



Simulação de Filtro Ativo do tipo *Shunt* para Correção de Fator de Potência em Sistema Elétricos Aeronáuticos

João Paulo de Souza Oliveira

Orientador Prof. Dr. Roberto d'Amore

Coorientador M. Eng. André Domingues Rocha de Oliveira

São José dos Campos, SP – Brasil 2017





Agenda

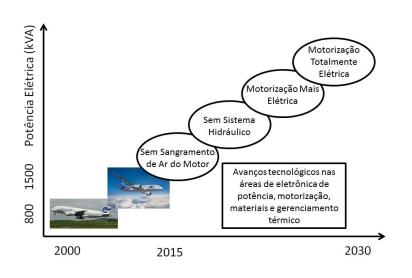
- Introdução
 - Motivação
 - Objetivos
- Métodos de Correção de Fator de Potência
- Filtros Ativos Utilizando a Teoria p-q
- Teoria da Potências Instantâneas
 - Estratégias de Controle
- Simulação
 - Modelos
 - Resultados
- Conclusão

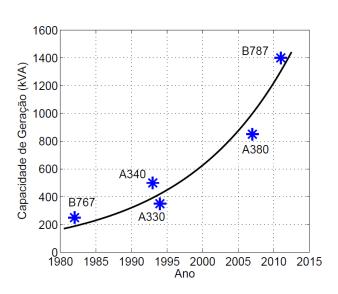




Introdução

- Tendência de aumento do uso do sistema elétrico em aeronaves
- Sistemas hidráulicos e pneumáticos tendem a ser trocados por similares elétricos



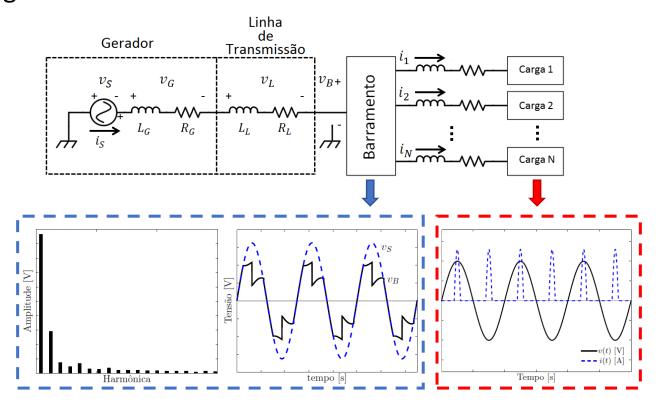






Introdução

Aumento de cargas não lineares compromete a qualidade de energia







Motivação

- Promover um estudo sobre diversas topologias de correção de fator de potência
- Aprofundar o estudo na teoria das potências instantâneas
- Viabilizar o conceito dos filtros ativos em sistemas elétricos aeronáuticos





Objetivos

- Desenvolver uma simulação com a inclusão de filtros ativos em cargas não lineares
- Promover um sistema de correção de fator de potência
- Garantir a manutenção das tensões dentro das normas aeronáuticas no que tange qualidade de energia





Métodos de Correção de Fator de Potência

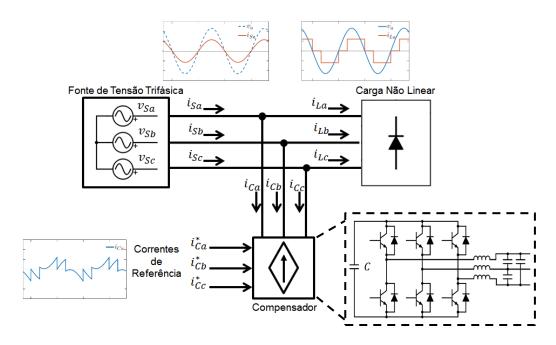
- Sistemas passivos:
 - Filtros passivos
 - Conversores multipulso
- Sistemas ativos:
 - Filtros Ativos





Filtros Ativos Utilizando a Teoria PQ

 Filtro Ativo opera pela determinação da corrente de referência de um compensador, a qual carrega informação da potência instantânea que deseja-se anular no sistema



• i_{Ca}^* , i_{Cb}^* , i_{Cc}^* é determinado utilizando a teoria das potências instantâneas





