

Modelagem e Controle de Conversores Controle clássico de conversores: Projeto de compensadores



Sumário

- Controle clássico de conversores estáticos
 - Projeto de compensadores

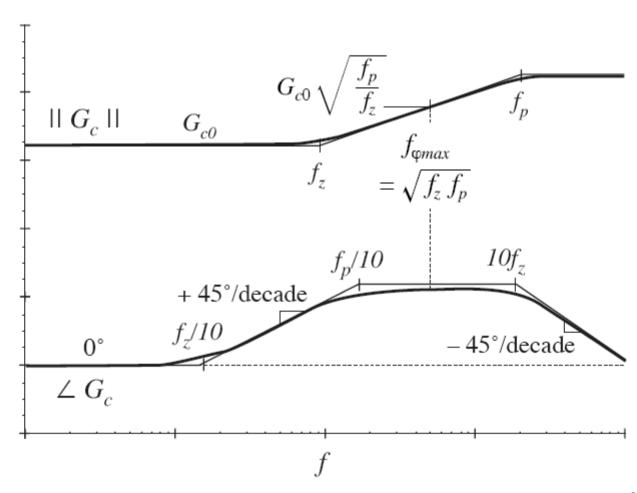
Especificações

- 1. As variáveis controladas devem permanecer dentro de uma faixa especificada mesmo com variações na carga
 - Ganho em malha aberta elevado
- 2. As variáveis controladas devem permanecer dentro de uma faixa especificada mesmo com variações nas fontes de energia
 - Ganho em malha aberta elevado
- 3. O sistema deve responder a distúrbios com uma rápida resposta transitória
 - Elevada frequência de cruzamento do ganho
- As variáveis controladas usualmente devem apresentar sobre-sinal e oscilações reduzidas
 - Margem de fase suficientemente grande

Compensador em avanço (Proporcional-Derivativo – PD)

- Empregado para aumentar a margem de fase.
- A frequência de cruzamento do sistema realimentado também pode ser aumentada, mantendo uma margem de fase adequada.
- Um **zero** é adicionado em T(s), em uma freqüência f_z suficientemente menor que a freqüência de cruzamento f_c , tal que a margem de fase de T(s) é aumentada de um valor desejado.
- Devido à inclusão do zero, o ganho do compensador aumenta com a freqüência em uma taxa de +20 db/dec. Caso o ganho do compensador seja elevado na freqüência de comutação, os harmônicos produzidos pelas comutações serão amplificados pelo compensador e podem prejudicar a operação do PWM.
- Assim, é usual adicionar pólo(s) em freqüência(s) menor(es) que a freqüência de comutação.
- Normalmente, a frequência de cruzamento é limitada em torno de 10% da frequência de comutação.

$$G_{c}(s) = G_{c0} \frac{\left(1 + \frac{s}{\omega_{z}}\right)}{\left(1 + \frac{s}{\omega_{p}}\right)}$$



A máxima defasagem introduzida pelo compensador ocorre na frequência $f_{\phi max}$, dada pela média geométrica das frequências do zero e do pólo:

$$f_{\text{\phi max}} = \sqrt{f_z f_p}$$

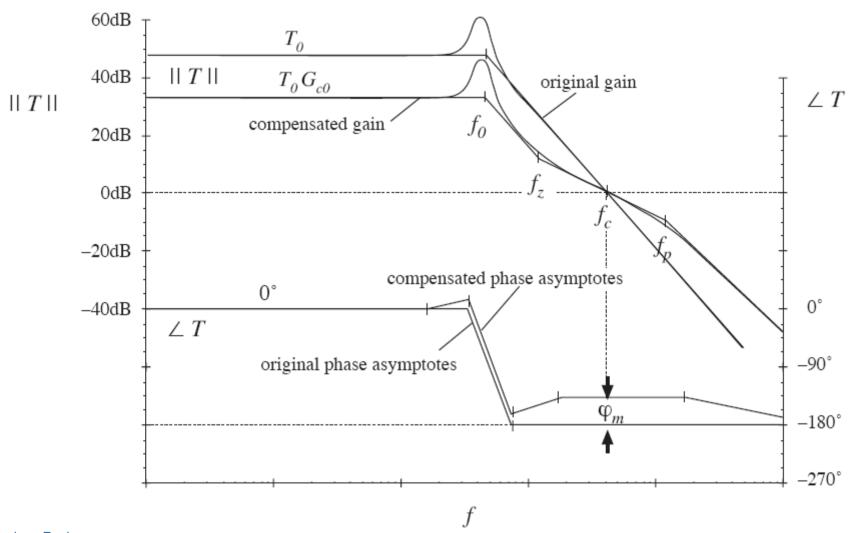
Para obter o máxima acréscimo na margem de fase, o compensador deve ser projetado para que a freqüência $f_{\phi max}$ coincida com a freqüência de cruzamento desejada. Esta especificação é alcançada quando:

