

Динамічні характеристики пружних систем з одним ступенем вільності

Визначення законів руху ланок механізму за заданими характеристиками зовнішніх сил вирішують за допомогою диференціальних рівнянь руху механічної системи (тіла, машини)

За законами Ньютона – сили в рівнянні рівноваги статичні:

$$m\vec{a} = \vec{R} = \vec{F}_{\text{зовн}} + \vec{F}_{\text{опор}} + \vec{F}_{\text{пруж}}$$

Згідно принципу Даламбера в динамічних задачах можна скласти рівняння рівноваги, якщо вважати прикладені динамічні навантаження статичними. І далі, щоб врахувати динамічний характер навантаження, до механічної системі прикладаються додатково сили інерції, рівні $m\vec{a}$, але протилежні за напрямком: $m\vec{a} = -\vec{F}_{\text{ІН}}$. Вони теж беруть участь в рівняннях рівноваги. Тоді

$$\vec{F}_{\text{ІН}} = -m\vec{a} = -\vec{R} = -(\vec{F}_{\text{зовн}} + \vec{F}_{\text{опор}} + \vec{F}_{\text{пруж}})$$

Або
$$(-m\vec{a}) + \vec{F}_{\text{зовн}} + \vec{F}_{\text{опор}} + \vec{F}_{\text{пруж}} = 0$$

$$\vec{F}_{\text{ІН}} + \vec{F}_{\text{зовн}} + \vec{F}_{\text{опор}} + \vec{F}_{\text{пруж}} = 0$$

Вважаючи диференціальне рівняння руху тіла по одній координаті лінійним, отримуємо:

$$ma + F_{\text{опор}} + F_{\text{пружн}} = F_{\text{зовн}}$$

$$\text{або } ma + hV + cy = F_{\text{зовн}}$$

$$\text{або } my'' + hy' + cy = F_{\text{зовн}}$$

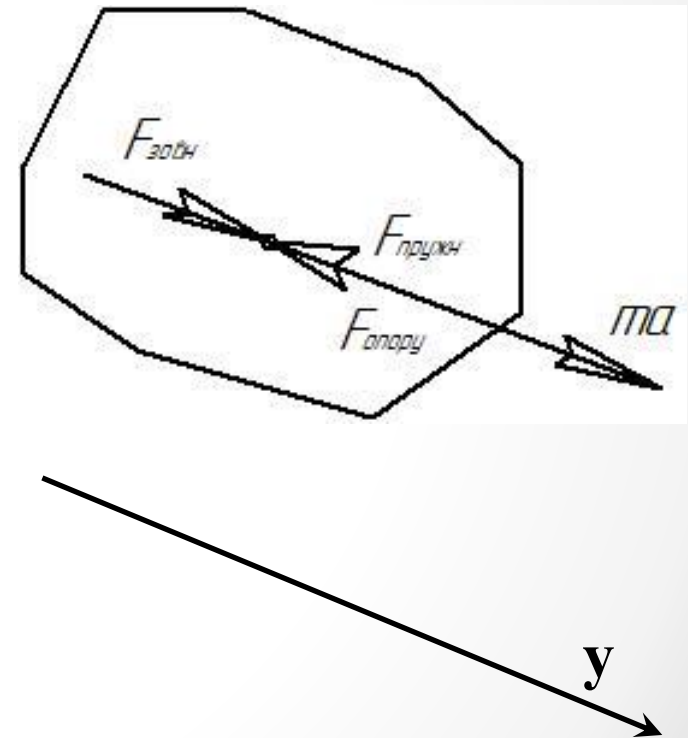


Рис. 4.1.

Динамічні характеристики пружних систем з одним ступенем вільності

Для спрощення опису руху системи (тіла) с одним ступенем вільності диференціальне рівняння руху приймається лінійним зі сталими коефіцієнтами:

- сила інерції пропорційна прискоренню тіла (маса – коефіцієнт);
- сила опору пропорційна швидкості руху тіла;
- сила пружності пропорційна переміщенню тіла (зміщенню) від нейтрального положення (жорсткість – коефіцієнт);

змінна y та її похідні в рівнянні присутні в першому степені (коефіцієнти при змінній постійні – лінійна коливальна система).

Рівняння руху такої системи матиме вигляд:

$$m\ddot{y} + h\dot{y} + cy = F_{\text{зовніш}} \quad (4.4)$$

Перший член лівої частини рівняння (4.4) являє собою силу інерції, другий – силу демпфування, третій – силу пружності.

