)

( $\rightarrow$  azaz  $i$  biztos, hogy nincs fókuszban)

$\rightarrow$  nincs hálózat teljes áramlás  $\otimes$

nyolc eset: rezonancia, rövidzárt: akkor is csak meddő áramlás van

$$Z_2 = jX_2 \Rightarrow \Gamma = \frac{Z_2 - Z_0}{Z_2 + Z_0} = \frac{jX - Z_0}{jX + Z_0} = - \frac{Z_0 - jX}{Z_0 + jX} = 1 \cdot e^{j\phi}$$

$\Rightarrow |\Gamma| = 1 \Rightarrow$  állóhullám

$\otimes$  térben: amplitúdó  $\lambda/4$ -el eltolva ( $-v, i$ )

időben  $T/4$  késés maximális sávszélesség  $\cdot L$ :  $i$  eltolva

$\cdot C$ :  $i$  nem

~~energiaátvitel~~

rezonancia, rövidzárt: energiaáramlás nincs, csak teljesítmény.

levegő a  $\lambda/4$  rezonancia: egyik max áramlás  $\phi$

levegőnél van  $\phi$  zérus

$\Rightarrow \phi$  teljes

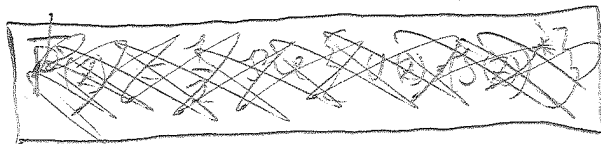
elektromos  $\leftrightarrow$  mágneses

$jX$ : távvezetés végén nincs  $\phi$  zérus (szintén maximális)

$\Rightarrow$  van a levegőnek is meddő levegő

(azonos interferenciák (amplitúdó eltolás), csak

térben eltolva)



~~komplex teljesítmény~~

~~komplex teljesítmény~~

$$P(z) = \frac{1}{2Z_0} (|U|^2 - |U^-|^2) = \frac{1}{2} \operatorname{Re} \{ U(z) \cdot (S(z))^* \}$$

$$P_{\text{avg}}(z) = P_{\text{ave}} = \frac{1}{2} U_0^2$$

ideális system  $Z=0$

teljesítmény:  $P_{\text{ave}}$   $P_{\text{ref}}$

EMT VT42  $\frac{1}{2}$  max. ampl. min. és max. helyei a TV mentén a leszálló irányban

$$U(x) = U_2^+ \cdot (1 - |\Gamma|) \cdot e^{j\beta x} + 2 \cdot U_2^+ \cdot |\Gamma| \cdot e^{j\varphi/2} \cdot \cos(\beta x - \varphi/2)$$

$$\Gamma = |\Gamma| \cdot e^{j\varphi}$$

$$|U_1(x)| = |U_2^+| \cdot (1 - |\Gamma|)$$

$$|U_2(x)| = 2|U_2^+| \cdot |\Gamma| \cdot \cos(\beta x - \varphi/2)$$

$$|U(x)|_{\max} = |U_2^+| \cdot (1 + |\Gamma|)$$

$$\Rightarrow \cos(\beta x - \varphi/2) = 1$$

$$|U(x)|_{\min} = |U_2^+| \cdot (1 - |\Gamma|)$$

$$\Rightarrow \cos(\beta x - \varphi/2) = \varphi$$

Max. hely:  $\cos(\beta x - \varphi/2) = 1$

$$\beta x - \varphi/2 = 2\pi$$

$$x_M = \frac{2\pi + \varphi/2}{\beta}, \quad \beta \in \mathbb{N}$$

$$\frac{2\pi}{\beta} = 2 \cdot (\Lambda/2)$$

Min. hely:  $\cos(\beta x - \varphi/2) = \varphi$

$$\beta x - \varphi/2 = \frac{\pi}{2} + 2\pi$$

$$\Lambda = \frac{2\pi}{\beta}$$

$$x_m = \frac{\pi/2 + 2\pi + \varphi/2}{\beta} = x_M + \frac{\pi/2}{\beta} = x_M + \Lambda/4$$

$f_{\min} \rightarrow f_{\max}$  } térben ~~hely~~  
 $f_{\max} \rightarrow f_{\min}$  } ampl. elcsúszás



ENT VT 43 | állóhullámszám,  $\rightarrow$  megfig. imp. mérés

voltage standing wave ratio  $\rightarrow$  VSWR

$$\sigma = \text{VSWR} = \frac{|U(x)|_{\max}}{|U(x)|_{\min}} = \frac{1+|\Gamma|}{1-|\Gamma|}$$

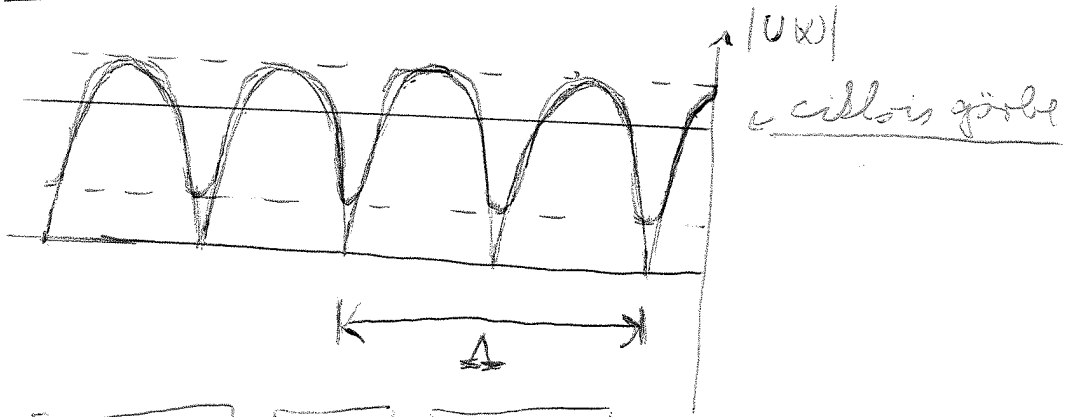
$$|U(x)|_{\max} = |U_2^+| + |U_2^-|$$

$$|U(x)|_{\min} = |U_2^+| - |U_2^-|$$

$$\sigma \in [1; +\infty[$$

↙ szabad  
hullám      ↘ állóhullám

Interferenciakép (amplitúdójelölés):



$\sigma \rightarrow \infty$	$\sigma = 1$	$\sigma \rightarrow \infty$
$\sigma \neq 1$	<u>szabad</u>	<u>álló</u>

aktív      ellenérték      reaktív

$Z_2 = R + jX$	$Z_2 = Z_0$	$Z_2 = jX$
		$= \phi$
		$= \infty$

Maggyfolyó. imp. mérés:

$$Z = ?$$

~~1)  $Z_2 = Z$~~

1)  $Z_2 = Z$

- $\sigma$  lineáritása
- $|U(x)|_{max}$  helyek megkeresése

2)  $Z_2 = \emptyset$  (frövidkár)

- $|U(x)|_{max}$   $\Delta x$  eltolódásának megmérése

$$\sigma = \frac{1+|r|}{1-|r|} \Rightarrow |r| = \frac{\sigma-1}{\sigma+1}$$

max hely:  $2\pi$

$$r = |r| e^{j\varphi}$$

1)  $\cos(\pi x + \varphi/2) = 1$

$$x_1 = \frac{2\pi + \varphi/2}{\pi}$$

$$\Delta x = x_2 - x_1 = \frac{\pi}{2\pi} - \frac{\varphi}{2\pi} = \frac{\pi - \varphi}{2\pi}$$

2)  $r = -1 = e^{j\pi}$

$$x_2 = \frac{2\pi + \pi/2}{\pi}$$

$$\Rightarrow \varphi = \pi - \Delta x \cdot 2\pi$$

inverz:  $\delta, Z_0, l; \sigma, \Delta x$   
 $\hookrightarrow j\pi$

$$x = l - Z$$

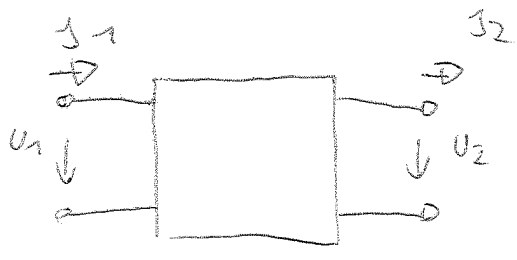
$$\Delta x = -\Delta Z$$

$$Z = \frac{U_2}{I_2} = \frac{U(\varphi)}{I(\varphi)} = Z_0 \cdot \frac{1+r}{1-r} = Z_0 \cdot \frac{1+|r|e^{j\varphi}}{1-|r|e^{j\varphi}}$$

$$Z = Z_0 \cdot \frac{(\sigma+1) + (\sigma-1) \cdot e^{j(\pi - \Delta x \cdot 2\pi)}}{(\sigma+1) - (\sigma-1) \cdot e^{j(\pi - \Delta x \cdot 2\pi)}} = Z_0 \cdot \frac{(\sigma+1) - (\sigma-1) \cdot e^{-j\Delta x \cdot 2\pi}}{(\sigma+1) + (\sigma-1) \cdot e^{-j\Delta x \cdot 2\pi}}$$