Teoria das Potências Instantâneas

- É utilizada na determinação das potências instantâneas ativa e reativa (p e q, respectivamente), a qual carregam dados sobre a forma da tensão/corrente
- Aplicável apenas à sistemas trifásicos
- Baseada na transformada de Clarke:

$$\begin{bmatrix} v_0 \\ v_\alpha \\ v_\beta \end{bmatrix} = \sqrt{\frac{2}{3}} \begin{bmatrix} \frac{1}{\sqrt{2}} & \frac{1}{\sqrt{2}} & \frac{1}{\sqrt{2}} \\ 1 & -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} \\ 0 & \frac{\sqrt{3}}{2} & -\frac{\sqrt{3}}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_a \\ v_b \\ v_c \end{bmatrix}; \begin{bmatrix} v_a \\ v_b \\ v_c \end{bmatrix} = \sqrt{\frac{2}{3}} \begin{bmatrix} \frac{1}{\sqrt{2}} & 1 & 0 \\ \frac{1}{\sqrt{2}} & -\frac{1}{2} & \frac{\sqrt{3}}{2} \\ \frac{1}{\sqrt{2}} & -\frac{1}{2} & \frac{\sqrt{3}}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_0 \\ v_\alpha \\ v_\beta \end{bmatrix}$$

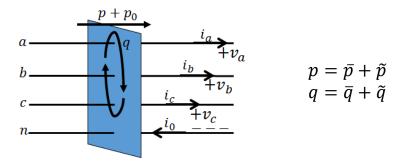




Teoria das Potências Instantâneas

$$\begin{bmatrix} p_0 \\ p \\ q \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} v_0 & 0 & 0 \\ 0 & v_\alpha & v_\beta \\ 0 & -v_\beta & v_\alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_0 \\ i_\alpha \\ i_\beta \end{bmatrix}$$

• Significados físicos de p e q



 Tensão e corrente de sequencia zero são desconsideradas em sistemas elétricos aeronáuticos

$$\begin{bmatrix} p \\ q \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} v_{\alpha} & v_{\beta} \\ -v_{\beta} & v_{\alpha} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_{\alpha} \\ i_{\beta} \end{bmatrix}$$



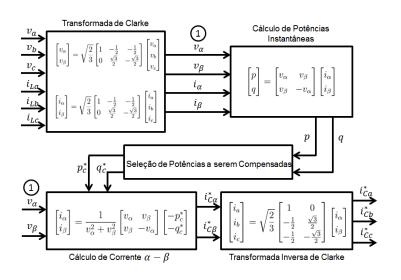


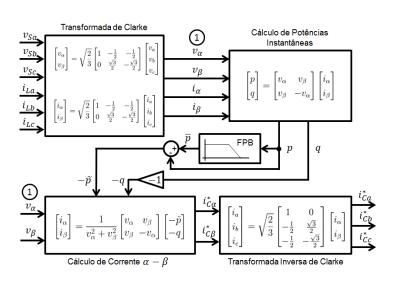
Filtros Ativos Utilizando a Teoria PQ

- Determinação das correntes de referência i_{Ca}^* , i_{Cb}^* , i_{Cc}^*
 - Determinação das tensões e correntes em coordenadas $\alpha\beta$;
 - Seleção das potências a serem compensadas ($p^*e q^*$);
 - Calculo de corrente de compensação nas coordenadas $\alpha\beta$;

$$\begin{bmatrix} i_{C\alpha}^* \\ i_{C\beta}^* \end{bmatrix} = \frac{1}{v_{\alpha}^2 + v_{\beta}^2} \begin{bmatrix} v_{\alpha} & v_{\beta} \\ v_{\beta} & -v_{\alpha} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} p^* \\ q^* \end{bmatrix}$$

Transformada inversa de Clarke;



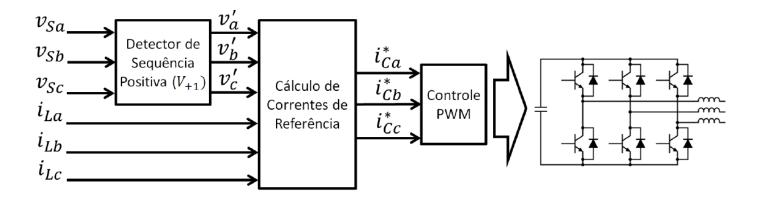






Estratégia de Controle

- A teoria p-q por si só mostra-se insuficiente para garantir a filtragem quando a tensão do barramento é distorcida
- Controle de Corrente Senoidal com uso do Detector de Sequencia Positiva

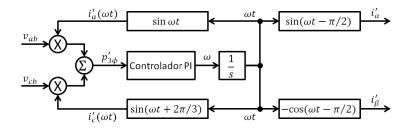




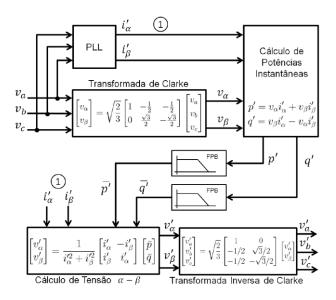


Detector de Sequência Positiva

Malha de captura de fase (PLL)



