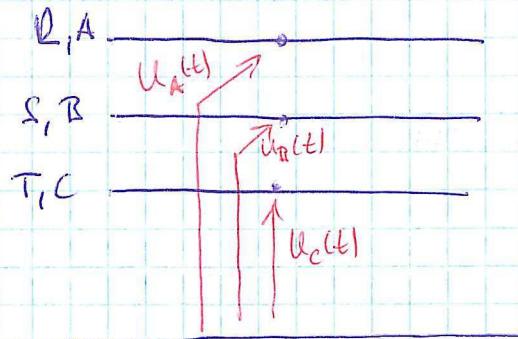


3 - fázisú rendszerek



A fázisok egymáshoz
közötti szöge 120°

← föld: - fázisfesz. az elhelyezés
változásból felfeléig.

R, S, T: Líjerőt.

A, B, C: magasan

elhelyezés.

A 3f rendszer időfeszületei:

azaz a-fázis a referencia

$$U_a(t) = \sqrt{2} \cdot |U_a| \cdot \cos(\omega t + 0^\circ) = p_{ua}$$

$$U_b(t) = \sqrt{2} \cdot |U_b| \cdot \cos(\omega t - 120^\circ) = p_{ub}$$

$$U_c(t) = \sqrt{2} \cdot |U_c| \cdot \cos(\omega t + 120^\circ) = p_{uc}$$

+ hidraulikus analógiá

$$\text{A simetrikus, mert } (U_a) = (U_b) = (U_c) = |U_g|$$

V

Ebben az esetben minden 120°-os

A rendszer összesen simetrikus.

Nem simetrikus esetben 3db simetrikus komponensel lehetséges.

Aramotra nevezünk:

= $\sqrt{2} \cdot |I_f|$ legyen

$$I_{fa}(t) = \sqrt{2} \cdot |I_{fa}| \cdot \cos(\omega t + \phi_f)$$

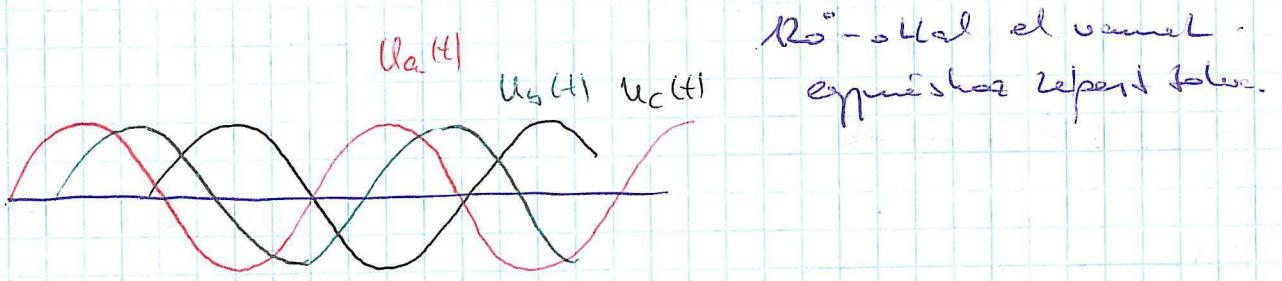
$$I_{fb}(t) = \sqrt{2} \cdot |I_{fb}| \cdot \cos(\omega t - 120^\circ + \phi_f)$$

$$I_{fc}(t) = \sqrt{2} \cdot |I_{fc}| \cdot \cos(\omega t + 120^\circ + \phi_f)$$

azaz nem simmetrikus

ben f1, f2, f3
elhelyezés

(az aram - es -
feszültség Lötött).



120°-os körrel el van el -
egyenességek rejtve.

Ugyanez felvázolható áramra is.

