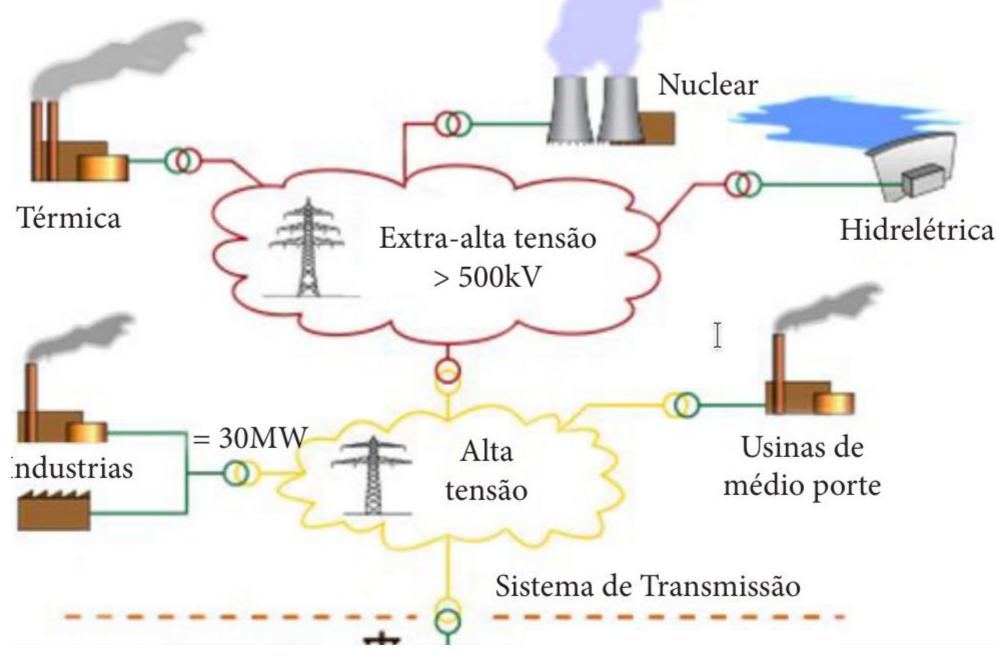
Modelo das redes de distribuição

Sistemas Elétricos de Potência II

Principais assuntos

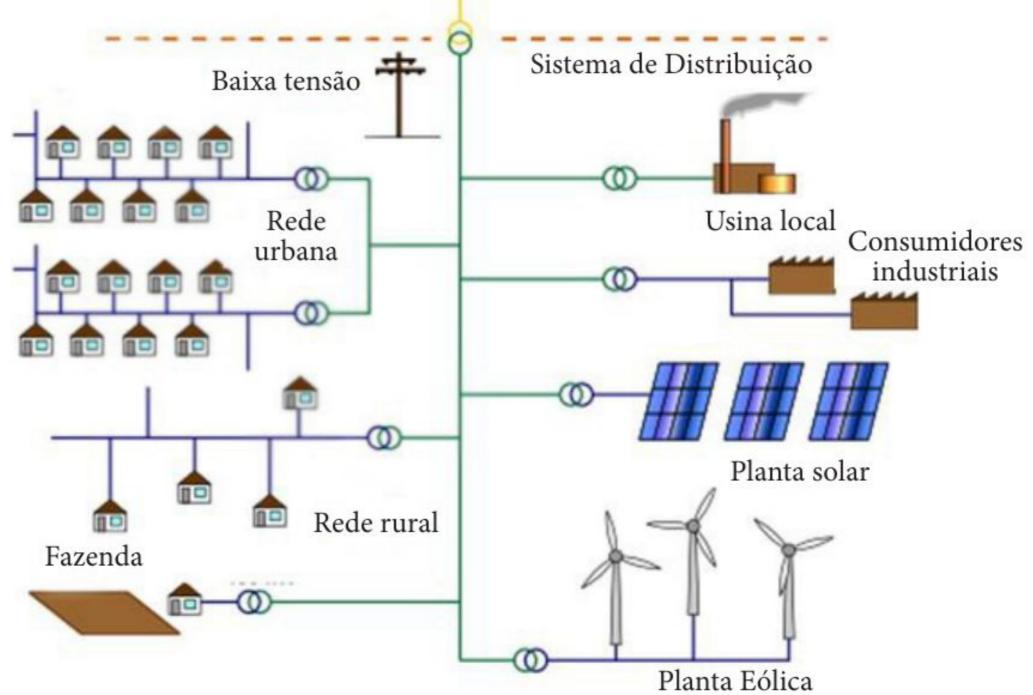
- Diferenças entre sistemas de
 - transmissão
 - distribuição
- Conceitos de redes de distribuição
 - primária
 - secundária
- Comportamento das cargas no sistema

Sistema de transmissão



(continua)

Sistema de distribuição



Níveis de tensão

Transmissão	750 kV - 500kV - 440kV
Subtransmissão	230kV - 138kV - 69kV
Distribuição primária	34,5kV - 13,8kV - 11,9kV
Distribuição secundária	380V - 220V - 127V - 115V - 110V

- ~ 69 kV
 - > transmissão
 - < distribuição
- ~ 34,5 a 138 kV
 - subtransmissão
 - normalmente responsabilidade da distribuidora

Redes de distribuição

- São parte do sistema de potência cuja função principal é atender os consumidores de energia, sejam esses consumidores indústrias, comércios ou residências
- O sistema tipicamente se inicia na subestação de distribuição que é alimentada por um ou mais linhas da transmissão ou subtransmissão, variando de concessionária para concessionária

- Cada uma das subestações de distribuição serve a um ou mais alimentadores
- Com raras exceções os alimentadores são do tipo radial
- Pequenos produtores de energia podem instalar a sua geração no nível dos sistemas de distribuição

- Qualquer pessoa pode instalar painéis fotovoltaicos em sua própria residência
 - caso não utilize toda a energia que produzir:
 - créditos de energia podem ser abatidos da conta
- Podem ser instaladas no nível da distribuição:
 - plantas de energia solar
 - eólica
 - pequenas usinas
- Conhecido como Geração Distribuída

Forma construtiva

- Tipo da rede de distribuição
 - aérea
 - subterrânea
- Aérea
 - Condutores nus ou com revestidos de uma camada de material plástico
 - Ficam apoiados em cruzetas de material sintético, ou isoladores em madeira
 - Sujeito a faltas, principalmente se passar por regiões que contam com a presença de muitas árvores e galhos

