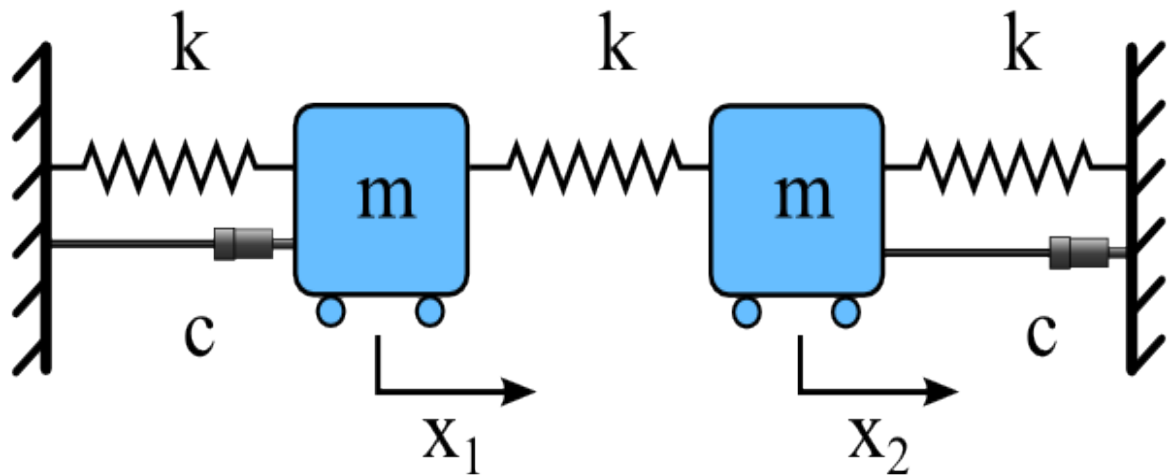




# ΑΣΚΗΣΗ 7





Copyright © E.M.Π. - 2016

Σχολή Μηχανολόγων Μηχανικών – Εργαστήριο Δυναμικής και Κατασκευών – κτ. Μ – αιθ. Μ002  
Με επιφύλαξη παντός δικαιώματος.

**Απαγορεύεται** η χρήση, αντιγραφή, αποθήκευση και διανομή της παρούσας παρουσίασης, εξ ολοκλήρου ή τμήματος αυτής, για πάσης φύσεως εμπορικό ή επαγγελματικό σκοπό.

**Επιτρέπεται** η ανατύπωση, αποθήκευση και διανομή για σκοπό μη κερδοσκοπικό, εκπαιδευτικής ή ερευνητικής φύσεως, υπό την προϋπόθεση να αναφέρεται η πηγή προέλευσης και να διατηρείται το παρόν μήνυμα.

Πληροφορίες

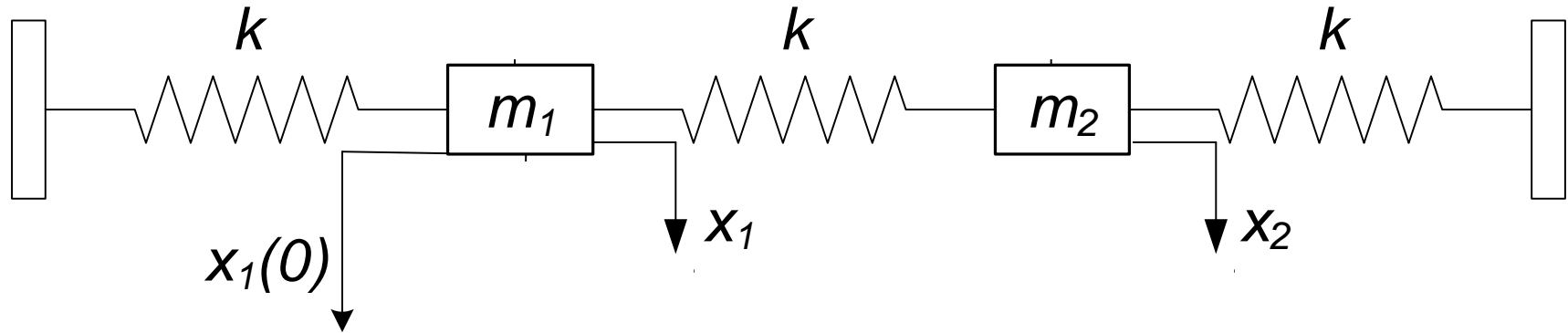
Δρ. Ι. Αντωνιάδης, Καθηγητής, [antogian@central.ntua.gr](mailto:antogian@central.ntua.gr), 210-7721524

Δρ. Χ. Γιακόπουλος, ΕΔΙΠ, [chryiako@central.ntua.gr](mailto:chryiako@central.ntua.gr), 210-7722332



δυναμικό σύστημα 2 Β.Ε.

αμελητέα βαρυτική επίδραση ...



3 όμοια ελατήρια σταθεράς  $k = 1$

2 μάζες  $m_1 = 4$  και  $m_2 = 1$

αρχικά μετατοπίζεται μόνο η μάζα  $m_1$  κατά  $x_1(0) = 1$   
και  $\dot{x}_1(0) = x_2(0) = \dot{x}_2(0) = 0$  }  $\Rightarrow$  ελεύθερη ταλάντωση

? απόκριση συστήματος  $x(t)$



# Άσκηση 7: ΛΥΣΗ



το σύστημα χαρακτηρίζεται από 2 ανεξάρτητες κινηματικές μεταβλητές (B.E.)



