

\$300/MW

**▼**60 MW

revisão

### Planejamento da

### Expansão da Transmissão



#### LIMITES FLUXOS NAS LINHAS

$$\left| f_{13}^{E,C} \right| \le f_{13}^{\max} \quad \left| f_{12}^{C} \right| \le f_{12}^{\max} \quad \left| f_{23}^{C} \right| \le f_{23}^{\max}$$

### LIMITES DE GERAÇÃO

$$0 \le G_1^E \le G_1^{\text{max}}$$
  $0 \le G_2^F \le G_2^{\text{max}}$   $0 \le G_3^F \le G_3^{\text{max}}$ 

#### LIMITE ANGULAR

$$-\pi \le \theta_1 \le \pi$$
  $-\pi \le \theta_2 \le \pi$   $-\pi \le \theta_3 \le \pi$ 



### Planejamento da Expansão de Sistemas de Energia Prof. Leonardo Willer de Oliveira

## Planejamento da Expansão da Transmissão

FUNÇÃO OBJETIVO

MIN 
$$FOB = \$_{G1}.G_1^E + \$_{G2}.G_2^F + \$_{G3}.G_3^F + \$_{PE_{13}}.PE_{13} + \$_{PE_{23}}.PE_{23} + \$_{PE_{12}}.PE_{12}$$

S.A

$$G_1$$
 $G^F$ 

$$G_1^E - B_{13}^E.(\theta_{13}) - PE_{13}.B_{13}^C.(\theta_{13}) - PE_{12}.B_{12}^C.(\theta_{12}) = 0$$

$$G_2^F - PE_{12}.B_{12}^C.(\theta_{21}) - PE_{23}.B_{23}^C.(\theta_{23}) = 60$$

$$G_3^F - B_{13}^E.(\theta_{31}) - PE_{13}.B_{13}^C.(\theta_{31}) - PE_{23}.B_{23}^C.(\theta_{32}) = 20$$

$$\left| f_{13}^{E,C} \right| \le f_{13}^{\max} \left| f_{12}^{C} \right| \le f_{12}^{\max} \left| f_{23}^{C} \right| \le f_{23}^{\max}$$

$$0 \le G_1^E \le G_1^{\max} \ 0 \le G_2^F \le G_2^{\max} \ 0 \le G_3^F \le G_3^{\max}$$

$$-\pi \le \theta_1 \le \pi - \pi \le \theta_2 \le \pi - \pi \le \theta_3 \le \pi$$

ESTRIÇÕES



#### Planejamento da Expansão de Sistemas de Energia Prof. Leonardo Willer de Oliveira

## Planejamento da Expansão da Transmissão

 $FOB = \$_{G_1}G_1^E + \$_{G_2}G_2^F + \$_{G_3}G_3^F +$  $P_{PE_{13}} \cdot PE_{13} + P_{PE_{33}} \cdot PE_{23} + P_{PE_{12}} \cdot PE_{12}$  $G_1^E - B_{12}^E \cdot (\theta_{12}) - PE_{13} \cdot B_{13}^C \cdot (\theta_{13}) - PE_{12} \cdot B_{12}^C \cdot (\theta_{12}) = 0$  $G_2^F - PE_{12}.B_{12}^C.(\theta_{21}) - PE_{23}.B_{23}^C.(\theta_{23}) = 60$  $G_3^F - B_{13}^E \cdot (\theta_{31}) - PE_{13} \cdot B_{13}^C \cdot (\theta_{31}) - PE_{23} \cdot B_{23}^C \cdot (\theta_{32}) = 20$  $\left| f_{13}^{E,C} \right| \le f_{13}^{\max} \left| f_{12}^{C} \right| \le f_{12}^{\max} \left| f_{23}^{C} \right| \le f_{23}^{\max}$  $0 \le G_1^E \le G_1^{\text{max}} \quad 0 \le G_2^F \le G_2^{\text{max}} \quad 0 \le G_3^F \le G_3^{\text{max}}$  $-\pi \le \theta_1 \le \pi$   $-\pi \le \theta_2 \le \pi$   $-\pi \le \theta_3 \le \pi$ 



