

مراجع

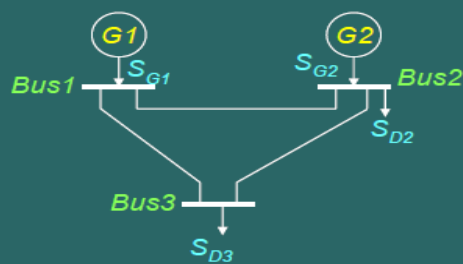
- 1- "نظريه سيستمهاي انرژي الكتريكي" تاليف الگرد ترجمه مهندس طباطبائي
- 2- "بررسي سيستمهاي مدرن انرژي الكتريكي" تاليف نگرس ترجمه مهرداد عابدي
- 3- "مباني سيستمهاي قدرت الكتريكي" تاليف استيونسن ترجمه هاي مختلف دارد
- 4- "تحليل سيستم قدرت" تاليف برگن
- 5- "سيستمهاي قدرت الكتريكي" تاليف احد كاظمي
- 6- "سيستمهاي قدرت الكتريكي" تاليف هادي سعادت
- ...

فصل اول: مطالعه پخش بار

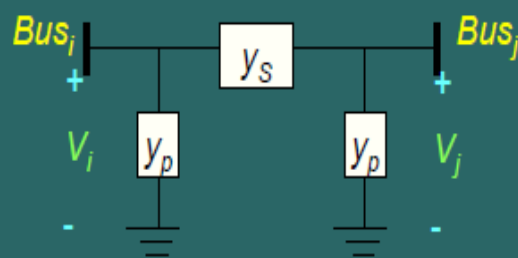
- سيستم قدرت: تعدادي **باس** (شين) كه توسط **خطوط انتقال** به هم متصل اند.
- **ژنراتورها** توان را به **باسها** وارد مي كنند.
- **بارها** توان را از **باسها** خارج مي كنند.
- **پخش بار** يعني حل سيستم قدرت در حالت **پايدار**

مدلسازي سيستم قدرت:

دياگرام تک خطي یک سيستم قدرت:
بعنوان مثال دياگرام یک سيستم قدرت سه باسه:



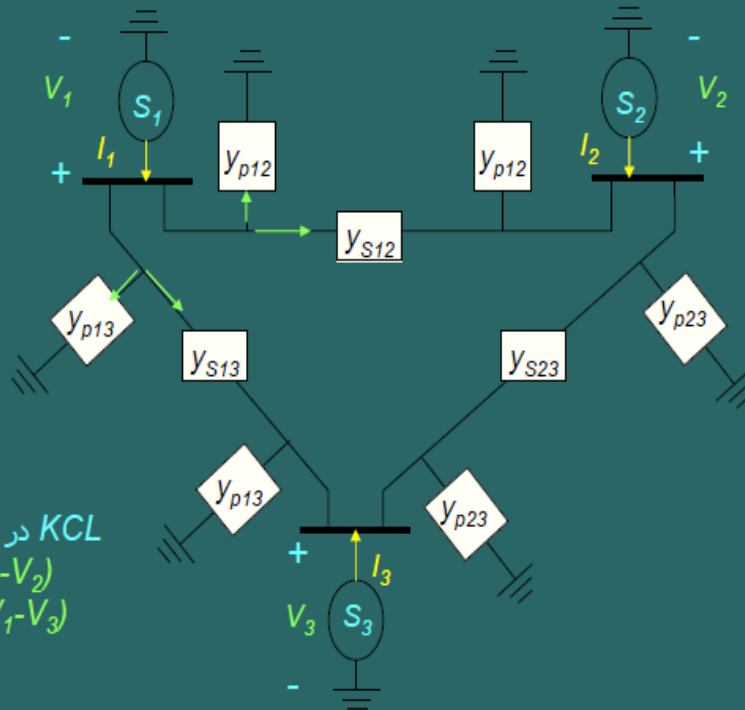
مدل خط انتقال:



$$y_s = \frac{1}{Z_{Sij}}$$

$$y_p = \frac{y_{pij}}{2}$$

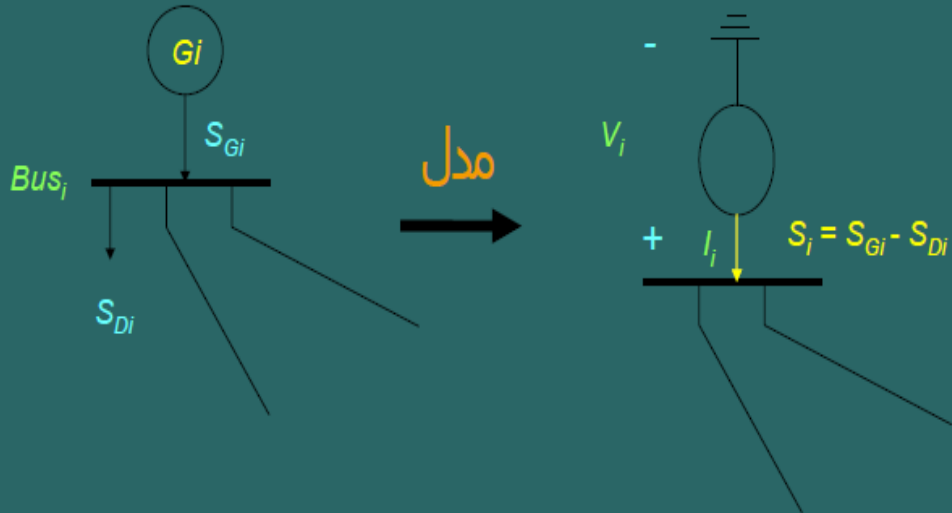
مدل سیستم سه باسه:



