

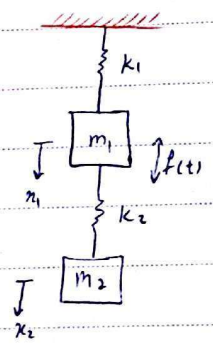
۱/۲۶

$$\begin{cases} x_1(t) = X_{11} e^{r_1 t} + X_{12} e^{r_2 t} + X_{13} e^{r_3 t} + X_{14} e^{r_4 t} \\ x_2(t) = X_{21} e^{r_1 t} + X_{22} e^{r_2 t} + X_{23} e^{r_3 t} + X_{24} e^{r_4 t} \end{cases}$$

$$\left. \begin{matrix} \frac{X_{11}}{X_{21}} = \frac{X_1}{X_2} @ r_1 \\ \vdots \\ \frac{X_{14}}{X_{24}} = \frac{X_1}{X_2} @ r_4 \end{matrix} \right\} \begin{matrix} X_{ij} \quad i=1, \dots, 4 \\ \text{are found from I.C} \\ \left. \begin{matrix} x_1(0), x_2(0) \\ \dot{x}_1(0), \dot{x}_2(0) \end{matrix} \right\}$$

Forced Vibration of undamped sys. <sup>m.d.f</sup>

برخلاف ارتعاشات آزاد میری آسان تر دارد.



مثال: مخرب و دریند  $f(t) = F_0 \sin(\omega t)$  وارد سیستم  $x_1, x_2$

$$\begin{cases} m_1 \ddot{x}_1 + (k_1 + k_2)x_1 - k_2 x_2 = f(t) \\ m_2 \ddot{x}_2 + k_2 x_2 - k_2 x_1 = 0 \end{cases}$$

$$\begin{bmatrix} m_1 & 0 \\ 0 & m_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} k_1 + k_2 & -k_2 \\ -k_2 & k_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} f(t) \\ 0 \end{bmatrix}$$

$k_1 = k_2 = k$   $m_1 = m_2 = m$   $\rightarrow$   $x_i = X_i \sin(\omega t)$

$$\begin{bmatrix} 2k - m\omega^2 & -k \\ -k & k - m\omega^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} \sin \omega t = \begin{bmatrix} F_0 \\ 0 \end{bmatrix} \sin \omega t$$

مثال: درین لحظه  $x_1 = \frac{F_0}{2k - m\omega^2} \sin \omega t$

$$x_2 = \frac{\begin{vmatrix} 2k - m\omega^2 & F_0 \\ -k & 0 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 2k - m\omega^2 & -k \\ -k & k - m\omega^2 \end{vmatrix}} \sin \omega t$$



Subject \_\_\_\_\_  
Date \_\_\_\_\_

رنگ دات

$$X_1 = \frac{F_0 (k - m\omega^2)}{(2k - m\omega^2)(k - m\omega^2) - k^2}$$

$$X_2 = \frac{F_0 k}{(2k - m\omega^2)(k - m\omega^2) - k^2}$$

هم مکان  $\omega$  ،  $X_1$  ،  $X_2$  را از بالا بنویس و :