Malha Principal

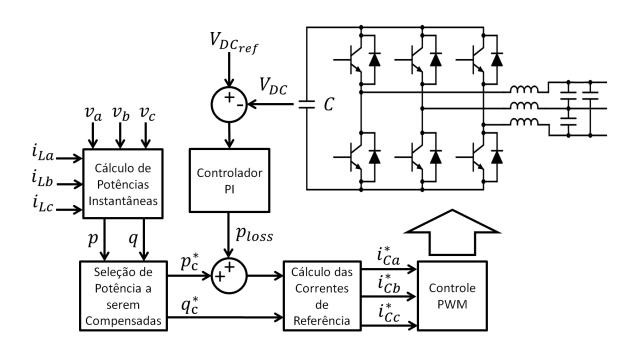






Controle de tensão do Capacitor do compensador

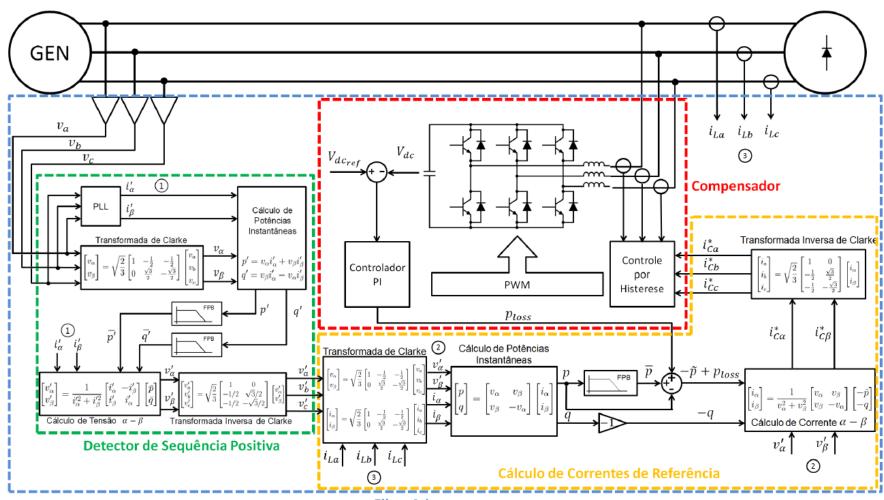
Textão







Sistema Completo







Simulação

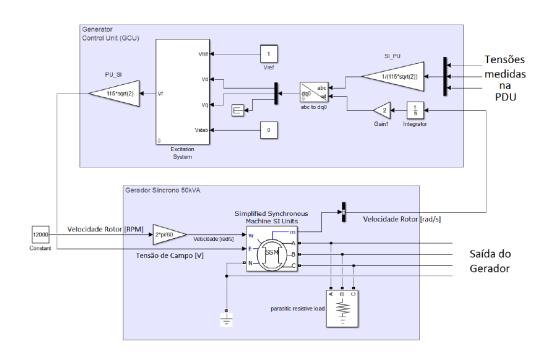
- 3 EHAs
- Aeronave do tamanho comercial de 100 passageiros
- Etc (LER o BAGULHO)





Simulação

Modelo Empregado do Sistema de Geração



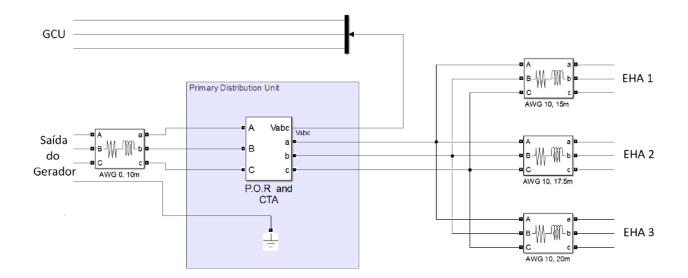
Resistência $[\Omega]$	Indutância [mH]	Impedância (400 Hz) $[\Omega]$
0.0404	0.09204	0.0404 + j0.213





