جامعة دمشق المعهد العالي للبحوث والدراسات الزلزالية ماجستير التأهيل والتخصص قسم الهندسة الزلزالية

# ديناميك المنشآت

Lec.07

الجمل متعددة درجات الحرية (MDOF) (الاهتزاز الحر)

د.م. ريم الصحناوي

# جملة غير متخامدة:

الاهتزاز الحر: هو حركة المنشأ بدون تأثير أي قوة ديناميكية (القوى الخارجية أو حركة مساند).

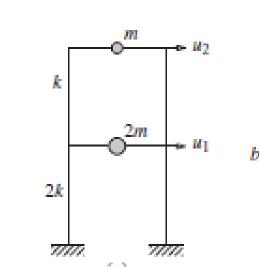
يتولد الاهتزاز الحر بإزاحة المنشأ عن وضع التوازن بانتقال ابتدائي و/ أو سرعة ابتدائية.

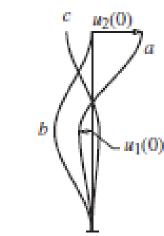
من أجل الجمل الغير متخامدة و المتعددة در جات الحرية، تتألف معادلة الحركة من N معادلة تفاضلية متجانسة:

$$m\ddot{u} + ku = 0$$

$$u=u(0)$$
 الشروط الابتدائية للحركة:  $\dot{u}=\dot{u}(0)$ 

# جملة غير متخامدة:





two-story frame deflected shapes الشروط الابتدائية للحركة:

$$u=u(0)$$
 ,  $\dot{u}=\dot{u}(0)=0$ 

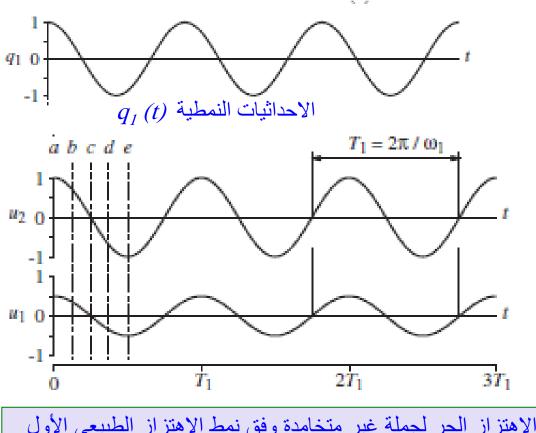
- حركة الكتل ليست حركة هارمونية بسيطة ولا يمكن تعريف التردد الطبيعي للحركة.
- تشكل التشوه متغير مع الزمن، نلاحظ من الشكل أشكال تشوه مختلفة b و c والتي هي مختلفة عن شكل التشوه الابتدائي a.

modal coordinates  $q_n(t)$ 

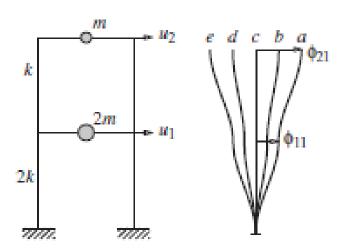
displacement history

# جملة غير متخامدة:

تهتز جملة غير متخامدة وفق حركة هارمونية بسيطة وبدون أي تغير في شكل الاهتزاز، في حال تم إثارة الاهتزاز الحر بتوزع مناسب للانتقالات في درجات الحرية المتختلفة.