$$x_1(t) = X_1 \sin(\omega t)$$

$$X_1, X_2 = f(\omega)$$

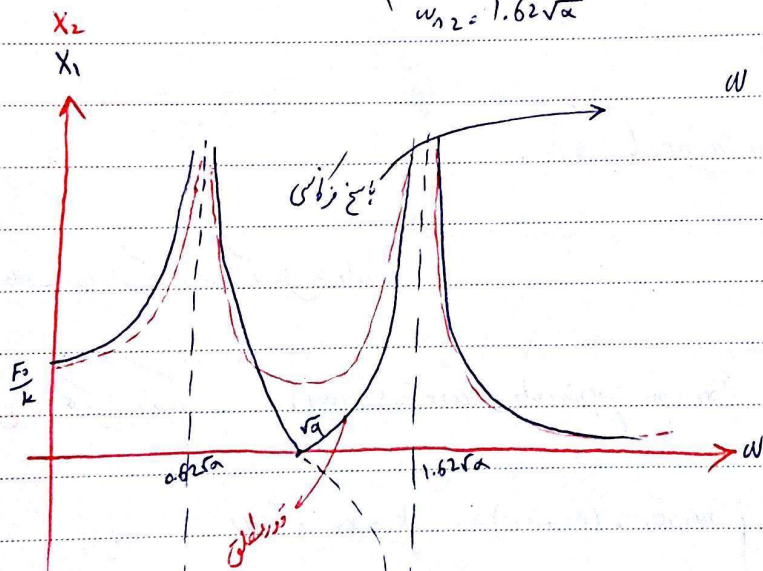
$$x_2(t) = X_2 \sin(\omega t)$$

$\omega_{n1} = ? \rightarrow$

$$\begin{vmatrix} 2k - m\omega^2 & -k \\ -k & k - m\omega^2 \end{vmatrix} = 0, \quad \frac{m}{k} = \alpha$$

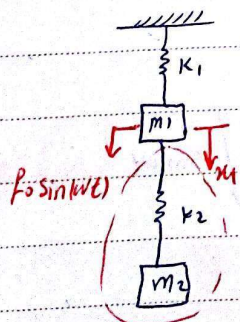
$$\omega_{n1} = 0.62\sqrt{\alpha}$$

$$\omega_{n2} = 1.62\sqrt{\alpha}$$



Graph 1.

جاذب ارتعاشی؟



$m_1$ : سازهای اصلی که برآ با انداز دالته. هدف کاهش ارتعاشات آن است. اگر نماند حرکت  $\omega$  نزدیک  $\omega_{n1} = \sqrt{\frac{k_1}{m_1}}$  (ساز اصلی) باشد دانه زیاد داریم  $\omega_{n2} = \sqrt{\frac{k_2}{m_1}}$

جاذب لغزنده



مثال سہمیں ہوتے کہ درجہ حرارت ہونے سے ان کے  
 ایک دوسرے سے ہلنے / فنکشنز اور ان کے درجہ حرارت

Subject  
 Date

مثال

مثبت مثال تیل ڈرافٹ 1: اگر ان کے  $k_1 \neq k_2$ ,  $m_1 \neq m_2$  ہوں گے

$$\begin{bmatrix} k_1+k_2-m_1\omega^2 & -k_2 \\ -k_2 & k_2-m_2\omega^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} F_0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

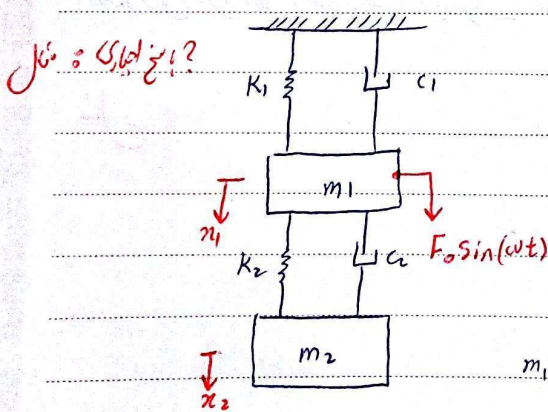
$x_1 = \frac{F_0(k_2-m_2\omega^2)}{(k_1+k_2-m_1\omega^2)(k_2-m_2\omega^2)-k^2}$  →  $\omega = \omega_n = \sqrt{\frac{k_1}{m_1}}$  (نقطہ ہلنے)

→  $k_2-m_2\omega^2=0 / k_2-m_2(\frac{k_1}{m_1})=0$

→  $\frac{k_1}{m_1} = \frac{k_2}{m_2}$

$x_2 = \frac{F_0 k_2}{(k_1+k_2-m_1\omega^2)(k_2-m_2\omega^2)-k^2}$  → resonance:  $\omega = \omega_n \rightarrow |x_2| = \frac{F_0}{k_2}$

