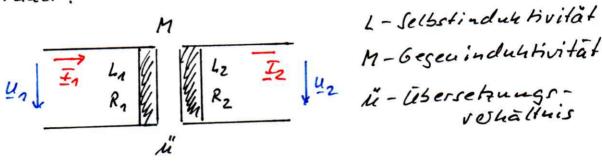
## Das einphasige ESB des DS-Transformators

Physikalisch gesehen sind die beiden Seiten (Ober - U. Unterpannung) induktir über einen Eisenkern miteinander gehoppelt. Für praktische Berechnungen elshet sich aber besses eine galvanische hopplung, die man durch eine hurze mathematische Umformung eshält:



1. Schritt:

Aufstellen der beiden Maschengleichungen und Einführen des übersetzungsverhältnisses (hier auf der Sehundarseite) in Rot

$$U_{n} = R_{n} \cdot \underline{I}_{n} + j\omega L_{n} \underline{I}_{n} + j\omega \overset{\text{in}}{M} \cdot \underline{I}_{2} = \overset{\text{in}}{\text{in}} R_{2} \cdot \underline{I}_{2} + j\omega \overset{\text{in}}{\text{in}} I_{2} \cdot \underline{I}_{2$$

2. Schritt:

Kurzschreibweise mit Strichgrößen

"2.R = R' il.L=L' ih=M' In=I' ii.U=U'

$$U_{1} = R_{1} \cdot \underline{I}_{1} + j\omega L_{1} \cdot \underline{I}_{1} + j\omega M' \cdot \underline{I}_{2}'$$

$$U_{2}' = R_{2}' \cdot \underline{I}_{2}' + j\omega L_{2}' \cdot \underline{I}_{2}' + j\omega M' \cdot \underline{I}_{1}$$

3. Schritt:

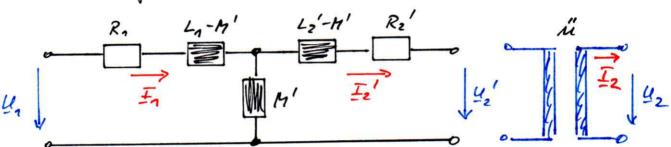
Ergänzende Größen einfähren, um identische Aurdrüche in beiden Gleichungen zu obealten: in GRÜN  $U_{1} = R_{1} \cdot I_{1} + j\omega L_{1} \cdot I_{1} - j\omega M' \cdot I_{1} + j\omega M' \cdot I_{2}' + j\omega M' \cdot I_{1}$   $U_{2}' = R_{2}' \cdot I_{2}' + j\omega L_{2}' \cdot I_{2}' - j\omega M' \cdot I_{1}' + j\omega M' \cdot I_{1} + j\omega M' \cdot I_{2}'$ 

und turammengefasst:

$$U_{n} = R_{n} \cdot \overline{I}_{n} + j\omega(L_{n} - M') \cdot \overline{I}_{n} + j\omega M'(\overline{I}_{n} + \overline{I}_{2}')$$

$$U_{2}' = R_{2}' \cdot \overline{I}_{2}' + j\omega(L_{2}' - M') \cdot \overline{I}_{2}' + j\omega M'(\overline{I}_{n} + \overline{I}_{2}')$$

und so sieht jeht dan entsprechende ESB aus!



Da wir die Sehundargrößen auf die Primärseik bezogen haben, gehört jeht auf die Sehundarstik noch ein ideale Wandler mil ü, der uns dann die realen Sehundargrößen liefot.

Das galvavische ESB, das ja ein filhbres Modellist, Verhält sich nach außen hin (Eingangs- zu Aus-Gangsgrößen) genau so wie das inclubbive ESB, also de reale Transformator.

Nur dieses ESB und mögliche Vercinsachungen Werden wir in Fahrunft verwenden.

## **ELEKTROENERGIETECHNIK**



## Übung: Ersatzschaltbild Transformator

Gegeben sind die einphasigen Größen eines Drehstromtransformators ( $S_n = 400 \text{ kVA}$ , ü = 10 kV / 0.4 kV):

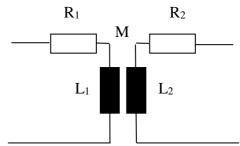
$$R_1 = 77 \text{ m}\Omega$$

$$L_1 = 4,52 \text{ H}$$

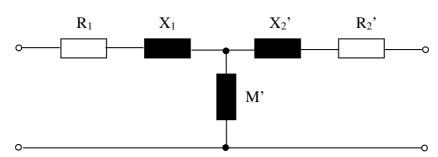
$$R_2 = 5.1 \text{ m}\Omega$$

$$L_2 = 7,25 \text{ mH}$$

$$M = 180 \text{ mH}$$



1. Geben Sie alle Größen für das galvanisch gekoppelte ESB an (Vernachlässigung von R<sub>Fe</sub>).



Wie wird in diesem ESB das Übersetzungsverhältnis berücksichtigt?

2. Der Transformator wird mit <u>Z</u> = (350 + j 330) mΩ symmetrisch in jeder Phase belastet. Dabei soll die Spannung über dem Verbraucher den Nennwert haben. Ermitteln Sie alle Strom- und Spannungsgrößen und zeichnen Sie das vollständige Zeigerbild dieser Größen.

Verändern Sie Z: 
$$\underline{Z} = 350 \text{ m}\Omega$$
 ohmsche Belastung  $\underline{Z} = (350 - \text{j} 330) \text{ m}\Omega$  ohmsch-kapazitive Belastung

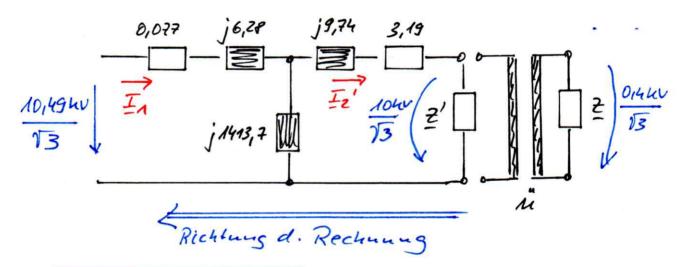
Wie groß ist die Eingangsspannung dann (Betrag und Winkel)?

3. Geben Sie für alle 3 Fälle die aus dem Netz entnommene Scheinleistung und die im Transformator entstehenden Wicklungsverluste an.

Kontrollergebnisse u. Hinweite zur libung

1. 
$$R_1 = 77 \text{ mSZ}$$
  $X_1 = 6,28 \text{ SZ}$  | Laugsgrößen  $R_2' = 3,15 \text{ SZ}$   $X_2' = 9,74 \text{ SZ}$  | Laugsgrößen  $X_h' = 10 \cdot M' = 1413,7 \text{ SZ}$  | Quergröße hochohmig (Hauptblindwiderstand)

2. Wir beginnen am Abnehmepunkt, denn dort ist uns Belastung und Spanny Schaunt und rechnen nach vorme durch '



$$U_1 = 6.058 \text{ hv} \left[ 1.7^{\circ} \right] f_{-1} = \frac{2}{2} = (350 + j 330) \text{ mJ}$$

und  $U_2' = \frac{10 \text{ nv}}{\sqrt{3}} L_0^{\circ}$ 

3. aufgenommene Scheinleistung  $S_{n} = \sqrt{3} \cdot U_{1LL} \cdot I_{n} = 403 \text{ kVA}$   $Wichlungsvoluste P_{v} = 3 \cdot I^{2} \cdot R$  OS: 113.5W US: 3543,5W Z = 3.65 kW