الاهتزاز الحر لجملة غير متخامدة وفق نمط الاهتزاز الطبيعي الأول

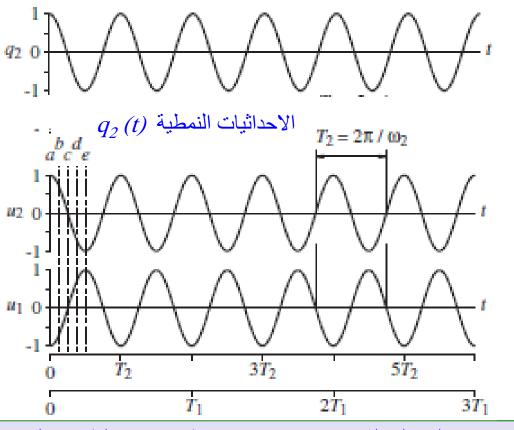


نمط الاهتزاز الطبيعي الأول

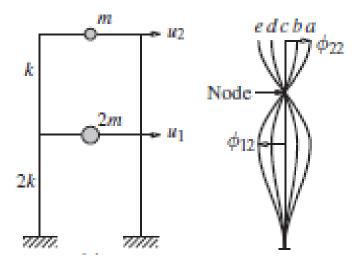
الانتقالات الحاصلة في الطابقين لها نفس الاتجاه في النمط الطبيعي الأول للاهتزاز.

# التردد الطبيعي والأنماط الطبيعية للاهتزاز: جملة غير متخامدة:

تهتز جملة غير متخامدة وفق حركة هارمونية بسيطة وبدون أي تغير في شكل الاهتزاز، في حال تم إثارة الاهتزاز الحربتوزع مناسب للانتقالات في درجات الحرية المختلفة.



الاهتزاز الحر لجملة غير متخامدة وفق نمط الاهتزاز الطبيعي الثاني



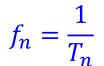
نمط الاهتزاز الطبيعي الثاني

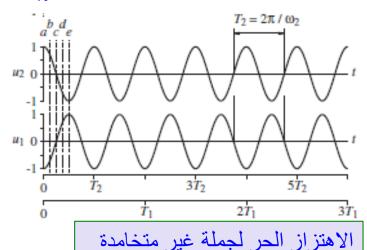
الانتقالات الحاصلة في الطابقين في اتجاهين متعاكسين في النمط الطبيعي الثاني للاهتزاز. تسمى نقطة الانتقالات المعدومة بالعقدة، وهي لا تتحرك أبداً.

#### جملة غير متخامدة:

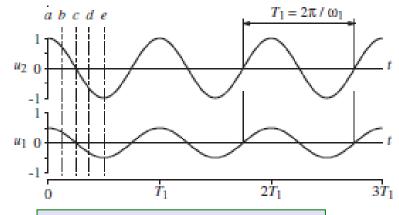
- في حال تم إزاحة الجملة التي تملك درجتي حرية وفق أحد هذه الأنماط ومن ثم تم تحرير ها، سوف تهتز
   وفق حركة هارمونية بسيطة وفق نفس شكل التشوه الابتدائي.
  - كل شكل تشوه يدعى النمط الطبيعي للاهتزاز لجملة متعددة در جات الحرية.
- الدور الطبيعي للاهتزاز  $T_n$  هو الزمن اللازم لدورة واحدة لحركة هارمونية بسيطة في نمط اهتزاز واحد من هذه الأنماط الطبيعية.
  - التردد الطبيعي الموافق هو  $\omega_{
    m n}$  والتواتر الطبيعي الموافق هو  $f_{
    m n}$ ، حيث:

$$T_n = \frac{2\pi}{\omega_n}$$



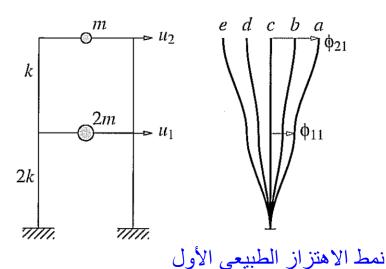


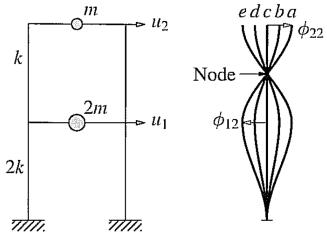
وفق نمط الاهتزاز الطبيعي الثاني



الاهتزاز الحر لجملة غير متخامدة وفق نمط الاهتزاز الطبيعي الأول

### جملة غير متخامدة:





نمط الاهتزاز الطبيعي الثاني

$$= \begin{cases} \varphi_{11} \\ \varphi_{21} \end{cases} \qquad \qquad \mathbf{\varphi}_2 = \begin{cases} \varphi_{12} \\ \varphi_{22} \end{cases}$$