Aérea compacta

 Apresentam uma camada de isolação e podem assim ocupar menores espaços

Aérea isolada

 Constituída por condutores com isolação especial permitindo trançar os cabos, sendo um tipo de rede de custo alto

Subterrâneas

- Alta confiabilidade
- Boa estética
- Custo elevado: características dos componentes devem ser tal a configurar um bom isolamento e estanqueidade
- Utilizado em regiões muito densas, ou
 - quando a instalação das redes aéreas é impossibilitada por algum motivo

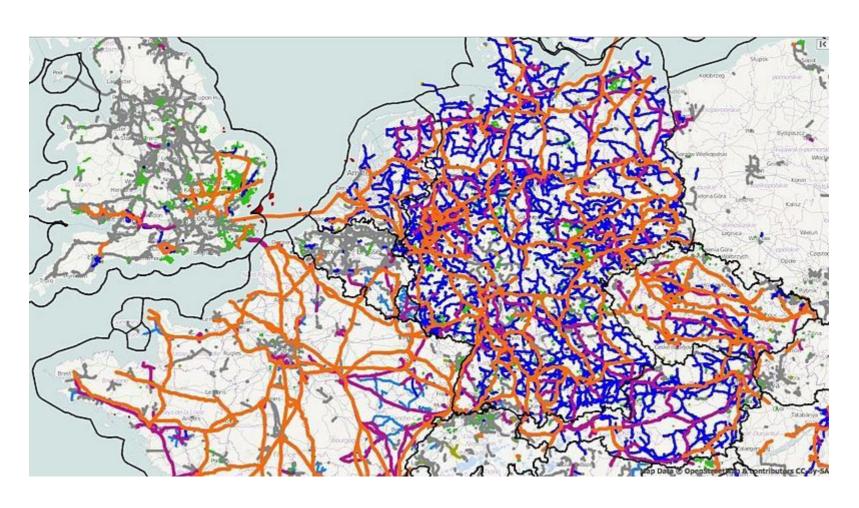
Métodos de solução até agora

- Transmissão
 - Newton-Raphson
 - Métodos desacoplados
 - Fluxo de carga CC
 - outros
- Distribuição
 - Não se pode simplesmente aplicar as técnicas de fluxo de carga desenvolvidas para os sistemas de transmissão utilizando os parâmetros das redes de transmissão

Distribuição

- Um dos entraves está relacionado à escalabilidade desse tipo de rede
- O número de barras a ser considerado nas redes de distribuição de energia é muitas vezes bem maior que o número de barras considerado no fluxo de carga dos sistemas de transmissão

Distribuição no norte da Europa



Laranja: > 380 kV

Azul: < 200 kV

Verde: < 50 kV

Parâmetros das linhas

- Sistemas de transmissão
 - Baixos valores de resistência
 - Capacitâncias das linhas são relevantes
- Linhas de distribuição
 - Resistências dos cabos passam a ser relevantes para o cálculo de fluxo de carga
 - Não pode ser usado: método desacoplado
 - Valores baixos de capacitância
 - Pode ser usado o modelo de linhas curtas com uma impedância série

Distribuição

- Maiores quedas de tensão ao longo do alimentador
- Método de Newton demora um pouco mais para convergir
- Deve considerar a assimetria dos parâmetros elétricos
- Deve considerar o desequilíbrio das cargas

Distribuição - diferenças

- Escalabilidade
- Relação X/R das linhas
- Baixa capacitância das linhas
- Desbalanço dos parâmetros
 - Linhas
 - Cargas
- Esses fatores influenciam no desempenho dos algoritmos de fluxo de carga aplicados nos sistemas

Distribuição dividida em 5 partes

- Subtransmissão
- Subestação de distribuição
- Sistema de distribuição primário
- Sistema de distribuição secundário
- Consumidores

Subtransmissão

- Interconexão entre os sistemas de transmissão e distribuição
- Geralmente tensões consideradas como média tensão (entre 69 kV e 138 kV)
- Compartilha algumas características intermediárias entre os sistemas de distribuição e transmissão

Subtransmissão

- Em comum com o sistema de distribuição:
 - certo equilíbrio das cargas
 - parâmetros das linhas
- Topologia:
 - radial
 - radial com recurso
 - anel ou malhada

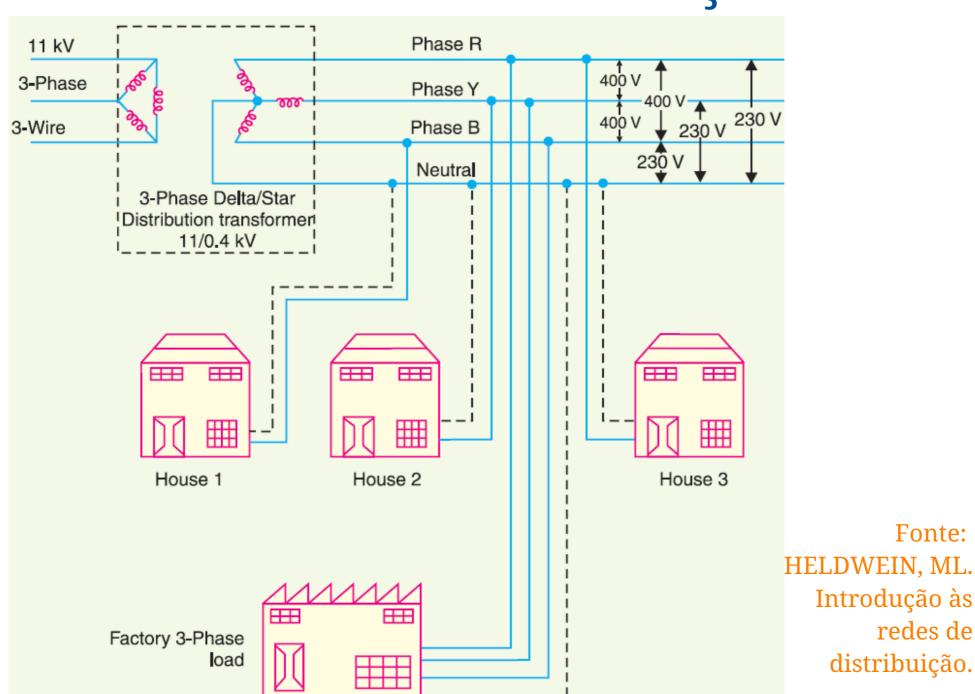
Requisitos atendimento consumidor

- Continuidade: todos os consumidores atendidos e uma geração igual à carga demandada
- Qualidade: implica respeitar os padrões aceitáveis e sujeitos a variações mínimas de tensão e frequência
- Economia: a demanda de energia seja suprida respeitando os dois requisitos anteriores e com o menor custo