Forced vibration of damped system



$$\begin{bmatrix} m_1 & 0 \\ 0 & m_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} c_1+c_2 & -c_2 \\ -c_2 & c_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} k_1+k_2 & -k_2 \\ -k_2 & k_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} F_0 \sin(\omega t) \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} P(t) \\ 0 \end{bmatrix}$$

$m_1 = m_2 = 1$ ,  $c_1 = c_2 = 1$ ,  $k_1 = k_2 = 1$  /  $F_0 = 1 / \omega = 1$

$F_0 \sin(\omega t) = \text{Re}(F_0 e^{j\omega t}) = \text{Re}(e^{j t})$

فاز دہرے جوڑنے کا جواب ظاہر ہوتا ہے

$x_i = X_i e^{j t}$

$$\begin{bmatrix} -1 & 0 \\ 0 & -1 \end{bmatrix} + j \begin{bmatrix} 2 & -1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 2 & -1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_1 \\ X_2 \end{bmatrix} e^{j t} = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} e^{j t}$$

تایید کی ضرورت ہے

$$\begin{bmatrix} 1+2j & -1-j \\ -1-j & j \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_1 \\ X_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix}$$







میرا دور

$$| [k] - [m]\omega^2 | = 0, \quad \frac{k}{m} = \alpha \rightarrow \begin{vmatrix} 2\alpha - \omega^2 & -\alpha \\ -\alpha & 2\alpha - \omega^2 \end{vmatrix} = 0$$

$$\omega_{n1} = \sqrt{\alpha} = 1.0 \text{ rad/s}$$

$$\omega_{n2} = \sqrt{3\alpha} = 1.0\sqrt{3} \text{ rad/s}$$

راہی شکل  
حل نظر آئے

$$\left. \begin{matrix} x_1 \\ x_2 \end{matrix} \right\} @ \omega_{n1} = \frac{\alpha}{2\alpha - \omega^2} = \frac{\alpha}{\alpha} = 1$$

$$\left. \begin{matrix} x_1 \\ x_2 \end{matrix} \right\} @ \omega_{n2} = \frac{\alpha}{2\alpha - \omega^2} = \frac{\alpha}{-\alpha} = -1$$

$$Q = P = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & -1 \end{bmatrix}$$

to find  $x_{ik} \rightarrow \begin{cases} x_1(t) = x_{11} \sin(\omega_{n1}t - \ell_{11}) + x_{12} \sin(\omega_{n2}t - \ell_{12}) \\ x_2(t) \end{cases}$

جس کا معنی ہے: ہم اس میں اضافی فیصلہ کرنا چاہتے ہیں

$$\Rightarrow m^* \ddot{q} + k^* q = P^T F$$

$$M^* = P^T M P = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} m & 0 \\ 0 & m \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & -1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 2m & 0 \\ 0 & 2m \end{bmatrix}$$

کریم  
ابراز P-1 استعمال کریں

$$K^* = P^T K P = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 2k & -k \\ -k & 2k \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & -1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 2k & 0 \\ 0 & 6k \end{bmatrix} \rightarrow \text{جکڑیں ✓}$$

تاکہ trace ثابت

$$P^T F = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} f(t) \\ -f(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} f(t) \\ -f(t) \end{bmatrix}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} 2m \ddot{q}_1 + 2k q_1 = f(t) \\ 2m \ddot{q}_2 + 6k q_2 = -f(t) \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} \ddot{q}_1 + 100 q_1 = 5 \sin 5t \\ \ddot{q}_2 + 300 q_2 = -5 \sin 5t \end{cases} \rightarrow \text{2 SDOF Sys}$$

$$\Rightarrow q_i(t) = q_{ih}(t) + q_{ip}(t) \quad i=1,2$$

PCPCO →  $q_i(t) = C_1 \sin(\omega t) + C_2 \cos(\omega t) + A \sin(\omega t)$  → درجالت با میرا فصل دراستیم

$$x_{p(t)} = \frac{F_0}{\sqrt{(k-m\omega^2)^2 + (c\omega)^2}} \sin(\omega t - \ell_p)$$

