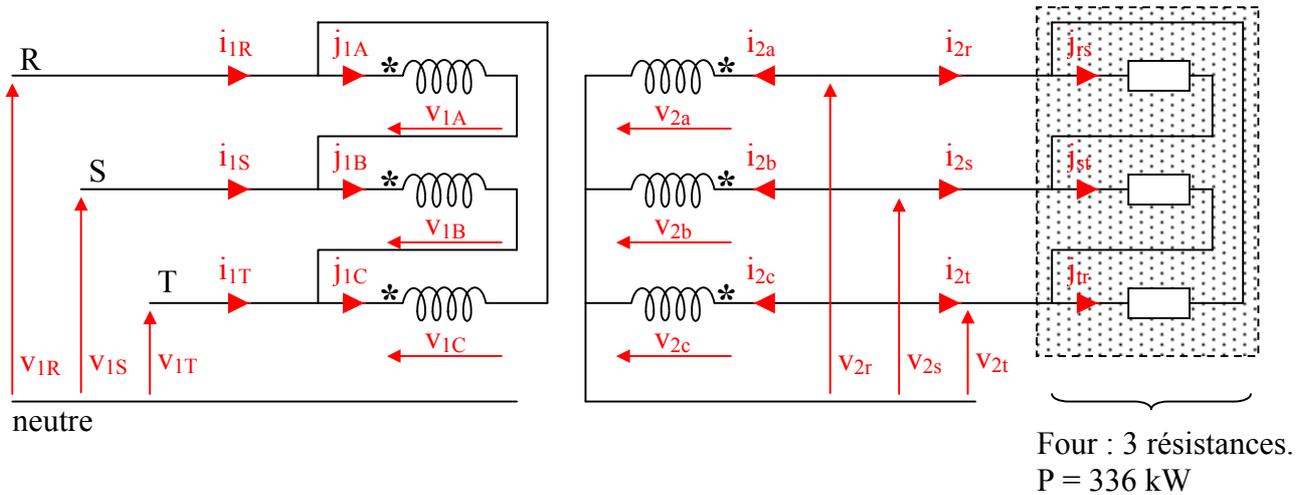


Corrigé de : Chapitre 7. Exercice 1

« Montage triphasé avec trois transformateurs monophasés »

a)



Voir les diagrammes de Fresnel à la fin

Pour faire les calculs en complexe, nous choisissons de prendre $v_{1R}(t)$ comme origine des phases et de prendre la valeur efficace comme module des grandeurs complexes tensions et courants :

$$v_{1R}(t) = \frac{10000 \cdot \sqrt{2}}{\sqrt{3}} \cdot \cos(\omega t) \Rightarrow \underline{V_{1R}} = \frac{10000}{\sqrt{3}} \cdot e^{j \cdot 0} = V_1$$

De façon à simplifier l'écriture des grandeurs triphasées, alternatives sinusoïdales équilibrées, nous noterons

« a » le nombre complexe $a = 1 \cdot e^{j \frac{2\pi}{3}}$. On en déduit :

$$\begin{pmatrix} \underline{V_{1R}} \\ \underline{V_{1S}} \\ \underline{V_{1T}} \end{pmatrix} = V_1 \cdot \begin{pmatrix} 1 \\ a^2 \\ a \end{pmatrix} \Rightarrow \begin{pmatrix} \underline{V_{1A}} \\ \underline{V_{1B}} \\ \underline{V_{1C}} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \underline{V_{1R}} - \underline{V_{1S}} \\ \underline{V_{1S}} - \underline{V_{1T}} \\ \underline{V_{1T}} - \underline{V_{1R}} \end{pmatrix} = V_1 \cdot \begin{pmatrix} 1 - a^2 \\ a^2 - a \\ a - 1 \end{pmatrix} = V_1 \cdot (1 - a^2) \cdot \begin{pmatrix} 1 \\ a^2 \\ a \end{pmatrix} = V_1 \cdot \sqrt{3} \cdot e^{j \frac{\pi}{6}} \cdot \begin{pmatrix} 1 \\ a^2 \\ a \end{pmatrix}$$