Lineáris rel. ismétlés:



Lineáris paraméterek:

$$\begin{bmatrix} U_1 \\ I_1 \end{bmatrix} = \underline{\underline{A}} \cdot \begin{bmatrix} U_2 \\ I_2 \end{bmatrix}$$

Z=0

$$U_1 = U_1^+ + U_1^-$$

$$I_1 = \frac{U_1^+}{Z_0} - \frac{U_1^-}{Z_0}$$

Z=l

$$U_2 = U_2^+ e^{-\gamma l} + U_2^- e^{\gamma l}$$

$$I_2 = \frac{U_2^+}{Z_0} e^{-\gamma l} - \frac{U_2^-}{Z_0} e^{\gamma l}$$

$$\begin{bmatrix} U_1 \\ I_1 \end{bmatrix} = \underbrace{\begin{bmatrix} 1 & 1 \\ \frac{1}{Z_0} & -\frac{1}{Z_0} \end{bmatrix}}_{\underline{\underline{E}}} \begin{bmatrix} U^+ \\ U^- \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} U_2 \\ I_2 \end{bmatrix} = \underbrace{\begin{bmatrix} e^{-\gamma l} & e^{\gamma l} \\ \frac{1}{Z_0} e^{-\gamma l} & \frac{1}{Z_0} e^{\gamma l} \end{bmatrix}}_{\underline{\underline{D}}} \begin{bmatrix} U^+ \\ U^- \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} U^+ \\ U^- \end{bmatrix} = \underline{\underline{D}}^{-1} \cdot \begin{bmatrix} U_2 \\ I_2 \end{bmatrix}$$

$$\underline{\underline{D}}^{-1} = \frac{1}{\begin{pmatrix} -\frac{Z_0}{2} \\ \frac{1}{Z_0} & -\frac{1}{Z_0} \end{pmatrix}} \cdot e \begin{bmatrix} -\frac{1}{Z_0} e^{\gamma l} & -e^{\gamma l} \\ -\frac{1}{Z_0} e^{-\gamma l} & e^{-\gamma l} \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} U_1 \\ I_1 \end{bmatrix} = \underline{\underline{E}} \cdot \underline{\underline{D}}^{-1} \cdot \begin{bmatrix} U_2 \\ I_2 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} a_1 & a_2 \\ b_1 & b_2 \end{bmatrix}^{-1} = \frac{1}{a_1 b_2 - a_2 b_1} \cdot \begin{bmatrix} b_2 & -a_2 \\ -b_1 & a_1 \end{bmatrix}$$

$$\cosh x = \frac{e^x + e^{-x}}{2}$$

$$\cos x = \frac{e^{jx} + e^{-jx}}{2}$$

$$\sinh x = \frac{e^x - e^{-x}}{2}$$

$$\sin x = \frac{e^{jx} - e^{-jx}}{2j}$$

$$\underline{A} = \underline{E} \cdot \underline{D}^{-1} =$$

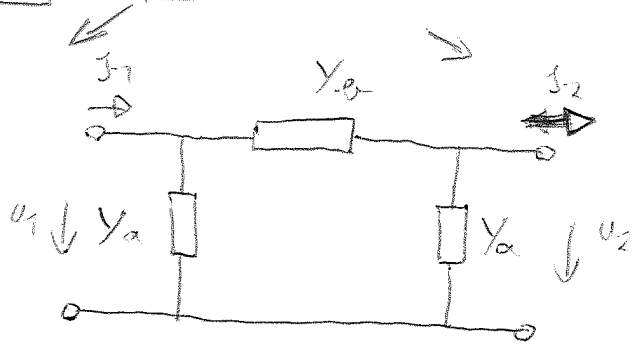
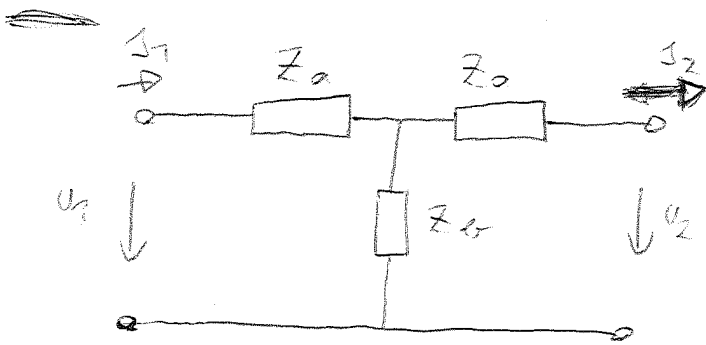
$$\begin{bmatrix} 1 & 1 \\ \frac{1}{Z_0} & -\frac{1}{Z_0} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{e^{\gamma l}}{2} & \frac{Z_0 \cdot e^{\gamma l}}{2} \\ \frac{e^{\gamma l}}{2} & \frac{-Z_0 \cdot e^{-\gamma l}}{2} \\ \frac{e^{\gamma l} + e^{-\gamma l}}{2} & Z_0 \cdot \frac{e^{\gamma l} - e^{-\gamma l}}{2} \\ \frac{1}{Z_0} \cdot \frac{e^{\gamma l} - e^{-\gamma l}}{2} & \frac{e^{\gamma l} + e^{-\gamma l}}{2} \end{bmatrix}$$

$$A = \begin{bmatrix} \operatorname{ch}(\gamma l) & Z_0 \cdot \operatorname{sh}(\gamma l) \\ \frac{1}{Z_0} \cdot \operatorname{sh}(\gamma l) & \operatorname{ch}(\gamma l) \end{bmatrix}$$

reciprocal:  $\det \underline{A} = 1$

symmetrical:  $A_{11} = A_{22}$

since rel intensity transmission



$$\begin{bmatrix} U_1 \\ U_2 \end{bmatrix} = \underline{Z} \cdot \begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \end{bmatrix} = \underline{Y} \cdot \begin{bmatrix} U_1 \\ U_2 \end{bmatrix}$$

~~OA  $Z_{11}$   $Z_{12}$   $Z_{21}$   $Z_{22}$~~

~~$Z_{11}$   $Z_{12}$   $Z_{21}$   $Z_{22}$~~

$$U_1 = (Z_a + Z_G) I_1 - Z_G I_2$$

$$-Z_G = Z_{12}$$

$$Z_G = -Z_{12}$$

$$Z_a = Z_{11} - Z_G = Z_{11} + Z_{12}$$

$$I_1 = Y_a U_1 + Y_G (U_1 - U_2) = (Y_a + Y_G) U_1 - Y_G U_2$$

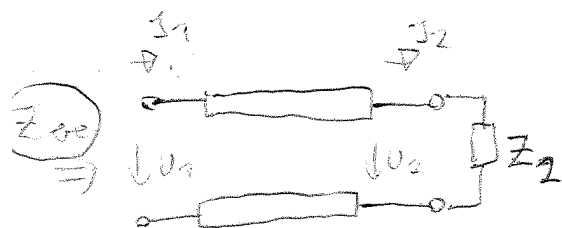
$$-Y_G = Y_{12}$$

$$Y_G = -Y_{12}$$

$$Y_a = Y_{11} - Y_G = Y_{11} + Y_{12}$$

⇒ nem elinthető koncentrált param. ábrázolás megvalósítható, mert a tagok NEM racionális törtfüggvényei vannak. (Ezért) → csak  $\gamma$  és  $Z_0$  w függése ⇒ Ezal nem valódi impedanciák, csak adott  $\omega$ -hoz hely. záras.

