

制御工学I 第13回 過渡特性

平成21年7月13日

ステップ応答

- ピーク時間: t_p
 - 過渡応答波形の極値を取る時間(時間微分=0)

$$\begin{aligned}c(t) &= 1 - \frac{e^{-\zeta\omega_n t}}{\sqrt{1-\zeta^2}} \left(\sqrt{1-\zeta^2} \cos \omega_d t + \zeta \sin \omega_d t \right) \\ \frac{d}{dt} c(t) &= -\frac{-\zeta\omega_n e^{-\zeta\omega_n t}}{\sqrt{1-\zeta^2}} \left(\sqrt{1-\zeta^2} \cos \omega_d t + \zeta \sin \omega_d t \right) \\ &\quad - \frac{-e^{-\zeta\omega_n t}}{\sqrt{1-\zeta^2}} \left(-\omega_d \sqrt{1-\zeta^2} \sin \omega_d t + \omega_d \zeta \cos \omega_d t \right) \\ &= -\frac{e^{-\zeta\omega_n t}}{\sqrt{1-\zeta^2}} \left(\begin{aligned} &-\zeta\omega_d \cos \omega_d t - \omega_n \zeta^2 \sin \omega_d t \\ &-\omega_n (1-\zeta^2) \sin \omega_d t + \omega_d \zeta \cos \omega_d t \end{aligned} \right)\end{aligned}$$

ステップ応答

$$\frac{d}{dt}c(t) = \frac{e^{-\zeta\omega_n t}}{\sqrt{1-\zeta^2}} \omega_n \sin \omega_d t$$
$$\left. \frac{dc}{dt} \right|_{t=t_p} = \frac{e^{-\zeta\omega_n t_p}}{\sqrt{1-\zeta^2}} \omega_n \sin \omega_d t_p = 0$$

$$e^{-\zeta\omega_n t_p} \neq 0 \quad \sin \omega_d t_p = 0$$
$$\omega_d t_p = 0, \pi, 2\pi, 3\pi, \dots$$

- 最初のピーク

$$\omega_d t_p = \pi$$

$$t_p = \frac{\pi}{\omega_d}$$

減衰振動周期の半分に相当

ステップ応答

- 最大オーバシュート量: M_p

– ピーク時間 t_p に発生

$$c(t_p) = 1 - \frac{e^{-\zeta\omega_n t_p}}{\sqrt{1-\zeta^2}} \left(\sqrt{1-\zeta^2} \cos \omega_d t_p + \zeta \sin \omega_d t_p \right)$$

$$c\left(\frac{\pi}{\omega_d}\right) = 1 - \frac{e^{\frac{-\zeta\omega_n\pi}{\omega_d}}}{\sqrt{1-\zeta^2}} \left(\sqrt{1-\zeta^2} \cos \pi + \zeta \sin \pi \right)$$