Les transformateurs étant considérés idéaux, leur rapport de transformation est donc $m = \frac{224}{10000}$.

$$\Rightarrow \begin{pmatrix} \underline{V_{2a}} \\ \underline{V_{2b}} \\ \underline{V_{2c}} \end{pmatrix} = -m \cdot \begin{pmatrix} \underline{V_{1A}} \\ \underline{V_{1B}} \\ \underline{V_{1C}} \end{pmatrix}, \text{ et donc } \begin{pmatrix} \underline{V_{2r}} \\ \underline{V_{2s}} \\ \underline{V_{2t}} \end{pmatrix} = - \begin{pmatrix} \underline{V_{2a}} \\ \underline{V_{2b}} \\ \underline{V_{2c}} \end{pmatrix} = m \cdot \begin{pmatrix} \underline{V_{1A}} \\ \underline{V_{1B}} \\ \underline{V_{1C}} \end{pmatrix} = m \cdot V_1 \cdot \sqrt{3} \cdot e^{j \frac{\pi}{6}} \cdot \begin{pmatrix} 1 \\ a^2 \\ a \end{pmatrix}$$

Les trois transformateurs ci-dessus sont donc couplés en Dy11.

Le four est constitué de trois résistances « R » traversées par des courants de valeur efficace

$$I_{2r_{eff}} = \frac{P}{3.V_{2r_{eff}}} = \frac{336.10^3}{3.224} = 500 \text{ A}.$$

Le four étant une charge résistive triphasée équilibrée soumise à des tensions alternatives sinusoïdales triphasées équilibrées. Les courants dans sa ligne sont en phase avec les tensions simples qui l'alimentent.

$$\begin{pmatrix} \underline{I_{2r}} \\ \underline{I_{2s}} \\ \underline{I_{2t}} \end{pmatrix} = 500.e^{j\frac{\pi}{6}} \cdot \begin{pmatrix} 1 \\ a^2 \\ a \end{pmatrix} = - \begin{pmatrix} \underline{I_{2a}} \\ \underline{I_{2b}} \\ \underline{I_{2c}} \end{pmatrix} \Rightarrow \begin{pmatrix} \underline{J_{1A}} \\ \underline{J_{1B}} \\ \underline{J_{1C}} \end{pmatrix} = -m \cdot \begin{pmatrix} \underline{I_{2a}} \\ \underline{I_{2b}} \\ \underline{I_{2c}} \end{pmatrix} = m.500.e^{j\frac{\pi}{6}} \cdot \begin{pmatrix} 1 \\ a^2 \\ a \end{pmatrix}$$

$$\Rightarrow \begin{pmatrix} \underline{I_{1R}} \\ \underline{I_{1S}} \\ \underline{I_{1T}} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \underline{J_{1A}} - \underline{J_{1C}} \\ \underline{J_{1B}} - \underline{J_{1A}} \\ \underline{J_{1C}} - \underline{J_{1B}} \end{pmatrix} = m.500.e^{j\frac{\pi}{6}} \cdot \begin{pmatrix} 1-a \\ a^2-1 \\ a-a^2 \end{pmatrix} = m.500.e^{j\frac{\pi}{6}} \cdot (1-a) \cdot \begin{pmatrix} 1 \\ a^2 \\ a \end{pmatrix}$$