- الدوران الطبيعيان للاهتزاز  $T_n$  والترددان الطبيعيان الموافقان  $\omega_n$  (n=1,2) للبناء المؤلف من طابقين  $\varphi_n = (\varphi_{1n} \, \varphi_{2n})^{\mathrm{T}}$  للبناء المؤلف من طابقين يهتز وفق نمطي الاهتزاز  $\varphi_n = (\varphi_{1n} \, \varphi_{2n})^{\mathrm{T}}$ .
  - $\omega_1 < \omega_2$ : الترددان الطبيعيان للاهتزاز
  - $T_1 > T_2$ : الدوران الطبيعيان للاهتزاز الطبيعيات الدوران

# التردد الطبيعي والأنماط الطبيعية للاهتزاز: مسألة القيم الذاتية:

يعطى الحل الترددات الطبيعية والأنماط الطبيعية للجملة:

$$\mathbf{u}(t) = q_n(t)\phi_n$$

- $\Psi_n$  لا يتغير شكل التشوه  $\Phi_n$  بتغير الزمن.
- يتم تعريف تغير الانتقالات بتغير الزمن من خلال تابع هارموني بسيط.

$$q_n(t) = A_n \cos \omega_n t + B_n \sin \omega_n t$$

•  $A_n$  و  $B_n$  ثوابت يمكن تحديدها من الشروط الابتدائية.

$$\mathbf{u}(t) = \phi_n \left( A_n \cos \omega_n t + B_n \sin \omega_n t \right)$$

و  $\phi_n$  مجاهیل  $\omega_n$ 

# التردد الطبيعي والأنماط الطبيعية للاهتزاز: مسألة القيم الذاتية:

$$m\ddot{u}+ku=0$$
 بتعويض  $\ddot{u}(t)$  و  $\ddot{u}(t)$  بتعويض و منه:

$$[-\omega_n^2 \mathbf{m} \phi_n + \mathbf{k} \phi_n] q_n(t) = 0$$

إما  $q_n(t)=0$  وهذا يعني أن u(t)=0 (ليس هنالك أي حركة في الجملة). أو أن التردد الطبيعي  $\omega_n$  والأنماط الطبيعية  $\omega_n$  يجب أن تحقق المعادلة التالية:

$$\mathbf{k}oldsymbol{\phi}_n = \omega_n^2 \mathbf{m} oldsymbol{\phi}_n$$
 مسألة مصفو فة القيم الذاتية

$$\left[\mathbf{k} - \omega_n^2 \mathbf{m}\right] \phi_n = 0$$

من هذه المعادلة نستطيع إيجاد القيم العددية  $\omega^2$  والشعاع م

 $\phi_{in}$  (  $j=1,2,\ldots,N$ ) عنصر N ونحصل على N معادلة جبرية متجانسة من أجل

مسألة القيم الذاتية:

$$\left[\mathbf{k} - \omega_n^2 \mathbf{m}\right] \phi_n = 0$$

يوجد حل لهذه المعادلة فقط إذا:

$$\det \left[ \mathbf{k} - \omega_n^2 \mathbf{m} \right] = 0$$
 معادلة التردد

يعطي الحل:

المرية لها N درجة حرية N تردد طبيعي للاهتزاز  $\alpha_{n}$  لجملة متعددة درجات الحرية لها N

أ شعاع مستقل  $\frac{1}{4}$  والذي يعرف بالأنماط الطبيعية للاهتزاز  $\mathbb{N}$ 

- $(\omega_1 < \omega_2 < \dots < \omega_N)$ .
- $(T_1 > T_2 > ... > T_N)$ .
- النمط الأول (n=1) يعرف بالنمط الأساسي للاهتزاز.
- الخصائص الطبيعية للجملة تعتمد فقط على كتلته m و القساوة للجملة K.