A teljesítmény időfeszülete:

$$P_{\text{zf}}(t) = U_a(t) \cdot i_a(t) + U_b(t) \cdot i_b(t) + U_c(t) \cdot i_c(t)$$

Itt is szimmetriával tételezzük fel a rendszert, hogy a Loretto u-ak és z-ak helyettesítése érdekében:

$$P_{\text{zf}}(t) = 3 \cdot |U_g| \cdot |I_g| \cdot \cos \phi$$

$$Q_{\text{zf}}(t) = 0 \quad \text{a rendszersel.}$$



A szimmetrikus fázis teljesítmény az idő függvényében állandó! Ugyis egy 3-fázisú motor teljesítménye állandó.

A valóságban a meddő nem ϕ : ezt szabályozza a L-je, C-je.

$$\text{Definíció: } Q_{\text{zf}} = -3 \cdot |U_g| \cdot |I_g| \cdot \sin \phi$$

fázisállást követően a meddő, de mindenek között fázis elosztás összeg 0 lesz.

Fizikailag biztosítani kell - meoldó teljesítményt!

Fázisos mennyiségek

az a-fázist normál referenciajelként venni,
 $\bar{U}_a = |U_a| \angle \varphi_{ua} \rightarrow |U_a| = |U_g| \angle 0^\circ$ ($0^\circ - 0^\circ$)

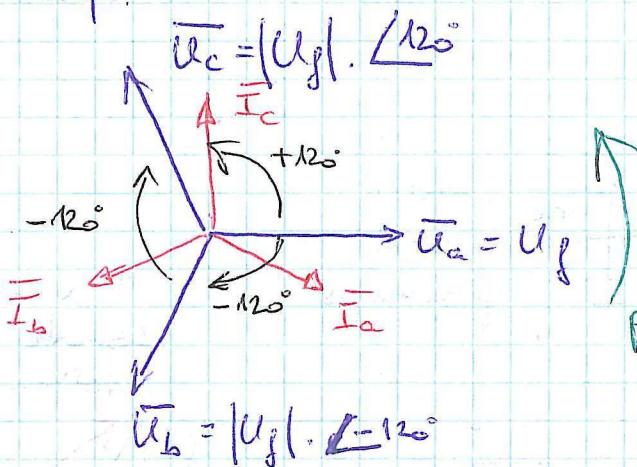
használózépp:

$$\bar{U}_b = |U_g| \cdot \angle -120^\circ$$

↑
a simetria
miatt.

$$\bar{U}_c = |U_g| \cdot \angle 120^\circ$$

A fázisábraj:



A 120°-ban rendítene ez például
azat.

pozitív irányba fog

Az ábránk ez használó, aki még f-vel el van fogott.

Ez most \oplus éről, mert ha meghozzájuk, akkor elő-
tör a fázis, miután b, miután c hárda itt eggyen-
telen. Ha pl. b és c felcsereződik \Rightarrow ellenkező irányba
fogj.

$$\bar{S}_{\text{ef}} = \bar{U}_a \bar{I}_a^* + \bar{U}_b \bar{I}_b^* + \bar{U}_c \bar{I}_c^*$$

azoi pl. $\bar{U}_a \bar{I}_a^* = |\bar{U}_a| \cdot |\bar{I}_a| \cdot \angle_{\bar{U}_a} \oplus \angle_{\bar{I}_a}$

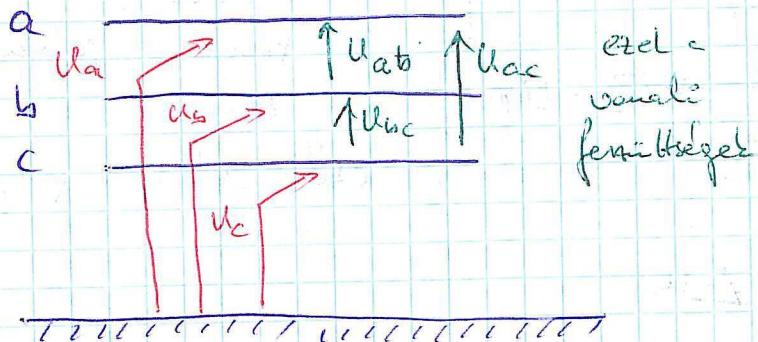
$$\begin{aligned} \bar{U}_b \bar{I}_b^* &= |\bar{U}_b| \cdot |\bar{I}_b| \cdot \angle_{\bar{U}_b} \oplus \angle_{\bar{I}_b} = \\ &= (U_g \cdot |I_g|) \cdot \angle_{U_g} - 120^\circ \end{aligned}$$

