

$$v(x,t) = \psi(x) \cdot Y(t)$$

$$\Rightarrow v(x,t) = \frac{x}{L} \cdot Y(t)$$

رابطه زیر برقرار است و $\sum M_0 = 0$

$$M_I + M_D + M_S + M_\theta = M_{P(t)} \quad (1)$$

$$dM_I = df_I \cdot x$$

$$df_I = dm \cdot \ddot{v}(x,t)$$

$$dm = \mu da \Rightarrow df_I = \mu da \cdot \ddot{v}(x,t)$$

$$\Rightarrow dM_I = \mu da \cdot \ddot{v}(x,t) \cdot x$$

$$\Rightarrow M_I = \ddot{Y}(t) \int_0^L \mu x \cdot \frac{x^2}{L} da = \ddot{Y}(t) \cdot \mu \int_0^L \frac{x^2}{L} da$$

$$\Rightarrow M_I = \frac{1}{3} L^2 \mu \cdot \ddot{Y}(t) \quad (2)$$

$$M_D = 2 f_d \cdot \frac{L}{2} = 2 c v(\frac{L}{2}, t) \cdot \frac{L}{2} = c \left(\frac{L}{2}\right) \dot{Y}(t) \cdot L = \frac{1}{2} Lc \cdot \dot{Y}(t) \quad (3)$$

$$M_S = 2 f_s \cdot L = 2 k v(L, t) \cdot L = 2 Lk Y(t) \quad (4)$$

$$M_{P(t)} = \frac{3}{4} L P(t) \quad (5)$$

$$M_\theta = k_\theta \cdot \theta \quad \theta = \frac{v(L, t)}{L} = \frac{\frac{L}{L} \cdot Y(t)}{L} = \frac{1}{L} Y(t)$$

$$\Rightarrow M_\theta = \frac{k_\theta}{L} Y(t) \quad (6)$$

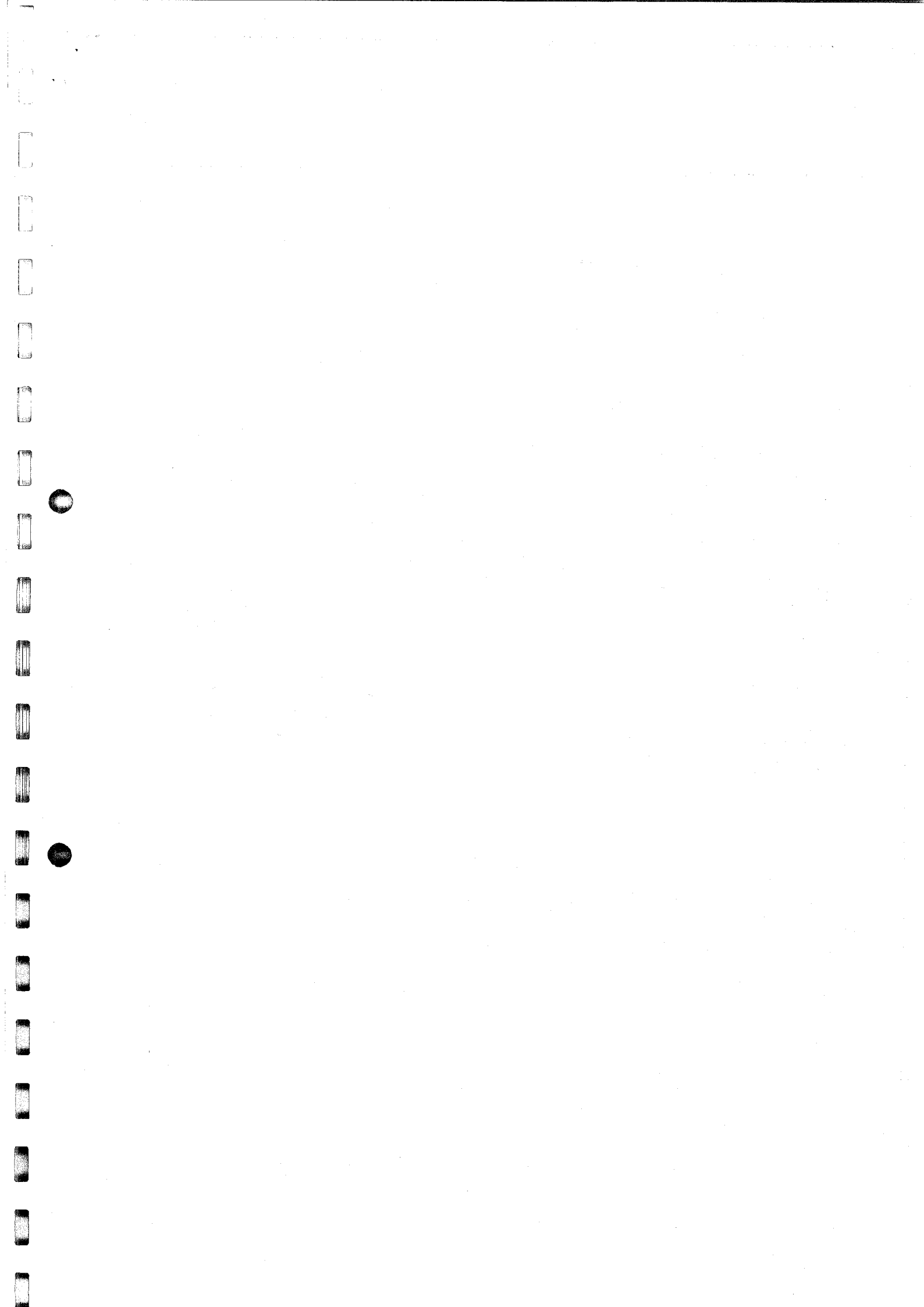
با وارد کردن روابط 2، 3، 4، 5، 6 در رابطه (1)، خواصم ثابت

$$\frac{1}{3} L^2 \mu \ddot{Y}(t) + \frac{1}{2} Lc \dot{Y}(t) + 2Lk Y(t) + \frac{k_\theta}{L} Y(t) = \frac{3}{4} L P(t)$$

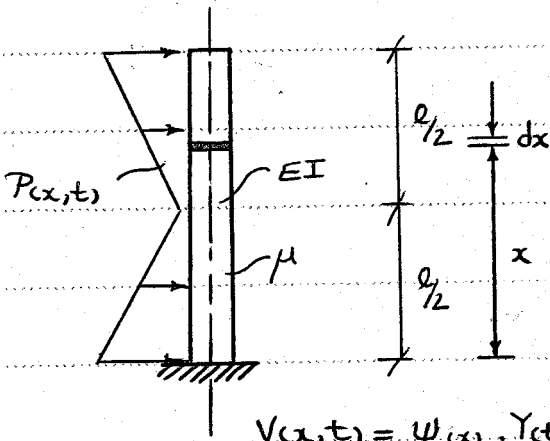
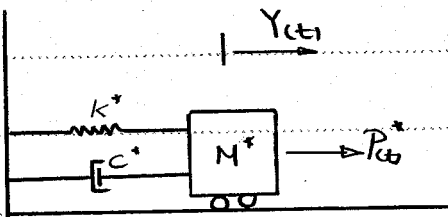
خرمین را بر L تقسیم می کنیم پس

$$\left(\frac{1}{3} L \mu\right) \ddot{Y}(t) + \left(\frac{1}{2} c\right) \dot{Y}(t) + \left(2k + \frac{k_\theta}{L}\right) Y(t) = \frac{3}{4} P(t)$$





$$\left\{ \begin{array}{l} M^* = \frac{1}{3} L \mu \quad \text{جرم معادل} \\ C^* = \frac{1}{2} C \quad \text{ضریب استهلاک معادل} \\ K^* = 2K + \frac{k_0}{L^2} \quad \text{ضریب سختی معادل} \\ P^* = \frac{3}{4} P(t) \quad \text{نیروی معادل} \end{array} \right.$$



(۱) ستون یک سر گیردار مثل معادل مفروض است در صورتیکه EI ، μ طول ستون ثابت فرض شوند. مصلحت تعیین معادله حرکت، حجم، انرژی و نیروی معادل (تابع شکلی و الصوت $\psi(x) = 1 - C_1 \frac{\pi x}{2L}$ را نظر بگیرید)

$$v(x,t) = \psi(x) \cdot Y(t) \quad \delta v(x,t) = \psi(x) \cdot \delta Y(t)$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \delta W_E = \int_0^L p(x,t) dx \delta v(x,t) \\ \delta W_{I_1} = \int_0^L m(x) \delta \theta \\ \delta W_{I_2} = \int_0^L f_I(x,t) dx \delta v(x,t) \end{array} \right.$$

حاصل از زمان

حاصل از انرژی

کار مجازی نیروی داخلی حاصل از میخ

$$\theta = \frac{\partial v(x,t)}{\partial x} \rightarrow \delta \theta = \frac{\partial^2 v(x,t)}{\partial x^2} dx \rightarrow \delta \delta \theta = \frac{\partial^2 \delta v(x,t)}{\partial x^2} dx$$

$$\frac{m(x)}{EI} = \frac{\partial^2 v(x,t)}{\partial x^2} \rightarrow m(x) = \frac{\partial^2 v(x,t)}{\partial x^2} \cdot EI$$

$$\begin{aligned} \delta W_{I_1} &= \int_0^L m(x) \delta \theta = \int_0^L \left(\frac{\partial^2 v(x,t)}{\partial x^2} \right) \cdot EI \cdot \frac{\partial^2 \delta v(x,t)}{\partial x^2} dx \\ &= \int_0^L Y(t) \left(\frac{d^2 \psi(x)}{dx^2} \right) EI \cdot \delta Y(t) \left(\frac{d^2 \psi(x)}{dx^2} \right) dx \end{aligned}$$



سوال ۱۰ (روش رانج) ← رابطه (مستقر) ۸

$$M^* = \int_0^L \mu(x) (\psi(x))^2 dx = \mu \int_0^L \left(1 - C_1 \frac{\pi x}{2L}\right)^2 dx = \mu \left(\frac{3}{2} - \frac{4}{\pi}\right) L = 0.2268 \mu L$$

$$K^* = \int_0^L EI (\psi''(x))^2 dx = \int_0^L EI \left(\left(\frac{\pi}{2L}\right)^2 C_1 \frac{\pi x}{2L}\right)^2 dx = \frac{\pi^4}{16L^4} EI \int_0^L \left(C_1 \frac{\pi x}{2L}\right)^2 dx$$
$$= \frac{\pi^4 EI}{16L^4} \left(\frac{L}{2}\right) = 3.044 \frac{EI}{L^3}$$

$$P^* = \int_0^L p(x,t) \psi(x) dx$$
$$P(x,t) = \begin{cases} \frac{2P}{L} (L/2 - x) & 0 \leq x \leq L/2 \\ \frac{2P}{L} (x - L/2) & L/2 \leq x \leq L \end{cases}$$

$$\Rightarrow P^* = 2 \int_0^{L/2} \frac{2P}{L} P (L/2 - x) \left(1 - C_1 \frac{\pi x}{2L}\right) dx = \frac{4P}{L} \left(\frac{L^2}{8} - \frac{4L^2}{\pi^2} + \frac{2\sqrt{2}}{\pi^2} L^2\right)$$
$$= 0.101 PL$$

$$\Rightarrow 0.2268 \mu L \ddot{Y}(t) + 3.044 \frac{EI}{L^3} Y(t) = 0.101 PL$$

$$= Y(t) \cdot \delta Y(t) \cdot EI \int_0^l \left(\frac{d^2 \psi(x)}{dx^2} \right)^2 dx$$

$$\psi(x) = 1 - C_1 \frac{\pi}{2L} x \rightarrow \frac{d\psi(x)}{dx} = \frac{\pi}{2L} \sin \frac{\pi}{2L} x \rightarrow \frac{d^2 \psi(x)}{dx^2} = \left(\frac{\pi}{2L} \right)^2 C_1 \frac{\pi}{2L} x$$

$$\Rightarrow \delta W_{I_1} = Y(t) \cdot \delta Y(t) \cdot EI \int_0^l \left(\frac{\pi}{2L} \right)^4 C_1^2 \left(\frac{\pi}{2L} x \right) dx$$

$$\int_0^l C_1^2 \left(\frac{\pi}{2L} x \right) dx = \int_0^l \left(\frac{1 + C_1 \frac{\pi}{2L} x}{2} \right) dx = \frac{1}{2} \int_0^l (1 + C_1 \frac{\pi}{2L} x) dx$$

$$= \frac{1}{2} \left(x + \frac{l}{\pi} \sin \frac{\pi}{2L} x \right) \Big|_0^l = \frac{1}{2} \left(l + \frac{l}{\pi} \sin(\pi - 0) \right) = \frac{l}{2}$$

$$\Rightarrow \delta W_{I_1} = \frac{l}{2} \cdot Y(t) \cdot \delta Y(t) \cdot EI$$

که مجاز نیروی داخلی حاصل از نیروی انحراف است

$$F_I(x,t) = \mu \cdot \ddot{v}(x,t) = \mu \cdot \psi(x) \cdot \ddot{Y}(t)$$

$$\delta W_{I_2} = \int_0^L F_I(x,t) dx \delta v(x,t) = \int_0^L \mu \cdot \psi(x) \cdot \ddot{Y}(t) dx \cdot \psi(x) \cdot \delta Y(t)$$

$$= \mu \cdot \ddot{Y}(t) \cdot \delta Y(t) \int_0^L (1 - C_1 \frac{\pi}{2L} x)^2 dx$$

$$\int_0^L (1 - C_1 \frac{\pi}{2L} x)^2 dx = \int_0^L (1 - 2C_1 \frac{\pi}{2L} x + C_1^2 \frac{\pi^2}{2L^2} x^2) dx$$

$$= \int_0^L (1 - 2C_1 \frac{\pi}{2L} x + \frac{1}{2} + \frac{1}{2} C_1 \frac{\pi}{L} x) dx$$

$$= \left[\frac{3}{2} x - 2 \frac{2L}{\pi} \sin \frac{\pi}{2L} x + \frac{L}{2\pi} \sin \frac{\pi}{L} x \right] \Big|_0^L = \frac{3}{2} L - \frac{4L}{\pi} \sin(\frac{\pi}{2} - 0) + \frac{L}{2\pi} \sin(\pi - 0)$$

$$= \frac{3}{2} L - \frac{4}{\pi} L = L \left(\frac{3}{2} - \frac{4}{\pi} \right)$$

$$\Rightarrow \delta W_{I_2} = \left(\frac{3}{2} - \frac{4}{\pi} \right) L \cdot \mu \cdot \ddot{Y}(t) \cdot \delta Y(t)$$

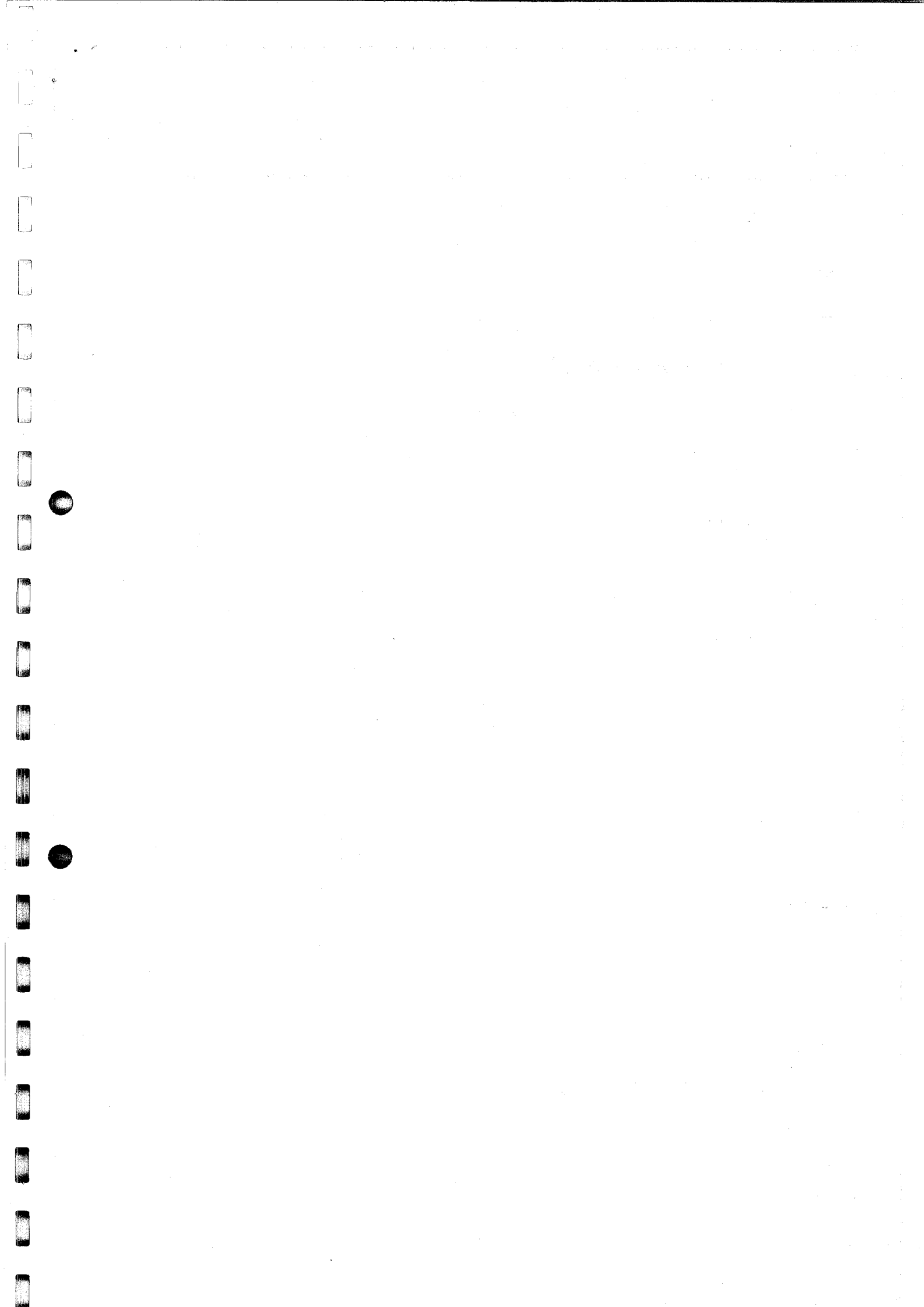
که مجاز داخلی است

$$p(x,t) = \begin{cases} P(t) \left(\frac{l}{2} - x \right) & 0 \leq x \leq \frac{l}{2} \\ P(t) \cdot (x - \frac{l}{2}) & \frac{l}{2} \leq x \leq l \end{cases}$$

$$\delta W_E = \int_0^L p(x,t) dx \delta v(x,t) = 2 \int_0^{\frac{l}{2}} P(t) \left(\frac{l}{2} - x \right) \cdot \delta Y(t) \psi(x) \cdot dx$$

$$= 2 P(t) \cdot \delta Y(t) \cdot \int_0^{\frac{l}{2}} \left(\frac{l}{2} - x \right) \left(1 - C_1 \frac{\pi}{2L} x \right) dx$$

$$\int_0^{\frac{l}{2}} \left(\frac{l}{2} - \frac{l}{2} C_1 \frac{\pi}{2L} x - x + x C_1 \frac{\pi}{2L} x \right) dx =$$



$$\int_0^{l/2} (l/2 - l/2 C_1 \frac{\pi}{2l} x - x) dx + \int_0^{l/2} (x \cdot C_1 \frac{2\pi}{l} x) dx$$

$$1) \int_0^{l/2} (l/2 - l/2 C_1 \frac{\pi}{2l} x - x) dx = \left[l/2 x - l/2 x \frac{2l}{\pi} \sin \frac{\pi}{2l} x - 1/2 x^2 \right]_0^{l/2}$$

$$= \frac{l^2}{4} - \frac{l^2}{\pi} \sin(\frac{\pi}{4} - 0) - \frac{l^2}{8} = \frac{l^2}{8} - \frac{\sqrt{2}}{2} \frac{l^2}{\pi} = l^2 \left(\frac{1}{8} - \frac{\sqrt{2}}{2\pi} \right)$$

$$2) \int_0^{l/2} x \cdot C_1 \frac{2\pi}{l} x \cdot dx$$

$$\int u dv = uv - \int v du$$

اولی فریب جز

$$dv = C_1 \frac{2\pi}{l} x \cdot dx \rightarrow v = \frac{l}{2\pi} \sin \frac{2\pi}{l} x \quad u = x \rightarrow du = dx$$

$$\rightarrow \int_0^{l/2} x \cdot C_1 \frac{2\pi}{l} x \cdot dx = \frac{l}{2\pi} x \sin \frac{2\pi}{l} x - \int \frac{l}{2\pi} \sin \frac{2\pi}{l} x \cdot dx$$

$$= \left[\frac{l}{2\pi} x \sin \frac{2\pi}{l} x - \frac{l}{2\pi} \frac{l}{2\pi} (-C_1 \frac{2\pi}{l} x) \right]_0^{l/2}$$

$$= \frac{l^2}{4\pi} \sin(\pi - 0) + \frac{l^2}{4\pi^2} C_1 (\pi - 0) = -\frac{l^2}{4\pi^2}$$

$$\Rightarrow \int_0^{l/2} (l/2 - x) (1 - C_1 \frac{\pi}{2l} x) = l^2 \left(\frac{1}{8} - \frac{\sqrt{2}}{2\pi} - \frac{1}{4\pi^2} \right)$$

$$\Rightarrow \delta W_E = 2l^2 \left(\frac{1}{8} - \frac{\sqrt{2}}{2\pi} - \frac{1}{4\pi^2} \right) P_{ct} \delta Y_{ct}$$

$$\delta W_{I1} + \delta W_{I2} = \delta W_E$$

با استفاده از اصل b، مجازی داریم.

$$\left(\frac{3}{2} - \frac{4}{\pi} \right) L \cdot \mu \cdot \ddot{Y}_{ct} \cdot \delta Y_{ct} + \frac{l}{2} \cdot EI \cdot Y_{ct} \cdot \delta Y_{ct} = l^2 \left(\frac{1}{4} - \frac{\sqrt{2}}{\pi} - \frac{1}{2\pi^2} \right) P_{ct} \cdot \delta Y_{ct}$$

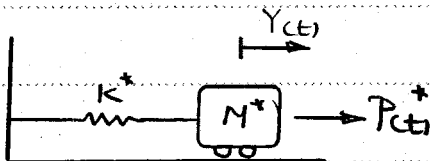
(دو طرف را بر δY_{ct} تقسیم می کنیم)

$$\left(\left(\frac{3}{2} - \frac{4}{\pi} \right) L \cdot \mu \right) \ddot{Y}_{ct} + \left(\frac{l}{2} \cdot EI \right) Y_{ct} = \left(l^2 \left(\frac{1}{4} - \frac{\sqrt{2}}{\pi} - \frac{1}{2\pi^2} \right) P_{ct} \right)$$

$$M^*$$

$$k^*$$

$$P_{ct}^*$$



تدریس ۱۱ (ادام حل)

$$\psi(x) = 1 - c_1 \frac{\pi x}{2L}$$

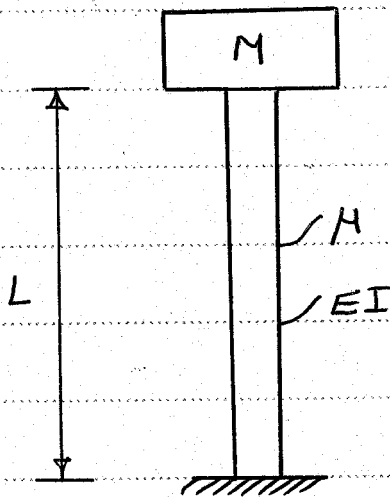
$$M^* = \int_0^L \mu \left(1 - c_1 \frac{\pi x}{2L}\right)^2 dx + M \left(1 - c_1 \frac{\pi L}{2L}\right)^2 = 0.2268 \mu L + M$$

$$K^* = \int_0^L EI \left(\left(\frac{\pi}{2L}\right)^2 c_1 \frac{\pi x}{2L}\right)^2 dx = 3.044 \frac{EI}{L^3}$$

$$\bar{K} = \int_0^L \mu \left(1 - c_1 \frac{\pi x}{2L}\right) dx + M \left(1 - c_1 \frac{\pi L}{2L}\right) = 0.3634 \mu L + M$$

$$\Rightarrow (0.2268 \mu L + M) \ddot{Y}(t) + 3.044 \frac{EI}{L^3} Y(t) = -(0.3634 \mu L + M) \ddot{x}_g(t)$$

$M = \mu L$



لمبرین ۱۱ سازه برچی بصورت شکل مقابل مدل شده است در صورتیکه EI و μ در طول برج ثابت در نظر گرفته شود، مطلوبت تعیین:

- (الف) معادله حرکت
 - (ب) حجم معادل
 - (ج) لختن معادل
 - (د) نیروی لختن معادل
 - (ه) ضربت تحریک از زلزله
- آر این برج تحت اثر حرکت زمین با شتاب $\ddot{x}_g(t)$ قرار داده باشد.

$v(x, t) = \psi(x) \cdot Y(t) \rightarrow \delta v(x, t) = \psi(x) \cdot \delta Y(t)$

$\delta W_E = \delta W_I \rightarrow 0 = \delta W_{I1} + \delta W_{I2} \quad (1)$

$\delta W_{I1} = \int \mu(x) \delta d \theta$ (۱) با مجاری نیروهای داخلی و
 $= \int EI \frac{\partial^2 v(x, t)}{\partial x^2} \cdot \frac{\partial \delta v(x, t)}{\partial x^2} dx = Y(t) \cdot \delta Y(t) \cdot EI \int_0^L \left[\frac{d^2 \psi}{dx^2} \right]^2 dx$ (۲)

$\delta W_{I2} = \int f_I(x, t) \cdot \delta v(x, t) \cdot dx + M \cdot \ddot{v}_t(L, t) \cdot \delta v(L, t)$ (۲) با مجاری نیروهای انبرشی و

$f_{I1}(x, t) = \mu(x) \cdot \ddot{v}_t(x, t)$
 $v_t(x, t) = v(x, t) + x_g(t) \rightarrow \begin{cases} \ddot{v}_t(x, t) = \ddot{v}(x, t) + \ddot{x}_g(t) \\ \ddot{v}_t(L, t) = \ddot{v}(L, t) + \ddot{x}_g(t) \end{cases}$

$\rightarrow \delta W_{I2} = \int \mu(x) \cdot \ddot{v}_t(x, t) \cdot \delta v(x, t) dx + M \cdot \ddot{v}_t(L, t) \cdot \delta v(L, t)$
 $= \mu \int (\ddot{v}(x, t) + \ddot{x}_g(t)) \cdot \psi(x) \cdot \delta Y(t) dx + M (\ddot{v}(L, t) + \ddot{x}_g(t)) \cdot \psi(L) \cdot \delta Y(t)$
 $= \mu \ddot{Y}(t) \cdot \delta Y(t) \int_0^L \psi(x)^2 dx + \mu \cdot \delta Y(t) \cdot \ddot{x}_g(t) \int_0^L \psi(x) dx$
 $+ M \cdot \ddot{Y}(t) \cdot \delta Y(t) \cdot \psi(L) + M \cdot \delta Y(t) \cdot \ddot{x}_g(t) \cdot \psi(L)$
 $= \ddot{Y}(t) \cdot \delta Y(t) \left[\mu \int_0^L \psi(x)^2 dx + M \psi(L)^2 \right] + \ddot{x}_g(t) \cdot \delta Y(t) \left[\mu \int_0^L \psi(x) dx + M \psi(L) \right]$ (۳)

از قرار دادن روابط (۲) و (۳) در رابطه (۱) خواص ثابت و

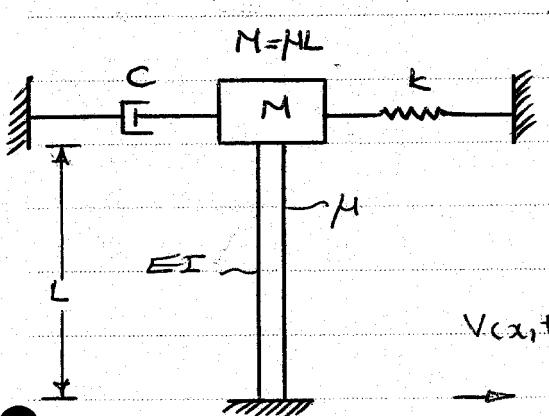
$$\dot{Y}(t) \cdot \delta Y(t) \left[\mu \int_0^L \psi(x)^2 dx + M \psi(L)^2 \right] + Y(t) \cdot \delta Y(t) \cdot EI \int_0^L \left(\frac{d^2 \psi}{dx^2} \right)^2 dx = - \ddot{x}_g(t) \cdot \delta Y(t) \left[\mu \int_0^L \psi(x)^2 dx + M \psi(L)^2 \right]$$

$$\Rightarrow \dot{Y}(t) \left[\mu \int_0^L \psi(x)^2 dx + M \psi(L)^2 \right] + Y(t) \cdot EI \int_0^L \left(\frac{d^2 \psi}{dx^2} \right)^2 dx = - \ddot{x}_g(t) \left[\mu \int_0^L \psi(x)^2 dx + M \psi(L)^2 \right]$$

$$M^* = \mu \int_0^L \psi(x)^2 dx + M \psi(L)^2 \quad K^* = EI \int_0^L \left(\frac{d^2 \psi}{dx^2} \right)^2 dx$$

$$P_{eff}^* = - \bar{K} \cdot \ddot{x}_g(t) \quad \bar{K} = \mu \int_0^L \psi(x)^2 dx + M \psi(L)^2$$

$$M^* \ddot{Y}(t) + K^* Y(t) = P_{eff}^*(t)$$



تمرین ۱۲: شماره فرضی به شکل معادل مدل شده است. مطلوب است تعیین معادله حرکت، نسبت معادل جرم معادل، نیروی معادل در ضرب استخلاف معادل در صورتیکه باره کت اثر حرکت زمین قرار گرفته باشد.

$$v(x,t) = \psi(x) \cdot Y(t) \Rightarrow \delta v(x,t) = \psi(x) \cdot \delta Y(t)$$

$$\delta W_E = \delta W_I \Rightarrow 0 = \delta W_{I1} + \delta W_{I2} \quad (1) \quad \text{روش کار نیروی مجازی و کار نیروی داخلی}$$

$$\begin{aligned} \delta W_{I1} &= \int m(x) \cdot \delta \theta + C v(L,t) \cdot \delta v(L,t) + k v(L,t) \cdot \delta v(L,t) \\ &= \int EI \frac{\partial^2 v(x,t)}{\partial x^2} \frac{\partial^2 \delta v(x,t)}{\partial x^2} dx + \psi(L)^2 \cdot \delta Y(t) (C \cdot Y(t) + k \cdot Y(t)) \\ &= Y(t) \cdot \delta Y(t) \cdot EI \int_0^L \left(\frac{d^2 \psi}{dx^2} \right)^2 dx + \psi(L)^2 \cdot \delta Y(t) (C \cdot Y(t) + k \cdot Y(t)) \\ &= Y(t) \cdot \delta Y(t) \left[EI \int_0^L \left(\frac{d^2 \psi}{dx^2} \right)^2 dx + k \cdot \psi(L)^2 \right] + Y(t) \cdot \delta Y(t) \cdot C \cdot \psi(L)^2 \end{aligned} \quad (2)$$

۱۲) کار نیروی انیسی:

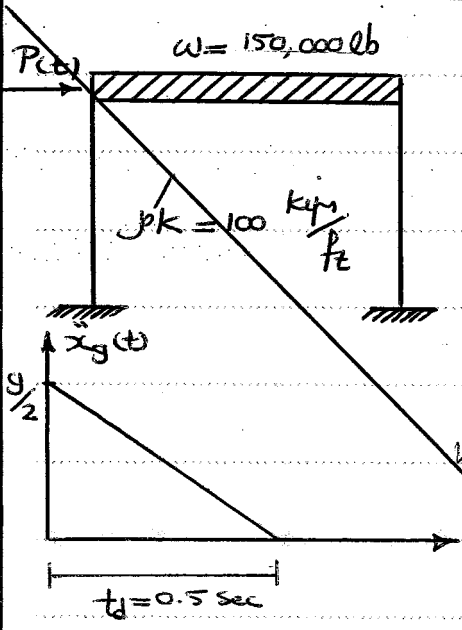
$$\delta W_{I2} = \int P_I(x,t) \cdot \delta v(x,t) dx + M v(L,t) \delta v(L,t)$$

این رابطه در مثال قبل ساده شده است. از روش هر اصل آن خود داری می کنیم. جواب خود صورت

$$\rightarrow X_{Max} = \left[X_0^2 + \left(\frac{\dot{X}_0}{\omega_n} \right)^2 \right]^{1/2} = 13.29$$

$$\rightarrow \text{Max تغییر مکان} = 33.94 \text{ in}$$

$$\text{Max برش پایه} \quad Q_{Max} = k X_{Max} = 150 \times 33.94 = 5091 \text{ kips}$$



علط دارد
 ۱۱۵ پوند (۱۱۵) قاب یک طبقه شکل مقابل مفروض است
 در صورتیکه این قاب تحت اثر نیروی لرزه ای با مشخص
 شتاب لرزه ای برود، مطلوب است تعیین
 (۱) تابع تغییر مکان
 (۲) رسم تابع تغییر مکان
 (۳) تعیین مقدار Max تغییر مکان و Max برش پایه

$$W = 150,000 \text{ lb} = 150 \text{ kips}$$

$$m \ddot{x}(t) + kx(t) = P_{eff}(t) = -m \ddot{x}_g(t)$$

$$\omega = \sqrt{\frac{k}{m}} = \sqrt{\frac{kg}{mg}} = \sqrt{\frac{kg}{W}} = \sqrt{\frac{100 \times 32.17}{150}} = 4.631 \text{ rad/s}$$

$$\rightarrow T = \frac{2\pi}{\omega} = 1.357 \text{ s}$$

چون $t_d > \frac{T}{5}$ پس بارگذاری انجام شده بارگذاری اجباری می باشد.

حسبت اول ($0 < t \leq 0.5$) و تعیین تابع تغییر مکان برینک ابتدای دراصل

$$x_p(t) = \frac{1}{\omega} v(t) \quad v(t) = \int_0^t \ddot{x}_g(\tau) \sin \omega(t-\tau) d\tau$$

$$\ddot{x}_g(\tau) = -g\tau + \frac{1}{2}g$$

$$\Rightarrow v(t) = \int_0^t (-32.17\tau + 16.085) \sin(4.631(t-\tau)) d\tau$$

$$\Rightarrow v(t) = 6.947t - 3.473 C_1(4.631t) + 1.5 \sin(4.631t) + 3.473$$

$$\Rightarrow x_p(t) = 1.5t - 0.75 C_1(4.631t) + 0.324 \sin(4.631t) + 0.75$$

$$t = 0.5 \rightarrow x_{pMax}(0.5) = 2.247$$

حسب معادله (t > 0.5) و حالت ارتعاشی آزاد

$$x_2(t) = X_{Max} C_1(\omega_n t - \phi)$$

$$X_0 = x(0.5) = 2.247$$

$$X_0 = \dot{x}(0.5) \rightarrow \dot{x}(t) = 1.5 + 3.473 \sin(4.631t) + 1.5 C_1(4.631t)$$

$$\rightarrow X_0 = 3.037$$

$$\rightarrow \left\{ \begin{aligned} X_{Max} &= \left[X_0^2 + \left(\frac{\dot{X}_0}{\omega} \right)^2 \right]^{1/2} = \left[2.247^2 + \left(\frac{3.037}{4.631} \right)^2 \right]^{1/2} = 2.341 \\ \phi &= \tan^{-1} \left(\frac{\dot{X}_0}{\omega X_0} \right) = \tan^{-1} \left(\frac{3.037}{4.631 \times 2.247} \right) = 0.284 \text{ rad} \end{aligned} \right.$$

$$\Rightarrow x_2(t) = 2.341 C_1(4.631t - 0.284)$$

$$\text{Max تغییر مکان} = 2.341 \text{ ft}$$

$$\text{Max برش بار} = 100 \left(\frac{\text{kip}}{\text{ft}} \right) \times 2.341 (\text{ft}) = 234.1 \text{ kips}$$

درستی 8

$$u(x) = \sin \frac{\pi x}{2L}$$

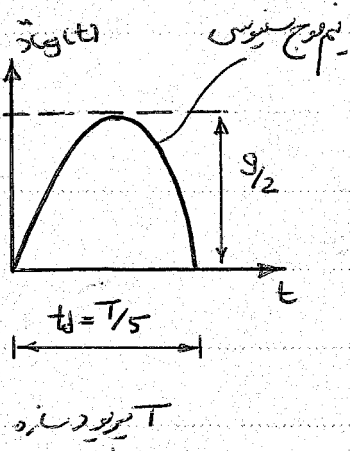
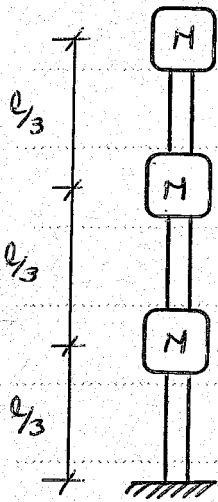
$$M^* = \int_0^L M \left(\sin \left(\frac{\pi x}{2L} \right) \right)^2 dx + M \left(\sin \frac{\pi L}{2L} \right)^2 = \frac{L}{2} M + ML = 1.5 ML$$

$$K^* = \int_0^L EI \left(-\left(\frac{\pi}{2L} \right)^2 \sin \frac{\pi x}{2L} \right)^2 dx + k = \frac{\pi^4}{16L^4} \times \frac{L}{2} EI + k = 3.044 \frac{EI}{L^3} + k$$

$$\bar{K} = \int_0^L M \left(\sin \frac{\pi x}{2L} \right) dx + M \left(\sin \frac{\pi L}{2L} \right)^2 = \frac{2}{\pi} LM + ML = 1.637 LM$$

$$C^* = C \left(\sin \frac{\pi L}{2L} \right) = C$$

$$\Rightarrow 1.5 ML \ddot{Y}(t) + C \dot{Y}(t) + \left(3.044 \frac{EI}{L^3} + k \right) Y(t) = -1.637 ML \ddot{x}_g(t)$$



حل متعدد و صریح (تقریب ۱۱)
 برج چهار طبقه شجری بصورت سازه مقابل مدل شده است. در صورتی که

$W = Mg = 100 \text{ kips}$ $L = 100 \text{ ft}$
 $EI = 3 \times 10^8 \text{ lb.in}^2$ $\mu L = 3M$

و این سازه تحت اثر حرکت زمین بصورت شکل قرار گیرد. مطلوب تعیین

- ۱) Max تغییر مکان
- ۲) Max بیش باری
- ۳) مقدار تابع تغییر مکان در رسم آن

$L = 1200 \text{ in}$ $Mg = 100 \text{ kips} \Rightarrow W = Mg = 10^5 \text{ lb}$ (وزنی)
 $\Rightarrow M = \frac{10^5}{386.06} = 259.03 \text{ lb}$ جرمی
 $\mu L = 3M \Rightarrow \mu = \frac{3M}{L} = \frac{3 \times 259.03}{1200} = 0.648 \text{ lb/in}$

$\ddot{x}_g(t) = \frac{g}{2} \sin\left(\frac{5\pi}{T}\right)t = 193.03 \sin\left(\frac{5\pi}{T}\right)t$

$\psi(x) = 1 - C_1 \frac{\pi x}{2L}$

می توان از دو رابطه زیر که حاصل یکین هستند تابع تغییر مکان را بدست آورد.