# تعامد الأنماط:

تحقق الأنماط الطبيعية الموافقة لترددات طبيعية مختلفة شروط التعامد التالية من أجل  $\omega_n \neq \omega_r$ 

$$\phi_n^T \mathbf{k} \phi_r = 0$$
  $\phi_n^T \mathbf{m} \phi_r = 0$ 

تعامد الأنماط الطبيعية يدل على أن المصفوفات المربعة التالية هي مصفوفات قطرية:

$$\mathbf{K} \equiv \mathbf{\Phi}^T \mathbf{k} \mathbf{\Phi} \qquad \mathbf{M} \equiv \mathbf{\Phi}^T \mathbf{m} \mathbf{\Phi}$$

حيث العناصر القطرية هي:

$$K_n = \phi_n^T \mathbf{k} \phi_n$$
  $M_n = \phi_n^T \mathbf{m} \phi_n$   $K_n = \omega_n^2 M_n$ 

# تسوية الأنماط:

تحدد مسألة القيم الذاتية الأنماط الطبيعية فقط من أجل عوامل ضرب ما.

الشعاع  $\phi_n$  هو نمط طبيعي، وأي شعاع منسوب ل  $\phi_n$  هو نفس نمط الاهتزاز لأنه أيضاً يحقق مسألة القيم الذاتية.

يتم أحياناً تطبيق عامل قياس على الأنماط الطبيعية من أجل تقييس أشعة الأنماط المترافقة مع درجات الحرية المختلفة.

يتم تسوية الأنماط وفق إحدى الطرق التالية:

1- قيمة أكبر عنصر مساوية للواحد.

2- قيمة العنصر الموافق لدرجة حرية محددة مساوية للواحد.

n للنمط n مساوية للواحد.

# نشر أنماط الانتقالات:

يمكن استخدام أي مجموعة مؤلفة من N شعاع مستقل أبعادها N كأساس لتمثيل أي شعاع آخر بعده N. بالتالي يمكن إجراء نشر نمطي لشعاع الانتقالات u على الشكل التالي:

$$\mathbf{u} = \sum_{n=1}^{N} \mathbf{\varphi}_n q_n = \mathbf{\Phi} \mathbf{q}$$

حيث  $q_n$  عوامل ضرب سلمية تدعى بالإحداثيات النمطية.

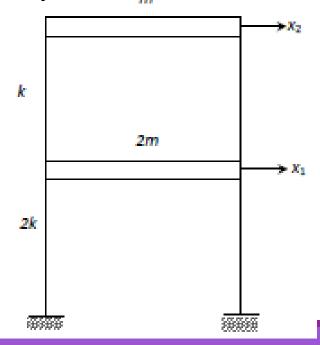
من أجل كل شعاع نمطي  $\phi_n$  هنالك  $q_n$  متر افقة معطاة بالعلاقة التالية:

$$q_n = \frac{\mathbf{\phi}_n^T \mathbf{m} \mathbf{u}}{\mathbf{\phi}_n^T \mathbf{m} \mathbf{\phi}_n} = \frac{\mathbf{\phi}_n^T \mathbf{m} \mathbf{u}}{M_n}$$

# **Example 1:**

A two-story building is modeled as 2-DOF system and rigid floors as shown in the Figure below. Take the inter-story stiffness,  $k = 200 \times 103 N/m$  and the floor mass, m = 2500 kg and damping ratio as 5%.

- 1. Write the general matrix equation of lateral free vibration of the frame.
- 2. Find the natural frequencies of the frame.
- 3. Find the vibration modes, then draw a small sketch for every mode.



