

ΑΣΚΗΣΗ 5.27

Εργαζόμαστε χρησιμοποιώντας το μονοφασικό ισοδύναμο κύκλωμα. Αναφερόμαστε στην πλευρά υψηλής τάσης των Μ/Σ διότι μας δίνονται ήδη σε αυτήν την πλευρά η σύνθετη αντίσταση της γραμμής και οι αντιδράσεις σκέδασης των μετασχηματιστών. Λαμβάνοντας την φασική τάση V'_R στον ζυγό του φορτίου ως τάση αναφοράς, έχουμε

$$V'_R = |V'_R| \angle 0^\circ = \frac{23}{\sqrt{3}} \angle 0^\circ \text{ kV}$$

Το φασικό ρεύμα φορτίου έχει μέτρο

$$|I'_L| = \frac{P_L / 3}{|V'_R| \cos \varphi} = \frac{150 / 3}{\frac{23}{\sqrt{3}} \times 0.8} = 4.71 \text{ kA}$$

και επειδή το φορτίο είναι επαγωγικό, το ρεύμα είναι

$$I_L = |I'_L| \angle -\cos^{-1} 0.8 = 4.71 \angle -36.87^\circ \text{ kA}$$

Ο Μ/Σ T_1 έχει σταθερό λόγο μετασχηματισμού 1:10, οπότε

$$V_S = |V_S| \angle \delta = \frac{230}{\sqrt{3}} \angle \delta \text{ kV}$$

Αν 1:α είναι ο μη ονομαστικός λόγος μετασχηματισμού του Μ/Σ T_2 , τότε η φασική τάση V_R και το ρεύμα φορτίου I_L αναφερόμενα στην πλευρά της γραμμής είναι

$$V_R = \alpha V'_R = \alpha |V'_R| \angle 0^\circ = \alpha \frac{23}{\sqrt{3}} \angle 0^\circ \text{ kV}$$

$$I_L = \frac{I'_L}{\alpha} = \frac{|I'_L|}{\alpha} \angle -36.87^\circ = \frac{4.71}{\alpha} \angle -36.87^\circ \text{ kA}$$

Στο κύκλωμα της γραμμής ισχύει

$$V_S = V_R + Z I_L = \alpha V'_R \angle 0^\circ + \frac{|Z| |I'_L|}{\alpha} \angle \theta - 36.87^\circ$$

Στην ανωτέρω εξίσωση υπάρχουν δύο άγνωστοι, η φασική γωνία δ της τάσης V_S και ο ζητούμενος λόγος μετασχηματισμού α . Ο ένας άγνωστος, η γωνία δ , μπορεί να εκπέσει εξισώνοντας τα μέτρα αμφοτέρων των μελών, οπότε λαμβάνουμε

$$|V_S| = \sqrt{\left(\alpha |V'_R| + \frac{|Z| |I'_L|}{\alpha} \cos(\theta - 36.87^\circ) \right)^2 + \left(\frac{|Z| |I'_L|}{\alpha} \sin(\theta - 36.87^\circ) \right)^2}$$

ή

$$|V_S|^2 = \alpha^2 |V'_R|^2 + \left(\frac{|Z| |I'_L|}{\alpha} \right)^2 + 2 |Z| |I'_L| |V'_R| \cos(\theta - 36.87^\circ)$$

και τελικά

$$\alpha^4 + \left(\frac{2|Z||I'_L||V'_R|\cos(\theta - 36.87^\circ) - |V_S|^2}{|V'_R|^2} \right) \alpha^2 + \left(\frac{|Z||I'_L|}{|V'_R|} \right)^2 = 0$$

όπου

$$Z = |Z|/\theta = 18 + j60 = 62.64 / \underline{73.3^\circ} \Omega$$

$$|I'_L| = 4.71 \text{ kA}$$

$$|V'_R| = \frac{23}{\sqrt{3}} = 13.29 \text{ kV}$$

$$|V_S| = \frac{230}{\sqrt{3}} = 132.95 \text{ kV}$$

Αντικαθιστώντας τις αριθμητικές τιμές προκύπτει η διτετράγωνη εξίσωση

$$\alpha^4 - 64.35\alpha^2 + 492.83 = 0$$

Η λύση της διτετράγωνης εξίσωσης είναι

$$\alpha^2 = \frac{64.35 \pm 46.58}{2} = \begin{cases} 55.465 \\ 8.88 \end{cases}$$