۱) $x(t) = \frac{\int P_{eff}(t) dt}{\omega m^*} \sin \omega(t) \quad P_{eff}(t) = -\bar{k} \ddot{x}_g(t)$ بارگذاری ضربی
 ۲) $Y(t) = \frac{\bar{k}}{\omega m^*} V(t) \quad V(t) = \int_0^t \ddot{x}_g(\tau) \sin(\omega(t-\tau)) d\tau$ بارگذاری اضربی

حال چون $t_d = T/5$ می باشد و بارگذاری ضربی است این ارضان رابطه ۱ استفاده می کنیم

$M^* = \int_0^L \mu(x) [\psi(x)]^2 dx + \sum m_i \psi_i^2$
 $= \int_0^{1200} 0.648 \left(1 - C_1 \frac{\pi x}{2400}\right)^2 dx + 259.03 \left[\left(1 - C_1 \frac{\pi}{6}\right)^2 + \left(1 - C_1 \frac{\pi}{3}\right)^2 + \left(1 - C_1 \frac{\pi}{2}\right)^2\right] = 504.77 \text{ lb}$

$k^* = \int_0^L EI \left[\frac{d^2 \psi}{dx^2}\right]^2 dx = \int_0^{1200} 3 \times 10^8 \times \left(\frac{\pi}{2400}\right)^4 \left(C_1 \left(\frac{\pi x}{2400}\right)\right)^2 dx = 5.25 \times 10^2 \text{ lb/in}$ (0.528)

$$\bar{K} = \int_0^L \mu x_1 \psi_{cs} dx + \sum m_i \psi_i = \int_0^{1200} 0.648 (1 - C_1 \frac{\pi x}{1200}) dx + 259.03 [(1 - C_1 \frac{\pi}{6}) + (1 - C_1 \frac{\pi}{3}) + (1 - C_1 \frac{\pi}{2})] = 1200.85 \text{ lb} \cdot \text{ft} \quad 682.21$$

$$\omega = \sqrt{\frac{K^*}{m^*}} = \sqrt{\frac{5.35 \times 10^{-2}}{504.77}} = 1.03 \times 10^{-2} \text{ rad/s} \Rightarrow T = \frac{2\pi}{\omega} = 610.3 \text{ s}$$

$$\int_0^{t_1} P_{\text{off}}(t) dt = \int_0^{T/5} -K \ddot{x}_g(t) dt = \int_0^{T/5} -K (193.03 \sin(\frac{5\pi}{T} t)) dt$$

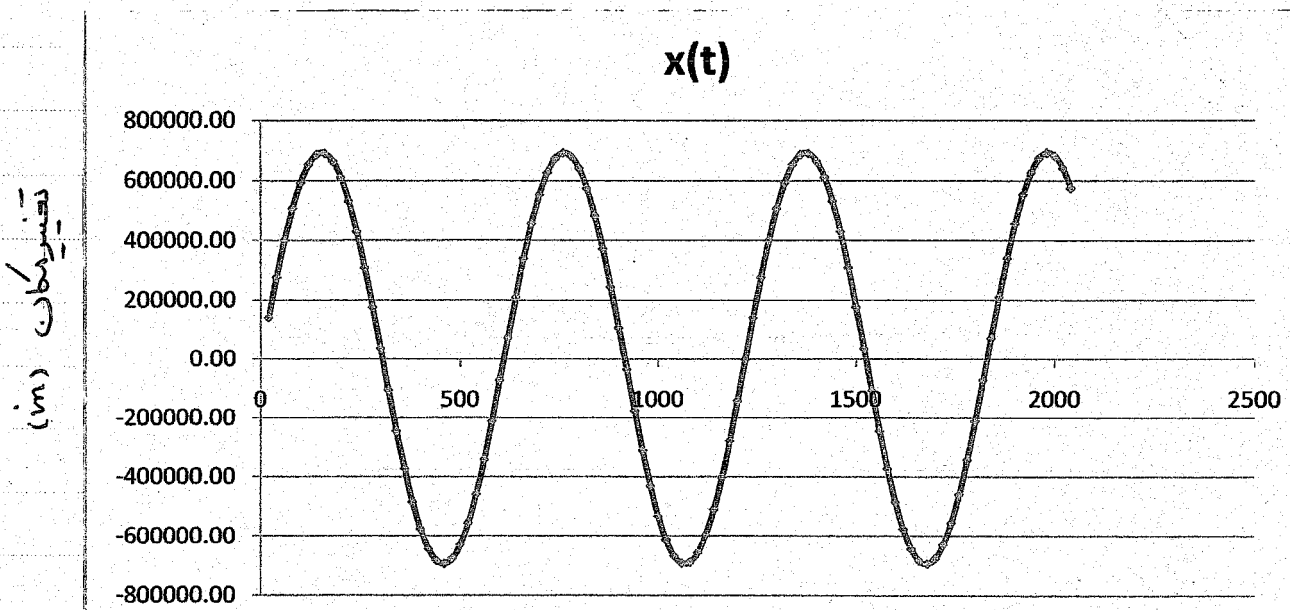
$$= \int_0^{122.06} -1200.85 \times 193.03 \sin((\frac{5\pi}{122.06}) t) dt = 3,602,442.5$$

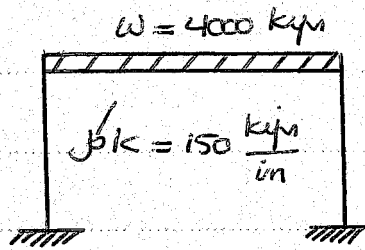
$$\Rightarrow x(t) = \frac{3,602,442.5}{1.03 \times 10^{-2} \times 504.77} \sin(1.03 \times 10^{-2} t) = 692,893.2 \sin(0.0103 t) \quad \leftarrow (t-t_1)$$

$$Q_{\text{max}} = 692,893.2 \text{ in} \quad \rightarrow x_{\text{max}} = 692,893.2 \text{ in}$$

$$Q(t) = \frac{K}{m^*} \omega V(t) = \frac{K}{m^* \omega} V(t) \times \bar{K} \omega^2 = x(t) \cdot \bar{K} \omega^2 \quad \rightarrow$$

$$\rightarrow Q_{\text{max}} = 692,893.2 \times 1200.85 \times (1.03 \times 10^{-2})^2 = 882,733.3 \text{ lb}$$





حل محدود و صحیح (دومین ۱۲)
 قاب شکل مقابل مفروض است. در صورتیکه این قاب بکت
 اثر شکست زمین بصورت دایا گرام لای الف و ب قرار گیرد.
 مطلوبت تعیین ه

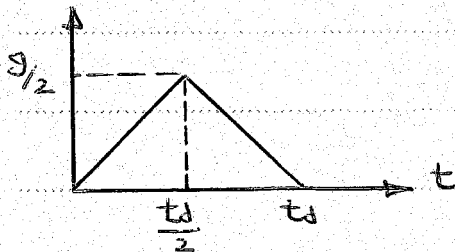
۱) تغییر مکان Max
 ۲) برش پایه Max

(t_d دو برابر نیروی دایره است)

$\ddot{x}_g(t)$

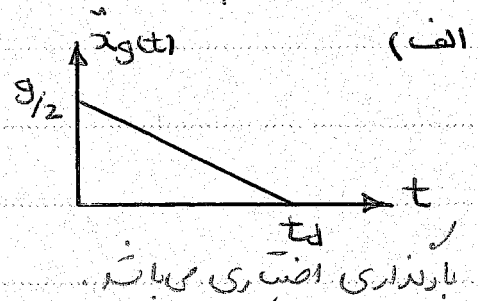
$t_d = 2T$

(ب)



$\ddot{x}_g(t)$

(الف)



بارگذاری اضری می باشد

$$m\ddot{x}(t) + kx(t) = P_{eff} = -m\ddot{x}_g(t)$$

$$\omega = \sqrt{\frac{k}{m}} = \sqrt{\frac{kg}{mg}} = \sqrt{\frac{150 \times 386.06}{4000}} = 3.805 \text{ rad/s}$$

$$T = \frac{2\pi}{\omega} = \frac{2\pi}{3.805} = 0.526\pi = 1.651 \text{ rad}$$

حالت الف

غاز اول ($0 < t < 2T$) تعیین تابع تغییر مکان در کد استرل در کد

$$x_1(t) = \frac{1}{\omega} v_1(t) \quad v_1(t) = \int_0^t \ddot{x}_g(\tau) \sin \omega(t-\tau) d\tau$$

$$\ddot{x}_g(\tau) = \frac{-g}{4T} \tau + \frac{g}{2}$$

$$\Rightarrow v_1(t) = \int_0^t \left(\frac{-g}{4T} \tau + \frac{1}{2}g \right) \sin \omega(t-\tau) d\tau$$

$$v_1(t) = \int_0^t (-58.46\tau + 193.03) \sin(3.805(t-\tau)) d\tau$$

$$v_1(t) = -15.36t - 50.73 C_1(3.805t) + 4.04 \sin(3.805t) + 50.7$$

$$\Rightarrow x_1(t) = -4.04t - 13.32 C_1(3.805t) + 1.062 \sin(3.805t) + 13.32$$

$$\Rightarrow t = 0.784 < 2T = 3.303 \rightarrow x_1 \text{ Max} = 23.47$$

فازدوم $(t > 2T)$ و حالت ارتعاش آزاد

$$x_2(t) = x_{2Max} C_1(\omega_n(t-2T) - \phi) \quad 2T = 3.303 \text{ s}$$

$$x_0 = x_1(3.303) = -13.36 \text{ in}$$

$$\dot{x}_0 = \dot{x}_1(3.303) \Rightarrow \dot{x}(t) = -4.04 + 50.6 \sin(3.805t) + 4.03 C_1(3.805t)$$

$$\Rightarrow \dot{x}_0 = \dot{x}(3.303) = 0.068 \text{ in/s}$$

$$\Rightarrow x_{2Max} = \left[x_0^2 + \left(\frac{\dot{x}_0}{\omega_n} \right)^2 \right]^{1/2} = 13.36 \text{ in}$$

$$\Rightarrow \text{تغیر مکان فازیم} \quad x_{Max} = x_1(t=0.784) = 23.47$$

برش فازیم را بهر معانی از دورا بطرز بدست می آوریم.

$$1) \quad Q_{Max} = k x_{Max} = 150 \times 23.47 = 3520.5 \text{ kips}$$

$$2) \quad Q_{Max} = m \omega V_{Max} = m \omega (x_{Max} \cdot \omega) = \frac{4000}{386.06} \times 3.805^2 \times 23.47 = 3520.7 \text{ kips}$$

$$x(t) = \frac{1}{\omega} V(t) \quad V(t) = \int_0^t \ddot{x}_g(\tau) \sin \omega(t-\tau) d\tau \quad (\text{حالت ب})$$

$$\ddot{x}_g(\tau) = \begin{cases} \frac{g}{2T} \tau & 0 \leq \tau \leq T \\ -\frac{g}{2T} \tau + g & T < \tau \leq 2T \\ 0 & t > 2T \end{cases}$$

فازاول $(0 < t \leq T)$

$$V_1(t) = \int_0^t \frac{g}{2T} \tau \sin \omega(t-\tau) d\tau = \int_0^t 116.92 \tau \sin(3.805(t-\tau)) d\tau$$

$$= 30.73 t - 8.076 \sin(3.805 t)$$

$$x_1(t) = 8.076 t - 2.122 \sin(3.805 t)$$

$$\rightarrow t = T \Rightarrow x_{1Max} = 13.34 \text{ in}$$

فازدوم $(T < t \leq 2T)$

$$V_2(t) = \int_0^T \frac{g}{2T} \tau \sin \omega(t-\tau) d\tau + \int_T^t \left(-\frac{g}{2T} \tau + g \right) \sin \omega(t-\tau) d\tau$$

$$= \int_0^{1.651} 116.92 \tau \sin(3.805(t-\tau)) d\tau + \int_{1.651}^t (-116.92 \tau + 386.06) \sin(3.805(t-\tau)) d\tau$$

$$= -30.73 t + 101.46 C_1(3.805 t - 6.28) + 16.15 \sin(3.805 t - 6.28)$$

$$- 101.46 C_1(3.805(t-1.651)) - 8.08 \sin(3.805 t) + 101.46$$

$$\Rightarrow x_2(t) = -8.08t + 26.66 C_1(3.805t - 6.28) + 4.24 \sin(3.805t - 6.28) - 26.66 C_1(3.805(t - 1.651)) - 2.12 \sin(3.805t) + 26.66$$

$$t=T \rightarrow x_{2 \text{ Max}} = 13.34 \text{ in}$$

فانسیم ($t > 2T$) ه صلت ارتعاش آزاد

$$x_3(t) = x_{\text{Max}} C_1(\omega_n(t - 2T) + \phi)$$

$$x_0 = x_2(3.303) = -0.011$$

$$\dot{x}_0 = \dot{x}_2(3.303)$$

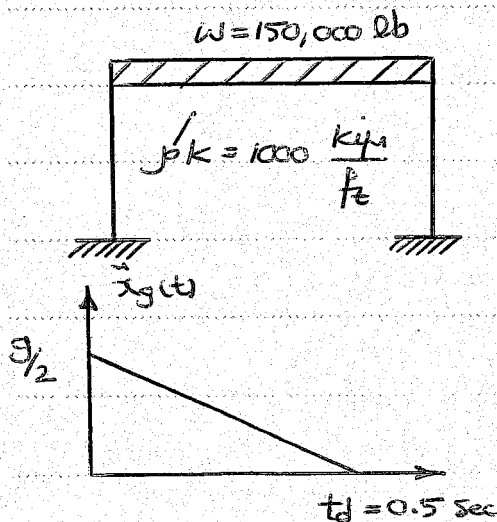
$$x_2(t) = -8.08 - 101.44 \sin(3.805t - 6.28) + 16.13 C_1(3.805t - 6.28) + 101.44 \sin(3.805(t - 1.651)) - 8.07 C_1(3.805t)$$

$$\dot{x}_0 = \dot{x}_2(3.303) = 0.157$$

$$\Rightarrow x_{3 \text{ Max}} = \left[x_0^2 + \left(\frac{\dot{x}_0}{\omega_n} \right)^2 \right]^{1/2} = 0.043$$

$$\Rightarrow \text{Max} \left(\frac{\dot{x}}{t} \right) = 13.34 \text{ in}$$

$$Q_{\text{Max}} = k x_{\text{Max}} = 150 \times 13.34 = 2001 \text{ kips}$$



حل محدود و صریح (تدریس ۱۵)
 قاب یک طبقه شکل مقابل مفروض است. (در صورتی که این قاب تحت اثر نیروی ارتعاشی ای با معنی زیر قرار گیرد، مطابقت

- تقریباً
- ۱) تابع تغییر مکان
 - ۲) رسم تابع تغییر مکان
 - ۳) تقریب مقدار Max تغییر مکان و Max ارتعاش پایه

$$W = 150,000 \text{ lb} = 150 \text{ kips}$$

$$m\ddot{x}(t) + kx(t) = P_{\text{eff}}(t) = -m\ddot{x}_g(t)$$

$$\omega = \left(\frac{k}{m}\right)^{1/2} = \left(\frac{\text{kg}}{\text{mg}}\right)^{1/2} = \left(\frac{100 \times 32.17}{150}\right)^{1/2} = 4.631 \text{ rad/s}$$

$$\rightarrow T = \frac{2\pi}{\omega} = 1.357$$

چون $t > \frac{T}{4}$ (یعنی $0.5 > 0.34$) پس بارگذاری ایجابی است.

$$x_1(t) = \frac{1}{\omega} v_1(t)$$

فاز اول ($0 < t \leq 0.5$)

$$\ddot{x}_g(t) = -g\tau + \frac{1}{2}g$$

$$v_1(t) = \int_0^t (-32.17\tau + 16.085) \sin(4.631(t-\tau)) d\tau$$

$$= 6.947t - 3.473 C_1(4.631t) + 1.5 \sin(4.631t) + 3.473$$

$$\Rightarrow x_1(t) = 1.5t - 0.75 C_1(4.631t) + 0.324 \sin(4.631t) + 0.75$$

$$t = 0.5 \rightarrow x_{1, \text{Max}}(0.5) = 2.247 \text{ ft}$$

$$x_2(t) = X_{\text{Max}} C_1(\omega_n(t-0.5) - \phi)$$

فاز دوم ($t > 0.5$)

$$X_0 = x_1(0.5) = 2.247$$

$$\dot{X}_0 = \dot{x}_1(0.5) \rightarrow \dot{x}(t) = 1.5 + 3.473 \sin(4.631t) + 1.5 C_1(4.631t)$$

$$\rightarrow \dot{X}_0 = 3.037$$

$$X_{2, \text{Max}} = \left[X_0^2 + \left(\frac{\dot{X}_0}{\omega_n}\right)^2 \right]^{1/2} = \left[2.247^2 + \left(\frac{3.037}{4.631}\right)^2 \right]^{1/2} = 2.341 \text{ ft}$$

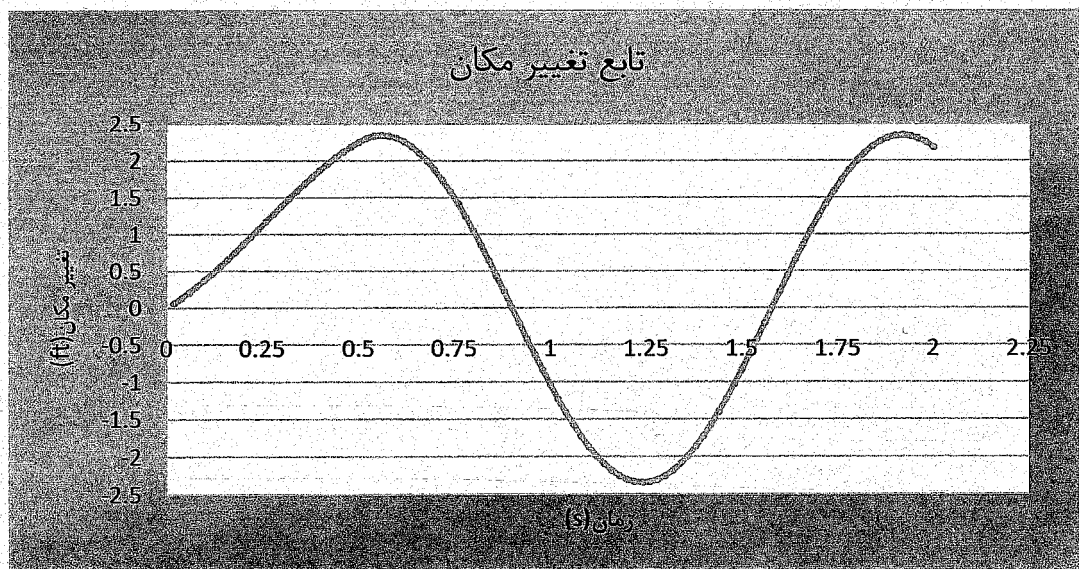
$$\phi = \tan^{-1}\left(\frac{\dot{X}_0}{\omega_n X_0}\right) = \tan^{-1}\left(\frac{3.037}{4.631 \times 2.247}\right) = 0.284 \text{ rad}$$

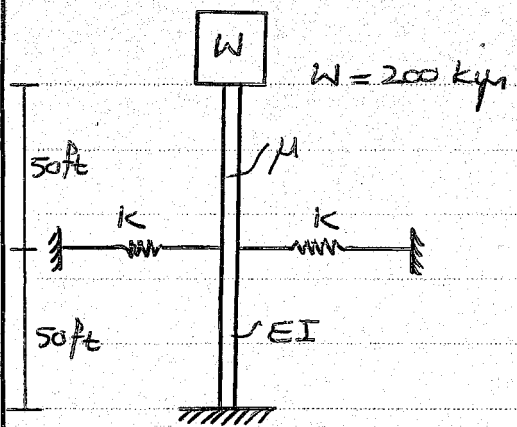
$$\rightarrow x_2(t) = 2.341 C_1(4.631t - 0.284)$$

$$\text{Max تغییر مکان} = 2.341 \text{ ft}$$

$$\text{Max بار} = 2.341 \times 100 = 234.1 \text{ kips}$$

t(s)	x(t)	t(s)	x(t)	t(s)	x(t)	t(s)	x(t)
0.02	0.06318	0.52	2.29826	1.02	-1.23024	1.52	-0.63066
0.04	0.13251	0.54	2.329593	1.04	-1.40917	1.54	-0.41945
0.06	0.20764	0.56	2.340956	1.06	-1.57602	1.56	-0.20464
0.08	0.28819	0.58	2.332252	1.08	-1.72937	1.58	0.011918
0.1	0.37373	0.6	2.303554	1.1	-1.86788	1.6	0.228378
0.12	0.46379	0.62	2.25511	1.12	-1.99039	1.62	0.44288
0.14	0.55784	0.64	2.187335	1.14	-2.09583	1.64	0.653585
0.16	0.65533	0.66	2.100809	1.16	-2.18331	1.66	0.858688
0.18	0.75570	0.68	1.996274	1.18	-2.25207	1.68	1.056429
0.2	0.85833	0.7	1.874626	1.2	-2.30153	1.7	1.245115
0.22	0.96260	0.72	1.736908	1.22	-2.33126	1.72	1.423127
0.24	1.06789	0.74	1.584301	1.24	-2.341	1.74	1.58894
0.26	1.17353	0.76	1.418113	1.26	-2.33067	1.76	1.74113
0.28	1.27888	0.78	1.239769	1.28	-2.30037	1.78	1.878398
0.3	1.38330	0.8	1.050796	1.3	-2.25034	1.8	1.999561
0.32	1.48615	0.82	0.852816	1.32	-2.18103	1.82	2.103584
0.34	1.58681	0.84	0.647525	1.34	-2.09302	1.84	2.189575
0.36	1.68466	0.86	0.436684	1.36	-1.98706	1.86	2.256795
0.38	1.77913	0.88	0.222099	1.38	-1.86408	1.88	2.30467
0.4	1.86966	0.9	0.00561	1.4	-1.72511	1.9	2.332788
0.42	1.95574	0.92	-0.21093	1.42	-1.57135	1.92	2.340909
0.44	2.03688	0.94	-0.42566	1.44	-1.40413	1.94	2.328962
0.46	2.11265	0.96	-0.63674	1.46	-1.22487	1.96	2.297051
0.48	2.18265	0.98	-0.84236	1.48	-1.0351	1.98	2.245449
0.5	2.24655	1	-1.04076	1.5	-0.83647	2	2.174598

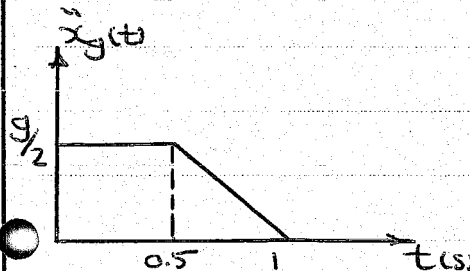




حل بعدد و صحیح (لترین ۱۶)

برج محاورات شعری تصویر شکل مقابل مدل شده است در صورتیکه این بارها تحت اثر ثبات نگاشت زیر قرار بگیرد. مطلوبیت لغزش و

- (۱) تابع تغییر مکان
- (۲) مقدار Max لغزش
- (۳) نیروی بیش / کم
- (۴) Max بیش / کم
- (۵) استهلاک را صفر در نظر بگیرد



$MLg = 2W$
 $EI = 2.1 \times 10^8 \text{ lb} \cdot \text{in}^2$
 $k = 50 \text{ kip} / \text{ft} = \frac{50,000}{12} = 4166.7 \frac{\text{lb}}{\text{in}}$

$L = 1200 \text{ inch}$ $W = 200,000 \text{ lb}$

$\Rightarrow M = \frac{200,000}{386.06} = 518.1 \text{ lb} \cdot \text{ft}$

$MLg = 2W \Rightarrow ML = 2 \frac{W}{g} \Rightarrow ML = 2M \Rightarrow \mu = \frac{2 \times 518.1}{1200} = 0.863 \frac{\text{lb}}{\text{m}}$

$v(x,t) = \psi(x) \cdot \gamma(t)$ $\psi(x) = 1 - c_1 \frac{\pi x}{2L}$

$M^* = \int_0^L \mu \psi^2 dx + \sum m_i \psi_i^2$
 $= \int_0^{1200} 0.863 \times \left(1 - c_1 \frac{\pi x}{2400}\right)^2 dx + 518.1 \left(1 - c_1 \frac{\pi}{2}\right)^2 = 752.9 \text{ lb} \cdot \text{ft}$

$K^* = \int_0^L EI \psi''^2 dx + \sum k_i \psi_i^2$
 $= \int_0^{1200} 2.1 \times 10^8 \left(\frac{\pi}{2400}\right)^4 \left(c_1 \left(\frac{\pi x}{2400}\right)\right)^2 dx + 2 \times 4166.7 \left(1 - c_1 \frac{\pi}{4}\right)^2$
 $= 715.26 \text{ lb} / \text{in}$

$\omega = \sqrt{\frac{K^*}{M^*}} = \sqrt{\frac{715.26}{752.9}} = 0.975 \rightarrow T = \frac{2\pi}{\omega} = 6.45$

$\bar{k} = \int_0^L \mu \psi dx + \sum m_i \psi_i = \int_0^{1200} 0.863 \left(1 - c_1 \frac{\pi x}{2400}\right) dx + 518.1 \left(1 - c_1 \frac{\pi}{2}\right)$
 $= 894.42 \text{ lb} \cdot \text{ft}$

$$\ddot{x}_g(\tau) = \begin{cases} g/2 & 0 < \tau \leq 0.5 \\ -g(t-1) & 0.5 < \tau \leq 1 \\ 0 & t > 1 \end{cases}$$

فاز اول (0 < t ≤ 0.5)

$$Y(t) = \frac{\bar{k}}{M^* \omega} V(t) \rightarrow V_1(t) = \psi(\omega) \cdot \frac{\bar{k}}{M^* \omega} V_1(t)$$

$$V_1(t) = \int_0^t \ddot{x}_g(\tau) \sin \omega(t-\tau) d\tau = \int_0^t 193.03 \sin(0.975(t-\tau)) d\tau$$

$$= -197.98 C_1(0.975 t) + 197.98$$

$$Y_1(t) = \frac{894.42}{752.9 \times 0.975} (-197.98 C_1(0.975 t) + 197.98)$$

$$= -241.22 C_1(0.975 t) + 241.22$$

$$t = 0.5 \rightarrow Y_1 \text{ Max} = 28.1 \text{ in}$$

فاز دوم (0.5 < t ≤ 1)

$$V_2(t) = \int_0^{0.5} \frac{g}{2} \sin \omega(t-\tau) d\tau + \int_{0.5}^t -g(t-1) \sin \omega(t-\tau) d\tau$$

$$= \int_0^{0.5} 193.03 \sin 0.975(t-\tau) d\tau + \int_{0.5}^t -386.06(t-1) \sin 0.975(t-\tau) d\tau$$

$$= -395.96 t + 395.96 t C_1(0.975(t-0.5)) - 197.98 C_1(0.975(t-0.5))$$

$$- 197.98 C_1(0.975 t) + 395.96 + (t-1)$$

$$Y_2(t) = -482.45 t + 482.45 t C_1(0.975(t-0.5)) - 241.22 C_1(0.975(t-0.5))$$

$$- 241.22 C_1(0.975 t) + 482.45$$

$$t = 1 \rightarrow Y_2 \text{ Max} = 77.76 \text{ in} \quad \nearrow 96.36$$

$$Y_3(t) = Y_{\text{Max}} (C_1(t-1) - \phi) \quad (t \geq 1) \text{ فاز سوم}$$

$$Y_0 = Y_2(1) = 77.76 \text{ in}$$

$$\dot{Y}_0 = \dot{Y}_2(1) \rightarrow \dot{Y}_2(t) = -482.45 + 482.45 C_1(0.975(t-0.5))$$

$$-482.45 t \sin(0.975(t-0.5)) + 241.22 \sin(0.975(t-0.5)) + 241.22 \sin(0.975 t)$$

$$\Rightarrow \dot{Y}_0 = \dot{Y}_2(1) = 30.46 \frac{\text{in}}{\text{s}}$$

$$\rightarrow Y_{Max} = \left[Y_0^2 + \left(\frac{\dot{Y}_0}{\omega} \right)^2 \right]^{1/2} = \left[77.76^2 + \left(\frac{30.46}{0.975} \right)^2 \right]^{1/2} = 83.8 \text{ in}$$

$$\phi = \tan^{-1} \left(\frac{30.46}{0.975 \times 77.76} \right) = 0.38$$

- تابع تغییر مکان 8

$$0 < t \leq 0.5$$

$$V(x,t) = \left(1 - C_1 \frac{\pi x}{2400} \right) \times \begin{cases} -241.22 C_1 (0.975t) + 241.22 & 0 < t \leq 0.5 \\ -482.45t + 482.45t C_1 (0.975(t-0.5)) - 241.22 C_1 (0.975(t-0.5)) - 241.22 C_1 (0.975t) + 482.45 & 0.5 < t \leq 1 \\ 83.8 C_1 (0.975(t-1) + 0.38) & t > 1 \end{cases}$$

- مقدار Max تغییر مکان 8

$$Y_{Max} = 83.8 \text{ in}$$

$$Q = \frac{\bar{k}^2}{M^*} \omega V(t) = \left(\frac{\bar{k}}{M^* \omega} \right) \bar{k} \cdot \omega^2 V(t)$$

- شتاب نیروی برش 8

$$\rightarrow Q = \bar{k} \cdot \omega^2 \cdot Y(t) = 850.26 Y(t)$$

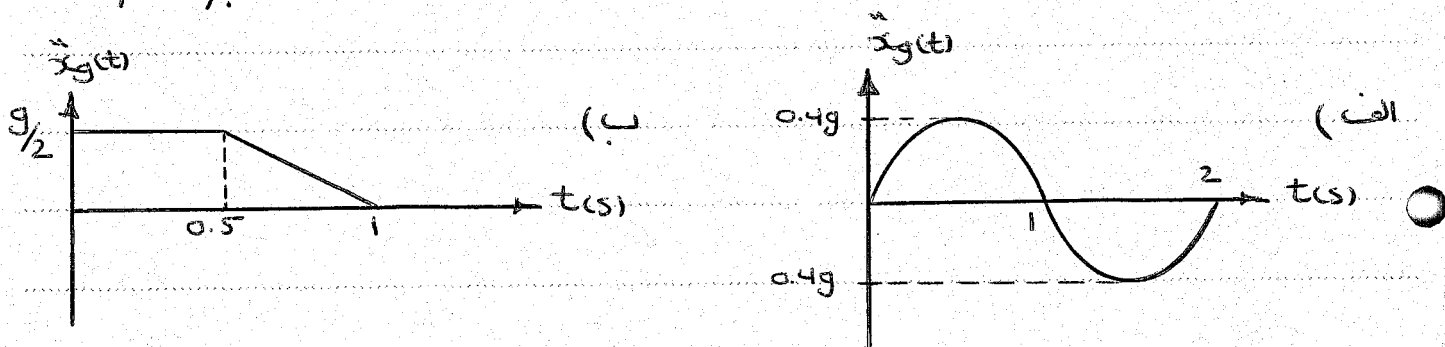
$$Q(t) = 850.26 \times \begin{cases} -241.22 C_1 (0.975t) + 241.22 & 0 < t \leq 0.5 \\ -482.45t + 482.48t C_1 (0.975(t-0.5)) - 241.22 C_1 (0.975(t-0.5)) - 241.22 C_1 (0.975t) + 482.45 & 0.5 < t \leq 1 \\ 83.8 C_1 (0.975(t-1) + 0.38) & t > 1 \end{cases}$$

- Max برش پایه

$$Q_{Max} = 850.26 \times 83.8 = 71251.79 \text{ lb}$$

تمرین ۱۷) در صورتیکه شتاب ثبت شده زمین در روز زلزله مختلف مطابق اشکال الف و ب باشد، مسؤلیت تعیین طیف پاسخ این روز زلزله را بر این تغییرات سرعت و شتاب طیف لرزه‌نگاری را برای سازه‌های زیر بدست آورید. (برای رسم تا ۴۵ پس برود)

$\xi_1 = 0\%$ $\xi_2 = 5\%$ $\xi_3 = 10\%$



حسبت الف)

$$\ddot{x}_g(\tau) = \begin{cases} 0.4g \sin \pi \tau & 0 < \tau \leq 2 \\ 0 & \tau > 2 \end{cases}$$

$$0 < t \leq 2 \rightarrow v(t) = \int_0^t 0.4g \sin \pi \tau \cdot e^{-\xi \omega_n(t-\tau)} \sin \omega_d(t-\tau) d\tau$$

با فرض $(T \leq 4)$ همواره $t > T/4$ می باشد پس پاسخ سازه اجباری است و چون $t > T/2$ می باشد بدین ترتیب پاسخ سازه در ارتعاش اجباری است.

$$\omega_n = \frac{2\pi}{T} \quad \omega_d = \omega_n \sqrt{1-\xi^2} = \frac{2\pi}{T} \sqrt{1-\xi^2} \quad g = 32.17 \text{ ft/s}^2$$

$$v(t) = \int_0^t 12.868 \sin \pi \tau \cdot e^{-\xi (\frac{2\pi}{T})(t-\tau)} \sin(\frac{2\pi}{T} \sqrt{1-\xi^2} (t-\tau)) d\tau$$

برای $\xi = 0$ داریم:

$$v(t) = \int_0^t 12.868 \sin \pi \tau \cdot \sin(\frac{2\pi}{T} (t-\tau)) d\tau$$

$$= 12.868 \left(\frac{\sin(\pi t) + \sin(\frac{2\pi t}{T})}{2(\frac{2\pi}{T} + \pi)} + \frac{\sin(\pi t) - \sin(\frac{2\pi t}{T})}{2(\frac{2\pi}{T} - \pi)} \right)$$

برای $\xi = 5\%$ داریم

$$A = \frac{9.873}{100 T^2} + \left(\frac{6.274}{T} + \pi \right)^2 \quad B = \frac{9.873}{100 T^2} + \left(\frac{6.274}{T} - \pi \right)^2$$

$$V(t) = \left[\frac{1}{A} \left[\frac{0.1571 C_1(\pi t)}{T} + \frac{1}{2} \left(\frac{6.274}{T} + \pi \right) \sin(\pi t) - \frac{0.1571 e^{-\frac{0.3142 t}{T}}}{T} C_1 \left(\frac{6.274}{T} t \right) \right. \right. \\ \left. \left. + \frac{1}{2} e^{-\frac{0.3142 t}{T}} \left(\frac{6.274}{T} + \pi \right) \sin \left(\frac{6.274 t}{T} \right) \right] + \frac{1}{B} \left[- \frac{0.1571 C_1(\pi t)}{T} \right. \right. \\ \left. \left. + \frac{1}{2} \left(\frac{6.274}{T} - \pi \right) \sin(\pi t) + \frac{0.1571 e^{-\frac{0.3142 t}{T}}}{T} C_1 \left(\frac{6.274 t}{T} \right) \right. \right. \\ \left. \left. - \frac{1}{2} e^{-\frac{0.3142 t}{T}} \left(\frac{6.274}{T} - \pi \right) \sin \left(\frac{6.274 t}{T} \right) \right] \right] \lambda 12.868$$

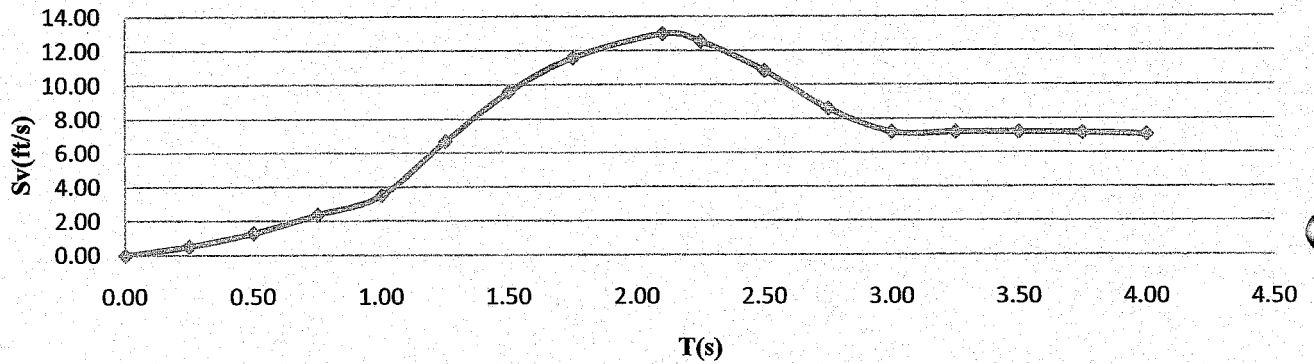
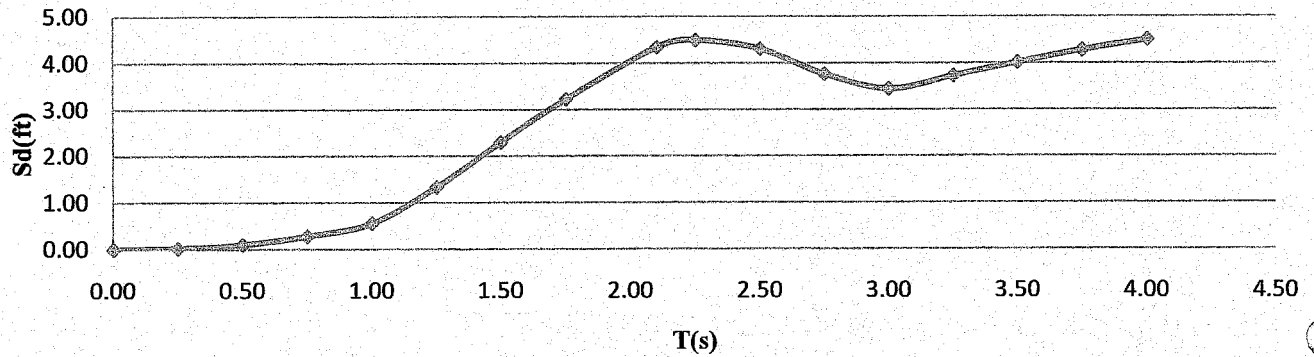
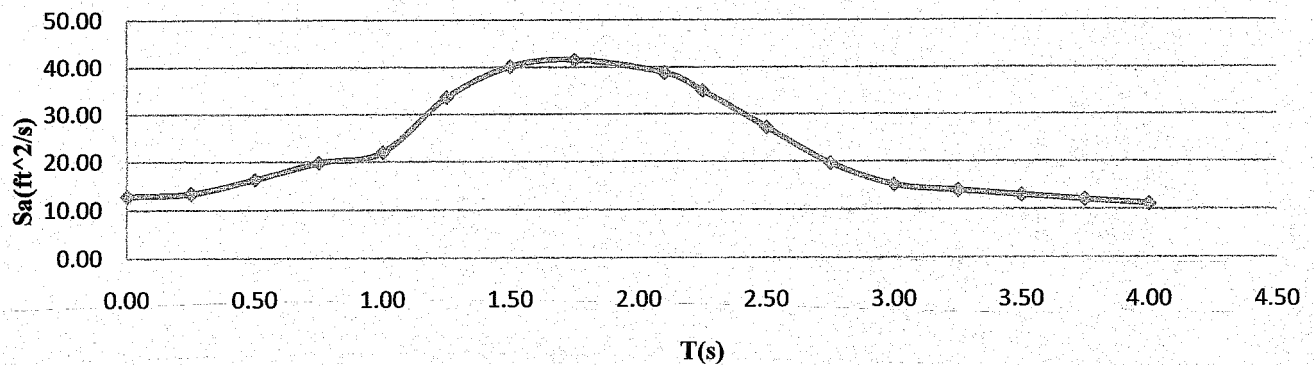
برای $\xi = 10\%$ داریم

$$C = \frac{0.394}{100 T^2} + \left(\frac{6.283}{T} + \pi \right)^2 \quad D = \frac{0.394}{100 T^2} + \left(\frac{6.283}{T} - \pi \right)^2$$

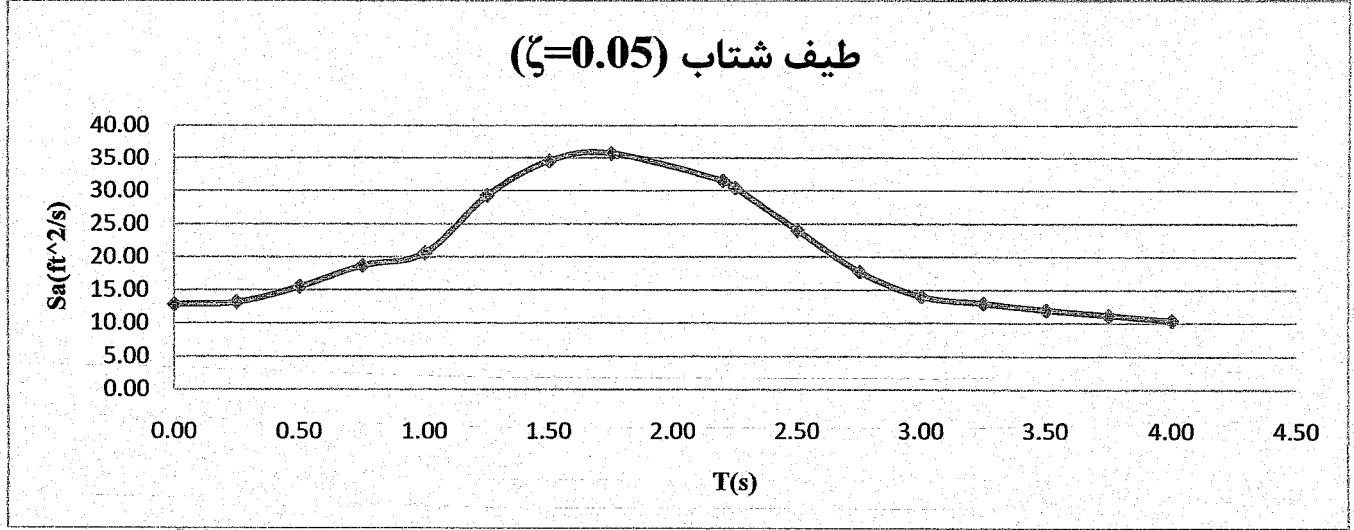
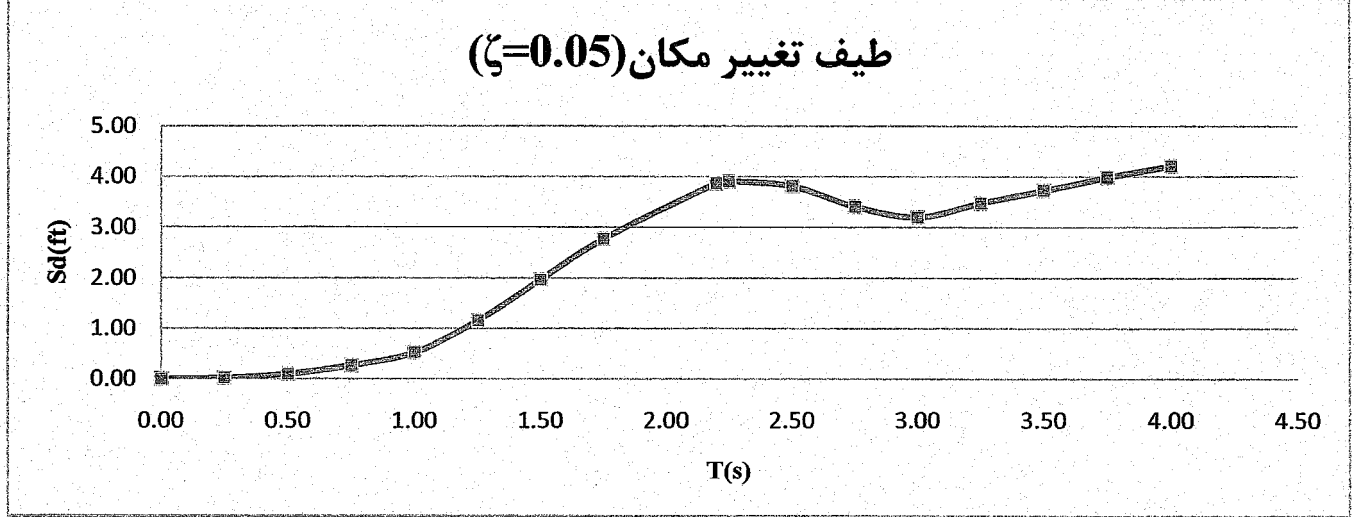
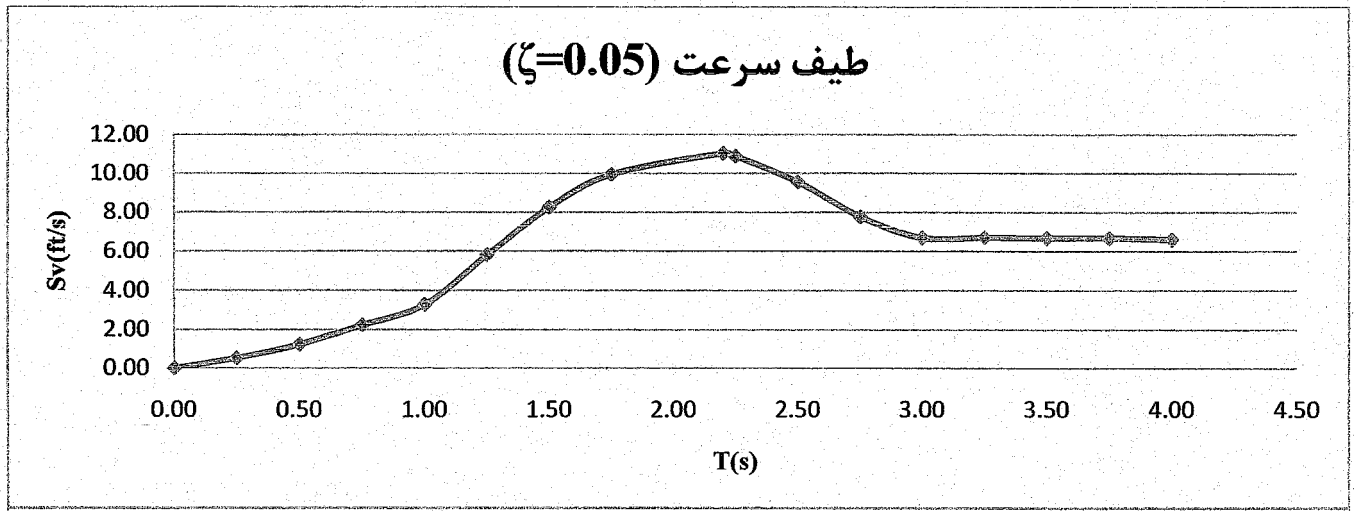
$$V(t) = \left[\frac{1}{C} \left[\frac{+0.314 C_1(\pi t)}{10 T} + \frac{1}{2} \left(\frac{6.283}{T} + \pi \right) \sin(\pi t) - \frac{0.314 e^{-\frac{0.628 t}{10 T}}}{10 T} C_1 \left(\frac{6.283 t}{T} \right) \right. \right. \\ \left. \left. + \frac{1}{2} e^{-\frac{0.628 t}{10 T}} \left(\frac{6.283}{T} + \pi \right) \sin \left(\frac{6.283 t}{T} \right) \right] + \frac{1}{D} \left[\frac{1}{2} \left(\frac{6.283}{T} - \pi \right) \sin(\pi t) \right. \right. \\ \left. \left. + \frac{0.314}{10 T} e^{-\frac{0.628 t}{10 T}} C_1 \left(\frac{6.283 t}{T} \right) - \frac{1}{2} e^{-\frac{0.628 t}{10 T}} \left(\frac{6.283}{T} - \pi \right) \sin \left(\frac{6.283 t}{T} \right) \right. \right. \\ \left. \left. - \frac{0.314 C_1(\pi t)}{10 T} \right] \right] 12.868$$

$\zeta=0$

T	0.00	0.25	0.50	0.75	1.00	1.25	1.50	1.75	2.10	2.25	2.50	2.75	3.00	3.25	3.50	3.75	4.00
S_v	0.00	0.53	1.30	2.37	3.51	6.70	9.59	11.59	12.99	12.54	10.82	8.61	7.22	7.21	7.21	7.17	7.08
S_d	0.00	0.02	0.10	0.28	0.56	1.33	2.29	3.23	4.34	4.49	4.31	3.77	3.45	3.73	4.01	4.28	4.50
S_a	12.87	13.39	16.32	19.84	22.04	33.67	40.19	41.61	38.85	35.03	27.20	19.66	15.13	13.94	12.94	12.01	11.11

طيف سرعت ($\zeta=0$)طيف تغيير مكان ($\zeta=0$)طيف شتاب ($\zeta=0$)

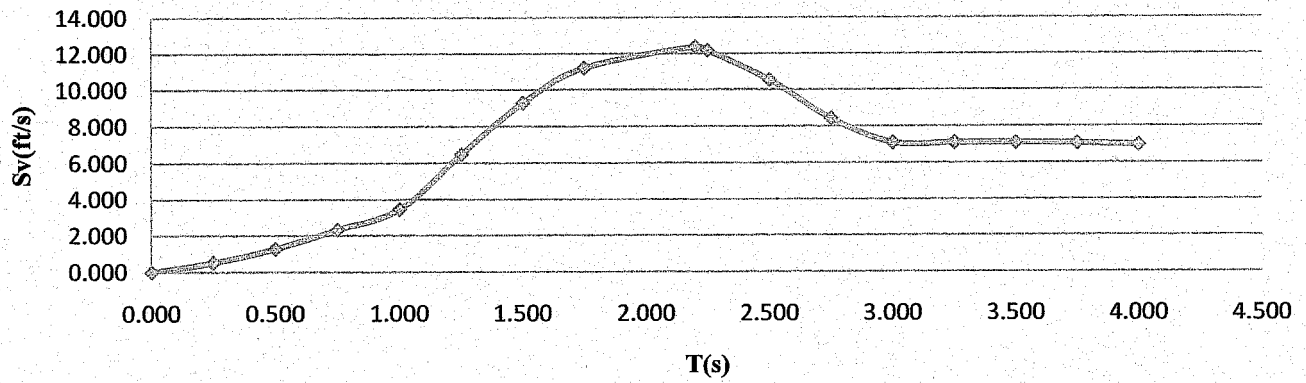
$\zeta=0.05$																	
T	0.00	0.25	0.50	0.75	1.00	1.25	1.50	1.75	2.20	2.25	2.50	2.75	3.00	3.25	3.50	3.75	4.00
S_v	0.00	0.52	1.24	2.23	3.29	5.83	8.26	9.96	11.05	10.90	9.58	7.78	6.70	6.72	6.68	6.68	6.62
S_d	0.00	0.02	0.10	0.27	0.52	1.16	1.97	2.78	3.87	3.90	3.81	3.41	3.20	3.48	3.72	3.99	4.21
S_a	12.85	13.16	15.53	18.69	20.65	29.31	34.59	35.78	31.57	30.44	24.07	17.78	14.03	12.99	12.00	11.19	10.39