The mass matrix of the structure,

$$\boldsymbol{m} = \begin{bmatrix} 2m & 0 \\ 0 & m \end{bmatrix} = 2500 \begin{bmatrix} 2 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

The stiffness matrix,

$$\mathbf{K} = \begin{bmatrix} 3k & -k \\ -k & k \end{bmatrix} = 200 \times 10^3 \begin{bmatrix} 3 & -1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix}$$

Substituting in the equation of the eigenvalue (frequency equation):

$$det[\mathbf{k} - \omega_n^2 \mathbf{m}] = \mathbf{0}$$

$$\mathbf{k} - \omega_n^2 \mathbf{m} = k \begin{bmatrix} 3 - 2\lambda & -1 \\ -1 & 1 - \lambda \end{bmatrix} : \lambda = \frac{c_m}{c_k} \omega_n^2 \rightarrow \omega_n^2 = \frac{c_k}{c_m} \lambda$$

$$det[\mathbf{k} - \omega_n^2 \mathbf{m}] = \mathbf{0}$$

$$det \begin{bmatrix} 3 - 2\lambda & -1 \\ -1 & 1 - \lambda \end{bmatrix} = 0 \quad \rightarrow \quad 2\lambda^2 - 5\lambda + 2 = 0$$

$$\lambda_1 = 0.5 \rightarrow \omega_1^2 = \frac{k}{m} \lambda_1 = \frac{200 \times 10^3}{2500} \times 0.5 = 40 \rightarrow \omega_1 = 6.324 rad/sec$$

$$\lambda_2 = 2.0 \rightarrow \omega_2^2 = \frac{k}{m} \lambda_2 = \frac{200 \times 10^3}{2500} \times 2.0 = 160 \rightarrow \omega_2 = 12.65 rad/sec$$

The natural modes are determined from the matrix eigenvalue problem:

$$[\mathbf{k} - \omega_n^2 \mathbf{m}] \emptyset_{\mathbf{n}} = \mathbf{0}$$

$$\begin{bmatrix} 3-2\lambda & -1 \\ -1 & 1-\lambda \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \emptyset_{1n} \\ \emptyset_{2n} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix} \quad \rightarrow \qquad (3-2\lambda)\emptyset_{1n} - \emptyset_{2n} = 0$$

$$(3-2\lambda)\emptyset_{1n} - \emptyset_{2n} = 0$$

#### For n=1:

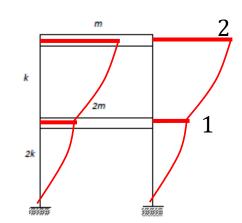
$$\lambda = \lambda_1 = 0.5 \rightarrow (3 - 2\lambda_1) \emptyset_{11} - \emptyset_{21} = 0$$

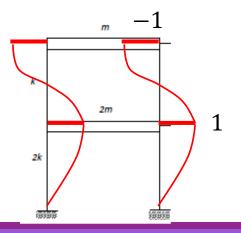
Assume: 
$$\emptyset_{11} = 1$$

#### For n = 2:

$$\lambda = \lambda_2 = 2.0 \rightarrow (3 - 2\lambda_2) \emptyset_{12} - \emptyset_{22} = 0$$

Assume: 
$$\emptyset_{12} = 1$$
  
 $\Rightarrow \emptyset_{22} = (3 - 2\lambda_2)\emptyset_{12} = -1$ 
 $\Rightarrow \{\emptyset_{12} \\ \emptyset_{22}\} = \{1 \\ -1\}$ 





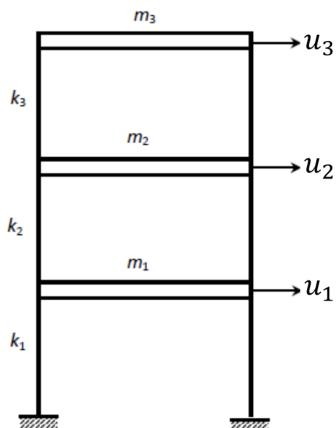
# Example 2:

A three-story building is modeled as 3-DOF system and rigid floors as shown in the figure below. Take

the inter-story lateral stiffness of floors  $k_1 = k_2 = k_3 = 15 \times 10^6 \, N/m$  and the floor mass  $m_1 = m_2 = 10000 \, kg$  and  $m_3 = 5000 \, kg$ .