KCL در باس 1:

$$I_1 = y_{p12} \cdot V_1 + y_{s12} \cdot (V_1 - V_2) + y_{p13} \cdot V_1 + y_{s13} \cdot (V_1 - V_3)$$

مدل باس:



V_i ولتاژ باس i
 I_i جریان باس i

S_i توان مختلط تزریقی (خالص) باس i (توان تولیدی منهای توان مصرفی)

روابط ولتاژ و جریان سیستم سه باسه:

پس از نوشتن KCL در هر سه باس داریم:

$$I_1 = y_{p12} \cdot V_1 + y_{s12} \cdot (V_1 - V_2) + y_{p13} \cdot V_1 + y_{s13} \cdot (V_1 - V_3)$$

$$I_2 = y_{p12} \cdot V_2 + y_{s12} \cdot (V_2 - V_1) + y_{p23} \cdot V_2 + y_{s23} \cdot (V_2 - V_3)$$

$$I_3 = y_{p13} \cdot V_3 + y_{s13} \cdot (V_3 - V_1) + y_{p23} \cdot V_3 + y_{s23} \cdot (V_3 - V_2)$$

پس از مرتب کردن بر حسب ولتاژها داریم:

$$\begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \\ I_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} y_{11} & y_{12} & y_{13} \\ y_{21} & y_{22} & y_{23} \\ y_{31} & y_{32} & y_{33} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_1 \\ V_2 \\ V_3 \end{bmatrix}$$

$$y_{11} = y_{p12} + y_{p13} + y_{s12} + y_{s13}$$

$$y_{22} = y_{p12} + y_{p23} + y_{s12} + y_{s23}$$

$$y_{33} = y_{p13} + y_{p23} + y_{s13} + y_{s23}$$

$$y_{12} = y_{21} = -y_{s12}$$

$$y_{13} = y_{31} = -y_{s13}$$

$$y_{23} = y_{32} = -y_{s23}$$



خلاصه روابط ولتاژ و جریان

$$I_{bus} = Y_{bus} \cdot V_{bus}$$

شکل فشرده ماتریسی:

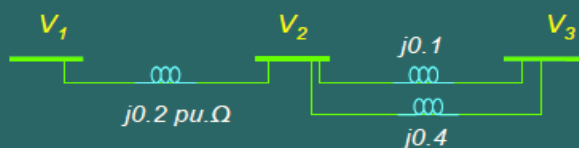
$$I_{bus} = \begin{bmatrix} I_1 \\ \vdots \\ I_n \end{bmatrix} \quad Y_{bus} = \begin{bmatrix} y_{11} & \cdots & y_{1n} \\ \vdots & \cdots & \vdots \\ y_{n1} & \cdots & y_{nn} \end{bmatrix} \quad V_{bus} = \begin{bmatrix} V_1 \\ \vdots \\ V_n \end{bmatrix} \quad \text{که:}$$

(مجموع ادمیتانسهای متصل به باس i) $y_{ii} =$ عناصر قطری
 (منهای ادمیتانس متصل به هر دو باس i, k) $y_{ik} =$ عناصر غیر قطری

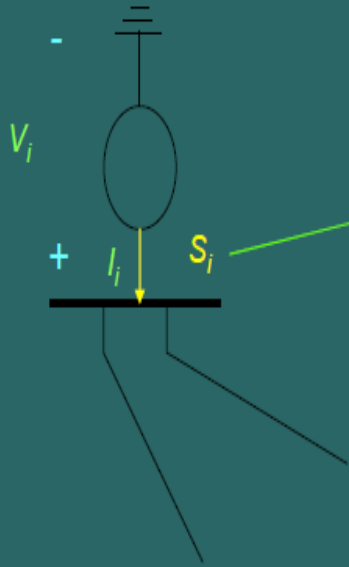
$$I_i = \sum_{k=1}^n y_{ik} \cdot V_k \quad \text{جریان تزریقی باس } i:$$

تمرین

برای سیستم قدرت شکل زیر ماتریس ادمیتانس را بدست آورید.



معادلات پخش بار



$$S_i = P_i + jQ_i = V_i I_i^* = V_i \left(\sum_{k=1}^n y_{ik} \cdot V_k \right)^*$$

پس از مزدوج کردن دو طرف معادله فوق
شکل مختلف معادلات پخش بار بدست می
آید:

$$P_i - jQ_i = V_i^* \left(\sum_{k=1}^n y_{ik} \cdot V_k \right) \quad \text{for } i=1,2,\dots,n$$

شکل حقیقی معادلات پخش بار

بیان متغیرها به شکل قطبی: $V_i = |V_i| e^{j\delta_i}$ $V_k = |V_k| e^{j\delta_k}$ $y_{ik} = |y_{ik}| e^{j\theta_{ik}}$