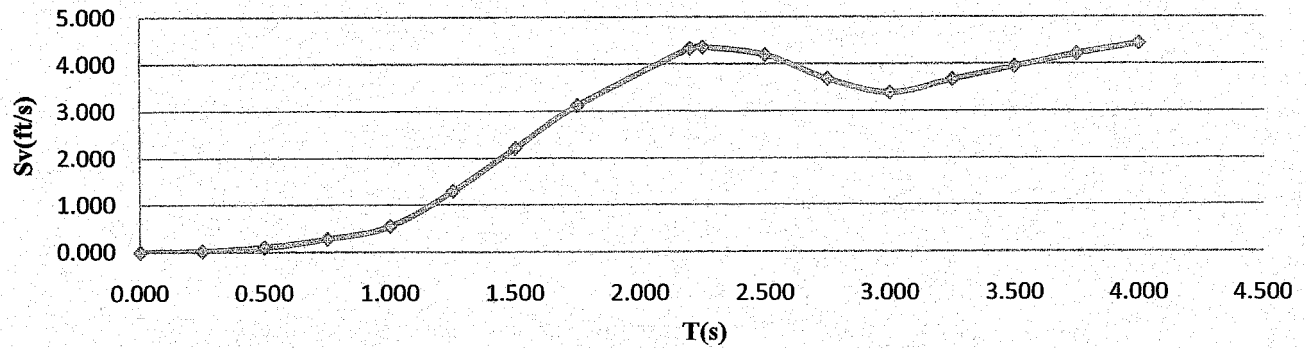
$\zeta=0.10$

T	0.00	0.25	0.50	0.75	1.00	1.25	1.50	1.75	2.20	2.25	2.50	2.75	3.00	3.25	3.50	3.75	4.00
S_v	0.00	0.53	1.29	2.34	3.46	6.49	9.30	11.23	12.39	12.19	10.56	8.44	7.11	7.11	7.10	7.07	6.98
S_d	0.00	0.02	0.10	0.28	0.55	1.29	2.22	3.13	4.34	4.37	4.20	3.69	3.40	3.68	3.95	4.22	4.44
S_a	12.87	13.27	16.15	19.57	21.75	32.61	38.97	40.33	35.40	34.05	26.54	19.28	14.90	13.75	12.75	11.85	10.97

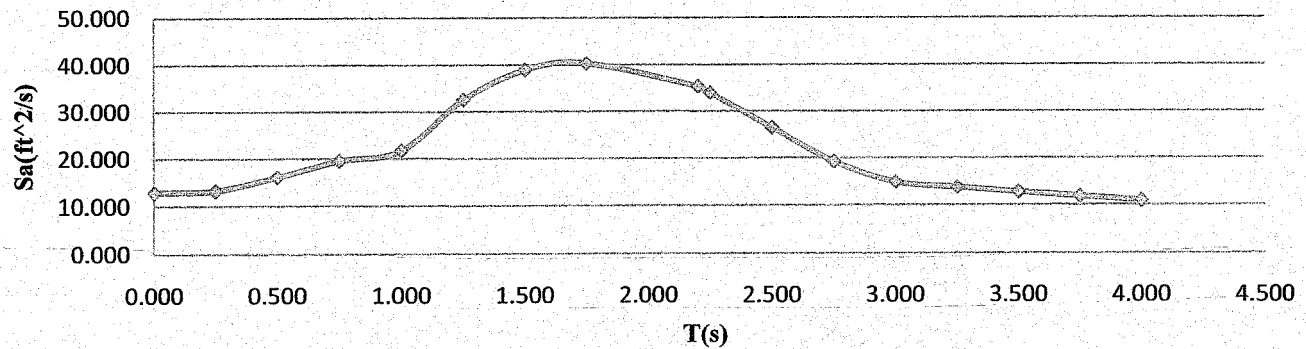
طيف سرعت ($\zeta=0.10$)

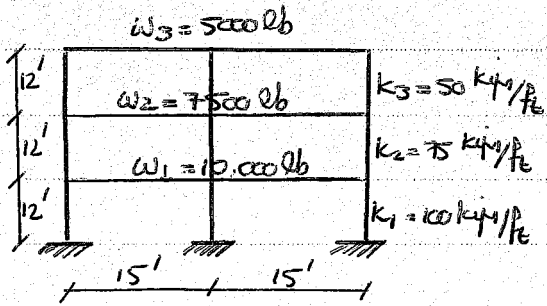


طيف تغيير مكان ($\zeta=0.10$)



طيف شتاب ($\zeta=0.10$)





تعداد ۱۸ قاب ۳ طبقه شکل مفروض است. مطلوب است تعیین ۶

۱۱ اجزای مختلف ۱۲ یکی محصل ۱۳ فرکانس پایه قاب در صورتیکه قاب دارای نسبت انحطاط بحرانی $\xi = 2$ باشد و در منطقه تهران که شدت Max زمین 0.35g

می باشد حرارت داشته باشد و برای طراحی آن در مقابل زلزله می توان از نمودارهای شکل "A" استفاده کرد. هم چنین مطلوب است تعیین ۶ (۴ تغییر مکان Max (۵ بیش پایه Max

$$M_1 = \frac{10000}{386.06} = 25.9 \text{ lb/ft}$$

$$k_1 = 100 \frac{\text{kip}}{\text{ft}} \times \frac{10^3 \text{ lb}}{\text{kip}} \times \frac{1 \text{ ft}}{12 \text{ in}} = 8333.3 \frac{\text{lb}}{\text{in}}$$

$$M_2 = \frac{7500}{386.06} = 19.43 \text{ lb}$$

$$k_2 = 75 \times \frac{10^3}{12} = 6250 \frac{\text{lb}}{\text{in}}$$

$$M_3 = \frac{5000}{386.06} = 12.95 \text{ lb}$$

$$k_3 = 50 \times \frac{10^3}{12} = 4166.7 \frac{\text{lb}}{\text{in}}$$

$$12 \text{ ft} = 144 \text{ in}$$

$$15 \text{ ft} = 180 \text{ in}$$

$$\frac{H}{D} = \frac{3 \times 144}{2 \times 180} = 1.2 < 1.5 \Rightarrow \psi(\omega) = \sin \frac{\pi \lambda}{2H} = \sin \frac{\pi \lambda}{864}$$

تراز	$K (\frac{\text{lb}}{\text{in}})$	$M (\text{lb/ft})$	ψ_i	$\Delta \psi_i$	$M \psi_i^2$	$K \Delta \psi_i^2$
3		12.56	1		12.56	
2	4166.7	19.43	0.866	0.134	14.57	74.817
1	6250	25.9	0.5	0.366	6.475	837.225
0	8333.3			0.5		2083.333
Σ					$M^* = 33.605$	$K^* = 2995.375$

$$\omega = \sqrt{\frac{K^*}{M^*}} = \sqrt{\frac{2995.375}{33.605}} = 9.44 \Rightarrow T = \frac{2\pi}{\omega} = 0.666 \text{ s}$$

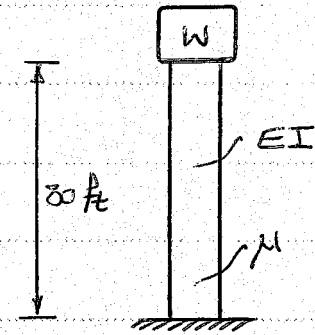
$$S_d = \frac{0.35}{0.2} \times 1.4 = 2.45 \text{ in}$$

$$Q_{Max} = \frac{K}{M^*} S_a$$

$$\bar{K} = \Sigma m_i \psi_i^2 = 42.73 \text{ lb/ft}$$

$$S_a = 0.3 \times \frac{0.35}{0.2} g = 0.525g$$

$$Q_{Max} = \frac{42.73^2}{33.605} \times 0.525g = 11012.2 \text{ lb زنی}$$



تمرین ۱۹) برج ضوابط شهری بصورت شکل مقابل مدل شده است. در صورتیکه $W = 100 \text{ kip}$ و وزن پایه برابر 150 kip و صلبیت خمشی $EI = 9.1 \times 10^8 \text{ lb.in}^2$ باشد، مطلوب است تعیین

جرم معادل، سختی معادل و فرکانس پایه برج

مجموعین تعیین کنید مقدار M_{max} تغییر مکانی نسبت نیروی ایستایی

و بیش پایه M_{max} در صورتیکه این برج در منطقه ای قرار دارد که شدت M_{max} باشد و توانش

از خود راضی شکل A برای خواص آن استفاده کرد

$\xi = 7\%$ $MLG = 150 \text{ kip}$

$$M = \frac{100 \times 10^3}{32.17} = 3108.5 \text{ lb.ft}$$

$$\mu = \frac{150 \times 10^3}{80 \times 32.17} = 58.28 \frac{\text{lb.ft}}{\text{ft}}$$

$$C_{cr} = 1 - C_1 \frac{\pi^2}{160}$$

$$M^* = \int_0^{80} 58.28 \left(1 - C_1 \frac{\pi x}{160}\right)^2 + 3108.5 = 4165.7 \text{ lb.ft}$$

$$k^* = \int_0^{80} 9.1 \times 10^8 \left(\frac{1}{12}\right)^2 \left(\frac{\pi}{160}\right)^2 C_1^2 \frac{\pi^2 x^2}{160} dx = 37.57 \frac{\text{lb.ft}}{\text{ft}}$$

$$\omega = \sqrt{\frac{k^*}{M^*}} = \sqrt{\frac{37.57}{4165.7}} = 0.095 \rightarrow T = \frac{2\pi}{\omega} = 0.66$$

تکلیف ۱۷
قسمت ب

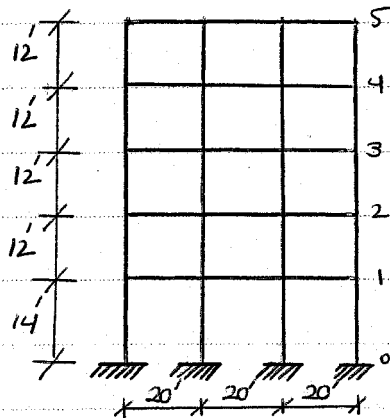
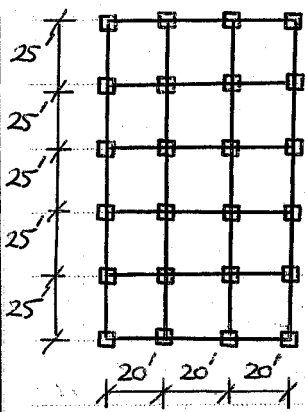
$$\ddot{x}_g(\tau) = \begin{cases} g/2 & 0 < \tau \leq 0.5 \\ -g\tau + g & 0.5 < \tau \leq 1 \\ 0 & \tau > 1 \end{cases}$$

$$v(t) = \int_0^t 16.085 e^{-\xi(\frac{2\pi}{T})(t-\tau)} \sin(\frac{2\pi}{T} \sqrt{1-\xi^2}(t-\tau)) d\tau \quad 0 < t \leq 0.5$$

$$v(t) = \int_0^{0.5} 16.085 e^{-\xi(\frac{2\pi}{T})(t-\tau)} \sin(\frac{2\pi}{T} \sqrt{1-\xi^2}(t-\tau)) d\tau + \int_{0.5}^t (-32.17\tau + 32.17) e^{-\xi(\frac{2\pi}{T})(t-\tau)} \sin(\frac{2\pi}{T} \sqrt{1-\xi^2}(t-\tau)) d\tau \quad 0.5 < t \leq 1$$

تعدادی (۲۰) ساختمان ۵ طبقه شکل زیر مفروض است. (در صورتی که اجزای مقاوم سطح کلیه ستون‌ها یکسان در تمام
 $16 \times 16 \text{ in}^2$ باشد، مدول الاستیسیته بتن به صورت $E = 3.6 \times 10^6 \text{ psi}$ ، شدت باربرنده در طبقات
 90 lb/ft^2 و در بام 60 lb/ft^2 و حجم متوسط شدت باربرنده در طبقات 70 lb/ft^2 و در بام 30 lb/ft^2 در نظر گرفته
 شود، مطلوب است تعیین حجم معادل، یعنی معادل برابر به صورت ه

الف) $\psi_a(x) = \sin \frac{\pi x}{2L}$ (ب) $\psi_b(x) = \frac{x}{L}$ (ج) $\psi_c(x) = 1 - C_1 \frac{\pi x}{2L}$



* شدت باربرنده در طبقات
 35% و در بام 65% باشد.

وزنی $E = 3.6 \times 10^6 \frac{\text{lb}}{\text{in}^2}$

$K_a = \frac{12EI}{L^3}$ $I = \frac{16^4}{12} = 5461.33 \text{ in}^4$

$K_{\text{stay}} = \sum \frac{4}{1} k_i = 4k_a$

$k_{1-2} = k_{2-3} = k_{3-4} = k_{4-5} = 4 \times \frac{12 \times 3.6 \times 10^6 \times 5461.33}{(12 \times 12)^3} = 316049.2 \frac{\text{lb}}{\text{in}}$

$k_{0-1} = 4 \times \frac{12 \times 3.6 \times 10^6 \times 5461.33}{(14 \times 12)^3} = 199028.1 \frac{\text{lb}}{\text{in}}$

مجموع صرفه در طبقه ۱ $M = \frac{A}{g} (DL + 0.35LL) = \frac{25 \times 60}{386.06} (90 + 0.35(70)) = 444.88 \text{ lb}$

مجموع صرفه در بام $M = \frac{A}{g} (DL + 0.65LL) = \frac{25 \times 60}{386.06} (60 + 0.65(30)) = 308.89 \text{ lb}$

$A \rightarrow$ سطح بارگیر قابل مسین

الف) $\psi_a(x) = \sin \frac{\pi x}{2L}$

$\Rightarrow \psi_a(x) = \sin \frac{\pi}{2 \times 62} x = \sin \frac{\pi}{124} x$

تراز	$k \left(\frac{lb}{in} \right)$	$M \text{ (lb)}$	ψ_i	$\Delta\psi_i$	$M\psi_i^2$	$k\Delta\psi_i^2$
5		308.89	1		308.89	
4	316049.2	444.88	0.954	0.046	404.89	668.76
3	316049.2	444.88	0.821	0.133	299.88	5590.59
2	316049.2	444.88	0.612	0.209	166.63	13805.35
1	316049.2	444.88	0.347	0.265	53.57	22194.56
0	199028.1		0	0.347		23964.77
Σ					$M^* = 1233.86$	$K^* = 66224.03$

$$\Rightarrow \omega_a = \sqrt{\frac{K^*}{M^*}} = \sqrt{\frac{66224.03}{1233.86}} = 7.326 \frac{\text{rad}}{\text{s}} \rightarrow T_a = 0.858 \text{ s}$$

$$\psi_b(x) = \frac{x}{L} \quad (c)$$

تراز	$k \left(\frac{lb}{in} \right)$	$M \text{ (lb)}$	ψ_i	$\Delta\psi_i$	$M\psi_i^2$	$k\Delta\psi_i^2$
5		308.89	1		308.89	
4	316049.2	444.88	0.806	0.194	289.01	11894.83
3	316049.2	444.88	0.613	0.193	167.17	11772.52
2	316049.2	444.88	0.419	0.194	78.1	11894.83
1	316049.2	444.88	0.226	0.193	22.72	11772.52
0	199028.1		0	0.226		10165.56
Σ					$M^* = 865.89$	$K^* = 57500.26$

$$\Rightarrow \omega_b = \sqrt{\frac{K^*}{M^*}} = \sqrt{\frac{57500.26}{865.89}} = 8.149 \frac{\text{rad}}{\text{s}} \rightarrow T_b = 0.771 \text{ s}$$

$$\psi_c(x) = 1 - C_1 \frac{\pi x}{2L} \quad (c)$$

$$\Rightarrow \psi_c(x) = 1 - C_1 \frac{\pi}{2 \times 62} x = 1 - C_1 \frac{\pi}{124} x$$

(Y)

تراز	K (lb/in)	M (lb)	ψ_i	$\Delta\psi_i$	$M\psi_i^2$	$K\Delta\psi_i^2$
5		308.89	1		308.89	
4	316049.2	444.88	0.701	0.299	218.61	28255.11
3	316049.2	444.88	0.429	0.272	81.88	23382.58
2	316049.2	444.88	0.209	0.22	19.43	15296.78
1	316049.2	444.88	0.062	0.147	1.71	6829.51
0	199028.1		0	0.062		765.06
Σ					$M^* = 630.52$	$K^* = 74529.04$

$$\Rightarrow W_c = \sqrt{\frac{K^*}{M^*}} = \sqrt{\frac{74529.04}{630.52}} = 10.87 \rightarrow T = 0.578$$

بنام این تابع شکلی $\sin \frac{\pi x}{2L}$ در این جهت در فرکانس طبیعی کمتری در دسترس است.

تقریباً (۲۱) در صورتی که در همین 20 تراز فرض نمود که برای طراحی بارهای ویژه می توان از بارهای
 - بر شکل A با شتاب Max استفاده کرد، مطلوبیت تقس Max تغییر مکان
 Max بیش یابید، Max نیروی جانبی تراز طبقات از سوی نیروی زلزله.
 (فرض $\xi = 10\%$)

$$M^* = 1233.86 \text{ lb}$$

$$\psi_a(x) = \sin \frac{\pi x}{2L} \text{ (الف)}$$

$$\bar{K} = \Sigma M_i \psi_i = 308.89 + 444.88(0.954 + 0.821 + 0.612 + 0.347) = 1525.2 \text{ lb}$$

$$T = 0.858, \xi = 10\% \rightarrow S_d = 1.7 \text{ in} \quad S_v = 7.6 \frac{\text{in}}{\text{Sec}} \quad S_a = 0.14 \text{ g} \frac{\text{in}}{\text{Sec}^2}$$

التغییر مکان Max

$$V(x,t) = \psi(x) \frac{\bar{K}}{M^*} S_d = \frac{1525.2}{1233.86} \times 1.7 \psi_i = 2.1 \psi_i$$

$$V_{\text{Max}}(x,t) = 2.1 \text{ in}$$

(۲) بیش یابید Max

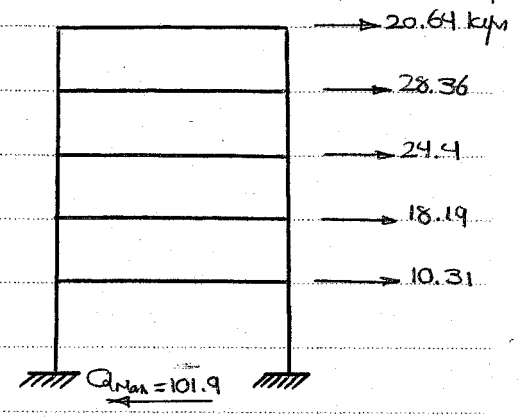
$$Q_{\text{Max}} = \frac{\bar{K}^2}{M^*} S_a = \frac{1525.2^2}{1233.86} (0.14 \text{ g}) = 263.95 \text{ g} = 101900.54 \frac{\text{lb} \cdot \text{in}}{\text{Sec}^2}$$

$$= 101900.54 \text{ lb} \cdot \text{in} = 101.9 \text{ kip}$$

(۳) نیروهای جانبی Max در تراز طبقات و

$$q_{i, Max} = \frac{\bar{K}}{M^*} S_a \cdot M_i \cdot \psi_i \rightarrow q_{i, Max} = \frac{\bar{K}}{M^*} S_a \cdot M_i \cdot \psi_i = \frac{Q_{Max}}{\bar{K}} M_i \cdot \psi_i$$

$$\rightarrow q_{i, Max} = \frac{101900.54}{1525.2} M_i \cdot \psi_i = 66.81 M_i \cdot \psi_i$$



$$M^* = 865.89 \text{ lb}$$

$$\psi_b(x) = \frac{x}{L} \quad (\text{ب})$$

$$\bar{K} = \sum M_i \psi_i = 308.89 + 444.88(0.806 + 0.613 + 0.419 + 0.226) = 1227.12 \text{ lb}$$

$$T = 0.771 \text{ s}, \quad \xi = 10\% \rightarrow S_d = 0.9 \text{ in} \quad S_v = 7.3 \text{ in/sec} \quad S_a = 0.15g \frac{\text{in}}{\text{sec}^2}$$

(۱) تغییر مکان Max

$$v(x, t) = \psi(x) \frac{\bar{K}}{M^*} S_d = \frac{1227.12}{865.89} \times 0.9 \times \psi_i = 1.275 \psi_i$$

$$v_{Max}(x, t) = 1.275 \text{ in}$$

(۲) بیش‌باز Max

$$Q_{Max} = \frac{\bar{K}^2}{M^*} S_a = \frac{1227.12^2}{865.89} (0.15g) = 260.86g = 100706.5 \frac{\text{lb in}}{\text{sec}^2}$$

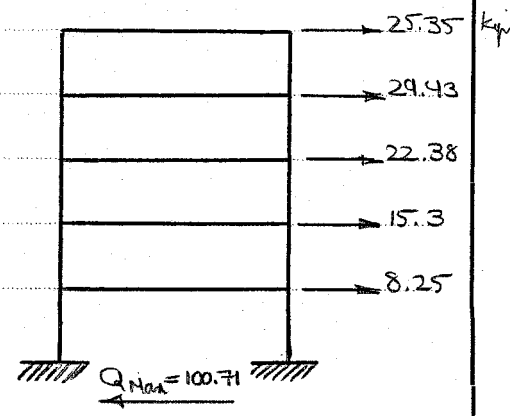
$$= 100706.5 \frac{\text{lb}}{\text{in}} = 100.71 \text{ kN}$$

(۳) نیروهای جانبی Max در تراز طبقات و

$$q_{i, Max} = \frac{Q_{Max}}{\bar{K}} M_i \cdot \psi_i = \frac{100706.5}{1227.12} M_i \cdot \psi_i$$

$$= 82.07 M_i \cdot \psi_i$$

(۴)



$$M^* = 630.52 \text{ lb}$$

$$\psi_c(\omega) = 1 - C_1 \frac{\pi \lambda}{2L} \quad (\text{ج})$$

$$K = \sum M_i \psi_i = 308.89 + 444.88(0.701 + 0.429 + 0.209 + 0.082) = 932.17 \text{ lb}$$

$$T = 0.578 \quad \xi = 10\% \rightarrow S_d = 0.62 \text{ in} \quad S_v = 6.7 \frac{\text{in}}{\text{sec}} \quad S_a = 0.185 g \frac{\text{in}}{\text{sec}^2}$$

۱) بیشترین Max

$$V_c(t) = \psi_c(\omega) \cdot \frac{K}{M^*} S_d = \frac{932.17}{630.52} \cdot 0.62 \psi_i = 0.917 \psi_i$$

$$V_{\text{Max}}(t) = 0.917 \text{ in}$$

۲) بیشترین Max

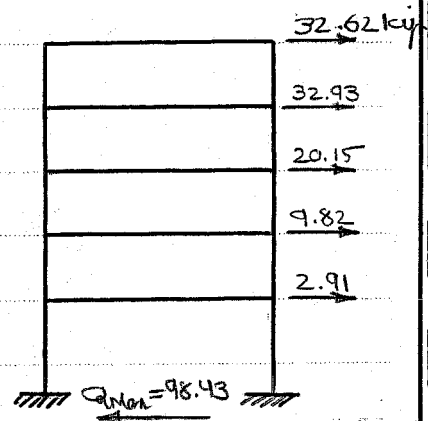
$$Q_{\text{Max}} = \frac{K^2}{M^*} S_a = \frac{932.17^2}{630.52} (0.185 g) = 254.95 g = 98427.8 \frac{\text{lb} \cdot \text{in}}{\text{sec}^2}$$

$$= 98427.8 \text{ lb} = 98.43 \text{ kip}$$

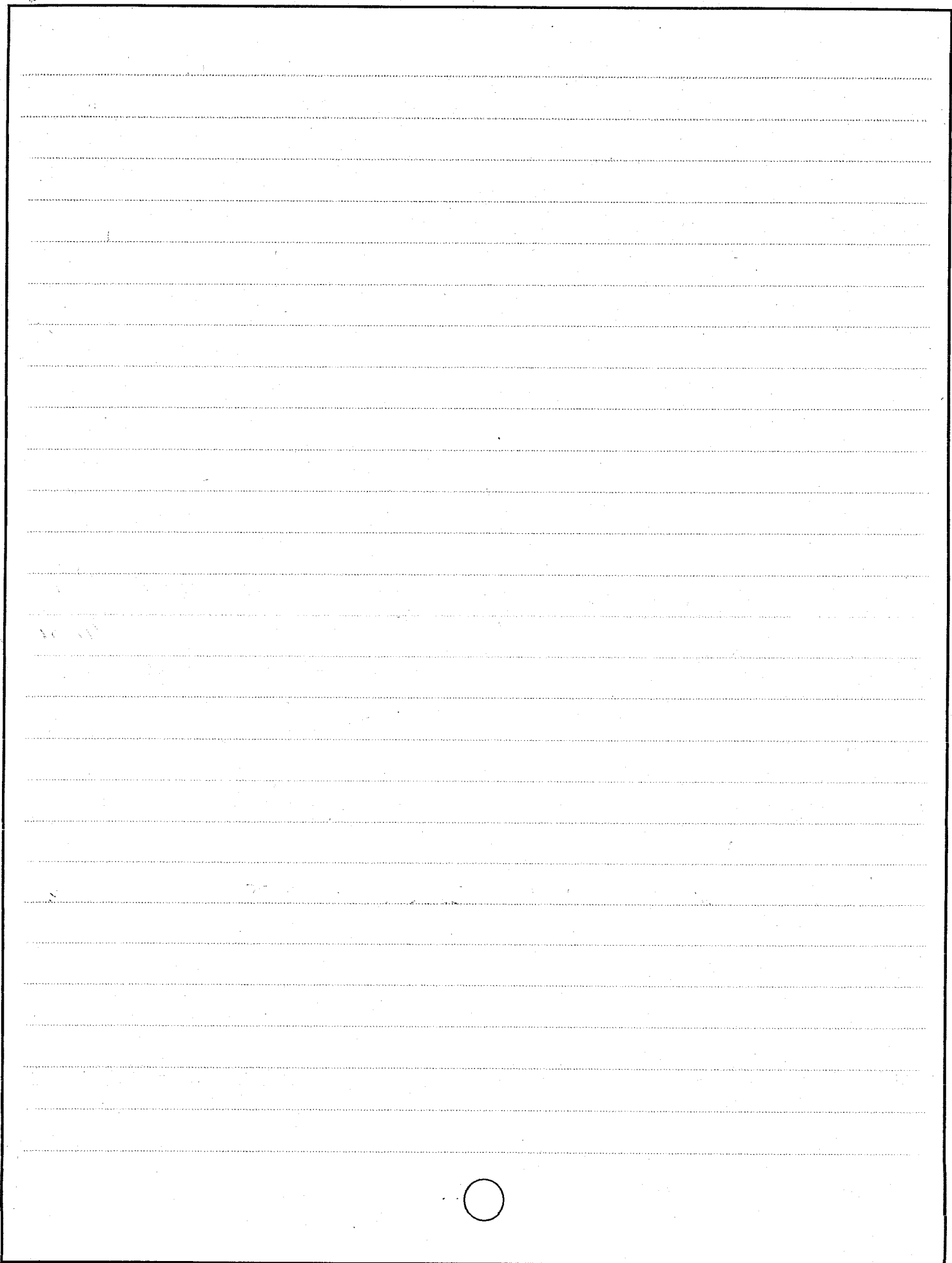
۳) نیروهای جانبی Max در تراز طبقات

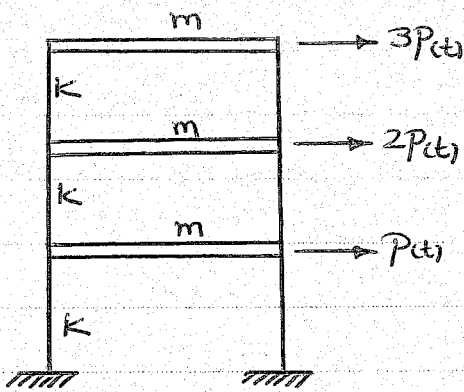
$$q_i^{\text{Max}} = \frac{Q_{\text{Max}}}{K} M_i \psi_i = \frac{98427.8}{932.17} M_i \psi_i$$

$$= 105.59 M_i \psi_i$$

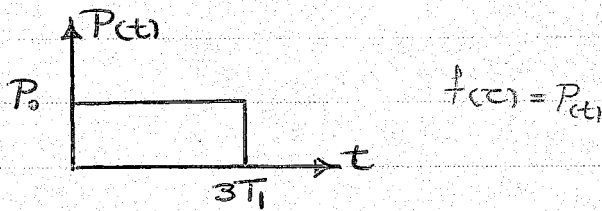


* در روابط ضرب 0.35 / 0.2 فراموش شده است. تمام نیروها را تقسیم بر 0.2 باید در این ضرب ضرب کرد

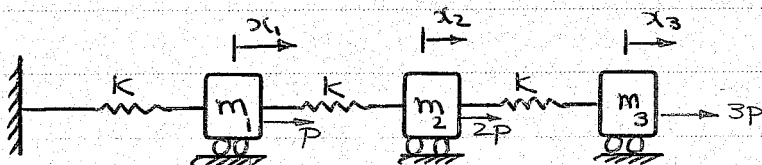




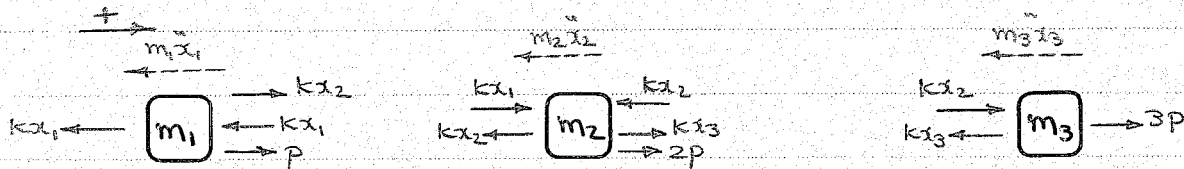
تعمیر ۲۲ و ساختمان به طبقه شکل تحت اثر نیروهای نشان داده شده در شکل قرار گرفته است. اولاً سیستم حرکات حرکت را بدست آورید، ثانیاً فرکانس طبیعی و مابازایی مدی متعلق به آن را احسانه کنید. توابع تغییر مکان را در حرکت از طبقات بدست آورید. (T₁ هم تورد اول ساختمان می باشد)



تحسین مدل دینامیکی



$m_1 = m_2 = m_3 = m$



$$m_1 \cdot \Sigma F_x = 0 \Rightarrow -m\ddot{x}_1 - 2kx_1 + kx_2 + P = 0$$

$$m_2 \cdot \Sigma F_x = 0 \Rightarrow -m\ddot{x}_2 + kx_1 - 2kx_2 + kx_3 + 2P = 0$$

$$m_3 \cdot \Sigma F_x = 0 \Rightarrow -m\ddot{x}_3 + kx_2 - kx_3 + 3P = 0$$

$$\Rightarrow \begin{cases} m\ddot{x}_1 + 2kx_1 - kx_2 = P \\ m\ddot{x}_2 - kx_1 + 2kx_2 - kx_3 = 2P \\ m\ddot{x}_3 - kx_2 + kx_3 = 3P \end{cases}$$

$$\begin{bmatrix} m & 0 & 0 \\ 0 & m & 0 \\ 0 & 0 & m \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \\ \ddot{x}_3 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 2k & -k & 0 \\ -k & 2k & -k \\ 0 & -k & k \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} P \\ 2P \\ 3P \end{bmatrix}$$

$[M][\ddot{x}] + [k][x] = [F]$

$$\begin{cases} m\ddot{x}_1 + 2kx_1 - kx_2 = 0 \\ m\ddot{x}_2 - kx_1 + 2kx_2 - kx_3 = 0 \\ m\ddot{x}_3 - kx_2 + kx_3 = 0 \end{cases} \quad \text{jes } \{x(t)\} = \begin{cases} X_1 \\ X_2 \\ X_3 \end{cases} \sin \omega t$$

$$\begin{cases} (-m\omega^2 X_1 + 2kX_1 - kX_2) \sin \omega t = 0 \\ (-m\omega^2 X_2 - kX_1 + 2kX_2 - kX_3) \sin \omega t = 0 \\ (-m\omega^2 X_3 - kX_2 + kX_3) \sin \omega t = 0 \end{cases}$$

$$\begin{bmatrix} -m\omega^2 + 2k & -k & 0 \\ -k & -m\omega^2 + 2k & -k \\ 0 & -k & -m\omega^2 + k \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_1 \\ X_2 \\ X_3 \end{bmatrix} = 0 \rightarrow \begin{vmatrix} -m\omega^2 + 2k & -k & 0 \\ -k & -m\omega^2 + 2k & -k \\ 0 & -k & -m\omega^2 + k \end{vmatrix} = 0$$

$$(-m\omega^2 + 2k)((-m\omega^2 + 2k)(-m\omega^2 + k) - k^2) + (-1)(-k)(-k(-m\omega^2 + k)) = 0$$

$$\Rightarrow (-m\omega^2 + 2k)^2(-m\omega^2 + k) - k^2(-m\omega^2 + 2k) - k^2(-m\omega^2 + k) = 0$$

$$\Rightarrow m^3 \omega^6 - 5km\omega^4 + 6k^2m\omega^2 - k^3 = 0$$

$$\begin{cases} m\omega_1^2 = 3.25k & \omega_1 = 1.8 \sqrt{\frac{k}{m}} \\ m\omega_2^2 = 1.55k & \Rightarrow \omega_2 = 1.24 \sqrt{\frac{k}{m}} \\ m\omega_3^2 = 0.198k & \omega_3 = 0.445 \sqrt{\frac{k}{m}} \end{cases}$$

$$\omega = \omega_1 \rightarrow \begin{bmatrix} -1.25 & -1 & 0 \\ -1 & -1.25 & -1 \\ 0 & -1 & -2.25 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_1 \\ X_2 \\ X_3 \end{bmatrix} = 0 \rightarrow \stackrel{(1)}{X} = \begin{bmatrix} 1 \\ -1.25 \\ 0.56 \end{bmatrix}$$

$$\omega = \omega_2 \rightarrow \begin{bmatrix} 0.45 & -1 & 0 \\ -1 & 0.45 & -1 \\ 0 & -1 & -0.55 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_1 \\ X_2 \\ X_3 \end{bmatrix} = 0 \rightarrow \stackrel{(2)}{X} = \begin{bmatrix} 1 \\ 0.45 \\ -0.82 \end{bmatrix}$$

$$\omega = \omega_3 \rightarrow \begin{bmatrix} 1.802 & -1 & 0 \\ -1 & 1.802 & -1 \\ 0 & -1 & 0.802 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_1 \\ X_2 \\ X_3 \end{bmatrix} = 0 \rightarrow \stackrel{(3)}{X} = \begin{bmatrix} 1 \\ 1.802 \\ 2.247 \end{bmatrix}$$

(Y)

$$[M]\{\ddot{x}\} + [K]\{x\} = \{F(t)\} \rightarrow [A]^T [M] [A] \{\ddot{Y}(t)\} + [A]^T [K] [A] \{Y(t)\} = [A]^T \{F(t)\}$$

$$[A] = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ -1.25 & 0.45 & 1.802 \\ 0.56 & -0.82 & 2.247 \end{bmatrix} \quad [M] = \begin{bmatrix} m & 0 & 0 \\ 0 & m & 0 \\ 0 & 0 & m \end{bmatrix} = m [I]_{3 \times 3}$$

$$[K] = k \begin{bmatrix} 2 & -1 & 0 \\ -1 & 2 & -1 \\ 0 & -1 & 1 \end{bmatrix} \quad [F(t)] = p \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \\ 3 \end{bmatrix}$$

$$[A]^T [M] [A] = \begin{bmatrix} m & 0 & 0 \\ 0 & m & 0 \\ 0 & 0 & m \end{bmatrix} \quad [A]^T [K] [A] = \begin{bmatrix} 3.25k & 0 & 0 \\ 0 & 1.55k & 0 \\ 0 & 0 & 0.198k \end{bmatrix}$$

$$[A]^T \{F(t)\} = \begin{bmatrix} 0.058p \\ -0.277p \\ 1.219p \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} m & 0 & 0 \\ 0 & m & 0 \\ 0 & 0 & m \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{Y}_1 \\ \ddot{Y}_2 \\ \ddot{Y}_3 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 3.25k & 0 & 0 \\ 0 & 1.55k & 0 \\ 0 & 0 & 0.198k \end{bmatrix} \begin{bmatrix} Y_1 \\ Y_2 \\ Y_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0.058p \\ -0.277p \\ 1.219p \end{bmatrix}$$

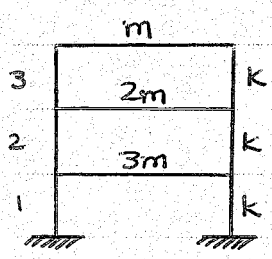
$$Y_1(t) = \frac{1}{1.8\sqrt{km}} \int_0^t p_0 \sin(1.8\sqrt{\frac{k}{m}}(t-\tau)) d\tau$$

$$Y_2(t) = \frac{1}{1.24\sqrt{km}} \int_0^t 2p_0 \sin(1.24\sqrt{\frac{k}{m}}(t-\tau)) d\tau$$

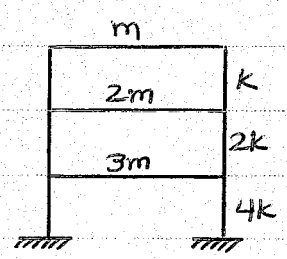
$$Y_3(t) = \frac{1}{0.445\sqrt{km}} \int_0^t 3p_0 \sin(0.445\sqrt{\frac{k}{m}}(t-\tau)) d\tau$$

تابع تغییر مکان حوضچه ۳

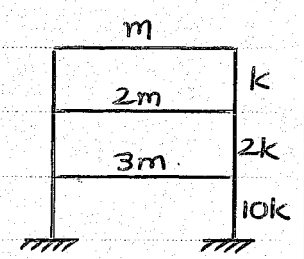
تمرین ۲۳. در حرکت از قلاب های سه طبقه، سیستم معادلات حرکت را نوشته و فرکانس های طبیعی و بردارهای مودی را بدست آورده با هم مقایسه کنید.