Subestações de distribuição

- Ponto de interconexão entre os sistemas de transmissão e distribuição
- · Arranjo de barras e equipamentos de proteção e medição
 - Monitorar o fluxo de energia e níveis de tensão entregues ao sistema de distribuição primário
- Transformadores abaixadores (dependendo da concessionária)
 - delta-estrela aterrado
 - estrela-delta

Sistema de distribuição



Sistema de distribuição



- Após a subestação:
 - sistema de distribuição primário
- LT entre 11,9 kV e 34,9 kV
- Secundário entre 110 e 380 V
- Transformadores Δ-Y ou Y-Δ
 - defasagem de 30° entre as tensões do primário e secundário

Exemplo (p. 62)

- Banco de transformadores trifásico 13,8 kV / 220 V
- Formado por uma associação de transformadores monofásicos de 13,8 kV / 127 V
- Pergunta-se:
 - Qual a conexão desses transformadores?
 - Se uma tensão de linha de 11 kV for aplicada no primário do banco, qual deve ser a tensão complexa de linha no secundário?

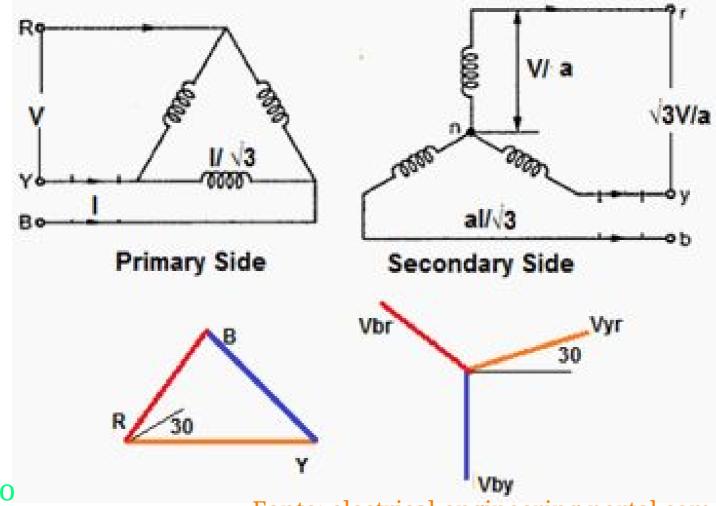
Resolução

- Relação de transformação é tal que no secundário:
 - V_f=127V, V_L=220V, em cada transformador do banco
- Provavelmente a conexão do secundário do transformador é em estrela:

$$V_L = \sqrt{3} V_f = \sqrt{3} \times 127 \simeq 220 V$$

- Primário do transformador: V_L = 13,8 kV
 - Provável Δ , pois $V_L = V_f$ (o enunciado não fala em outra tensão)
- A conexão será então: Δ Y

(continua)



relação de transformação

Fonte: electrical-engineering-portal.com

$$E_s = E_p \times a \sqrt{3} < 30^\circ = 11000 < 0^\circ \times \frac{127}{13800} \sqrt{3} < 30^\circ$$

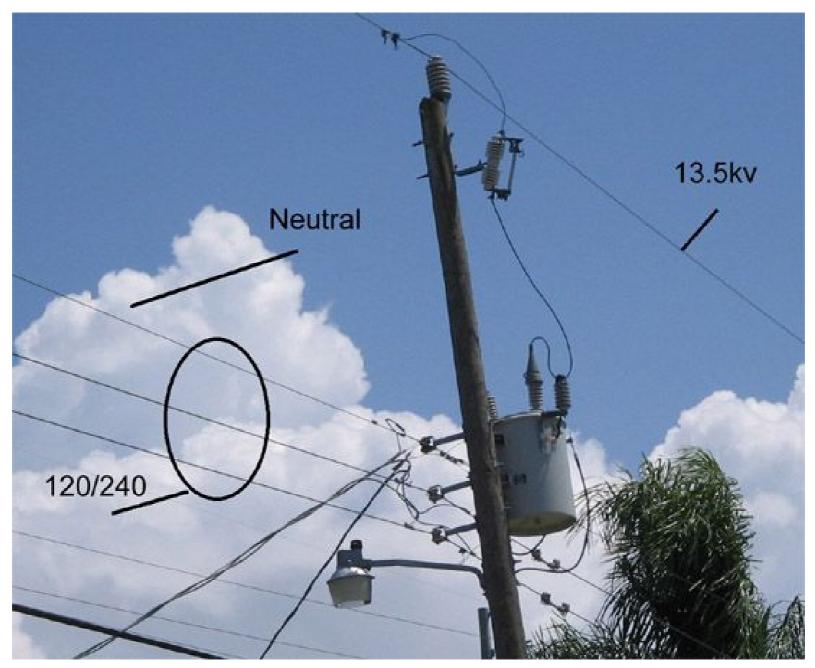
$$E_{s} = 175,4 < 30^{\circ} V$$

Se for aplicado 11 kV

Redes de distribuição secundárias

- Transformadores
 - trifásicos
 - monofásicos interligados
 - Multi-Grounded Comon Neutral (MGCN)
 - Phase 4 Wire Distribution
 - 3 Phase 3 Wire "L-L" Distribution
 - outros