جایگذاری متغیرهای قطبی در شکل مختلط معادلات پخش بار:

$$P_i - jQ_i = V_i^* \left(\sum_{k=1}^n y_{ik} V_k \right) = (|V_i| e^{j\delta_i})^* \left(\sum_{k=1}^n |y_{ik}| e^{j\theta_{ik}} |V_k| e^{j\delta_k} \right)$$

پس از ساده سازی داریم:

$$P_i - jQ_i = \sum_{k=1}^n |V_i| |V_k| |y_{ik}| e^{-j(\delta_i - \delta_k - \theta_{ik})}$$

شکل حقیقی معادلات پخش بار: $P_i = \sum_{k=1}^n |V_i| |V_k| |y_{ik}| \cos(\delta_i - \delta_k - \theta_{ik})$

$Q_i = \sum_{k=1}^n |V_i| |V_k| |y_{ik}| \sin(\delta_i - \delta_k - \theta_{ik})$ for $i = 1, 2, \dots, n$

مشخصات معادلات پخش بار

$$P_i = \sum_{k=1}^n |V_i| |V_k| |y_{ik}| \cos(\delta_i - \delta_k - \theta_{ik}) \quad \text{for } i = 1, 2, \dots, n$$

$$Q_i = \sum_{k=1}^n |V_i| |V_k| |y_{ik}| \sin(\delta_i - \delta_k - \theta_{ik})$$

- معادلات جبري غير خطي هستند.
- $2n$ معادله داریم (n تعداد باسهاست).
- هر باس 4 متغیر (توان اکتیو، توان راکتیو، اندازه و زاویه ولتاژ) دارد.
- پس $4n$ متغیر وجود دارد.
- در هر باس دو متغیر معلوم است.

انواع باسها با توجه به متغیرهای معلوم:

δ	$ V $	$Q_i = Q_{Gi} - Q_{Di}$	$P_i = P_{Gi} - P_{Di}$	نوع باس/متغیر
مجهول	مجهول	معلوم	معلوم	باس مصرفي (PQ)
مجهول	معلوم	مجهول	معلوم	باس کنترل ولتاژ (PV)
معلوم	معلوم	مجهول	مجهول	باس مبنا (اسلک)

باس مصرفي (بار):

- کليه توانهاي اکتیو و راکتیو توليدي و مصرفي معلوم اند.
- اندازه و زاويه ولتاژ باس باید توسط پخش بار تعیین شود.

باس کنترل ولتاژ (PV):

- اندازه ولتاژ با تزریق یا جذب توان راکتیو (Q_G) توسط یک ژنراتور و یا یک بانک خازني در یک مقدار ثابت کنترل مي شود.

$$\text{If } Q_G^{\min} \leq Q_G \leq Q_G^{\max} \text{ Then } |V| = |V|^{Spec}$$

باس مبنا (اسلک):

- باس اسلک **توازن قدرت** در شبکه را برقرار می کند.
- هر سیستم قدرت **تنها یک باس** اسلک دارد.
- معمولاً **زاویه آن صفر** و مبنا فرض می شود.
- **اندازه ولتاژ** آن همواره در یک مقدار **ثابت** کنترل می شود.

$$P_1 = -(P_2 + P_3 + \dots + P_n)$$

$$V_1 = |V_1|^{Spec} < 0$$

انواع متغیرها از نظر رابطه علت و معلولی:

- 1- متغیرهای **اغتشاش**: توانهای اکتیو و راکتیو **مصرف کنندگان** (Q_D و P_D) هستند که توسط مصرف کنندگان تغییر می کنند و غیر قابل کنترل ما هستند.
- 2- متغیرهای **کنترل** (مستقل): توانهای تولیدی **ژنراتورها** که با تغییر آنها ولتاژ و توان خطوط را کنترل می کنیم.
- 3- متغیرهای **حالت** (وابسته): **ولتاژ باسها** که با تغییر متغیرهای اغتشاش و کنترل، آنها هم تغییر می کنند و حالت سیستم را عوض می کنند.

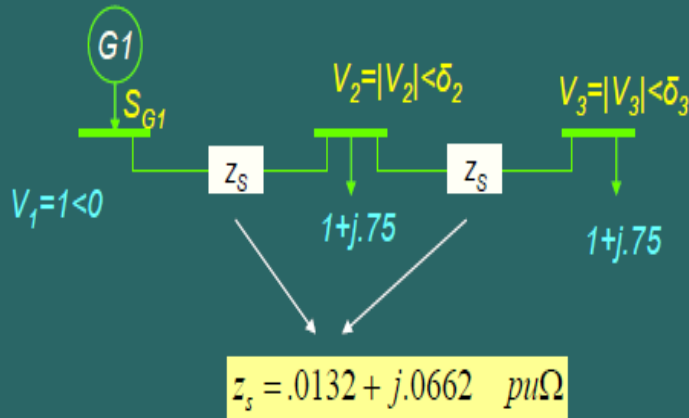
معادلات پخش بار برای روش گوس سایدل:

$$P_i - jQ_i = V_i^* \left(\sum_{k=1}^n y_{ik} \cdot V_k \right) \quad \text{for } i = 1, 2, \dots, n \quad \text{شکل مختلط معادلات پخش بار:}$$

$$P_i - jQ_i = V_i^* \left(y_{ii} \cdot V_i + \sum_{\substack{k=1 \\ k \neq i}}^n y_{ik} \cdot V_k \right) \quad \text{جدا کردن جمله نام از سیگما:}$$

$$V_i = \frac{1}{y_{ii}} \left(\frac{P_i - jQ_i}{V_i^*} - \sum_{\substack{k=1 \\ k \neq i}}^n y_{ik} \cdot V_k \right) \quad \text{فرمول محاسبه } V_i \text{ در روش GS:}$$