(الف)

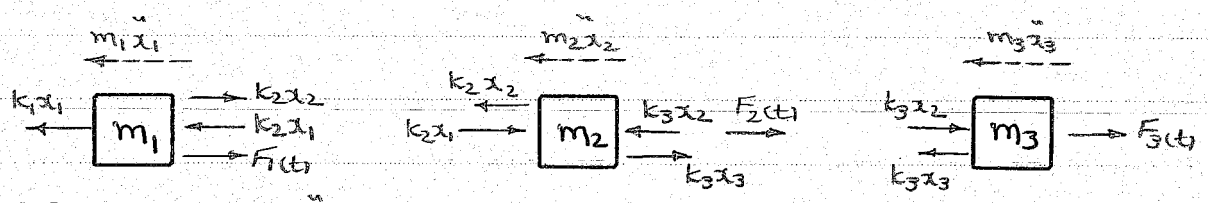
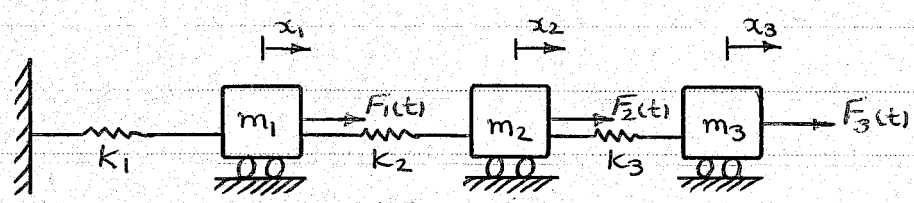


(ب)



(ج)

تعیین مدل دینامیکی (حالت کلی) :



$$m_1 : \sum F_x = 0 \rightarrow +m_1 \ddot{x}_1 + x_1(k_1+k_2) - x_2(k_2) - F_1(t) = 0$$

$$m_2 : \sum F_x = 0 \rightarrow +m_2 \ddot{x}_2 + x_1(-k_2) + x_2(k_2+k_3) + x_3(-k_3) - F_2(t) = 0$$

$$m_3 : \sum F_x = 0 \rightarrow +m_3 \ddot{x}_3 + x_2(-k_3) + x_3(k_3) - F_3(t) = 0$$

$$\begin{bmatrix} m_1 & 0 & 0 \\ 0 & m_2 & 0 \\ 0 & 0 & m_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \\ \ddot{x}_3 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} k_1+k_2 & -k_2 & 0 \\ -k_2 & k_2+k_3 & -k_3 \\ 0 & -k_3 & k_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} F_1(t) \\ F_2(t) \\ F_3(t) \end{bmatrix}$$

$$\text{فرض : } \{x(t)\} = \begin{Bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{Bmatrix} \text{ Simult}$$

$$\begin{cases} 3m\ddot{x}_1 + (k_1+k_2)x_1 - k_2x_2 = 0 \\ 2m\ddot{x}_2 - k_2x_1 + (k_2+k_3)x_2 - k_3x_3 = 0 \\ m\ddot{x}_3 - k_3x_2 + k_3x_3 = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} (-3m\omega^2 x_1 + (k_1+k_2)x_1 - k_2x_2) \sin\omega t = 0 \\ (-2m\omega^2 x_2 - k_2x_1 + (k_2+k_3)x_2 - k_3x_3) \sin\omega t = 0 \\ (-m\omega^2 x_3 - k_3x_2 + k_3x_3) \sin\omega t = 0 \end{cases}$$

$$\begin{bmatrix} -3m\omega^2 + k_1 + k_2 & -k_2 & 0 \\ -k_2 & -2m\omega^2 + k_2 + k_3 & -k_3 \\ 0 & -k_3 & -m\omega^2 + k_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix} = 0$$

در همین ماتریس باید صفر باشد

$$(-3m\omega^2 + k_1 + k_2) [(-2m\omega^2 + k_2 + k_3)(-m\omega^2 + k_3) - k_3^2] + k_2 (k_2(m\omega^2 - k_3)) = 0$$

$$k_1 = k_2 = k_3 = k$$

(الف)

$$\rightarrow (-3m\omega^2 + 2k) [(-2m\omega^2 + 2k)(-m\omega^2 + k) - k^2] + k^2 (m\omega^2 - k) = 0$$

$$+ 6m^3\omega^6 - 16km^2\omega^4 + 10k^2m\omega^2 - k^3 = 0$$

$$\begin{cases} m\omega_1^2 = 0.123k & \omega_1 = 0.351 \sqrt{\frac{k}{m}} \\ m\omega_2^2 = 0.758k & \omega_2 = 0.871 \sqrt{\frac{k}{m}} \\ m\omega_3^2 = 1.786k & \omega_3 = 1.336 \sqrt{\frac{k}{m}} \end{cases}$$

$$\omega = \omega_1 \rightarrow \begin{bmatrix} 1.631 & -1 & 0 \\ -1 & 1.754 & -1 \\ 0 & -1 & 0.877 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix} = 0 \Rightarrow \begin{matrix} (1) \\ \mathbf{X} = \end{matrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 1.631 \\ 1.86 \end{bmatrix}$$

$$\omega = \omega_2 \rightarrow \begin{bmatrix} -0.274 & -1 & 0 \\ -1 & 0.484 & -1 \\ 0 & -1 & 0.242 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix} = 0 \Rightarrow \begin{matrix} (2) \\ \mathbf{X} = \end{matrix} \begin{bmatrix} 1 \\ -0.274 \\ -1.132 \end{bmatrix}$$

$$\omega = \omega_3 \rightarrow \begin{bmatrix} -3.358 & -1 & 0 \\ -1 & -1.572 & -1 \\ 0 & -1 & -0.786 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix} = 0 \Rightarrow \begin{matrix} (3) \\ \mathbf{X} = \end{matrix} \begin{bmatrix} 1 \\ -3.358 \\ 4.272 \end{bmatrix}$$

د

$$k_1 = 4k \quad k_2 = 2k \quad k_3 = k \quad (b)$$

$$(-3m\omega^2 + 6k) [(-2m\omega^2 + 3k)(-m\omega^2 + k) - k^2] + 4k^2(m\omega^2 - k) = 0$$

$$6m^3\omega^6 - 27km^2\omega^4 + 32k^2m\omega^2 - 8k^3 = 0$$

$$\begin{cases} m\omega_1^2 = 0.34k & \omega_1 = 0.583 \sqrt{\frac{k}{m}} \\ m\omega_2^2 = 1.441k & \Rightarrow \omega_2 = 1.2 \sqrt{\frac{k}{m}} \\ m\omega_3^2 = 2.719k & \omega_3 = 1.649 \sqrt{\frac{k}{m}} \end{cases}$$

$$\omega = \omega_1 \rightarrow \begin{bmatrix} 4.98 & -2 & 0 \\ -2 & 2.32 & -1 \\ 0 & -1 & 0.66 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_1 \\ X_2 \\ X_3 \end{bmatrix} \Rightarrow \begin{matrix} (1) \\ \mathbf{X} \end{matrix} = \begin{bmatrix} 1 \\ 2.49 \\ 3.773 \end{bmatrix}$$

$$\omega = \omega_2 \rightarrow \begin{bmatrix} 1.677 & -2 & 0 \\ -2 & 0.118 & -1 \\ 0 & -1 & -0.441 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_1 \\ X_2 \\ X_3 \end{bmatrix} \Rightarrow \begin{matrix} (2) \\ \mathbf{X} \end{matrix} = \begin{bmatrix} 1 \\ 0.839 \\ -1.901 \end{bmatrix}$$

$$\omega = \omega_3 \rightarrow \begin{bmatrix} -2.157 & -2 & 0 \\ -2 & -2.438 & -1 \\ 0 & -1 & -1.719 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_1 \\ X_2 \\ X_3 \end{bmatrix} \Rightarrow \begin{matrix} (3) \\ \mathbf{X} \end{matrix} = \begin{bmatrix} 1 \\ -1.079 \\ 0.627 \end{bmatrix}$$

$$k_1 = 10k \quad k_2 = 2k \quad k_3 = k \quad (c)$$

$$(-3m\omega^2 + 12k) [(-2m\omega^2 + 3k)(-m\omega^2 + k) - k^2] + 4k^2(m\omega^2 - k) = 0$$

$$6m^3\omega^6 - 39km^2\omega^4 + 62k^2m\omega^2 - 20k^3 = 0$$

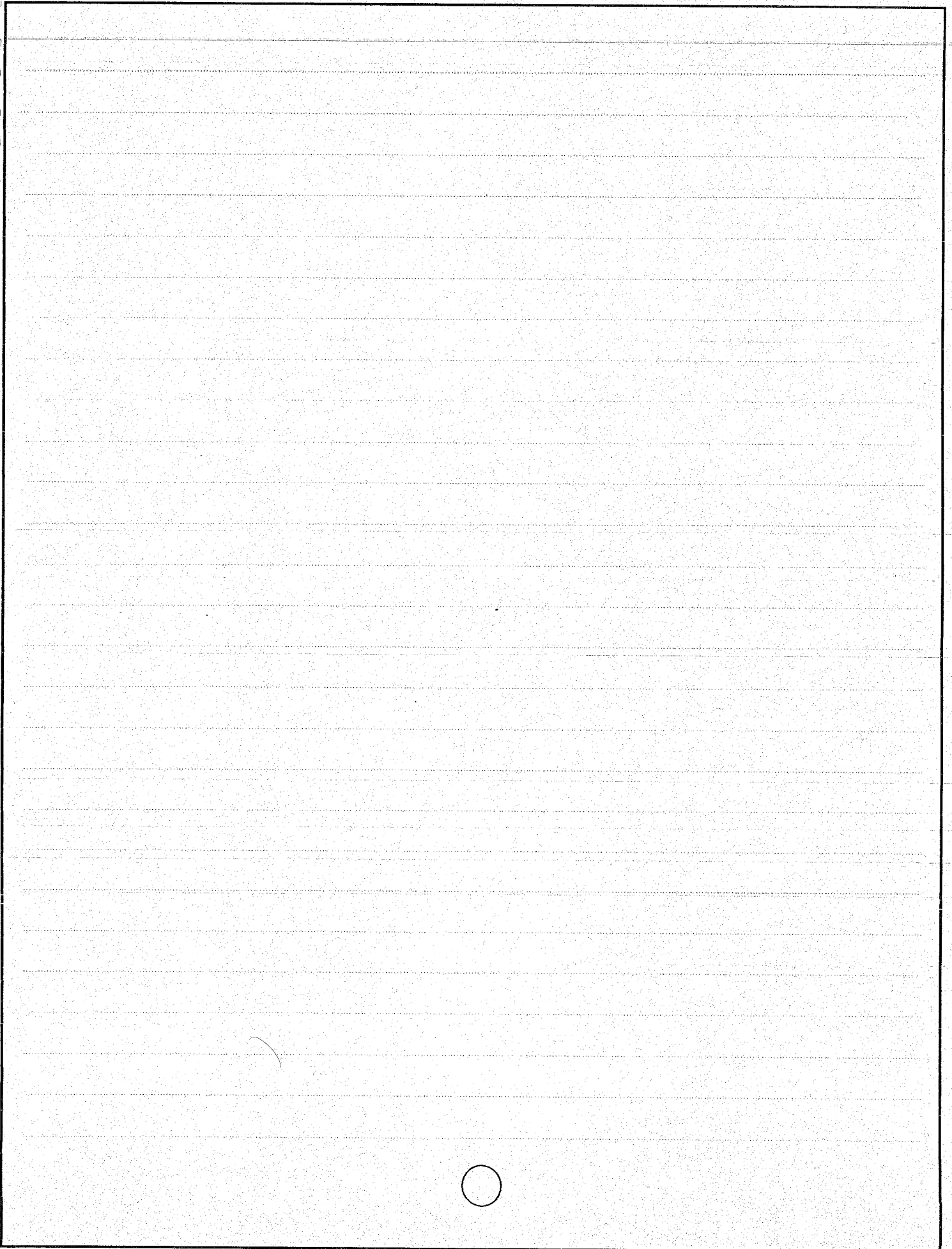
$$\begin{cases} m\omega_1^2 = 0.432k & \omega_1 = 0.657 \sqrt{\frac{k}{m}} \\ m\omega_2^2 = 1.812k & \Rightarrow \omega_2 = 1.346 \sqrt{\frac{k}{m}} \\ m\omega_3^2 = 4.256k & \omega_3 = 2.063 \sqrt{\frac{k}{m}} \end{cases}$$

$$\omega = \omega_1 \rightarrow \begin{bmatrix} 10.704 & -2 & 0 \\ -2 & 2.136 & -1 \\ 0 & -1 & 0.568 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_1 \\ X_2 \\ X_3 \end{bmatrix} = 0 \Rightarrow \begin{matrix} (1) \\ \mathbf{X} \end{matrix} = \begin{bmatrix} 1 \\ 5.352 \\ 9.422 \end{bmatrix}$$

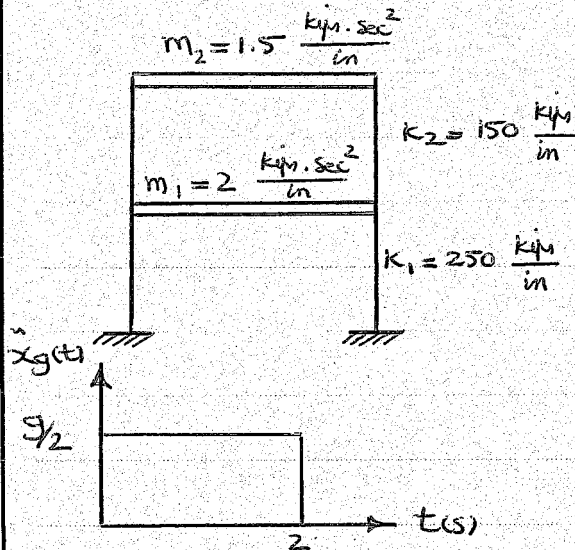
(4)

$$\omega = \omega_2 \rightarrow \begin{bmatrix} 6.564 & -2 & 0 \\ -2 & -0.624 & -1 \\ 0 & -1 & -0.812 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_1 \\ X_2 \\ X_3 \end{bmatrix} = 0 \Rightarrow \begin{matrix} (2) \\ \underline{X} = \end{matrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 3.282 \\ -4.042 \end{bmatrix}$$

$$\omega = \omega_3 \rightarrow \begin{bmatrix} -0.765 & -2 & 0 \\ -2 & -5.512 & -1 \\ 0 & -1 & -3.256 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_1 \\ X_2 \\ X_3 \end{bmatrix} = 0 \Rightarrow \begin{matrix} (3) \\ \underline{X} = \end{matrix} \begin{bmatrix} 1 \\ -0.38 \\ 0.117 \end{bmatrix}$$



تمرین ۲۴: قاب در صفت شکل تحت اثر شتاب زمین بصورت زیرگرام نشان داده شده می باشد. مطلوبت تعیین:



(۲) موردها

- (۱) فرکانس ها
- (۲) جابجایی لرزی
- (۳) بردار تغییر مکان در هر مورد
- (۴) بردار نیروی الاستیک در هر مورد
- (۵) بردار تغییر مکان کل
- (۶) بردار نیروی الاستیک کل
- (۷) تنش یاب
- (۸) رسم تغییر مکان طبقات
- (۹) همان وارگونی

حل:

(۱) فرکانس ها:

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

$$\begin{vmatrix} -\omega^2 m_1 + k_1 + k_2 & -k_2 \\ -k_2 & -\omega^2 m_2 + k_2 \end{vmatrix} = 0$$

$$\{x(t)\} = \begin{Bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{Bmatrix} \sin \omega t \quad \text{با فرض}$$

$$\rightarrow (-\omega^2 m_1 + k_1 + k_2)(-\omega^2 m_2 + k_2) - k_2^2 = 0$$

$$\Rightarrow (-2\omega^2 + 400)(-1.5\omega^2 + 150) - 150^2 = 0 \rightarrow 3(\omega^2)^2 - 900\omega^2 + 37500 = 0$$

$$\begin{cases} \omega_1^2 = 50 & \rightarrow \omega_1 = 7.071 \text{ rad/s} & \rightarrow T_1 = 0.89 \text{ s} \\ \omega_2^2 = 250 & \rightarrow \omega_2 = 15.811 \text{ rad/s} & \rightarrow T_2 = 0.4 \text{ s} \end{cases}$$

(۲) موردها:

$$\omega = \omega_1 \Rightarrow \begin{bmatrix} 300 & -150 \\ -150 & 75 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = 0 \quad \rightarrow \begin{Bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 1 \\ 2 \end{Bmatrix}$$

$$\omega = \omega_2 \Rightarrow \begin{bmatrix} -100 & -150 \\ -150 & -225 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = 0 \quad \rightarrow \begin{Bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 1 \\ -2/3 \end{Bmatrix}$$

(۱)

$$M_k = \bar{X}_k^T [m] \bar{X}_k$$

۱.۳ جرم جای مری

$$M_1 = \bar{X}_1^T [m] \bar{X}_1 = [1 \quad 2] \begin{bmatrix} 2 & 0 \\ 0 & 1.5 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \end{bmatrix} = [1 \quad 2] \begin{bmatrix} 2 \\ 3 \end{bmatrix} = 8 \frac{\text{kips} \cdot \text{sec}^2}{\text{in}}$$

$$M_2 = \bar{X}_2^T [m] \bar{X}_2 = [1 \quad -2/3] \begin{bmatrix} 2 & 0 \\ 0 & 1.5 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ -2/3 \end{bmatrix} = [1 \quad -2/3] \begin{bmatrix} 2 \\ -1 \end{bmatrix} = 2.67 \frac{\text{kips} \cdot \text{sec}^2}{\text{in}}$$

$$\{x_k(t)\} = \bar{X}_k \cdot \frac{\bar{K}_k}{M_k \omega_k} v_k(t)$$

۲ بردار تغییر مکان هر مود

الف) بردار تغییر مکان مود اول $(k=1)$

$$v_1(t) = \int_0^t \ddot{x}_g(\tau) \sin \omega_1(t-\tau) d\tau = \int_0^t \frac{g}{2} \sin(7.071(t-\tau)) d\tau$$

$$= -27.3 C_1(7.071t) + 27.3$$

$$\bar{K}_1 = \bar{X}_1^T [m] [I] = [1 \quad 2] \begin{bmatrix} 2 & 0 \\ 0 & 1.5 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} = [1 \quad 2] \begin{bmatrix} 2 \\ 1.5 \end{bmatrix} = 5$$

$$\{x_1(t)\} = \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \end{bmatrix} 5 \times \frac{1}{8 \times 7.071} (-27.3 C_1(7.071t) + 27.3)$$

$$\{x_1(t)\} = \begin{bmatrix} -2.41 C_1(7.071t) + 2.41 \\ -4.825 C_1(7.071t) + 4.825 \end{bmatrix}$$

ب) بردار تغییر مکان مود دوم $(k=2)$

$$v_2(t) = \int_0^t \ddot{x}_g(\tau) \sin \omega_2(t-\tau) d\tau = \int_0^t \frac{g}{2} \sin(15.811(t-\tau)) d\tau$$

$$= -12.21 C_1(15.811t) + 12.21$$

$$\bar{K}_2 = \bar{X}_2^T [m] [I] = [1 \quad -2/3] \begin{bmatrix} 2 & 0 \\ 0 & 1.5 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} = [1 \quad -2/3] \begin{bmatrix} 2 \\ 1.5 \end{bmatrix} = 1$$

$$\{x_2(t)\} = \begin{bmatrix} 1 \\ -2/3 \end{bmatrix} 1 \times \frac{1}{2.66 \times 15.811} (-12.21 C_1(15.811t) + 12.21)$$

$$\{x_2(t)\} = \begin{bmatrix} -0.29 C_1(15.811t) + 0.29 \\ +0.194 C_1(15.811t) - 0.194 \end{bmatrix}$$

۲

(5) بردار تغییر مکان کل $\{x(t)\} = X_1 Y_1(t) + X_2 Y_2(t) = \{x_1(t)\} + \{x_2(t)\}$

$$\Rightarrow \{x(t)\} = \begin{bmatrix} -2.41 C_1(7.071t) - 0.29 C_1(15.811t) + 2.7 \\ -4.825 C_1(7.071t) + 0.144 C_1(15.811t) + 4.631 \end{bmatrix} \begin{matrix} \rightarrow \text{تغییر مکان طبقه اول} \\ \rightarrow \text{تغییر مکان طبقه دوم} \end{matrix}$$

(6) بردار نیروهای الاستیک در هر موده $\{F_{S_k}^p\} = [m] X_k \cdot \frac{\bar{k}_k}{M_k} \omega_k \cdot V_k(t)$

(الف) بردار نیروی الاستیک موده اول $\{F_{S_1}^p\} = \begin{bmatrix} 2 & 0 \\ 0 & 1.5 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \end{bmatrix} \frac{5}{8} \cdot 7.071 (-27.3 C_1(7.071t) + 27.3)$

$$= \begin{bmatrix} -241.3 C_1(7.071t) + 241.3 \\ -361.95 C_1(7.071t) + 361.95 \end{bmatrix}$$

(ب) بردار نیروی الاستیک موده دوم $\{F_{S_2}^p\} = \begin{bmatrix} 2 & 0 \\ 0 & 1.5 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ -2/3 \end{bmatrix} \frac{1}{2.67} \cdot 15.811 (-12.21 C_1(15.811t) + 12.21)$

$$= \begin{bmatrix} -144.61 C_1(15.811t) + 144.61 \\ 72.304 C_1(15.811t) - 72.304 \end{bmatrix}$$

(7) بردار نیروی الاستیک کل $\{F_S^p\} = \{F_{S_1}^p\} + \{F_{S_2}^p\} = \begin{bmatrix} -241.3 C_1(7.071t) - 144.61 C_1(15.811t) + 385.91 \\ -361.95 C_1(7.071t) + 72.3 C_1(15.811t) + 289.65 \end{bmatrix}$

(8) بردار بار $Q(t) = \sum \frac{\bar{k}_k^2}{M_k} \omega_k V_k(t)$

$$Q(t) = \frac{5^2}{8} \times 7.071 (-27.3 C_1(7.071t) + 27.3) + \frac{1^2}{2.67} \times 15.811 (-12.21 C_1(15.811t) + 12.21) = -603.24 C_1(7.071t) - 72.39 C_1(15.811t) + 675.55$$

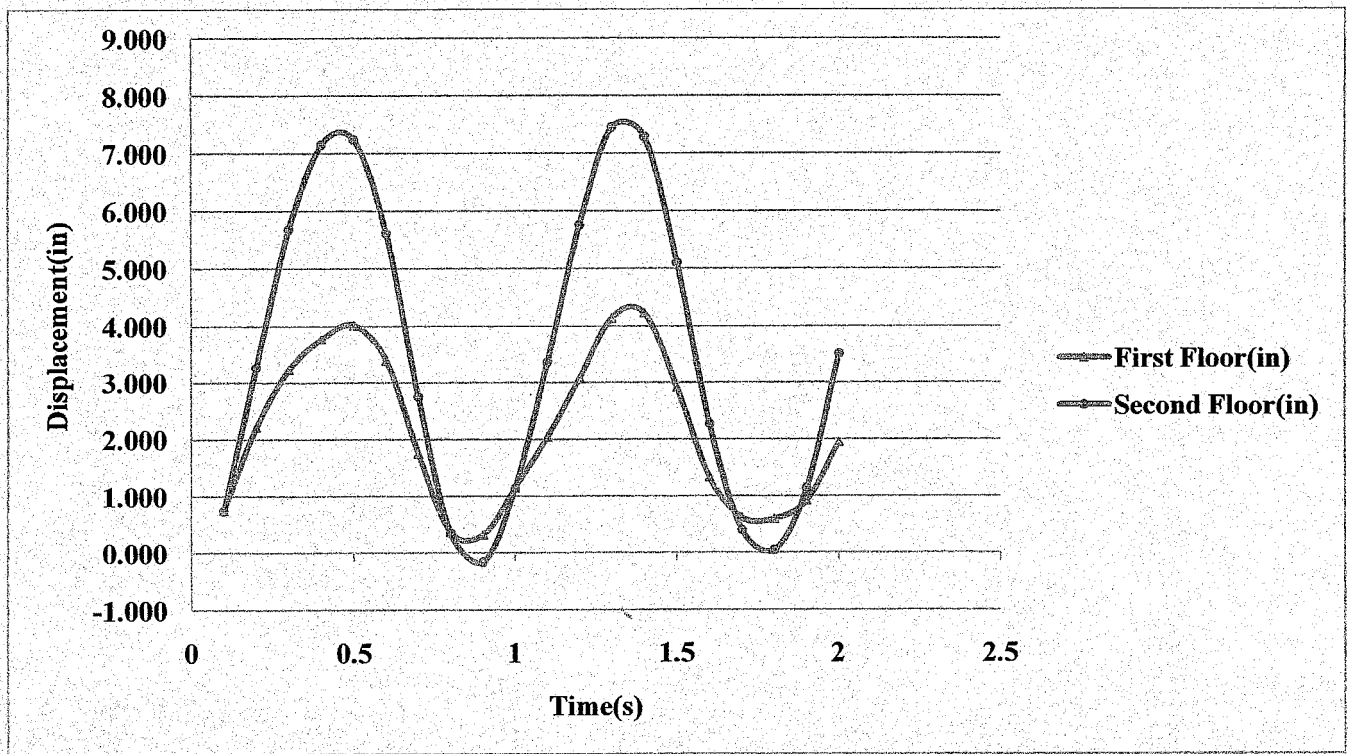
(9) امان وارث کوئی

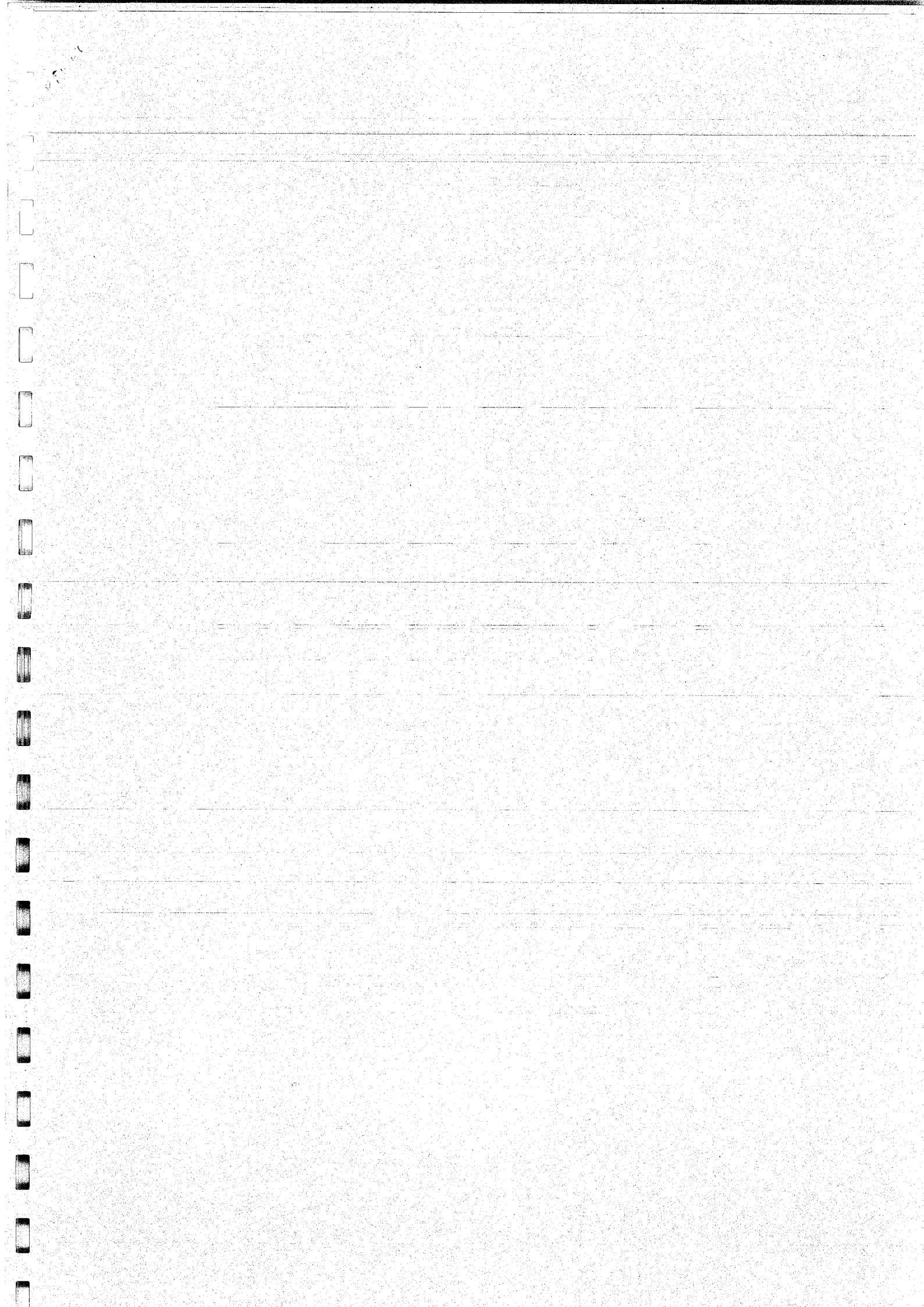
بافرض ارتفاع صوبتہ 3m یعنی 118.11m (دارم) :

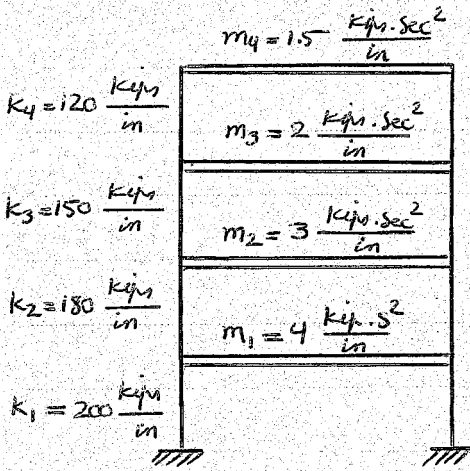
$$\begin{aligned} M(t) &= \sum h_k \cdot P_{SK}(t) = [h] \cdot \{P_{SK}(t)\} \\ &= [118.11 \quad 236.22] \times \begin{bmatrix} -241.3 C_1(7.07t) - 144.61 C_1(15.81t) + 385.91 \\ -361.95 C_1(7.07t) + 72.3 C_1(15.81t) + 289.65 \end{bmatrix} \\ &= -113999.77 C_1(7.07t) - 1.18 C_1(15.81t) + 114000.95 \text{ kip.in} \end{aligned}$$

(۱۰) رسم تفسیر مکان صیغات :

t(s)	First Floor(in)	Second Floor(in)
0.1	0.756	0.737
0.2	2.209	3.262
0.3	3.221	5.683
0.4	3.766	7.148
0.5	4.017	7.244
0.6	3.383	5.611
0.7	1.745	2.749
0.8	0.367	0.349
0.9	0.323	-0.159
1	1.147	1.140
1.1	2.041	3.355
1.2	3.071	5.755
1.3	4.137	7.452
1.4	4.224	7.295
1.5	2.907	5.104
1.6	1.330	2.272
1.7	0.621	0.404
1.8	0.600	0.051
1.9	0.917	1.139
2	1.945	3.499



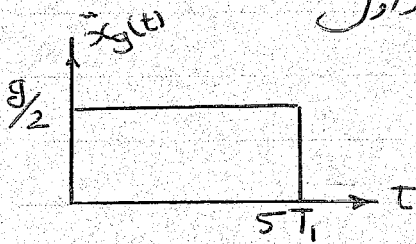




$(\xi = 0)$

نمونه ۲۵ ساختمان چهار طبقه شکل مقابل مفروضه است. اولاً فرکانس و دوره های متعلق به آن را محاسبه کنید. ثانیاً جرم ای عمودی و ضرایب حرکت را در هر طبقه آورید. ثالثاً در صورتیکه این ساختمان تحت اثر زلزله ای قرار گیرد به نمودار شتاب آن بصورت زیر باشد مطلوب است تعیین هـ

- الف) تابع تقسیم مکان در صورتی که در طبقات
- ب) مقدار Max تقسیم مکان در مورد اول
- ج) بردار نیروهای الاستیک برای حرکت از مورد ب و ضرایب ترکیب آنست (برابر ترکیب مورد ب)
- د) تابع پهن بایر برای حرکت از مورد ب و مقدار Max پهن بایر در مورد اول



فرکانس جاه

$$\begin{bmatrix} -m_4\omega^2 + k_1 + k_2 & -k_2 & 0 & 0 \\ -k_2 & -m_2\omega^2 + k_2 + k_3 & -k_3 & 0 \\ 0 & -k_3 & -m_3\omega^2 + k_3 + k_4 & -k_4 \\ 0 & 0 & -k_4 & -m_4\omega^2 + k_4 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_1 \\ X_2 \\ X_3 \\ X_4 \end{bmatrix} = 0$$

$$\begin{bmatrix} -4\omega^2 + 380 & -180 & 0 & 0 \\ -180 & -3\omega^2 + 330 & -150 & 0 \\ 0 & -150 & -2\omega^2 + 270 & -120 \\ 0 & 0 & -120 & -1.5\omega^2 + 120 \end{bmatrix} = 0$$

$$\Rightarrow 36(\omega^2)^4 - 15120(\omega^2)^3 + 1946700(\omega^2)^2 - 80640000\omega^2 + 648 \times 10^6 = 0$$

$$\omega_1^2 = 10.47 \rightarrow \omega_1 = 3.236 \text{ rad/s} \rightarrow T_1 = 1.94 \text{ s}$$

$$\omega_2^2 = 59.12 \rightarrow \omega_2 = 7.689 \text{ rad/s} \rightarrow T_2 = 0.82 \text{ s}$$

$$\omega_3^2 = 134.88 \rightarrow \omega_3 = 11.614 \text{ rad/s} \rightarrow T_3 = 0.54 \text{ s}$$

$$\omega_4^2 = 215.53 \rightarrow \omega_4 = 14.681 \text{ rad/s} \rightarrow T_4 = 0.43 \text{ s}$$

مورد ص ۱

$$\omega = \omega_1 = 3.236 \rightarrow \begin{bmatrix} 338.11 & -180 & 0 & 0 \\ -180 & 298.58 & -150 & 0 \\ 0 & -150 & 249.06 & -120 \\ 0 & 0 & -120 & 104.29 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_1 \\ X_2 \\ X_3 \\ X_4 \end{bmatrix} = 0 \quad \mathbf{X}_1 = \begin{bmatrix} 1 \\ 1.878 \\ 2.538 \\ 2.92 \end{bmatrix}$$

$$\omega = \omega_2 = 7.689 \rightarrow \begin{bmatrix} +143.52 & -180 & 0 & 0 \\ -180 & 152.64 & -150 & 0 \\ 0 & -150 & 151.76 & -120 \\ 0 & 0 & -120 & 31.32 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_1 \\ X_2 \\ X_3 \\ X_4 \end{bmatrix} = 0 \quad \mathbf{X}_2 = \begin{bmatrix} 1 \\ +0.797 \\ -0.389 \\ -1.49 \end{bmatrix}$$

$$\omega = \omega_3 = 11.614 \rightarrow \begin{bmatrix} -159.54 & -180 & 0 & 0 \\ -180 & -74.65 & -150 & 0 \\ 0 & -150 & 0.23 & -120 \\ 0 & 0 & -120 & -82.33 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_1 \\ X_2 \\ X_3 \\ X_4 \end{bmatrix} = 0 \quad \mathbf{X}_3 = \begin{bmatrix} 1 \\ -0.886 \\ -0.759 \\ 1.106 \end{bmatrix}$$

$$\omega = \omega_4 = 14.681 \rightarrow \begin{bmatrix} -482.13 & -180 & 0 & 0 \\ -180 & -316.6 & -150 & 0 \\ 0 & -150 & -161.06 & -120 \\ 0 & 0 & -120 & -203.3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_1 \\ X_2 \\ X_3 \\ X_4 \end{bmatrix} = 0 \quad \mathbf{X}_4 = \begin{bmatrix} 1 \\ -2.679 \\ 4.454 \\ -2.629 \end{bmatrix}$$

$$M_k = \mathbf{X}_k^T [m] \mathbf{X}_k$$

حجم های مادی

$$M_1 = 40.253$$

$$M_2 = 9.538$$

$$M_3 = 9.342$$

$$M_4 = 75.575$$

$$\bar{k}_k = \bar{X}_k^T [m] [I]$$

ضرایب تحرک زلزله

$$k_1 = 19.09$$

$$k_2 = 3.378$$

$$k_3 = 1.483$$

$$k_4 = 0.928$$

$$\{x_k(t)\} = \bar{X}_k \cdot \frac{\bar{k}_k}{M_k \omega_k} v_k(t)$$

الف) تابع تغییر مکان در هر طبقه

الف-۱) بردار تغییر مکان در طول

$$v_1(t) = \int_0^t \ddot{x}_g(\tau) \sin \omega_1(t-\tau) d\tau = \int_0^t \frac{g}{2} \sin(3.236(t-\tau)) d\tau$$
$$= 59.65 (-C_1(3.236t) + 1)$$

$$\Rightarrow \{x_1(t)\} = \begin{pmatrix} 8.742 \\ 16.417 \\ 22.187 \\ 25.527 \end{pmatrix} (-C_1(3.236t) + 1)$$

الف-۲) بردار تغییر مکان در دوم

$$v_2(t) = \int_0^t \ddot{x}_g(\tau) \sin \omega_2(t-\tau) d\tau = \int_0^t \frac{g}{2} \sin(7.689(t-\tau)) d\tau$$
$$= 25.1 (-C_1(7.689t) + 1)$$

$$\Rightarrow \{x_2(t)\} = \begin{pmatrix} 1.156 \\ 0.921 \\ -0.45 \\ -1.723 \end{pmatrix} (-C_1(7.689t) + 1)$$

الف-۳) بردار تغییر مکان در سوم

$$v_3(t) = \int_0^t \ddot{x}_g(\tau) \sin \omega_3(t-\tau) d\tau = \int_0^t \frac{g}{2} \sin(11.614(t-\tau)) d\tau$$
$$= 16.62 (-C_1(11.614t) + 1)$$

$$\Rightarrow \{x_3(t)\} = \begin{pmatrix} 0.227 \\ -0.201 \\ -0.172 \\ 0.251 \end{pmatrix} (-C_1(11.614t) + 1)$$

الف - ۲. بردار تغییر مکان در هر دو جهات

$$v_4(t) = \int_0^t \ddot{x}_g(\tau) \sin \omega_4(t-\tau) d\tau = \int_0^t \frac{g}{2} \sin(14.681(t-\tau)) d\tau$$

$$= 13.15 (-C_1(14.681t) + 1)$$

$$\{x_4(t)\} = \begin{bmatrix} 0.011 \\ -0.029 \\ 0.049 \\ -0.029 \end{bmatrix} (-C_1(14.681t) + 1)$$

ب. Max تغییر مکان در هر دو اول

$$\{x_1(t)\} = \begin{bmatrix} 8.742 \\ 16.417 \\ 22.187 \\ 25.527 \end{bmatrix} (-C_1(3.236t) + 1) \quad 0 < t < 5 \times 1.94$$

$$t = 0.971 \rightarrow -C_1(3.236 \times 0.971) + 1 = 2 \Rightarrow \{x_{1,Max}\} = \begin{bmatrix} 17.484 \\ 32.834 \\ 44.374 \\ 51.054 \end{bmatrix} \text{ in}$$

ج. بردار نیروهای الاستیک برای هر دو و برای ترکیب آن ها

$$\{f_{sk}\} = [m] X_k \frac{k_k}{M_k} \cdot \omega_k \cdot v_k(t)$$

ج-۱. هر دو اول

$$\{f_{s,1}\} = \begin{bmatrix} 4 \\ 5.634 \\ 5.076 \\ 4.38 \end{bmatrix} \times \frac{19.09}{40.253} \times 3.236 \times 59.65 (-C_1(3.236t) + 1)$$

$$\Rightarrow \{f_{s,1}\} = \begin{bmatrix} 366.17 \\ 515.76 \\ 464.67 \\ 400.96 \end{bmatrix} (-C_1(3.236t) + 1) \quad (\text{kN})$$

۲

ج-٢) مورد ١

$$\{f_{s2}\} = \begin{bmatrix} 4 \\ 2.391 \\ -0.778 \\ -2.235 \end{bmatrix} \frac{3.378}{9.538} \times 7.689 \times 25.1 (-C_1(7.689t) + 1)$$

$$\Rightarrow \{f_{s2}\} = \begin{bmatrix} 273.4 \\ 163.43 \\ -53.18 \\ -152.76 \end{bmatrix} (-C_1(7.689t) + 1)$$

ج-٣) مورد ١

$$\{f_{s3}\} = \begin{bmatrix} 4 \\ -2.658 \\ -1.518 \\ 1.659 \end{bmatrix} \frac{1.483}{9.342} \times 11.614 \times 16.62 (-C_1(11.614t) + 1)$$

$$\Rightarrow \{f_{s3}\} = \begin{bmatrix} 122.57 \\ -81.45 \\ -46.51 \\ 50.83 \end{bmatrix} (-C_1(11.614t) + 1)$$

ج-٤) مورد ١

$$\{f_{s4}\} = \begin{bmatrix} 4 \\ -8.037 \\ 8.908 \\ -3.944 \end{bmatrix} \frac{0.928}{75.575} \times 14.681 \times 13.15 (-C_1(14.681t) + 1)$$

$$\Rightarrow \{f_{s4}\} = \begin{bmatrix} 9.48 \\ -19.05 \\ 21.12 \\ -9.35 \end{bmatrix} (-C_1(14.681t) + 1)$$

ج-٥) ترکیب مورد ١

$$\{f_s\} = \{f_{s1}\} + \{f_{s2}\} + \{f_{s3}\} + \{f_{s4}\}$$

$$\{f_s\} = \begin{bmatrix} -366.17C_1(3.236t) - 273.4C_1(7.689t) - 122.57C_1(11.614t) - 9.48C_1(14.681t) + 771.62 \\ -515.76C_1(3.236t) - 163.43C_1(7.689t) + 81.45C_1(11.614t) + 19.05C_1(14.681t) + 578.69 \\ 464.67C_1(3.236t) + 53.18C_1(7.689t) + 46.51C_1(11.614t) - 21.12C_1(14.681t) + 386.1 \\ -400.96C_1(3.236t) + 152.76C_1(7.689t) - 50.83C_1(11.614t) + 9.35C_1(14.681t) + 289.68 \end{bmatrix}$$

د) تابع برش پایه سرمایه - Max برش پایه مورد اول

$$Q(t) = \sum \frac{k_k^{-2}}{M_k} w_k v_k(t)$$

$$Q_1(t) = \frac{19.09^2}{40.253} \times 3.236 \times 59.65 (-C_1(3.236t) + 1) \quad \text{د-۱ مورد اول}$$
$$= 1747.56 (-C_1(3.236t) + 1) \text{ (kjm)}$$

$$Q_2(t) = \frac{3.378^2}{9.538} \times 7.689 \times 25.1 (-C_1(7.689t) + 1) \quad \text{د-۲ مورد دوم}$$
$$= 230.89 (-C_1(7.689t) + 1) \text{ (kjm)}$$

$$Q_3(t) = \frac{1.488^2}{9.342} \times 11.614 \times 16.62 (-C_1(11.614t) + 1) \quad \text{د-۳ مورد سوم}$$
$$= 45.44 (-C_1(11.614t) + 1) \text{ (kjm)}$$

$$Q_4(t) = \frac{0.928^2}{75.575} \times 14.681 \times 13.15 (-C_1(14.681t) + 1) \quad \text{د-۴ مورد چهارم}$$
$$= 2.2 (-C_1(14.681t) + 1) \text{ (kjm)}$$

د-۵ Max برش پایه مورد اول

$$Q_{1, \text{Max}} = 1747.56 \times 2 = 3495.12 \text{ (kjm)}$$

۲۴. از هر یک از اجزای B صفتی بزرگترین 25 بتوان از یک مدار شکل A استفاده کرد و نسبت بحرانی را به هم برگرداند. در نظر گرفتن، طول و تغییرات (الف) بزرگترین مقدار Max از هر یک از اجزای و بزرگترین مقدار کل (ب) نیروهای الاستیک در هر از طبقات و مقدار کل نیروی الاستیک (ج) بیش یا به در هر مورد مقدار کل است.

$$\begin{aligned}
 \omega_1 &= 3.236 \text{ rad/s} \rightarrow T_1 = 1.94 \text{ s} \\
 \omega_2 &= 7.689 \text{ rad/s} \rightarrow T_2 = 0.82 \text{ s} \\
 \omega_3 &= 11.614 \text{ rad/s} \rightarrow T_3 = 0.54 \text{ s} \\
 \omega_4 &= 14.681 \text{ rad/s} \rightarrow T_4 = 0.43 \text{ s}
 \end{aligned}
 \Rightarrow \{S_v\} = \begin{bmatrix} 12 \\ 10 \\ 8.7 \\ 7.6 \end{bmatrix} \text{ in/s}$$

$$\{x_{k, \text{Max}}\} = \bar{x}_k \frac{\bar{k}_k}{M_k \omega_k} S_{v_k} \quad (\text{الف})$$

$$\{x_{1, \text{Max}}\} = \begin{bmatrix} 1 \\ 1.878 \\ 2.538 \\ 2.92 \end{bmatrix} \frac{19.09}{40.253 \times 3.236} \times 12 = \begin{bmatrix} 1.759 \\ 3.303 \\ 4.463 \\ 5.135 \end{bmatrix} \text{ in}$$

$$\{x_{2, \text{Max}}\} = \begin{bmatrix} 1 \\ 0.797 \\ -0.389 \\ -1.49 \end{bmatrix} \frac{3.378}{9.538 \times 7.689} \times 10 = \begin{bmatrix} 0.461 \\ 0.367 \\ -0.179 \\ -0.686 \end{bmatrix} \text{ in}$$

$$\{x_{3, \text{Max}}\} = \begin{bmatrix} 1 \\ -0.866 \\ -0.759 \\ 1.106 \end{bmatrix} \frac{1.483}{9.342 \times 11.614} \times 8.7 = \begin{bmatrix} 0.119 \\ -0.103 \\ -0.09 \\ 0.132 \end{bmatrix} \text{ in}$$

(۷)

$$\{X_{4,Max}\} = \begin{pmatrix} 1 \\ -2.679 \\ 4.454 \\ -2.629 \end{pmatrix} \frac{0.928}{75.575 \times 14.681} \times 7.6 = \begin{pmatrix} 0.006 \\ -0.017 \\ 0.028 \\ -0.017 \end{pmatrix}$$

$$\{X_{Max}\} = \begin{pmatrix} (1.759^2 + 0.461^2 + 0.119^2 + 0.006^2)^{1/2} \\ (3.303^2 + 0.367^2 + 0.103^2 + 0.017^2)^{1/2} \\ (4.463^2 + 0.179^2 + 0.09^2 + 0.028^2)^{1/2} \\ (5.135^2 + 0.686^2 + 0.132^2 + 0.017^2)^{1/2} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1.822 \\ 3.325 \\ 4.468 \\ 5.182 \end{pmatrix} \text{ (in)}$$

$$\{F_{Sk}\} = [m] X_k \frac{K_k}{M_k} \omega_k \cdot S_v \quad (c)$$

$$\{F_{S1,Max}\} = \begin{pmatrix} 73.66 \\ 103.76 \\ 93.48 \\ 80.66 \end{pmatrix} \quad \{F_{S2,Max}\} = \begin{pmatrix} 108.96 \\ 65.13 \\ -21.19 \\ -60.88 \end{pmatrix}$$

$$\{F_{S3,Max}\} = \begin{pmatrix} 64.16 \\ -42.63 \\ -24.35 \\ 26.61 \end{pmatrix} \quad \{F_{S4,Max}\} = \begin{pmatrix} 5.48 \\ -11.01 \\ 12.2 \\ -5.4 \end{pmatrix}$$

$$\{F_{S,Max}\} = \begin{pmatrix} (73.66^2 + 108.96^2 + 64.16^2 + 5.48^2)^{1/2} \\ (103.76^2 + 65.13^2 + 42.63^2 + 11.01^2)^{1/2} \\ (93.48^2 + 21.19^2 + 24.35^2 + 12.2^2)^{1/2} \\ (80.66^2 + 60.88^2 + 26.61^2 + 5.4^2)^{1/2} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 146.44 \\ 130.18 \\ 99.65 \\ 104.64 \end{pmatrix} \text{ kN}$$

(A)

$$Q(t) = \sum \frac{k_k^{-2}}{M_k} W_k V_k(t)$$

(ع)

$$Q_{1(t)} = \frac{19.09^2}{40.253} \times 3.236 \times 12 = 351.56 \text{ kjn}$$

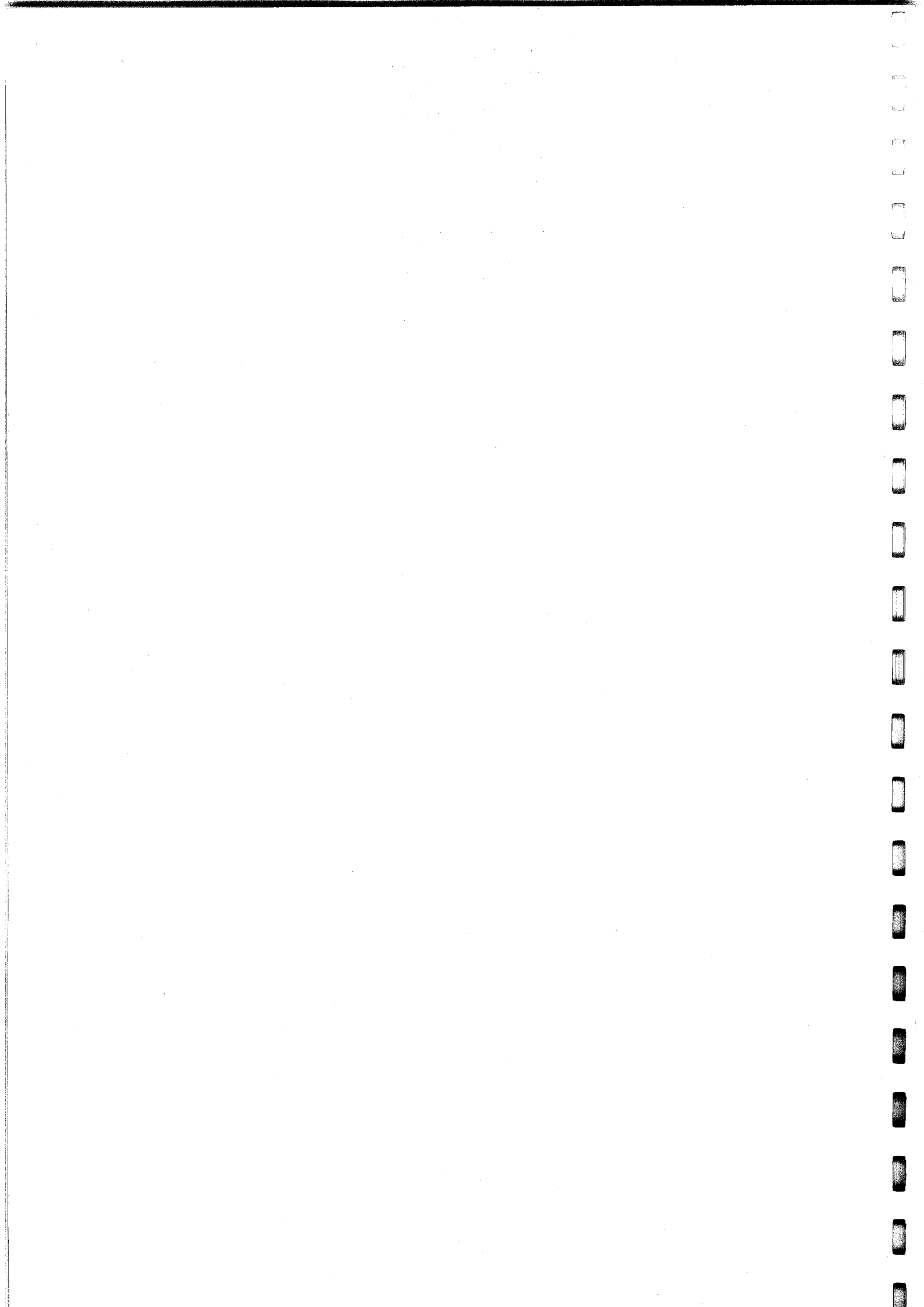
$$Q_{2(t)} = \frac{3.378^2}{9.538} \times 7.689 \times 10 = 91.99 \text{ kjn}$$