### **COMO RESOLVER?**

# Planejamento da Prof. Le Expansão da Transmissão

Métodos de Resolução



### Enumeração Exaustiva

Obter todas as possíveis soluções, comparando-as para identificar a melhor solução para o problema em análise

Vantagem: Garantia da otimalidade da solução

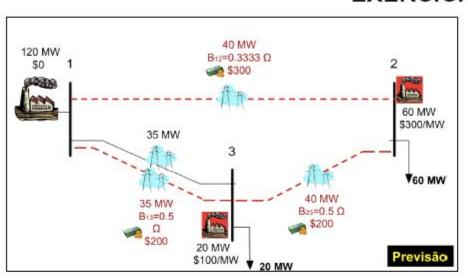
Desvantagem: Tempo de execução



Planejamento da Expansão de Sistemas de Energia Prof. Leonardo Willer de Oliveira

## Planejamento da Expansão da Transmissão

### **EXERCÍCIO - LACEE**



Utilizando o software MATLAB, Determine a expansão ótima do sistema de transmissão de Energia Elétrica via Enumeração Exaustiva.

**PB=100MW** 

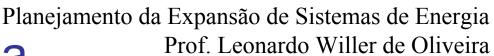
### Para tanto considere as seguintes situações de análise:

a) Expansão para :Atendimento total da demanda prevista (corte de carga nulo)

Resposta: PE<sub>1-2</sub>=1 PE<sub>1-3</sub>=1 PE<sub>2-3</sub>=1 \$700 Expansão Corte Nulo

b) Expansão para: Corte de carga de no máximo 20MW

Resposta: PE<sub>1-2</sub>=1 PE<sub>1-3</sub>=0 PE<sub>2-3</sub>=1 \$500 Expansão Corte=17.5MW



### Planejamento da Expansão da Transmissão

$$F = \begin{bmatrix} 0 & 300 & 100 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$AEQ = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & -PE_{12}B_{12} - PE_{13}B_{13} - B_{13} & PE_{12}B_{12} & PE_{13}B_{13} + B_{13} \\ 0 & 1 & 0 & PE_{12}B_{12} & -PE_{12}B_{12} - PE_{23}B_{23} & PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 1 & PE_{13}B_{13} + B_{13} & PE_{23}B_{23} & -PE_{13}B_{13} - B_{13} - PE_{23}B_{23} \end{bmatrix}$$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & PE_{12}B_{12} & -PE_{12}B_{12} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -PE_{12}B_{12} & PE_{12}B_{12} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & PE_{13}B_{13} & 0 & -PE_{13}B_{13} \\ 0 & 0 & 0 & -PE_{13}B_{13} & 0 & PE_{13}B_{13} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & PE_{23}B_{23} & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & 0 & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & 0 & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & 0 & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & 0 & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & 0 & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & 0 & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & 0 & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & 0 & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & 0 & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & 0 & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & 0 & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & 0 & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & 0 & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & 0 & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & 0 & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & 0 & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & 0 & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & 0 & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & 0 & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE_{23}B_{23} & -PE_{23}B_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -PE$$

$$UB = \begin{bmatrix} 120/PB & 60/PB & 20/PB & \pi & \pi & \pi \end{bmatrix}$$

$$LB = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & -\pi & -\pi & -\pi \end{bmatrix}$$

$$BEQ = \begin{bmatrix} 0 \\ 60/PB \\ 20/PB \end{bmatrix} \qquad B = \begin{bmatrix} 35/PB \\ 40/PB \\ 40/PB \\ 40/PB \\ 40/PB \\ 40/PB \\ 40/PB \end{bmatrix}$$