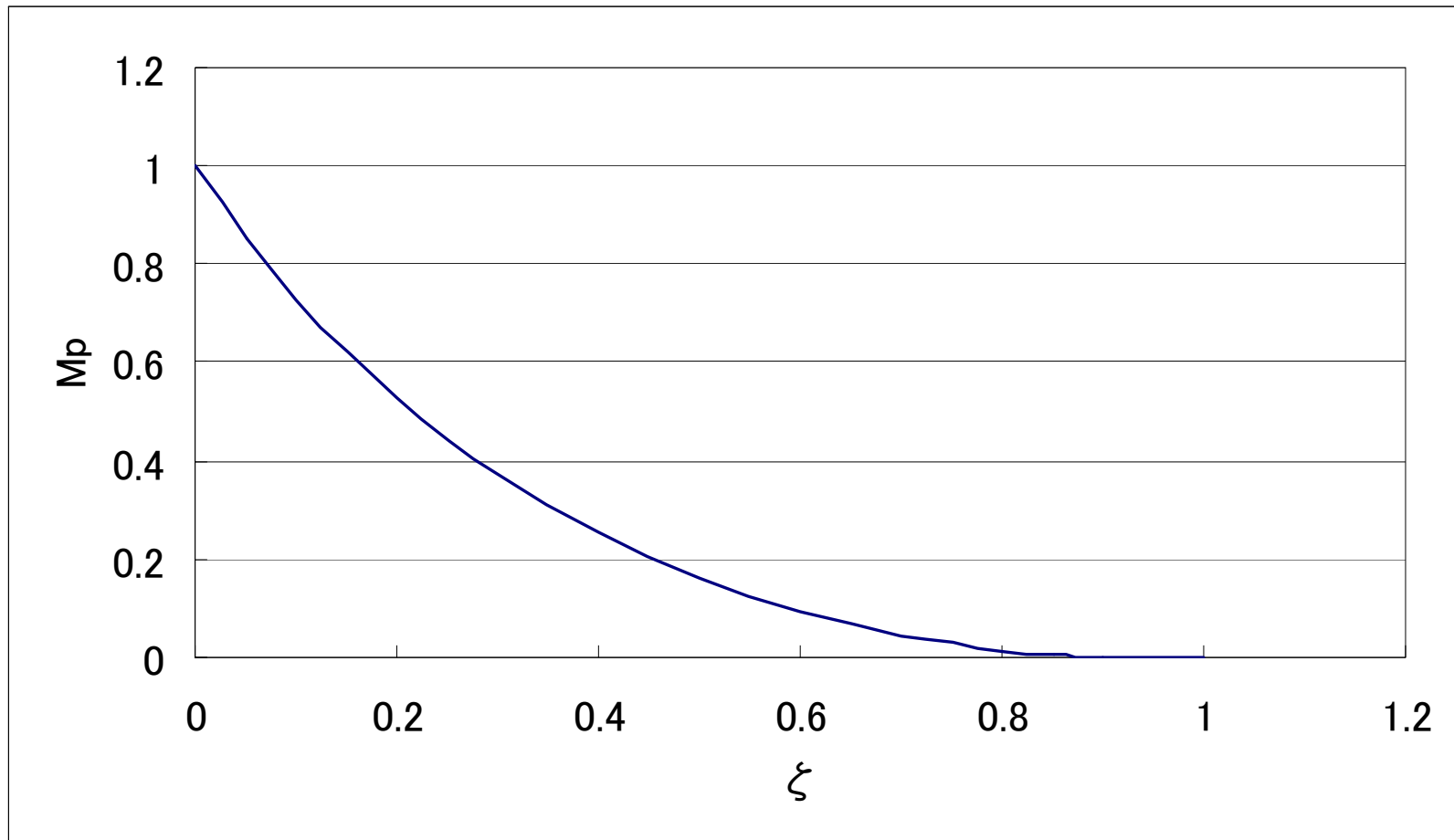
$$= 1 + e^{\frac{-\zeta\omega_n\pi}{\omega_d}} = 1 + e^{\frac{-\zeta\omega_n\pi}{\omega_n\sqrt{1-\zeta^2}}} = 1 + e^{\frac{-\zeta\pi}{\sqrt{1-\zeta^2}}}$$

$$M_p = \frac{c(t_p) - c(\infty)}{c(\infty)} = \frac{1 + e^{\frac{-\zeta\pi}{\sqrt{1-\zeta^2}}} - 1}{1} = e^{\frac{-\zeta\pi}{\sqrt{1-\zeta^2}}} \quad c(\infty) = 1$$

$$\sigma = \zeta\omega_n,$$

$$\omega_d = \omega_n \sqrt{1-\zeta^2}$$

ステップ応答



0.4 < ζ < 0.7ではオーバーシュートは25%から4%となる

ステップ応答

- 整定時間: t_s

- 不足制動時の過渡応答

$$c(t) = 1 - \frac{e^{-\zeta\omega_n t}}{\sqrt{1-\zeta^2}} \sin\left(\omega_d t + \tan^{-1} \frac{\sqrt{1-\zeta^2}}{\zeta}\right)$$

