Année Universitaire: 2017/2018

Master1 CE: Examen de Module RTDEE, Durée: 1h-30min

Corrigé type



Questions de cours (4 pts)

a) Donner la structure générale et la composition d'un réseau privé de distribution avec une alimentation en HTB.
 (1 points)

Dans le cas général avec une alimentation en HTB, un réseau privé de distribution comporte (voir fig. 1-1):

- un poste de livraison HTB alimenté par une ou plusieurs sources, il est composé d'un ou plusieurs jeux de barres et de disjoncteurs de protection
- une source de production interne
- un ou plusieurs transformateurs HTB / HTA
- un tableau principal HTA composé d'un ou plusieurs jeux de barres
- un réseau de distribution interne en HTA alimentant des tableaux secondaires ou des postes HTA / BT
- des récepteurs HTA
- des transformateurs HTA / BT
- des tableaux et des réseaux basse tension
- des récepteurs basse tension.

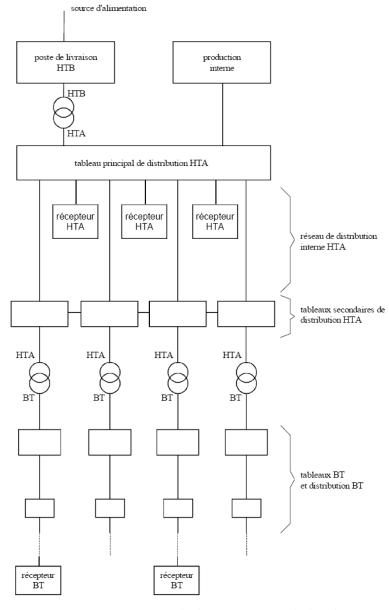
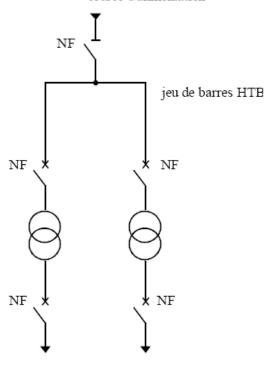


Figure 1-1 : structure générale d'un réseau privé de distribution

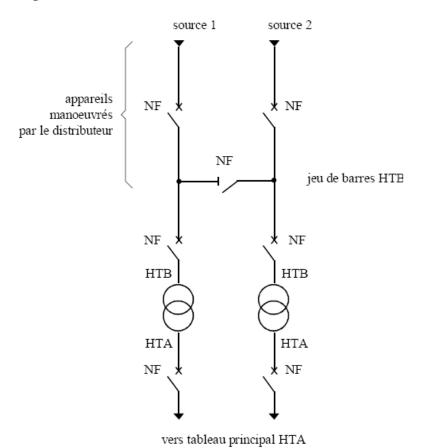
b) Citer les schémas électriques des postes de livraison HTB les plus couramment rencontrés. (1 points)

source d'alimentation

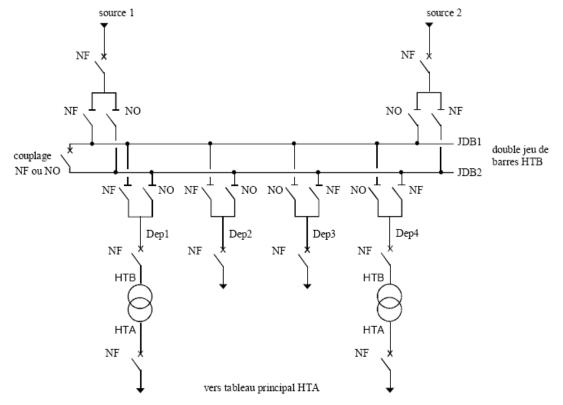


vers tableau principal HTA

* double antenne (voir fig. 1-3)



* double antenne - double jeu de barres (voir fig. 1-4)



c) Développer la procédure de Newton-Raphson en se basant sur la série Taylor. (**2 points**) La procédure de Newton-Raphson se repose sur le développement en série Taylor (**2 premiers terme**) : <u>Définition</u>

Soit f(x) = c

une fonction indéfiniment dérivable d'une variable réelle ou complexe et $x^{(k)}$ un point au voisinage duquel la fonction est définie. La série de Taylor de f en $x^{(k)}$ est la série de fonctions suivante :

$$c = f(x) \approx f(x^{(k)}) + \left(\frac{f'(x^{(k)})}{1!}\right)(x - x^{(k)}) + \left(\frac{f''(x^{(k)})}{2!}\right)(x - x^{(k)})^2 + \dots + \left(\frac{f^n(x^{(k)})}{n!}\right)(x - x^{(k)})^n$$

ce qui s'écrit sous forme synthétique comme suit :

$$c = f(x) \approx \sum_{n=0}^{\infty} \left(\frac{f^{n}(x^{(k)})}{n!} \right) (x - x^{(k)})^{n}$$