↑
vannak $\angle_{U_g} - 120^\circ$

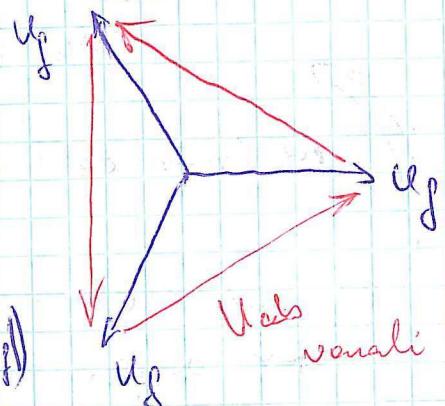
c - re cs legn, legn

$$\bar{S}_{\text{ef}} = 3 \cdot (U_g \cdot |I_g| \cdot \angle_{U_g} - 120^\circ)$$

↑
ezel vannak legn előbbi részére et P_{ef}
ez legutóbbi részére et Q_{ef}



A vonali és a feszültségi Lézotti legegyenlet minden esetben:



A vonali- és feszültségek viszonya:

$$|U_{\text{vf}}| = \sqrt{3} \cdot |U_g| \quad (= 2 \cdot \frac{\sqrt{3}}{2} \cdot |U_g|)$$

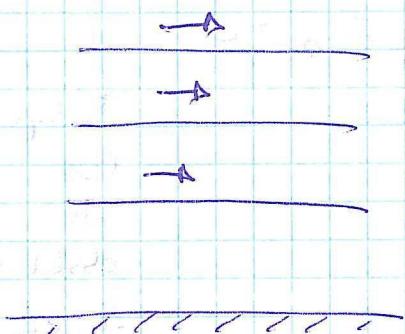
geometriailag csillanik.

Ebből - teljesítményre vonatkozóan:

$$S_{3f} = 3 \cdot |U_f| \cdot |I_f| = \sqrt{3} \cdot \sqrt{3} \cdot |U_f| \cdot |I_f| = \sqrt{3} \cdot (U_0) \cdot |I_f|$$

A megállópadlás hossz = fázis
száma feszültségével = vonali
menetigénytől függ: pl. 0,4kV
= K_{1F}.

I_p és I_F miatt cs!



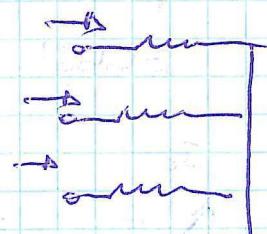
nem tudunk

objektumot vonali-e vagy fázis.

gépes időtér:

millangszerződés:

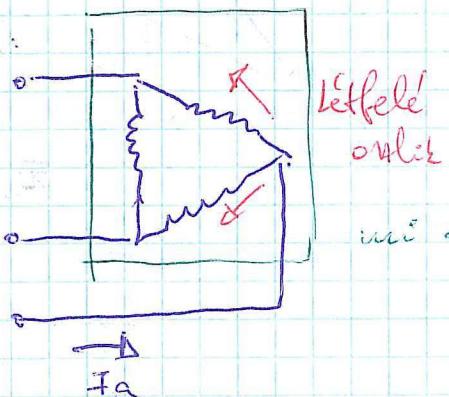
A millang áramra
ugyanaz, mint a
vonali áramra



fázisáron = vonali
áram

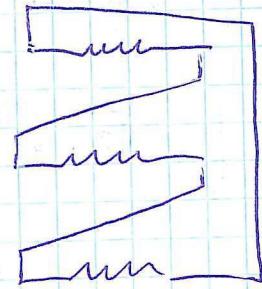
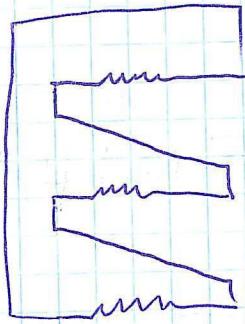
deltakapcsolásban:

$$I_\Delta = \frac{I_A}{\sqrt{3}}$$



Lefelé
orient

mi a helyejeit nem mekkik!