- 単位ステップ入力に対する応答の包絡線

- 時定数

$$\frac{1}{\zeta\omega_n}$$

$$1 \pm \frac{e^{-\zeta\omega_n t}}{\sqrt{1-\zeta^2}}$$

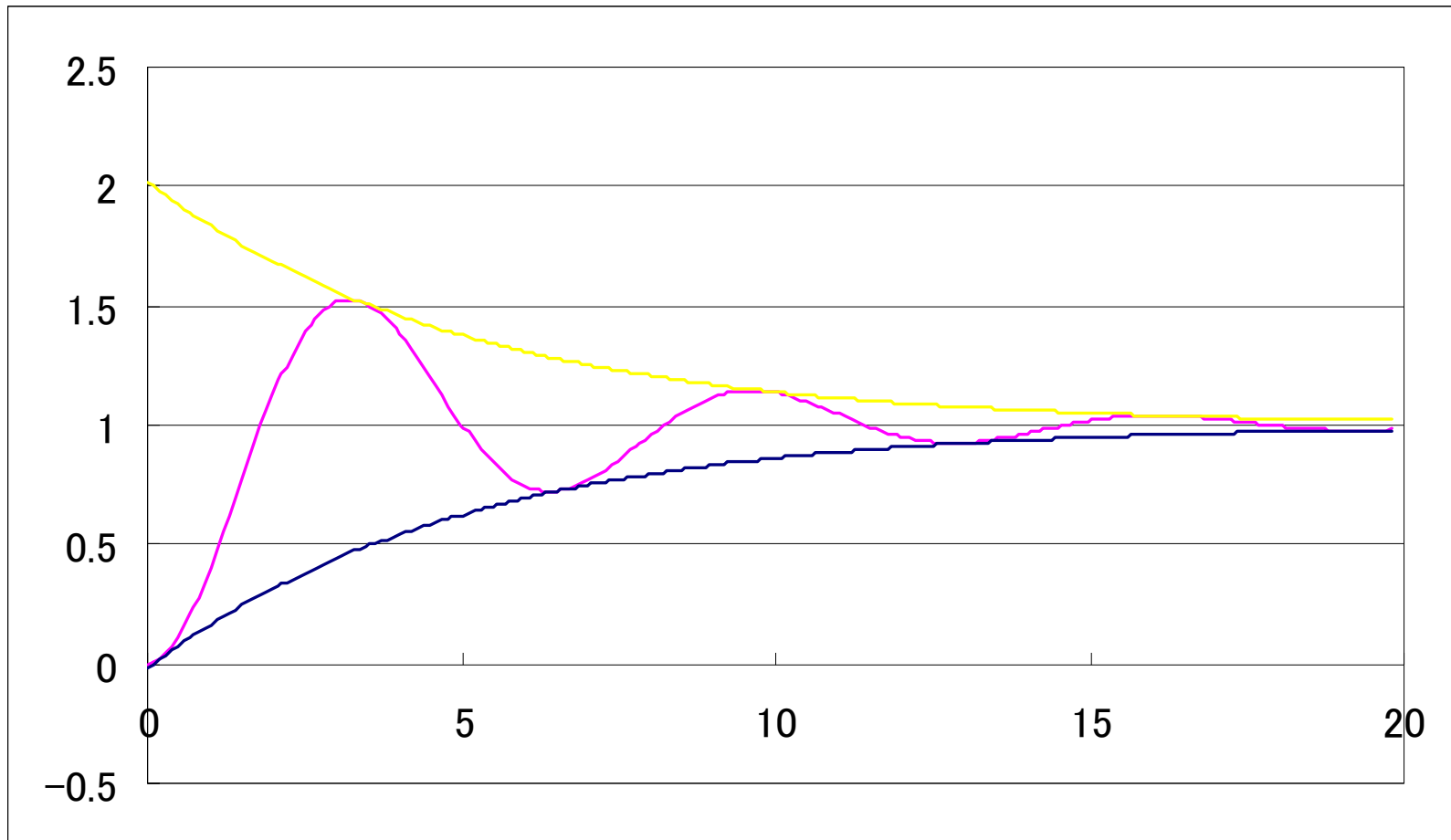
- 与えられた ω_n に対して整定時間は減衰比 ζ の関数

- 時定数での近似

$$t_s = 4T = \frac{4}{\sigma} = \frac{4}{\zeta\omega_n} \text{ for } 2\%$$

$$t_s = 3T = \frac{3}{\sigma} = \frac{3}{\zeta\omega_n} \text{ for } 5\%$$

ステップ応答



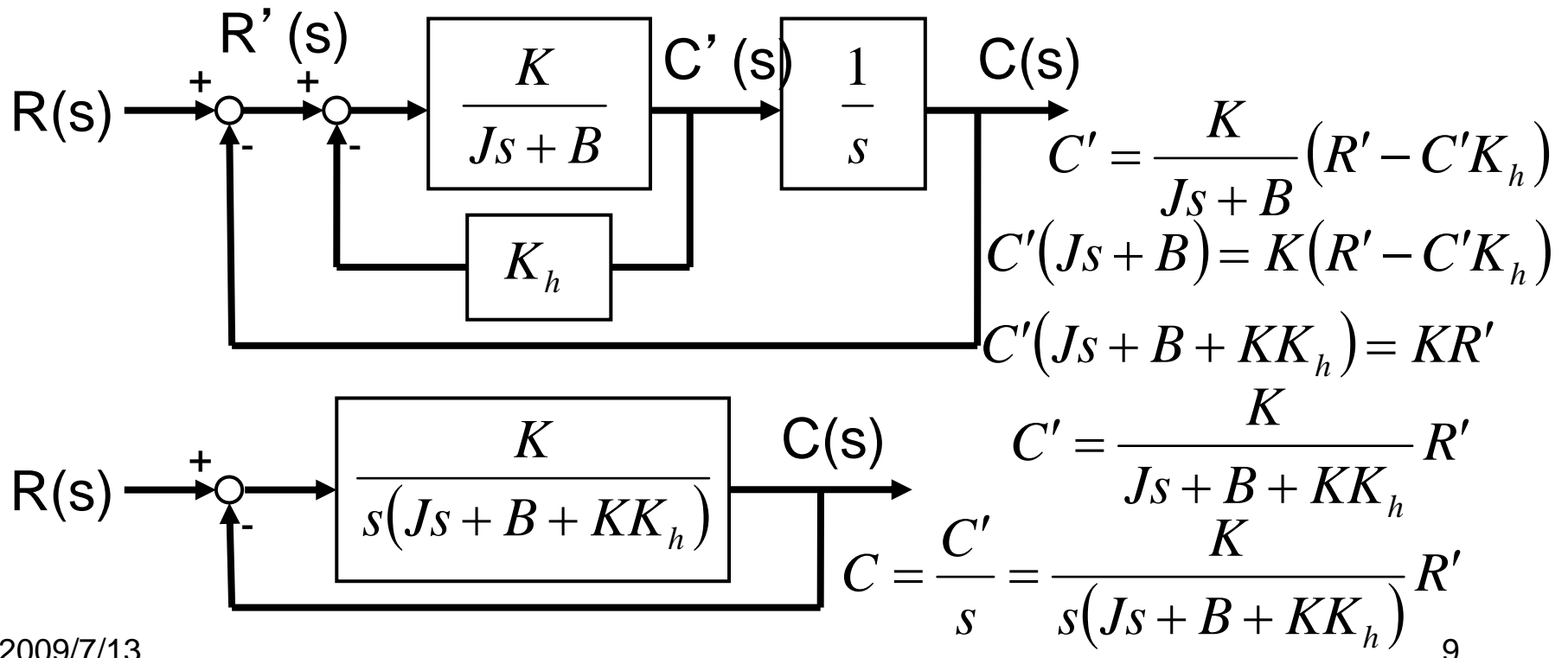
速度フィードバックのサーボシステム

- システムの性能向上のため出力信号の微分値を利用
 - 位置の時間微分→速度
 - 微分は雑音に弱い
 - デジタル制御において微分は困難
 - タコメータ(直流発電機)
 - 速度起電力が回転速度に比例
 - 微分量が容易に得られる

速度フィードバックのサーボシステム

- サーボシステム

– 位置信号と速度信号のフィードバック



速度フィードバックのサーボシステム

- 伝達関数

$$C = \frac{K}{s(Js + B + KK_h)}(R - C)$$

$$C \left[1 + \frac{K}{s(Js + B + KK_h)} \right] = \frac{K}{s(Js + B + KK_h)} R$$

$$C[s(Js + B + KK_h) + K] = KR$$

$$\frac{C}{R} = \frac{K}{s(Js + B + KK_h) + K}$$

$$= \frac{K}{Js^2 + (B + KK_h)s + K}$$

速度フィードバックのサーボシステム

- 伝達関数 $\frac{C}{R} = \frac{\frac{K}{J}}{s^2 + \frac{(B + KK_h)}{J}s + \frac{K}{J}} = \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2}$
- 固有周波数 $\omega_n = \sqrt{\frac{K}{J}}$
 - フィードバックの影響なし
- 減衰係数 $\zeta = \frac{B + KK_h}{J} \frac{1}{2\omega_n} = \frac{B + KK_h}{J} \frac{1}{2\sqrt{\frac{K}{J}}} = \frac{B + KK_h}{2\sqrt{KJ}}$
 - 速度フィードバックで減衰を大きくできる
 - オーバシュートが小さくなるよう K_h で ζ を 0.4~0.7 にする