- 1. Write the general matrix equation of lateral free vibration of the frame.
- 2. Find the natural frequencies of the frame.
- 3. Find the vibration modes,

then draw a small sketch for every mode.



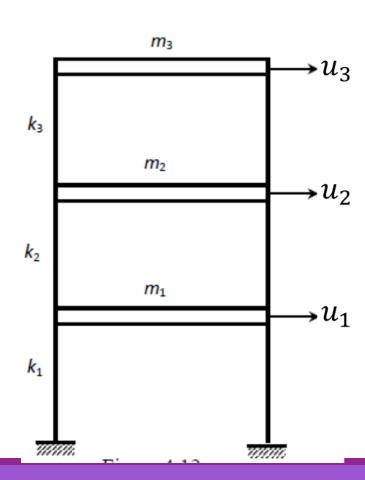
The mass matrix of the structure,

$$\begin{bmatrix} m \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} m_1 & 0 & 0 \\ 0 & m_2 & 0 \\ 0 & 0 & m_3 \end{bmatrix} = 5000 \begin{bmatrix} 2 & 0 & 0 \\ 0 & 2 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

The stiffness matrix,

$$\begin{bmatrix} k \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} k_1 + k_2 & -k_2 & 0 \\ -k_2 & k_2 + k_3 & -k_3 \\ 0 & -k_3 & k_3 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{K} = 15 \times 10^6 \begin{bmatrix} 2 & -1 & 0 \\ -1 & 2 & -1 \\ 0 & -1 & 1 \end{bmatrix}$$



Substituting in the equation of the eigenvalue (frequency equation):

$$det[\mathbf{k} - \omega_n^2 \mathbf{m}] = \mathbf{0}$$

$$\mathbf{k} - \omega_n^2 \mathbf{m} = 15 \times 10^6 \begin{bmatrix} 2 - 2\lambda & -1 & 0 \\ -1 & 2 - 2\lambda & -1 \\ 0 & -1 & 1 - \lambda \end{bmatrix} : \quad \lambda = \frac{c_m}{c_k} \omega_n^2 \quad \rightarrow \quad \omega_n^2 = \frac{c_k}{c_m} \lambda$$

$$det[\mathbf{k} - \omega_n^2 \mathbf{m}] = \mathbf{0}$$

$$\det\begin{bmatrix} 2-2\lambda & -1 & 0 \\ -1 & 2-2\lambda & -1 \\ 0 & -1 & 1-\lambda \end{bmatrix} = 0 \quad \rightarrow \quad (2-2\lambda)\left[(2-2\lambda)(1-\lambda)-1\right] + \left[-1+\lambda\right] = 0$$

$$-4\lambda^3 + 12\lambda^2 - 9\lambda + 1 = 0$$

$$\lambda_1 = 0.134$$
,  $\lambda_2 = 1$ ,  $\lambda_3 = 1.866$ 

Substituting in the equation of the eigenvalue (frequency equation):

$$\lambda_1 = 0.134 \rightarrow \omega_1^2 = \frac{k}{m} \lambda_1 = \frac{15 \times 10^6}{5000} \times 0.134 = 402 \rightarrow \omega_1 = 20.05 rad/sec$$

$$\lambda_2 = 1.0 \rightarrow \omega_2^2 = \frac{k}{m} \lambda_2 = \frac{15 \times 10^6}{5000} \times 1.0 = 3000 \rightarrow \omega_2 = 54.77 rad/sec$$

$$\lambda_3 = 1.866 \rightarrow \omega_3^2 = \frac{k}{m} \lambda_3 = \frac{15 \times 10^6}{5000} \times 1.866 = 5598 \rightarrow \omega_2 = 74.82 rad/sec$$