Η λύση $\alpha = \sqrt{8.88} = 2.98$ αποκλείεται διότι οδηγεί σε πολύ μεγάλο ρεύμα γραμμής και συνεπώς σε πολύ μεγάλες απώλειες πραγματικής ισχύος, οπότε

$$\alpha = \sqrt{55.465} = 7.45$$

Για να είναι η τάση στον ζυγό φορτίου 23 kV , ο μετασχηματιστής T_2 πρέπει να έχει λόγο

$$\alpha = 7.45 \text{ και επειδή ο ονομαστικός λόγος είναι } \alpha_0 = \frac{230}{23} = 10, \text{ έχουμε}$$

$$\alpha = 7.45 = 7.45 \times \frac{10}{10} = 10 \times 0.745 = \alpha_0 \varepsilon \Rightarrow \lambda\eta\psi\eta = \varepsilon = 0.745 = 74.5\%$$

Εναλλακτική λύση σύμφωνα με την §7.6.3, σελίδα 276 βιβλίου

Η μιγαδική ισχύς που φθάνει στο ζυγό άφιξης πρέπει να είναι ίση με την μιγαδική ισχύ του φορτίου. Η γραμμή είναι μικρού μήκους με απώλειες, οπότε (Εξ. (7.75) βιβλίου):

$$S_R = -\frac{|V_R|^2}{|Z|} \angle \theta + \frac{|V_S||V_R|}{|Z|} \angle \theta - \delta = S_L$$

Από τα ισοζύγια πραγματικής και αέργου ισχύος έχουμε

$$\cos(\theta - \delta) = \frac{|Z|}{|V_S||V_R|} \left(P_L + \frac{|V_R|^2}{|Z|} \cos \theta \right) \quad \text{και} \quad \sin(\theta - \delta) = \frac{|Z|}{|V_S||V_R|} \left(Q_L + \frac{|V_R|^2}{|Z|} \sin \theta \right)$$

και χρησιμοποιώντας την γνωστή τριγωνομετρική ταυτότητα $\cos^2(\theta - \delta) + \sin^2(\theta - \delta) = 1$ λαμβάνουμε

$$\frac{|Z|^2}{|V_S|^2 |V_R|^2} \left(P_L^2 + Q_L^2 + \frac{|V_R|^4}{|Z|^2} + 2 \frac{|V_R|^2}{|Z|} (P_L \cos \theta + Q_L \sin \theta) \right) = 1$$

Τελικά καταλήγουμε στην διτετράγωνη εξίσωση

$$|V_R|^4 + \left(2|Z|(P_L \cos \theta + Q_L \sin \theta) - |V_S|^2 \right) |V_R|^2 + |Z|^2 (P_L^2 + Q_L^2) = 0$$

Επειδή $P_L = 150 \text{ MW}$, $Q_L = P_L \tan \varphi = 150 \times 0.75 = 112.5 \text{ MVar}$

$$Z = |Z| \angle \theta = 18 + j60 = 62.64 / \underline{73.3^\circ} \Omega \quad \text{και} \quad |V_S| = 230 \text{ kV}$$

οι συντελεστές της διτετράγωνης εξίσωσης έχουν τιμή

$$2|Z|(P_L \cos \theta + Q_L \sin \theta) - |V_S|^2 = 2 \times 62.64 (150 \cos 73.3^\circ + 112.5 \sin 73.3^\circ) - 230^2 = 34000.37$$

$$|Z|^2 (P_L^2 + Q_L^2) = 62.64^2 (150^2 + 112.5^2) = 137945025$$

Η λύση της διτετράγωνης εξίσωσης είναι

$$|V_R|^2 = \frac{34000.37 \pm 24581.39}{2} = \left\{ \begin{array}{l} 29290.88 \\ 49 \end{array} \right.$$

Η δεύτερη λύση αποκλείεται, οπότε $|V_R| = \sqrt{29290.88} = 171.14 \text{ kV}$

Για να είναι η τάση στον ζυγό φορτίου 23 kV , ο μετασχηματιστής T_2 πρέπει να έχει λόγο

$$\alpha = \frac{171.14}{23} = 7.45 \quad \text{και επειδή ο ονομαστικός λόγος είναι} \quad \alpha_0 = \frac{230}{23} = 10, \quad \text{έχουμε}$$

$$\alpha = 7.45 = 7.45 \times \frac{10}{10} = 10 \times 0.745 = \alpha_0 \varepsilon \Rightarrow \lambda\eta\psi\eta = \varepsilon = 0.745 = 74.5\%$$