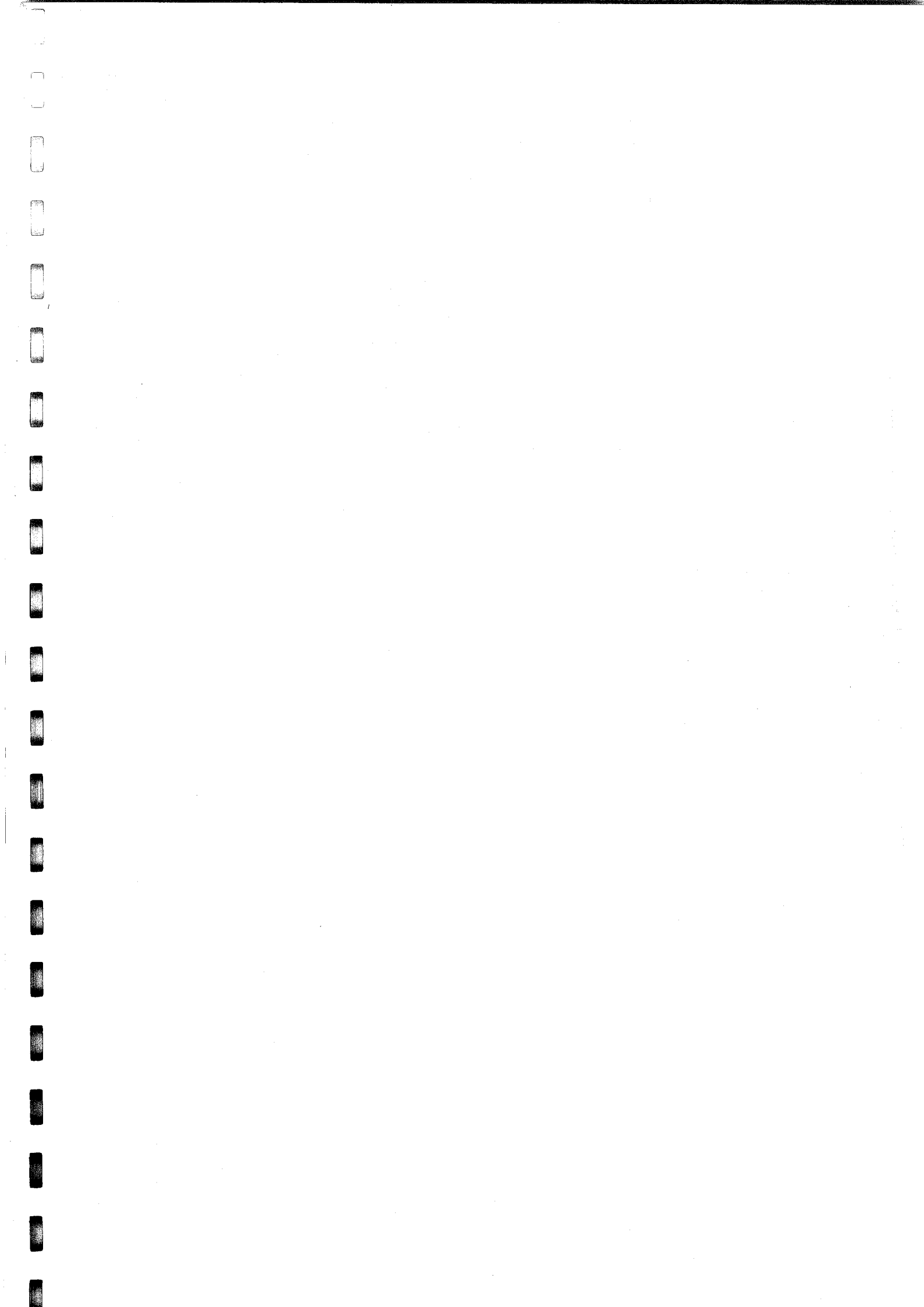
$$Q_{3(t)} = \frac{1.483^2}{9.342} \times 11.614 \times 8.7 = 23.79 \text{ kjn}$$

$$Q_{4(t)} = \frac{0.928^2}{75.575} \times 14.681 \times 7.6 = 1.27 \text{ kjn}$$

$$Q_{\text{Max}}(t) = (351.56^2 + 91.99^2 + 23.79^2 + 1.27^2)^{1/2} = 364.18 \text{ kjn}$$





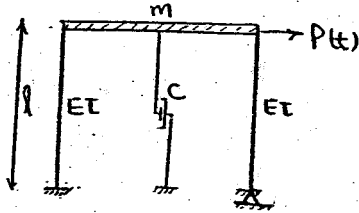


سری ①

۸۱۲۴۰۲

معماری

ماده صحت تابع شکل زیر را بدست آورید. در صورتی که $P(t)$ و نیز استخوان مسادی صفر باشد.
 مطلوبست تعیین تابع تغییر مکان و اگر در نقطه صفر $X_0 = 0$ باشد تابع تغییر مکان را رسم کنید.



$$k_1 = \frac{2EI}{L^3} \quad k_2 = \frac{12EI}{L^3}$$

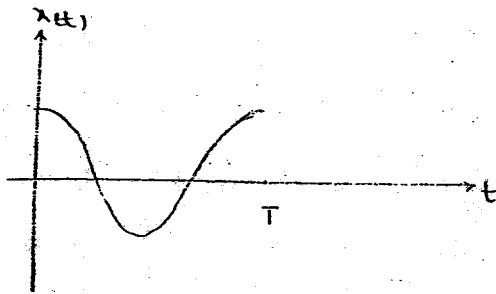
$$\Rightarrow k = \frac{14EI}{L^3} = k_1 + k_2$$

$$\left. \begin{array}{l} \ddot{X} = 0 \\ P(t) = 0 \end{array} \right\} \Rightarrow \begin{cases} X(t) = X_0 \cos(\omega_n t - \phi) \\ X_0 = \sqrt{X_0^2 + \left(\frac{\dot{X}_0}{\omega_n}\right)^2} \quad \phi = \tan^{-1}\left(\frac{\dot{X}_0}{\omega_n X_0}\right) \end{cases}$$

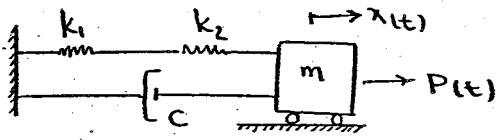
$$\dot{X}_0 = 0 \quad \phi = 0$$

$$X_0 = \lambda \quad X = \lambda \quad \Rightarrow \quad X(t) = \lambda \cos \omega_n t$$

$$\omega_n = \sqrt{\frac{k}{m}} = \sqrt{\frac{14EI}{mL^3}} \quad T = \frac{m}{\omega_n^2}$$

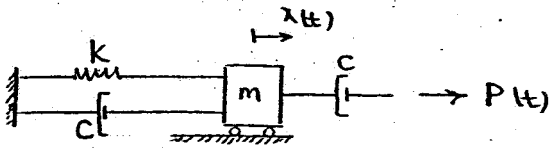


معادله حرکت سیستم‌های زیر را بدست آورید.



$$\frac{1}{k} = \frac{1}{k_1} + \frac{1}{k_2} \Rightarrow k = \frac{k_1 k_2}{k_1 + k_2}, \quad x = x_1 + x_2$$

$$m\ddot{x} + C\dot{x} + kx = P(t) \Rightarrow m(\ddot{x}_1 + \ddot{x}_2) + C(\dot{x}_1 + \dot{x}_2) + \frac{k_1 k_2}{k_1 + k_2} (x_1 + x_2) = P(t)$$



در صورتی که $C = C_1 + C_2 = \gamma C$

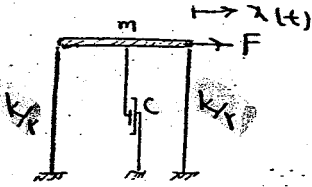
$$\Rightarrow m\ddot{x} + \gamma C\dot{x} + kx = P(t)$$

سری (۲)

۸۱۲۴۰۲۰

فریم سلیبا

قاب نشان داده شده در شکل یک تانکر نرودی است که ۱۰۰۰ کیلوگرم تیر مکان استاتیو می‌باشد، این دهنده نرود یک باره برداشته شود قاب را برود ۱۸۵ ارتفاع کرده و بعد از ۵ سطل حامل تیر مکان برساند برسد بعد از این آزمایش مطلوبیت تعیین وزن موثر فراموش استاتیو نسبت استاتیل بخاری و مزیت استاتیل هم چنین داده بین از ۱۰ سطل حامل.



$$k = \frac{F}{x_0} = \frac{1000}{1/20} = 200,000 \text{ kgf/cm} = 10^7 \text{ kgf/m}$$

$$T = \frac{r_R}{\omega_D} \approx \frac{r_R}{\omega_n} \Rightarrow \gamma = \frac{r_R}{\sqrt{k/m}} = \frac{r_R}{\sqrt{200,000 \times 10^7 \times 10^{-3}}}$$

$$\Rightarrow W = 10 \times 10^3 \text{ kgf}$$

$$\Rightarrow \omega_D = \frac{r_R}{T} = \frac{r_R}{\gamma} = 7,182 \text{ rad/s}$$

$$\frac{x_k}{x_{k+\Delta}} = \frac{x e^{-\xi \omega_n k (\frac{r_R}{\omega_D})}}{x e^{-\xi \omega_n (k+\Delta) (\frac{r_R}{\omega_D})}} = e^{\Delta \xi \omega_n \frac{r_R}{\omega_D}} = e^{10 \times \xi \frac{\omega_n}{\omega_D}}$$

$$\Rightarrow \ln \left(\frac{x_k}{x_{k+\Delta}} \right) = 10 \xi \frac{\omega_n}{\omega_D} = 10 \xi \frac{\omega_n}{\omega_n \sqrt{1-\xi^2}} \approx 10 \xi$$

$$\Rightarrow \xi = \frac{1}{10} \ln \left(\frac{x_k}{x_{k+\Delta}} \right) = \frac{1}{10} \ln \left(\frac{1/2}{1} \right) = 0,119 = 1,19\%$$

$$C = 2 \xi m \omega_n = 2 \times 10^4 \times 0,119 \times \frac{10 \times 10^3 \times 7,182}{10} = 118,18 \text{ kg.s/m}$$

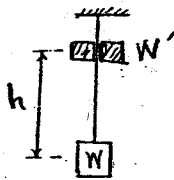
$$\omega_D = \omega_n \sqrt{1-\xi^2} = \omega_n \times \sqrt{1-0,119^2} = 0,99992 \omega_n \approx \omega_n$$

$$\frac{1}{2 \xi r_R} \ln \left(\frac{x_0}{x_D} \right) = \frac{1}{r_R \lambda_1} \ln \left(\frac{x_0}{x_1} \right) \Rightarrow 2 \ln \left(\frac{x_0}{x_D} \right) = \ln \left(\frac{x_0}{x_1} \right)$$

$$\Rightarrow \left(\frac{x_0}{x_D} \right)^2 = \left(\frac{x_0}{x_1} \right) \Rightarrow \left(\frac{1/2}{1} \right)^2 = \frac{1/2}{x_1} \Rightarrow x_1 = \frac{1}{1/2} = 0,25 \text{ cm}$$

$$1 \text{ CPM} = 0.033 \pi \frac{\text{rad}}{\text{s}}$$

وزن W را طایفه متصل است فرکانس طبیعی سیستم در این حالت 94 CPM اندازه گیری شده است حرکت
 وزنه $W' = 1 \text{ lb}$ به W افزوده شود فرکانس سیستم به $76, 78 \text{ CPM}$ تغییر می یابد مقدار W و k را تعیین
 کنید $h = 7 \text{ in}$ از ارتفاع $h = 7 \text{ in}$ رها گردیده در وزنه W' متصل باشد مقدار \max و \min نیرو
 کابل را محاسبه کنید در این حالت $\zeta = 0.1$ فرض گردد توجه شود کابل تنها نیروی کشش را تحمل می کند



$$\omega_n = \sqrt{\frac{k}{m}} \quad \begin{cases} 94 \text{ CPM} = 3, 122 \text{ rad/s} \\ 76, 78 \text{ CPM} = 2, 528 \text{ rad/s} \end{cases}$$

تبلت اول $\Rightarrow \omega_n = 3, 122 \text{ rad/s} = \sqrt{\frac{k \times 9}{W}} \Rightarrow \frac{k}{W} = 2, 028$

تبلت دوم $\Rightarrow \omega_n = 2, 528 \text{ rad/s} = \sqrt{\frac{k \times 9}{W + W'}} \Rightarrow \frac{k}{W + 1} = 2, 0187$

$$\Rightarrow \frac{2, 028 W}{W + 1} = 2, 0187 \Rightarrow W = 2 \text{ lb}, k = 7, 057 \frac{\text{lb}}{\text{ft}}$$

$$\text{avg } h = \frac{1}{T} (m + m') v^2 \Rightarrow \frac{1}{T} \times 2 \times \frac{T}{2} = \frac{1}{T} \left(\frac{2+1}{2} \right) v^2$$

$$\Rightarrow v_0 = 2, 127 \text{ ft/s} \quad \dot{x}_0 = 2, 127 \text{ ft/s} \quad \zeta = 0.1$$

کابل تنها نیروی کشش را تحمل می کند $\leftarrow \min$ نیروی کابل $= 0$

سیستم دارای امپدانس $\zeta < 1$

$$x = \left[\left(\frac{\dot{x}_0 + \zeta \omega_n x_0}{\omega_D} \right)^2 + x_0^2 \right]^{1/2}$$

$$\Rightarrow x = \left[\left(\frac{2, 127 + 0.1 \times 2, 528 \times 0}{4, 997} \right)^2 + 0 \right]^{1/2} = 0, 428 \text{ ft}$$

$$\omega_n = \sqrt{\frac{k}{m}} = 2, 528 \text{ rad/s} \Rightarrow \omega_D = \omega_n \sqrt{1 - \zeta^2} = 2, 497$$

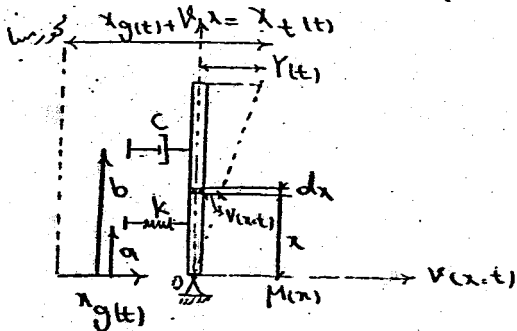
$$\Rightarrow F_{\max} = kx = 7, 057 \times 0, 428 = 2, 99 \text{ lb}$$

(۳) سری

۸۱۲۴.۳.

محمد شایب

- در صورتیکه مثال فوق تحت اثر حرکت زمین $x_g(t)$ قرار گیرد طبق سیستم معادله حرکت این بورد



در نظر آید $P(t)$ را در نظر گرفتن $P(t)$

$$\sum M_o = 0 \rightarrow M_I + M_D + M_S = M_P(t) \quad (a)$$

$$v(x,t) = \psi(x) \cdot Y(t) \quad \psi(L) = 1 \Rightarrow \psi(x) = \frac{x}{L}$$

$$\Rightarrow v(x,t) = \frac{x}{L} \cdot Y(t)$$

$$M_S = f_s \cdot a, \quad f_s = k \cdot \frac{a}{L} Y(t) \quad M_D = f_D \cdot b, \quad f_D = c \cdot \frac{b}{L} \dot{Y}(t)$$

$$M_I = \int_0^L m(x) x \cdot \ddot{x}_t(t) dx \quad x_t(t) = x_g(t) + v(x,t)$$

$$\rightarrow \ddot{x}_t(t) = \ddot{x}_g(t) + \ddot{v}(x,t) = \ddot{x}_g(t) + \frac{x}{L} \ddot{Y}(t)$$

$$\Rightarrow M_I = \int_0^L m(x) x \left(\ddot{x}_g(t) + \frac{x}{L} \ddot{Y}(t) \right) dx = \ddot{x}_g(t) \int_0^L m(x) x dx + \ddot{Y}(t) \int_0^L m(x) \frac{x^2}{L} dx$$

$$M_I = \ddot{x}_g(t) \int_0^L m(x) x dx + \ddot{Y}(t) \int_0^L m(x) \frac{x^2}{L} dx$$

$$\ddot{x}_g(t) \int_0^L m(x) x dx + \ddot{Y}(t) \int_0^L m(x) \frac{x^2}{L} dx + c \cdot \frac{b}{L} \dot{Y}(t) + k \frac{a}{L} Y(t) = 0$$

$$\rightarrow \ddot{Y}(t) \int_0^L m(x) \left(\frac{x^2}{L} \right) dx + \dot{Y}(t) c \left(\frac{b}{L} \right) + Y(t) \cdot k \left(\frac{a}{L} \right) = -\ddot{x}_g(t) \int_0^L m(x) \frac{x}{L} dx$$

$$\Rightarrow M^* \ddot{Y} + C^* \dot{Y} + K^* Y = -M^* \ddot{x}_g(t)$$

$$v(x,t) = \frac{x}{L} Y(t) \quad \sum M_o = 0 \rightarrow M_I + M_D + M_S = M_P(t) \quad (b)$$

$$M_I = \ddot{x}_g(t) \int_0^L m(x) x dx + \ddot{Y}(t) \int_0^L m(x) \frac{x^2}{L} dx$$

$$M_D = c \frac{b}{L} \dot{Y}(t)$$

$$M_S = k \frac{a}{L} Y(t)$$

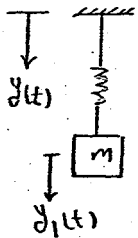
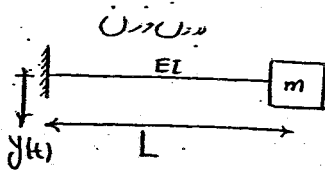
$$M_P(t) = P(t) \cdot d$$

$$\Rightarrow M^* \ddot{x}_g(t) + \ddot{Y}(t) \int_0^L m(x) \frac{x^2}{L} dx + \dot{Y}(t) c \frac{b}{L} + Y(t) k \frac{a}{L} = P(t) \cdot d$$

$$\Rightarrow \ddot{Y}(t) \int_0^L m(x) \left(\frac{x^2}{L} \right) dx + \dot{Y}(t) c \left(\frac{b}{L} \right) + Y(t) k \left(\frac{a}{L} \right) = P(t) \cdot \frac{d}{L} - M^* \ddot{x}_g(t)$$

تقریباً سرگردار بدون وزن نه انجا ی آن جرم m متصل است دارای تلبه خاصه است نه مطابق شکل

نه تواند حرکت کند مطوبست تعیین معادله حرکت سیستم.



$$y_t(t) = y_1(t) + y(t)$$

$$f_L + f_D + f_S = 0$$

$$f_S = k y_1(t) \quad f_D = c \dot{y}_1(t) \quad , \quad f_L = m \ddot{y}_t(t)$$

$$\ddot{y}_t(t) = \ddot{y}_1(t) + \ddot{y}(t) \Rightarrow f_L = m \ddot{y}_1(t) + m \ddot{y}(t)$$

$$\Rightarrow m \ddot{y}_1(t) + m \ddot{y}(t) + c \dot{y}_1(t) + k y_1(t) = 0$$

$$\Rightarrow m \ddot{y}_1 + c \dot{y}_1 + k y_1 = -m \ddot{y}(t)$$

$$nky = k \cdot \Delta \quad \Delta = \frac{PL^3}{6EI}$$

$$\Rightarrow k = \frac{mgy}{\Delta} = \frac{mgy \cdot EI}{PL^3} = \frac{6EI}{L^3}$$

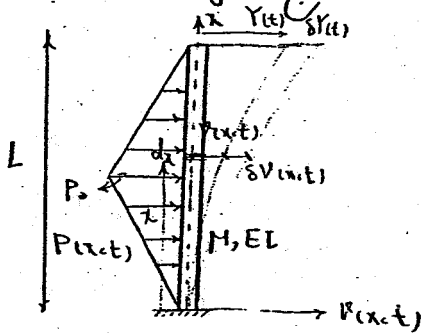
$$c = 0 \quad \rightarrow \quad m \ddot{y}_1 + \frac{6EI}{L^3} y_1 = -m \ddot{y}(t)$$

سری (۲)

۱۱۲۴۰۳۰

مستقیماً

سازه مثل زیر منروض است مطلوبست تعیین معادله حرکت برای سرعتهای از ناحیه شطرنجی



$$v(x,t) = \psi(x) \cdot Y(t)$$

صم غرض

اصل تغییرات مجازی $\delta W_t = 0 \Rightarrow \delta W_E = \delta W_I$

$$\delta v(x,t) = \psi(x) \cdot \delta Y(t)$$

$$\delta W_E = \int_0^L P(x,t) \cdot \delta v(x,t) \cdot dx \quad \text{کار مجازی نیروهای خارجی}$$

$$\delta W_I = \int_0^L m(x) \delta \theta^2 dx + \int_0^L f_I(x) \delta v(x,t) dx$$

$$f_I(x) = M(x) \ddot{v}(x,t) \quad \theta = \frac{\partial v(x,t)}{\partial x} \quad d\theta = \frac{\partial^2 v(x,t)}{\partial x^2} dx \quad m(x) = EI \frac{\partial^4 v(x,t)}{\partial x^4}$$

$$\Rightarrow \delta W_I = \int_0^L EI \frac{\partial^4 v(x,t)}{\partial x^4} \cdot \delta \frac{\partial^2 v(x,t)}{\partial x^2} dx + \int_0^L M(x) \ddot{v}(x,t) \cdot \delta v(x,t) dx$$

$$\frac{\partial^2 v}{\partial x^2} = \frac{d^2 \psi}{dx^2} \cdot Y(t) \quad \delta \frac{\partial^2 v}{\partial x^2} = \frac{d^2 \psi}{dx^2} \cdot \delta Y(t)$$

$$\Rightarrow \delta W_I = \int_0^L EI \left(\frac{d^2 \psi}{dx^2} \right)^2 \cdot Y(t) \cdot \delta Y(t) \cdot dx + \int_0^L M(x) \psi(x) \frac{d^2 Y}{dt^2} \cdot \delta Y(t) dx$$

$$\delta W_I = \delta W_E \Rightarrow Y(t) \cdot \delta Y(t) \int_0^L EI \left(\frac{d^2 \psi}{dx^2} \right)^2 dx + \frac{d^2 Y}{dt^2} \cdot \delta Y(t) \int_0^L M(x) \psi(x) dx = \delta Y(t) \int_0^L P(x,t) \psi(x) dx$$

$$\Rightarrow \ddot{Y} \int_0^L M(x) \psi(x) dx + Y \int_0^L EI \left(\frac{d^2 \psi}{dx^2} \right)^2 dx = \int_0^L P(x,t) \psi(x) dx$$

$$\Rightarrow M^* \ddot{Y} + K^* Y = P^*(t)$$

$$P(x,t) = \begin{cases} \frac{P_0}{L} x & 0 \leq x < \frac{L}{2} \\ -\frac{P_0}{L} x + P_0 & \frac{L}{2} \leq x \leq L \end{cases}$$

$$M(x) \psi(x) = 1 - \cos \frac{R x}{L} \quad \frac{d^2 \psi}{dx^2} = \frac{R^2}{L^2} \cos \frac{R x}{L}$$

$$\Rightarrow M^* = \int_0^L M \left(1 - \cos \frac{R x}{L} \right) dx = M_0 \left(-\frac{L}{R} \sin \frac{R x}{L} + \frac{L}{R} \sin \frac{R x}{L} + \frac{R x L}{R L} \right) = 0, 1 R Y M L$$

$$K^* = \int_0^L EI \left(\frac{R^2}{L^2} \cos \frac{R x}{L} \right)^2 dx = EI \cdot \frac{R^4}{17 L^4} \left(\frac{L}{R} \sin \frac{R x}{L} + \frac{x}{L} \right) = EI \cdot \frac{R^4}{17 L^4}$$



$$P^*(t) = \int_0^{L/r} \frac{r p_0}{L} x \cdot \left(1 - \cos \frac{R x}{r L}\right) dx + \int_{L/r}^L \left(-\frac{r p_0}{L} x + r p_0\right) \left(1 - \cos \frac{R x}{r L}\right) dx$$

$$\Rightarrow P^*(t) = \frac{r p_0}{L} \cdot \left(\frac{x^2}{2} - \frac{r L x}{R} \sin \frac{R x}{r L} - \frac{r L^2}{R^2} \cos \frac{R x}{r L} \right) \Big|_0^{L/r} + r p_0 \cdot \left(x - \frac{x^2}{2} + \frac{r x}{R} \sin \frac{R x}{r L} - \frac{r L}{R} \sin \frac{R x}{r L} + \frac{r L}{R^2} \cos \frac{R x}{r L} \right) \Big|_{L/r}^L = r p_0 L \left(\frac{1}{2} - \frac{r L}{R^2} + \frac{r}{R^2} \right) = 0,118 r p_0 L$$

$$\Rightarrow 0,118 M L \ddot{Y} + r_0 \cdot f \frac{E L}{L^2} Y = 0,118 r p_0 L$$

$$c) \psi(x) = \frac{x^2}{L^2} \quad \frac{d^2 \psi}{dx^2} = \frac{2}{L^2}$$

$$\Rightarrow M^* = \int_0^L M \left(\frac{x^2}{L^2} \right)^2 dx = \frac{M}{L^4} \cdot \frac{L^5}{5} = \frac{1}{5} M L$$

$$K^* = \int_0^L E I \left(\frac{2}{L^2} \right)^2 dx = \frac{4 E I}{L^2}$$

$$P^*(t) = \int_0^{L/r} \frac{r p_0}{L} x \cdot \frac{x^2}{L^2} dx + \int_{L/r}^L \left(-\frac{r p_0}{L} x + r p_0\right) \cdot \frac{x^2}{L^2} dx = 0,147 r p_0 L$$

$$\Rightarrow 0,147 M L \ddot{Y} + \frac{4 E I}{L^2} Y = 0,147 r p_0 L$$

$$c) \psi(x) = \sin \left(\frac{R x}{r L} \right) \quad \frac{d^2 \psi}{dx^2} = -\frac{R^2}{r^2 L^2} \sin \frac{R x}{r L}$$

$$\Rightarrow M^* = \int_0^L M \left(\sin \frac{R x}{r L} \right)^2 dx = M \cdot \left(-\frac{L}{R} \sin \frac{R x}{r L} + \frac{x}{r} \right) \Big|_0^L = 0,2 M L$$

$$K^* = \int_0^L E I \left(-\frac{R^2}{r^2 L^2} \sin \frac{R x}{r L} \right)^2 dx = \frac{R^4 E I}{r^2 L^4} \left(-\frac{L}{R} \sin \frac{R x}{r L} + \frac{x}{r} \right) \Big|_0^L = \frac{R^4 E I}{r^2 L^4}$$

$$P^*(t) = \int_0^{L/r} \frac{r p_0}{L} x \cdot \sin \frac{R x}{r L} dx + \int_{L/r}^L \left(-\frac{r p_0}{L} x + r p_0\right) \cdot \sin \frac{R x}{r L} dx =$$

$$\Rightarrow P^*(t) = \frac{r p_0}{L} \cdot \left(-\frac{r L x}{R} \cos \frac{R x}{r L} + \frac{r L^2}{R^2} \sin \frac{R x}{r L} \right) \Big|_0^{L/r} + r p_0 \cdot \left(\frac{r x}{R} \cos \frac{R x}{r L} - \frac{r L}{R} \cos \frac{R x}{r L} - \frac{r L}{R^2} \sin \frac{R x}{r L} \right) \Big|_{L/r}^L$$

$$\Rightarrow P^*(t) = -0,118 r p_0 L$$

$$\Rightarrow 0,2 M L \ddot{Y} + \frac{R^4 E I}{r^2 L^4} Y = -0,118 r p_0 L$$

ايرف. ٢.

حل

روابط سيم دالتر استصواب ا تاشد ك سدر

$$x(t) = e^{-\xi \omega_n t} (C \cos \omega_D t + D \sin \omega_D t) \quad x_0 = X_0, \quad \dot{x}_0 = \dot{X}_0$$

$$\Rightarrow x(0) = e^0 \cdot (C \cdot \cos 0 + D \sin 0) = 1 \cdot C = X_0 \Rightarrow C = X_0$$

$$\dot{x}(t) = -\xi \omega_n e^{-\xi \omega_n t} (C \cos \omega_D t + D \sin \omega_D t) + e^{-\xi \omega_n t} (-\xi \omega_D \sin \omega_D t - D \omega_D \cos \omega_D t)$$

$$\Rightarrow \dot{x}(0) = -\xi \omega_n \cdot 1 \cdot (X_0 + 0) + 1 \cdot (-\xi \omega_D X_0 + D \omega_D \cdot 1)$$

$$\Rightarrow -\xi \omega_n X_0 + D \omega_D = \dot{X}_0 \Rightarrow D \omega_D = \xi \omega_n X_0 + \dot{X}_0$$

$$\Rightarrow D = \frac{\xi \omega_n X_0 + \dot{X}_0}{\omega_D}$$

$$\Rightarrow x(t) = e^{-\xi \omega_n t} \left(X_0 \cos \omega_D t + \frac{\xi \omega_n X_0 + \dot{X}_0}{\omega_D} \sin \omega_D t \right)$$

$$\psi(x) = \sin \frac{rx}{L}$$

$$\Rightarrow M^* = \omega ML$$

$$K^* = \frac{r^2 E I}{r L^3}$$

$$P = -\omega, 118 P \cdot L$$

$$\int_0^L M_x \sin \frac{rx}{L} dx = \frac{r L}{\pi} M$$

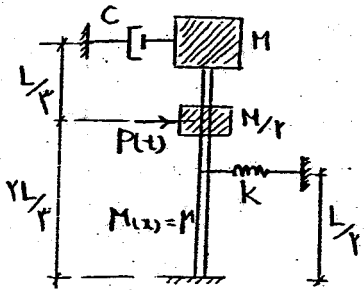
$$\Rightarrow \omega ML \ddot{Y} + \frac{r^2 E I}{r L^3} Y = -\omega, 118 P \cdot L - \frac{r L}{\pi} M \ddot{x}_g(t)$$

سری (۵)

۸۱۲۴۰۳۰

فرمانی

سازه مربوط به برج خنجر ایستادگی در صورت شکل ۱ مدل کرده اند مطابق سیستم معادله حرکت



$$M^* \ddot{Y} + C^* \dot{Y} + k^* Y = P^*(t)$$

$$v(x,t) = y(x) \cdot Y(t)$$

$$y(x) = 1 - \cos \frac{\pi x}{L}$$

$$M^* = \int_0^L M(y(x))' dx + \sum_i m_i y_i' + \sum L_{o_i} (\dot{y}_i')^2$$

$$\Rightarrow M^* = \int_0^L M (1 - \cos \frac{\pi x}{L})' dx + \frac{M}{L} \times (1 - \cos \frac{\pi \times \frac{L}{2}}{L})' + M_x (1 - \cos \frac{\pi \times \frac{L}{4}}{L})' + \frac{ML}{L} + \frac{1}{L} \frac{M}{L} \frac{L}{L}$$

$$\Rightarrow M^* = 0,1228 ML + \frac{M}{L} (1 - \sqrt{2})' + M_x = 0,1228 ML + 1,009 M + \frac{ML}{L} (\frac{\pi}{L} \sin \frac{\pi \times \frac{L}{4}}{L})' + \frac{1}{L} \frac{M}{L} \frac{L}{L} \times (\frac{\pi}{L} \sin \frac{\pi \times \frac{L}{2}}{L})' = 0,1228 ML + 1,009 M + \frac{\pi^2 M}{L} + \frac{1}{L} \times \frac{M}{L} \times \frac{L}{L} \times \frac{L}{L} \times \frac{L}{L} \times \frac{L}{L} = \frac{\pi^2 M}{L}$$

$$C^* = \int_0^L C(x) [y(x)]' dx + \sum_i C_i y_i' = C (1 - \cos \frac{\pi x}{L})' = C$$

$$k^* = \int_0^L EI (y(x))'' dx + \int_0^L k(x) (y(x))' dx + \sum k_i y_i'$$

$$k^* = \int_0^L EI (\frac{\pi^2}{L^2} \cos \frac{\pi x}{L})' dx + \int_0^L k(x) (y(x))' dx + \sum k_i y_i'$$

$$k^* = \frac{\pi^2}{L^2} \frac{EI}{L^2} + k (1 - \cos \frac{\pi \times \frac{L}{4}}{L})' = \frac{\pi^2}{L^2} \frac{EI}{L^2} + 0,127 k$$

$$P^*(t) = P(t) [1 - \cos \frac{\pi}{2}] = 0,12 P(t)$$

$$\int y \cdot dA \quad \int y' \cdot dA$$

$$\int x \cdot dA$$

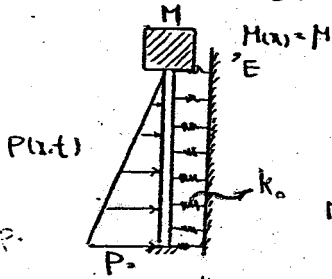
$$I_0 = \frac{1}{2} P^2 (m)'$$

$$I_0 = \frac{1}{2} P^2 m L^2$$

$$\int_0^L \frac{1}{2} m L^2$$

$$\frac{\pi}{L^2} \sin \frac{\pi x}{L}$$

در صورتی که ستون نشان داده شده در شکل دارای صلبیت محلی EI و جرم در واحد طول M است (برای بارگذاری) هر طابق شکل قرار گرفته و بعد از آن طبق شرایط قرار داده شده باشد مطلوب است تعیین معادله حرکت



$$M^* \ddot{Y} + C^* \dot{Y} + K^* Y = P^*(t)$$

$$\psi(x) = 1 - \cos \frac{Rx}{L}$$

$$M^* = \int_0^L M (\psi(x))^2 dx + \sum_i m_i \psi_i^2 + \sum I_{0_i} (\psi_i')^2$$

$$\Rightarrow M^* = \int_0^L M \left(1 - \cos \frac{Rx}{L}\right)^2 dx + M_0 \left(1 - \cos \frac{R \cdot L}{L}\right)^2 = 0.728 ML + M_0 + \frac{L}{I} ML^2 \left(\frac{R}{L} \sin \frac{Rx}{L}\right)^2$$

$$C^* = \int_0^L C(x) (\psi(x))^2 dx + \sum_i C_i \psi_i^2 = 0$$

$$K^* = \int_0^L EI (\psi'(x))^2 dx + \int_0^L k_0 (\psi(x))^2 dx + \sum K_i \psi_i^2$$

$$\Rightarrow K^* = \int_0^L EI \left(\frac{R}{L} \sin \frac{Rx}{L}\right)^2 dx + \int_0^L k_0 \left(1 - \cos \frac{Rx}{L}\right)^2 dx = \frac{R^2}{L^3} EI + 0.728 k_0 L$$

$$P^*(t) = \int_0^L P(x,t) \psi(x) dx + \sum P_i \psi_i$$

$$\Rightarrow P^*(t) = \int_0^L (P_0 - P_0 \frac{x}{L}) \left(1 - \cos \frac{Rx}{L}\right) dx = P_0 \int_0^L \left(1 - \frac{x}{L}\right) \left(1 - \cos \frac{Rx}{L}\right) dx$$

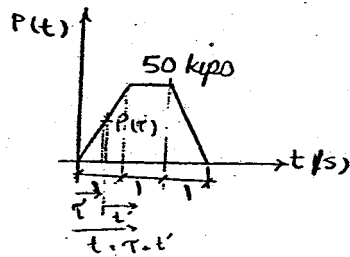
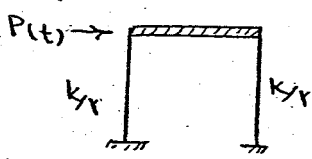
$$\Rightarrow P^*(t) = \frac{LP_0}{2} - \frac{FLP_0}{R^2}$$

$$\Rightarrow P^*(t) = 0.92 PL$$

در مثال حل شده از زمان اعمال نیرو به صورت شکل معادل غیر ممتد تا شده طبق نسبت عین تابع $x(t)$

$W_t = 2000 \text{ kips}$, $k = 201,1 \text{ k/in}$

و متادیر آن در لحظات $t = 1s, 2s, 3s$



$T = 2\pi \sqrt{\frac{m}{k}} = 2\pi \sqrt{\frac{2000}{201,1 \times 201,1}} = 2s < 2s = t_d$

← اثر نیرو به صورت فرم نبوده و تابع یکتا یک بارگذاری استیاری قرار دارد.