ENT VT 45 bemeneti imp.  
 $\Rightarrow$  ellenértéki feladatok hogy megmondható?



$$Z_2 = \frac{U_2}{I_2}$$

$$Z_{be} \triangleq \frac{U_1}{I_1}$$

$$\begin{bmatrix} U_1 \\ I_1 \end{bmatrix} = \underline{A} \begin{bmatrix} U_2 \\ I_2 \end{bmatrix}$$

$$\underline{A} = \begin{bmatrix} \operatorname{ch}(\gamma l) & Z_0 \cdot \operatorname{sh}(\gamma l) \\ \frac{1}{Z_0} \operatorname{sh}(\gamma l) & \operatorname{ch}(\gamma l) \end{bmatrix}$$

$$\left( \frac{Z_0}{I_2} \right)$$

$$Z_{be} = \frac{U_1}{I_1} = \frac{U_2 \cdot \operatorname{ch}(\gamma l) + Z_0 \cdot I_2 \cdot \operatorname{sh}(\gamma l)}{\frac{U_2}{Z_0} \cdot \operatorname{sh}(\gamma l) + I_2 \cdot \operatorname{ch}(\gamma l)} = Z_0 \cdot \frac{Z_2 \cdot \operatorname{ch}(\gamma l) + Z_0 \cdot \operatorname{sh}(\gamma l)}{Z_2 \cdot \operatorname{sh}(\gamma l) + Z_0 \cdot \operatorname{ch}(\gamma l)}$$

~~ideális~~ Ideális tárolók:

$$\operatorname{ch}(\gamma l) = \operatorname{ch}(j\beta l) = \cos(\beta l)$$

$$\operatorname{sh}(\gamma l) = \operatorname{sh}(j\beta l) = j \cdot \sin(\beta l)$$

$$Z_{be} = Z_0 \cdot \frac{Z_2 \cdot \cos(\beta l) + j \cdot Z_0 \cdot \sin(\beta l)}{j Z_2 \cdot \sin(\beta l) + Z_0 \cdot \cos(\beta l)}$$

$$Z_2 = Z_0 \Rightarrow Z_{be} = Z_0$$

ellenértéki feladat:  $Z_0$  bevezése

$$Z_2 = \rho \Rightarrow Z_{be, \rho} = j \cdot Z_0 \cdot \operatorname{tg}(\beta l)$$

$$Z_0 = \sqrt{Z_{be, \rho} \cdot Z_{be, \infty}}$$

$$Z_2 = \infty \Rightarrow Z_{be, \infty} = -j \cdot Z_0 \cdot \operatorname{ctg}(\beta l)$$

illesztési feladat: TV lastád kapcsolás

→ 2. TV bemeneti impedanciája legyen egyenlő az 1. TV  
kellő impedanciájával

Homogén (+icster + lin) egyenlet:

$\mu, \sigma, \epsilon = \text{állandó}$

Utolsó forrás:

$$\begin{aligned} \rho &= 0 \\ \vec{j} &= 0 \\ \vec{E} &= 0 \end{aligned} \quad \text{Ⓢ}$$

$$\begin{aligned} \vec{B} &= \mu \vec{H} \\ \vec{D} &= \epsilon \vec{E} \\ \vec{j} &= \sigma \vec{E} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \frac{\partial}{\partial t} &= 0 \\ \vec{j} &= 0 \end{aligned}$$

Vektoriális hullámmegyenlet:

$$\begin{aligned} \text{rot } \vec{H} &= \sigma \vec{E} + \epsilon \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} \\ \text{rot } \vec{E} &= -\mu \frac{\partial \vec{H}}{\partial t} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{div } \vec{H} &= 0 \\ \text{div } \vec{E} &= 0 \quad \text{Ⓢ} \end{aligned}$$

$$\text{rot } \text{rot } \vec{E} = -\mu \frac{\partial}{\partial t} \text{rot } \vec{H} = -\mu \frac{\partial}{\partial t} \left( \sigma \vec{E} + \epsilon \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} \right)$$

$$\text{rot } \text{rot } \vec{E} = \text{grad } \text{div } \vec{E} - \Delta \vec{E}$$

$$\Delta \vec{E} - \mu \sigma \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} - \mu \epsilon \frac{\partial^2 \vec{E}}{\partial t^2} = \vec{0}$$

~~$\Delta \vec{E} - \mu \sigma \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} + \mu \epsilon \frac{\partial^2 \vec{E}}{\partial t^2} = \vec{0}$~~

$$\text{rot } \text{rot } \vec{H} = \left( \sigma + \epsilon \frac{\partial}{\partial t} \right) \text{rot } \vec{E} = \left( \sigma + \epsilon \frac{\partial}{\partial t} \right) - \mu \frac{\partial \vec{H}}{\partial t}$$

$$\text{rot } \text{rot } \vec{H} = \text{grad } \text{div } \vec{H} - \Delta \vec{H}$$

$$\Delta \vec{H} - \mu \sigma \frac{\partial \vec{H}}{\partial t} - \mu \epsilon \frac{\partial^2 \vec{H}}{\partial t^2} = \vec{0}$$

~~$\Delta \vec{H} + \mu \sigma \frac{\partial \vec{H}}{\partial t} + \mu \epsilon \frac{\partial^2 \vec{H}}{\partial t^2} = \vec{0}$~~



komplex amplitúdóvektor:

$$\vec{E} = E_x \vec{e}_x + E_y \vec{e}_y + E_z \vec{e}_z = \vec{E}_r + \vec{E}_z \cdot \vec{z}$$

$$\begin{aligned} \bar{E}_x &= E_{rx} + jE_{ix} = \hat{E}_x \cdot e^{j\omega t} \\ \bar{E}_y &= E_{ry} + jE_{iy} = \dots \\ \bar{E}_z &= E_{rz} + jE_{iz} = \dots \end{aligned}$$

$$\vec{E}_x(t) = \vec{e}_x \cdot \text{Re} \left\{ \bar{E}_x \cdot e^{j\omega t} \right\}$$

Az egyes vektoralkalok (komponensek) numerikus állandósított állapotban vannak.  $\Rightarrow$  koordinátánként értelmezett komplex amplitúdó

$$\vec{E}(\vec{r}, t) = \text{Re} \left\{ \vec{E}(\vec{r}) \cdot e^{j\omega t} \right\} = \begin{bmatrix} E_x(\vec{r}, t) \\ E_y(\vec{r}, t) \\ E_z(\vec{r}, t) \end{bmatrix}$$

Hullámegyenlet:

$$\Delta \vec{E} - \mu \sigma \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} - \mu \epsilon \frac{\partial^2 \vec{E}}{\partial t^2} = \vec{\rho}$$

$$\vec{\rho} = \vec{0} \quad \Downarrow \quad \frac{\partial}{\partial t} \Rightarrow j\omega; \quad \vec{E} \Rightarrow \bar{E}$$

$$\Delta \bar{E} - j\omega \mu \cdot (\sigma + j\omega \epsilon) \bar{E} = \vec{\rho}$$

$$\bar{\gamma} = \sqrt{j\omega \mu \cdot (\sigma + j\omega \epsilon)} \quad \text{terjedési együttható}$$

hullámhossz: (időtől független hullámegyenlet)

$$\Delta \bar{E} - \bar{\gamma}^2 \cdot \bar{E} = \vec{\rho}$$





$$\Delta \vec{E} = \mu \sigma \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} - \mu \epsilon \frac{\partial^2 \vec{E}}{\partial t^2} = \vec{p}$$

~~...~~  
 Székelylám ~~...~~  
 Székelylám 1D Helmholtz egy., mi a TEM típusú nullámenterj?

Székelylám - megoldás:

teszt:  $\vec{E}(x, y, z) = \vec{e}_x \cdot E_x(z)$

- x-irányú
- z-től függ

idő:  $E_x(z, t) = \Re \{ \bar{E}_x(z) \cdot e^{j\omega t} \} = \hat{E}_x(z) \cdot \cos(\omega t + \varphi(z))$

$$\Delta \vec{E} = \begin{pmatrix} \Delta E_x \\ \Delta E_y \\ \Delta E_z \end{pmatrix} = \vec{e}_x \cdot \Delta E_x = \vec{e}_x \cdot \left( \frac{\partial^2 E_x(z, t)}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 E_x(z, t)}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 E_x(z, t)}{\partial z^2} \right) = \vec{e}_x \cdot \frac{\partial^2 E_x(z, t)}{\partial z^2}$$

$$\frac{\partial^2 E_x}{\partial z^2} - \mu \sigma \frac{\partial E_x}{\partial t} - \mu \epsilon \frac{\partial^2 E_x}{\partial t^2} = p$$

$\Downarrow \frac{\partial}{\partial t} \Rightarrow j\omega: E_x(z, t) \Rightarrow \bar{E}_x(z)$

$$\frac{\partial^2 \bar{E}_x(z)}{\partial z^2} - \mu j\omega \cdot (\sigma + \epsilon j\omega) \bar{E}_x(z) = p$$

$$\gamma = \sqrt{j\omega \mu (\sigma + j\omega \epsilon)}$$

$$\frac{\partial^2 \bar{E}_x(z)}{\partial z^2} - \gamma^2 \bar{E}_x(z) = p \quad \frac{d^2}{dz^2}!$$

$$\frac{d^2 \bar{E}_x(z)}{dz^2} - \gamma^2 \bar{E}_x(z) = p$$

~~Székelylám az azonos~~  
~~frekvenciájú egy~~  
~~exponenciális függvényekkel~~  
 TEM = transzverzális EM terjedés  
 • a nullámenterj csak a terjedési irányban van  
~~...~~  
 $\vec{H} \perp \vec{E}; \vec{H} \perp \vec{e}_z$   
 $\vec{E} \perp \vec{e}_z$   
 • a nullámenterj minden irányban van  
 • a nullámenterj minden irányban van  
 • a nullámenterj minden irányban van  
 • a nullámenterj minden irányban van