The natural modes are determined from the matrix eigenvalue problem:

$$[\mathbf{k} - \omega_n^2 \mathbf{m}] \emptyset_{\mathbf{n}} = \mathbf{0}$$

$$\begin{bmatrix} 2 - 2\lambda & -1 & 0 \\ -1 & 2 - 2\lambda & -1 \\ 0 & -1 & 1 - \lambda \end{bmatrix} \begin{pmatrix} \emptyset_{1n} \\ \emptyset_{2n} \\ \emptyset_{3n} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \rightarrow (2 - 2\lambda) \emptyset_{1n} - \emptyset_{2n} = 0$$
$$-1 \emptyset_{1n} + (2 - 2\lambda) \emptyset_{2n} - \emptyset_{3n} = 0$$
$$-\emptyset_{2n} + (1 - \lambda) \emptyset_{3n} = 0$$

#### For Mode 1 (for n = 1):

$$\begin{bmatrix} 2-2\times0.134 & -1 & 0 \\ -1 & 2-2\times0.134 & -1 \\ 0 & -1 & 1-0.134 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \phi_{11} \\ \phi_{21} \\ \phi_{31} \end{bmatrix} = 0$$

Assuming  $\Phi_{11} = 1$ ,

$$2 - 2 \times 0.134 = \phi_{21}$$

$$\phi_{21} = 1.732$$
 and  $\phi_{31} = 2.0$ 

$$\{\phi_1\} = \begin{cases} 1\\ 1.732\\ 2.0 \end{cases}$$

For Mode 2 (for n = 2):

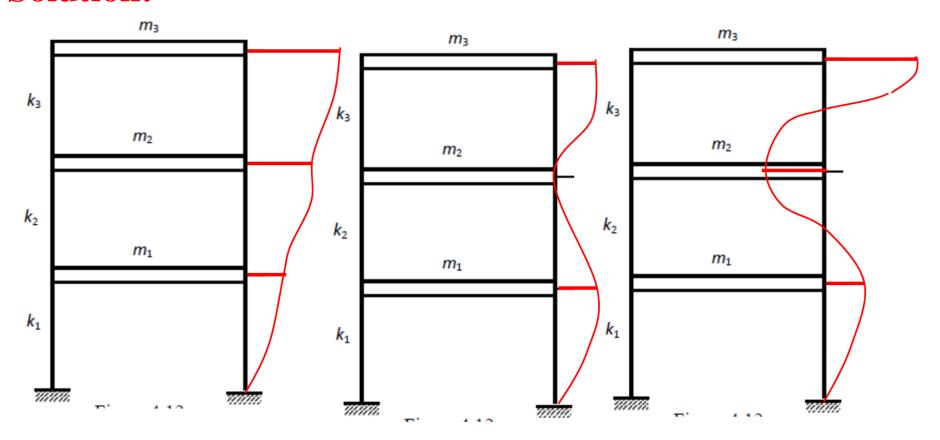
$$\begin{bmatrix} 2-2 & -1 & 0 \\ -1 & 2-2 & -1 \\ 0 & -1 & 1-1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \phi_{12} \\ \phi_{22} \\ \phi_{32} \end{bmatrix} = 0$$

$$\{\phi_2\} = \begin{cases} 1 \\ 0 \\ 1 \end{cases}$$

For Mode 3 (for n = 3):

$$\begin{bmatrix} 2-2\times1.866 & -1 & 0 \\ -1 & 2-2\times1.866 & -1 \\ 0 & -1 & 1-1.866 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \phi_{13} \\ \phi_{23} \\ \phi_{33} \end{bmatrix} = 0$$

$$\left\{\phi_3\right\} = \begin{cases} 1\\ -1.733\\ 2.0 \end{cases}$$



$$\{\phi_1\} = \begin{cases} 1\\ 1.732\\ 2.0 \end{cases}$$

$$\{\phi_2\} = \begin{cases} 1\\0\\1 \end{cases}$$

$$\{\phi_2\} = \begin{cases} 1\\0\\1 \end{cases} \qquad \{\phi_3\} = \begin{cases} 1\\-1.733\\2.0 \end{cases}$$