new szemant!

egyik



irány!

masik

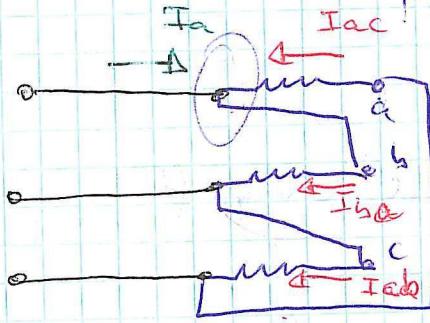


irány!

további választás:

azonos ponti csatlakoztatás

írás fel:



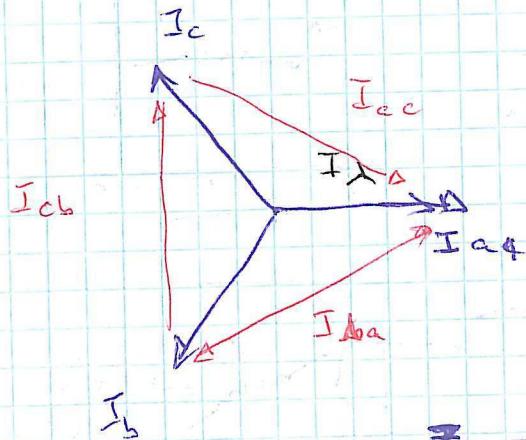
$$\left\{ \begin{array}{l} I_a + I_{ac} - I_{ba} = 0 \\ \end{array} \right.$$

3 részen egyszer
let

előbbi zálelet
fejezni.

Fázisból

$$I_a = I_{ba} - I_{ac}$$



Δ_2 I_a és I_b

szimmetrikus fázisok

$$U_A = \sqrt{3} \cdot U_f$$

$$Z_\Delta = \frac{U_A}{I_A} = \frac{\sqrt{3} \cdot U_f}{I} = \frac{3 U_f \cdot \frac{\sqrt{3}}{2}}{I} =$$

Z_Δ

$$\downarrow \frac{U_f}{I}$$

A meddőtökj. révén habos energiára van a fázis látott.

Az Ohm-Lówey törvény és a teljesítési-törvény ellenállás nem ugyanaz!

Hálózati elemek egynemű (positív sorrendű) modellje

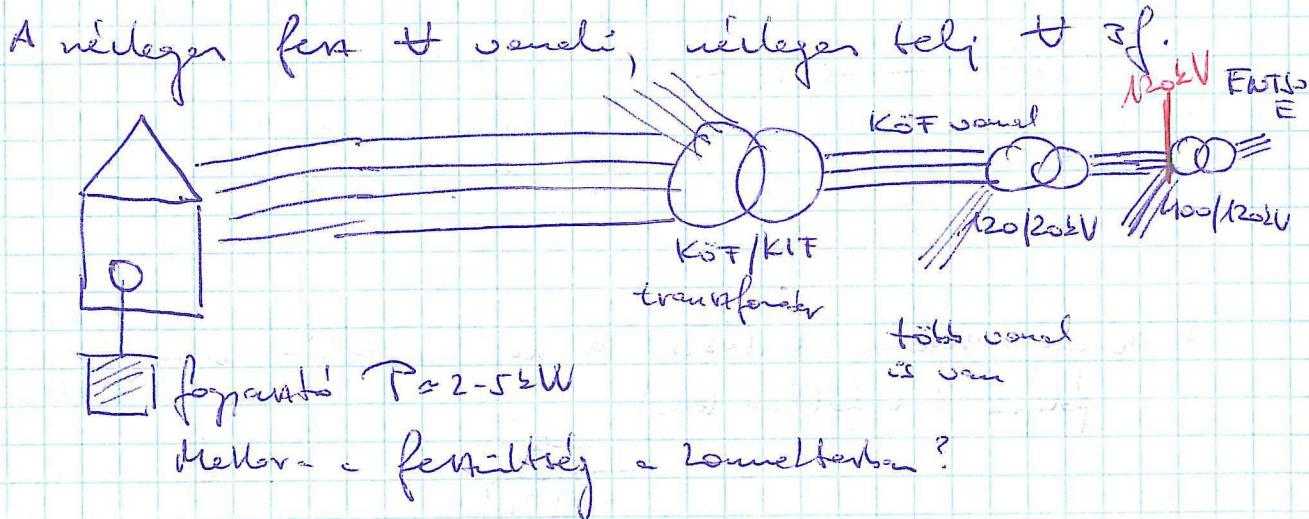
Feszítés- és mennyiségelet minden fázisban.