Simulação

• Modelo Empregado do Sistema de Distribuição



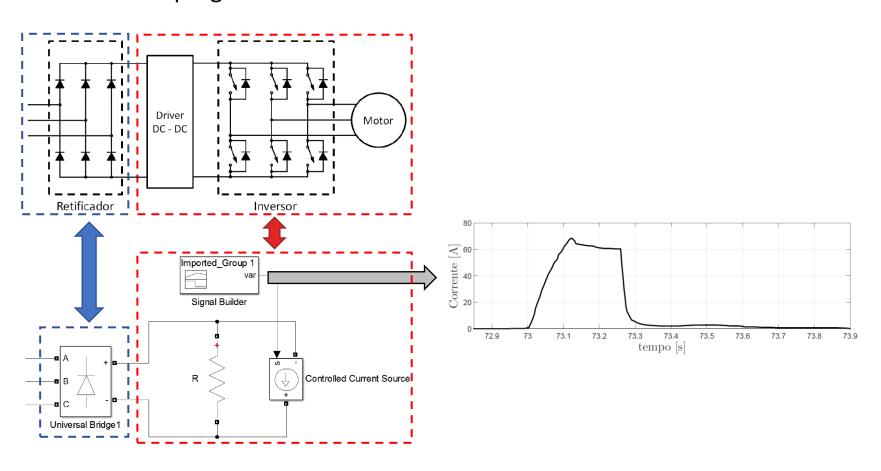
Porção	Bitola	Comprimento	Impedância (400 Hz) $[\Omega]$
GEN - PDU	AWG 0	10 m	0,0047 + j0,0067
PDU - EHA 1	AWG 10	15 m	0,0540 + j0,0199
PDU - EHA 2	AWG 10	17.5 m	0,0630 + j0,0233
PDU - EHA 3	AWG 10	20 m	0,0720 + j0,0266





Simulação

Modelo Empregado do EHA

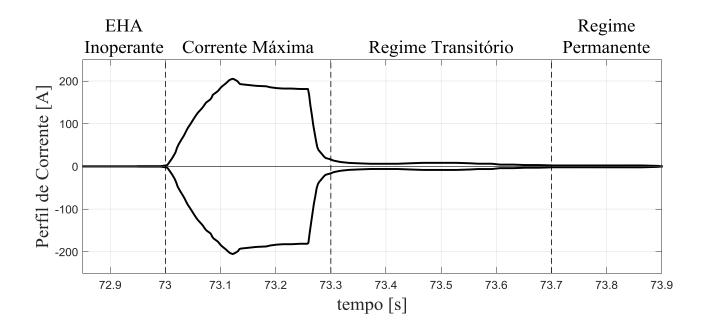






Simulação

Simulação dividida em quatro subperíodos durante a operação do EHA



Resultados são referentes a medições obtidas na PDU



150

100

-100

-150

150

100

-100

-150

72.935

Tensão [V]

72.935

72.9375

72.9375

72.94

tempo [s]

72.94

tempo [s]

72.9425

72.9425

Tensão [V]

Instituto Tecnológico de Aeronáutica Curso de Mestrado Profissionalizante em Engenharia Aeronáutica Programa de Pós-Graduação em Engenharia Aeronáutica e Mecânica