جس کا معنی ہے  $x_0 \sin(\omega t - \ell_0)$



$$\frac{F_0}{k - m\omega^2}$$

$$q_1(t) = C_1 \sin(10t) + C_2 \cos(10t) + \frac{1}{15} \sin(5t)$$

$$q_2(t) = C_3 \sin(10\sqrt{3}t) + C_4 \cos(10\sqrt{3}t) - \frac{1}{55} \sin(5t)$$

جواب صحیح ہے۔

$$\dot{x} = 0 \rightarrow p\dot{q} = 0 \rightarrow \dot{q}_i(0) = 0$$

$$\begin{bmatrix} x_1(0) \\ x_2(0) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} q_1(0) \\ q_2(0) \end{bmatrix} \rightarrow \begin{cases} q_1(0) + q_2(0) = 0.1 \\ q_1(0) - q_2(0) = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} q_1(0) = q_2(0) = 0.05 \\ \dot{q}_i(0) = 0 \end{cases} \rightarrow C_1, C_2, C_3, C_4 = \checkmark$$

$$\begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} q_1(t) \\ q_2(t) \end{bmatrix} \rightarrow \begin{cases} x_1(t) = q_1(t) + q_2(t) \\ x_2(t) = q_1(t) - q_2(t) \end{cases}$$

II)  $\rightarrow$  نصف اولیٰ آؤں کے لیے  $\rightarrow$  صحیح جواب

$$\begin{cases} \ddot{q}_1 + 100q_1 = 5 \text{ (بدلتی ہے)} \\ \ddot{q}_2 + 300q_2 = -5 \text{ (بدلتی ہے)} \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} q_{1p} = \frac{5}{100} (\cos(10t) - \cos(10(t-2))) \\ q_{2p} = \frac{-5}{300} (\cos(10\sqrt{3}t) - \cos(10\sqrt{3}(t-2))) \end{cases}$$

بداوی:  $f(t) = F_0 [u(t) - u(t-t_0)]$

$$x(t) = \frac{F_0}{m\omega_n^2} \left( (1 - \cos(\omega_n t)) u(t) - (1 - \cos(\omega_n(t-t_0))) u(t-t_0) \right)$$

$$t > t_0 \rightarrow -\cos(\omega_n t) + \cos(\omega_n(t-t_0))$$



MDof Sys : روش است انرژی مینا و انرژی جنبه با این معادلات حاکم بر مسئله به خصوص زمانی که باید

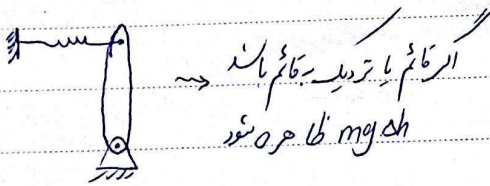
باورکات دورا یا ترکیب خطی دورا برودگار داریم.

انرژی جنبشی T

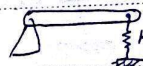
- $\frac{1}{2} m \dot{x}^2$  خطی
- $\frac{1}{2} I \dot{\theta}^2$  دورا

U

- $\frac{1}{2} k x^2$  خطی
- $\frac{1}{2} k_t \theta^2$  دورا
- $mgsh$



اگر قائم یا تریبل بر قائم باشد  
 $mgsh$  ظاهر نمیشود



اگر افقی یا تریبل افقی  
 $mgsh$  ظاهر نمیشود

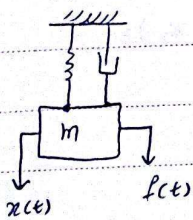
$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial T}{\partial \dot{q}_i} \right) - \frac{\partial T}{\partial q_i} + \frac{\partial U}{\partial q_i} = Q_i$$