$$f_z = f_c \sqrt{\frac{1 - \operatorname{sen}(\theta)}{1 + \operatorname{sen}(\theta)}}$$

$$f_{p} = f_{c} \sqrt{\frac{1 + \operatorname{sen}(\theta)}{1 - \operatorname{sen}(\theta)}}$$

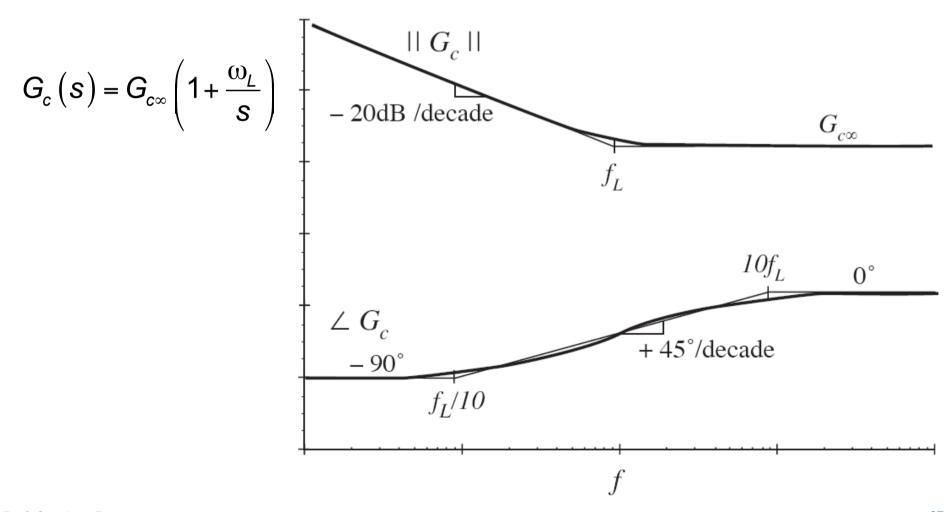
onde θ é o avanço de fase introduzido pelo compensador para atingir a margem de fase desejada.

O ganho do compensador deve ser selecionado para selecionar a frequência de cruzamento desejada.



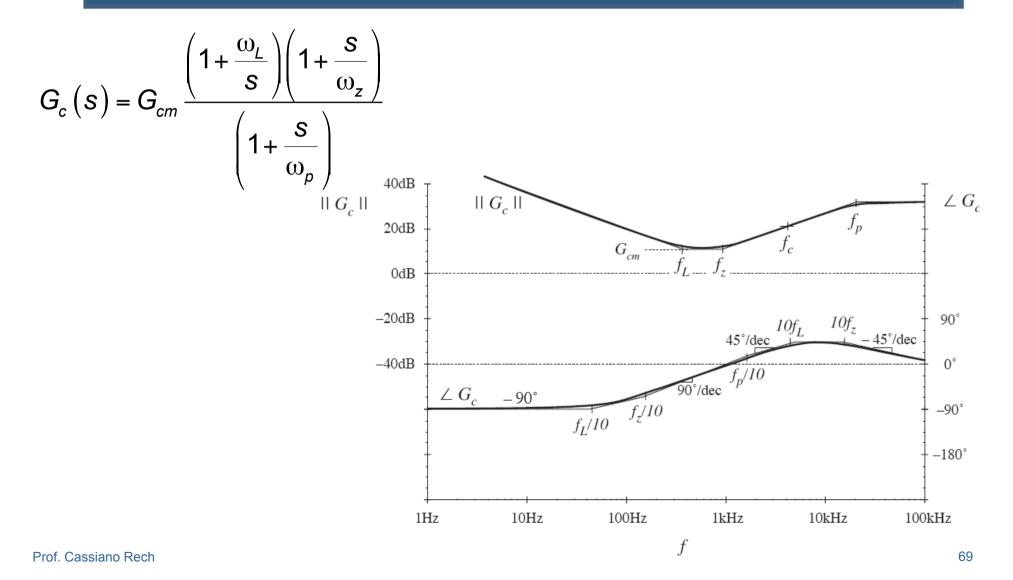
Compensador em atraso (Proporcional-Integral – PI)