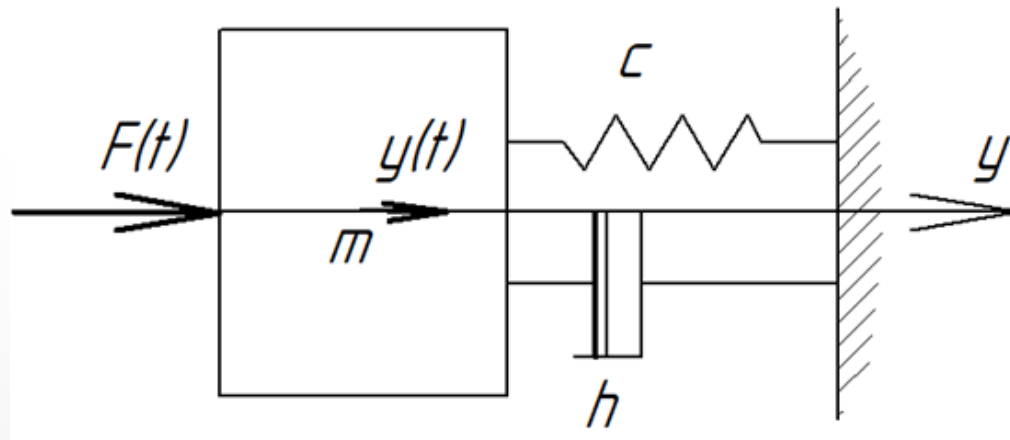


Рис. 4.2.