H kifejezése:

$$\text{rot } \vec{E} = -\mu \frac{\partial \vec{H}}{\partial t}$$

$$\text{rot } \vec{E} = \begin{vmatrix} \vec{e}_x & \vec{e}_y & \vec{e}_z \\ 0 & 0 & \frac{\partial}{\partial z} \\ E_x & 0 & 0 \end{vmatrix} = -\vec{e}_y \cdot \left( \rho - \frac{\partial E_x}{\partial z} \right)$$

$$\frac{d\bar{E}_x}{dz} = -j\omega\mu \cdot \bar{H}_y$$

$$\text{E} \quad -\mu \frac{\partial \vec{H}}{\partial t} = \vec{e}_y \cdot \frac{\partial E_x}{\partial z}$$

$$\vec{e}_y \parallel \frac{\partial \vec{H}}{\partial t} \parallel \vec{H}$$

⇓

$$\vec{H}(\vec{r}, t, z) = H_y(z) \cdot \vec{e}_y$$

$$E_x(z) = E^+ e^{-\gamma z} + E^- e^{\gamma z}$$

$$H_y(z) = \frac{1}{\ominus j\omega\mu} \cdot \frac{dE_x(z)}{dz}$$

$$H_y(z) = \frac{E^+}{z_0} e^{-\gamma z} - \frac{E^-}{z_0} e^{\gamma z}$$

$$\frac{d^2 \bar{E}_x}{dz^2} - \gamma^2 \bar{E}_x = 0$$

$$\frac{d^2 \bar{H}_y}{dz^2} - \gamma^2 \bar{H}_y = 0$$

$\gamma = \sqrt{j\omega\mu}$

$$\gamma = \sqrt{j\omega\mu(\sigma + j\omega\epsilon)}$$

$$z_0 = \frac{E^+}{H^+} = -\frac{E^-}{H^-} = \frac{j\omega\mu}{\gamma} = \sqrt{\frac{j\omega\mu}{\sigma + j\omega\epsilon}}$$

**Síklukák:** Ha  $z$  irányba terjed:  $z=0$ -lól minden helyfüggetlenül az élebe  
 $\Rightarrow$  azonos fázisú pontok párhuzamosan ( $z$ -re merőleges) síklukák vannak.

**Gömbelukák:** térszerűen költöznek síklukák

**TEM: transzverzális EM:**  $E$  és  $H$  merőlegesek egymásra és a terjedés irányára is (+fázisban vannak)

EMT VT 43 - ábrák - IV. rész, mikor nem azonos az irányított?

SH

$$U(z) = U_1^+ e^{-\gamma z} + U_1^- e^{\gamma z}$$

$$I(z) = \frac{U_1^+}{Z_0} e^{-\gamma z} - \frac{U_1^-}{Z_0} e^{\gamma z}$$

$$\gamma = \sqrt{(R' + j\omega L') (G' + j\omega C')}$$

$$Z_0 = \frac{R' + j\omega L'}{\gamma} = \sqrt{\frac{R' + j\omega L'}{G' + j\omega C'}}$$

TV

$$E_x(z) = E^+ e^{-\gamma z} + E^- e^{\gamma z}$$

$$H_y(z) = \frac{E^+}{Z_0} e^{-\gamma z} - \frac{E^-}{Z_0} e^{\gamma z}$$

$$\gamma = \sqrt{j\omega \mu (\sigma + j\omega \epsilon)}$$

$$Z_0 = \frac{j\omega \mu}{\gamma} = \sqrt{\frac{j\omega \mu}{\sigma + j\omega \epsilon}}$$

TV	U	I	R'	L'	G'	C'
SH	E <sub>x</sub>	H <sub>y</sub>	-	μ	σ	ε

Analízis feltételei  $(+): \rho = \phi, \rho_{cs} = \phi, E_{cs} = \phi$

• TEM: E és H merőleges a terjedés z irányára

•  $\frac{\partial}{\partial x} = \frac{\partial}{\partial y} = \phi$ : tér nem függ az x-től és y-től

→ z = állandó síkban helyfüggetlenek

Itz analízis addig használható, amíg lineárisan polarizált síkhullám

vagy, mely merőlegesen esik be egy síkfelületre: terjedés

↑  
terjedési irány irány || n  
homogén sík

→ ebben az esetben definiálható komplex impedancia, reflexió  
 tényező állandósága, stb.



ÉMIT VT50 gömbküllém ideális, rugótelőleken  
nullámmegszakítások, társított, nullámmegszakítás

Ideális rugótelő:  $\boxed{\theta = \phi} \Rightarrow \boxed{\alpha = \beta}$

$$\boxed{\gamma = \sqrt{j\omega\mu \cdot j\omega\epsilon} = j\omega\sqrt{\mu\epsilon} = j\beta}$$

$$\boxed{\beta = \omega\sqrt{\mu\epsilon} = \frac{\omega}{v}}$$

$$\boxed{v = \frac{\omega}{\beta} = \frac{1}{\sqrt{\mu\epsilon}}}$$

$$\overset{\mu_r=1}{=} \frac{c}{\sqrt{\mu_r\epsilon_r}} = \downarrow \left( \frac{c}{\sqrt{\epsilon_r}} \right)$$

$$\boxed{\Lambda = \frac{2\pi}{\beta}}$$

$$\boxed{Z_0 = \sqrt{\frac{j\omega\mu}{j\omega\epsilon}} = \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \neq$$

~~120\pi~~

$$\overset{\mu_r=1}{=} \sqrt{\frac{\mu_r}{\epsilon_r}} \cdot \mu = \downarrow \left( \frac{\mu}{\sqrt{\epsilon_r}} \right)$$

Szabadtéri nullámmegszakításai ( $\mu_0, \epsilon_0$ )

$$\boxed{\eta = \sqrt{\frac{\mu_0}{\epsilon_0}} = \boxed{120\pi} \Omega}$$



EMT VI 51  $\vec{H}$ : energi. tart.  
 komplex. szöglet. v.

Szöglet: ~~teljesítmény~~ <sup>energiásváltozás</sup> - <sup>irányú</sup> vektor  $\begin{bmatrix} \vec{S} \\ \vec{z} \\ \text{m}^2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} W \\ \text{m}^2 \end{bmatrix}$   
 • energiásváltozás irányú

komplex amplitúdó vektorok: reális állandóval állandó  
 vektorbonyonulás

↳ amplitúdó és fázis elválasztása

komplex szöglet vektor:

$$\vec{S} = \left( \frac{1}{2} \vec{E} \times \vec{H} \right)^* \quad \begin{bmatrix} W \\ \text{m}^2 \end{bmatrix}$$

Értelmezés:

adott  $V$  térfogat  
 komplex  
 teljesítménye  
 (szöglet)

$$\oint_A \vec{S} d\vec{A} = P + jQ$$

TEM rézküllő:

$$\vec{S} = \frac{1}{2} \vec{E}_x \cdot \vec{H}_y^* \cdot \vec{e}_z$$

↓

$$\vec{S}_z = \frac{1}{2} \vec{E}_x \cdot \vec{H}_y^*$$

↓

Szöglet vektor:

$$\vec{S}_z = \text{Re} \left\{ \vec{S}_z \cdot e^{j\omega t} \right\} \cdot \vec{e}_z$$

zár méréseges  $A$  terület:

$$|\vec{S}_z|$$

$$\frac{P}{A} = \text{Re} \left\{ \vec{S}_z \right\} = \frac{1}{T} \int_0^T S_z(t) dt$$

$$P = \text{Re} \{ P + jQ \} = \oint_A \text{Re} \{ \vec{S} \} d\vec{A}$$

↳ adott  $V$  térfogat reális  
 teljesítménye (szöglet)

$\bar{P}(z)$  TV

$\bar{S}_z(z)$  SH

$$\bar{P} = \frac{1}{2} \bar{U} \cdot \bar{J}^* =$$
$$= \frac{1}{2Z_0} \cdot (|U^+|^2 - |U^-|^2) =$$
$$= P^+ - P^-$$

$$\bar{S}_z = \frac{1}{2} \bar{E}_x \cdot \bar{H}_y^* = \frac{1}{2Z_0} \cdot (E^+ - E^-) =$$
$$= S_z^+ - S_z^-$$

$$P^+ = \frac{1}{2} \frac{|U^+|^2}{Z_0} = \frac{1}{2} \bar{U}^+ \cdot (\bar{J}^+)^*$$

$$P^- = \frac{1}{2} \frac{|U^-|^2}{Z_0} = -\frac{1}{2} \bar{U}^- \cdot (\bar{J}^-)^*$$

$$\bar{P} = \frac{1}{2Z_0} \cdot (|U^+| + |U^-|) (|U^+| - |U^-|) =$$

$$= \frac{1}{2Z_0} \cdot |U(z)|_{\max} \cdot |U(z)|_{\min} =$$

$$= \frac{1}{2Z_0} \cdot \frac{|U(z)|_{\max}^2}{\sigma}$$

↑

ideelles TV

- $P \in \mathbb{R}$
- z-Einheitsplan



EMT VT 52 | 5H vezetős arányában, nullámparámítás, szelvény mélység

vezetős:  $\sigma \gg \omega \epsilon \Rightarrow j\sigma$  vezetős

$\Rightarrow$  megfelelően közel arányában

$$\gamma = \sqrt{j\omega\mu\sigma} = \frac{1+j}{\sqrt{2}} \cdot \sqrt{\mu\sigma\omega}$$