مثال 2-1: پخش بار به روش گوس-سایدل



ولتاژ باسهای 2 و 3 را پس از دو مرحله تکرار به روش گوس-سایدل پیدا کنید؟

حل:

محاسبه توانهای تزریقی باسها:

$$P_2^{sch} = P_{G2} - P_{D2} = 0 - 1 = -1$$

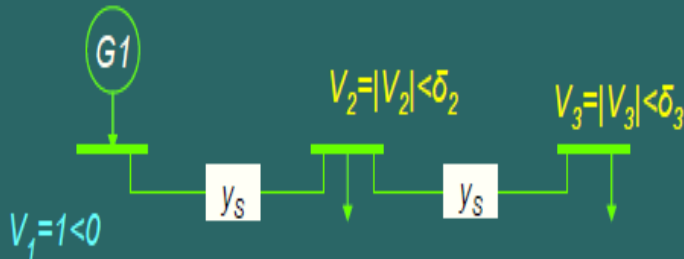
$$P_3^{sch} = P_{G3} - P_{D3} = 0 - 1 = -1$$

$$Q_2^{sch} = Q_{G2} - Q_{D2} = 0 - .75 = -.75$$

$$Q_3^{sch} = Q_{G3} - Q_{D3} = 0 - .75 = -.75$$



ادامه حل مثال 1-2 (محاسبه ماتریس ادمیتانس باسها):



$$y_s = 1/z_s = 1/(.0132+j.0662) = 14.81 < -78.7$$

عناصر قطری:

$$y_{11} = y_{33} = y_s = 14.81 < -78.7$$

$$y_{22} = 2 y_s = 29.62 < -78.7$$

عناصر غیر قطری:

$$y_{12} = y_{21} = y_{23} = y_{32} = -y_s = 14.81 < (-78.7+180) = 14.81 < 101.3$$

$$y_{13} = y_{31} = 0$$

ادامه حل مثال 1-2 (تکرار اول):

$$V_1 = |V_1|^{spec} < 0 = 1 < 0 \quad V_2 = V_3 = 1 < 0 \quad \text{مقادیر پیش فرض و تناژ:}$$

$$V_i = \frac{1}{y_{ii}} \left(\frac{P_i^{sch} - jQ_i^{sch}}{V_i^*} - \sum_{\substack{k=1 \\ k \neq i}}^n y_{ik} \cdot V_k \right)$$

$$V_2 = \frac{1}{y_{22}} \left(\frac{P_2^{sch} - jQ_2^{sch}}{V_2^*} - \sum_{\substack{k=1 \\ k \neq 2}}^3 y_{2k} \cdot V_k \right) = \frac{1}{y_{22}} \left(\frac{P_2^{sch} - jQ_2^{sch}}{V_2^*} - y_{21} \cdot V_1 - y_{23} \cdot V_3 \right)$$

$$V_2 = \frac{1}{29.64 < -78.69} \left(\frac{-1 - j(-.75)}{(1 < 0)^*} - (14.81 < 101.3) \cdot (1 < 0) - (14.81 < 101.3) \cdot (1 < 0) \right) = 0.96897 < -1.66$$

$$V_3 = \frac{1}{y_{33}} \left(\frac{P_3^{sch} - jQ_3^{sch}}{V_3^*} - \sum_{\substack{k=1 \\ k \neq 3}}^3 y_{3k} \cdot V_k \right) = \frac{1}{y_{33}} \left(\frac{P_3^{sch} - jQ_3^{sch}}{V_3^*} - y_{31} \cdot V_1 - y_{32} \cdot V_2 \right)$$

$$V_3 = \frac{1}{14.81 < -78.71} \left(\frac{-1 - j(-.75)}{(1 < 0)^*} - (0 \times (1 < 0)) - (14.81 < 101.3) \cdot (0.96897 < -1.66) \right) = 0.909616 < -5.32$$



ادامه حل مثال 2-1 :

$$\Delta V_2 = |V_2^{new}| - |V_2^{old}| = 0.96897 - 1 = -0.03103$$

بررسی همگرایی:

$$\Delta V_3 = |V_3^{new}| - |V_3^{old}| = 0.909616 - 1 = -0.09038$$

$$\|\Delta V\| = 0.09038 > \varepsilon = 0.0005$$

تکرار دوم :

$$V_1 = |V_1|^{spec} < 0 = 1 < 0$$

$$V_2 = 0.96897 < -1.66$$

مقادیر ولتاژها:

$$V_3 = 0.909616 < -5.32$$

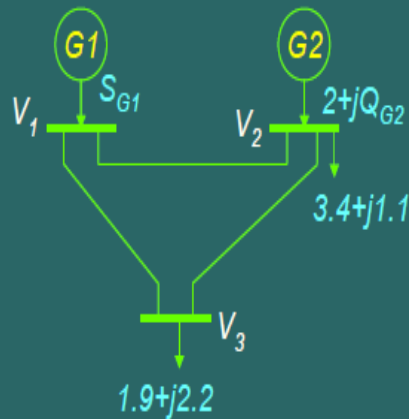
جواب های نهائی بعد از 22 تکرار :