Динамічні характеристики пружних систем з одним ступенем вільності

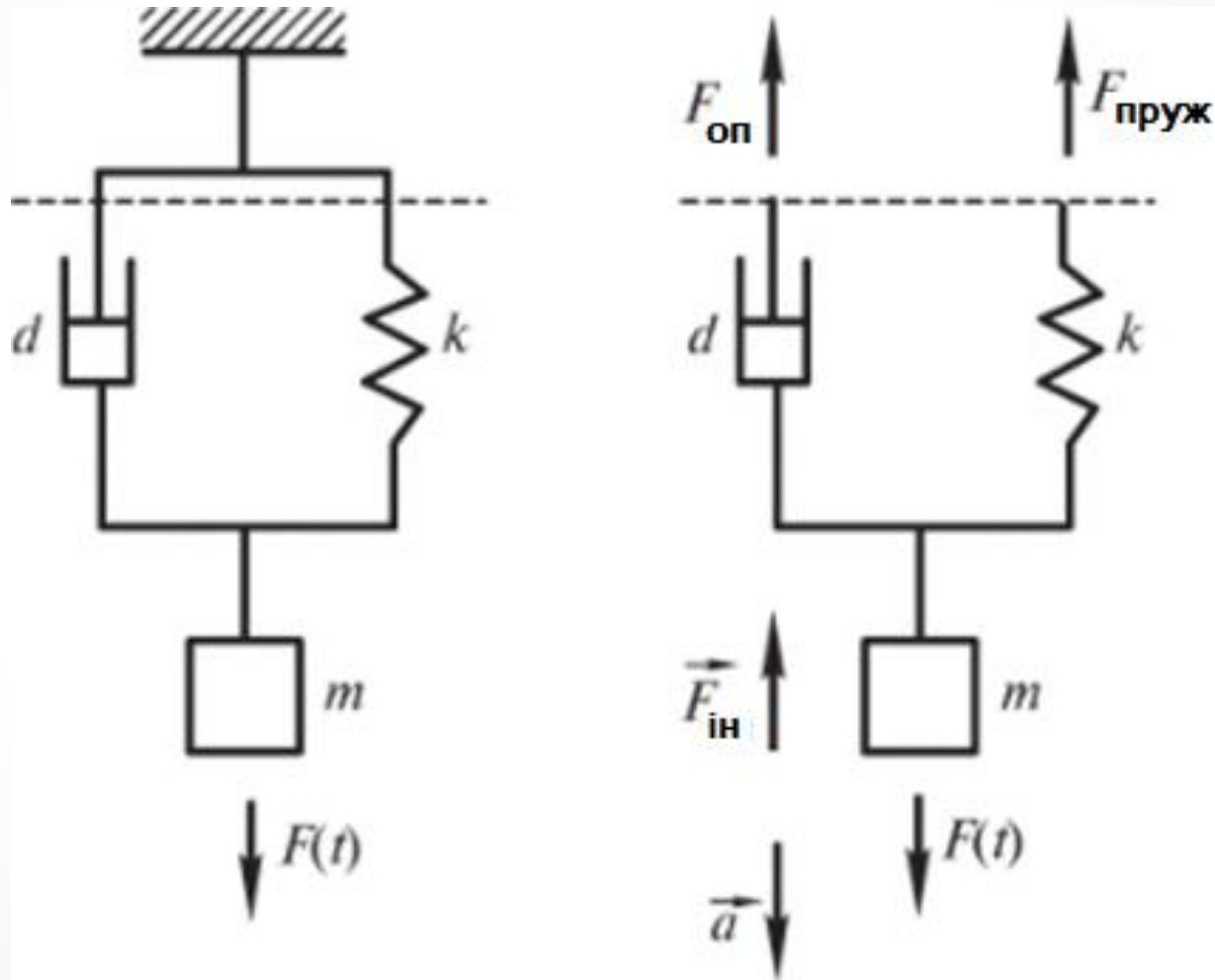


Рис. 4.3.

Динамічні характеристики пружних систем з одним ступенем вільності

Якщо розділити обидві частини рівняння (4.4) на c та позначити:

$m/c = T^2 = T_2^2$, $h/c = 2\xi T = T_1$, $1/c = K_{cm}$, тоді

$$T_2^2 y'' + T_1 y' + y = F (1/c) = FK_{cm} \quad (4.5)$$

де $T = T_2 = 1/\omega_0 = (m/c)^{0,5}$ – інерційна постійна часу, с;

$\omega_0 = (c/m)^{0,5} = 2\pi f_0$ – колова власна частота коливань, c^{-1} ;

f_0 – власна частота коливань системи, Гц;

$T_0 = 1/f_0 = 2\pi/\omega_0$ – період власних коливань системи, с;

T_1 – постійна часу демпфування, с;

$\xi = h/h_{крит}$ – відносний коефіцієнт демпфування;

$\lambda = 2\pi \xi$ – логарифмічний декремент затухання коливань – це фізична величина, зворотна числу коливань, після закінчення яких амплітуда A зменшується в e раз.

K_{cm} – статична характеристика (податливість) системи, мм/Н;

Динамічні характеристики пружних систем з одним ступенем вільності

$$\lambda = \ln \frac{A_n}{A_{n+1}} \approx \frac{1}{k} \ln \frac{A_n}{A_{n+k}} \qquad T = T_2 = \frac{1}{\omega} = \frac{1}{2\pi f_0}$$
$$T_1 = 2\xi T = \frac{\lambda}{2\pi^2 f_0} \qquad \xi = \frac{\lambda}{2\pi} \qquad h = cT_1$$

Після перетворення рівняння (4.5) матиме вигляд:

$$T^2 y'' + 2\xi T y' + y = K_{ст} F \quad \text{або} \quad T_2^2 y'' + T_1 y' + y = K_{ст} F \qquad (4.6)$$

Перший варіант диференціального рівняння (4.6) може бути представлений у операторній формі введенням символів операції диференціювання по часу: $d/dt \equiv p$; $d^2/dt^2 \equiv p^2$.

Тоді: $dy/dt \equiv yp$; $d^2y/dt^2 \equiv yp^2$. Таке представлення дає можливість винести змінну з похідних:

$$y(T^2 p^2 + 2\xi T p + 1) = K_{ст} F \qquad (4.7)$$

Динамічні характеристики пружних систем з одним ступенем вільності

В динаміці машин широко використовують поняття та математичний апарат теорії автоматичного управління та поняття «чорного ящика» (рис. 4.6). Фізичну величину, що характеризує вплив на пружну систему машини (силу), називають вхідною, а результат впливу – вихідною (координатою: деформацією, зміщенням).



Рис. 4.4. Пружна система машини, як «чорний ящик»

Передаточна функція елемента або системи є відношення вихідної координати $x_{\text{вих}}$ до вхідної $x_{\text{вхід}}$, записане в операторній формі (для даного випадку пружного переміщення y до сили F):

$$W(p) = \frac{x_{\text{вих}}}{x_{\text{вхід}}} = \frac{y(p)}{F(p)} = \frac{K_{\text{ст}}}{T^2 p^2 + 2\xi T p + 1} \quad (4.8)$$

В усталеному режимі ($p=0$) передаточна функція переходить у статичну характеристику (статичну податливість системи) $K_{\text{ст}} = y/F$.