Exemplo

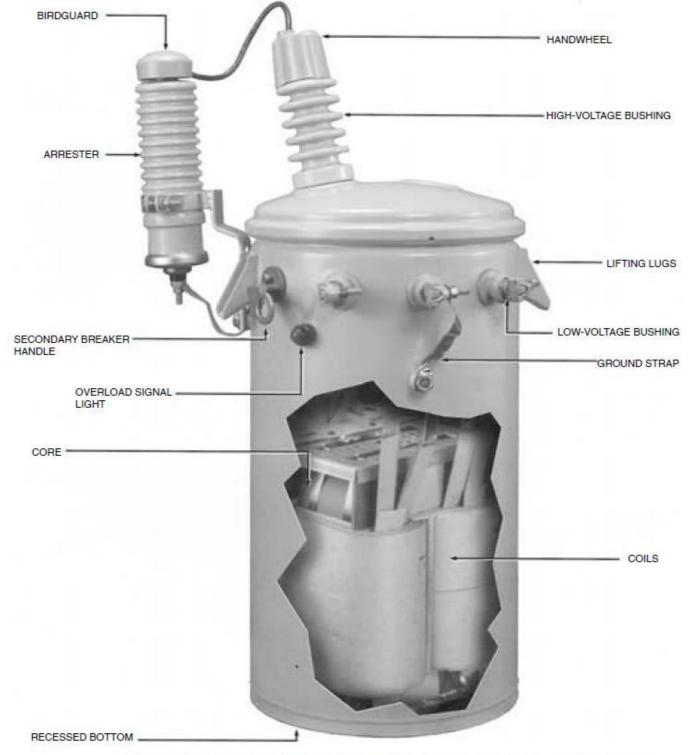


Fonte: www.electrical-contractor.net

Exemplo



Fonte: daelim-electric.com



Fonte: Cooper Power Systems

Single-phase overhead distribution transformer. Courtesy Cooper Power Systems

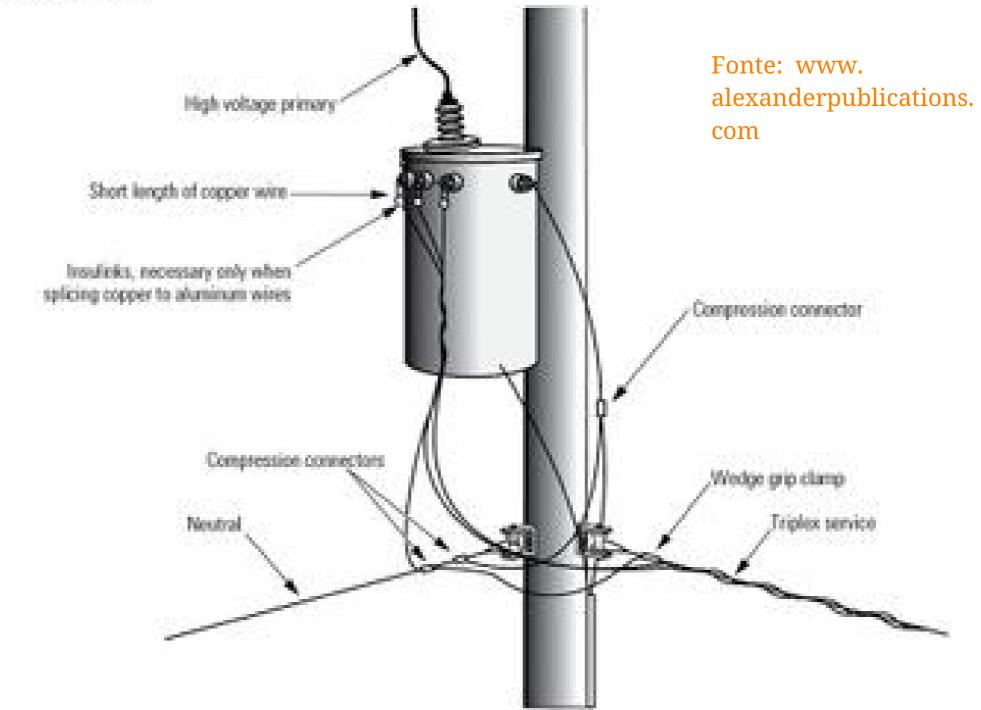


Figure 8-15. Triplex services from a single-phase transformer on a deadend pole, without a secondary rack

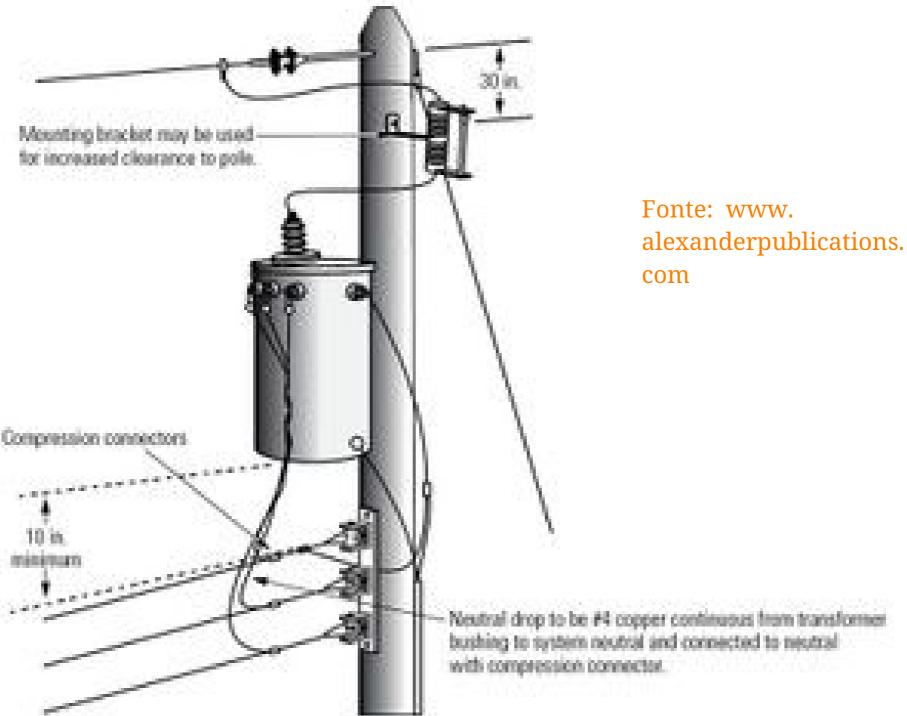
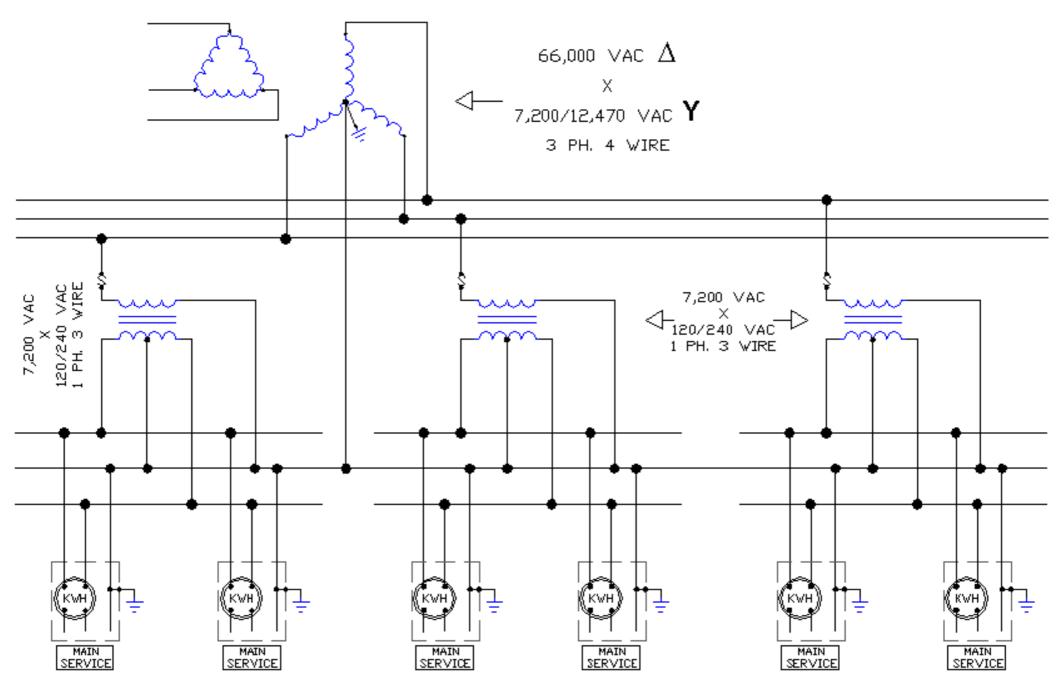