$\Rightarrow x(t) = \int_0^t \frac{P(\tau)}{m\omega_n} \sin \omega_n(t-\tau) d\tau$

$\omega_n = \sqrt{\frac{k}{m}} = \sqrt{\frac{201,1 \times 201,1}{2000}} = 10,1 \text{ rad/s}$

$m = \frac{W}{g} = \frac{2000}{32,2} = 62,11$

$\Rightarrow x(t) = \int_0^t \frac{P(\tau)}{\frac{201,1 \times 201,1}{62,11}} \sin 10,1(t-\tau) d\tau$

$\rightarrow x(t) = \int_0^t \frac{P(\tau)}{17,17} \sin 10,1(t-\tau) d\tau$

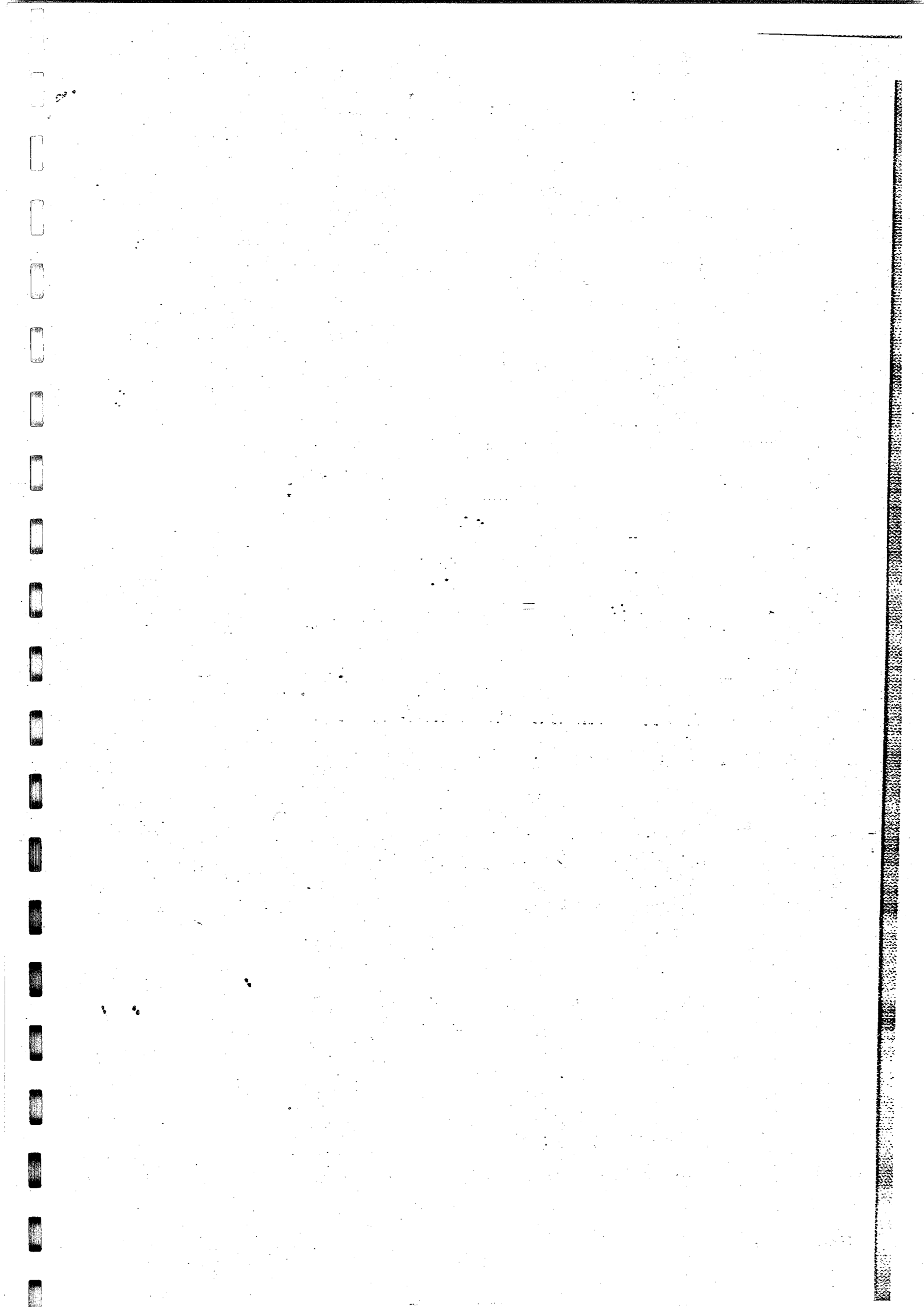
$t = 1s \rightarrow x(1) = \int_0^1 \frac{20 \cdot \tau}{17,17} \sin 10,1(1-\tau) d\tau = \frac{20}{17,17} \times 0,218 = 0,927$

$t = 2s \rightarrow x(2) = \int_0^1 \frac{20 \cdot \tau}{17,17} \sin 10,1(2-\tau) d\tau + \int_1^2 \frac{20}{17,17} \sin 10,1(2-\tau) d\tau = 2,927$

$t = 3s \rightarrow x(3) = \int_0^1 \frac{20 \cdot \tau}{17,17} \sin 10,1(3-\tau) d\tau + \int_1^2 \frac{20}{17,17} \sin 10,1(3-\tau) d\tau + \int_2^3 \frac{(20 \cdot \tau + 20)}{17,17} \sin 10,1(3-\tau) d\tau$

$\Rightarrow x(3) = 2,91 \text{ in}$

$\frac{20}{17,17} \int_0^3 \sin 10,1\tau \sin(10,1\tau - 0,2\tau) d\tau$

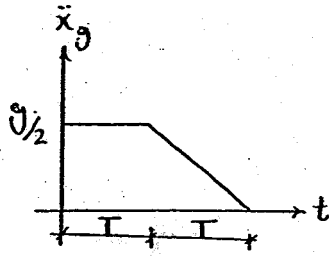
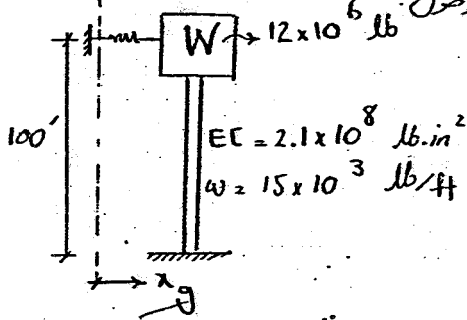


سری 7

۸۱۲۴.۳

بریم سلیبا

سازه شکل زیر مفروض است در صورتیکه این سازه تحت اثر حرکت زمین قرار گیرد که دیانام ستاب زمین به صورت شکل دوم باشد مطلوبست تعیین: معادله حرکت، تابع تغییر مکان، مقدار تغییر مکان در لحظه $t=0.2s$ و نزدی وارده در همین لحظه، ماکزیمم تغییر مکان در برش پایه و برش دروازه اصل



$$V(x,t) = \psi(x) \cdot Y(t)$$

$$\psi(x) = 1 - \cos \frac{\pi x}{2L}$$

$$\ddot{x}_g(t) = -2.5g t + g$$

$$M \ddot{Y} + C \dot{Y} + k Y = P^*(t) \quad T = 0.2s$$

$$M^* = \int_0^L M(x) [\psi(x)]^2 dx + \sum m_i \psi_i^2 + \sum I_{oi} \psi_i'^2 = \int_0^L M \left(1 - \cos \frac{\pi x}{2L}\right)^2 dx + \frac{W}{g} \cdot 1 + 0$$

$$\rightarrow M^* = 0.2267 ML + \frac{W}{g} = 0.2267 \times 15 \times 10^3 \times 100 + \frac{12 \times 10^6}{32.2} = 712720.81 \text{ lb/ft/s}^2$$

$$K^* = \int_0^L EI (\psi'(x))^2 dx + \int_0^L k(x) (\psi(x))^2 dx + \sum k_i \psi_i^2 = \int_0^L EI \left(\frac{\pi^2}{4L^2} \cos \frac{\pi x}{2L}\right)^2 dx + k \cdot 1^2$$

$$\rightarrow K^* = EI \frac{\pi^4}{16L^4} \times \frac{L}{2} + k = \frac{2.1 \times 10^8}{12^2} \times \frac{\pi^4}{32 \times 12^3} + 4 \times 10^4 = 40004.439$$

$$\bar{K} = \int_0^L M(x) \psi(x) dx + m = \int_0^L M \left(1 - \cos \frac{\pi x}{2L}\right) dx + \frac{W}{g} = 0.363 ML + \frac{W}{g} = 917741.15$$

$$\rightarrow P^*(t) = -\bar{K} \ddot{x}_g(t)$$

$$Y(t) = \int_0^t \ddot{x}_g(\tau) e^{-\zeta \omega_n(t-\tau)} \sin \omega_d(t-\tau) d\tau$$

$$V(x,t) = \frac{Y(t) \cdot \bar{K}}{M^* \cdot \omega_D} \cdot V(t) \quad \omega = \sqrt{\frac{K^*}{M^*}} = \sqrt{\frac{40004.439}{712720.81}} = 0.237s \rightarrow T = 26.52s$$

$$V(t) = \int_0^t \frac{g}{2} \sin \omega(t-\tau) d\tau = \frac{g}{2} \left(\frac{1}{\omega} - \frac{\cos \omega t}{\omega} \right) \quad 0 \leq t \leq 0.2s$$

$$V(t=0.2) = \frac{32.2}{2} \left(\frac{1}{0.237} - \frac{\cos(0.237 \times 0.2)}{0.237} \right) = 0.0763$$

$$\dot{V}(t) = \frac{g}{2} \times \sin \omega t \quad \rightarrow \dot{V}(t=0.2) = 0.763$$

$$v(t)_2 = v(t=0.2) \cos \omega(t-0.2) + \frac{\dot{v}(t=0.2)}{\omega} \sin \omega(t-0.2) + \int_{0.2}^t (-2.5g\tau + g) \sin \omega(t-\tau) d\tau$$

$$\Rightarrow v(t)_2 = 0.0763 \omega \cos \omega(t-0.2) + 3.22 \sin \omega(t-0.2) + g \left(-2.5 \frac{t}{\omega} - \frac{\cos \omega(t-0.2)}{2\omega} + \frac{1}{\omega} + \frac{5 \sin \omega(t-0.2)}{2\omega^2} \right)$$

$0.2 \leq t \leq 0.45$

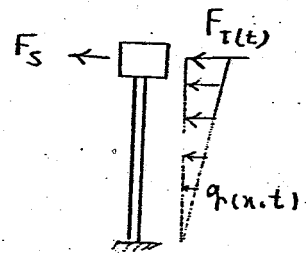
$$v(t=0.4)_2 = 0.0763 \omega (0.237 \times 0.2) + 3.22 \sin(0.237 \times 0.2) + 32.2 \left(-2.5 \times \frac{0.4}{0.237} - \frac{\cos(0.237 \times 0.2)}{2 \times 0.237} + \frac{1}{0.237} + \frac{5 \sin(0.237 \times 0.2)}{2 \times 0.237^2} \right) = 0.28$$

$$\dot{v}(t)_2 = -0.0763 \omega \sin \omega(t-0.2) + 3.22 \omega \cos \omega(t-0.2) + g \left(-\frac{2.5}{\omega} + \frac{\sin \omega(t-0.2)}{2} + \frac{5 \omega \cos \omega(t-0.2)}{2\omega} \right)$$

$$\Rightarrow \dot{v}(t=0.4)_2 = 1.193$$

$$\Rightarrow v(t)_3 = v(t=0.4) \cos \omega(t-0.4) + \frac{\dot{v}(t=0.4)}{\omega} \sin \omega(t-0.4) \quad t \geq 0.45$$

$$\Rightarrow v(t)_3 = 0.28 \cos \omega(t-0.4) + 4.823 \sin \omega(t-0.4)$$



$$q(x,t) = M \omega^2 \varphi(x) \cdot Y(t) \quad \ddot{Y}(t) = \omega^2 Y(t)$$

$$F_T(H,t) = M \omega^2 \psi(L) Y(t)$$

$$F_S(H,t) = k_S \times \psi(L) Y(t)$$

$$Q_B(x=0,t) = \int_0^L q(x,t) dx + F_T(L,t) + F_S(L,t)$$

$$\Rightarrow Q_B(x=0,t) = \int_0^L M \cdot \psi(x) \cdot \ddot{Y}(t) dx + M \psi'(L) \cdot \ddot{Y}(t) + k_S \times \psi(L) \cdot Y(t)$$

$$\Rightarrow Q = \int_0^L M x \left(1 - \cos \frac{\pi x}{2L} \right) \ddot{Y}(t) dx + M \ddot{Y}(t) + k_S Y(t)$$

$$\Rightarrow Q_B(x=0,t) = M \ddot{Y}(t) \int_0^L \left(1 - \cos \frac{\pi x}{2L} \right) dx + M \ddot{Y}(t) + k_S Y(t)$$

$0.363L$

$$\Rightarrow Q_B(x=0,t) = 0.363ML \ddot{Y}(t) + M \ddot{Y}(t) + k_S Y(t) \quad Y(t) = \frac{\bar{K}}{M \omega_D^2} \cdot v(t)$$

$$\Rightarrow Q_B(x=0, t=0.25) = 0.363 \times 15 \times 10^3 \times 100 \times \frac{32.2}{2} + 12 \times 10^6 \times \frac{32.2}{2} + 9 \times 10^4 \times \frac{917741.15 \times 0.28}{712720.81 \times 0.237}$$

$$\Rightarrow Q_B(0, 0.25) = 2.0198 \times 10^8$$

$$\begin{cases}
 v(t) = \frac{g}{2} \left(\frac{1}{\omega} - \frac{a \sin \omega t}{\omega} \right) & 0 \leq t \leq 0.2 \text{ s} \\
 v(t) = 0.763 \omega \sin \omega(t-0.2) + 3.225 \sin \omega(t-0.2) + g \left(-\frac{2.5t}{\omega} - \frac{\omega \sin \omega(t-0.2)}{2\omega} + \frac{1}{\omega} + \frac{5 \sin \omega(t-0.2)}{2\omega^2} \right) & 0.2 \leq t \leq 0.4 \\
 v(t) = 0.28 \omega \sin \omega(t-0.4) + 4.823 \sin \omega(t-0.4) & t \geq 0.4 \text{ s}
 \end{cases}$$

$$v(t)_1 = \frac{g}{2} \sin \omega t = 0 \quad \omega t = k\pi \Rightarrow t = \frac{k\pi}{\omega} \xrightarrow{13.265} v(t)_1 = \frac{g}{2} \left(\frac{1}{\omega} - \frac{\omega R}{\omega} \right) = \frac{g}{\omega} = 135.86'$$

$$\dot{v}(t)_2 = -0.763 \omega \sin \omega(t-0.2) + 3.22 \omega \cos \omega(t-0.2) + g \left(-\frac{2.5}{\omega} + \frac{\sin \omega(t-0.2)}{2} + \frac{5 \omega \sin \omega(t-0.2)}{2\omega} \right) = 0$$

$$\Rightarrow \dot{v}(t)_2 = -0.181 \sin \omega(t-0.2) + 0.763 \omega \cos \omega(t-0.2) + g \left(-10.55 + \frac{\sin \omega(t-0.2)}{2} + \frac{5 \omega \sin \omega(t-0.2)}{2\omega} \right) = 0$$

$$\Rightarrow \dot{v}(t)_2 = 16.0819 \sin \omega(t-0.2) + 340.426 \omega \cos \omega(t-0.2) - 339.662 = 0 \quad 10.55$$

$$\Rightarrow t = 0.72 \text{ s} > 0.4 \text{ s}$$

$$\dot{v}(t)_3 = -0.28 \omega \sin \omega(t-0.4) + 4.823 \omega \cos \omega(t-0.4) = 0$$

$$\Rightarrow \dot{v}(t)_3 = 0.06636 \sin \omega(t-0.4) + 1.743 \omega \cos \omega(t-0.4) = 0$$

$$\Rightarrow t = 6.58 \text{ s} \sim v_{\max 3} = 4.83'$$

$$v(t)_2 = -67.256 \omega \sin \omega(t-0.2) + 1436.394 \sin \omega(t-0.2) + 135.86 - 339.865t$$

$$Q(x,t) = \int_0^L q(x,t) dx + F_I(L,t) + F_S(L,t)$$

$$q(x,t) = M(x) \psi(x) \cdot \frac{\bar{k} \omega}{m^*} v(t) = M(x) \cdot \psi(x) \cdot \frac{\int_0^L M(x) \psi(x) dx \cdot \omega}{m^*} v(t)$$

$$F_I(L,t) = M \cdot \omega^2 \cdot \phi(L) \cdot Y(t) = M \omega^2 \cdot \phi(L) \cdot \frac{\bar{k}}{m^* \omega} v(t) = M \omega \cdot \phi(L) \cdot \frac{M}{m^*} v(t)$$

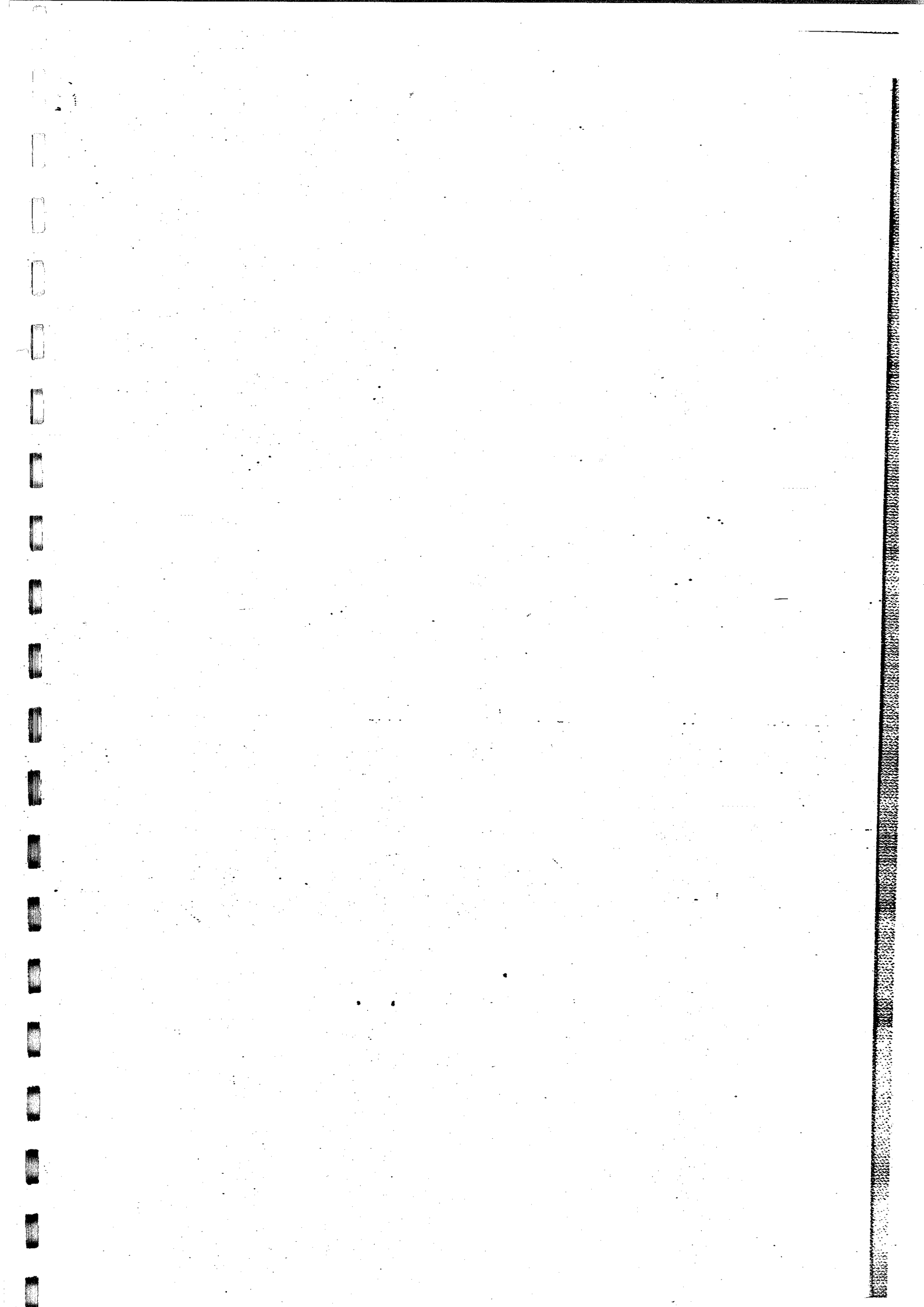
$$F_S(L,t) = k_S \cdot \phi(L) \cdot Y(t) = k_S \cdot \phi(L) \cdot \frac{\bar{k}}{m^* \omega} v(t)$$

$$\Rightarrow Q_B(x=0, t) = \left[\left(\int_0^L M(x) \psi(x) dx + M \right) \omega^2 Y(t) + k_S \phi(L) \cdot Y(t) \right]$$

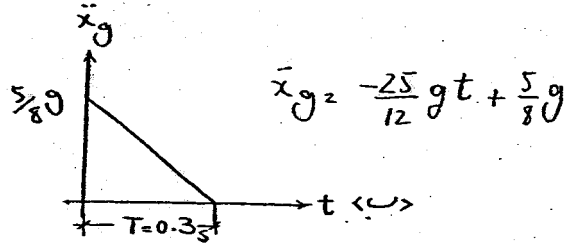
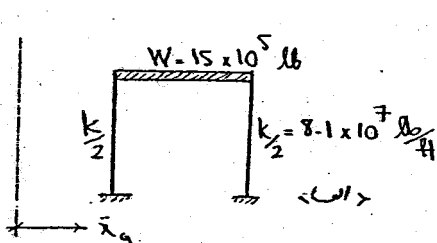
$$\Rightarrow Q_B(\cdot, t) = \left[\left(\int_0^L M(x) \psi(x) dx + M \right) \omega^2 + k_S \right] Y(t)$$

$$\Rightarrow Q_B(\cdot, t) = \left[(0.363) (L + \frac{W}{g}) \omega^2 + k_S \right] \times \frac{\bar{k}}{M^* \omega} \cdot v(t)$$

$$\Rightarrow Q_B(\cdot, 6.58 \text{ s}) = \left[917741.15 \times 0.237^2 + 4 \times 10^4 \right] \times \frac{917741.15}{712720.81 \times 0.237} \times 4.83' = 2.4 \times 10^6 \text{ lb}$$



توان یک طبقه شکل زیر تحت اثر زلزله ای با داینامیک شتاب شکل قرار گرفته است مطلوب است
 تعیین معادله حرکت، پاسخ تغییر مکان، پاسخ بیش یا کم در هم چنین معادله ماکزیم مرتب از آنها.



$$x(t) = \int_0^t \frac{P_{eff}(\tau)}{m\omega_n} e^{-\zeta\omega_n(t-\tau)} \sin \omega_n(t-\tau) d\tau \quad \zeta = 0$$

$$\Rightarrow x(t) = \frac{1}{m\omega_n} \int_0^t P_{eff}(\tau) \sin \omega_n(t-\tau) d\tau$$

$$P_{eff}(\tau) = -m\ddot{x}_g = -mg \left(-\frac{25}{12}\tau + \frac{5}{8} \right) \quad 0 \leq \tau \leq 0.3s$$

$$\Rightarrow x(t) = \frac{1}{g\omega_n} \int_0^{0.3} -g \left(-\frac{25}{12}\tau + \frac{5}{8} \right) \sin \omega_n(0.3-\tau) d\tau$$

$$\Rightarrow x(t) = \frac{-g}{\omega_n} \int_0^t \left(-\frac{25}{12}\tau + \frac{5}{8} \right) \sin \omega_n(t-\tau) d\tau$$

$$\Rightarrow x(t) = \frac{-g}{\omega_n^2} \left(-\frac{25}{12} \tau \cos \omega(t-\tau) + \frac{5}{8} \omega \sin \omega(t-\tau) - \frac{25}{12\omega} \sin \omega(t-\tau) \right) \Big|_0^t$$

$$\Rightarrow x(t) = \frac{-g}{\omega_n^2} \left(\frac{5}{8} (1 - \cos \omega t) - \frac{25}{12} \left(t - \frac{\sin \omega t}{\omega} \right) \right) \quad 0 \leq t \leq 0.3s$$

$x_0 = x(T)$, $\dot{x}_0 = \dot{x}(T)$ مقدار ضربه شدن شتاب لرزه ای آزاد خواصم داشت

$$x(t) = x(T) \cos \omega_n(t-T) + \frac{\dot{x}(T)}{\omega_n} \sin \omega_n(t-T) \quad t \geq 0.3s$$

$$\begin{cases} \ddot{x} + \omega_n^2 x = -m\ddot{x}_g(t) & 0 \leq t \leq 0.3s \\ \ddot{x} + \omega_n^2 x = 0 & 0.3 \leq t \end{cases} \quad \text{معادله حرکت}$$

$$\omega_n = \sqrt{\frac{k}{m}} = \sqrt{\frac{2 \times 8.1 \times 10^7 \times 32 - 2}{15 \times 10^5}} = 58.97 \text{ rad/s}$$

$$\Rightarrow x(t) = \frac{-g}{\omega^2} \left(\frac{5}{8} (1 - \cos \omega t) - \frac{25}{12} \left(t - \frac{\sin \omega t}{\omega} \right) \right) \quad \text{عین تکرار max، صواب اول}$$

$$\rightarrow x(t) = \frac{-g}{\omega^2} \left(-\frac{25}{12} + \frac{5}{8} \omega \sin \omega t + \frac{25}{12} \cos \omega t \right) = 0 \quad \rightarrow t = 0, 0.6s > 0.3$$

\rightarrow

$$x(t) = X(T) \cos \omega_n (t - T) + \frac{X(T)}{\omega_n} \sin \omega_n (t - T)$$

$$X(0.3) = \frac{-g}{\omega^2} \left(\frac{5}{8} (1 - \cos 0.3 \times 58.97) - \frac{25}{12} \left(0.3 - \frac{\sin(0.3 \times 58.97)}{58.97} \right) \right) = 2.618 \times 10^{-3}$$

$$\dot{x}(t \neq 0.3) = \frac{-g}{\omega^2} \left(-\frac{25}{12} + \frac{5}{8} \times 58.97 \times \sin(0.3 \times 58.97) + \frac{25}{12} \times \omega (0.3 \times 58.97) \right) = 0.324$$

$$\Rightarrow x(t) = 2.618 \times 10^{-3} \cos \omega (t - 0.3) + \frac{0.324}{58.97} \sin \omega (t - 0.3) \quad t \geq 0.3s$$

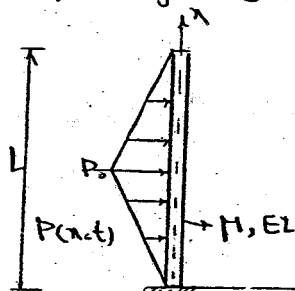
$$\rightarrow x(t) = -2.618 \times 10^{-3} \omega \sin \omega (t - 0.3) + \frac{0.324 \omega}{58.97} \cos \omega (t - 0.3) = 0 \quad \rightarrow t = 0.319s$$

$$\rightarrow x(0.319) = 6.0861 \times 10^{-3} \text{ ft}$$

$$Q_{\text{max}} = k \cdot x_{\text{max}} = 2 \times 8.1 \times 10^7 \times 6.0861 \times 10^{-3} = 111,482 \text{ lb} = 1.11 \times 10^6 \text{ lb}$$

در صورتی که سازه تیرین تحت اثر حرکت زمین قرار گیرد مطلوب است تعیین معادله حرکت برای دو حالت

الف) موجود بودن بارگذاری جانبی با اضافه بارگذاری جانبی برای سه تابع حرکتی شیبی.



$$M^* \ddot{Y} + k^* Y = P_{eff}^*(t)$$

$$M^* = \int_0^L f(x) \psi(x)^2 dx \quad \text{ب}$$

$$k^* = \int_0^L EI \left(\frac{d^2 \psi}{dx^2} \right)^2 dx$$

$$P_{eff}^* = -\ddot{x}_g(t) \bar{k}$$

$$\bar{k} = \int_0^L M(x) \psi(x) dx$$

$$\Rightarrow M^* = \int_0^L M x \left(1 - \cos \frac{Rx}{L} \right)^2 dx = 0,227 ML$$

$$\psi(x) = 1 - \cos \frac{Rx}{L} \quad \text{پ}$$

$$k^* = \int_0^L EI \left(\frac{R^2}{L^2} \cos \frac{Rx}{L} \right)^2 dx = EI x \frac{R^2}{2L^2}$$

$$\bar{k} = \int_0^L M x \left(1 - \cos \frac{Rx}{L} \right) dx = M \left(-\frac{L}{R} \sin \frac{Rx}{L} + x \right) \Big|_0^L = 0,277 ML$$

$$\Rightarrow 0,227 ML \ddot{Y} + \frac{R^2 EI}{2L^2} Y = -0,277 ML \ddot{x}_g(t)$$

$$M^* = \int_0^L M \left(\frac{x^2}{L^2} \right)^2 dx = \frac{1}{20} ML$$

$$\psi(x) = \frac{x^2}{L^2} \quad \text{ت}$$

$$k^* = \int_0^L EI \left(\frac{2x}{L^2} \right)^2 dx = \frac{2EI}{L^3}$$

$$\bar{k} = \int_0^L M x \frac{x^2}{L^2} dx = \frac{M}{L^2} \left[\frac{x^3}{3} \right]_0^L = \frac{1}{3} ML$$

$$\Rightarrow 0,2 ML \ddot{Y} + \frac{2EI}{L^3} Y = -\frac{1}{3} ML \ddot{x}_g(t)$$

$$M^* = \int_0^L M \left(\sin \frac{Rx}{L} \right)^2 dx = 0,2 ML$$

$$\psi(x) = \sin \frac{Rx}{L} \quad \text{ث}$$

$$k^* = \int_0^L EI \left(-\frac{R^2}{L^2} \sin \frac{Rx}{L} \right)^2 dx = \frac{R^2 EI}{2L^2}$$

$$\bar{k} = \int_0^L M \sin \frac{Rx}{L} dx = M x \left[-\frac{1}{R} \cos \frac{Rx}{L} \right]_0^L = M x \frac{1}{R}$$

$$\Rightarrow 0,2 ML \ddot{Y} + \frac{R^2 EI}{2L^2} Y = -\frac{1}{R} ML \ddot{x}_g(t)$$

$$\delta W_E = \int_0^L P(x,t) \cdot \delta v(x,t) dx \quad \text{و } \delta v \text{ و } \delta v' \text{ و } \delta v'' \text{ و } \delta v'''$$

(2)

$$\delta W_{EI} = \int_0^L EI \left(\frac{d^2 \psi}{dx^2} \right)^2 Y(t) \cdot \delta Y(t) dx + Y \cdot \delta Y \int_0^L M(x) \psi(x) dx + \delta Y \ddot{x}_g(t) \int_0^L M(x) \psi(x) dx$$

$$\rightarrow \delta W_E = \int_0^L P(x,t) \cdot \psi(x) \delta Y(t) dx$$

$$\delta W_E = \delta W_{EI}$$

$$\Rightarrow Y \int_0^L M(x) \psi(x) dx + Y \int_0^L EI \left(\frac{d^2 \psi}{dx^2} \right)^2 dx = \int_0^L P(x,t) \psi(x) dx - \ddot{x}_g(t) \int_0^L M(x) \psi(x) dx$$

$$\psi(x) = 1 - \cos \frac{Rx}{L}$$

$$\Rightarrow M^* = \int_0^L M \left(1 - \cos \frac{Rx}{L} \right)^2 dx = \frac{1}{3} \pi \pi M L$$

$$K^* = \int_0^L EI \left(\frac{R^2}{L^2} \cos \frac{Rx}{L} \right)^2 dx = \frac{R^2 EI}{3 L^2}$$

$$\int_0^{L/2} \frac{r p_0}{L} x \left(1 - \cos \frac{Rx}{L} \right) dx + \int_{L/2}^L \left(-\frac{r p_0}{L} x + r p_0 \right) \left(1 - \cos \frac{Rx}{L} \right) dx = \frac{1}{2} \pi r p_0 L$$

$$\int_0^L M x \left(1 - \cos \frac{Rx}{L} \right) dx = \frac{1}{2} \pi r p_0 L$$

$$\Rightarrow \frac{1}{3} \pi \pi M L \ddot{Y} + \frac{R^2 EI}{3 L^2} Y = \frac{1}{2} \pi r p_0 L - \frac{1}{2} \pi r p_0 L \ddot{x}_g(t)$$

$$\psi(x) = \frac{x^2}{L^2}$$

$$M^* = \int_0^L M x \left(\frac{x^2}{L^2} \right)^2 dx = \frac{1}{5} \pi M L$$

$$K^* = \int_0^L EI \left(\frac{2x}{L^2} \right)^2 dx = \frac{4 EI}{L^3}$$

$$\int_0^{L/2} \frac{r p_0}{L} x \left(\frac{x^2}{L^2} \right) dx + \int_{L/2}^L \left(-\frac{r p_0}{L} x + r p_0 \right) \left(\frac{x^2}{L^2} \right) dx = \frac{1}{2} \pi r p_0 L$$

$$\int_0^L M \left(\frac{x^2}{L^2} \right) dx = \frac{1}{5} \pi M L$$

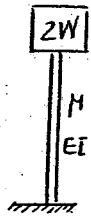
$$\Rightarrow \frac{1}{5} \pi M L \ddot{Y} + \frac{4 EI}{L^3} Y = \frac{1}{2} \pi r p_0 L - \frac{1}{5} \pi M L \ddot{x}_g(t)$$

سری (۷)

۸۱۲۴۰۳۰

سازه شکل زیر مفروض است در صورتی که بتوان برای طراحی این سازه در حالتی زلزله از شکل A استفاده کرد

گردد برای سازه ۱۵ در بود آن را در نظر گرفته شود مطلوب است تعیین ماکزیم تغییر مکان در بیش درین



$$ML = \frac{W}{g}$$

$$\xi = 5\%$$

$$T = 1s$$

در داده طول برای ماکزیم ستاب زمین ۰.۳۵g در نظر گرفته شود.

$$\rightarrow S_a = 0.17g, S_d = 1.7m, S_v = 105 \text{ in/s} \quad a = 0.2g$$

$$\text{برای } 0.35g \rightarrow \frac{0.35}{0.2} \rightarrow S_a = 0.2975g, S_d = 2.975m, S_v = 183.75 \text{ in/s}$$

$$V(x,t) = \frac{Y(x) \bar{k}}{m^* \omega_D} \cdot V(t) \rightarrow V_{max}(x) = Y(x) \cdot \frac{\bar{k}}{m^* \omega_D} \cdot S_v = Y(x) \cdot \frac{\bar{k}}{m^*} \cdot S_d$$

$$\bar{k} = \int_0^L M(x) Y(x) dx + m = \int_0^L M \left(1 - \cos \frac{Rx}{2L}\right) dx + \frac{2W}{g} = 0.363 ML + \frac{2W}{g}$$

$$M^* = \int_0^L M(x) (Y(x))^2 dx + \sum m_i Y_i^2 = \int_0^L M \left(1 - \cos \frac{Rx}{2L}\right)^2 dx + \frac{2W}{g} \cdot 1 = 0.2267 ML + \frac{2W}{g}$$

$$k^* = \int_0^L EI (Y''(x))^2 dx = \int_0^L EI \left(\frac{R^2}{4L^2} \cos \frac{Rx}{2L}\right)^2 dx = \frac{R^4 EI}{32L^3}$$

$$\rightarrow V_{max}(x) = \left(1 - \cos \frac{Rx}{2L}\right) \cdot \frac{0.363 ML + \frac{2W}{g}}{0.2267 ML + \frac{2W}{g}} \cdot 2.975 = \frac{0.363 \times \frac{W}{g} + \frac{2W}{g}}{0.2267 \frac{W}{g} + \frac{2W}{g}} \cdot 2.975$$

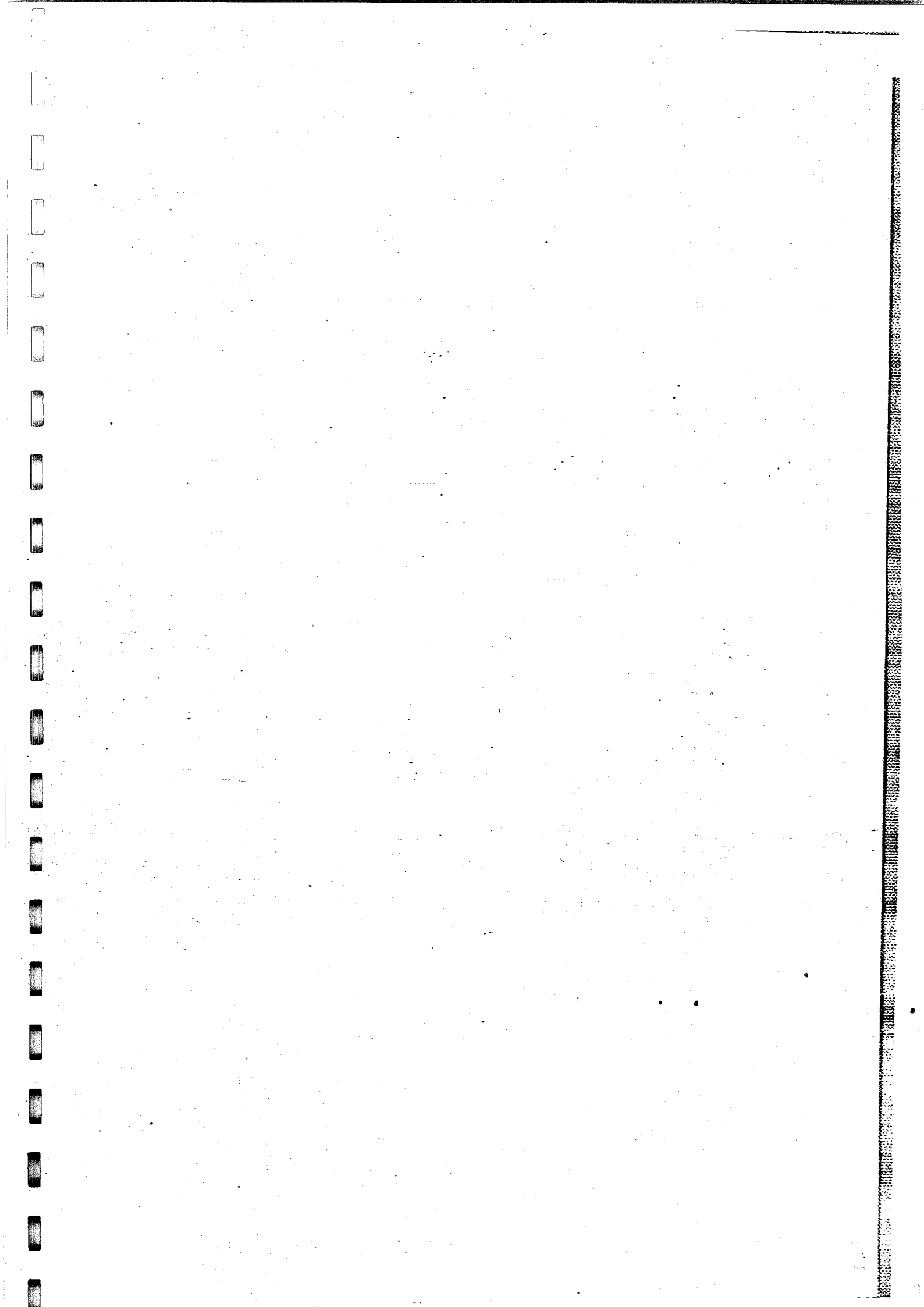
$$\Rightarrow V_{max} = 3.157$$

$$q_{max}(x) = M(x) Y(x) \frac{\bar{k}}{m^*} \cdot S_a = M \left(1 - \cos \frac{Rx}{2L}\right) \cdot \frac{\bar{k}}{M^*} \cdot 0.2975g$$

$$q_{max}(x) = M \left(1 - \cos \frac{Rx}{2L}\right) \cdot \frac{0.363 ML + \frac{2W}{g}}{0.2267 ML + \frac{2W}{g}} \cdot 0.2975g = 0.316 Mg$$

$$Q_{max} = \frac{\bar{k}}{m^*} S_a = \frac{(2.363 \frac{W}{g})^2}{2.2267 \frac{W}{g}} \cdot 0.2975g = 0.746W$$

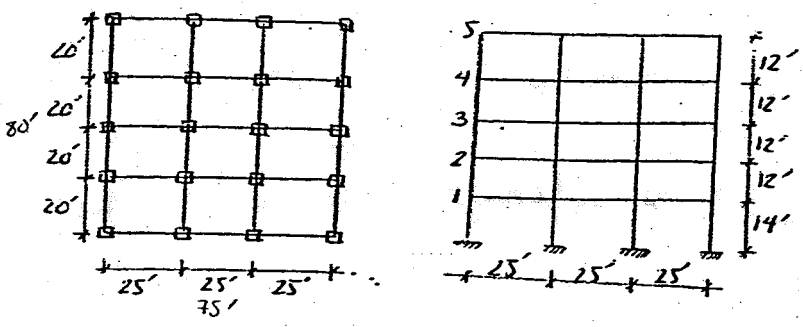
$$Q_E(x,t) = \int_0^L q(x,t) dx + F_I(L,t) = \frac{\bar{k}}{m^*} \cdot \omega V(t) + M \cdot \frac{\bar{k}}{m^*} \omega V(t) \quad \checkmark$$



برگم شلیبا ۱۱۲۴۰۳۰ سری ۸

ساختار خاصی نمی شکل زیر عرض است در صورتیکه بار مرده در تمام ۱۵۰ psf و در طبقات دیگر ۲۵۰ psf و بار زنده در تمام ۳۰ psf و در طبقات دیگر ۸۰ psf در نظر گرفته شود و ابعاد ستون ها 16×16 PSI $\frac{lb}{in^2}$ $E_c = 3.6 \times 10^6$ فرض شود متوسط تعیین فرم عامل، سطح معادل، برپود اصلی سازه و معادله حرکت آن در مقابل زلزله

برای سه حالت تابع شکلی ۱۰۱ $\psi(x) = \frac{\sin \frac{Rx}{2L}$ ۱۰۲ $\psi(x) = \frac{x}{L}$ ۱۰۳ $\psi(x) = 1 - \cos \frac{Rx}{2L}$



$k_i = \frac{12EI}{L^3}$
 $k_{story} = \sum k_i = 20k_i$
 $I = \frac{16^4}{12} = 5461.33 \text{ in}^4$

$k_{2,3,4,5} = 20 \times \frac{12 \times (3.6 \times 10^3) \times 5461.33}{(12 \times 12)^3} = 1580.25 \text{ kps/in}$

$k_1 = 20 \times \frac{12 \times 3.6 \times 10^3 \times 5461.33}{(12 \times 14)^3} = 995.14 \text{ kps/in}$

$P.M = 150 \times 3 \times 25 \times 4 \times 20 + 0.2 \times 30 \times 3 \times 25 \times 4 \times 20 = 936000 \text{ lb} = 936 \text{ kps}$

رضی LM = $250 \times 75 \times 20 + 0.2 \times 80 \times 75 \times 80 = 1596000 \text{ lb} = 1596 \text{ kps}$

تایر	k	M	ψ_i	$\Delta\psi_i$	$M\psi_i^2$	$k\Delta\psi_i^2$
5	1580.25	936	1		936	
4	1580.25	1596	0.959	0.046	1452.55	3.344
3	1580.25	1596	0.821	0.133	1075.77	27.953
2	1580.25	1596	0.612	0.209	597.77	69.03
1	1580.25	1596	0.265	0.347	192.17	110.97
0	995.14	1596	0.397	0.397	192.17	119.824
			0			
					1,4254.26	$k^* = 331.121$

$L = 62'$ $\psi(x) = \frac{\sin \frac{Rx}{2L}$ ۱۰۱

$m^* = \frac{4254.26}{12 \times 32.2} = 11.01$

$\omega = \sqrt{\frac{k^*}{m^*}} = \sqrt{\frac{331.121}{11.01}} = 5.48 \text{ rad/s} \rightarrow T = \frac{2\pi}{\omega} = 1.146 \text{ s}$

عادلر حرکت $11.01Y + 331.121Y = 0$

$$\psi(x) = \frac{x}{L} \quad (b)$$

i	k	M	ψ_i	$\Delta\psi_i$	$M\psi_i^2$	$k\Delta\psi_i^2$
5		936	1		936	
4	1580.25	1596	0.806	0.194	-1036.82	59.47
3	1580.25	1596	0.613	0.193	559.73	58.86
2	1580.25	1596	0.419	0.194	-280.2	59.47
1	1580.25	1596	0.226	0.193	81.52	58.86
0	995.14	1596	0.226	0.226		50.83
					2899.27	$k^* = 287.49$

$$\Rightarrow m^* = \frac{2899.27}{12 \times 32.2} = 7.49$$

$$\omega = \sqrt{\frac{k^*}{m^*}} = \sqrt{\frac{287.49}{7.49}} = 6.195 \text{ rad/s} \Rightarrow T = \frac{2\pi}{\omega} = 1.0145$$

$$\Rightarrow 7.49\ddot{Y} + 287.49Y = 0$$

$$\psi(x) = 1 - \cos \frac{\pi x}{2L} \quad (c)$$

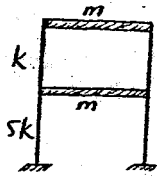
i	k	M	ψ_i	$\Delta\psi_i$	$M\psi_i^2$	$k\Delta\psi_i^2$
5		936	1		936	
4	1580.25	1596	0.701	0.299	789.276	141.276
3	1580.25	1596	0.429	0.272	293.729	116.913
2	1580.25	1596	0.209	0.22	69.715	76.489
1	1580.25	1596	0.062	0.147	6.135	39.148
0	995.14			0.062		3.826
					2089.86	$k^* = 372.646$

$$\Rightarrow m^* = \frac{2089.86}{12 \times 32.2} = 5.409$$

$$\omega = \sqrt{\frac{k^*}{m^*}} = \sqrt{\frac{372.646}{5.409}} = 8.3 \text{ rad/s} \Rightarrow T = \frac{2\pi}{\omega} = 0.7575$$

$$\Rightarrow 5.409\ddot{Y} + 372.646Y = 0$$

سازه‌های در صلب شکل زیر خود چند طولیست تعیین فرکانس ها و مدل‌های متعلق بر آنها را تعیین فرکانس ها و مدلهای مربوطه اجابت مثال حل شده در تلاش



$$[m]\{\ddot{x}\} + [k]\{x\} = \{0\} \quad (I)$$

$$\{x(t)\} = \begin{Bmatrix} X_1 \\ X_2 \end{Bmatrix} \sin \omega t \Rightarrow \begin{bmatrix} -m_1 \omega^2 + k_1 + k_2 & -k_2 \\ -k_2 & -m_2 \omega^2 + k_2 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} X_1 \\ X_2 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix} \quad (II)$$

$$\Rightarrow \begin{vmatrix} -m_1 \omega^2 + k_1 + k_2 & -k_2 \\ -k_2 & -m_2 \omega^2 + k_2 \end{vmatrix} = (-m_1 \omega^2 + k_1 + k_2)(-m_2 \omega^2 + k_2) - k_2^2 = 0$$

$$m_1 = m_2 = m \quad k_1 = 2k \quad k_2 = k$$

$$\Rightarrow (-m \omega^2 + 3k)(-m \omega^2 + k) - k^2 = 0 \Rightarrow m^2 \omega^4 - 4km \omega^2 + 2k^2 = 0$$

$$\Rightarrow m^2 \omega^4 - 4km \omega^2 + 2k^2 = 0 \rightarrow \omega^2 = \frac{4 \pm \sqrt{16}}{2} \cdot \frac{k}{m} \Rightarrow \begin{cases} \omega_2 = \left(\frac{4 + \sqrt{16}}{2} \cdot \frac{k}{m} \right)^{1/2} \\ \omega_1 = \left(\frac{4 - \sqrt{16}}{2} \cdot \frac{k}{m} \right)^{1/2} \end{cases}$$

لتر ارتداد $\omega = \omega_2$ در رابطه (II) ضرایب ثابت

$$\begin{cases} (-m \times \frac{4 + \sqrt{16}}{2} \cdot \frac{k}{m} + 3k) X_1 - k X_2 = 0 \\ -k X_1 + (-m \times \frac{4 + \sqrt{16}}{2} \cdot \frac{k}{m} + k) X_2 = 0 \end{cases}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} (-\frac{4 + \sqrt{16}}{2} + 3) k X_1 - k X_2 = 0 \\ -k X_1 + (-\frac{4 + \sqrt{16}}{2} + 1) k X_2 = 0 \end{cases}$$

$$\Rightarrow \frac{X_2}{X_1} = -0.193 < -0.62$$

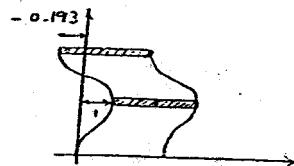
لتر ارتداد $\omega = \omega_1$ در رابطه II ضرایب ثابت

$$\begin{cases} (-m \times \frac{4 - \sqrt{16}}{2} \cdot \frac{k}{m} + 3k) X_1 - k X_2 = 0 \\ -k X_1 + (-m \times \frac{4 - \sqrt{16}}{2} \cdot \frac{k}{m} + k) X_2 = 0 \end{cases}$$

$$\rightarrow \begin{cases} (7 - \frac{4 - \sqrt{16}}{2}) k X_1 - k X_2 = 0 \\ -k X_1 + (1 - \frac{4 - \sqrt{16}}{2}) k X_2 = 0 \end{cases}$$

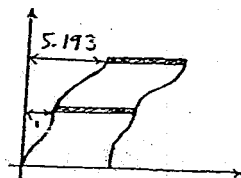
$$\Rightarrow \frac{X_2}{X_1} = 5.193 > 1.62$$

$$\omega_2 = 2.488 \sqrt{\frac{k}{m}}, \quad \frac{X_2}{X_1} = \begin{Bmatrix} 1 \\ -0.193 \end{Bmatrix}$$



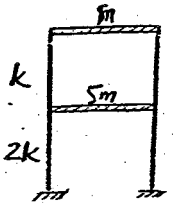
شکل مدول ارتعاش

$$\omega_1 = 0.9 \sqrt{\frac{k}{m}}, \quad \frac{X_2}{X_1} = \begin{Bmatrix} 1 \\ 5.193 \end{Bmatrix}$$