Les 2 premiers termes le développement en série Taylor:

$$c = f(x) = f(x^{(k)}) + \left(\frac{df}{dx}\right)^{(k)} \Delta x^{(k)}$$
$$c - f(x^{(k)}) = \left(\frac{df}{dx}\right)^{(k)} \Delta x^{(k)}$$

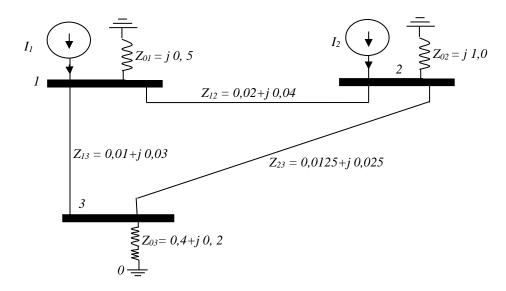
$$\Delta c^{(k)} = c - f(x^{(k)})$$

$$\Delta x^{(k)} = \frac{\Delta c^{(k)}}{\left(\frac{df}{dx}\right)^{(k)}}, \quad x^{(k+1)} = x^{(k)} + \Delta x^{(k)}$$

Exercice 1: (4 pts)

Soit le réseau de trois nœuds illustré dans la figure suivante :

a) Déterminer la matrice admittance nodale Y_{Bus}.



Soit le réseau de trois nœuds illustré dans la figure suivante :

a) Les éléments diagonaux de la matrice admittance nodale sont :

$$Y_{11} = -j2 + (10 - j20) + (10 - j30) = 20 - j52$$

$$Y_{22} = -j1 + (10 - j20) + (16 - j32) = 26 - j53$$

$$Y_{33} = (2 - j1) + (10 - j30) + (16 - j32) = 28 - j63$$

Les éléments non diagonaux de la matrice admittance nodale sont :

$$Y_{12} = -10 + j20$$

$$Y_{13} = -10 + j30$$

$$Y_{21} = -10 + j20$$

$$Y_{23} = -16 + j32$$

$$Y_{31} = -10 + j30$$

$$Y_{32} = -16 + j32$$

La matrice admittance nodale:

$$Y_{Bus} = \begin{bmatrix} 20 - j52 & -10 + j20 & -10 + j30 \\ -10 + j20 & 26 - j53 & -16 + j32 \\ -10 + j30 & -16 + j32 & 28 - j63 \end{bmatrix}$$
 (2 points)

a) Ecrire les équations de réseau sous forme
$$I = Y_{Bus} V$$
.
$$\begin{bmatrix} V_1 \\ V_2 \\ V_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 20 - j52 & -10 + j20 & -10 + j30 \\ -10 + j20 & 26 - j53 & -16 + j32 \\ -10 + j30 & -16 + j32 & 28 - j63 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \\ I_3 \end{bmatrix}$$
(1 point)

Exercice 2: (6 pts)

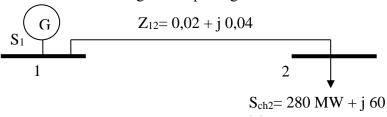
Soit le réseau de deux nœuds de la figure suivante. Le nœud 1 est considéré comme Slack us avec $V_1 = 1,0 \angle 0^\circ$ pu. Une charge de 280MW et 60Mvar est connecté au nœud 2. L'impédance de la ligne $Z_{12} = 0.02 + j0.04$ pu dans la base 100 MVA.

a) Utiliser une méthode itérative pour déterminer le module et l'angle du déphasage de la tension de nœud

2. Commencer par la valeur initiale
$$|V_2|^{(0)} = 1,0$$
 pu et $\delta_2^{(0)} = 0$ ° ($V_2^{(0)} = 1,0$ + i.o.). Effectively was equilitération

j0,0). Effectuer une seul itération.