Figure 8-16. Single-phase service installation from a deadend pole, with a secondary rack.

Multi-Grounded Comon Neutral (MGCN)



Fonte: www.electrical-contractor.net



Double hanger bracket one highvotlage bushing conventional unit.

37.5

Single hanger bracket two highvotlage bushings conventional unit.

50

Single hanger bracket one highvotlage bushing self protected unit.

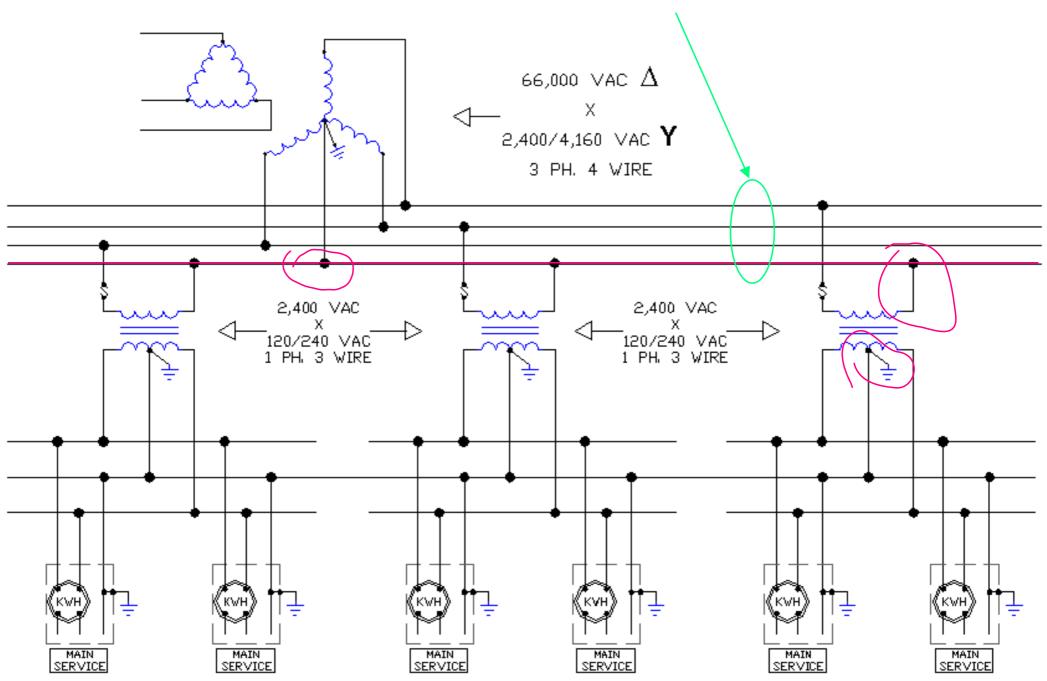
75

Fonte: daelim-electric.com

Exemplo

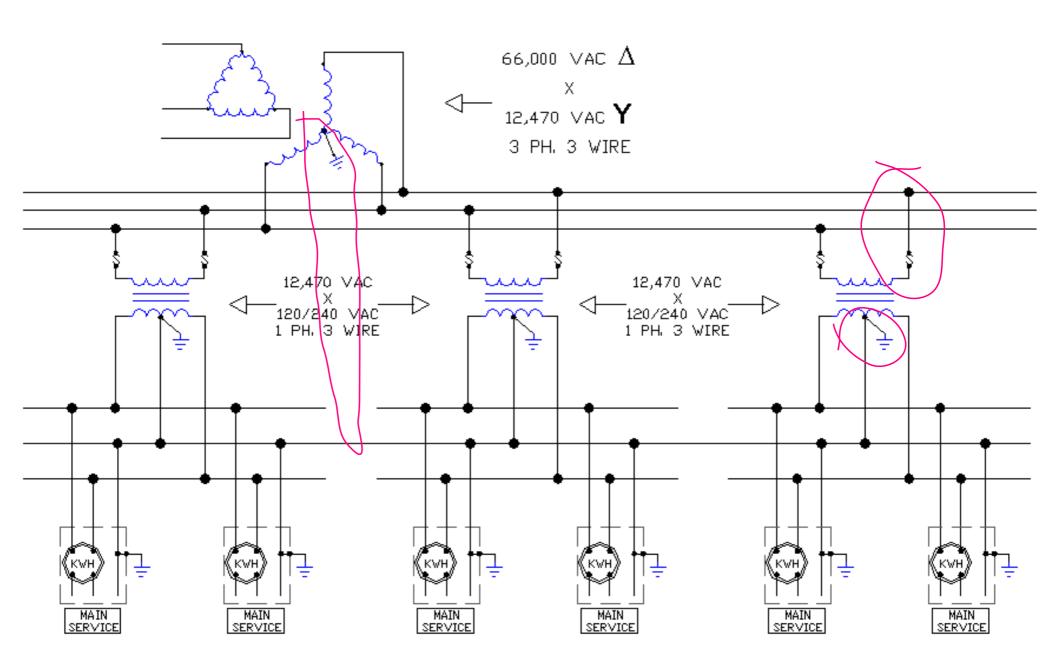


Phase 4 Wire Distribution

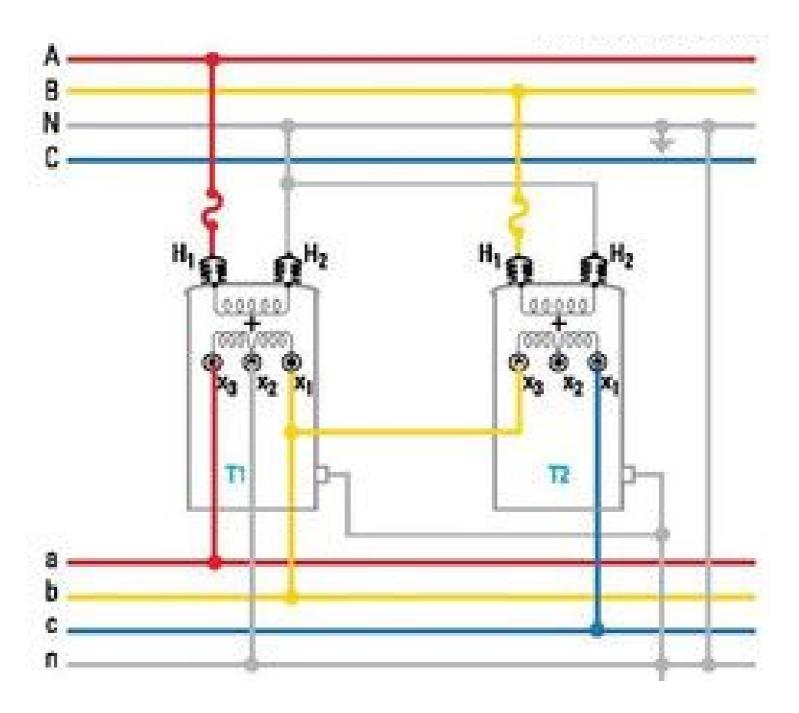


Fonte: www.electrical-contractor.net

Phase 3 Wire "L-L" Distribution



Fonte: www.electrical-contractor.net



Fonte: www.alexanderpublications.com

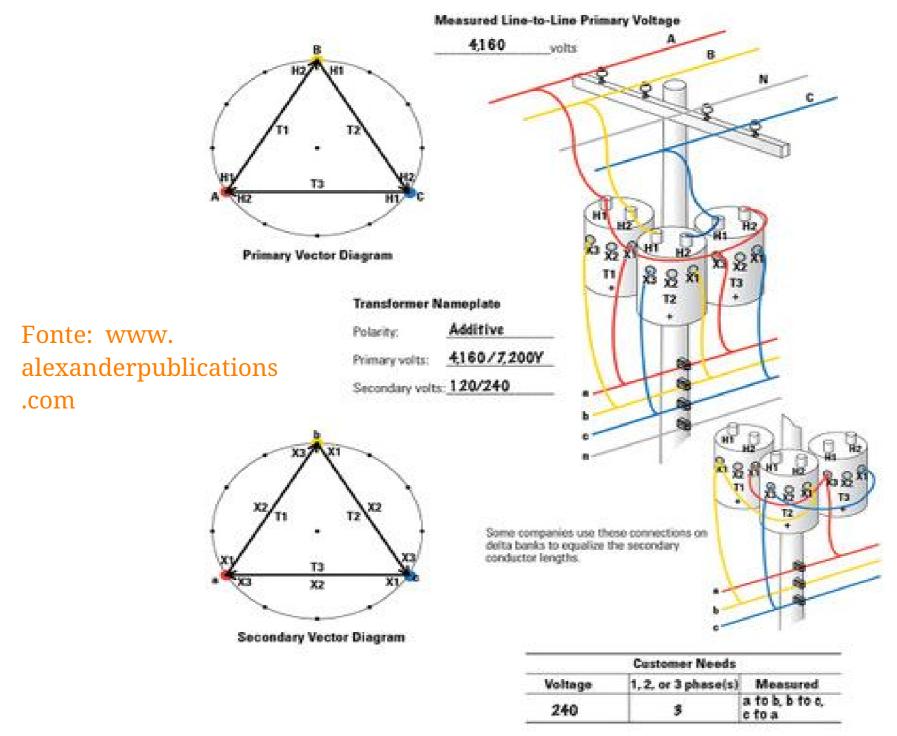


Figure 14-12. Delta-delta vector diagrams and the physical configuration.

Análise dos sistemas

- Existem diversos modelos de conexão das subestações
- Um alimentador, ou vários alimentadores
- Cada alimentador deve ser modelado de forma a garantir o significado da análise
- Em muitos casos esse modelo deve ser trifásico devido às características inerentes das redes de distribuição
- Às vezes, a tarefa mais difícil é obter todos os dados necessários

- O dados devem ser precisamente informados pela concessionária que deseja a análise
- Para um horizonte de análise de dias ou semanas, o modelo do consumidor deve ser levado em consideração
- Modelar o consumidor → modelar adequadamente as cargas do sistema

- O problema é que a carga no sistema de distribuição (ou no sistema elétrico de potência em geral) está mudando continuamente, de forma que não existe uma carga "em regime" propriamente dito
- A análise das cargas deve ser sempre feita no horizonte de tempo desejado, como no horizonte de um dia