شکل مدول ارتعاش

$$[m]\{\ddot{x}\} + [k]\{x\} = \{0\} \quad (I)$$



$$\{x(t)\} = \begin{Bmatrix} X_1 \\ X_2 \end{Bmatrix} \sin \omega t \rightarrow \begin{bmatrix} -m_1 \omega^2 + k_1 + k_r & -k_r \\ -k_r & -m_2 \omega^2 + k_r \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} X_1 \\ X_2 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix} \quad (II)$$

$$\Rightarrow \begin{vmatrix} -m_1 \omega^2 + k_1 + k_r & -k_r \\ -k_r & -m_2 \omega^2 + k_r \end{vmatrix} = 0, \quad \begin{matrix} m_1 = 2m & k_1 = 2k \\ m_2 = m & k_2 = k \end{matrix}$$

$$\Rightarrow (-m_1 \omega^2 + k_1 + k_r)(-m_2 \omega^2 + k_r) - k_r^2 = 0$$

$$\Rightarrow (-2m \omega^2 + 2k)(-m \omega^2 + k) - k^2 = 0 \Rightarrow 2m^2 \omega^4 - 2mk \omega^2 - 2mk \omega^2 + 2k^2 - k^2 = 0$$

$$\Rightarrow 2m^2 \omega^4 - 4mk \omega^2 + k^2 = 0 \Rightarrow \omega^2 = \frac{4 \pm \sqrt{16 - 8}}{4} \cdot \frac{k}{m} \Rightarrow \begin{cases} \omega_1 = \left(\frac{4 - \sqrt{8}}{4} \cdot \frac{k}{m} \right)^{1/2} \\ \omega_2 = \left(\frac{4 + \sqrt{8}}{4} \cdot \frac{k}{m} \right)^{1/2} \end{cases}$$

$$\rightarrow \begin{cases} (-2m \cdot \frac{4 - \sqrt{8}}{4} \cdot \frac{k}{m} + 2k) X_1 - k X_2 = 0 \\ -k X_1 + (-m \cdot \frac{4 - \sqrt{8}}{4} \cdot \frac{k}{m} + k) X_2 = 0 \end{cases} \quad \text{عبارت اول در رابطه II مواضع راست:}$$

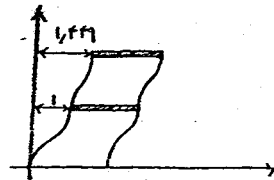
$$\rightarrow \begin{cases} (\sqrt{8} - 4 + 2) k X_1 - k X_2 = 0 \\ -k X_1 + (1 - \frac{4 - \sqrt{8}}{4}) k X_2 = 0 \end{cases} \Rightarrow \frac{X_2}{X_1} = 1,449 < 1,77$$

$$\begin{cases} (-2m \cdot \frac{4 + \sqrt{8}}{4} \cdot \frac{k}{m} + 2k) X_1 - k X_2 = 0 \\ -k X_1 + (-m \cdot \frac{4 + \sqrt{8}}{4} \cdot \frac{k}{m} + k) X_2 = 0 \end{cases} \quad \text{عبارت دوم در رابطه II مواضع راست:}$$

$$\rightarrow \begin{cases} (-4 - \sqrt{8} + 2) k X_1 - k X_2 = 0 \\ -k X_1 + (1 - \frac{4 + \sqrt{8}}{4}) k X_2 = 0 \end{cases} \Rightarrow \frac{X_2}{X_1} = -1,449$$

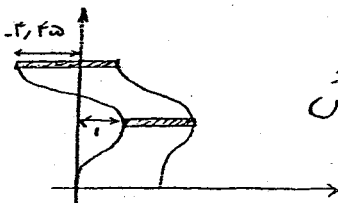
$$\Rightarrow \omega_1 = 0,77 \sqrt{\frac{k}{m}}$$

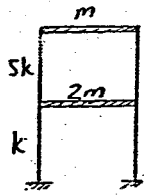
$$\bar{X}^1 = \begin{Bmatrix} 1 \\ 1,449 \end{Bmatrix}$$



$$\Rightarrow \omega_2 = 1,12 \sqrt{\frac{k}{m}}$$

$$\bar{X}^2 = \begin{Bmatrix} 1 \\ -1,449 \end{Bmatrix}$$





$$[m] \{\ddot{x}\} + [k] \{x\} = \{0\}$$

$$x(t) = \begin{Bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{Bmatrix} \sin \omega t \Rightarrow \begin{bmatrix} -m_1 \omega^r + k_1 + k_r & -k_r \\ -k_r & -m_r \omega^r + k_r \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix} \quad \text{I}$$

$$\Rightarrow \begin{vmatrix} -m_1 \omega^r + k_1 + k_r & -k_r \\ -k_r & -m_r \omega^r + k_r \end{vmatrix} = (-m_1 \omega^r + k_1 + k_r)(-m_r \omega^r + k_r) - k_r^2 = 0$$

$$m_1 = 2m, \quad k_1 = k$$

$$m_r = m, \quad k_r = 2k \Rightarrow (-2m \omega^r + 2k)(-m \omega^r + 2k) - 4k^2 = 0$$

$$\Rightarrow 2m \omega^r - 10m k \omega^r + 7m k \omega^r + 4k^2 - 4k^2 = 0$$

$$\Rightarrow 2m \omega^r - 17m k \omega^r + 2k^2 = 0 \Rightarrow \omega^r = \frac{\lambda \pm \sqrt{\Delta f}}{r} \cdot \frac{k}{m} \rightarrow \begin{cases} \omega_1 = \left(\frac{\lambda - \sqrt{\Delta f}}{r} \cdot \frac{k}{m} \right)^{1/2} \\ \omega_2 = \left(\frac{\lambda + \sqrt{\Delta f}}{r} \cdot \frac{k}{m} \right)^{1/2} \end{cases}$$

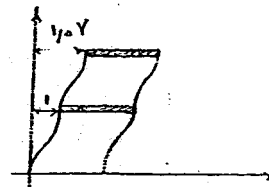
$$\begin{cases} (-2m \times \frac{\lambda - \sqrt{\Delta f}}{r} \cdot \frac{k}{m} + 7k) x_1 - 2k x_2 = 0 \\ -2k x_1 + (-2m \times \frac{\lambda + \sqrt{\Delta f}}{r} \cdot \frac{k}{m} + 2k) x_2 = 0 \end{cases} \quad \text{با قرار دادن } \omega = \omega_1 \text{ در رابطه II ضرایب ثابت:}$$

$$\rightarrow \begin{cases} (7 - \lambda + \sqrt{\Delta f}) k x_1 - 2k x_2 = 0 \\ -2k x_1 + (2 - \frac{\lambda + \sqrt{\Delta f}}{r}) k x_2 = 0 \end{cases} \Rightarrow \frac{x_2}{x_1} = 1,07 < 1,71$$

$$\begin{cases} (-2m \times \frac{\lambda + \sqrt{\Delta f}}{r} \cdot \frac{k}{m} + 7k) x_1 - 2k x_2 = 0 \\ -2k x_1 + (-2m \times \frac{\lambda - \sqrt{\Delta f}}{r} \cdot \frac{k}{m} + 2k) x_2 = 0 \end{cases} \quad \text{با قرار دادن } \omega = \omega_2 \text{ در رابطه I ضرایب ثابت:}$$

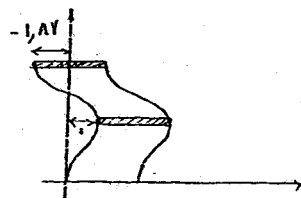
$$\rightarrow \begin{cases} (7 - \lambda - \sqrt{\Delta f}) k x_1 - 2k x_2 = 0 \\ -2k x_1 + (2 - \frac{\lambda - \sqrt{\Delta f}}{r}) k x_2 = 0 \end{cases} \Rightarrow \frac{x_2}{x_1} = -1,87 > -0,71$$

$$\omega_1 = 0,271 \sqrt{\frac{k}{m}}, \quad X^1 = \begin{Bmatrix} 1 \\ 1,07 \end{Bmatrix}$$

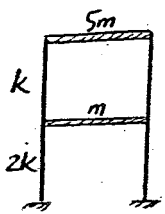


حالی مد اول ارتعاش

$$\omega_2 = 1,77 \sqrt{\frac{k}{m}}, \quad X^2 = \begin{Bmatrix} 1 \\ -1,87 \end{Bmatrix}$$



حالی مد دوم ارتعاش



$$[m]\{\ddot{x}\} + [k]\{x\} = \{0\}$$

$$\{x(t)\} = \begin{Bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{Bmatrix} \sin \omega t$$

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

$$m_1 = m, m_2 = 2m, k_1 = 2k, k_r = k$$

$$\Rightarrow (-m\omega^2 + 2k)(-2m\omega^2 + k) - k^2 = 0 \Rightarrow 2m^2\omega^4 - mk\omega^2 - 12mk\omega^2 + 2k^2 - k^2 = 0$$

$$\Rightarrow 2m^2\omega^4 - 13mk\omega^2 + k^2 = 0 \Rightarrow \omega^2 = \frac{13 \pm \sqrt{17}}{10} \cdot \frac{k}{m} \Rightarrow \begin{cases} \omega_1 = \left(\frac{13 - \sqrt{17}}{10} \cdot \frac{k}{m} \right)^{1/2} \\ \omega_2 = \left(\frac{13 + \sqrt{17}}{10} \cdot \frac{k}{m} \right)^{1/2} \end{cases}$$

$$\rightarrow \omega = \omega_1$$

$$\begin{cases} (-m \times \frac{13 - \sqrt{17}}{10} \cdot \frac{k}{m} + 2k)x_1 - kx_2 = 0 \\ -kx_1 + (-2m \times \frac{13 - \sqrt{17}}{10} \cdot \frac{k}{m} + k)x_2 = 0 \end{cases}$$

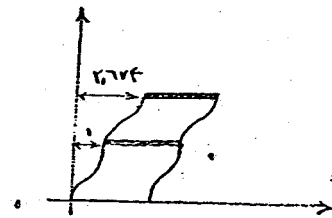
$$\Rightarrow \begin{cases} (2 - \frac{13 - \sqrt{17}}{10})kx_1 - kx_2 = 0 \\ -kx_1 + (1 - \frac{26 - 2\sqrt{17}}{10})kx_2 = 0 \end{cases} \Rightarrow \frac{x_2}{x_1} = \frac{1}{1.7} > 1.7$$

$$\omega = \omega_2$$

$$\begin{cases} (-m \times \frac{13 + \sqrt{17}}{10} \cdot \frac{k}{m} + 2k)x_1 - kx_2 = 0 \\ -kx_1 + (-2m \times \frac{13 + \sqrt{17}}{10} \cdot \frac{k}{m} + k)x_2 = 0 \end{cases}$$

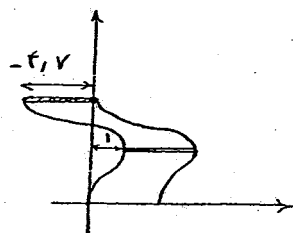
$$\Rightarrow \begin{cases} (2 - \frac{13 + \sqrt{17}}{10})kx_1 - kx_2 = 0 \\ -kx_1 + (1 - \frac{26 + 2\sqrt{17}}{10})kx_2 = 0 \end{cases} \Rightarrow \frac{x_2}{x_1} = -\frac{1}{1.7} < -1.7$$

$$\Rightarrow \omega_1 = \sqrt{\frac{13 - \sqrt{17}}{10} \cdot \frac{k}{m}}, \quad \underline{X}^1 = \begin{Bmatrix} 1 \\ 1/1.7 \end{Bmatrix}$$



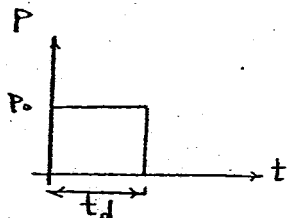
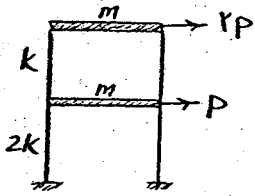
مداد اول ارتعاش

$$\omega_2 = \sqrt{\frac{13 + \sqrt{17}}{10} \cdot \frac{k}{m}}, \quad \underline{X}^2 = \begin{Bmatrix} 1 \\ -1/1.7 \end{Bmatrix}$$



مداد دوم ارتعاش

برین ساختمان دو طبقه شکل زیر فرض است اگر این ساختمان تحت تاثیر زودهای وارده قرار گیرد مطلوب است تعیین تغییرات در هر یک از مفاصل و همچنین تغییرات در صورتی که t_d برابر با



برود حداقل ارتعاش باشد.

$$\begin{bmatrix} M_1 & 0 \\ 0 & M_2 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \ddot{Y}_1(t) \\ \ddot{Y}_2(t) \end{Bmatrix} + \begin{bmatrix} \omega_1^r M_1 & 0 \\ 0 & \omega_2^r M_2 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} Y_1(t) \\ Y_2(t) \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} P \\ r_p \end{Bmatrix}$$

$$M_1 = \sum_1^T m \bar{X}_1$$

$$M_2 = \sum_2^T m \bar{X}_2$$

$$[m] \{\ddot{x}\} + [k] \{x\} = 0$$

تعیین فرکانس های سیستم:

$$\Rightarrow \begin{bmatrix} -m_1 \omega^r + k_1 + k_r & -k_r \\ -k_r & -m_2 \omega^r + k_r \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix}$$

$$\Rightarrow \begin{vmatrix} -m\omega^r + 2k & -k \\ -k & -m\omega^r + k \end{vmatrix} = (-m\omega^r + 2k)(-m\omega^r + k) - k^2 = 0$$

$$\Rightarrow m^2 \omega^r - 2k m \omega^r + 2k^2 = 0 \Rightarrow \omega^r = (1 \pm \sqrt{1}) \frac{k}{m} \Rightarrow \begin{cases} \omega_1 = \sqrt{(1 - \sqrt{1}) \frac{k}{m}} \\ \omega_2 = \sqrt{(1 + \sqrt{1}) \frac{k}{m}} \end{cases}$$

$$\rightarrow \omega = \omega_1 \Rightarrow \begin{cases} [-m(1 - \sqrt{1}) \frac{k}{m} + 2k] x_1 - k x_2 = 0 \\ -k x_1 + [-m(1 - \sqrt{1}) \frac{k}{m} + k] x_2 = 0 \end{cases} \Rightarrow \frac{x_2}{x_1} = 1/2$$

$$\Rightarrow \omega_1 = 0,7747 \sqrt{\frac{k}{m}} \quad , \quad \bar{X}_1 = \begin{Bmatrix} 1 \\ 1/2 \end{Bmatrix} \quad , \quad T_1 = 0,2 \sqrt{\frac{m}{k}} = t_d$$

$$\omega_2 = 1,1771 \sqrt{\frac{k}{m}} \quad , \quad \bar{X}_2 = \begin{Bmatrix} 1 \\ -1/2 \end{Bmatrix}$$

$$\ddot{Y}_k(t) + \omega_k^r Y_k = \frac{1}{M_k} f_k(t) \quad , \quad Y_k(t) = \frac{1}{M_k \omega_k} \int_0^t f_k(\tau) \sin \omega_k(t - \tau) d\tau$$

$$\{x(t)\} = \sum_{k=1}^n \bar{X}_k Y_k(t) \stackrel{n=2}{=} [\bar{X}_1 \quad \bar{X}_2] \begin{Bmatrix} Y_1(t) \\ Y_2(t) \end{Bmatrix} = \bar{X}_1 Y_1(t) + \bar{X}_2 Y_2(t)$$

$$f_k(t) = \bar{X}_k^T F(t) \quad F(t) = \begin{Bmatrix} P \\ r_p \end{Bmatrix}$$

$$\rightarrow f_1(t) = \begin{Bmatrix} 1 \\ 1/2 \end{Bmatrix} \begin{Bmatrix} P \\ r_p \end{Bmatrix} = P + r_p/2 = \omega_1 \Lambda P$$

$$f_2(t) = \begin{Bmatrix} 1 \\ -1/2 \end{Bmatrix} \begin{Bmatrix} P \\ r_p \end{Bmatrix} = P - r_p/2 = \omega_2 \Lambda P$$

دالة المدخل $M_1 = \bar{X}_1^T X_1 = \begin{bmatrix} 1 & r/f \\ 0 & m \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} 1 \\ r/f \end{Bmatrix} = 1,17m$

دالة المدخل $M_r = \bar{X}_r^T X_r = \begin{bmatrix} 1 & -r/f \\ 0 & m \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} 1 \\ -r/f \end{Bmatrix} = 1,17m$

$$\Rightarrow Y_1(t) = \frac{1}{M_1 \omega_1} \int_0^{t_d} f_1(\tau) \sin \omega_1 (t - \tau) d\tau = \frac{1}{1,17m \times 0,1771 \sqrt{\frac{k}{m}}} \int_0^{t_d} \omega_1 \Lambda P \sin \omega_1 (t - \tau) d\tau$$

$$\Rightarrow Y_1(t) = \frac{\omega_1 \Lambda P}{\omega_1 1,17 \sqrt{k m}} \int_0^{t_d} \sin \omega_1 (t - \tau) d\tau = \frac{\omega_1 \Lambda P}{\omega_1 1,17 \sqrt{k m}} \times \frac{1}{\omega_1} (1 - \cos \omega_1 t_d) \quad \bullet \langle t \leq t_d$$

$$\Rightarrow Y_1(t) = \frac{\omega_1 \Lambda P}{\omega_1 1,17 \sqrt{k m} \times 0,1771 \sqrt{\frac{k}{m}}} (1 - \cos \omega_1 t_d) = 1,17 \frac{P}{k} (1 - \cos \omega_1 t_d) = 1,17 \frac{P}{k} \times 0$$

$$\Rightarrow Y_1(t) = 0 \quad \bullet \langle t \leq t_d$$

$$Y_r(t) = \frac{1}{M_r \omega_r} \int_0^{t_d} f_r(\tau) \sin \omega_r (t - \tau) d\tau = \frac{1}{1,17m \times 1,17 \Lambda \sqrt{\frac{k}{m}}} \int_0^{t_d} 0,17 P \times \sin \omega_r (t - \tau) d\tau$$

$$\Rightarrow Y_r(t) = \frac{0,17 P}{1,17m \times \omega_r} \int_0^{t_d} \sin \omega_r (t - \tau) d\tau = \frac{0,17 P}{1,17m \omega_r} \times \frac{1}{\omega_r} (1 - \cos \omega_r t_d) \quad \bullet \langle t \leq t_d$$

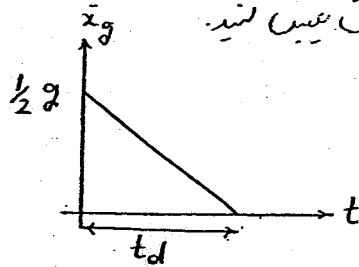
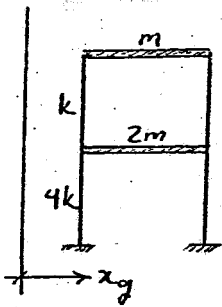
$$\Rightarrow Y_r(t) = \frac{0,17 P}{1,17m \times 1,17 \Lambda \sqrt{\frac{k}{m}} \times \Lambda \sqrt{\frac{m}{k}}} (1 - \cos (1,17 \Lambda \sqrt{\frac{k}{m}} \times \Lambda \sqrt{\frac{m}{k}})) =$$

$$\Rightarrow Y_r(t) = 0,0207 \frac{P}{k} (1,17 \Lambda) = 0,109 \frac{P}{k} \quad \bullet \langle t \leq t_d$$

$$\{x(t)\} = \begin{bmatrix} X_1 \\ X_r \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} Y_1(t) \\ Y_r(t) \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ r/f & -r/f \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} 0 \\ 0,109 \frac{P}{k} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0,109 \frac{P}{k} \\ -0,109 \frac{P}{k} \end{Bmatrix} \quad \bullet \bullet \bullet$$

$$\{x(t)\} = \begin{bmatrix} X_1 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} Y_1(t) \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 \\ r/f \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} 0 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix}$$

- ساختمان دو طبقه شکل زیر تحت اثر شتاب زمین مطابق با یک گرام نشان داده شده می باشد در صورتی که t_d مساوی باد برابر بر بود در اول سازه باشد مطلوب است تعیین تغییر مکان ها در هر یک از طبقات و تغییر مکان -
 طبقه ها در حالی الاستیک در هر یک از طبقات دردی الاستیک طبقه مقدار بیش یا کم در هر یک از طبقات در بیش یا کم طبقه
 صفا در صد مشارکت متداول را در هر یک از محاسبات تعیین کنید



$$\ddot{x}_g(t) = -\frac{g}{2t_d}t + \frac{g}{2} = \frac{g}{r} \left(-\frac{1}{t_d}t + 1 \right)$$

$$[m] \{\ddot{x}\} + [k] \{x\} = 0 \quad , \quad \{x(t)\} = \begin{Bmatrix} X_1 \\ X_2 \end{Bmatrix} \sin \omega t$$

تعیین فرکانس های سازه

$$\Rightarrow \begin{bmatrix} -m_1\omega^2 + k_1 + k_r & -k_r \\ -k_r & -m_2\omega^2 + k_r \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} X_1 \\ X_2 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix} \Rightarrow \begin{bmatrix} -m\omega^2 + \omega k & -k \\ -k & -m\omega^2 + k \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} X_1 \\ X_2 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix}$$

$$\Rightarrow (-m\omega^2 + \omega k)(-m\omega^2 + k) - k^2 = 0 \quad \rightarrow \quad r m^2 \omega^4 - r m k \omega^2 - \omega m k \omega^2 + \omega k^2 - k^2 = 0$$

$$\Rightarrow r m^2 \omega^4 - r m k \omega^2 + F k^2 = 0 \quad \rightarrow \quad \omega^2 = \frac{r \pm \sqrt{r^2} k}{F} \frac{k}{m} \quad \rightarrow \quad \begin{cases} \omega_1 = \left(\frac{r - \sqrt{r^2} k}{F} \cdot \frac{k}{m} \right)^{1/2} \\ \omega_2 = \left(\frac{r + \sqrt{r^2} k}{F} \cdot \frac{k}{m} \right)^{1/2} \end{cases}$$

$$\omega = \omega_1 \Rightarrow \begin{cases} (-r m \omega_1 \frac{r - \sqrt{r^2} k}{F} \cdot \frac{k}{m} + \omega_1 k) X_1 - k X_2 = 0 \\ -k X_1 + (-m \omega_1 \frac{r - \sqrt{r^2} k}{F} \cdot \frac{k}{m} + k) X_2 = 0 \end{cases} \Rightarrow \frac{X_2}{X_1} = \frac{r + \sqrt{r^2} k}{r} = r_1 \omega_1 r$$

$$\omega = \omega_2 \Rightarrow \begin{cases} (-r m \omega_2 \frac{r + \sqrt{r^2} k}{F} \cdot \frac{k}{m} + \omega_2 k) X_1 - k X_2 = 0 \\ -k X_1 + (-m \omega_2 \frac{r + \sqrt{r^2} k}{F} \cdot \frac{k}{m} + k) X_2 = 0 \end{cases} \Rightarrow \frac{X_2}{X_1} = \frac{r - \sqrt{r^2} k}{r} = -r_2 \omega_2 r$$

$$\Rightarrow \omega_1 = 0,177 \sqrt{\frac{k}{m}} \quad , \quad \bar{X}_1 = \begin{Bmatrix} 1 \\ r_1 \omega_1 r \end{Bmatrix} \quad , \quad T_1 = 1/0,177 \cdot \sqrt{\frac{m}{k}} = \frac{t_d}{r}$$

$$\omega_2 = 1,77 \sqrt{\frac{k}{m}} \quad , \quad \bar{X}_2 = \begin{Bmatrix} 1 \\ -r_2 \omega_2 r \end{Bmatrix}$$

$$[M]\{\ddot{x}\} + [K]\{x\} = -[M][\Gamma]\ddot{x}_g$$

$$\Rightarrow \ddot{Y}_k + \omega_k^2 Y_k = \frac{1}{M_k} f_k(t) \quad M_k = \sum_k^T X_k^m X_k$$

$$f_k(t) = \bar{k}_k \ddot{x}_g(t) \quad \bar{k}_k = -\sum_k^T [m][\Gamma] \text{ ضرب مسارت زير}$$

$$Y_k(t) = \frac{\bar{k}_k}{M_k \omega_k} V_k(t) \quad V_k(t) = \int_0^t \ddot{x}_g(\tau) e^{-\zeta \omega_k(t-\tau)} \sin \omega_k(t-\tau) d\tau$$

$$\Rightarrow V_1(t) = \int_0^{t_d} \left(\frac{-g}{r t_d} \tau + \frac{g}{r} \right) \times \sin \omega_1(t_d - \tau) d\tau = \frac{g}{r} \int_0^{t_d} \left(-\frac{1}{t_d} \tau + 1 \right) \sin \omega_1(t_d - \tau) d\tau$$

$$\rightarrow V_1(t) = \frac{g}{r} \left(\frac{\sin(t_d \cdot \omega_1)}{t_d \cdot \omega_1} - \frac{\cos(t_d \cdot \omega_1)}{\omega_1} \right) = -0,179 g \cdot \sqrt{\frac{m}{k}} \quad 0 \leq t \leq t_d$$

$$\rightarrow V_r(t) = \int_0^{t_d} \left(\frac{-g}{r t_d} \tau + \frac{g}{r} \right) \sin \omega_r(t_d - \tau) d\tau = \frac{g}{r} \int_0^{t_d} \left(-\frac{1}{t_d} \tau + 1 \right) \sin \omega_r(t_d - \tau) d\tau$$

$$\rightarrow V_r(t) = \frac{g}{r} \left(\frac{\sin(t_d \cdot \omega_r)}{t_d \cdot \omega_r} - \frac{\cos(t_d \cdot \omega_r)}{\omega_r} \right) = -0,182 g \cdot \sqrt{\frac{m}{k}} \quad 0 \leq t \leq t_d$$

$$\bar{k}_1 = -\sum_1^T [m][\Gamma] = -\langle 1 \quad r, \omega_1 r \rangle \begin{bmatrix} r_m & 0 \\ 0 & m \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} = -\langle r_m \quad r, \omega_1 r m \rangle \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix}$$

$$\Rightarrow \bar{k}_1 = -\omega_1 \omega_1 r m$$

$$\bar{k}_r = -\sum_r^T [m][\Gamma] = -\langle 1 \quad -0,1 \omega_1 r \rangle \begin{bmatrix} r_m & 0 \\ 0 & m \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} = -\langle r_m \quad -0,1 \omega_1 r m \rangle \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix}$$

$$\Rightarrow \bar{k}_r = -1,179 r m$$

$$M_1 = \langle 1 \quad r, \omega_1 r \rangle \begin{bmatrix} r_m & 0 \\ 0 & m \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} = \langle r_m \quad r, \omega_1 r m \rangle \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} = 1,179 r m$$

$$M_r = \langle 1 \quad -0,1 \omega_1 r \rangle \begin{bmatrix} r_m & 0 \\ 0 & m \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} = \langle r_m \quad -0,1 \omega_1 r m \rangle \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} = 1,179 r m$$

$$\Rightarrow Y_1(t) = \frac{\bar{k}_1}{M_1 \omega_1} V_1(t) = \frac{-\omega_1 \omega_1 r m}{1,179 r m \times 0,179 \sqrt{\frac{m}{k}}} \times -0,179 g \cdot \sqrt{\frac{m}{k}} = 0,179 g \cdot \frac{m}{k}$$

$$Y_r(t) = \frac{\bar{k}_r}{M_r \omega_r} V_r(t) = \frac{-1,179 r m}{1,179 r m \times 1,179 \sqrt{\frac{m}{k}}} \times -0,182 g \cdot \sqrt{\frac{m}{k}} = 0,10 \omega g \cdot \frac{m}{k}$$

$$\{x(t)\}_k = \sum_k X_k \cdot Y_k(t)$$

$$\Rightarrow \{x(t)\}_I = \begin{Bmatrix} 1 \\ r_1 \omega r \end{Bmatrix} \times \left(0,1779 \frac{m}{k} \right) = \begin{Bmatrix} 0,1779 \frac{m}{k} \\ 0,1927 \frac{m}{k} \end{Bmatrix}$$

$$\{x(t)\}_r = \begin{Bmatrix} 1 \\ -0,27r \end{Bmatrix} \times \left(0,1029 \frac{m}{k} \right) = \begin{Bmatrix} 0,1029 \frac{m}{k} \\ -0,0279 \frac{m}{k} \end{Bmatrix}$$

$$\Rightarrow \{x(t)\}_{\text{کل}} = \sum_I Y_I(t) + \sum_r Y_r(t) = \begin{Bmatrix} 0,1779 \frac{m}{k} \\ 0,1927 \frac{m}{k} \end{Bmatrix} + \begin{Bmatrix} 0,1029 \frac{m}{k} \\ -0,0279 \frac{m}{k} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0,2808 \frac{m}{k} \\ 0,1648 \frac{m}{k} \end{Bmatrix}$$

$$\{f_s(t)\}_k = [M] \{X_k\} \cdot \frac{k_k}{M_k} \cdot \omega_k \cdot V_k(t)$$

$$\Rightarrow \{f_s(t)\}_I = \begin{bmatrix} r_m & 0 \\ 0 & m \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} 1 \\ r_1 \omega r \end{Bmatrix} \cdot \frac{-0,27r m}{14,79} \cdot 0,1779 \sqrt{\frac{k}{m}} \times -0,279 \sqrt{\frac{m}{k}} =$$

$$\Rightarrow \{f_s(t)\}_I = \begin{Bmatrix} r_m \\ r_1 \omega r m \end{Bmatrix} \cdot \frac{r_1 \cdot 7829}{14,79} = \begin{Bmatrix} r_m \\ r_1 \omega r m \end{Bmatrix} \times 0,1199 = \begin{Bmatrix} 0,1279 \text{ mg} \\ 0,1772 \text{ mg} \end{Bmatrix}$$

$$\Rightarrow \{f_s(t)\}_r = \begin{bmatrix} r_m & 0 \\ 0 & m \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} 1 \\ -0,27r \end{Bmatrix} \cdot \frac{-1,477 m}{r_1 \cdot 177} \cdot 1,177 \sqrt{\frac{k}{m}} \times -0,1279 \sqrt{\frac{m}{k}} =$$

$$\Rightarrow \{f_s(t)\}_r = \begin{Bmatrix} r_m \\ -0,27r m \end{Bmatrix} \times 0,1929 = \begin{Bmatrix} 0,2122 \text{ mg} \\ -0,1772 \text{ mg} \end{Bmatrix}$$

$$\Rightarrow \{f_s(t)\}_{\text{کل}} = \begin{Bmatrix} 0,1279 \text{ mg} \\ 0,1772 \text{ mg} \end{Bmatrix} + \begin{Bmatrix} 0,2122 \text{ mg} \\ -0,1772 \text{ mg} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0,3401 \text{ mg} \\ 0,0000 \text{ mg} \end{Bmatrix}$$

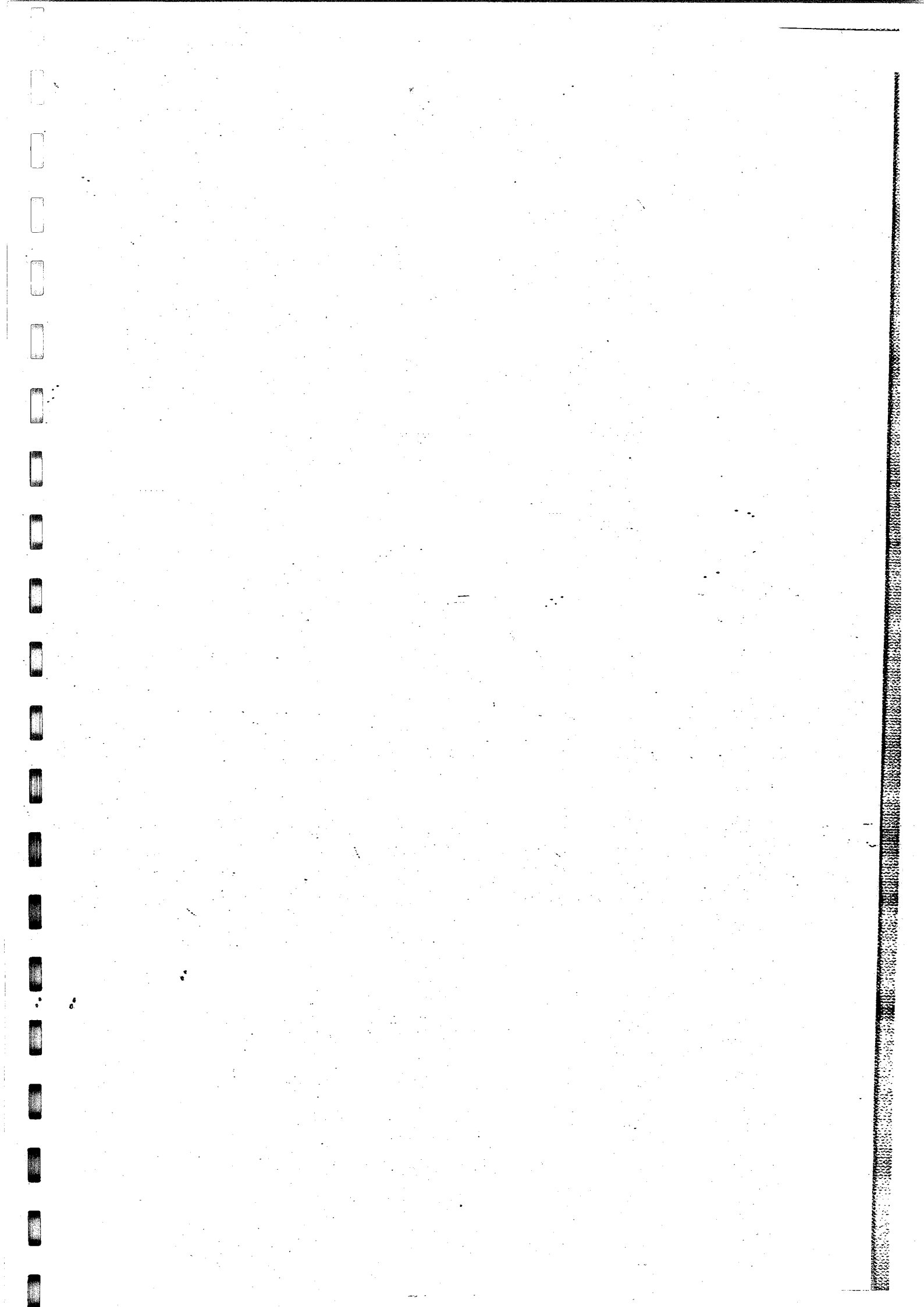
$$Q_I(t) = 0,1279 \text{ mg} + 0,1772 \text{ mg} = 0,3051 \text{ mg} \quad \text{پس باید در جدول}$$

$$Q_r(t) = 0,2122 \text{ mg} - 0,1772 \text{ mg} = 0,0350 \text{ mg} \quad \text{پس باید در جدول}$$

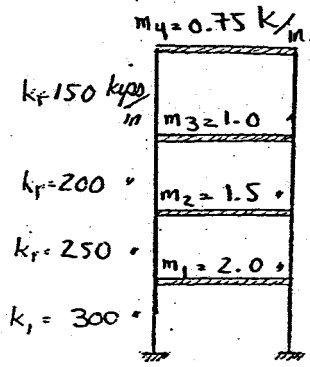
$$\Rightarrow \text{کل } Q(t) = 0,3051 \text{ mg} + 0,0350 \text{ mg} = 0,3401 \text{ mg} \quad \rightarrow \text{در صورتی که باید} = 11,47\%$$

$$M^* = \frac{r}{k_k} = \left\{ \frac{(-0,27r m)^2}{14,79} \right\} = \begin{Bmatrix} 2,107 m \\ 0,189 m \end{Bmatrix} \rightarrow \text{در صورتی که} = 2\%$$

$$\Sigma M = 1,999$$



ساختار ۴ طبقه شکل زیر مندرج است در صورتیکه بردار تغییر مکان طبقه در لحظه $t_1 = t_2$ مقدار ثابت خود را داشته باشد برای مدخل و این مقدار برای سایر درجه‌ها بصورت بردار نشان داده شده در زیر باشد مطلوب است تعیین تغییر مکان طبقات دوم طبقه بردار نزدیکی الاستیک و نزدیکی برین باشد.



است تعیین تغییر مکان طبقات دوم طبقه بردار نزدیکی الاستیک و نزدیکی برین باشد.

$$S_{dl} = \begin{Bmatrix} 0.8 \\ 0.6 \\ 0.4 \\ 0.3 \end{Bmatrix} \quad \text{H}$$

$$\{x_k\}_{max} = \sum_k \frac{k_k}{M_k} \cdot S_{dk}$$

$$\begin{bmatrix} -m_1 \omega^2 + k_1 + k_f & -k_f & 0 & 0 \\ -k_f & -m_2 \omega^2 + k_2 + k_f & -k_f & 0 \\ 0 & -k_f & -m_3 \omega^2 + k_3 + k_f & -k_f \\ 0 & 0 & -k_f & -m_4 \omega^2 + k_4 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} X_1 \\ X_2 \\ X_3 \\ X_4 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} F_1 \\ F_2 \\ F_3 \\ F_4 \end{Bmatrix}$$

$$\Rightarrow \begin{bmatrix} -2\omega^2 + \omega_0 & -2\omega_0 & 0 & 0 \\ -2\omega_0 & -1/2\omega^2 + 2\omega_0 & -1.0 & 0 \\ 0 & -2.0 & -\omega^2 + 2\omega_0 & -1\omega_0 \\ 0 & 0 & -1\omega_0 & -0.75\omega^2 + 1\omega_0 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} X_1 \\ X_2 \\ X_3 \\ X_4 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{Bmatrix}$$

$$\Rightarrow \omega_1 = \omega_1 f \quad \omega_2 = 12.7 \quad \omega_3 = 17.1 f \quad \omega_4 = 22.12 \text{ rad/s}$$

$$\omega = \omega_1 \Rightarrow \begin{cases} (-2\omega_1^2 + k_1 + k_f) X_1 - k_f X_2 = 0 \\ -k_f X_1 + (-1/2\omega_1^2 + k_2 + k_f) X_2 - k_f X_3 = 0 \\ -k_f X_2 + (-\omega_1^2 + k_3 + k_f) X_3 - k_f X_4 = 0 \\ -k_f X_3 + (-0.75\omega_1^2 + k_4) X_4 = 0 \end{cases}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} (-2 \times \omega_1^2 + \omega_0) X_1 - 2\omega_0 X_2 = 0 \Rightarrow \frac{X_2}{X_1} = 1.977 \\ -2\omega_0 X_1 + (-1/2 \omega_1^2 + 2\omega_0) X_2 - 1.0 X_3 = 0 \Rightarrow \frac{X_3}{X_1} = 2.747 \\ -2.0 X_2 + (-\omega_1^2 + 2\omega_0) X_3 - 1\omega_0 X_4 = 0 \Rightarrow \frac{X_4}{X_1} = 3.2\omega_1 \end{cases}$$

$$\omega_1 = \omega_1 f \text{ rad/s} \quad X_1 = \begin{Bmatrix} 1 \\ 1.977 \\ 2.747 \\ 3.2\omega_1 \end{Bmatrix}$$

$$\omega = \omega_f = 17,7 \Rightarrow \begin{cases} (-r \times 17,7^2 + 2\omega_0) X_1 - r\omega_0 X_f = 0 & \Rightarrow \frac{X_f}{X_1} = 0,91 \\ -r\omega_0 X_1 + (-1/2 \times 17,7^2 + f\omega_0) X_f - r_0 X_f = 0 & \Rightarrow \frac{X_f}{X_1} = -0,17 \\ -r_0 X_f + (-1 \times 17,7^2 + f\omega_0) X_f - 1\omega_0 X_f = 0 & \Rightarrow \frac{X_f}{X_1} = -1,29 \end{cases}$$

$$\Rightarrow \omega_f = 17,7 \text{ rad/s} \Rightarrow \underline{X}_f = \begin{Bmatrix} 1 \\ 0,91 \\ -0,17 \\ -1,29 \end{Bmatrix}$$

$$\omega = \omega_f = 19,17 \text{ rad/s} \Rightarrow \begin{cases} (-r \times 19,17^2 + 2\omega_0) X_1 - r\omega_0 X_f = 0 & \Rightarrow \frac{X_f}{X_1} = -0,1771 \\ -r\omega_0 X_1 + (-1/2 \times 19,17^2 + f\omega_0) X_f - r_0 X_f = 0 & \Rightarrow \frac{X_f}{X_1} = -0,1117 \\ -r_0 X_f + (-19,17^2 + f\omega_0) X_f - 1\omega_0 X_f = 0 & \Rightarrow \frac{X_f}{X_1} = 1,07 \end{cases}$$

$$\omega = \omega_f = 17,17 \text{ rad/s} \Rightarrow \begin{cases} (-r \times 17,17^2 + 2\omega_0) X_1 - r\omega_0 X_f = 0 & \Rightarrow \frac{X_f}{X_1} = -1,17 \\ -r\omega_0 X_1 + (-1/2 \times 17,17^2 + f\omega_0) X_f - r_0 X_f = 0 & \Rightarrow \frac{X_f}{X_1} = 1,17 \\ -r_0 X_f + (-17,17^2 + f\omega_0) X_f - 1\omega_0 X_f = 0 & \Rightarrow \frac{X_f}{X_1} = -1,17 \end{cases}$$

$$\Rightarrow \omega_f = 19,17 \text{ rad/s} \Rightarrow \underline{X}_f = \begin{Bmatrix} 1 \\ -0,1771 \\ -0,1117 \\ 1,07 \end{Bmatrix}$$

$$\omega_f = 17,17 \text{ rad/s} \Rightarrow \underline{X}_f = \begin{Bmatrix} 1 \\ -1,17 \\ 1,17 \\ -1,17 \end{Bmatrix}$$

$$\bar{k}_k = -\underline{X}_k^T [m][z] \quad m = \begin{bmatrix} r & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1/2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1/2\omega \end{bmatrix}$$

$$\Rightarrow \bar{k}_1 = \langle 1 \quad 1,977 \quad 1,177 \quad 1,171 \rangle \begin{bmatrix} r & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1/2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1/2\omega \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \\ 1 \end{bmatrix}$$

$$\Rightarrow \bar{k}_1 = \{ r \quad 1,9\omega \quad 1,177 \quad 1,171 \} \begin{Bmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \\ 1 \end{Bmatrix} = -10,17\omega$$

$$\bar{k}_{F2} = \langle 1 \quad 0,91 \quad -0,12 \quad -1,29 \rangle \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1,2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0,72 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \\ 1 \end{Bmatrix} = -1,1729$$

$$\bar{k}_{F3} = \langle 1 \quad -0,721 \quad -0,177 \quad 1,07 \rangle \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1,2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0,72 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \\ 1 \end{Bmatrix} = -0,1729$$

$$\bar{k}_{F4} = \langle 1 \quad -1,22 \quad 1,221 \quad -1,171 \rangle \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1,2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0,72 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \\ 1 \end{Bmatrix} = -0,22$$

$$M_k = \sum_k^T X_k^m X_k$$

$$\Rightarrow M_1 = \langle 1 \quad 1,977 \quad 1,221 \quad -1,221 \rangle \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1,2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0,72 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} 1 \\ 1,977 \\ 1,221 \\ 1,221 \end{Bmatrix}$$

$$\Rightarrow M_1 = \begin{Bmatrix} 1 & 1,977 & 1,221 & -1,221 \end{Bmatrix} \begin{Bmatrix} 1 \\ 1,977 \\ 1,221 \\ 1,221 \end{Bmatrix} = 22,22$$

$$\Rightarrow M_2 = \langle 1 \quad 0,91 \quad -0,12 \quad -1,29 \rangle \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1,2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0,72 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} 1 \\ 0,91 \\ -0,12 \\ -1,29 \end{Bmatrix} =$$

$$\Rightarrow M_2 = \langle 1 \quad 1,222 \quad -0,12 \quad -1,1922 \rangle \begin{Bmatrix} 1 \\ 0,91 \\ -0,12 \\ -1,29 \end{Bmatrix} = 0,22$$

$$\Rightarrow M_3 = \langle 1 \quad -0,721 \quad -0,177 \quad 1,07 \rangle \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1,2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0,72 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} 1 \\ -0,721 \\ -0,177 \\ 1,07 \end{Bmatrix} =$$

$$\Rightarrow M_4 = \langle 1 \quad -1,222 \quad 1,221 \quad -1,171 \rangle \begin{Bmatrix} 1 \\ -0,721 \\ -0,177 \\ 1,07 \end{Bmatrix} = 1,22$$

$$M_F = \langle 1 \quad -2,22 \quad 2,221 \quad -1,171 \rangle \begin{bmatrix} 1 & \cdot & \cdot & \cdot \\ \cdot & 1,2 & \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot & 1 & \cdot \\ \cdot & \cdot & \cdot & -1,72 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} 1 \\ -2,22 \\ 2,221 \\ -1,171 \end{Bmatrix}$$

$$\Rightarrow M_F = \langle 2 \quad -2,22 \quad 2,221 \quad -1,171 \rangle \begin{Bmatrix} 1 \\ -2,22 \\ 2,221 \\ -1,171 \end{Bmatrix} = 22,71$$

$$\{ \lambda_k \}_{max} = \bar{X}_k \cdot \frac{\bar{K}_k}{M_k} \cdot S_{dk}$$

$$\Rightarrow \{ \lambda_1 \}_{max} = \begin{Bmatrix} 1 \\ 1,967 \\ 2,221 \\ 2,221 \end{Bmatrix} \cdot \frac{-1,171}{2,22} \times 0,1 = \begin{Bmatrix} -0,248 \\ -0,782 \\ -0,927 \\ -1,141 \end{Bmatrix} \times 12$$

$$\Rightarrow \{ \lambda_2 \}_{max} = \begin{Bmatrix} 1 \\ 0,91 \\ -0,2 \\ -1,29 \end{Bmatrix} \times \frac{-1,171}{2,22} \times 0,7 = \begin{Bmatrix} -0,212 \\ -0,197 \\ 0,742 \\ 0,242 \end{Bmatrix} \times 12$$

$$\Rightarrow \{ \lambda_3 \}_{max} = \begin{Bmatrix} 1 \\ -0,721 \\ -0,177 \\ 1,07 \end{Bmatrix} \times \frac{-0,179}{2,22} \times 0,2 = \begin{Bmatrix} -0,0749 \\ 0,0547 \\ 0,077 \\ -0,08 \end{Bmatrix} \times 12$$

$$\Rightarrow \{ \lambda_4 \}_{max} = \begin{Bmatrix} 1 \\ -2,22 \\ 2,221 \\ -1,171 \end{Bmatrix} \times \frac{-0,22}{22,71} \times 0,2 = \begin{Bmatrix} -7,24 \times 10^{-2} \\ 0,0151 \\ -0,0222 \\ 0,012 \end{Bmatrix} \times 12$$

$$\{ f_{sk} \}_{max} = [M][\bar{X}_k] \frac{\bar{K}_k}{M_k} \cdot S_{dk}$$

نردی الاستی :

$$\Rightarrow \{ f_{s1} \}_{max} = \begin{bmatrix} 2 & \cdot & \cdot & \cdot \\ \cdot & 1,2 & \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot & 1 & \cdot \\ \cdot & \cdot & \cdot & -1,72 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} 1 \\ 1,967 \\ 2,221 \\ 2,221 \end{Bmatrix} \cdot \frac{-1,171}{2,22} \times 0,1 \times 12 = \begin{Bmatrix} -1,37 \\ -12,22 \\ -11,48 \\ -1,19 \end{Bmatrix}$$

$$\{f_{S_1}\}_{max} = [M] \begin{Bmatrix} 1 \\ 0,91 \\ -0,12 \\ -1,29 \end{Bmatrix} \times \frac{-2,27 \times 10^4}{-2,12} \times 0,7 \times 12 = \begin{Bmatrix} -2,127 \\ -2,27 \\ 0,77 \\ 2,02 \end{Bmatrix}$$

$$\{f_{S_2}\}_{max} = [M] \begin{Bmatrix} 1 \\ -0,721 \\ -0,117 \\ 1,07 \end{Bmatrix} \times \frac{-0,129}{2,12} \times 0,7 \times 12 = \begin{Bmatrix} -1,797 \\ 0,912 \\ 0,197 \\ -0,721 \end{Bmatrix}$$

$$\Rightarrow \{f_{S_3}\}_{max} = [M] \begin{Bmatrix} 1 \\ -2,22 \\ 2,221 \\ -1,171 \end{Bmatrix} \times \frac{-0,077}{-2,12} \times 0,7 \times 12 = \begin{Bmatrix} -0,122 \\ 0,12 \\ -0,122 \\ 0,102 \end{Bmatrix}$$

$$\Rightarrow \{f_s\}_{max} = \begin{Bmatrix} (f_{S_{1m}}^r + f_{S_{2m}}^r + f_{S_{3m}}^r + f_{S_{4m}}^r) \times 12 \\ \vdots \\ \vdots \\ \vdots \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 9,917 \\ 12,17 \\ 11,22 \\ 1,07 \end{Bmatrix}$$

$$Q_{kmax} = \frac{E_k^r}{M_k} \omega_k S_{vk} = \frac{E_k^r}{M_k} \omega_k^r S_{dk}$$