Динамічні характеристики пружних систем з одним ступенем вільності

Перехідна, або часова, функція характеризує перехідний процес, що виникає після миттєвого впливу на систему постійної сили F , і визначається рішенням рівняння (4.7). Загальне рішення цього рівняння отримують сумуванням рішення однорідного рівняння (без правої частини) і часткового рішення неоднорідного рівняння. Рішенням однорідного рівняння

$$T^2 y'' + 2\xi T y' + y = 0 \quad \text{або} \quad y(T^2 p^2 + 2\xi T p + 1) = 0$$

є вираз $y = C e^{pt}$

Де корені характеристичного рівняння: $p_{1,2} = \frac{1}{T} (\xi \pm \sqrt{\xi^2 - 1})$

З врахуванням коренів характеристичного рівняння рішенням однорідного рівняння є: $y_{\text{одн}} = C_1 e^{p_1 t} + C_2 e^{p_2 t}$

де C_1, C_2 – постійні інтегрування, які визначаються з початкових умов.

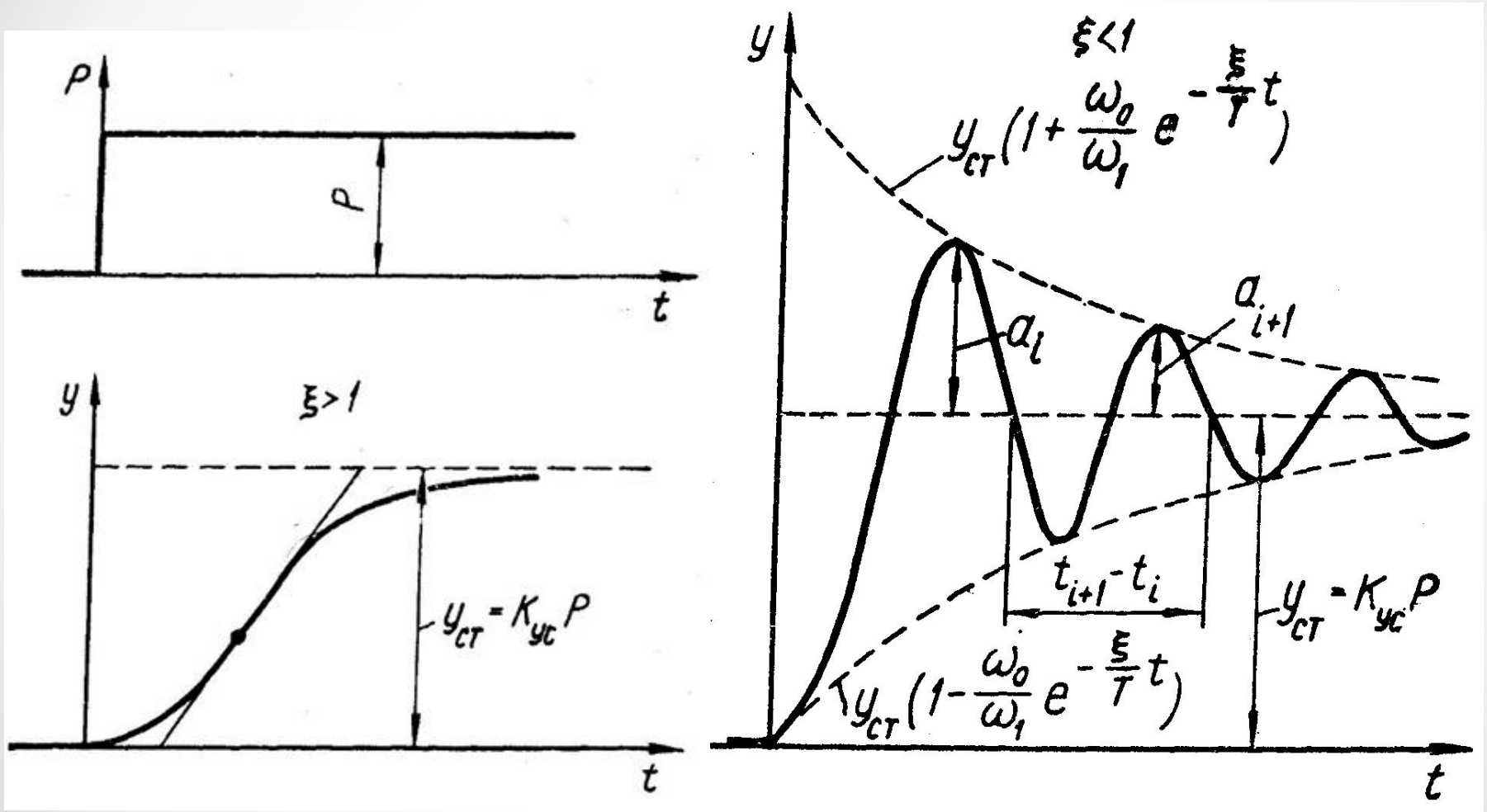
Часткове рішення лінійного неоднорідного рівняння (4.7) при $p = 0$:

$y_c = K_{\text{ПС}} F = y_{\text{ст}}$, де $y_{\text{ст}}$ усталене значення координати y .

Тоді загальне рішення диференційного рівняння (4.7):

$$y = y_{\text{ст}} + C_1 e^{p_1 t} + C_2 e^{p_2 t}$$

Динамічні характеристики пружних систем з одним ступенем вільності



a)

б)

Рис. 4.5. Графіки перехідних процесів одномасової системи

Динамічні характеристики пружних систем з одним ступенем вільності

Після визначення з початкових умов значень C_0 та φ перехідна функція прийме вигляд:

$$y = K_{\text{ст}} F \left(1 - \frac{\omega_0}{\omega_1} e^{-\frac{\xi t}{T}} \sin \left(\omega_1 t + \arctg \frac{\omega_1 T}{\xi} \right) \right) \quad (4.13)$$

З рівняння (4.8) шляхом заміни оператора диференціювання $d/dt \equiv p$ на $j\omega$ також можна отримати частотну передаточну функцію ($j = \sqrt{-1}$, $j^2 = -1$):

$$W(\omega j) = \frac{K_{\text{ст}}}{1 - T^2 \omega^2 + j 2 \xi T \omega} \quad (4.14)$$

Після перетворень це рівняння може бути представлено у вигляді:

$$W(\omega j) = Re(\omega) + j Im(\omega) \quad (4.15)$$

де

$$Re(\omega) = \frac{K_{\text{ст}} (1 - T^2 \omega^2)}{(1 - T^2 \omega^2)^2 + (2 \xi T \omega)^2} \quad (4.16)$$

$$Im(\omega) = - \frac{K_{\text{ст}} (2 \xi T \omega)}{(1 - T^2 \omega^2)^2 + (2 \xi T \omega)^2} \quad (4.17)$$

Динамічні характеристики пружних систем з одним ступенем вільності

Тоді відношення амплітуд вихідної координати до вхідної (динамічна податливість) визначається за формулою:

$$A(\omega) = \frac{K_{ст}}{\sqrt{(1 - T^2\omega^2)^2 + (2\xi T\omega)^2}} \quad (4.18)$$

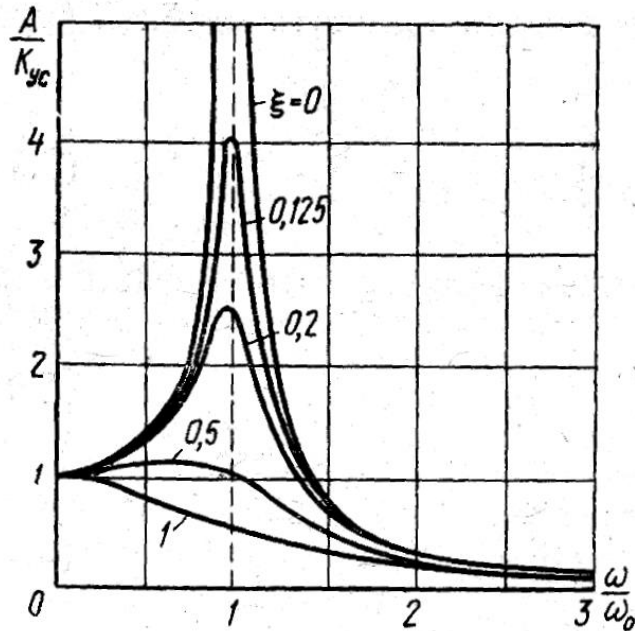
А фазовий кут:

$$\varphi(\omega) = \operatorname{arctg} \frac{Im}{Re} = -\operatorname{arctg} \frac{2\xi T\omega}{1 - T^2\omega^2} \quad (4.19)$$