Az ellenállás is fesz.függ.

Szimmetrikus hálózatot tükrözünk fel.

Néleges feszültség: erre van töredezve, nem vagy többletben leh. töredezve. Minden berendezést tükrözhetünk. (szülegedésre van töredezve).

Néleges fesz. \Rightarrow négl. fesz., néleges áram \Rightarrow benne van.

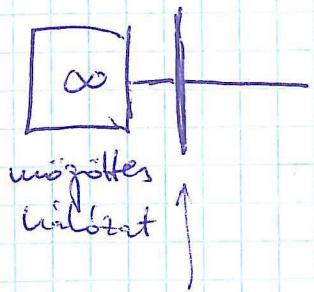


Nélkül nem kell az egész mennyi rendszert modellezni.

Kiválóan jól a 120kV-os részt és azt mondhatjuk, hogy az ottani feszültség szilárd ($\pm 120kV$)

(tudgj. hogn 3{ van})

Egyvonalas szemre:

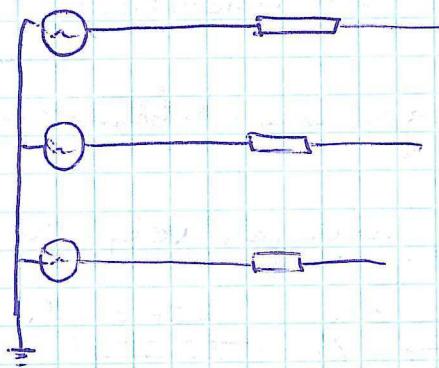


újzöltet

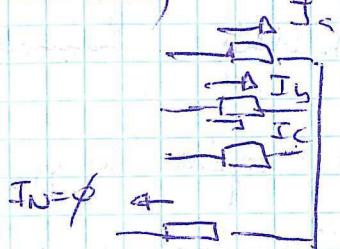
hálózat

elmondás
fentibböt
tervez fel

Ideális fentibbötgenerátorral lehet modellözni.

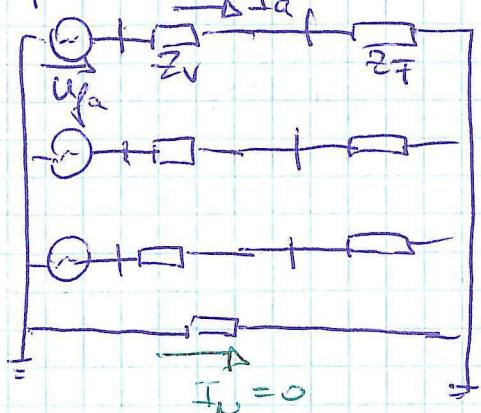


A hinn. rendszer hatására a nullavezetőn nem fog áram
folyni (a földön sem)