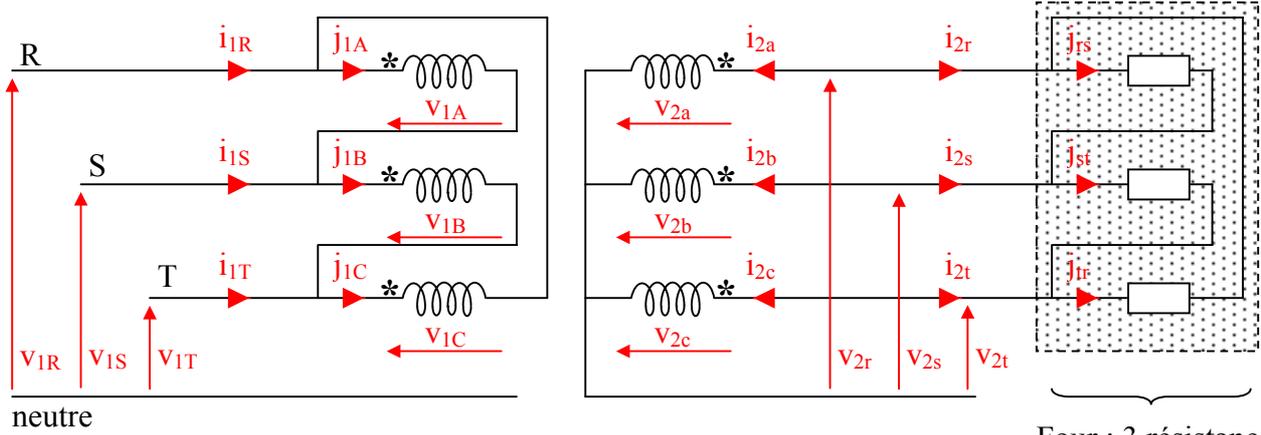
$$\Rightarrow \begin{pmatrix} \underline{I_{1R}} \\ \underline{I_{1S}} \\ \underline{I_{1T}} \end{pmatrix} = m.500.e^{j\frac{\pi}{6}} \cdot \left(\sqrt{3}.e^{-j\frac{\pi}{6}} \right) \cdot \begin{pmatrix} 1 \\ a^2 \\ a \end{pmatrix} = m.500.\sqrt{3} \cdot \begin{pmatrix} 1 \\ a^2 \\ a \end{pmatrix} = 19,4 \cdot \begin{pmatrix} 1 \\ a^2 \\ a \end{pmatrix}$$

$$\Leftrightarrow i_{1R}(t) = 19,4.\sqrt{2}.\cos(\omega t)$$

Remarque : On peut retrouver ces résultats en considérant la conservation de la puissance active et de la puissance réactive : Les trois transformateurs étant considérés idéaux, ils ne consomment aucune puissance active ou réactive. La puissance active (336 kW) et la puissance réactive (0 VAR) de la charge est donc égale à la puissance active et réactive fournies par la ligne triphasée.