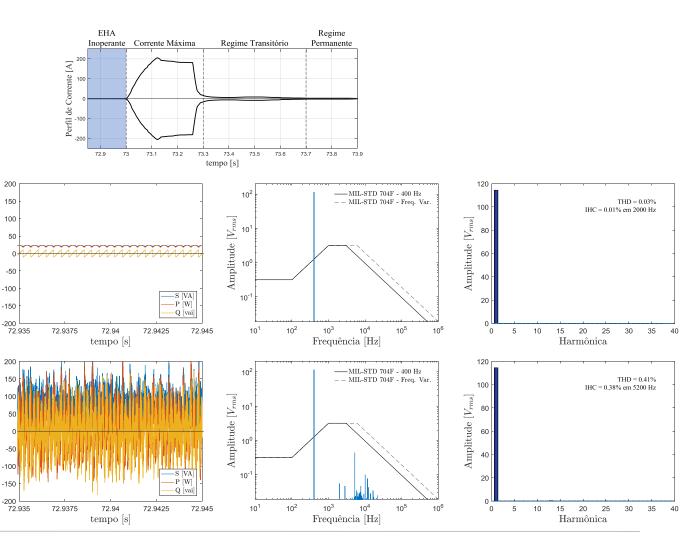
Resultados

EHA Inoperante

A

72.945

72.945

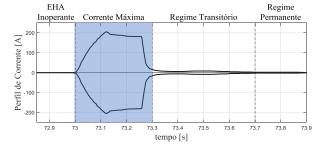


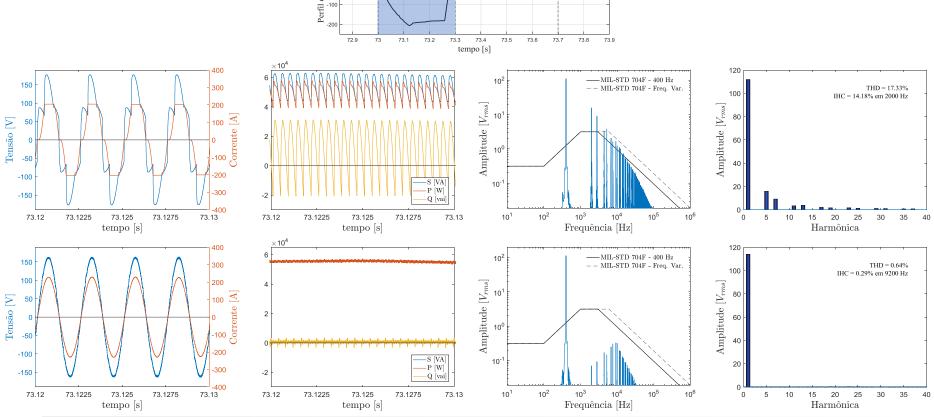




Resultados

Corrente Máxima



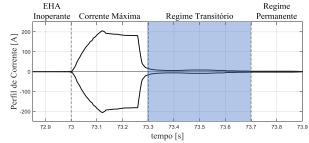


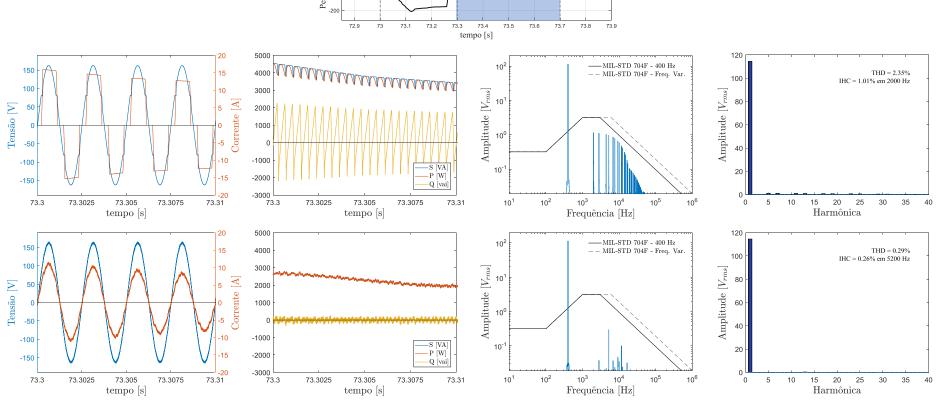




Resultados

Regime Transitório



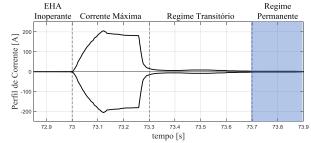


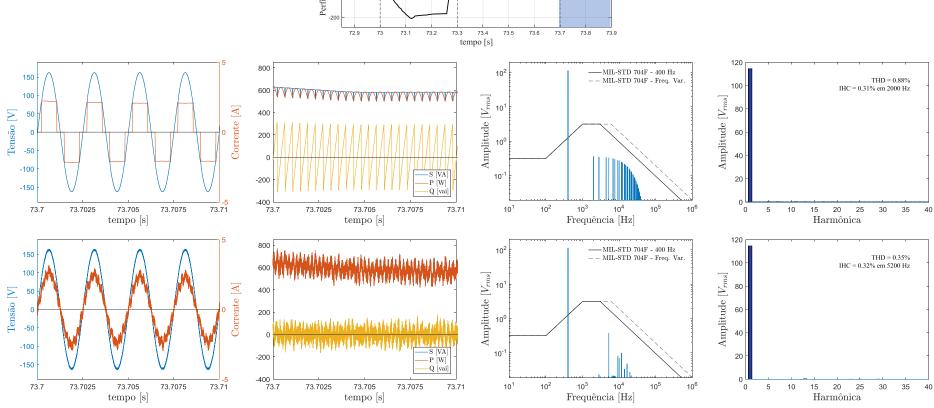




Resultados

Regime Permanente









Conclusão

- O filtro operou como esperado, deixando a resposta dentro das normas aeronáuticas
- Quando há demanda de carga o filtro age deixando o sistema operando com alto fator de potência
- Houve a constatação que sem carga ou com baixa carga houve a degradação da qualidade de energia





Trabalhos Futuros

ew





Obrigado

João Paulo de Souza Oliveira