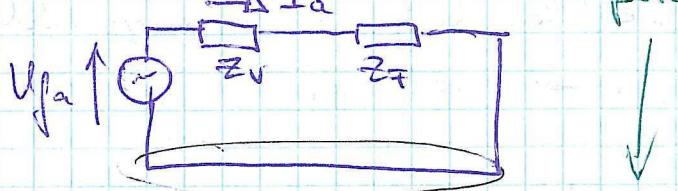
Igyazból elég lenne 1 feltétel az levezetési

gen. szetel fogantó



lgy uen eril veghe

feszültség \Rightarrow effektív a
potenciál



ez van a nulla (nemt van impedanciája)
nem cs a föld

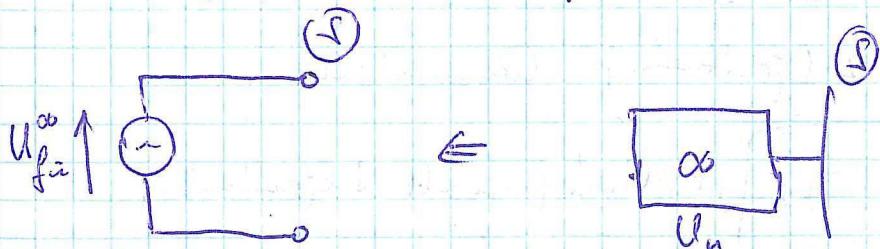
Ha egyenlő impedenciát (melyet Lötöölhetünk, stb.) , a
fogantói impedancia

csak az effektív, de
nem zell 3 fázisban
dolgozni.

A szimmetrikus esetben elég 1 fázisban végezni a méréshez \rightarrow pozitív komponens modell.

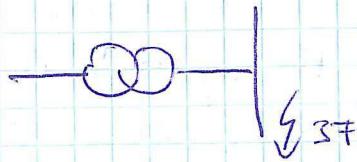
Merkbe 1 fázisban mérni lehet, e többi a fesz.
áramot 120°-os fogantónál.

A mögöttem hihetőt lepte egy ideális feszültséggenerátor



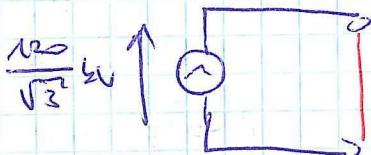
$$U_{fi}^{\infty} = \frac{120}{\sqrt{3}} \text{ kV} \rightarrow \text{egyfázisit mérni lehet, lgy } \sqrt{3}-\text{mel osztunk.}$$

$$\text{lgy } U_n = 120 \text{ kV}$$



nagyon iran fog folyni, de nem ∞ .

A mögöttes hálózatban vannak:

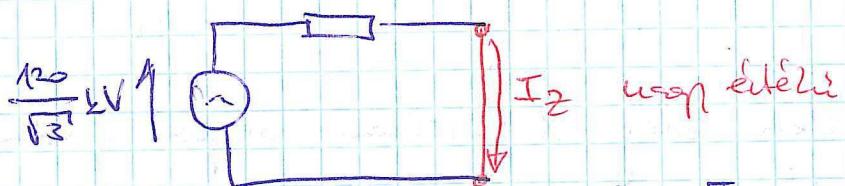


$I = \infty$ iran
folyva, ha zártkör.

Végtelen hálózat: ∞ iran zártkörben
nem működik.

Pontosítás: beterminkezzük meg eppen impedanciát:

Z_H : hálózat impedancia



Az I_Z zártkör iran:

$$I_Z = \frac{\frac{120}{\sqrt{3}} \text{ kV}}{Z_H}$$

1 fázisban folyó
zártkör iran
 Z_T zártkör esetén.

A hálózat jellemezőse:

3 fázisú zártkör teljesítményt kiszámítja:

$$S_Z = 3 \cdot U_{ph} \cdot I_Z \quad [\text{kVA}] \text{ definiált teljesítmény.}$$

ez a teljesítmény nem lép fel soha,

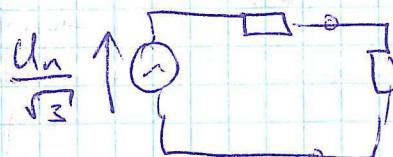
könichszámlával minden U_{ph} , minden meg U_{ph} van, de
azok minden zártkör.