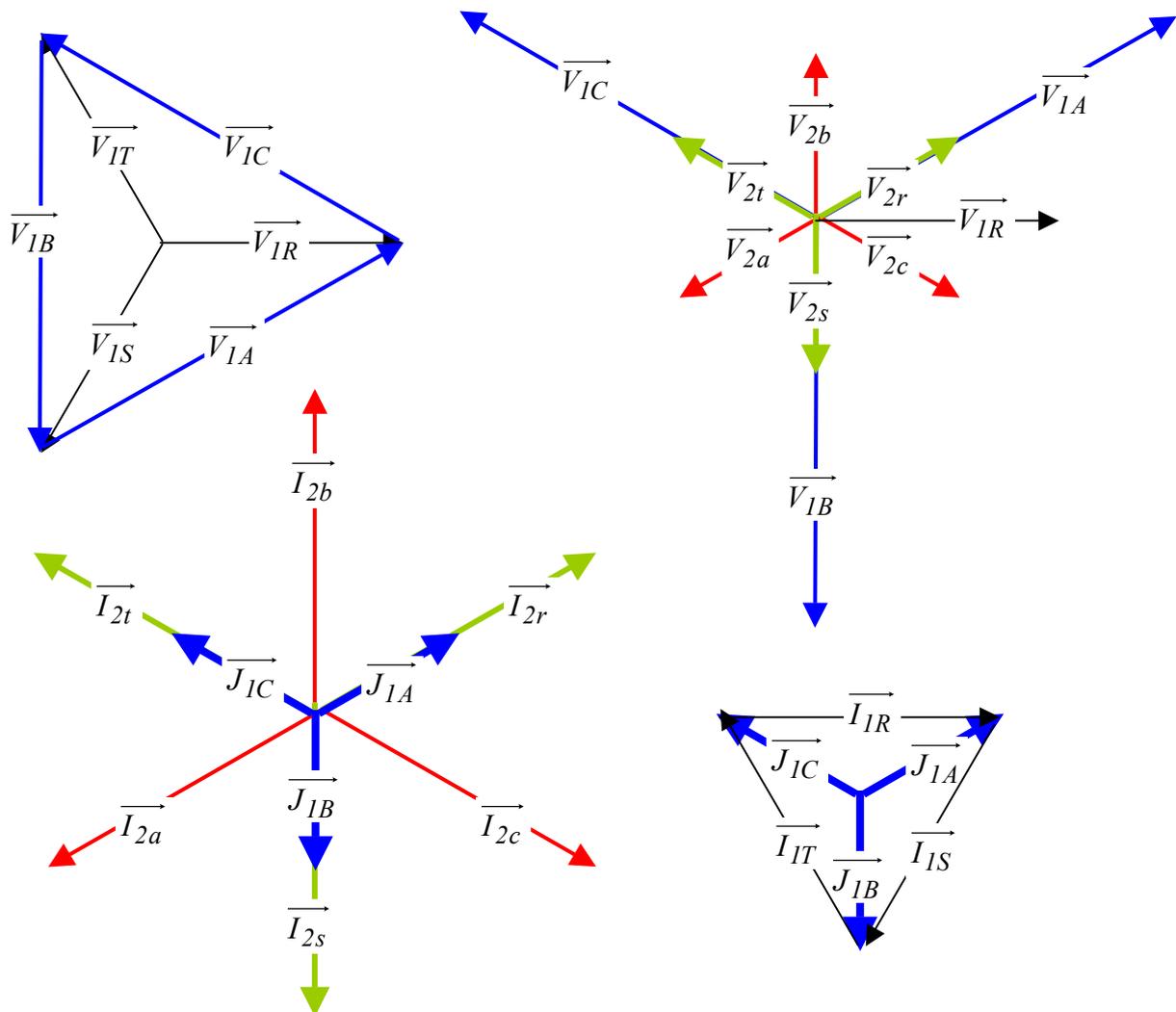
La puissance réactive étant nulle, les courants de ligne sont en phase avec les tensions simples.

Et la valeur efficace des courants de ligne est de $\frac{336.10^3}{10000.\sqrt{3}} = 19,4 \text{ A}$

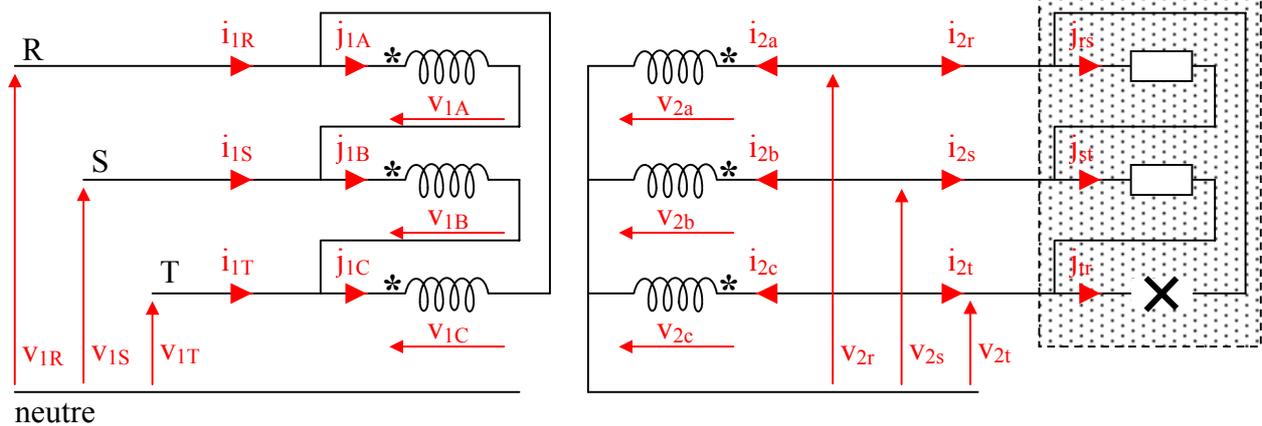


neutre

Four : 3 résistances.
P = 336 kW



b)