$q_i$ :  $i$ th degree of freedom

$Q_i$

- $-c \dot{x} / f_{ext}$  خطی
- $(-c \dot{x}) d / M_{ext}$  دورا

انتشار دینامیک

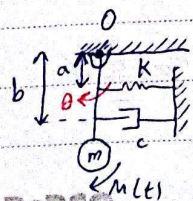


$T = \frac{1}{2} m \dot{x}^2$  /  $U = \frac{1}{2} k x^2$

مثال :

$$\frac{d}{dt} (m \dot{x}) + kx = f(t) - (x - 0)$$

$$\Rightarrow m \ddot{x} + c \dot{x} + kx = f(t)$$



$T = \frac{1}{2} I_0 \dot{\theta}^2$

$U = \frac{1}{2} k (a\theta)^2$  ?

$I_0 = ml^2$

$mgL(1 - \cos\theta)$

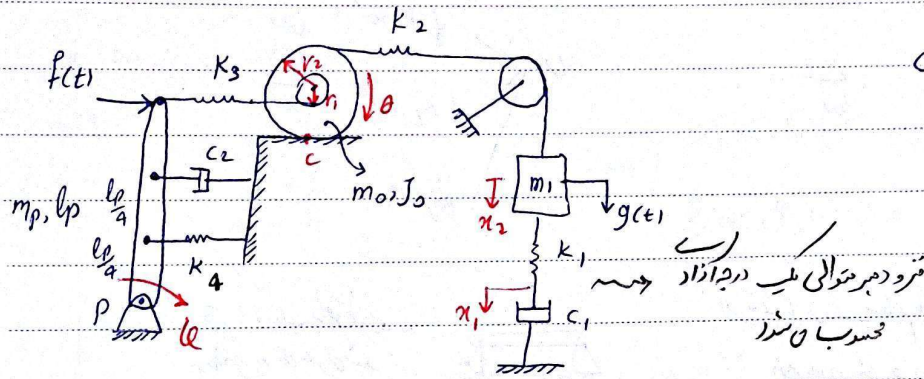
چون آوند با یوارات / در این مثال دورا انرژی است

مثال : میدان یک بر طول و طول با ارتفاع کوچک



$$\frac{d}{dt} (I_0 \dot{\theta}) - 0 + k(a\theta)a + mgl\theta = M(t) - c(b\dot{\theta})b$$

$$\Rightarrow I_0 \ddot{\theta} + cb^2 \dot{\theta} + (ka^2 + mgl)\theta = M(t)$$



مثال: 4 درجه آزادی

$$T = \frac{1}{2} m_1 \dot{x}_2^2 + \frac{1}{2} J_c \dot{\theta}^2 + \frac{1}{2} J_p \dot{\phi}^2 \quad / J_c = J_0 + mr_2^2 \quad / J_p = \frac{m_p l_p^2}{3}$$

$$U = \frac{1}{2} k_1 (x_1 - x_2)^2 + \frac{1}{2} k_2 (x_2 - 2r_2 \theta)^2 + \frac{1}{2} k_3 (l_p \phi - (r_2 - r_1) \theta)^2 + \frac{1}{2} k_4 \left(\frac{l_p}{4} \phi - 0\right)^2$$

$$-m_p g \frac{l_p}{2} (1 - \cos \phi)$$

چون زمین در حال است

$$L \text{ on } x_1: 0 - 0 + k_1(x_1 - x_2) = -c\dot{x}_1 \Rightarrow c_1 \dot{x}_1 + k_1(x_1 - x_2) = 0$$

$$L \text{ on } x_2: m_1 \ddot{x}_2 - 0 - k_1(x_1 - x_2) + k_2(x_2 - 2r_2 \theta) = g(t)$$