Soit le réseau de deux nœuds de la figure suivante. Le nœud 1 est considéré comme Slack bus avec $V_1 = 1.0 \angle 0^{\circ}$ pu. Une charge de 280MW



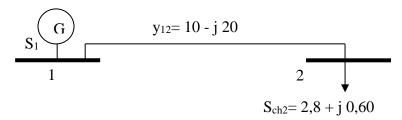
et 60Mvar est connecté au nœud 2. L'impédance de la ligne $Z_{12} = 0.02 + j0.04$ pu dans la base 100 MVA.

$$y_{12} = \frac{1}{Z_{12}} = \frac{1}{0,02 + j0,04} = 10 - j20, \implies Y_{22} = 10 - j20$$

La charge en per unit dans le nœud 2 est

$$S_2 = -S_{ch2} = -\frac{280 + j 60}{100} = -2,8 - j0,60$$

Le schéma unifilaire des admittances du réseau en pu est :



(2 points)

On commence par la valeur initiale de $V_2^{(0)}=1,0+j0,0$, la tension dans le nœud 2 calculée à partir de L'équation suivante pour une seul itération est :

$$V_{i} = \frac{1}{Y_{ii}} \left(\frac{\mathbf{S}_{i}^{*}}{V_{i}^{*}} - \sum_{k=1, k \neq i}^{n} Y_{ik} V_{k} \right)$$

$$V_{2} = \frac{1}{Y_{22}} \left(\frac{S_{2}^{*}}{V_{2}^{*}} - Y_{21}V_{1} \right)$$

$$V_{2} = \frac{1}{y_{12}} \left(\frac{S_{2}^{*}}{V_{2}^{*}} + y_{21}V_{1} \right)$$

$$V_{2}^{(1)} = \frac{-2,8 + j0,60}{1,00000 - j0,00000} + (10 - j20)(1)}{10 - j20} = 0,92000 - j0,10000$$

(3 points)

a) On suppose que la tension au nœud 2 converge vers $V_2 = 0.90 + j0.10$. Déterminez les pertes actives et réactives dans la ligne.

$$\begin{split} I_{12} &= y_{12} \left(V_1 - V_2 \right) = (10 - \text{j } 20 \text{)} \left[\text{ } (1 + \text{j } 0 \text{)} - (\text{ } 0.9 - \text{j } 0.10 \text{)} \right] = 3.0 - \text{j } 1.0 \\ I_{21} &= -I_{12} = -3.0 + \text{j } 1.0 \\ S_{12} &= V_1 I_{12} *= (\text{ } 1.0 + \text{j } 0.0 \text{)} \left(\text{ } 3.0 + \text{j } 1.0 \text{)} = 3 + \text{j } 1 \text{ pu} \\ &= 300 \text{MW} + \text{j } 100 \text{ Mvar} \\ S_{21} &= V_2 I_{21} *= (\text{ } 0.9 - \text{j } 0.1 \text{)} \left(\text{ } -3.0 - \text{j } 1.0 \text{)} = -2.8 - \text{j } 0.6 \text{ pu} \\ &= -280 \text{ MW} - \text{j } 60 \text{ Mvar} \end{split}$$

Les pertes de la ligne sont

$$S_{L12} = S_{12} + S_{21} = (300 + j100) + (-280 - j60) = 20 \text{ MW} + j40 \text{ Myar}$$

Les puissances réelles et réactives du nœud bilan sont $P_1 = 300$ MW, et $Q_1 = 100$ Mvar.

(1 points)

Exercice 3: (6 pts)

Les fonctions coûts de trois centrales thermiques en \$/hr sont:

 $C_1 = 350 + 7,20P_1 + 0,0040(P_1)^2$; $C_2 = 500 + 7,30P_2 + 0,0025(P_2)^2$; $C_3 = 600 + 6,74P_3 + 0,0030(P_3)^2$ Les limites sur la production des centrales en MW:

$$122 \le P_1 \le 400$$
, $260 \le P_2 \le 600$, $50 \le P_3 \le 445$

En négligeant les pertes, déterminer la production optimale de chaque générateur pour les conditions de charge:

(a)
$$P_D = 450 \text{ MW}$$
 (b) $P_D = 1335 \text{ MW}$

(1) par la technique analytique en utilisant,

$$P_{i} = \frac{\lambda - b_{i}}{2c_{i}}, \qquad i = 1,...,n$$
 et $\lambda = \frac{P_{D} + \sum_{i=1}^{n} \frac{b_{i}}{2c_{i}}}{\sum_{i=1}^{n} \frac{1}{2c_{i}}}$

(2) Ou en utilisant une méthode itérative. Commencer par une estimation initiale de $\lambda = 7.5$ \$/MWh.