Les tensions sont inchangées :

$$\begin{pmatrix} \frac{V_{1R}}{V_{1S}} \\ \frac{V_{1S}}{V_{1T}} \end{pmatrix} = V_1 \cdot \begin{pmatrix} 1 \\ a^2 \\ a \end{pmatrix}; \quad \begin{pmatrix} \frac{V_{1A}}{V_{1B}} \\ \frac{V_{1B}}{V_{1C}} \end{pmatrix} = V_1 \cdot \sqrt{3} \cdot e^{j\frac{\pi}{6}} \cdot \begin{pmatrix} 1 \\ a^2 \\ a \end{pmatrix}; \quad \begin{pmatrix} \frac{V_{2r}}{V_{2s}} \\ \frac{V_{2s}}{V_{2t}} \end{pmatrix} = - \begin{pmatrix} \frac{V_{2a}}{V_{2b}} \\ \frac{V_{2b}}{V_{2c}} \end{pmatrix} = m \cdot V_1 \cdot \sqrt{3} \cdot e^{j\frac{\pi}{6}} \cdot \begin{pmatrix} 1 \\ a^2 \\ a \end{pmatrix}$$

Les tensions aux bornes du four étant inchangées, les courants dans les deux résistances « R » encore en service sont inchangés :

$$\begin{pmatrix} \frac{J_{rs}}{J_{st}} \\ \frac{J_{st}}{J_{tr}} \end{pmatrix} = \frac{1}{R} \begin{pmatrix} \frac{V_{2r} - V_{2s}}{V_{2s} - V_{2t}} \\ 0 \end{pmatrix} = \frac{m \cdot V_1 \cdot \sqrt{3} \cdot e^{j\frac{\pi}{6}}}{R} \cdot \begin{pmatrix} 1 - a^2 \\ a^2 - a \\ 0 \end{pmatrix} = \frac{m \cdot V_1 \cdot \sqrt{3} \cdot e^{j\frac{\pi}{6}} \cdot (1 - a^2)}{R} \cdot \begin{pmatrix} 1 \\ a^2 \\ 0 \end{pmatrix} = \frac{3 \cdot m \cdot V_1 \cdot e^{j\frac{\pi}{3}}}{R} \cdot \begin{pmatrix} 1 \\ a^2 \\ 0 \end{pmatrix}$$

La valeur efficace des courants dans les résistances non supprimées est inchangée par rapport au cas précédent.

Cette valeur est de $\frac{500}{\sqrt{3}} A$

$$\text{Donc } \begin{pmatrix} \frac{J_{rs}}{J_{st}} \\ \frac{J_{st}}{J_{tr}} \end{pmatrix} = \frac{500 \cdot e^{j\frac{\pi}{3}}}{\sqrt{3}} \cdot \begin{pmatrix} 1 \\ a^2 \\ 0 \end{pmatrix} \Rightarrow \begin{pmatrix} \frac{I_{2r}}{I_{2s}} \\ \frac{I_{2s}}{I_{2t}} \end{pmatrix} = \frac{500}{\sqrt{3}} \cdot e^{j\frac{\pi}{3}} \cdot \begin{pmatrix} 1 - 0 \\ a^2 - 1 \\ 0 - a^2 \end{pmatrix} = - \begin{pmatrix} \frac{I_{2a}}{I_{2b}} \\ \frac{I_{2b}}{I_{2c}} \end{pmatrix}$$