- Inverzacionális közelítés:  $(j \gg \frac{\partial \sigma}{\partial \epsilon})$

$$\sqrt{j} = \frac{1+j}{\sqrt{2}} \quad \nearrow^{45^\circ} \text{ forgatás}$$

szelvény mélység:

$$d = \sqrt{\frac{2}{\mu\sigma\omega}}$$

$$d = \sqrt{\frac{2}{\omega \cdot \mu \cdot \sigma}}$$

$$= \sqrt{\frac{1}{\frac{1}{2} \cdot \frac{\sqrt{2}}{Am} \cdot \frac{1}{\Omega m}}} = \sqrt{m^2} = m$$

$$[d] = m$$

$[d]$  hosszúság dimenziójú mennyiség

$$\gamma = (1+j) \cdot \frac{1}{d} = \frac{1}{d} + j \frac{1}{d} = \alpha + j\beta$$

$$\alpha = \beta = \frac{1}{d}$$

$\sqrt{j}$

$$Z_0 = \sqrt{\frac{j\omega\mu}{\sigma}} = \frac{1+j}{\sqrt{2}} \cdot \frac{\sqrt{\omega\mu\epsilon}}{\sigma} = \frac{1+j}{\sigma} \cdot \frac{1}{d} = \frac{\gamma}{\sigma}$$

$$d = \sqrt{\frac{2}{2\pi f \mu \sigma}} = \frac{1}{\sqrt{4 \cdot \pi \mu \sigma}} \approx \frac{1}{\sqrt{4}}$$

Arányában

hat megfelen feltér: EM-illékülár

nagy  $\rightarrow \sigma \epsilon$   
 $\sigma = \phi - \omega \epsilon \gg \omega \epsilon - \omega \epsilon$

vezetős:  $\infty$  feltér  $\Rightarrow E^- = \phi$

$$f(z) = \cancel{\sigma E^+} = \sigma E^+ \cdot e^{i\beta z} = \sigma_0 \cdot e^{-i z/\delta}$$

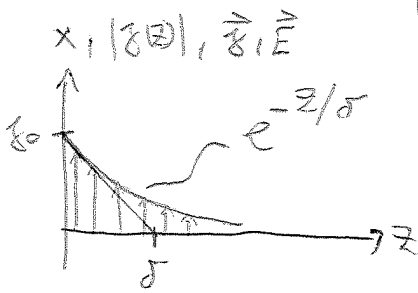
~~1/2~~

$$f(z) = \sigma E(z) = \sigma E^+ \cdot e^{-(\alpha + i\beta)z} = \underbrace{\sigma E^+}_{\sigma_0} \cdot e^{-\frac{z}{\delta}} \cdot e^{-i \frac{z}{\delta}}$$

$$|f(z)| = |\sigma_0| \cdot e^{-z/\delta} \sim |E(z)| \sim |H(z)|$$

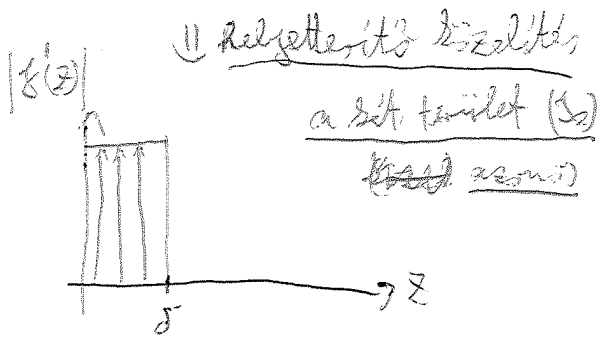
Kramériszortás

U



$$z > 5\delta$$

$$|f \approx \phi| \Rightarrow \begin{cases} E = \phi \\ H = \phi \end{cases}$$



$$\Delta = \frac{2\pi}{\beta} = 2\pi\delta > 5\delta$$

↳ a vezetőkben valószínűleg nincs is hullám

⇒ Ha a beérkező hullám terjedési irányjára merőlegesen egy legalább 5δ mély, (-vutas) vezető lemezt helyezünk, a lemez feloldalán nem jön ki a TEM hullám.

ENT VT53

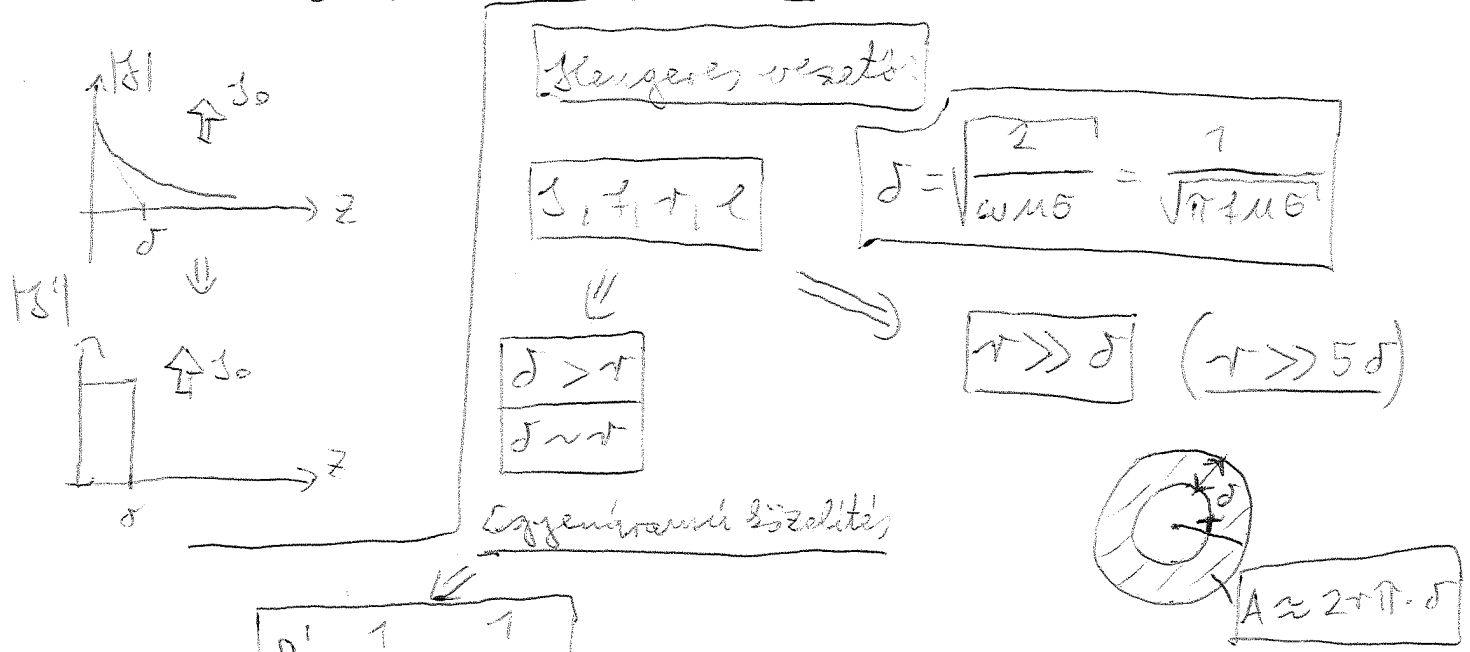
árambiszorítás (villamos áram ellenállás)  $\Rightarrow$  menetes vezetők közelítő számítás

**Árambiszorítás:**

Magyfrekvencián az áramterjedés nem sokkal elcsúszhatatlan a vezető keresztmetszetén.  $\gamma$  sokkal nagyobb, mint a vezetőkisugár és befelé haladva exponenciálisan csökken.  
(Magy  $f$  esetén a töltéssűrűség nem idejűk rendeződik)

**Váltakozó áram ellenállás**

Ha egy  $d > 5\delta$  vastagságú vezető kábelben nagy  $f$  áramot vezetünk, illetőleg ezzel a közelítéssel, nagy az áram a külső  $\delta$  vastagságú kábelben folyik, homogén áramterjedéssel, belül pedig  $j = 0$ .