- Empregado para aumentar o ganho em malha aberta em baixas frequências, de tal forma que a saída apresenta melhor regulação em frequências bem abaixo da frequência de cruzamento do ganho.
- Um pólo é adicionado na origem para aumentar o ganho CC de T(s).
- Com a inclusão do pólo na origem, o erro em regime permanente é nulo para entradas do tipo degrau. Além disso, a função de transferência da saída em relação a um distúrbio é zero para corrente contínua.
- Um zero é adicionado em uma freqüência f_L suficientemente menor que a freqüência do cruzamento do ganho (usualmente uma década abaixo), de tal forma que a margem de fase não se modifique.
- O ganho do compensador deve ser selecionado para selecionar a frequência de cruzamento desejada.

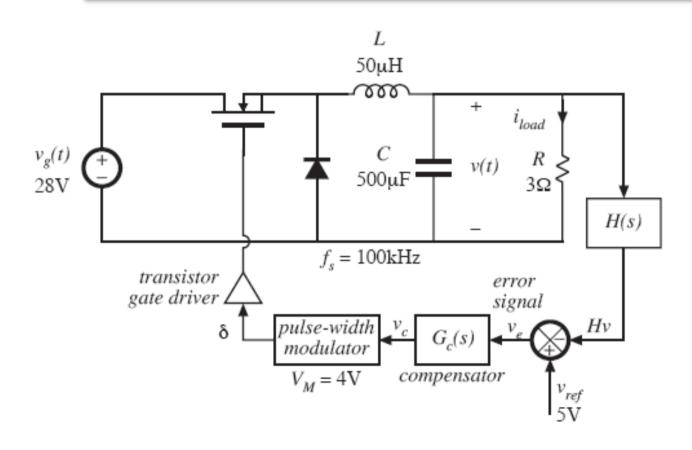


Compensador Proporcional-Integral-Derivativo – PID)

- As vantagens dos compensadores PD e PI podem ser combinadas para obter uma larga banda passante e para eliminar o erro em regime permanente
- Em baixas frequências, o compensador integra o sinal de erro, aumentando o ganho CC de *T*(*s*) e melhorando a regulação em baixa frequência das variáveis a serem controladas.
- Em altas frequências, em torno da frequência de cruzamento, o compensador introduz um avanço de fase em T(s), melhorando a margem de fase.



Exemplo: Controle da tensão de saída de um conversor buck CC-CC



Especificações:

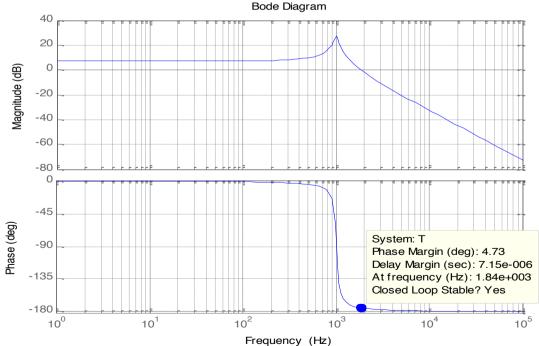
$$V_o = 15 \text{ V } (H = 1/3)$$

 $f_c = 10 \text{ kHz}$
Margem de fase = 60°

• Função de transferência em malha aberta não compensada:

$$T(s) = G_{vd}(s)H(s)\frac{1}{V_M}$$

onde:
$$G(s) = \frac{\hat{v}_o(s)}{\hat{d}(s)} = V_g \frac{\frac{1}{LC}}{s^2 + \frac{1}{RC}s + \frac{1}{LC}}$$



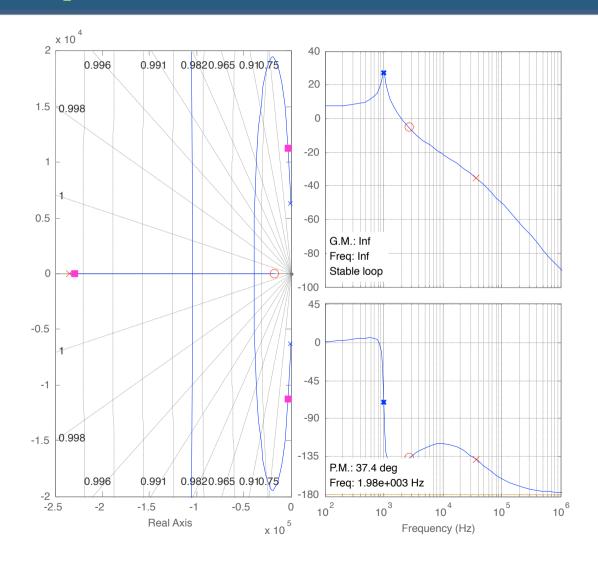
Projeto PD:

$$f_z = f_c \sqrt{\frac{1 - \text{sen}(\theta)}{1 + \text{sen}(\theta)}}$$

$$f_z = 2.7 \text{ kHz}$$

$$f_{\rho} = f_{c} \sqrt{\frac{1 + \operatorname{sen}(\theta)}{1 - \operatorname{sen}(\theta)}}$$
$$f_{\rho} = 37,3 \text{ kHz}$$

$$f_p = 37.3 \text{ kHz}$$



x 10⁴

0.996

0.98 0.96 0.91 0/7

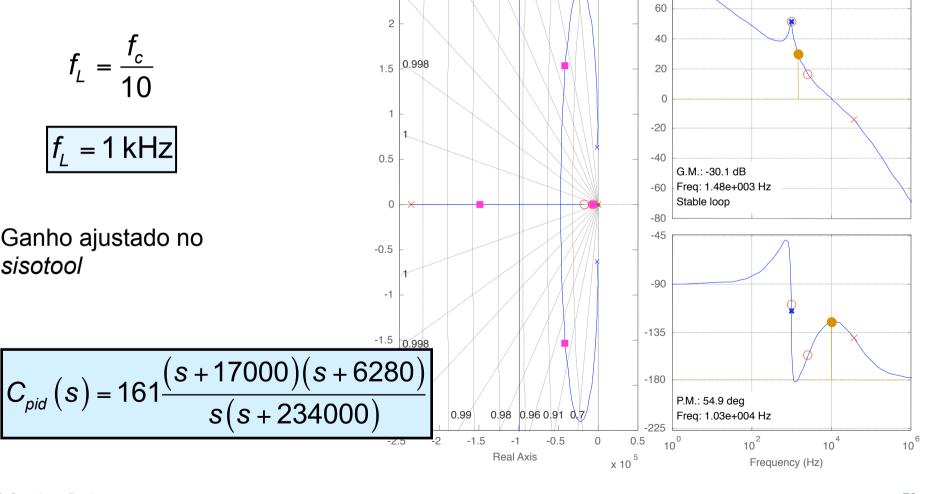
25

Projeto PD + PI:

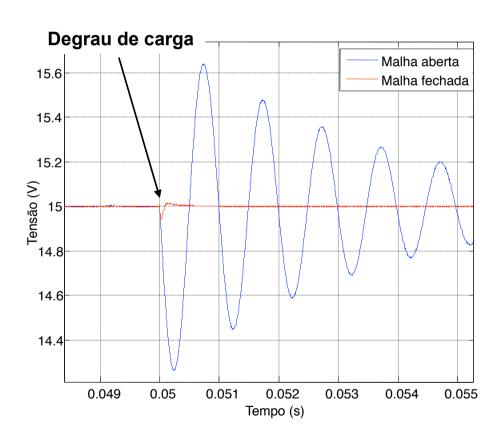
$$f_L = \frac{f_c}{10}$$

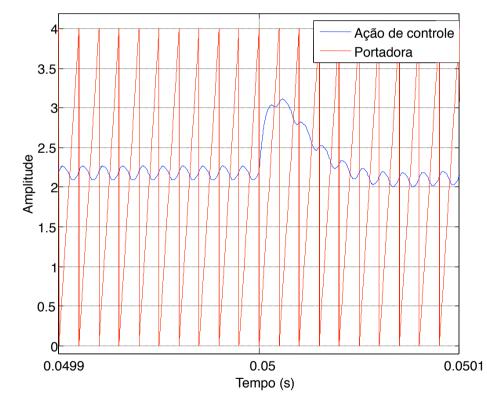
$$f_L = 1 \text{ kHz}$$

Ganho ajustado no sisotool



• Simulação: Malha aberta versus Malha fechada





Bibliografia

- R. W. Erickson, D. Maksimovic, "Fundamentals of Power Electronics", Second edition.
- J. G. Kassakian, M. F. Schlecht, G. C. Verghese, "Principles of Power Electronics".
- K. Ogata, "Engenharia de Controle Moderno", 4ª edição.