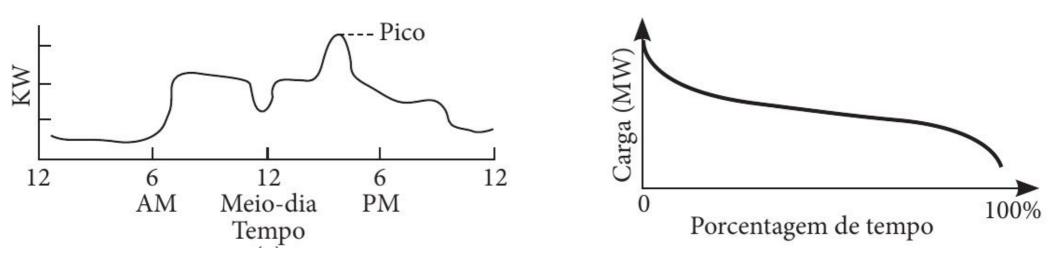


Figura 2.6 | Perfis de carga em sistemas de distribuição de energia

- Em muitos casos é necessário saber o comportamento da rede em situações de pico ou em situações de carga baixa, ou mesmo em algum período específico do dia
- Nestes casos é de extrema importância conhecer o perfil de consumo dos consumidores
- Em outros casos a carga pode ser simplesmente analisada em termos da porcentagem de tempo em um certo horizonte (dia, semana, mês ou ano)

Natureza das cargas

- Podem ser divididas em
 - industriais
 - comerciais
 - residenciais
- · As concessionárias atendem a uma variedade de cargas
- O perfil de cargas industriais depende principalmente do segmento ao qual essa indústria pertence

- O perfil de consumo de cargas comerciais e residenciais consiste em um agregado de cargas de vários tipos:
 - Aquecimento elétrico
 - Iluminação (incandescente, fluorescente, etc.)
 - Motores para o acionamento de compressores de aquecimento, ventilação e condicionamento de ar
 - Cargas baseadas em eletrônica de potência

Exemplo (p. 64)

- Fazer um estudo de fluxo de carga com demandas específicas
- Dados os valores das reatâncias de sequência positiva das linhas e os valores agregados das cargas
- Realizar alguns estudos rápidos utilizando o método desacoplado

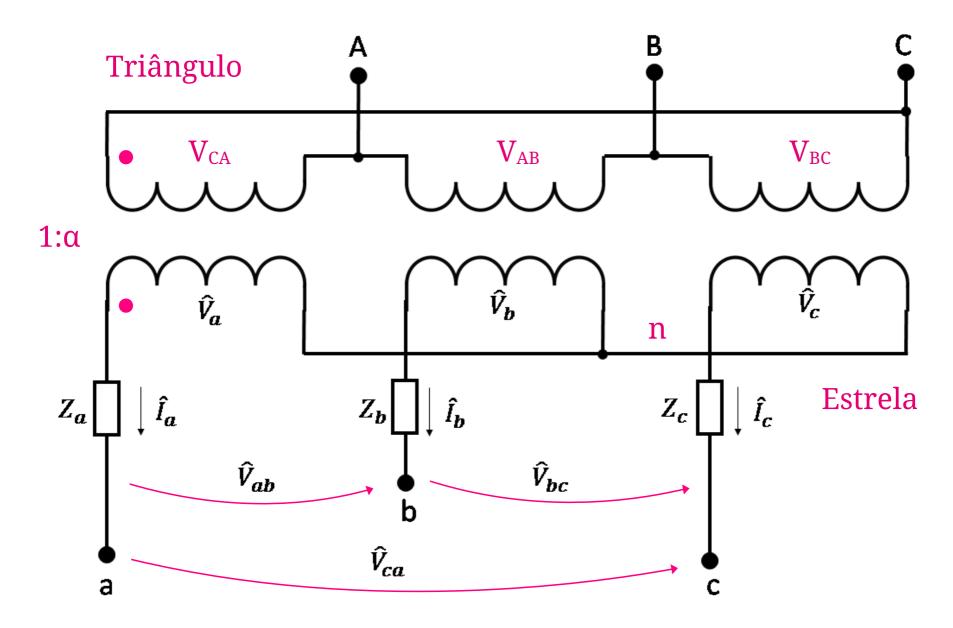
- Os sistemas de distribuição podem ter as suas capacitâncias shunt desprezadas
 - a princípio o fornecimento apenas da reatância da linha não seria um problema por conta da falta de informação dos valores shunt
- Contudo, sabemos que o valor da resistência é significativo e deve ser considerado para fins de cálculo
- O fornecimento apenas da reatância fará com que os resultados obtidos com o fluxo de carga sejam divergentes do valor real da rede

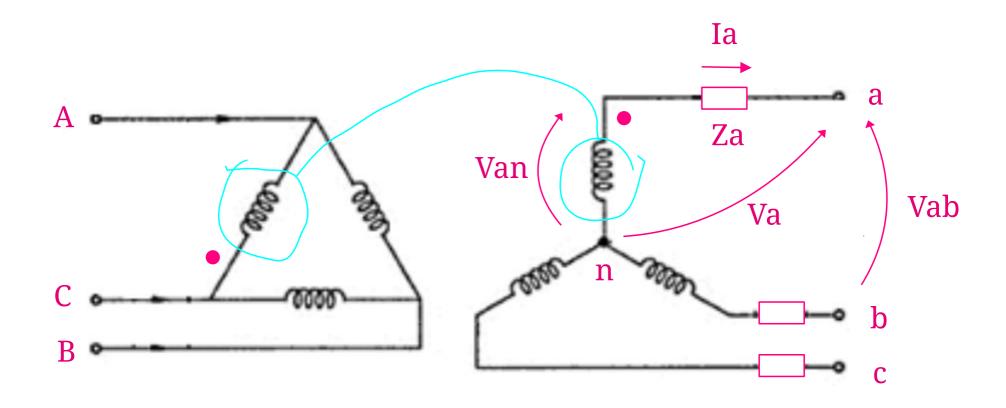
- Foram fornecidos apenas os valores da sequência positiva da rede
- Outra diferença em relação à transmissão é que as linhas possuem parâmetros assimétricos e cargas desequilibradas
- Isso requer que o modelo da rede seja trifásico, ou seja, os valores apenas de sequência positiva não são suficientes para realizar uma análise precisa