$$V_1 = |V_1|^{spec} < 0 = 1 < 0$$

$$V_2 = 0.8214 < -7.8779^\circ$$

$$V_3 = 0.7319 < -13.2509^\circ$$

مثال 1-3: پخش بار به روش گوس-سایدل با باس PV

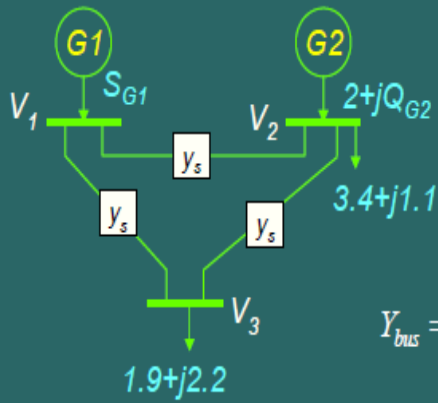


در سیستم قدرت فوق ادmittانسهای مدل پی تمام خطوط عبارتند از :

$$y_s = -j8.7 \quad y_p = 0$$

باس 1، باس مبنا با ولتاژ $V_1 = 1.02 < 0$
 باس 2، از نوع PV با $|V_2|^{spec} = 1.01$ برای $1 \leq Q_{G2} \leq 2$

ولتاژ باسهای 2 و 3 را پس از یک مرحله تکرار به روش گوس-سایدل پیدا کنید؟



حل مثال 3-1 :

محاسبه ماتریس ادمیتانس باسها:

$$Y_{bus} = \begin{bmatrix} 2y_s & -y_s & -y_s \\ -y_s & 2y_s & -y_s \\ -y_s & -y_s & 2y_s \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -j17.4 & j8.7 & j8.7 \\ j8.7 & -j17.4 & j8.7 \\ j8.7 & j8.7 & -j17.4 \end{bmatrix}$$

محاسبه توانهای تزریقی باسها:

$$P_2^{sch} = P_{G2} - P_{D2} = 2 - 3.4 = -1.4$$

$$P_3^{sch} = P_{G3} - P_{D3} = 0 - 1.9 = -1.9$$

$$Q_3^{sch} = Q_{G3} - Q_{D3} = 0 - 2.2 = -2.2$$

$$1 \leq Q_{G2} \leq 2$$

$$1 - 1.1 \leq Q_2^{Sch} = Q_{G2} - Q_{D2} \leq 2 - 1.1$$

$$-0.1 \leq Q_2^{Sch} \leq 0.9$$

ادامه حل مثال 1-3 : تکرار اول:

$$V_1 = 1.02 < 0 \quad V_2 = |V_2|^{spec} < 0 = 1.01 < 0 \quad V_3 = 1 < 0$$

$$\begin{aligned} f_{q2}^{(0)} &= \sum_{k=1}^n |y_{2k}| |V_2| |V_k| \sin(\delta_2 - \delta_k - \theta_{2k}) \\ &= |y_{21}| |V_2| |V_1| \sin(\delta_2 - \delta_1 - \theta_{21}) + |y_{22}| |V_2| |V_2| \sin(\delta_2 - \delta_2 - \theta_{22}) + |y_{23}| |V_2| |V_3| \sin(\delta_2 - \delta_3 - \theta_{23}) \\ &= 8.7 \times 1.01 \times 1.02 \times \sin(0 - 0 - 90) + 17.4 \times 1.01 \times 1.01 \times \sin(0 - 0 + 90) + 8.7 \times 1.01 \times 1 \times \sin(0 - 0 - 90) \\ &= 0 \end{aligned}$$

چون $-0.1 < f_{q2} = 0 < 0.9$ در بازه Q_2^{sch} قرار دارد بنابراین: $Q_2^{sch} = f_{q2}^{(0)} = 0$

$$\begin{aligned} V_2 &= \frac{1}{y_{22}} \left(\frac{P_2^{sch} - jQ_2^{sch}}{V_2^*} - \sum_{\substack{k=1 \\ k \neq 2}}^3 y_{2k} V_k \right) \\ &= \frac{1}{y_{22}} \left(\frac{P_2^{sch} - jQ_2^{sch}}{V_2^*} - y_{21} V_1 - y_{23} V_3 \right) \\ &= \frac{1}{-j17.4} \left(\frac{-1.4 - j0}{1.01 < 0} - (j8.7)(1.02 < 0) - (j8.7)(1 < 0) \right) = 1.0131 < -4.51^\circ \end{aligned}$$

ادامه حل مثال 3-1 :

$$V_2 = |V_2|^{spec} < -4.51 = 1.01 < -4.51$$

بنابراین

$$\begin{aligned} V_3 &= \frac{1}{y_{33}} \left(\frac{P_3^{sch} - jQ_3^{sch}}{V_3^*} - \sum_{\substack{k=1 \\ k \neq 3}}^3 y_{3k} \cdot V_k \right) \\ &= \frac{1}{y_{33}} \left(\frac{P_3^{sch} - jQ_3^{sch}}{V_3^*} - y_{31} \cdot V_1 - y_{32} \cdot V_2 \right) \\ &= \frac{1}{-j17.4} \left(\frac{-1.9 - j(-2.2)}{1.0 < 0} - (j8.7)(1.02 < 0) - (j8.7)(1.01 < -4.51) \right) = 0.8896 < -9.64^\circ \end{aligned}$$