(1)

(1)-a

Pour $P_D = 450$ MW,

$$\lambda = \frac{P_D + \sum_{i=1}^{n} \frac{b_i}{2c_i}}{\sum_{i=1}^{n} \frac{1}{2c_i}} = \frac{450 + \frac{7,2}{2(0,004)} + \frac{7,3}{2(0,0025)} + \frac{6,74}{2(0,003)}}{\frac{1}{2(0,004)} + \frac{1}{2(0,0025)} + \frac{1}{2(0,003)}}$$
(0,5 points)

 $\lambda = 8 \$ / MWh$

On remplace la valeur de λ dans les équations de puissance produites optimales :

$$P_{i} = \frac{\lambda - b_{i}}{2c_{i}}, \qquad i = 1, ..., n$$

$$P_{1} = \frac{\lambda - b_{1}}{2c_{1}} = \frac{8 - 7, 2}{2(0,004)} = 100$$

$$P_{2} = \frac{\lambda - b_{2}}{2c_{2}} = \frac{8 - 7, 3}{2(0,0025)} = 140$$

$$P_{3} = \frac{\lambda - b_{3}}{2c_{3}} = \frac{8 - 6, 74}{2(0,003)} = 210$$
(1 points)

Vu que les limites sur la production des centrales :

$$122 \le P_1 \le 400$$
$$260 \le P_2 \le 600$$
$$50 \le P_3 \le 445$$

Étant donné que P_1 et P_2 sont inférieurs à leurs limites minimums respectivement, les productions de ces deux centrales sont fixées à leurs limites minimums. Autrement dit,

 $P_1 = 122$, et

 $P_2 = 260 \text{ MW}.$

Par conséquent, $P_3 = 450 - (122 + 260) = 68 \text{ MW}.$

(1,5 points)

(1)-b

Pour $P_D = 1335 \text{ MW}$.

On remplace la valeur de λ dans les équations de puissance produites optimales :

$$P_{i} = \frac{\lambda - b_{i}}{2c_{i}}, \qquad i = 1, ..., n$$

$$P_{1} = \frac{\lambda - b_{1}}{2c_{1}} = \frac{9,8 - 7,2}{2(0,004)} = 325$$

$$P_{2} = \frac{\lambda - b_{2}}{2c_{2}} = \frac{9,8 - 7,3}{2(0,0025)} = 500 \qquad \text{(1 points)}$$

$$P_{3} = \frac{\lambda - b_{3}}{2c_{3}} = \frac{9,8 - 6,74}{2(0,003)} = 510$$

Vu que les limites sur la production des centrales :

$$122 \le P_1 \le 400$$

 $260 \le P_2 \le 600$
 $50 \le P_3 \le 445$

Étant donné que P_3 dépasse la limite maximale, la production de cette centrale est fixée à sa limite maximale. Autrement dit.

 $P_3 = 445 \text{ MW},$

Par conséquent la charge restante P_D ':

$$P_D' = P_D - P_3 = 1335 - 445 = 890 \text{ MW}$$
 (0,5 points)

Sera dispatché économiquement sur les centrales 1 et 2 avec un cout incrémentale égale.

On remplace la valeur de λ dans les équations de puissance produites optimales :

$$P_{i} = \frac{\lambda - b_{i}}{2c_{i}}, \qquad i = 1, ..., 2$$

$$P_{3} = P_{3}^{\text{max}}$$

$$P_{1} = \frac{\lambda - b_{1}}{2c_{1}} = \frac{10 - 7, 2}{2(0,004)} = 350$$

$$P_{2} = \frac{\lambda - b_{2}}{2c_{2}} = \frac{10 - 7, 3}{2(0,0025)} = 540 \qquad (1 \text{ points})$$

$$P_{3} = P_{3}^{\text{max}} = 445$$

Étant donné que les puissances produites de P_1 et que P_2 satisfont la contraintes de limites sur la production des centrales, la solution est le dispatching économique

$$P_1^{(3)} = \frac{\lambda^{(3)} - b_1}{2c_1} = \frac{10 - 7, 2}{2(0,004)} = 350$$

$$P_2^{(3)} = \frac{\lambda^{(3)} - b_2}{2c_2} = \frac{10 - 7, 3}{2(0,0025)} = 540$$

$$P_3^{(3)} = P_3^{\text{max}} = 445$$

L'erreur ΔP

$$\Delta P^{(k)} = P_D - \sum_{i=1}^n P_i^{(k)}$$
$$\Delta P^{(3)} = 1335 - (350 + 540 + 445) = 0$$

Puisque $\Delta P^{(3)} = 0$, la contrainte d'égalité est satisfaite en trois itérations et P_1 et P_2 sont dispatchées dans leurs limites, respectivement.

La consultation des notes aura lieu le 01/02/2018 à 14:15 h dans la salle des enseignants