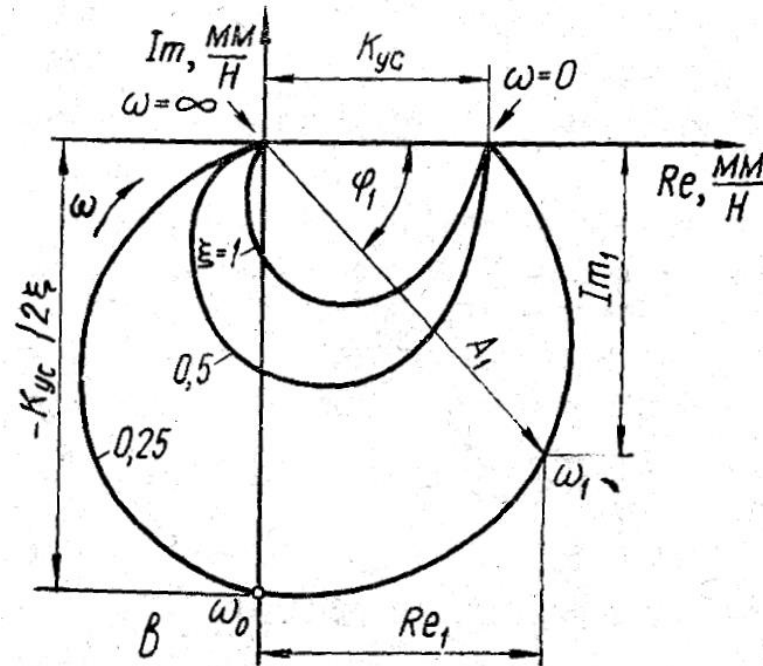
Наглядно їх зміну можна побачити на графіках частотних характеристик одномасової коливальної системи (4.6)

Динамічні характеристики пружних систем з одним ступенем вільності

На рис. 4.6. представлено графіки частотних характеристик одномасової коливальної системи: амплітудно-частотна характеристика (рис. 4.6., а) – залежність відношення A/K_{yc} до відношення частот ω/ω_0 та амплітудно-фазова частотна характеристика (рис. 4.6., б) – залежність амплітуди та фази вихідної координати у від вхідної F при різних значеннях частоти ω .



а)



б)

Рис. 4.6. Частотні характеристики одномасової системи

Динамічні характеристики пружних систем з одним ступенем вільності

Поняття про коефіцієнт динамічності

Внаслідок динамічних процесів, що відбуваються при роботі механізмів машини, деформація пружних елементів $u_{\text{дин}}$, викликані динамічним навантаженням, відрізняється від деформації $u_{\text{стат}}$, що виникла б у випадку прикладення статичного навантаження тієї ж величини.

Відношення $u_{\text{дин}} / u_{\text{стат}}$ називають коефіцієнтом динамічності.

Для одномасової пружної системи відношення амплітуди $u_{\text{дин}}$ усталених коливань до переміщення $u_{\text{стат}}$, викликане статичним прикладенням сили F_0 тієї ж величини, є коефіцієнт динамічності системи:

$$K_{\text{дин}} = \frac{u_{\text{дин}}}{u_{\text{стат}}} = \frac{A(\omega)}{K_{\text{ПС}}} = \frac{1}{\sqrt{\left(1 - \frac{\omega^2}{\omega_0^2}\right)^2 + 4\xi^2 \frac{\omega^2}{\omega_0^2}}} \quad (4.20)$$

де ω_0 – колова власна частота коливань., рад; ξ – відносний коефіцієнт демпфування.;

Під час резонансу ($\omega = \omega_0$): $K_{\text{дин}} = 1/(2\xi) = \pi/\lambda$;

Динамічні характеристики пружних систем з одним ступенем вільності

Для випадку крутильних коливань в системі з одним ступенем вільності (рис. 4.7) диференціальне рівняння руху коливальної системи (з малим демпфуванням: $\xi \ll 1$) на яку діє зовнішній змінний крутний момент $M(t)$ матиме вигляд:

$$I\varphi'' + h'\varphi' + c\varphi = M(t) \quad (4.21)$$

де I – момент інерції диска (момент інерції вала відносно центральної осі становить $mR^2/2$); h – коефіцієнт демпфування коливань (розсіювання енергії) φ – кут закручування вала, φ' – кутова швидкість ω диску, φ'' – кутове прискорення маси диску, спрямоване завжди в сторону нейтрального положення, $c = G \frac{I_p}{L}$. I_p – полярний момент інерції перерізу вала. Для вільних коливань вала без демпфування (ω_0 – частота вільних крутильних коливань вала):

