

5- Comportamento dinâmico de processos com controle feedback

5.1-Diagrama de blocos e a resposta em malha fechada

Considere o sistema em malha fechada mostrado na Figura 4.1 b. Para cada um dos seus quatro componentes (processo, equipamentos de medida, controlador e elemento final de controle) podemos escrever a função de transferência correspondente, relacionando a saída com a entrada. Em particular, se desprezarmos a dinâmica das linhas de transmissão, temos:

- Processo:

$$y(s) = G_p(s)m(s) + G_d(s)d(s) \quad (5.1)$$

- Equipamento de medida:

$$y_m(s) = G_m(s)y(s) \quad (5.2)$$

- Controlador:

$$\varepsilon(s) = y_{sp}(s) - y_m(s) \quad \text{comparador} \quad (5.3)$$

$$c(s) = G_c(s)\varepsilon(s) \quad \text{ação de controle} \quad (5.4)$$

- Elemento final de controle:

$$m(s) = G_f(s)c(s) \quad (5.5)$$

em que G_p , G_d , G_m , G_c e G_f são as funções de transferência entre as saídas e entradas correspondentes.

A Figura 5.1 mostra o diagrama de blocos para o sistema de controle em malha fechada.

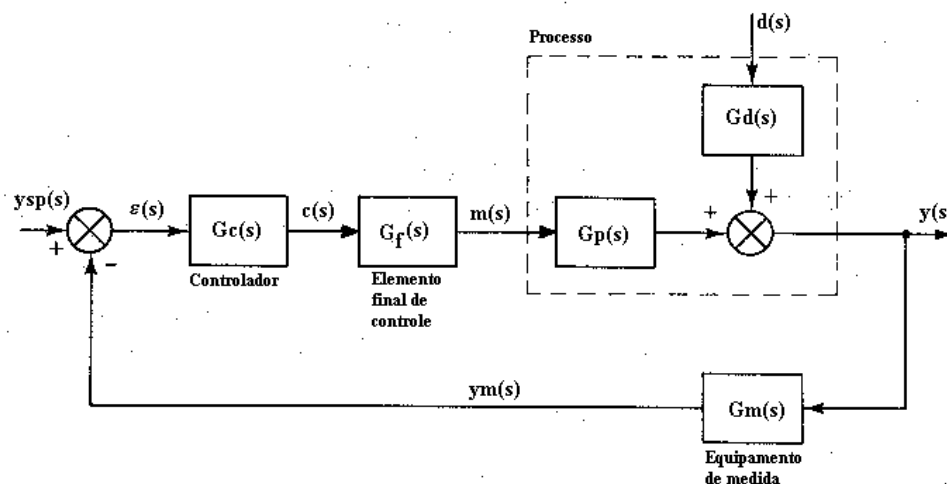


Figura 5.1- Diagrama de blocos de um sistema em malha fechada.

A série de blocos entre o comparador e a saída controlada (G_c , G_f e G_p) constituem o caminho "para frente" (forward) e o bloco G_m está no caminho da realimentação (feedback) entre a saída controlada e o comparador.

Substituindo-se a equação 5.2 na 5.3, a equação resultante na 5.4, a equação resultante na 5.5 obtém-se:

$$m(s) = G_f(s)G_c(s)(y_{sp}(s) - y(s)G_m(s)) \quad (5.6)$$

E substituindo-se a equação 5.6 na 5.1, chega-se a:

$$y(s) = \frac{G_p(s)G_f(s)G_c(s)}{1 + G_p(s)G_f(s)G_c(s)G_m(s)} y_{sp}(s) + \frac{G_d(s)}{1 + G_p(s)G_f(s)G_c(s)G_m(s)} d(s) \quad (5.7)$$

A equação 5.7 descreve a resposta do sistema em **malha fechada**. Pode-se notar que ela é composta de dois termos. O primeiro mostra o efeito de uma mudança no set point na saída, enquanto o segundo mostra o efeito de uma mudança na carga (perturbação). As funções de transferência são conhecidas como funções de transferência da malha fechada. Assim:

$$\frac{G_p G_f G_c}{1 + G_p G_f G_c G_m} = G_{sp} \quad (5.8)$$

é a função de transferência da malha fechada para uma mudança no set point e

$$\frac{G_d}{1 + G_p G_f G_c G_m} = G_{carga} \quad (5.9)$$

é a função de transferência da malha fechada para mudanças na carga.

Das equações 5.8 e 5.9 pode-se notar que as funções globais da malha fechada G_{sp} e G_{carga} dependem não somente da dinâmica do processo, mas também das dinâmicas do equipamento de medida, do controlador e do elemento final de controle.

Exemplo 5.1: Considere o tanque de aquecimento abaixo. Assuma que $F_i = F$, logo o volume do tanque, V , é constante. A variável a ser controlada é a temperatura no tanque, T_i é a variável que pode vir a sofrer perturbações e a variável manipulada é a temperatura do vapor, T_v . Calcule as funções de transferência m malha fechada.