二次のシステムのインパルス応答

- 単位インパルス入力: $r(t)$
 - ラプラス変換: $R(s)=1$
 - 単位インパルス応答は単位ステップ応答の微分でもある
 - 二次システムの応答
 - $\zeta > 1$

$$C(s) = \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2} = \frac{\omega_n^2}{\left[s + \omega_n(\zeta + \sqrt{\zeta^2 - 1})\right] \left[s + \omega_n(\zeta - \sqrt{\zeta^2 - 1})\right]}$$

二次のシステムのインパルス応答

$$\begin{aligned} & \left[s + \omega_n \left(\zeta + \sqrt{\zeta^2 - 1} \right) \right] C(s) \Big|_{s = -\omega_n \left(\zeta + \sqrt{\zeta^2 - 1} \right)} \\ &= \frac{\omega_n^2}{-\omega_n \left(\zeta + \sqrt{\zeta^2 - 1} \right) + \omega_n \left(\zeta - \sqrt{\zeta^2 - 1} \right)} \\ &= \frac{\omega_n}{-2\sqrt{\zeta^2 - 1}} \end{aligned}$$

二次のシステムのインパルス応答

$$\begin{aligned} & \left[s + \omega_n \left(\zeta - \sqrt{\zeta^2 - 1} \right) \right] C(s) \Big|_{s = -\omega_n \left(\zeta - \sqrt{\zeta^2 - 1} \right)} \\ &= \frac{\omega_n^2}{-\omega_n \left(\zeta - \sqrt{\zeta^2 - 1} \right) + \omega_n \left(\zeta + \sqrt{\zeta^2 - 1} \right)} \\ &= \frac{\omega_n}{2\sqrt{\zeta^2 - 1}} \end{aligned}$$

二次のシステムのインパルス応答

$$C(s) = \frac{-\frac{\omega_n}{2\sqrt{\zeta^2-1}}}{s + \omega_n(\zeta + \sqrt{\zeta^2-1})} + \frac{\frac{\omega_n}{2\sqrt{\zeta^2-1}}}{s + \omega_n(\zeta - \sqrt{\zeta^2-1})}$$

$$c(t) = -\frac{\omega_n}{2\sqrt{\zeta^2-1}} e^{-\omega_n(\zeta + \sqrt{\zeta^2-1})t} + \frac{\omega_n}{2\sqrt{\zeta^2-1}} e^{-\omega_n(\zeta - \sqrt{\zeta^2-1})t}$$

過制動では $c(t) > 0$ となる

二次のシステムのインパルス応答

- $\zeta = 1$

$$\begin{aligned} C(s) &= \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2} = \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\omega_n s + \omega_n^2} \\ &= \omega_n^2 \left(\frac{1}{s + \omega_n} \right)^2 \end{aligned}$$