$R = \frac{1}{\sigma} \cdot \frac{l}{A}$   
 $R' = \frac{1}{\sigma} \cdot \frac{l}{A}$

- teljes keresztmetszetben

$R' = \frac{1}{\sigma} \cdot \frac{1}{2 + \pi \cdot \delta}$

Prób:  $\vec{S} \Rightarrow P = \frac{1}{2} R \cdot |I|^2 \Rightarrow |R|$

Ha  $r > \delta$ :

pontosabb közelítés:

$A \approx 2 \cdot \left(1 - \frac{\delta}{2}\right) \cdot \pi \cdot r$



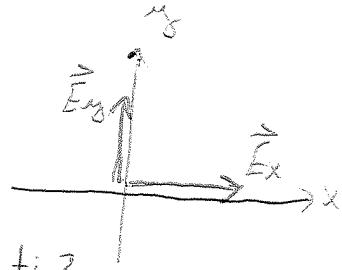
EMT VT 54

zárkoztatott rendszerű  
 → miért alkalmasok a TV analízisra?

$$E_x(t, z=0) = E_{x0} \cos(\omega t)$$

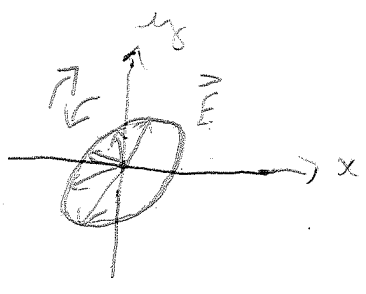
$$E_y(t, z=0) = E_{y0} \cos(\omega t + \phi)$$

$$\vec{E} = E_x \vec{e}_x + E_y \vec{e}_y$$



Milyen irányát is le  $\vec{E}(t)$  vektorja?  
 •  $z=0$  all rál

Elliptikus polarizáció (általános)



izény nincs megfőzve

Általános egyenlet:

$$\frac{E_x}{E_{x0}} = \cos(\omega t), \quad \frac{E_y}{E_{y0}} = \cos(\omega t + \phi)$$

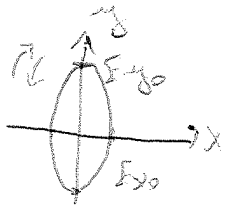
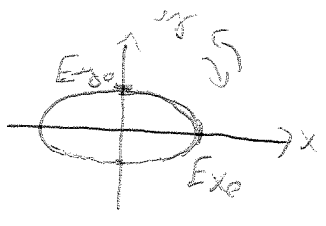
$\downarrow$   $\quad \quad \quad \downarrow$   
 $\sin \quad \quad \quad \cos(\alpha + \beta)$   
 $\quad \quad \quad \quad \quad \quad \downarrow$   
 $\quad \quad \quad \quad \quad \quad \cos(\alpha + \beta)$

$$\phi = \frac{\pi}{2}$$

x és y a fázis is mellestengely

$$\cos(\omega t + \frac{\pi}{2}) = -\sin(\omega t)$$

→ egyik max → másik min

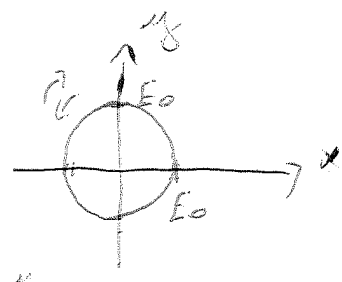


$$\left(\frac{E_x}{E_{x0}}\right)^2 + \left(\frac{E_y}{E_{y0}}\right)^2 = 1$$

Circularis polarizáció

$$\phi = \frac{\pi}{2}$$

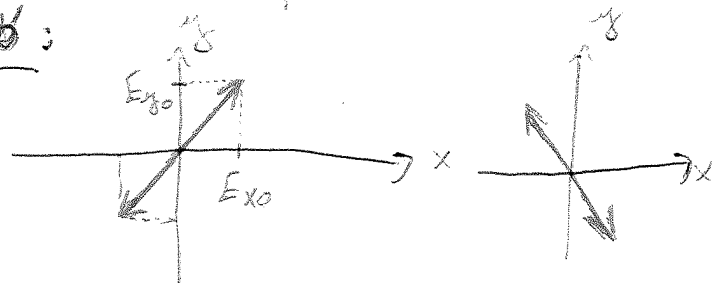
$$E_{x0} = E_{y0}$$



$$E_x^2 + E_y^2 = E_0^2$$

LINEÁRIS POLARIZÁCIÓ:

$$\phi = 2 \cdot \pi$$

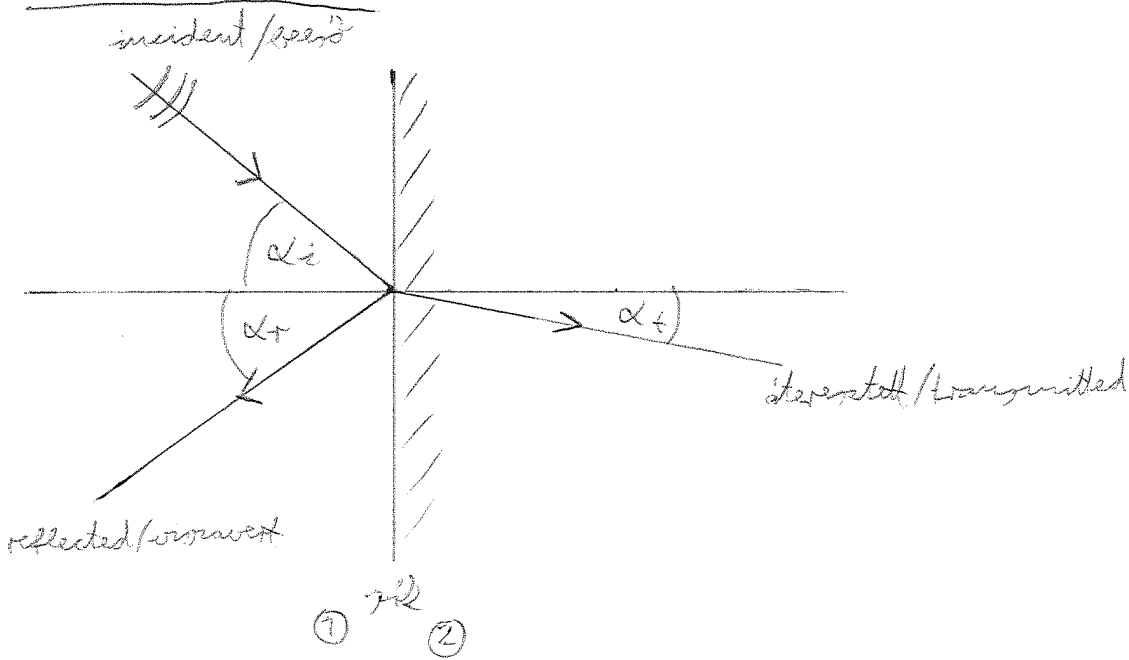


TV analízis:

lineárisított nullum esetén, mely összehatás esetén  
a entárfelületre másodlagos terjedési irányok.

ENT VT 55 | riddmillam anfangstavar, mestlega beisi  
 → TV analogia?

Beisde beisi (alt):



Snellius Descartes: ( $n_r = 1$ )

$\alpha_r = \alpha_i$

$$\frac{\sin(\alpha_2)}{\sin(\alpha_1)} = \frac{\sin(\alpha_t)}{\sin(\alpha_i)} = \frac{\sqrt{\epsilon_{T1}}}{\sqrt{\epsilon_{T2}}} = \frac{n_1}{n_2} = \frac{v_2}{v_1} = \frac{c/\sqrt{\epsilon_{T2}}}{c/\sqrt{\epsilon_{T1}}}$$

$E_{1t} = E_{2t}$

fla  $\beta_s = \rho$ : ( $\beta = \rho$  feltstærleikur velt)

fla  $k = \rho$ :  $H_{1t} = H_{2t}$

$D_{1n} = D_{2n}$  \*

$B_{1n} = B_{2n}$

grad.  $\vec{E}$ :  $(H - t E - \rho \vec{E})$

\*  $\epsilon_1 E_{1n} = \epsilon_2 E_{2n}$

$E_{2n} = E_{1n} \cdot \frac{\epsilon_2}{\epsilon_1} \Rightarrow$  fla  $\epsilon_2 > \epsilon_1 \Rightarrow$   $\alpha_t$  lítt stórra

Resztleges beesés [lineárisan polarizált TET nullán eseten]

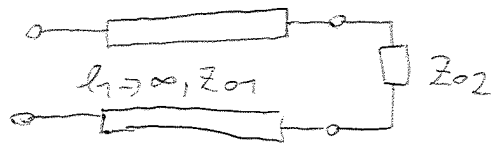
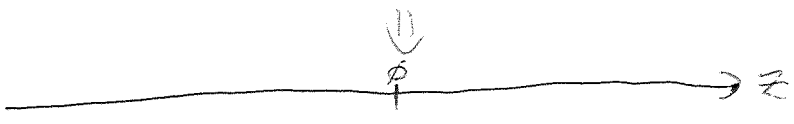
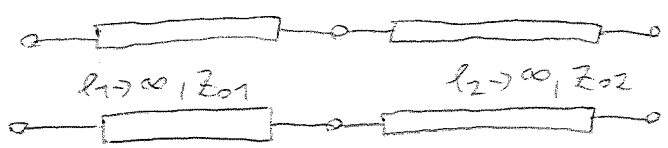
⇓