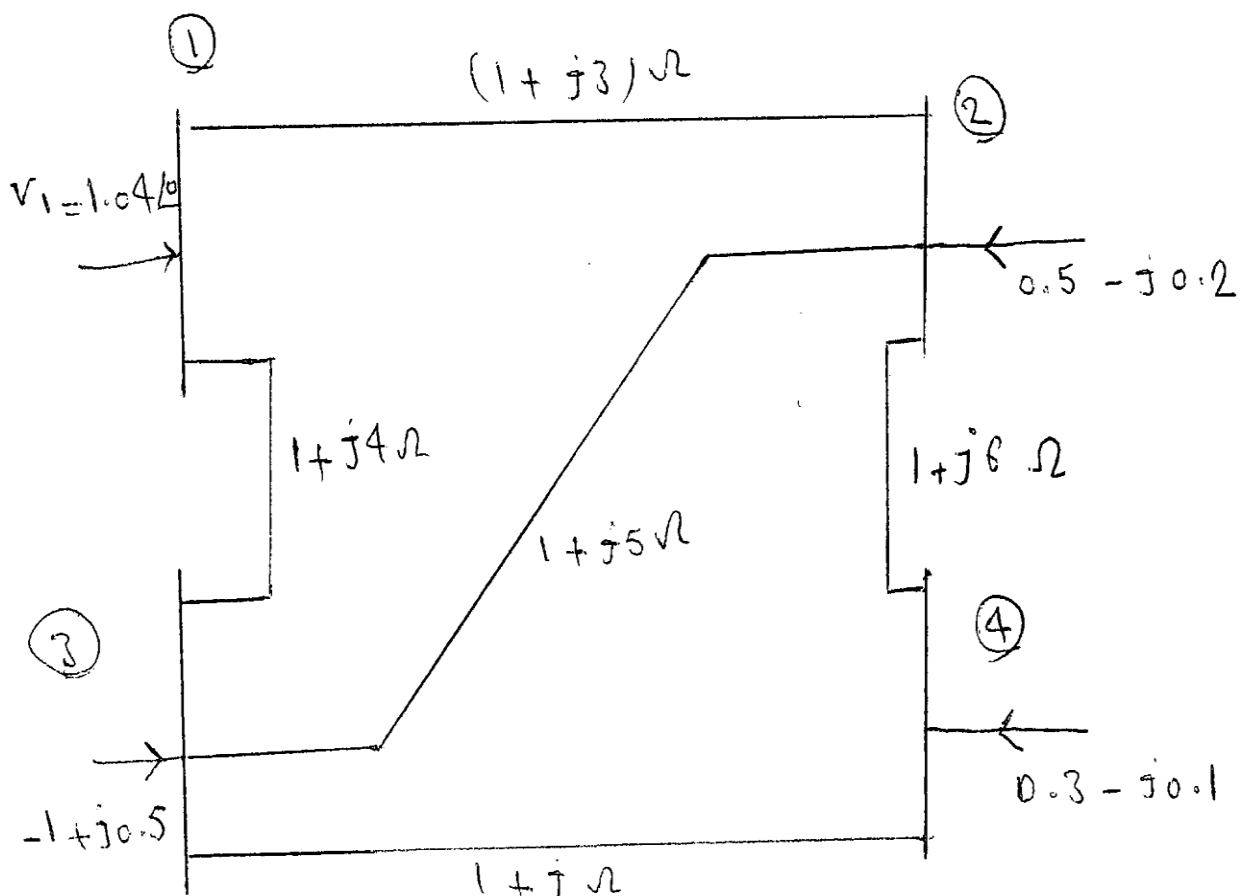
ولتاژ باسها پس از یک مرحله تکرار:

$$V_1 = 1.02 < 0 \quad V_2 = 1.01 < -4.51 \quad V_3 = 0.8896 < -9.64$$

حل تمرین: یک

دانشجویان گرامی تمرین زیر را حل کرده و در اولین جلسه تشکیل کلاس تحویل فرمایید و جزء نمره فعالیت کلاسی محسوب می گردد. در غیر این صورت نمره کلاسی نخواهید داشت.

۱- شبکه سیستم قدرت زیر در نظر گرفته و مقدار ولتاژ باس V_2 را با دو تکرار به روش گوس سایدل بدست آورید.



با آرزوی صحت و سلامتی و شادکامی ریشه کنی ویروس کرونا

فصل دوم: پخش بار اقتصادی

در پخش بار اقتصادی هدف آن است هدف آن است که سیستم قدرت بطریقی بهره برداری شود که همه بارها با حداقل هزینه تامین شوند.

