

 Consider above mass spring system. Determinate the equation of motion and calculate the eigenvalues and eigenvectors of the system. Draw the eigenvectors.



2. Determinate the stiffness matrix of the enclosed frame using three DOFs. The axial stiffness can be neglected. Exploit the lumped mass matrix approximation and determinate the non-zero eigenvalue and eigenvector.

Derive single DOF system by statically condensing the rotational DOFs leaving the lateral DOF.

 $\frac{\sqrt{f_1}}{\sqrt{q_2 - q_1}} \xrightarrow{k(q_2 - q_1)} \xrightarrow{k(q_2 - q_1)} \xrightarrow{m_{u_2}} \xrightarrow{k(q_2 - q_1)}$  $72\sqrt{\frac{1}{5}}$  $Z = A = m \ddot{q}_1 + k q_1 - k (q_2 - q_1) - F_1 = 0$ F 46 q = q minut  $q = \omega q \text{ ion wt} \quad \dot{q} = -\omega^2 q \text{ in wt}$  $\omega^2 \begin{bmatrix} m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_z \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 2k & -k \\ -k & 2k \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ p_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_z \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 2k & -k \\ -k & 2k \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ p_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_z \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 2k & -k \\ -k & 2k \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ p_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 2k & -k \\ -k & 2k \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ p_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 2k & -k \\ -k & 2k \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ p_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 2k & -k \\ -k & 2k \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ p_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 2k & -k \\ -k & 2k \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ p_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 2k & -k \\ -k & 2k \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ p_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ p_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ p_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \end{pmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \end{pmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} d_i \\ d_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \end{pmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} \end{pmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\ m & 0 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} m & 0 \\$  $\begin{bmatrix} 2k & -k \end{bmatrix} - \omega^2 \begin{bmatrix} m & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} k \\ -k \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 2k \end{bmatrix} - \omega^2 \begin{bmatrix} m & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} k \\ 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} k \\ -k \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 2k \end{bmatrix} - \omega^2 \begin{bmatrix} m & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} k \\ 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} k \\ -k \end{bmatrix} = 0$ det = 0 El triviali nationsa det ( K - w2 M/= 0



11 3 w= w2 = 136/m 2k-sk -k] (Ø1/2/0/ -k 2k-3k] (Ø2/2/0/ val dij=1  $\begin{bmatrix} -k & -k \\ -k & -k \end{bmatrix} \begin{pmatrix} g_1 \\ g_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \end{pmatrix}$ uel diel =) l2=-1  $\varphi_{i}^{k} = -1$ ominais part  $ce_1 = \sqrt{k/m} \quad g' = \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \end{pmatrix}$ wz=Uzk/m" \$2= (-1)  $\mathcal{B} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & -1 \end{bmatrix} \qquad \qquad \mathcal{A} = \begin{bmatrix} k/m & 0 \\ 0 & 3k/m \end{bmatrix}$ Dijs på voiden skeekte siler alte pt Mga =1  $\beta^{1T}M\beta^{1}=2m$  $\beta^{1}=\frac{1}{\sqrt{2m}}\beta^{1}=\frac{1102m^{2}}{1102m^{2}}$ \$2 Mp = 2m  $\frac{\Lambda^2}{\emptyset^2} = \left(\frac{1}{\sqrt{2m^2}}\right)$ ø

 $\vec{D} = \vec{D} \cdot \vec{D} \cdot$ 4= 8m => q= 8m  $g M \ddot{q} + kq = F$ OMØZ + ØKØZ = ØF  $\begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} \ddot{z}_1 \\ \dot{z}_1 \end{pmatrix} + \begin{bmatrix} k lm & 0 \\ 0 & 3 k lm \end{bmatrix} \begin{pmatrix} z_1 \\ z_2 \end{pmatrix} = \underbrace{\mathcal{T}}_{+}^{T}$  $\frac{1}{\sqrt{2m^2 \lfloor 1 - 1 \rfloor}} \frac{1}{\sqrt{2m^2 \lfloor 1 - 1 \rfloor}}$ [mm] [2m 07 [0 2n]