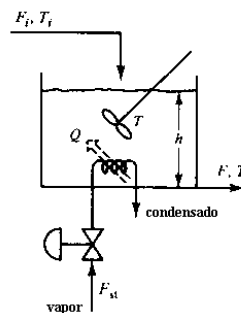


Figura 5.2

- Processo:

Escrevendo o modelo do processo (vide exemplo 2.2):

$$V \frac{dT}{dt} = F_i(T_i - T) + \frac{Q}{\rho C_p}$$

Mas $Q = UA_t(T_v - T)$

Então:

$$V \frac{dT}{dt} = F_i(T_i - T) + \frac{UA_t(T_v - T)}{\rho C_p}$$

$$V \frac{dT}{dt} + (F_i + \frac{UA_t}{\rho C_p})T = F_i T_i + \frac{UA_t}{\rho C_p} T_v$$

E escrevendo na forma padrão para sistemas de primeira ordem:

$$\tau_p \frac{dT}{dt} + T = K_d T_i + K_p T_v \tag{5.10}$$

em que $\tau_p = \frac{V}{(F_i + \frac{UA_t}{\rho C_p})}$, $K_d = \frac{F_i}{(F_i + \frac{UA_t}{\rho C_p})}$ e $K_p = \frac{\frac{UA_t}{\rho C_p}}{(F_i + \frac{UA_t}{\rho C_p})}$

No estado estacionário:

$$0 + T_s = K_d T_{is} + K_p T_{vs} \tag{5.11}$$

Subtraindo 5.11 de 5.12:

$$\tau_p \frac{d(T - T_s)}{dt} + (T - T_s) = K_d(T_i - T_{is}) + K_p(T_v - T_{vs})$$

Logo, em variáveis desvio:

$$\tau_p \frac{dT'}{dt} + T' = K_d T_i' + K_p T_v'$$

E em funções de transferência:

$$T(s) = \frac{K_d}{\tau_p s + 1} T_i(s) + \frac{K_p}{\tau_p s + 1} T_v(s) \tag{5.12}$$

- Equipamento de medida (sensor de temperatura):

Assuma que a resposta do termopar é muito rápida e a sua dinâmica pode ser desprezada. Logo

$$T_m(s) = K_m T(s) \tag{5.13}$$

- Controlador: Se T_{sp} é o set point , o erro é dado por

$$\varepsilon(s) = T_{sp}(s) - T_m(s) \quad (5.14)$$

e considerando um controlador proporcional a saída é dada por:

$$c(s) = K_c \varepsilon(s) \quad (5.15)$$

- Válvula de controle:

Assumindo dinâmica de primeira ordem:

$$T_v(s) = \frac{K_v}{\tau_v s + 1} c(s) \quad (5.16)$$

A Figura 5.3 mostra o diagrama de blocos para o sistema em malha fechada com as funções de transferência para cada componente da malha. A resposta em malha fechada é facilmente encontrada:

$$T(s) = G_{sp}(s)T_{sp}(s) + G_{carga}Ti(s) \quad (5.17)$$

em que:

$$G_{sp} = \frac{\left[\frac{K_p}{\tau_p s + 1} \right] [kc] \left[\frac{K_v}{\tau_v s + 1} \right]}{1 + \left[\frac{K_p}{\tau_p s + 1} \right] [Km] [Kc] \left[\frac{K_v}{\tau_v s + 1} \right]} \quad (5.18)$$

$$G_{carga} = \frac{\left[\frac{K_d}{\tau_p s + 1} \right]}{1 + \left[\frac{K_p}{\tau_p s + 1} \right] [Km] [Kc] \left[\frac{K_v}{\tau_v s + 1} \right]} \quad (5.19)$$

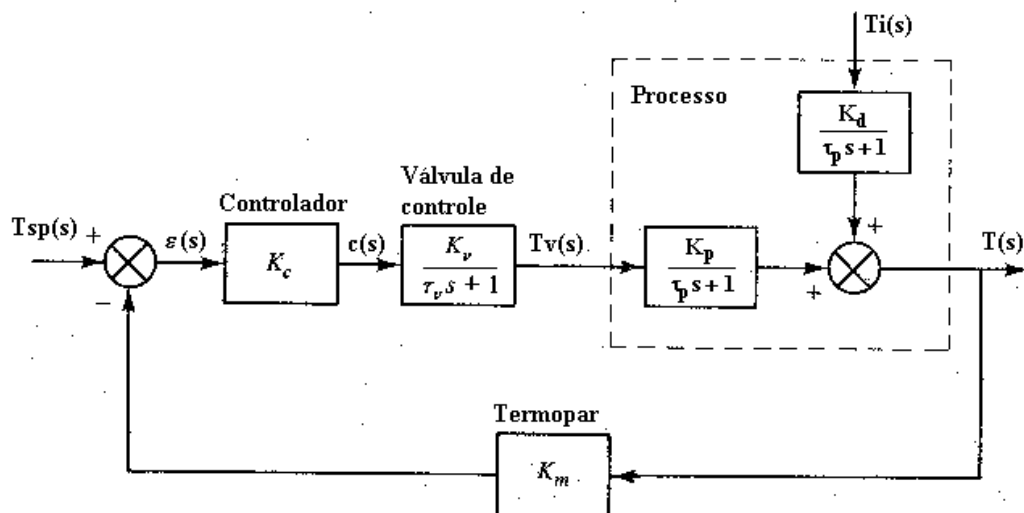


Figura 5.3- Diagrama de blocos da malha de controle de temperatura.

Observação: Para montar a função de transferência global em malha fechada use as seguintes regras:

1-O denominador das funções de transferência globais para mudanças na carga ou no set point é o mesmo e é dado por:

$1 + \text{produto das funções de transferência na malha}$

ou

$1 + G_p G_f G_c G_m$

2-O numerador da função global de transferência é o produto das funções de transferência no caminho *forward* entre o set point ou carga e a saída controlada. Então:

(a) As funções de transferência no caminho *forward* entre o set point T_{sp} e a saída T são: G_c , G_f e G_p . Logo, o numerador é $G_c G_f G_p$.

(b) As funções de transferência no caminho *forward* entre a carga T_i e a saída é somente G_d .

Assim, o numerador correspondente é G_d .

Estas regras podem ser usadas para calcular a função de transferência global entre uma entrada em qualquer ponto da malha e uma saída.