تابع هزینه:

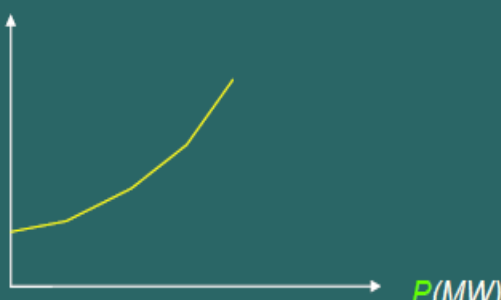
هزینه متغیر (سوخت) + هزینه ثابت = هزینه کل

- در نیروگاههای آبی با تغییر توان تولیدی ژنراتورها، هزینه تولید تغییر نمی نماید.

- در نیروگاههای حرارتی، با افزایش توان تولیدی ژنراتورها، سوخت و در نتیجه هزینه افزایش می یابد.

- تابع هزینه یک واحد حرارتی معمولاً بصورت یک معادله درجه 2 مدلسازی می شود:

Cost(\$/h=\$/Mj*Mj/h)



مساله پخش بار اقتصادی:

$$\text{Minimize } C = \sum_{i=1}^n C_i(P_{Gi}) \quad \text{تابع هدف:}$$

$$\sum_{i=1}^n P_{Gi} - \sum_{i=1}^n P_{Di} - P_{Loss} = 0 \quad \text{قید تساوی:}$$

$$P_{Gi \min} \leq P_{Gi} \leq P_{Gi \max} \quad i = 1, 2, \dots, n \quad \text{قیود نامساوی:}$$

توانهای تولیدی ژنراتور (P_{Gi}) ها را باید تعیین کنیم.

مساله پخش بار اقتصادی با صرفنظر از تلفات و قیود نامساوی:

- اگر طول خطوط کوتاه باشند می توان از تلفات خطوط صرفنظر کرد.
- فرض می کنیم P_{Gi} هر مقداری می توانند باشند، یعنی قیود نامساوی وجود ندارند.
- بنابراین مساله پخش بار اقتصادی بصورت زیر ساده می شود.

$$\text{Minimize } C = \sum_{i=1}^n C_i(P_{Gi})$$

$$\sum_{i=1}^n P_{Gi} - \underbrace{\sum_{i=1}^n P_{Di}}_{P_D} = 0$$

حل مساله پخش بار اقتصادی با صرفنظر از تلفات و قيود نامساوی:

از روش لاگرانژ استفاده می کنیم. برطبق این روش تابع هدف هزینه تعمیم یافته

$$C^* = \underbrace{C}_{\sum_{k=1}^n C_k(P_{Gk})} - \lambda \left(\sum_{k=1}^n P_{Gk} - P_D \right)$$

را بصورت زیر تعریف می کنیم:

- λ را ضریب لاگرانژ گویند.

- شرط کمینه بودن C^* آن است که مشتق جزئی آن نسبت به تمام متغیرهای آن یعنی

P_{Gi} و λ صفر باشند:

$$\begin{cases} \frac{\partial C^*}{\partial P_{Gi}} = \frac{\partial C_i(P_{Gi})}{\partial P_{Gi}} - \lambda = 0 \Rightarrow \lambda = \frac{\partial C_i(P_{Gi})}{\partial P_{Gi}} = IC_i \\ \frac{\partial C^*}{\partial \lambda} = 0 \Rightarrow \sum_{i=1}^n P_{Gi} - P_D = 0 \end{cases}$$

IC_i را هزینه افزایشی تولید واحد i گویند.

بنابراین : شرط بهینه بودن پاسخ آن است که اولاً هزینه افزایشی تمام واحدها

یکسان برابر باشند ($IC_1 = IC_2 = \dots = IC_n$). ثانیاً شرط تساوی برقرار باشد.

مثال 1-2: پخش بار اقتصادی :

توابع هزینه افزونی دو واحد در یک نیروگاه بصورت زیر است. در صورتیکه مجموع بار مصرفی نیروگاه 200 مگاوات باشد، توزیع اقتصادی بار را بین دو ژنراتور بدست آورید.

$$IC_1 = 750 + 0.8 P_{G1}$$
$$IC_2 = 600 + P_{G2}$$



$$\begin{cases} IC_1 = \lambda \Rightarrow 750 + 0.8P_{G1} = \lambda \Rightarrow P_{G1} = \frac{\lambda - 750}{0.8} \\ IC_2 = \lambda \Rightarrow 600 + P_{G2} = \lambda \Rightarrow P_{G2} = \lambda - 600 \\ P_{G1} + P_{G2} - P_D = 0 \Rightarrow \frac{\lambda - 750}{0.8} + \lambda - 600 = 200 \Rightarrow \lambda = 772.22 \end{cases}$$

حل:

$$\lambda = 772.22$$

$$\begin{cases} P_{G2} = \lambda - 600 = 772.22 - 600 = 172.22 \\ P_{G1} = \frac{\lambda - 750}{0.8} = \frac{772.22 - 750}{0.8} = 27.78 \end{cases}$$

در نظر گرفتن قیود نامساوی در پخش بار اقتصادی :

با یک مثال توضیح می دهیم.