Távvezetés analógia

- csak tangenciális komponens van  
 → összehasonló poligonos átmenet, (távvezeték kapcsolódás)

2 vezeték feltét: ① → ②

② - eset nincs visszaverődés ( $\infty$ ) ⇒  $Z_{in2} = Z_{o2}$



stat'szofelület: (Z=phi)

$E_{10} = E_1^+ + E_1^-$   
 $E_{20} = E_2^+$

$E_{10} = E_{20}$  (because beesés összesség átmenet)

$E_1^+ + E_1^- = E_2^+$  — komplek

$H_{10} = \frac{E_1^+}{Z_{01}} - \frac{E_1^-}{Z_{01}}$   
 $H_{20} = \frac{E_2^+}{Z_{02}}$

$H_{10} = H_{20}$

$\frac{E_1^+}{Z_{01}} - \frac{E_1^-}{Z_{01}} = \frac{E_2^+}{Z_{02}}$

$Z_0 = \sqrt{\frac{j\omega\mu}{\sigma + j\omega\epsilon}}$

reflexiósi tényező:  $Z_2 = Z_{o2}$

$\Gamma = \frac{E_1^-}{E_1^+} = \frac{Z_{o2} - Z_{o1}}{Z_{o2} + Z_{o1}}$

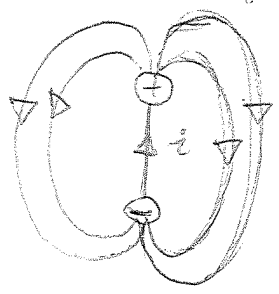
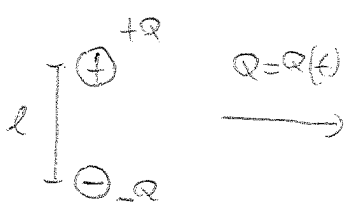
$|\Gamma| \leq 1$ , ea  $\text{Re}\{Z_{o2}\} \geq 0$



Beste dipolus fogalma, elekt. és mágneses térinek térf. jellemei  
 - bázis, távolter felentése

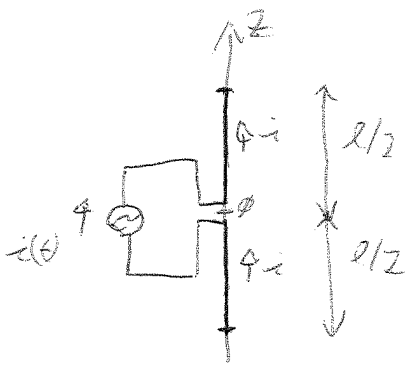
Beste dipolus

Elemi rugós dipolus



$\frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$  állandó áram

veszély vezetékkel kialakított antenák elől beste dipolusok megfigyeléséig.  
 => áramelosztás ismeretében!



klasszikus vezetékdarab, melyben  $i(t) = I_0 \cdot \sin(\omega t)$

áram felvétel

$l \ll \lambda = \frac{c}{f}$

=> a vezeték mentén  $V(z)$  = állandó

$\cos(\omega t - \frac{\pi}{2})$

$i(t) = I_0 \cdot \sin(\omega t)$

$\vec{J} = I_0 \cdot (-\hat{z})$

szinguláris áram

$\vec{E}(r, t), \vec{H}(r, t)$

$\frac{1}{r}$  -es  
 mágnes  
 függés

szinguláris áram

$r, \theta, \phi$   
 ↓  
 sferikus ↓  
 aszimmetrikus ↓  
 rög rög

Bőzelter:

$\frac{1}{r^3}$  és  $\frac{1}{r^2}$  nemint eltűnő tagok még jelentősek

Távolter:

$\frac{1}{r^3} \approx 0, \frac{1}{r^2} \approx 0 \Rightarrow$  csak  $\frac{1}{r}$  nemint eltűnő tagok maradnak

Bőzelter:

$\vec{E}$ :	$\vec{E}_r(r, t) = \frac{1}{r^3}, \frac{1}{r^2}$	$\vec{E}_\theta(r, t) = \frac{1}{r^3}, \frac{1}{r^2}, \frac{1}{r}$	$\vec{E}_\phi(r, t) = 0$
$\vec{H}$ :	$\vec{H}_r(r, t) = 0$	$\vec{H}_\theta(r, t) = 0$	$\vec{H}_\phi(r, t) = \frac{1}{r^2}, \frac{1}{r}$

Távolter:

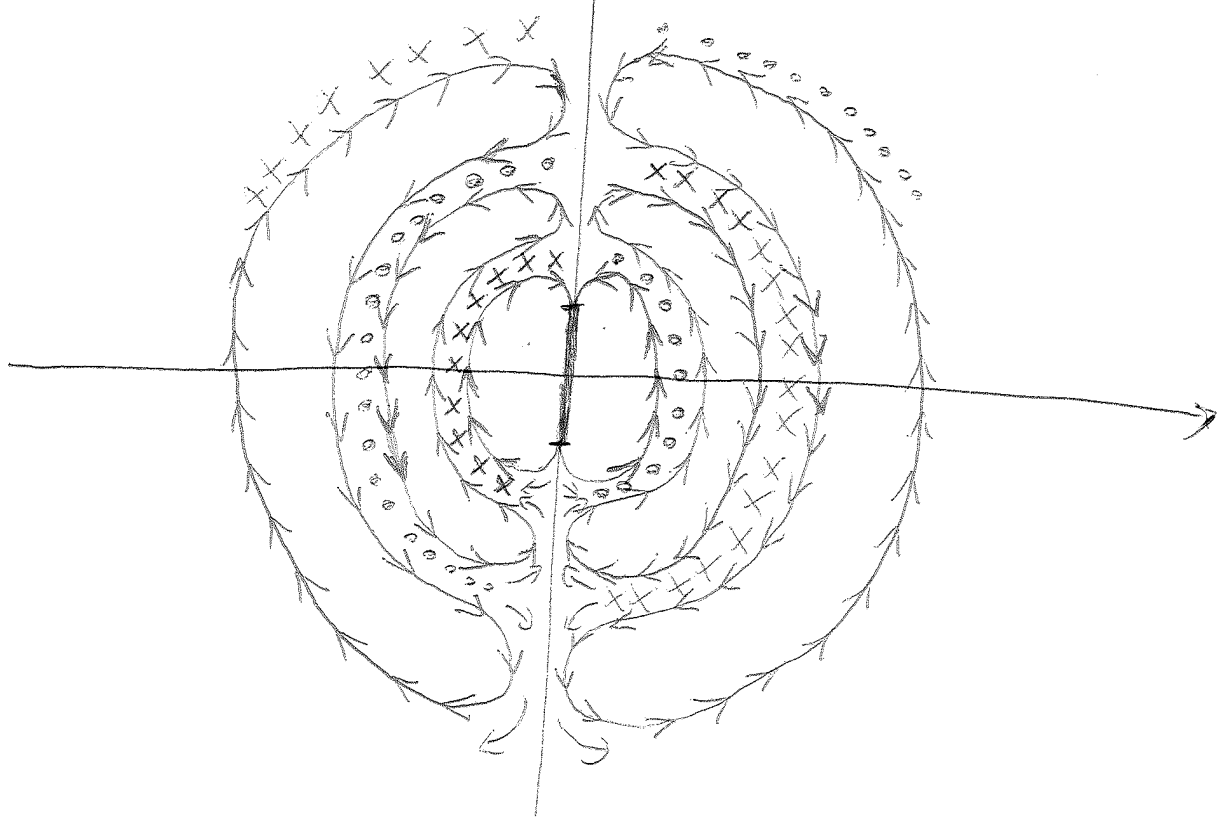
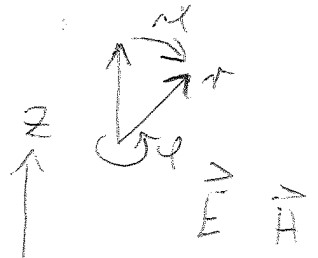
$E_\theta(r, t) = Z_0 \cdot \frac{I_0 \cdot l}{2\lambda} \cdot \frac{\sin \theta}{r} \cdot e^{-j\beta r + j\omega t}$   
 $H_\phi(r, t) = \frac{I_0 \cdot l}{2\lambda} \cdot \frac{\sin \theta}{r} \cdot e^{-j\beta r + j\omega t}$

• bázisban  
 •  $E \perp H$   
 • terjedésre  
merőleges  
 (+ irányba)

TEST

$(\frac{1}{r})$

Stents dipolas EM teres:



Távoltér

$$\frac{1}{r^3} \approx 0, \quad \frac{1}{r^2} \approx 0$$

$$i(t) = I_0 \sin(\omega t)$$

rezonancia:  $\xi = 0$

$$Z_0 = R = 720 \Omega$$

$\uparrow$  valós

~~Áramerősség~~

$$\vec{E}_e(r, t) = Z_0 \cdot \frac{I_0 \cdot l}{2\lambda} \cdot \frac{\sin \alpha l}{r} \cdot e^{-j\beta r}$$

$$\vec{H}_\varphi(r, t) = \frac{I_0 \cdot l}{2\lambda} \cdot \frac{\sin \alpha l}{r} \cdot e^{-j\beta r}$$

$\Rightarrow$  E és H fázisban vannak  $\rightarrow$  csak határos teljesítményt kell átadni

$E = Z_0 \cdot H$   $\rightarrow$  TEM

E és H merőlegesek egymásra és a terjedés irányára ( $r$ )

$E \sim \frac{1}{r}$ ;  $H \sim \frac{1}{r}$

sin törvényesek:  $\frac{\sin \alpha l}{r} \approx \text{áll.}$   $\Rightarrow$  lokálisan sík hullám

komplex teljesítmény vektor:

$$\vec{S} = \frac{1}{2} \vec{E} \times \vec{H}^* = \frac{1}{2} (\vec{E}_e \cdot \vec{e}_r) \times (\vec{H}_\varphi^* \cdot \vec{e}_\varphi) = \vec{S}_r \cdot \vec{e}_r$$

$$\vec{S}_r(r, t) = \underline{S}_r(r, t) = \frac{1}{2} Z_0 \cdot (H_\varphi^2) = Z_0 \cdot \frac{I_0^2 \cdot l^2}{8\lambda^2} \cdot \frac{\sin^2 \alpha l}{r^2}$$

valós  $\Rightarrow$  határos telj. ( $Z_0$  is valós)

$$\vec{H} \cdot \vec{H}^* = H^2$$

$r$  irányú (terjedés irány)

$$\sim \frac{1}{r^2}$$

szögirányú ellenálló

$$P = \oint_A \vec{S}_r(r, t) \cdot d\vec{A} = \frac{1}{2} I_0^2 \cdot R_s$$



ENT VT 58

antennafellelmezés → statis. dif. ERTK  
 irányjellegesség, sugárzási ellenállás,  
 irányítás, antennagyorsaság, anténák felépítés

irányjellegesség / sugárzási jellemzők:

- adott irányban mekkora intenzitással sugároz az antenna  
 amplitúdó

$$h(\alpha, \varphi) = \frac{E(r=R, \alpha, \varphi)}{\max_{\alpha, \varphi} [E(r=R, \alpha, \varphi)]}$$

[R:] távolságban

normalizálva

egyenl. antenna:

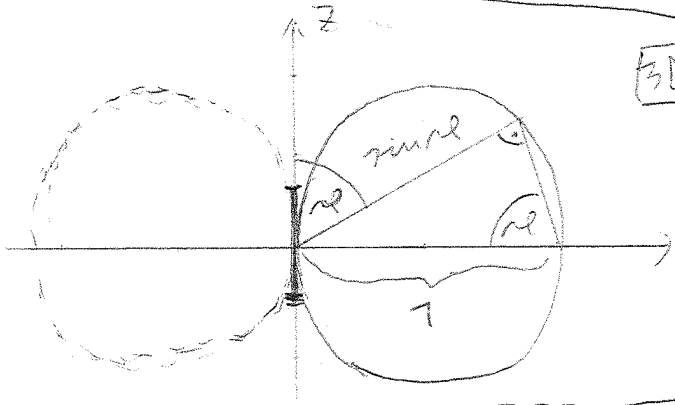
$$\frac{\partial}{\partial \varphi} = 0$$

$$\Rightarrow h(\alpha, \varphi) = h(\alpha)$$

függészetlen.

H-dip:

$$h(\alpha) = \frac{E(r=R, \alpha)}{E(r=R, \frac{\pi}{2})} = |\sin(\alpha)|$$



3D: távolság

Sugárzási ellenállás:

$$S_{+}(r, \alpha) = Z_0 \cdot \frac{30^2 \cdot l^2}{8 \pi^2} \cdot \frac{\sin^2 \alpha}{r^2} = \frac{1}{2} Z_0 \cdot |H_{\alpha}|^2$$

$$P_S = \oint_{r=R} \text{Re} \{ \vec{S} \} \cdot d\vec{a}$$

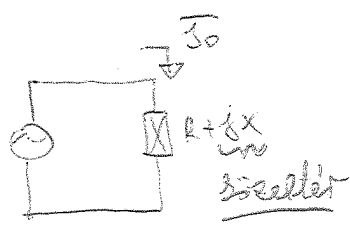
$r=R$

$$R_S = \frac{2 P_S}{|30|^2}$$

H-dip:

$$P_S = \int_{\alpha=0}^{\pi} \int_{\varphi=0}^{2\pi} S_{+}(R, \alpha) \cdot (R^2 \cdot \sin \alpha) \cdot d\alpha \cdot d\varphi$$

függészetlen



$$P_S = Z_0 \cdot \frac{30^2 \cdot l^2}{8 \pi^2} \cdot (2\pi) \int_{\alpha=0}^{\pi} \sin^3 \alpha \cdot d\alpha$$

(4/3)

$$P_S = Z_0 \cdot \frac{30^2 \cdot l^2}{3 \pi^2} \cdot \pi$$

$$Z_0 = (120 \pi) \Omega$$

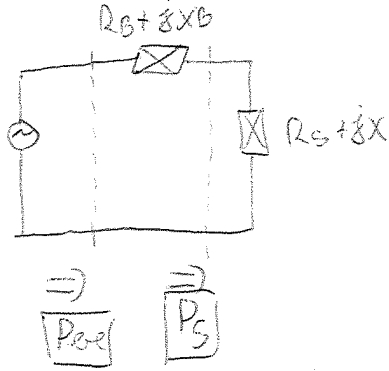
$$R_s = \frac{2P_s}{I_0^2} = \frac{2 \cdot 120\pi \cdot \pi}{\pi} \cdot \left(\frac{l}{a}\right)^2 = 80\pi^2 \cdot \left(\frac{l}{a}\right)^2 \Omega$$

Jóinduktás:

$$D = \frac{S_{max}}{S_{átl}} =$$

$$= \frac{S_{max}}{\left(\frac{P_s}{4R^2\pi}\right)}$$

antenna belső imp.



Antennanyerés:

$$G = \frac{S_{max}}{S_{átl}} =$$

$$\frac{S_{max}}{\left(\frac{P_{tot}}{4R^2\pi}\right)}$$

Dez

$$P_{tot} = P_s + P_{veszt}$$

↳ jó vezetőképességű antenna:

$$P_{tot} \approx P_s$$

$$\Downarrow$$

$$G \approx D$$

H. dip:

$$S_{r,max} = 120\pi \cdot \frac{I_0^2 \cdot l^2}{8\lambda^2} \cdot \frac{1}{R^2} =$$

$$S_{r,átl} = \frac{1}{2} \cdot \frac{80\pi^2 \cdot \left(\frac{l}{a}\right)^2 \cdot I_0^2}{4R^2\pi}$$

$$D = \frac{S_{r,max}}{S_{r,átl}} = \frac{15}{10} = \frac{3}{2}$$

$$A_r = \frac{P_{r,max}}{S_0}$$

reciprocitás:  
adók és vevők

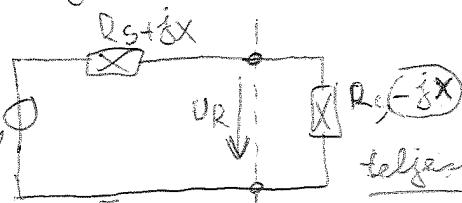
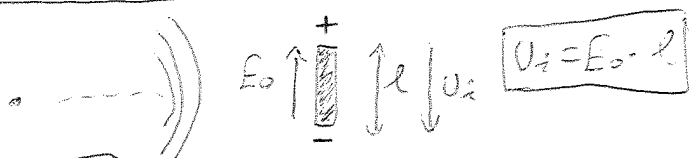
$$\frac{A}{G} = \text{átl}$$

$$\frac{A}{G} = \frac{\lambda^2}{4\pi}$$

Antennára

Átviteli felület:

vevő antenna: feszültség indukálódik



Felj. ill.

$$U_R = \frac{E_0 \cdot l}{2}$$

$$P_{R,max} = \frac{1}{2} \frac{U_R^2}{R_S}$$

$$S_0 = \frac{1}{2} \frac{E_0^2}{Z_0}$$

$$\Rightarrow P_R$$

$$\Rightarrow P_{R,max}$$

L. dip:

$$P_{R,max} = \frac{(E_0 l)^2}{8 \cdot 80\pi^2 \left(\frac{l}{a}\right)^2}$$

$S_0$ : beérkező teljesítm.

$$S_0 = \frac{E_0^2}{2 \cdot 120\pi}$$

$$\Rightarrow A_R = \frac{3 \cdot \lambda^2}{8\pi} \text{ [m}^2\text{]}$$