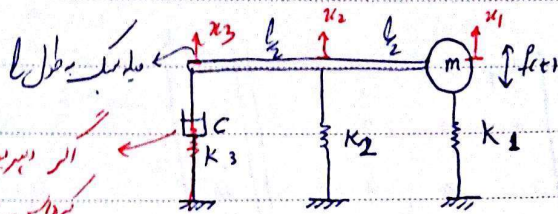
$$L \text{ on } \theta: J_c \ddot{\theta} - 0 - 2r_2 k_2(x_2 - 2r_2 \theta) - k_3(r_2 - r_1)(l_p \phi - (r_2 - r_1) \theta) = 0$$

$$L \text{ on } \phi: I_p \ddot{\phi} - 0 + k_3 l_p \phi (l_p \phi - (r_2 - r_1) \theta)^2 + k_4 \frac{l_p}{4} \left(\frac{l_p}{4} \phi\right) - m_p g \frac{l_p}{2} \phi$$

$$= l_p f(t) - c_2 \left(\frac{l_p}{2} \dot{\phi} - 0\right) \frac{l_p}{2}$$



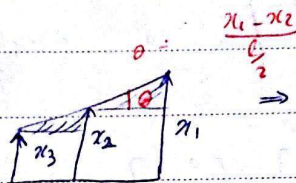
$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial T}{\partial \dot{q}_i} \right) - \frac{\partial T}{\partial q_i} + \frac{\partial U}{\partial q_i} = Q_i$$



مثال 3: مدارک کلاسیک

اگر دینامیک یا سیستیم با یکدیگر در هم  
گردد پس میانه یا با x, θ, برده

$$x_3 = f(x_1, x_2)$$



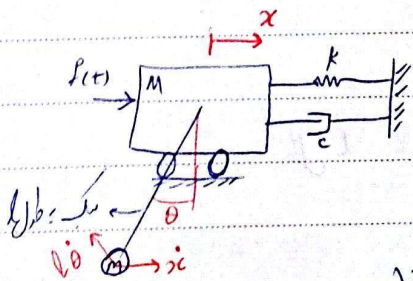
$$\frac{x_1 - x_2}{l_2} = \frac{x_2 - x_3}{l_1} \Rightarrow x_3 = 2x_2 - x_1$$

$$T = \frac{1}{2} m \dot{x}_1^2 + \frac{1}{2} I_G \dot{\theta}^2 + \frac{1}{2} M V_G^2$$

$$U = \frac{1}{2} k_1 x_1^2 + \frac{1}{2} k_2 x_2^2 + \frac{1}{2} k_3 (2x_2 - x_1)^2$$

$m \ddot{x}_1 - 0 + k_1 x_1 = f(t)$       Lon  $x_1$   
 $-k_3 (2x_2 - x_1)$   
 $k_2 x_2 + 2k_3 (2x_2 - x_1) = 0$       Lon  $x_2$

مثال 3: میل 2D فرضی سفت



$$T = \frac{1}{2} M \dot{x}^2 + \frac{1}{2} m v^2$$

$$v^2 = \dot{x}^2 + (l \dot{\theta})^2 + 2(\dot{x})(l \dot{\theta}) \cos(\pi - \theta)$$

$$U = \frac{1}{2} k x^2 + mgl (1 - \cos \theta)$$

$$\ddot{\theta} \cos \theta - \dot{\theta}^2 \sin \theta$$

Lon  $x$ :  $M \ddot{x} + m \ddot{x} - ml \frac{d}{dt} (\dot{\theta} \cos \theta) - kx = f(t) - c(\dot{x} - \dot{\theta})$

Lon  $\theta$ :  $\frac{d}{dt} (ml^2 \dot{\theta} - mlx \dot{\theta} \cos \theta) - mlx \dot{\theta} \sin \theta + mgl \sin \theta = 0$

$$ml^2 \ddot{\theta} - ml \ddot{x} \cos \theta + ml \dot{x} \dot{\theta} \sin \theta$$