~ L U / U > /

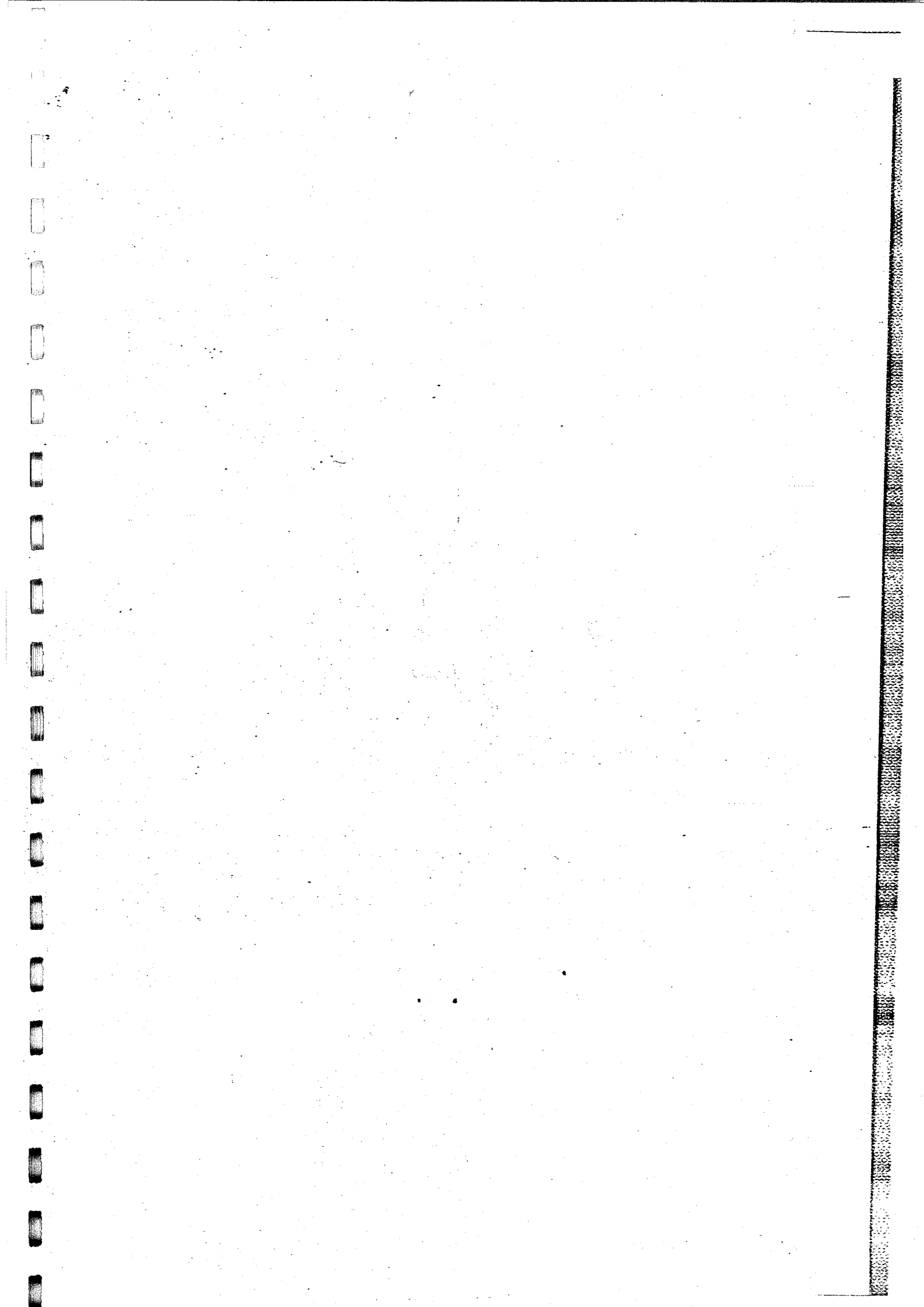
$$\Rightarrow Q_{1max} = \frac{(-10,12 \times 10^4)^r}{22,12} \times 2,12^r \times 0,7 = 10,2,97 \times 12$$

$$Q_{2max} = \frac{(-1,12 \times 10^4)^r}{2,12} \times 12,17^r \times 0,7 = 7,12,17 \times 12$$

$$Q_{3max} = \frac{(-0,12 \times 10^4)^r}{2,12} \times 12,17^r \times 0,7 = 2,2,17 \times 12$$

$$Q_{4max} = \frac{(-0,077 \times 10^4)^r}{2,12} \times 12,17^r \times 0,7 = 1,07 \times 12$$

$$\Rightarrow Q_{max} = \sqrt{10,2,97^2 + 7,12,17^2 + 2,2,17^2 + 1,07^2} = 12,12,17 \times 12$$



مردم شیلیا ۸۱۲۴۰۳۰

سری (۲-۱۱)

- اگر سازه برین تحت اثر شتاب زمین لرزه قرار گیرد در درجه $t_2 = 2s$ بردار شده سرعت آن برای طبقه
مردمها به صورت زیر باشد بطوسیبت تعیین تغییر مکان طبقات در این طبقه. برداری الاستیک در این طبقه.

دوم طبقه برین پایه درجه یاد شده.

$$V(t_2) = \begin{Bmatrix} 2 \\ 1.7 \\ 1.5 \\ 1.2 \end{Bmatrix} \frac{\#}{s}$$

$$\omega_n = \begin{Bmatrix} \omega_1, 4 \\ \omega_2, 7 \\ \omega_3, 14 \\ \omega_4, 21 \end{Bmatrix} \frac{rad}{s}$$

$$\bar{K}_n = \begin{Bmatrix} -10, 142 \\ -1, 872 \\ -0, 829 \\ -0, 242 \end{Bmatrix}$$

$$M_n = \begin{Bmatrix} 24, 27 \\ \omega_1, 24 \\ 4, 42 \\ 24, 71 \end{Bmatrix}$$

$$A = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 & 1 \\ 1, 967 & 0, 91 & -0, 731 & -2, 44 \\ 2, 747 & -0, 14 & -0, 887 & 2, 441 \\ 2, 251 & -1, 29 & 1, 07 & -1, 818 \end{bmatrix}$$

$$\{x_k\}_{max} = \sum_k \frac{\bar{K}_k}{M_k} \cdot S_{dk} = \sum_k \frac{\bar{K}_k}{M_k} \cdot \frac{V(t)}{\omega_k}$$

$$\Rightarrow \{x_1\}_{max} = \begin{Bmatrix} 1, 967 \\ 2, 747 \\ 2, 251 \end{Bmatrix} \times \frac{-10, 142}{24, 27} \times \frac{2}{\omega_1} = \begin{Bmatrix} -0, 171 \\ -0, 217 \\ -0, 442 \\ -0, 242 \end{Bmatrix} \times 12$$

$$\Rightarrow \{x_2\}_{max} = \begin{Bmatrix} 1 \\ 0, 91 \\ -0, 14 \\ -1, 29 \end{Bmatrix} \times \frac{-1, 872}{24, 27} \times \frac{1, 7}{\omega_2} = \begin{Bmatrix} -0, 049 \\ -0, 047 \\ 0, 044 \\ 0, 072 \end{Bmatrix} \times 12$$

$$\Rightarrow \{x_3\}_{max} = \begin{Bmatrix} 1 \\ -0, 731 \\ -0, 887 \\ 1, 07 \end{Bmatrix} \times \frac{-0, 829}{4, 42} \times \frac{1, 5}{\omega_3} = \begin{Bmatrix} -0, 047 \\ 0, 067 \\ 0, 014 \\ -0, 057 \end{Bmatrix} \times 12$$

$$\Rightarrow \{x_4\}_{max} = \begin{Bmatrix} 1 \\ -2, 44 \\ 2, 441 \\ -1, 818 \end{Bmatrix} \times \frac{-0, 242}{24, 71} \times \frac{1, 2}{\omega_4} = \begin{Bmatrix} -1, 81 \times 10^{-2} \\ 2, 44 \times 10^{-2} \\ -2, 44 \times 10^{-2} \\ 2, 01 \times 10^{-2} \end{Bmatrix} \times 12$$

$$\Rightarrow x_{max} = \begin{Bmatrix} 0, 179 \\ 0, 32 \\ 0, 442 \\ 0, 289 \end{Bmatrix} \times 12$$

$$\{ \ddot{s}_k \}_{max} = [M][X_k] \frac{\bar{k}_k}{M_k} \cdot S_{ok} = [M][X_k] \cdot \frac{\bar{k}_k}{M_k} \cdot \omega_k \cdot v_{(t)}$$

$$\Rightarrow \{ \ddot{s}_1 \}_{max} = [M][X_1] \times \frac{-1.0/122}{12,14} \times \omega_1 \times v_1 = \begin{Bmatrix} -9,701 \\ -12,111 \\ -12,914 \\ -11,779 \end{Bmatrix} \times 11$$

$$\cdot \{ \ddot{s}_2 \}_{max} = [M][X_2] \times \frac{-1,1712}{2,11} \times 11,7 \times 1,1 = \begin{Bmatrix} -12,77 \\ -1,22 \\ 1,19 \\ 9,15 \end{Bmatrix} \times 11$$

$$\cdot \{ \ddot{s}_3 \}_{max} = [M][X_3] \times \frac{-0,119}{1,11} \times 19,11 \times 1,1 = \begin{Bmatrix} -1,10 \\ 2,17 \\ 1,17 \\ -1,11 \end{Bmatrix} \times 11$$

$$\cdot \{ \ddot{s}_4 \}_{max} = [M][X_4] \times \frac{-0,21}{12,71} \times 12,11 \times 1,1 = \begin{Bmatrix} -1,11 \\ 1,17 \\ -1,11 \\ 0,117 \end{Bmatrix} \times 11$$

$$\Rightarrow \{ \ddot{s} \}_{max} = \begin{Bmatrix} 11,10 \\ 11,11 \\ 12,11 \\ 12,17 \end{Bmatrix} \times 11$$

$$Q_{kmax} = \frac{\bar{k}_k}{M_k} \cdot \omega_k \cdot v_{(t)}$$

رسول

$$\rightarrow Q_{1max} = \frac{(-1.0/122)^1}{12,14} \times \omega_1 \times v_1 = 11,77 \times 11$$

$$Q_{2max} = \frac{(-1,1712)^1}{2,11} \times 11,7 \times 1,1 = 11,11 \times 11$$

$$Q_{3max} = \frac{(-0,119)^1}{1,11} \times 19,11 \times 1,1 = 1,11 \times 11$$

$$Q_{4max} = \frac{(-0,21)^1}{12,71} \times 12,11 \times 1,1 = 0,117 \times 11$$

$$\rightarrow Q_{max} = 12,11 \times 11$$

$$Q_{k, \max} = \frac{k_k^r}{m_k} \cdot S_{ok}$$

حاصل شده است

$$Q_{1, \max} = \frac{11,292^r}{28,000} \times 121,01 = 727,714$$

$$Q_{r, \max} = \frac{r^r}{7} \times 289,11 = 177,073$$

$$Q_{r, \max} = \frac{0,17 \cdot 1^r}{1,814} \times 289,97 = 27,037$$

$$Q_{\max} = \left(727,714^r + 177,073^r + 27,037^r \right)^{1/r} = 70,707 \text{ lips}$$

$$m_k^* = \frac{k_k^r}{m_k}$$

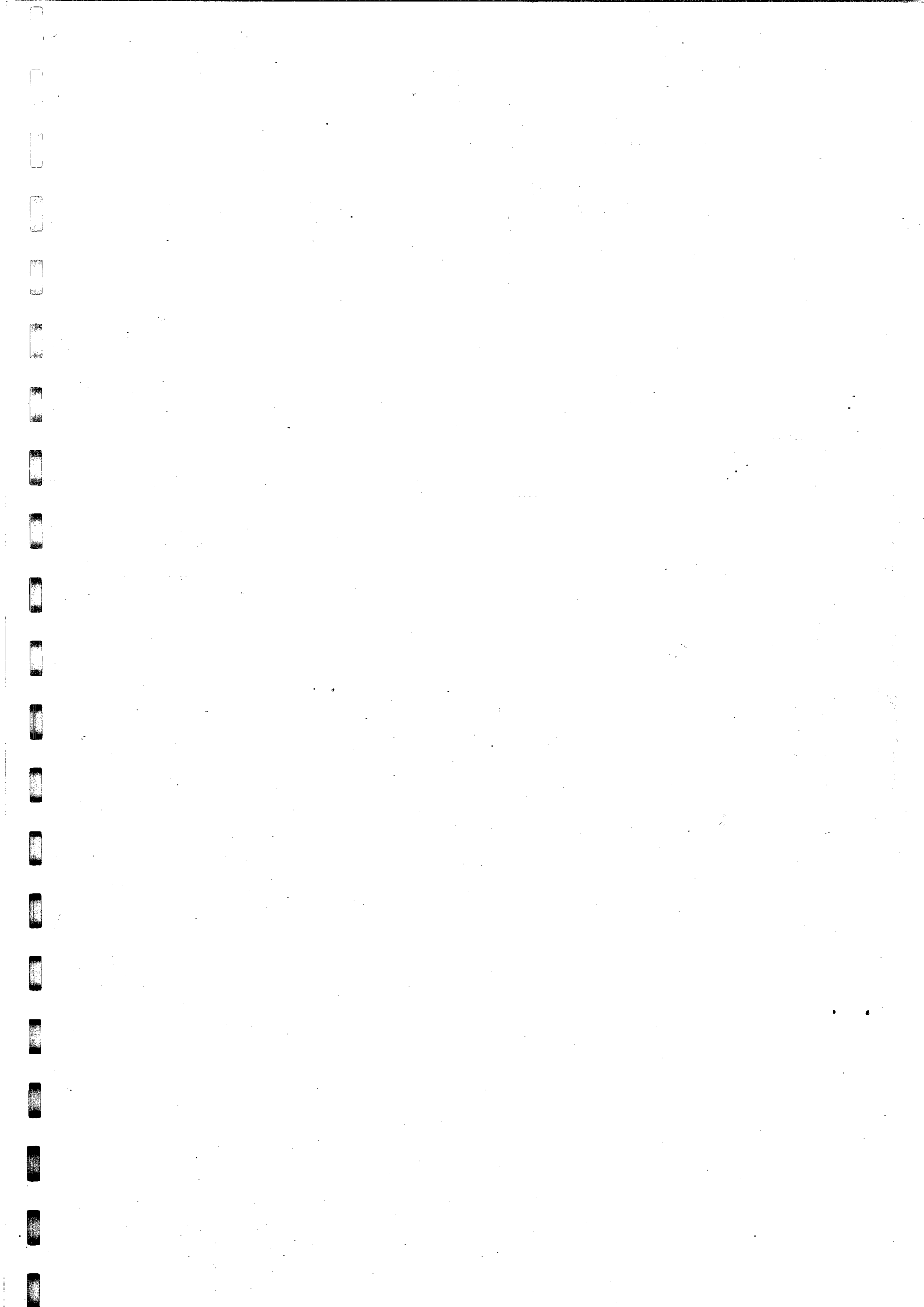
مجموعه

$$m_1^* = \frac{11,292^r}{28,000} = 0,187$$

$$m_r^* = \frac{r^r}{7} = 0,177$$

$$m_r^* = \frac{0,17 \cdot 1^r}{1,814} = 0,118$$

$$m_1^* + m_r^* + m_r^* = 1 = m_1 + m_r + m_r \rightarrow OK$$



تیمه و تقیعی
A. Dayani

A. Dayani

نمونه سسده استخوان اصول کنونی زلزله / حساب آتشی در تهرانی زاده

* یک تیر از اصل با شرایط درجه ۱ مطابق شکل مرزها است

ضایع این تیر در دو طرف دارای یک فرستش با سختی K_{θ} باشد و تحت بارهای زلزله با یک درجه است

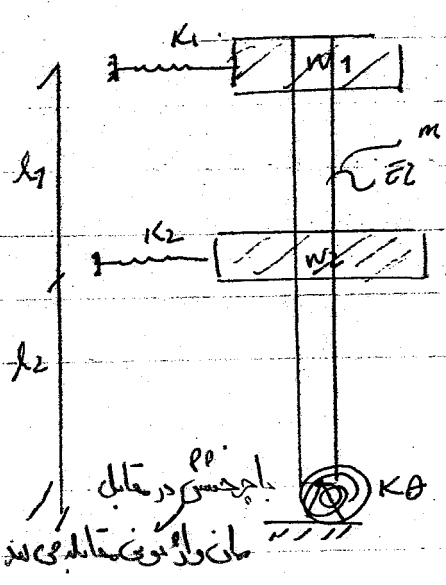
زیر فرورد مطالب تعیین:

۱. K^* , M^* و K در کانس

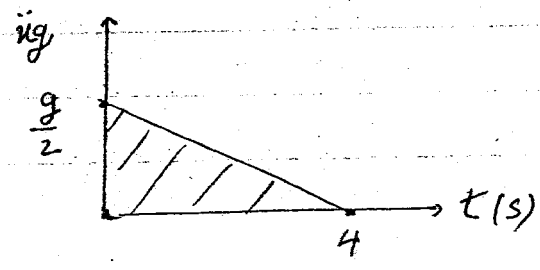
۲. معادله حرکت، ماژیم تغییر مکان نقطه مربوطه آن

۳. بیش برد در دو جهت و ماژیم آن

۴. ماژیم بردش پایه در همان مقدم پایه (یعنی همان در تیر)



- $l_1 = 40' (l_1) = 480 \text{ in}$
- $l_2 = 60' (l_2) = 720 \text{ in}$
- $K_1 = 200 \text{ kips/in}$
- $K_2 = 400 \text{ kips/in}$
- $w_1 = 50 \text{ kips} \Rightarrow m = 0.13 \text{ lb}$
- $w_2 = 100 \text{ kips} \Rightarrow m = 0.24 \text{ lb}$
- $m = 500 \text{ lb/in}$ (وزن هر فوت)
- $EI = 2 \times 10^5 \text{ lb} \cdot \text{in}^2 = 2 \times 10^2 \text{ kips} \cdot \text{in}^2$
- $K_{\theta} = 1000 \text{ kips} \cdot \text{in/Rad}$



فرورد سواب ثابت زلزله

$$g = 384 \frac{\text{in}}{\text{s}} = 32.2 \frac{\text{ft}}{\text{s}}$$

$$l = 12 \text{ in}$$

$$k = \frac{\text{kips}}{\text{ft}}$$

حل) برای حل ابتدا می‌بایستی تابع شکل مناسب را تعیین کرد پس این تابع مستقیم یک درجه حل طولانی است اما

با توجه به ارتفاع شماره بین تیرچه زیر، ما $\psi_1(x) = 0$ را انتخاب می‌کنیم چرا که مقدار $\psi_1(0) = 0$ در تیرچه مشخصی را که اهمیت دارد می‌دهد چون سایر حالتها است $\psi = \frac{x}{l}$ جواب می‌دهد

$$\psi_1(x) = 1 - \cos \frac{\pi x}{2l} \quad \checkmark$$

$$\psi_2(x) = \sin \frac{\pi x}{2l}$$

تابع شکل مناسبی است که تمام k ها حذف شود
یعنی مشتق آن در $x=0$ برابر صفر باشد $k^* = k_0 \psi_1' + k_1 \psi_2'$

در شرط بعد مجدد تعیین داده و ضرایب ψ برای اجزای فرکانس مشخص می‌کنیم برضه شود که اعداد (w_1, w_2)

شکل‌های پستی، حجم تبدیل شود و در آخر زمین ابتدا شکل شوند، این موضوع نون (المانه) حیاتی است!

Item	$\alpha_i (K_i)$	ψ	ψ'
w_1	100	1	$(200/\pi)^{-1} (6.307)^{-1}$
w_2	60	0.4	$(250/\pi)^{-1} (50.9)$
K_1	100	1	$200/\pi$
K_2	60	0.4	$(250/\pi)^{-1}$

محل داده $\rightarrow K_1 = 200 \times 12 = 2400 \text{ kips/ft}$
 $K_2 = 400 \times 12 = 480 \text{ kips/ft}$

$$m = \frac{0.500 \times 12}{32.2} = 0.63 \quad \frac{\text{kips} \cdot \text{s}^2}{\text{ft}} = 0.21 \frac{\text{kips} \cdot \text{s}^2}{\text{ft}^2}$$

$$\begin{cases} m_1 = \frac{50}{9.87} = 5.2 \\ m_2 = \frac{100}{2.87} = 9.2 \end{cases}$$

$EL = 2 \times 10^6 \times 10^3 \times \frac{12}{12} = 21 \text{ kips/ft}$

\bar{K}, M^*, K^* مقیاس

$$M^* = \int_0^L \mu(x) [\psi(x)]^2 dx + \sum m_i \psi_i^2$$

$$M^* = \int_0^L 0.21 \left[1 - \cos \frac{\pi x}{2L} \right]^2 dx + m_1 \psi_1^2 + m_2 \psi_2^2$$

$$M^* = 0.21 \times 0.228 (100) + 5.2 \times 1^2 + 9.2 \times 0.4^2 = 11.2 \frac{\text{Kips} \cdot \text{s}^2}{\text{ft}^2}$$

$$K^* = \int_0^L EI \frac{d^2 \psi(x)}{dx^2} dx + \sum K_i \psi_i^2 + K_0 \psi^2$$

$$K^* = \frac{\pi^4}{32} \times \frac{14}{100} \times 3 + 2400 \times \frac{1}{63.7} + 4800 \times \frac{1}{80} \approx 1.34$$

$$\omega^* = \sqrt{\frac{K^*}{M^*}} = \sqrt{\frac{1.34}{11.2}} = 0.35 \frac{\text{rad}}{\text{sec}} \rightarrow T \approx 12 \text{ s}$$

$$\bar{K} = \int_0^L \mu(x) \psi(x) dx + \sum m_i \psi_i$$

$$\bar{K} = 0.21 \times 0.364 \times 100 + 5.1 \times 1 + 9.2 \times 0.4 = 8$$

$$\frac{\bar{K}}{M^*} = \frac{8}{11.2} \approx 0.73 \quad \text{پہلی تیز}$$

1.8 ← سمت اول حل شد!

امکان "محدود" → ساده است → بار مزبور ای → $\frac{t}{T} \leq 1$ اگر
 (انتقال دو حالت می‌خواهد)

2. شماره حل

$$T \approx 12.5, \tau = 4.5, \tau > T/10 \rightarrow \text{No Impulse Loading}$$

آر. برای تپیدن صاف نیست.

$$V(t) = \int_0^t \ddot{q}(\tau) \sin \omega_d(t-\tau) d\tau \quad \text{فرض } \int_0^t = 0$$

$$\omega_d = \omega_n = \omega^* = 0.35$$

$$\ddot{q}(t) = -g/8 t + g/2 = g/2 (-t/4 + 1)$$

$$V(t) = g/2 \int_0^t (-t/4 + 1) \sin 0.35(t-\tau) d\tau$$

$$V(t) = g/2 \left[\frac{1}{0.35} \cos(\tau-t) d\tau \right]_0^t - g/8 \int_0^t t \sin 0.35(t-\tau) d\tau$$

انتگرال گیری می‌کنیم

$$V(t) = g (1 - \cos t + 2 \sin t)$$

* وقت برای انتقال گیری صاف در نقطه، فرض کنید طول برود!

$$V'(t) = 0 \rightarrow t = 2.45 \rightarrow C_{max}(2.4) \approx 2$$

$$X(t) = \psi(x) \frac{K}{m\omega} V(t) \rightarrow X_{max} = 2(1 - \cos 2.4) g (1 - \cos t + 2 \sin t)$$

به صورت غیر مکان

$$X_{max}(t) = 2 \times 1 \times 2 \approx 4 \text{ inch} \rightarrow \text{مکان غیر مکان}$$

* زمان غیر مکان: 2.45

A. Dayam
 Dr. Gyanani

Handwritten notes in Urdu script, including the phrase "میں نے اس کو دیکھا ہے" (I have seen it) and other illegible text.

Handwritten Urdu text: "یہ سب کچھ ہے"

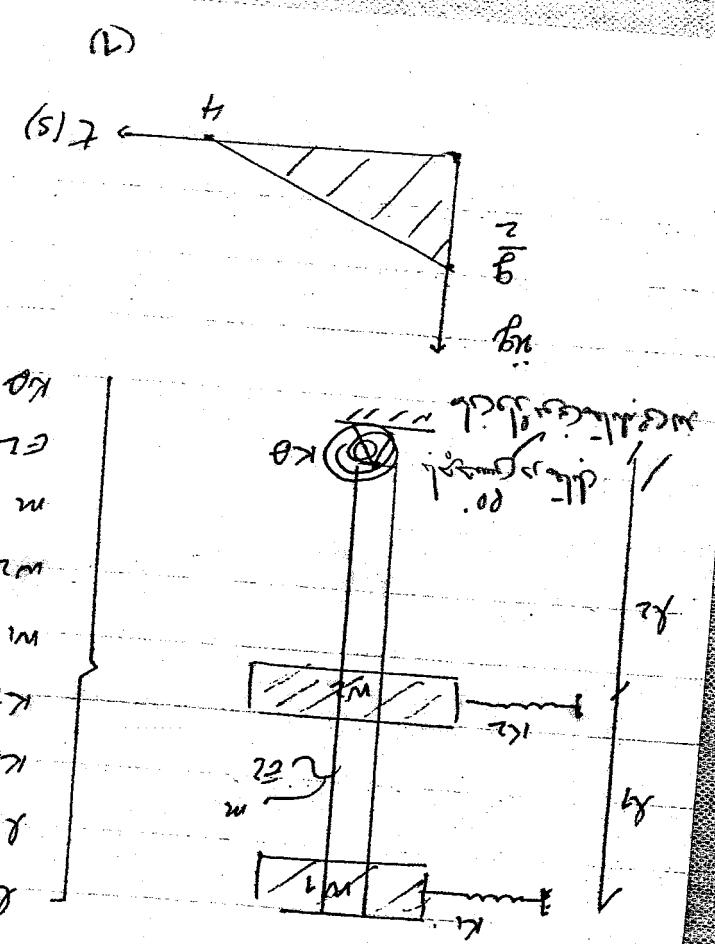
Handwritten Urdu text: "یہ ڈیٹا ہے"

Handwritten Urdu text: "یہ ڈیٹا ہے"

Handwritten Urdu text: "یہ ڈیٹا ہے"

Handwritten Urdu text: "یہ ڈیٹا ہے"

Handwritten Urdu text: "یہ ڈیٹا ہے"



- $L_1 = 40'$ ($F_1 = 4.8 \text{ kips}$)
- $L_2 = 60'$ ($F_2 = 14.4 \text{ kips}$)
- $K_1 = 200 \text{ kips/in}$
- $K_2 = 400 \text{ kips/in}$
- $m_1 = 50 \text{ kips}$ ($m = 0.1 \text{ lb}$)
- $m_2 = 100 \text{ kips}$ ($m = 0.2 \text{ lb}$)
- $n = 500 \text{ lb/in}$ (پیسٹریٹ)
- $EL = 2 \times 10^5 \text{ lb. in}^2 = 171 \text{ kips. in}^2$
- $K_0 = 1000 \text{ kips. in/Rad}$

8 inches diameter

$$M = K\theta$$

$$Q_m = Q_{m1} + Q_{m2}$$

$$Q_m = \frac{K}{m+1} \omega^2 S_d \sum m_i \phi_i$$

$$Q_m = 0.73 \times 0.35^2 \times 0.04 [5.281 + 9.2 \times 0.4] = 0.03 \quad (3)$$

$$Q_{Total} = Q_B + Q_S + Q_m$$

$$Q_T = (1) + (2) + (3) = 0.02 + 173 + 0.03 = 173.05 \text{ Kips}$$

* بررسی جان درگزی

دوره حل درجه دارد (1) بررسی تقسیم (جان جان درگزی) و درجه اجسام و فنسک و فنسک

روسی را هم است

(2) بررسی جان تمام یعنی آنجا که از جان قابل تحمل رطوبت بخشی $K\theta$

بررسی تقسیم بودن طولانی تر است
از این هم برگردی شود

(2)

$$M_{OT} = M_R = K\theta, \quad \theta = U(\alpha, \tau)$$

$$U(\alpha, \tau) = \psi(m) \sqrt{\frac{t}{\tau}}, \quad \psi(m): \text{تلاقی نمودار}$$

$$M_{R_{max}} = ? \rightarrow \theta' = 0 \rightarrow U''(\alpha, \tau) = 0 \rightarrow U'(\tau) = 0$$

کافی است از جداول مستقیم دوم $U(\alpha) = 0$ ، τ را بیابیم و θ را مستقیماً با ψ بیابیم

$$\{f_{S1}\}_{max} = [M] \begin{Bmatrix} 1 \\ 0,91 \\ -0,12 \\ -1,09 \end{Bmatrix} \times \frac{-1,1720}{-0,12} \times 0,7 \times 12 = \begin{Bmatrix} -0,107 \\ -1,02 \\ 0,177 \\ 1,024 \end{Bmatrix}$$

$$\{f_{S2}\}_{max} = [M] \begin{Bmatrix} 1 \\ -0,191 \\ -0,187 \\ 1,07 \end{Bmatrix} \times \frac{-0,199}{1,12} \times 0,7 \times 12 = \begin{Bmatrix} -1,197 \\ 0,198 \\ 0,197 \\ -0,191 \end{Bmatrix}$$

$$\Rightarrow \{f_{S3}\}_{max} = [M] \begin{Bmatrix} 1 \\ -1,12 \\ 1,12 \\ -1,171 \end{Bmatrix} \times \frac{-0,107}{1,171} \times 0,7 \times 12 = \begin{Bmatrix} -0,124 \\ 0,12 \\ -0,126 \\ 0,107 \end{Bmatrix}$$

$$\Rightarrow \{f_s\}_{max} = \begin{Bmatrix} (f_{S1}^r + f_{S2}^r + f_{S3}^r + f_{S4}^r)^{1/2} \\ \vdots \\ \vdots \\ \vdots \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 1,197 \\ 1,17 \\ 1,124 \\ 1,07 \end{Bmatrix}$$

$$Q_{kmax} = \frac{k^r}{M_k} \omega_k S_{vk} = \frac{k^r}{M_k} \omega_k^r S_{dk}$$

~ LUS/US

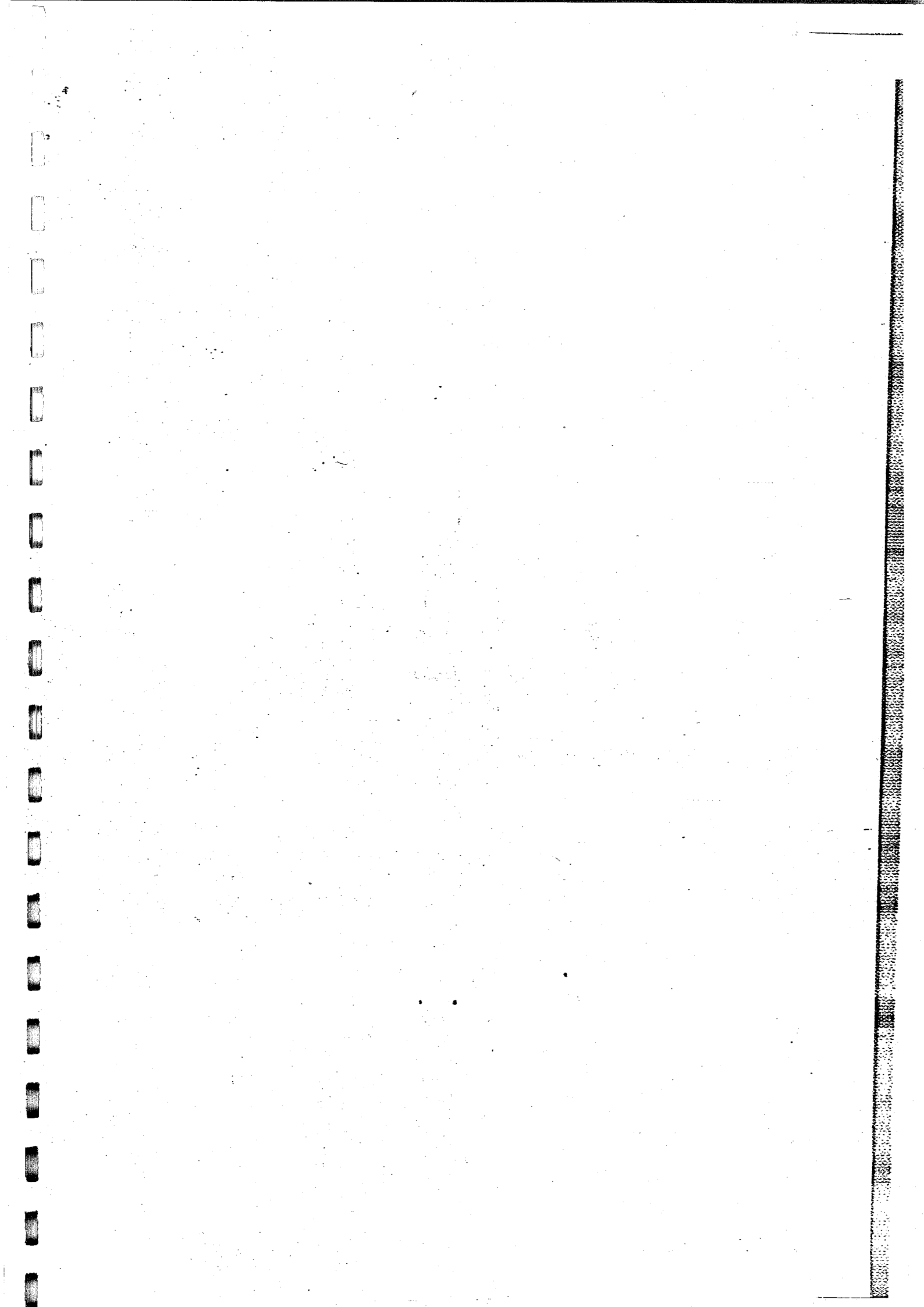
$$\Rightarrow Q_{1max} = \frac{(-1,124)^r}{1,124} \times 0,124^r \times 0,7 = 1,02,97 \times 12$$

$$Q_{2max} = \frac{(-1,197)^r}{1,197} \times 1,197^r \times 0,7 = 7,19 \times 12$$

$$Q_{3max} = \frac{(-0,199)^r}{1,12} \times 1,12^r \times 0,7 = 1,12,12 \times 12$$

$$Q_{4max} = \frac{(-0,107)^r}{1,171} \times 1,171^r \times 0,7 = 1,07,97 \times 12$$

$$\Rightarrow Q_{max} = \sqrt{1,02,97^2 + 7,19^2 + 1,12,12^2 + 1,07,97^2} = 1,12,12 \times 12$$



فرکانس طبیعی ۸۱۲۴.۴

سری (۲-۱۱)

- اگر سازه تیرین تحت اثر شتاب زمین لرزه قرار گیرد در هر لحظه t_2 و t_1 بردار تندی سرعت آن برای سازه
مورده به صورت زیر باشد مطلوب است تعیین تغییر مکان طبقات در این لحظه. تندی الاستیک در این لحظه،

و هم چنین برش پایه در هر لحظه یاد شده.

$$V(t_2) = \begin{Bmatrix} 2 \\ 1.7 \\ 1.5 \\ 1.2 \end{Bmatrix} \text{ # } \frac{\text{cm}}{\text{s}}$$

$$\omega_n = \begin{Bmatrix} 27, 4 \\ 12, 7 \\ 19, 14 \\ 22, 82 \end{Bmatrix} \text{ rad/s}$$

$$K_n = \begin{Bmatrix} -10, 125 \\ -1, 8725 \\ -0, 829 \\ -0, 22 \end{Bmatrix}$$

$$M_n = \begin{Bmatrix} 22, 27 \\ 2, 22 \\ 4, 22 \\ 22, 71 \end{Bmatrix}$$

$$A = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 & 1 \\ 1, 967 & 0, 91 & -0, 721 & -2, 44 \\ 2, 747 & -0, 2 & -0, 887 & 2, 441 \\ 2, 251 & -1, 29 & 1, 07 & -1, 871 \end{bmatrix}$$

$$\{x_k\}_{max} = \sum_k \frac{K_k}{M_k} \cdot S_{dk} = \sum_k \frac{K_k}{M_k} \cdot \frac{V(t)}{\omega_k}$$

$$\Rightarrow \{x_1\}_{max} = \begin{Bmatrix} 1, 967 \\ 2, 747 \\ 2, 251 \end{Bmatrix} \times \frac{-0, 171}{22, 27} \times \frac{2}{27, 4} = \begin{Bmatrix} -0, 171 \\ -0, 217 \\ -0, 442 \\ -0, 224 \end{Bmatrix} \times 12$$

$$\Rightarrow \{x_2\}_{max} = \begin{Bmatrix} 0, 91 \\ -0, 2 \\ -1, 29 \end{Bmatrix} \times \frac{-1, 8725}{2, 22} \times \frac{1, 7}{12, 7} = \begin{Bmatrix} -0, 479 \\ -0, 427 \\ 0, 144 \\ 0, 0762 \end{Bmatrix} \times 12$$

$$\Rightarrow \{x_3\}_{max} = \begin{Bmatrix} -0, 721 \\ -0, 887 \\ 1, 07 \end{Bmatrix} \times \frac{-0, 829}{4, 22} \times \frac{1, 5}{19, 14} = \begin{Bmatrix} -0, 147 \\ 0, 067 \\ 0, 012 \\ -0, 0257 \end{Bmatrix} \times 12$$

$$\Rightarrow \{x_4\}_{max} = \begin{Bmatrix} -2, 44 \\ 2, 441 \\ -1, 871 \end{Bmatrix} \times \frac{-0, 22}{22, 71} \times \frac{1, 2}{22, 82} = \begin{Bmatrix} -1, 82 \times 10^{-2} \\ 2, 23 \times 10^{-2} \\ -2, 722 \times 10^{-2} \\ 2, 021 \times 10^{-2} \end{Bmatrix} \times 12$$

$$\Rightarrow x_{max} = \begin{Bmatrix} 0, 171 \\ 0, 22 \\ 0, 442 \\ 0, 229 \end{Bmatrix} \times 12$$

$$\{ \ddot{z}_k \}_{max} = [M][X_k] \frac{\bar{k}_k}{M_k} \cdot S_{ak} = [M][X_k] \cdot \frac{\bar{k}_k}{M_k} \cdot \omega_k \cdot V_{(t)}$$

$$\Rightarrow \{ \ddot{z}_1 \}_{max} = [M][X_1] \times \frac{-1,172}{17,17} \times \omega_1 \times 1 = \begin{Bmatrix} -9,701 \\ -17,111 \\ -17,914 \\ -11,774 \end{Bmatrix} \times 11$$

$$\Rightarrow \{ \ddot{z}_2 \}_{max} = [M][X_2] \times \frac{-1,172}{17,17} \times \omega_2 \times 1 = \begin{Bmatrix} -12,777 \\ -1,222 \\ 7,719 \\ 9,777 \end{Bmatrix} \times 11$$

$$\Rightarrow \{ \ddot{z}_3 \}_{max} = [M][X_3] \times \frac{-1,172}{17,17} \times \omega_3 \times 1 = \begin{Bmatrix} -1,777 \\ 2,777 \\ 7,777 \\ -7,777 \end{Bmatrix} \times 11$$

$$\Rightarrow \{ \ddot{z}_4 \}_{max} = [M][X_4] \times \frac{-1,172}{17,17} \times \omega_4 \times 1 = \begin{Bmatrix} -1,777 \\ 7,777 \\ -7,777 \\ 2,777 \end{Bmatrix} \times 11$$

$$\Rightarrow \{ \ddot{z}_5 \}_{max} = \begin{Bmatrix} 11,777 \\ 11,777 \\ 17,777 \\ 12,777 \end{Bmatrix} \times 11$$

$$Q_{kmax} = \frac{\bar{k}_k}{M_k} \cdot \omega_k \cdot V_{(t)}$$

والتالي

$$\rightarrow Q_{1max} = \frac{(-1,172)^2}{17,17} \times \omega_1 \times 1 = 77,77 \times 11$$

$$Q_{2max} = \frac{(-1,172)^2}{17,17} \times \omega_2 \times 1 = 17,77 \times 11$$

$$Q_{3max} = \frac{(-1,172)^2}{17,17} \times \omega_3 \times 1 = 7,77 \times 11$$

$$Q_{4max} = \frac{(-1,172)^2}{17,17} \times \omega_4 \times 1 = 2,77 \times 11$$

$$\rightarrow Q_{max} = 20,77 \times 11$$

$$Q_{k, \max} = \frac{k_k^r}{m_k} \cdot S_{ok}$$

0 ماکزیم برش باید

$$Q_{1, \max} = \frac{11,292^r}{28,080} \times 121,01 = 47,718$$

$$Q_{r, \max} = \frac{r^r}{7} \times 289,11 = 177,07$$

$$Q_{r, \max} = \frac{0,7 \cdot \lambda^r}{2,814} \times 289,97 = 42,037$$

$$a_{\max} = \left(47,718^r + 177,07^r + 42,037^r \right)^{1/r} = 70,7 \text{ Lips}$$

$$m_k^* = \frac{k_k^r}{m_k}$$

0 جابج

$$m_1^* = \frac{11,292^r}{28,080} = 0,187$$

$$m_r^* = \frac{r^r}{7} = 0,777$$

$$m_r^* = \frac{0,7 \cdot \lambda^r}{2,814} = 0,187$$

$$m_1^* + m_r^* + m_r^* = 1 = m_1 + m_r + m_r \rightarrow OK$$