$$\Rightarrow \begin{pmatrix} \frac{J_{1A}}{J_{1B}} \\ \frac{J_{1B}}{J_{1C}} \end{pmatrix} = -m \cdot \begin{pmatrix} \frac{I_{2a}}{I_{2b}} \\ \frac{I_{2b}}{I_{2c}} \end{pmatrix} = m \cdot \frac{500 \cdot e^{j\frac{\pi}{3}}}{\sqrt{3}} \cdot \begin{pmatrix} 1 \\ a^2 - 1 \\ -a^2 \end{pmatrix} = 6,466 \cdot e^{j\frac{\pi}{3}} \cdot \begin{pmatrix} 1 \\ a^2 - 1 \\ -a^2 \end{pmatrix}$$

$$\Rightarrow \begin{pmatrix} \underline{I}_{1R} \\ \underline{I}_{1S} \\ \underline{I}_{1T} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \underline{J}_{1A} - \underline{J}_{1C} \\ \underline{J}_{1B} - \underline{J}_{1A} \\ \underline{J}_{1C} - \underline{J}_{1B} \end{pmatrix} = 6,466.e^{j\frac{\pi}{3}} \cdot \begin{pmatrix} 1+a^2 \\ a^2-2 \\ -2.a^2+1 \end{pmatrix} = 6,466.e^{j\frac{\pi}{3}} \cdot \begin{pmatrix} 1.e^{-j\frac{\pi}{3}} \\ 1.e^{-j\frac{2\pi}{3}} - 2 \\ -2.e^{-j\frac{2\pi}{3}} + 1 \end{pmatrix}$$

$$\Rightarrow \begin{pmatrix} \underline{I}_{1R} \\ \underline{I}_{1S} \\ \underline{I}_{1T} \end{pmatrix} = 6,466.e^{j\frac{\pi}{3}} \cdot \begin{pmatrix} \frac{1}{2} - j\frac{\sqrt{3}}{2} \\ -\frac{1}{2} - j\frac{\sqrt{3}}{2} - 2 \\ 1 + j\sqrt{3} + 1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 6,466 \\ 17,1.e^{-j1,76} \\ 17,1.e^{+j1,76} \end{pmatrix}$$

Remarque : On vérifie bien que $\underline{I}_{1R} + \underline{I}_{1S} + \underline{I}_{1T} = 0$ (loi des nœuds).

On vérifie également que la puissance active dans la charge ($\frac{2}{3} \cdot 336 = 224 \text{ kW}$) est bien égale à la puissance active fournie par la source triphasée : $P = \Re(\underline{V}_{1R} \cdot \underline{I}_{1R}^* + \underline{V}_{1S} \cdot \underline{I}_{1S}^* + \underline{V}_{1T} \cdot \underline{I}_{1T}^*)$:

$$P = \Re \left(\frac{10000}{\sqrt{3}} \cdot 6,466 + \frac{10000}{\sqrt{3}} \cdot e^{-j\frac{2\pi}{3}} \cdot 17,1.e^{j1,76} + \frac{10000}{\sqrt{3}} \cdot e^{j\frac{2\pi}{3}} \cdot 17,1.e^{-j1,76} \right) = 224 \text{ kW}$$

On vérifie également que la puissance réactive dans la charge (0VAR) est bien égale à la puissance réactive fournie par la source triphasée : $Q = \Im(\underline{V}_{1R} \cdot \underline{I}_{1R}^* + \underline{V}_{1S} \cdot \underline{I}_{1S}^* + \underline{V}_{1T} \cdot \underline{I}_{1T}^*)$:

$$Q = \Im \left(\frac{10000}{\sqrt{3}} \cdot 6,466 + \frac{10000}{\sqrt{3}} \cdot e^{-j\frac{2\pi}{3}} \cdot 17,1.e^{j1,76} + \frac{10000}{\sqrt{3}} \cdot e^{j\frac{2\pi}{3}} \cdot 17,1.e^{-j1,76} \right) = 0 \text{ VAR}$$

On peut également résoudre ce genre de problème en utilisant les vecteurs de Fresnel. (voir ci-après)