$$|[k] - [M]\omega^2| = 0 \rightarrow \omega_n = \sqrt{\dots}$$

ماتریس  $[k]$ ,  $[c]$ ,  $[M]$  در مدار تحریک

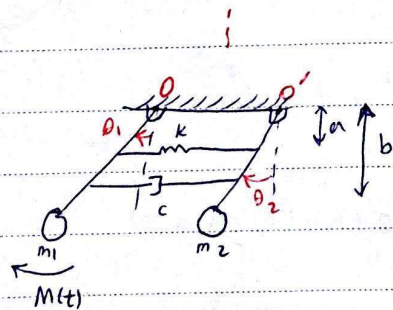
$$\begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & m_1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & J_c & 0 \\ 0 & 0 & 0 & J_p \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \\ \ddot{\theta} \\ \ddot{\varphi} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} c_1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & \frac{c_2 l_p^2}{4} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \\ \dot{\theta} \\ \dot{\varphi} \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} k_1 & -k_1 & 0 & 0 \\ -k_1 & k_1 + k_2 & -2k_2 r_2 & 0 \\ 0 & -2k_2 r_2 & & \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ \theta \\ \varphi \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ g(t) \\ 0 \\ f(t) \end{bmatrix}$$

در مدار دایره

$$0 + c_1(\dot{x}_1 - 0) + k_1(x_1 - x_2) = 0$$

$$m_1 \ddot{x}_2 + k_1(x_2 - x_1) + k_2(x_2 - 2r_2 \theta) = g(t)$$



مثال ۸: مدلسازی

$$T = \frac{1}{2} I_o \dot{\theta}_1^2 + \frac{1}{2} I_o' \dot{\theta}_2^2 \quad / \quad I_o = m_1 l^2, \quad I_o' = m_2 l^2$$

$$U = \frac{1}{2} k [a(\theta_1 - \theta_2)]^2 + m_1 g l (1 - \cos \theta_1) + m_2 g l (1 - \cos \theta_2)$$

$$L \text{ on } \theta_1 \left\{ I_o \ddot{\theta}_1 + k a^2 (\theta_1 - \theta_2) + m_1 g l \theta_1 = m(t) - c (b \dot{\theta}_1 - b \dot{\theta}_2) b \right.$$

$$L \text{ on } \theta_2 \left\{ I_o' \ddot{\theta}_2 - k a^2 (\theta_1 - \theta_2) + m_2 g l \theta_2 = -c (b \dot{\theta}_2 - b \dot{\theta}_1) b \right.$$



for small  $\theta$

$\cos \theta \approx 1$   
 $\dot{\theta}^2 \sin \theta \approx 0$

$\dot{x} \dot{\theta} \sin \theta \approx 0$   
کوچک

معادلات  
مختلص حرکت

$$\begin{cases} (m+M) \ddot{x} - ml \ddot{\theta} + kx = f(t) \\ ml^2 \ddot{\theta} - ml \ddot{x} + mgl \theta = 0 \end{cases}$$

اگر همان ابتدا از تری جنس قرار دهیم از  $\cos \theta$  در  $\dot{\theta}^2$  سرریج تر به این معادلات در رسم

uncouple static

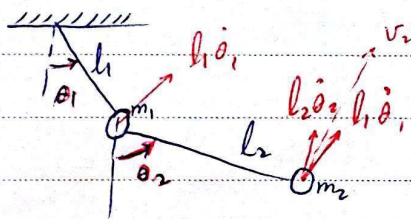
[K]

$$\begin{bmatrix} m+M & -ml \\ -ml & ml^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x} \\ \ddot{\theta} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} c & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{x} \\ \dot{\theta} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} k & 0 \\ 0 & mgl \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x \\ \theta \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} f \\ 0 \end{bmatrix}$$

couple dyn

[M]

