

**ESERCIZIO 1 (8 Punti)**

Sia dato un trasformatore monofase con i seguenti dati di targa:

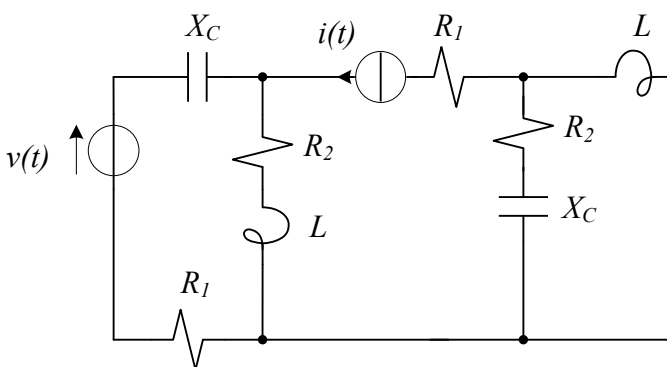
Potenza apparente nominale	$A_n = 315 \text{ kVA}$
Tensione nominale avv. 1	$V_{1n} = 10000 \text{ V}$
Tensione nominale avv. 2	$V_{2n} = 400 \text{ V}$
Tensione di corto circuito	$V_{cc\%} = 6\%$
Potenza di corto circuito	$P_{cc\%} = 5\%$
Corrente a vuoto	$I_{0\%} = 1\%$
Potenza a vuoto	$P_{0\%} = 0,4\%$

Il trasformatore alimenta un carico che assorbe 200 kW ad una tensione di 300 V e $\cos\phi = 0,92$. Si determinino le condizioni di alimentazione primarie, in termini di tensione e corrente e $\cos\phi$.

[Si procede calcolando la corrente assorbita dal carico Z collegato al secondario, $I_z = P_z / (V_z \cdot \cos\phi_Z) = 724.637 \text{ A}$, quindi la potenza reattiva è pari a $Q_z = P_z \cdot \tan\phi_Z = 85.2 \text{ kVAR}$. Si calcolano i parametri del trasformatore a partire dai dati delle prove. Dalla prova in corto abbiamo $V_{c2} = (V_{cc\%}/100) \cdot V_{2n} = 24 \text{ V}$, $P_{cc} = (P_{cc\%}/100) \cdot A_n = 15750 \text{ W}$, la corrente durante la prova di corto è pari a $I_{2n} = A_n / V_{2n} = 787.5 \text{ A}$, quindi $R_{c2} = P_{cc} / I_{2n}^2 = 0.0252 \ \Omega$ e $X_{c2} = Q_{cc} / I_{2n}^2 = 0.0168 \ \Omega$, dove $Q_{cc} = P_{cc} \cdot \tan\phi_{cc} = 10.447 \text{ kVAR}$ e $\cos\phi_{cc} = P_{cc} / (V_{c2} \cdot I_{2n}) = 0.833$. Dalla prova a vuoto abbiamo $I_{01} = (I_{0\%}/100) \cdot I_{1n} = 0.3150 \text{ A}$ dove $I_{1n} = A_n / V_{1n} = 31.5 \text{ A}$ e $P_0 = (P_{0\%}/100) \cdot A_n = 1260 \text{ W}$, quindi $R_{o1} = V_{1n}^2 / P_0 = 79.365 \text{ k}\Omega$ e $X_{o1} = V_{1n}^2 / Q_0 = 34.638 \text{ k}\Omega$, dove $Q_0 = P_0 \cdot \tan\phi_0 = 2.8870 \text{ kVAR}$ e $\cos\phi_0 = P_0 / (V_{1n} \cdot I_{01}) = 0.4$. Si divide la rete in sezioni e si procede con il metodo di Boucherot. Chiamiamo sez A quella che comprende il carico Z e l'impedenza serie $R_{c2} - X_{c2}$ e Sez B quella che comprende l'impedenza derivata data dal parallelo di R_{o1} e X_{o1} . Sezione A $P_a = P_z + R_{c2} \cdot I_z^2 = 213.34 \text{ kW}$, $Q_a = Q_z + X_{c2} \cdot I_z^2 = 94.046 \text{ kVAR}$, $I_a = I_z$, $V_a = (\sqrt{P_a^2 + Q_a^2}) / I_a = 321.74 \text{ V}$. $V_{a_primario} = V_a \cdot k = 8.04235 \text{ kV}$ con $k = V_{1n} / V_{2n} = 25$. Sezione B $P_b = P_a + V_{a_primario}^2 / R_{o1} = 214.15 \text{ kW}$, $Q_b = Q_a + V_{a_primario}^2 / X_{o1} = 95.914 \text{ kVAR}$, $V_b = V_{a_primario}$, $I_b = (\sqrt{P_b^2 + Q_b^2}) / V_b = 29.172 \text{ A}$, $\cos\phi_b = P_b / (V_b \cdot I_b) = 0.9126$]

Esercizio 2 (7 Punti)

Sia data la rete in regime alternato sinusoidale indicata in Figura.