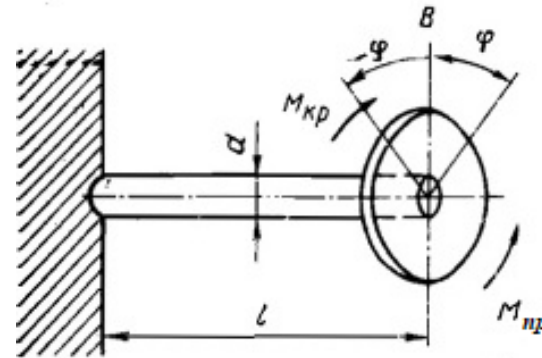
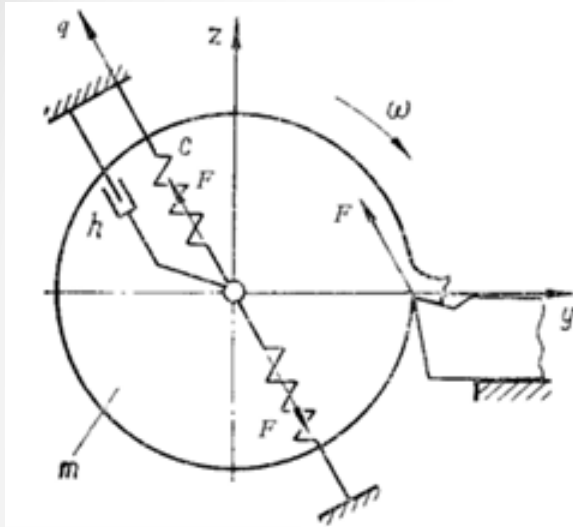


Рис. 4.7. Крутильні коливання пружного вала з масивним диском

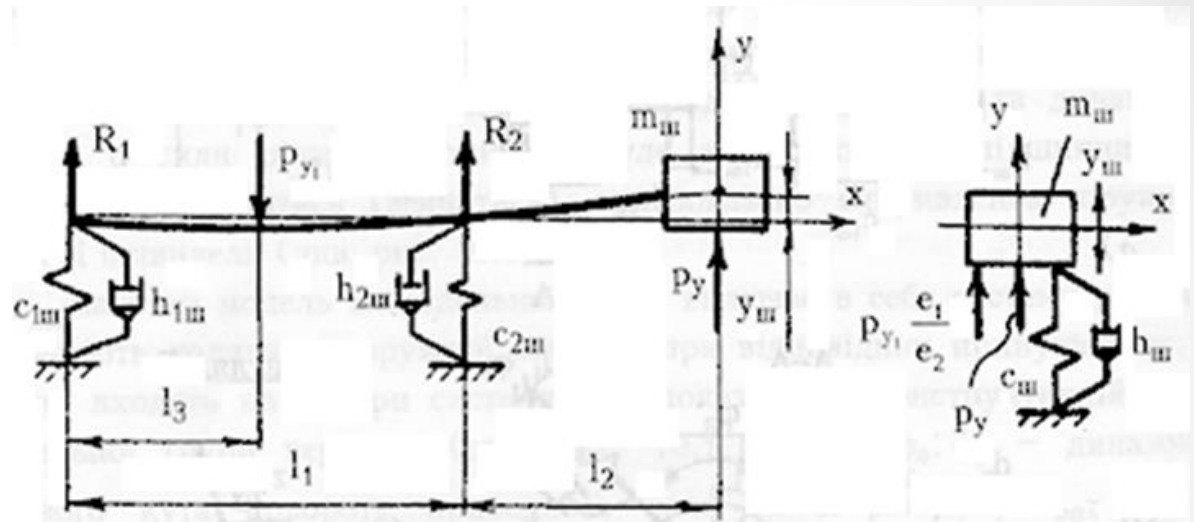
$$\varphi'' + \omega_0^2 \varphi = 0$$

(4. 22)

Динамічні характеристики пружних систем з одним ступенем вільності



a)



б)

Рис. 4.8. Спрощені схеми обробної системи з одним ступенем вільності