~~Háromfázisú~~ Zártbeli fesz. felj \Rightarrow miért ennek a tappad?

↑
zártbeli mellőzésekkel
zártbeli áram.

A hálózat merevségét is ellenőri:

Z_H



$U_n / \sqrt{3}$. epp fogyaszt
 Z_2 mennyisége tulajdonban -
ellenőrizhető

Tappad ellenőri:

U_n, S_2

ha S_2 nincs, akkor
nenek tulajdonság meg-
vannak!

A mögöttes hálózatot valamivel induktív-

tőt tartalmazza, így Z_H impedanciát általában nemlineáris hálózat leírására használjuk.

$$Z_H = \frac{\frac{U_n}{\sqrt{3}}}{I_2} \quad \text{dim - töredék}$$

$$S_2 = 3 \cdot U_{ph} \cdot I_2 = \sqrt{3} \cdot U_{ph} \cdot I_2 \Rightarrow I_2 = \frac{S_2}{\sqrt{3} \cdot U_{ph}}$$

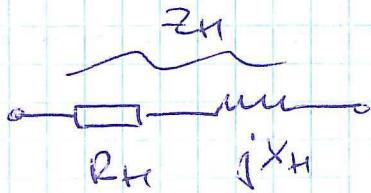
Vissza!

$$Z_H = \frac{\frac{U_n}{\sqrt{3}}}{\frac{S_2}{\sqrt{3} \cdot U_{ph}}} = \frac{U_n^2}{S_2}$$

I_2 az abszolút értéke Ω -ban.

Valójában Z_H epp X_H rendelkezésre áll felel meg (a törökítés hálózat induktív).

$$\frac{R}{X} \text{ minden is teljes} \Rightarrow \text{impedancia } \bar{Z}_H = R_H + j X_H$$



$$Z_H = (R_H + j X_H)$$

Leh. sz. mint

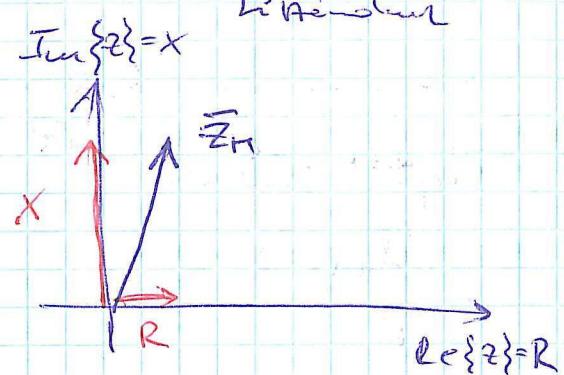
Líkendő

példa:

$$U_n = 120\text{ kV}$$

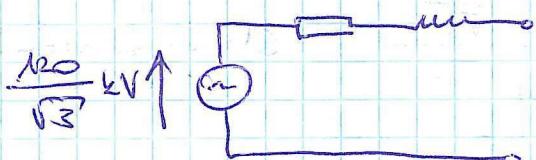
$$S_n = 1200 \text{ MVA}$$

$$\frac{R}{X} = 0,1$$



$$Z_H = \frac{U_n^2}{S_n} = \frac{(120\text{ kV})^2}{1200 \text{ MVA}} = 12 \Omega$$

A modell tűnik:



$$U_n \frac{R}{X} = 0,1, \text{ ahoz}$$

$$Z_H = \sqrt{X_H^2 + R_H^2} = \sqrt{X_H^2 + 0,1 X_H^2}$$

mert $\frac{R_H}{X_H} = 0,1$

előbből R_H és $j X_H$ meghatározható!

✓ Károlyanak a základi tulajdonsága az oszcilláció.