- · Além disso, o método desacoplado assume:
 - níveis de tensão planos
 - despreza as resistências das linhas
- Desta forma também não poderia ser utilizado, pois ocorreriam muitos erros pela desconsideração da resistência
- Para uma análise mais precisa é necessário inicialmente obter os valores shunt das linhas e as resistências, assim como um método adequado que realize a análise da rede sem correr o risco de produzir resultados errôneos
- Neste caso a concessionária deverá fornecer mais informações

EXEMPLO p. 65 - Construção matricial dos transformadores conectados em Δ-Y

Esquema de conexão do transformador





- Modelagem de sistema de distribuição para realizar o cálculo de fluxo de carga
- Pensar em um programa de computador para realizar esse cálculo
- É necessário modelar matricialmente os elementos trifásicos
- Um desses elementos é o transformador cuja conexão é modelada em Δ-Y

- Dados: tensões e correntes que passam por esse transformador, cuja impedância é modelada para o lado do secundário
- Descrever um modelo matricial para que as quantidades trifásicas possam ser ajustadas matricialmente no programa

Resolução

- Precisamos determinar as quantidades que serão modeladas via matrizes
- Podemos definir as matrizes de tensões de linha, impedância e corrente de linha do secundário do transformador:

(continua no próximo slide)

$$\begin{bmatrix} V_{ABC} \end{bmatrix} = \begin{vmatrix} \check{V}_{AB} \\ \check{V}_{BC} \\ \check{V}_{CA} \end{vmatrix}$$
 (tensões de linha do primário)

$$\begin{bmatrix} V_{abc} \end{bmatrix} = \begin{vmatrix} V_{ab} \\ V_{bc} \\ V_{ca} \end{vmatrix}$$
 (tensões de linha do secundário)

$$[V_{ABC}] = \begin{bmatrix} \check{V}_{AB} \\ \check{V}_{BC} \\ \check{V}_{CA} \end{bmatrix} \text{ (tensões de linha do primário)}$$

$$[V_{abc}] = \begin{bmatrix} \check{V}_{ab} \\ \check{V}_{bc} \\ \check{V}_{ca} \end{bmatrix} \text{ (tensões de linha do secundário)}$$

$$[I_{abc}] = \begin{bmatrix} \check{I}_a \\ \check{I}_b \\ \check{I}_c \end{bmatrix} \text{ (corrente de linha do secundário)}$$

$$[Z_{TR}] = \begin{bmatrix} Z_a & 0 & 0 \\ 0 & Z_b & 0 \\ 0 & 0 & Z_c \end{bmatrix} \text{ (matriz de impedância do Trafo)}$$

$$\begin{bmatrix} Z_{TR} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Z_a & 0 & 0 \\ 0 & Z_b & 0 \\ 0 & 0 & Z_c \end{bmatrix}$$
 (matriz de impedância do Trafo)

Tensões de fase no secundário

$$\label{eq:Van} \ddot{V}_{\scriptscriptstyle an} = \ddot{V}_{\scriptscriptstyle a} - Z_{\scriptscriptstyle a} \ddot{I}_{\scriptscriptstyle a} = \frac{\alpha}{\alpha} \ddot{V}_{\scriptscriptstyle CA} - Z_{\scriptscriptstyle a} \ddot{I}_{\scriptscriptstyle a}$$

$$\breve{V}_{\scriptscriptstyle bn} = \breve{V}_{\scriptscriptstyle b} - Z_{\scriptscriptstyle b} \breve{I}_{\scriptscriptstyle b} = {\color{blue}\alpha} \breve{V}_{\scriptscriptstyle AB} - Z_{\scriptscriptstyle b} \breve{I}_{\scriptscriptstyle b}$$

$$\ddot{V}_{cn} = \ddot{V}_{c} - Z_{c}\ddot{I}_{c} = \alpha \ddot{V}_{BC} - Z_{c}\ddot{I}_{c}$$

Tensões de linha no secundário

$$\begin{split} & \breve{V}_{ab} = \breve{V}_{an} - \breve{V}_{bn} = \left(\overset{\circ}{\alpha} \breve{V}_{CA} - Z_a \breve{I}_a \right) - \left(\overset{\circ}{\alpha} \breve{V}_{AB} - Z_b \breve{I}_b \right) \\ & \breve{V}_{bc} = \breve{V}_{bn} - \breve{V}_{cn} = \left(\overset{\circ}{\alpha} \breve{V}_{AB} - Z_b \breve{I}_b \right) - \left(\overset{\circ}{\alpha} \breve{V}_{BC} - Z_c \breve{I}_c \right) \\ & \breve{V}_{ca} = \breve{V}_{cn} - \breve{V}_{an} = \left(\overset{\circ}{\alpha} \breve{V}_{BC} - Z_c \breve{I}_c \right) - \left(\overset{\circ}{\alpha} \breve{V}_{CA} - Z_a \breve{I}_a \right) \end{split}$$

Rearranjando teremos

$$\begin{split} & \breve{V}_{ab} = \breve{V}_{an} - \breve{V}_{bn} = \left(\alpha \breve{V}_{CA} - \alpha \breve{V}_{AB}\right) - Z_a \breve{I}_a + Z_b \breve{I}_b \\ & \breve{V}_{bc} = \breve{V}_{bn} - \breve{V}_{cn} = \left(\alpha \breve{V}_{AB} - \alpha \breve{V}_{BC}\right) - Z_b \breve{I}_b + Z_c \breve{I}_c \\ & \breve{V}_{ca} = \breve{V}_{cn} - \breve{V}_{an} = \left(\alpha \breve{V}_{BC} - \alpha \breve{V}_{CA}\right) - Z_c \breve{I}_c + Z_a \breve{I}_a \end{split}$$

Escrevendo matricialmente

$$\begin{bmatrix} \breve{V}_{ab} \\ \breve{V}_{bc} \\ \breve{V}_{ca} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\alpha & 0 & \alpha \\ \alpha & -\alpha & 0 \\ 0 & \alpha & -\alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \breve{V}_{AB} \\ \breve{V}_{BC} \\ \breve{V}_{CA} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} -1 & 1 & n \\ 0 & -1 & 1 \\ 1 & 0 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} Z_a & 0 & 0 \\ 0 & Z_b & 0 \\ 0 & 0 & Z_c \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \breve{I}_a \\ \breve{I}_b \\ \breve{I}_c \end{bmatrix}$$

• Essas matrizes podem ser modeladas via software e as quantidades trifásicas podem ser utilizadas no cálculo