$$c(t) = \omega_n^2 t e^{-\omega_n t}$$

二次のシステムのインパルス応答

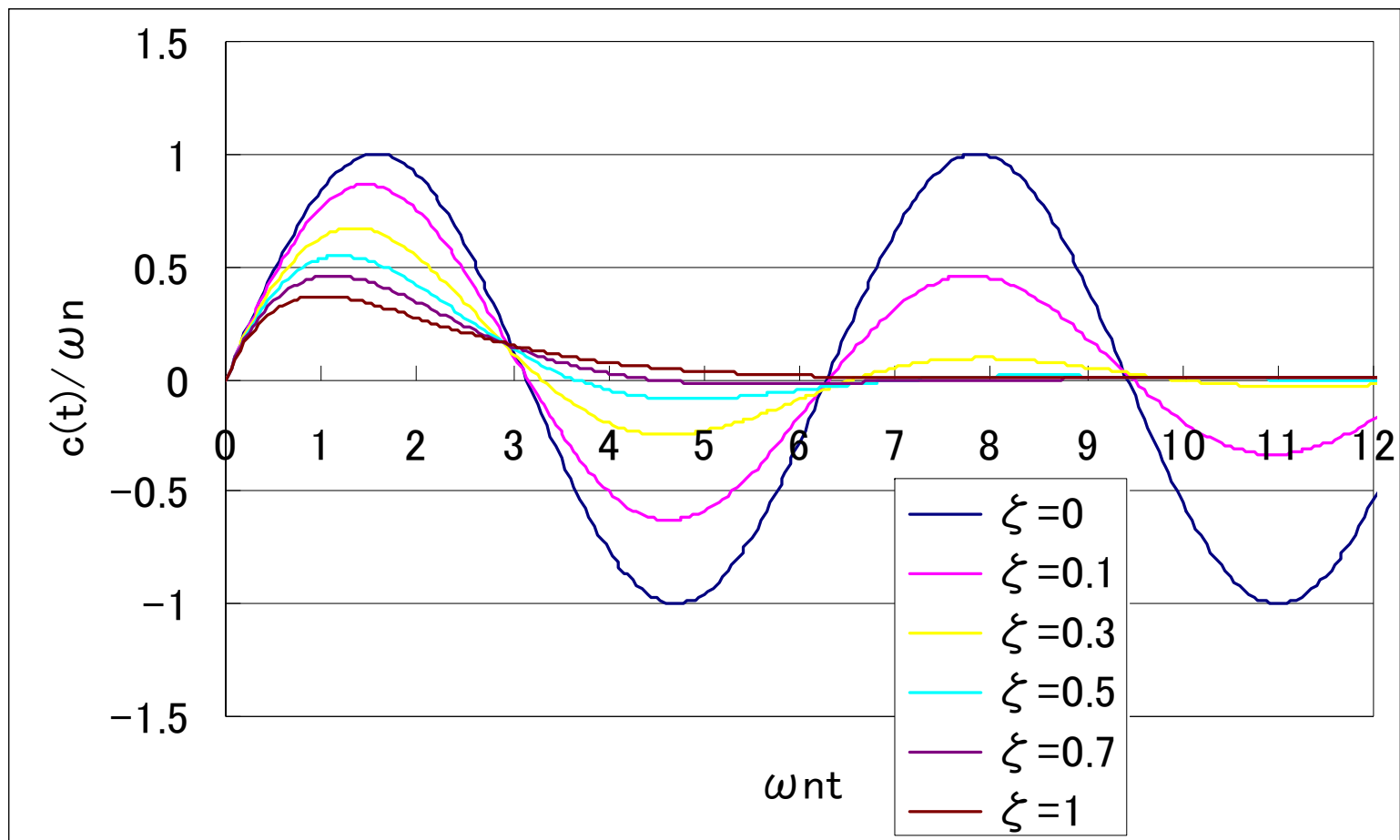
- $0 \leq \zeta < 1$

$$\begin{aligned} C(s) &= \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2} = \frac{\omega_n^2}{(s + \zeta\omega_n)^2 + (1 - \zeta^2)\omega_n^2} \\ &= \frac{\omega_n}{\sqrt{1 - \zeta^2}} \frac{\sqrt{1 - \zeta^2}\omega_n}{(s + \zeta\omega_n)^2 + (1 - \zeta^2)\omega_n^2} \end{aligned}$$

$$c(t) = \frac{\omega_n}{\sqrt{1 - \zeta^2}} e^{-\zeta\omega_n t} \sin \sqrt{1 - \zeta^2} \omega_n t$$

弱制動では振動的となる

二次のシステムのインパルス応答



二次のシステムのインパルス応答

- 過制動・臨界制動時は $c(t)$ の符号は変化なし
 - この時ステップ応答はオーバシュートを生じない
 - 単調減少で収束する
- 弱制動における最大オーバシュート
 - 極値をとる t

$$\begin{aligned}\frac{d}{dt}c(t) &= \frac{d}{dt} \left[\frac{\omega_n}{\sqrt{1-\zeta^2}} e^{-\zeta\omega_n t} \sin \sqrt{1-\zeta^2} \omega_n t \right] \\ &= 0\end{aligned}$$