مثال 2-2) توابع هزینه افزونی سه نیروگاه بصورت زیر است. در صوررتیکه مجموع بار مصرفی سه نیروگاه 200 مگاوات باشد، توزیع اقتصادی بار را بین سه نیروگاه بدست آورید.

$$\begin{array}{ll} P_{G1} = 50 IC_1 - 30 & 10 \text{ Mw} \leq P_{G1} \leq 70 \text{ Mw} \\ P_{G2} = 40 IC_2 - 20 & 10 \text{ Mw} \leq P_{G2} \leq 60 \text{ Mw} \\ P_{G3} = 70 IC_3 - 10 & 30 \text{ Mw} \leq P_{G3} \leq 90 \text{ Mw} \end{array}$$

$$IC_1 = IC_2 = IC_3 = \lambda$$

$$\begin{cases} P_{G1} = 50\lambda - 30 \\ P_{G2} = 40\lambda - 20 \\ P_{G3} = 70\lambda - 10 \\ P_{G1} + P_{G2} + P_{G3} = P_D \end{cases}$$

حل:

$$\lambda = 2 \Rightarrow \begin{cases} P_{G1} = 50 \times 2 - 30 = 70 \\ P_{G2} = 40 \times 2 - 20 = 60 \\ P_{G3} = 70 \times 2 - 10 = 130 > P_{G3}^{\max} = 90 \Rightarrow P_{G3} = P_{G3}^{\max} = 90 \end{cases}$$
$$\sum P_G = 70 + 60 + 90 = 220 > P_D = 200$$

ادامه حل:

$$\lambda = 1.5 \Rightarrow \begin{cases} P_{G1} = 50 \times 1.5 - 30 = 45 \\ P_{G2} = 40 \times 1.5 - 20 = 40 \\ P_{G3} = 70 \times 1.5 - 10 = 95 > P_{G3}^{\max} = 90 \Rightarrow P_{G3} = P_{G3}^{\max} = 90 \end{cases}$$

$$\sum P_G = 45 + 40 + 90 = 175 < P_D = 200$$

λ	$\sum P_G$	
2	220	
1.5	175	$\Rightarrow \frac{\lambda - 1.5}{200 - 175} = \frac{1.5 - 2}{175 - 220} \Rightarrow \lambda = 1.778$
λ	200	

$$\lambda = 1.778 \Rightarrow \begin{cases} P_{G1} = 50 \times 1.778 - 30 = 58.9 \\ P_{G2} = 40 \times 1.778 - 20 = 51.12 \\ P_{G3} = 70 \times 1.778 - 10 = 114.46 > P_{G3}^{\max} = 90 \Rightarrow P_{G3} = P_{G3}^{\max} = 90 \end{cases}$$

$$\sum P_G = 58.9 + 51.12 + 90 = 200.02 \cong P_D = 200$$

$$P_{G1}^{opt} = 58.9 \quad P_{G2}^{opt} = 51.12 \quad P_{G3}^{opt} = 90$$

حل مساله فوق از روش مستقیم:

$$IC_1 = IC_2 = IC_3 = \lambda$$

$$\begin{cases} P_{G1} = 50\lambda - 30 \\ P_{G2} = 40\lambda - 20 \\ P_{G3} = 70\lambda - 10 \\ P_{G1} + P_{G2} + P_{G3} = P_D \end{cases}$$

$$P_{G1} + P_{G2} + P_{G3} = P_D$$

$$(50\lambda - 30) + (40\lambda - 20) + (70\lambda - 10) = 200$$

$$160\lambda = 260$$

$$\lambda = 1.625$$

$$\begin{cases} P_{G1} = 50\lambda - 30 = 50(1.625) - 30 = 51.25 & \text{در محدوده مجاز است.} \\ P_{G2} = 40\lambda - 20 = 40(1.625) - 20 = 45 & \text{در محدوده مجاز است.} \\ P_{G3} = 70\lambda - 10 = 70(1.625) - 10 = 103.75 > P_{G3}^{\max} = 90 \Rightarrow P_{G3} = 90 \end{cases}$$

ادامه حل مساله فوق از روش مستقیم:

$$P_{G3} = 90MW$$

$$P'_D = 200 - 90 = 110$$

$$P_{G1} + P_{G2} = P'_D$$

$$(50\lambda' - 30) + (40\lambda' - 20) = 110$$

$$90\lambda = 160$$

$$\lambda' = 1.778$$

$$\begin{cases} P_{G1} = 50\lambda' - 30 = 50(1.778) - 30 = 58.9 & \text{در محدوده مجاز است.} \end{cases}$$

$$\begin{cases} P_{G2} = 40\lambda' - 20 = 40(1.778) - 20 = 51.12 & \text{در محدوده مجاز است.} \end{cases}$$

$$P_{G1}^{opt} = 58.9 \quad P_{G2}^{opt} = 51.12 \quad P_{G3}^{opt} = 90$$

حل تمرین: دو

دانشجویان گرامی تمرین زیر را حل کرده و در اولین جلسه تشکیل کلاس

تحویل فرمایید و جزء نمره فعالیت کلاسی محسوب می گردد. در غیر این

صورت نمره کلاسی نخواهید داشت.

اگر هزینه افزایشی سیستم قدرتی با ضریب لاگرانژ ($\lambda = 1200$) و کل بار مصرفی

$P_D = 500MW$ به شرح ذیل باشد مطلوبست محاسبه قدرت بهینه اقتصادی هر یک از

ژنراتورها؟

$$(IC)_1 = 930 + 4/1P_1$$

$$(IC)_2 = 760 + 3/1P_2$$

$$(IC)_3 = 810 + 2/9P_3$$

با آرزوی توفیق و سلامتی شما دانشجویان عزیز