EI	12+0+ 12	6L + 0	6L	EI	24	6L	61
$K = \frac{5}{13}$	6L +0	42+42	2 L <sup>2</sup>	= 13	66	822	222
	GL	212	462+462	<b></b>	66	2L2	8L2
							-

$$\begin{bmatrix} M \end{bmatrix} = {}_{g}AL \begin{bmatrix} 2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} , \quad \begin{bmatrix} K \end{bmatrix} = \frac{E1}{L^3} \begin{bmatrix} 24 & 6L & 6L \\ 6L & 8L^2 & 2L^2 \\ 6L & 2L^2 & 6L^2 \\ 6L & 8L^2 & 2L^2 \\ 6L & 2L^2 & 8L^2 \end{bmatrix}$$

$$\frac{24 - 2\lambda}{6L} \frac{6L}{8L^2} \frac{6L}{2L^2} \frac{6L}{8L^2} = 0$$

$$\frac{24 - 2\lambda}{6L} \frac{6L}{2L^2} \frac{6L}{8L^2} \frac{2L^2}{8L^2} = 0$$

$$\frac{24 - 2\lambda}{6L} \frac{6L}{2L^2} \frac{6L}{8L^2} \frac{6L}{2L^2} = 0$$

$$\frac{24 - 2\lambda}{6L} \frac{6L}{2L^2} \frac{6L}{8L^2} \frac{6L}{8L^2} = 0$$

$$\frac{1440}{4} - \frac{120}{4} \frac{\sqrt{8}}{\lambda} - \frac{216}{2} \frac{\sqrt{4}}{4} - \frac{216}{4} \frac{\sqrt{4}}{4} = 0$$

$$\lambda = 8, 4$$

$$\Rightarrow \omega = \sqrt{8, 4} \frac{\sqrt{\frac{E1}{3}}}{\sqrt{\frac{E1}{3}}} \approx 2,898$$

 $\begin{bmatrix} 8L^2 & 2L^2 \\ 2L^2 & 8L^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \phi_2 \\ \phi_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -6L \\ -6L \end{bmatrix} \Longrightarrow \begin{bmatrix} 8 & 2 \\ 2 & 8 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \phi_2 \\ \phi_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -6L \\ -6L \end{bmatrix}$  $\begin{bmatrix} \phi_{z} \\ \phi_{3} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 8 & 2 \\ 2 & 8 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -6/L \\ -6/L \end{bmatrix} = \frac{1}{64 - 4} \begin{bmatrix} 8 & -2 \\ -2 & 8 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -6/L \\ -6/L \end{bmatrix}$  $\begin{bmatrix} \phi_2 \\ \phi_3 \end{bmatrix} = \frac{1}{60} \begin{bmatrix} -36/L \\ -36/L \end{bmatrix} = -\frac{3}{5L} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -0.6/L \\ -0.6/L \end{bmatrix}$  $\phi = 
 \begin{vmatrix}
 7 \\
 -0_{16}/L \\
 -0_{6}/L
 \end{vmatrix}$  $\hat{\phi}_{1} = \frac{1}{\sqrt{p^{T} M \phi^{T}}} \phi = \frac{1}{\sqrt{2 gAL^{2}}} \begin{vmatrix} 1 \\ -0.6/L \\ -0.6/L \end{vmatrix}$ 8AL= 1849

Static condencation 2 3  $K^* = K_{11} - K_{12} K_{22} K_{21}$  $K_{12} \cdot K_{22}^{-1} K_{21} = \frac{ET}{L^3} \begin{bmatrix} 6L & CL \end{bmatrix} \frac{1}{60L^4} \begin{bmatrix} 8L^2 & -2L^2 & 6L \\ -2L^2 & 8L^2 & 6L \end{bmatrix}$  $= \frac{EF}{6013} \frac{1}{64} \frac{1}{64} \frac{3613}{3613} \frac{1}{5013} \frac{1}{6013} \frac{1}{6013}$ = 7,2ET/23  $\mathcal{K}^{*} = \frac{\mathcal{E}^{T}}{2^{3}} \left( \frac{2^{4}}{2^{4}} - \frac{7}{2^{2}} \right) = 16,8 \frac{\mathcal{E}^{T}}{2^{3}}$ MA = 25AL (K-w2m) = 0 (=) (16,8 ET-w2-25AL) \$=0 w2= 84 Et SALY  $\omega = \sqrt{59} \left( \frac{EP}{844} = \frac{2}{898} \right) \frac{EP}{844}$