در آنگاه بگویم این هم من 0 شد



مثال: از این دو جمل

در همان همین جا این هم از این است و سرریج به معادلات مختلص در رسم

$$T = \frac{1}{2} m_1 (l_1 \dot{\theta}_1)^2 + \frac{1}{2} m_2 ((l_1 \dot{\theta}_1)^2 + (l_2 \dot{\theta}_2)^2 + 2(l_1 \dot{\theta}_1)(l_2 \dot{\theta}_2) \cos(\theta_1 - \theta_2))$$

$$U = m_1 g l_1 (1 - \cos \theta_1) + m_2 g (l_1 (1 - \cos \theta_1) + l_2 (1 - \cos \theta_2))$$

small /  $\dot{\theta}^2$  من 0 شد

L on  $\theta_1$  :  $\frac{d}{dt} (m_1 l_1^2 \dot{\theta}_1 + m_2 l_1^2 \dot{\theta}_1 + m_2 l_1 l_2 \dot{\theta}_2 \cos(\theta_1 - \theta_2)) + m_2 l_1 l_2 \dot{\theta}_1 \dot{\theta}_2 \sin(\theta_1 - \theta_2)$

$+ \dot{\theta}_2 \cos(\theta_1 - \theta_2) - \dot{\theta}_2 \sin(\theta_1 - \theta_2) (\dot{\theta}_1 - \dot{\theta}_2)$

$+ (m_1 + m_2) g l_1 \sin \theta_1 = 0$

L on  $\theta_2$  :  $\frac{d}{dt} (m_2 l_1 l_2 \dot{\theta}_1 \cos(\theta_1 - \theta_2) + m_2 l_2^2 \dot{\theta}_2) - m_2 l_1 l_2 \dot{\theta}_1 \dot{\theta}_2 \sin(\theta_1 - \theta_2)$

$+ m_2 g l_2 \sin \theta_2 = 0$

مانند بالایی

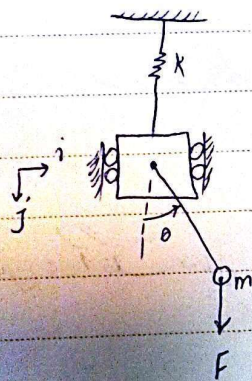


$$\begin{cases} (m_1 + m_2)l_1^2 \ddot{\theta}_1 + m_2 l_1 l_2 \ddot{\theta}_2 + (m_1 + m_2)g l_1 \theta_1 = 0 \\ m_2 l_2^2 \ddot{\theta}_2 + m_2 l_1 l_2 \ddot{\theta}_1 + m_2 g l_2 \theta_2 = 0 \end{cases}$$

$$\Rightarrow \begin{bmatrix} (m_1 + m_2)l_1^2 & m_2 l_1 l_2 \\ m_2 l_1 l_2 & m_2 l_2^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{\theta}_1 \\ \ddot{\theta}_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} (m_1 + m_2)g l_1 & 0 \\ 0 & m_2 g l_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \theta_1 \\ \theta_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

couple dyn

uncouple static



$$\vec{F} = (l \sin \theta) \vec{i} + (x + l \cos \theta) \vec{j}$$

$$\vec{v} = \frac{d\vec{F}}{dt} \quad a = \frac{d\vec{v}}{dt}$$

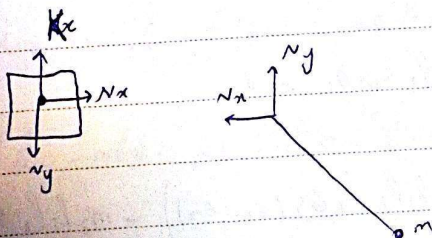
$$\vec{v} = (l \dot{\theta} \cos \theta) \vec{i} + (\dot{x} - l \dot{\theta} \sin \theta) \vec{j}$$

$$F = +F \vec{j}$$

از جهت لغزش است و نباید در آنست در فاصله

$$p = F \cdot v \Rightarrow Q = (F \delta x - \underbrace{F l \sin \theta \delta \theta}_{-c \delta x})$$

در این صورت:





Subject  
Date

ميكانيكا

$$N_y(-j) + N_x(-i) + mg(j) = ma$$

$$\Sigma M_o = I_o \alpha + \vec{r} \times m \vec{a}_o$$

Subject  
Date