$f = 50 \text{ Hz}$

$$v(t) = \sqrt{2} \cdot 100 \cdot \sin(2\pi f \cdot t + \frac{\pi}{3})$$

$$i(t) = \sqrt{2} \cdot 10 \cdot \cos(2\pi f \cdot t + \frac{\pi}{6})$$

$R_1 = 10 \ \Omega$

$R_2 = 5 \ \Omega$

$X_C = 12 \ \Omega$

$L = 5 \text{ mH}$

Determinare la potenza apparente complessa erogata da V_1 .

[Si trovano i fasori rappresentativi dei due generatori e la reattanza X_L : $V = 100 e^{j(\pi/2 - \pi/6)} = 86.6025 - j50 \text{ V}$, $I = 10 e^{j\pi/3} = 8.6603 + j5 \text{ A}$, $X_L = 2 \cdot \pi \cdot f \cdot L = 1.5708 \ \Omega$. La potenza richiesta è data dal prodotto del fasore tensione V e del coniugato del fasore corrente che interessa il generatore di tensione. La rete equivale al parallelo di tre rami:

generatore V in serie a $Z_1 = R_1 - jX_C$,

impedenza $Z_2 = R_2 + jX_L$

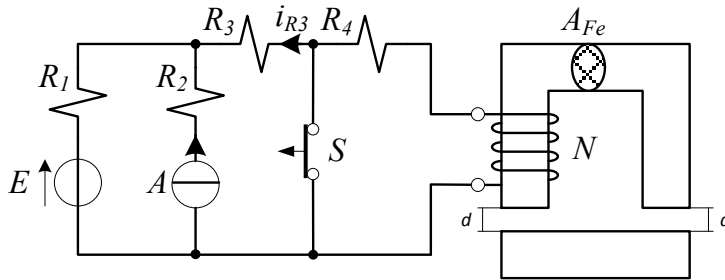


generatore di corrente I .

Si applica Millmann per trovare la tensione ai capi dei tre rami in parallelo e si trova $V_{mill} = (V/Z_1 + I)/(1/Z_1 + 1/Z_2) = 64.529 + j34.646$ V, quindi la corrente erogata dal generatore è pari a $I_{gen} = (V - V_{mill})/Z_1 = 5.0676 - j2.383$ A, Da cui si trova $A = V * conj(I) = 558.04 - j46.959$ V]

Esercizio 3 (7 punti)

Sia data la rete inizialmente in regime stazionario indicata in Figura. All'istante $t = 0$ si apre l'interruttore S . Si trovi l'espressione nel tempo della corrente $i_{R3}(t)$ e se ne rappresenti l'andamento qualitativo nel tempo.



$$\begin{aligned} E &= 20 \text{ V} & A &= 4 \text{ A} \\ R_1 &= 4 \ \Omega & R_2 &= 4 \ \Omega \\ R_3 &= 2 \ \Omega & R_4 &= 6 \ \Omega \\ A_{fe} &= 20 \text{ cm}^2 & \delta &= 1 \text{ mm} \\ N &= 200 \\ \mu_0 &= 4\pi \cdot 10^{-7} \text{ H/m} \\ \mu_{fe} &= \infty \text{ H/m} \end{aligned}$$

[Per prima cosa si calcola l'induttanza L . Si considera la sola rete magnetica e si trova $tetad = \delta / (\mu_0 * A_{fe}) = 3.959 * 10^5 \text{ H}^{-1}$, quindi per ispezione si trova $L = N^2 / (2 * tetad) = 0.0505$ H. Ora si risolve il transitorio, in t_{zero_meno} l'interruttore è chiuso e l'induttanza è sostituita da un corto circuito, quindi $i_{L_zer_m} = 0$ A, per trovare i_{R3} si applica Millman e si trova $V_{mll_zerom} = (E/R_1 + A)/(1/R_1 + 1/R_3) = 12$ V, da cui si trova $i_{R3_zerom} = -V_{mll_zerom}/R_3 = -6$ A. In $t_{zero_piu'}$ l'induttanza viene sostituita da un generatore di corrente pari a $i_{L_zer_m}$ (ovvero da un circuito aperto) e l'interruttore è aperto, quindi $i_{R3_zerop} = 0$ A. In t infinito l'induttanza è sostituita da un corto circuito e l'interruttore è aperto, quindi si trova con millman la tensione $V_{mll_inf} = (E/R_1 + A)/(1/R_1 + 1/(R_3 + R_4)) = 24$ V e $i_{R3_inf} = -V_{mll_inf}/(R_3 + R_4) = -3$ A. La τ è pari a $L/Req = 0.00421$ s con $Req = R_1 + R_3 + R_4 = 12 \ \Omega$]

TEORIA (4 punti + 4 punti)

- Potenze in regime alternato sinusoidale monofase.
 - Deduzione e significato delle potenze attiva, reattiva ed apparente.
 - Enunciare il teorema di Tellegen.
 - Illustrare il corollario di Boucherot, con riferimento ad una semplice rete.
- Definizione di auto e mutua induttanza. Energia accumulata in un mutuo induttore.