二次のシステムのインパルス応答

$$\begin{aligned}\frac{d}{dt}c(t) &= \frac{\omega_n}{\sqrt{1-\zeta^2}} \left[-\zeta\omega_n e^{-\zeta\omega_n t} \sin \sqrt{1-\zeta^2} \omega_n t \right. \\ &\quad \left. + \sqrt{1-\zeta^2} \omega_n e^{-\zeta\omega_n t} \cos \sqrt{1-\zeta^2} \omega_n t \right] \\ &= \frac{\omega_n}{\sqrt{1-\zeta^2}} \omega_n e^{-\zeta\omega_n t} \left[-\zeta \sin \sqrt{1-\zeta^2} \omega_n t \right. \\ &\quad \left. + \sqrt{1-\zeta^2} \cos \sqrt{1-\zeta^2} \omega_n t \right]\end{aligned}$$

$$-\zeta \sin \sqrt{1-\zeta^2} \omega_n t + \sqrt{1-\zeta^2} \cos \sqrt{1-\zeta^2} \omega_n t = 0$$

$$\zeta \sin \sqrt{1-\zeta^2} \omega_n t = \sqrt{1-\zeta^2} \cos \sqrt{1-\zeta^2} \omega_n t$$

$$\frac{\sin \sqrt{1-\zeta^2} \omega_n t}{\cos \sqrt{1-\zeta^2} \omega_n t} = \tan \sqrt{1-\zeta^2} \omega_n t = \frac{\sqrt{1-\zeta^2}}{\zeta}$$

二次のシステムのインパルス応答

$$\sqrt{1-\zeta^2} \omega_n t = \tan^{-1} \frac{\sqrt{1-\zeta^2}}{\zeta}$$

$$t = \frac{\tan^{-1} \frac{\sqrt{1-\zeta^2}}{\zeta}}{\sqrt{1-\zeta^2} \omega_n}$$

二次のシステムのインパルス応答

- 最大オーバシュート値

$$\begin{aligned} c \left(\frac{\tan^{-1} \frac{\sqrt{1-\zeta^2}}{\zeta}}{\sqrt{1-\zeta^2} \omega_n} \right) &= \frac{\omega_n}{\sqrt{1-\zeta^2}} e^{-\zeta \omega_n \frac{\tan^{-1} \frac{\sqrt{1-\zeta^2}}{\zeta}}{\sqrt{1-\zeta^2} \omega_n}} \sin \left[\sqrt{1-\zeta^2} \omega_n \frac{\tan^{-1} \frac{\sqrt{1-\zeta^2}}{\zeta}}{\sqrt{1-\zeta^2} \omega_n} \right] \\ &= \frac{\omega_n}{\sqrt{1-\zeta^2}} e^{-\frac{\zeta}{\sqrt{1-\zeta^2}} \tan^{-1} \frac{\sqrt{1-\zeta^2}}{\zeta}} \sin \left[\tan^{-1} \frac{\sqrt{1-\zeta^2}}{\zeta} \right] \\ &= \frac{\omega_n}{\sqrt{1-\zeta^2}} e^{-\frac{\zeta}{\sqrt{1-\zeta^2}} \tan^{-1} \frac{\sqrt{1-\zeta^2}}{\zeta}} \sin \frac{\sqrt{1-\zeta^2}}{1-\zeta^2 + \zeta^2} \end{aligned}$$

二次のシステムのインパルス応答

$$c \left(\frac{\tan^{-1} \frac{\sqrt{1-\zeta^2}}{\zeta}}{\sqrt{1-\zeta^2} \omega_n} \right) = \frac{\omega_n}{\sqrt{1-\zeta^2}} e^{-\frac{\zeta}{\sqrt{1-\zeta^2}} \tan^{-1} \frac{\sqrt{1-\zeta^2}}{\zeta}} \sin \sqrt{1-\zeta^2}$$
$$\cong \frac{\omega_n}{\sqrt{1-\zeta^2}} e^{-\frac{\zeta}{\sqrt{1-\zeta^2}} \tan^{-1} \frac{\sqrt{1-\zeta^2}}{\zeta}}$$

高次のシステム

- 高次のシステムの応答は下記を足し合わせ
 - 一次のシステムの応答
 - 二次のシステムの応答