την μετατόπιση  $x_1$  της μάζας  $m_1$  και την μετατόπιση  $x_2$  της μάζας  $m_2$



$$\underline{x}(t) = \underline{\Phi} \cos(\omega t) \quad \text{γενική μορφή της απόκρισης}$$

πλάτος των ταλαντώσεων

συχνότητες ταλάντωσης (ιδιοσυχνότητες)



$$\left( -\omega_i^2 \underline{M} + \underline{K} \right) \underline{\Phi}_i = \underline{0}$$

$$\det \left( -\omega_i^2 \underline{M} + \underline{K} \right) = 0$$

μητρώο μάζας

μητρώο  
δυσκαμψίας

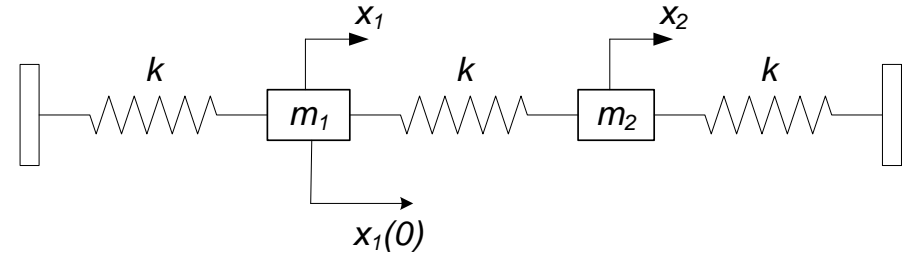
υπολογισμός μητρώων



**Ενεργειακή Αρχή Lagrange**



## Ενεργειακή Αρχή Lagrange ...



$$\frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\partial L}{\partial \dot{x}} \right) - \frac{\partial L}{\partial x} + \frac{\partial P_c}{\partial \dot{x}} = \frac{\partial P_t}{\partial \dot{x}} \quad \text{①}$$

□ *κινητική ενέργεια ...*  $T = \frac{1}{2} m_1 v_1^2 + \frac{1}{2} m_2 v_2^2 \Rightarrow T = \frac{1}{2} m_1 \dot{x}_1^2 + \frac{1}{2} m_2 \dot{x}_2^2$

□ *δυναμική ενέργεια ...*

$$U = \frac{1}{2} k_1 (\Delta x)_{k_1}^2 + \frac{1}{2} k_2 (\Delta x)_{k_2}^2 + \frac{1}{2} k_3 (\Delta x)_{k_3}^2 \xrightarrow{k_1=k_2=k_3=k} U = \frac{1}{2} k x_1^2 + \frac{1}{2} k (x_1 - x_2)^2 + \frac{1}{2} k x_2^2$$

□ *το σύστημα δεν διαθέτει στοιχεία απόσβεσης → δεν διαχέεται ενέργεια*



$$P_c = 0$$



- στο σύστημα δεν ασκούνται εξωτερικές δυνάμεις → δεν προσφέρεται ενέργεια στο σύστημα από εξωτερική πηγή → ισχύς του συστήματος μηδενική

$$\Downarrow$$
$$P_t = 0$$

- ενεργειακή μεταβλητή Lagrange ...

$$L = T - U = \left( \frac{1}{2} m_1 \dot{x}_1^2 + \frac{1}{2} m_2 \dot{x}_2^2 \right) - \left( \frac{1}{2} k x_1^2 + \frac{1}{2} k (x_1 - x_2)^2 + \frac{1}{2} k x_2^2 \right)$$

**για την ελεύθερη κινηματική μεταβλητή ...  $q = x_1$**

**για τον αδρανειακό όρο:**

$$\frac{\partial L}{\partial \dot{q}} \xrightarrow{q=x_1} \frac{\partial L}{\partial \dot{x}_1} = \frac{\partial (T - U)}{\partial \dot{x}_1} = \frac{\partial}{\partial \dot{x}_1} \left\{ \left( \frac{1}{2} m_1 \dot{x}_1^2 + \frac{1}{2} m_2 \dot{x}_2^2 \right) - \left( \frac{1}{2} k x_1^2 + \frac{1}{2} k (x_1 - x_2)^2 + \frac{1}{2} k x_2^2 \right) \right\} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \frac{\partial L}{\partial \dot{x}_1} = \frac{\partial}{\partial \dot{x}_1} \left\{ \frac{1}{2} m_1 \dot{x}_1^2 \right\} \Rightarrow \frac{\partial L}{\partial \dot{x}_1} = m_1 \dot{x}_1$$



παραγωγίζοντας ως προς το χρόνο ...

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L}{\partial \dot{x}_1} \right) = \frac{d}{dt} (m_1 \dot{x}_1) = m_1 \ddot{x}_1$$

για τον όρο ελαστικότητας ...

$$-\frac{\partial L}{\partial q} \xrightarrow{q=x_1} -\frac{\partial L}{\partial x_1} = \frac{\partial (T-U)}{\partial x_1} = -\frac{\partial}{\partial x_1} \left\{ \left( \frac{1}{2} m_1 \dot{x}_1^2 + \frac{1}{2} m_2 \dot{x}_2^2 \right) - \left( \frac{1}{2} k x_1^2 + \frac{1}{2} k (x_1 - x_2)^2 + \frac{1}{2} k x_2^2 \right) \right\} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow -\frac{\partial L}{\partial x_1} = -\frac{\partial}{\partial x_1} \left\{ - \left( \frac{1}{2} k x_1^2 + \frac{1}{2} k (x_1 - x_2)^2 + \frac{1}{2} k x_2^2 \right) \right\} = \{ k x_1 + k (x_1 - x_2) \} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow - \left( \frac{\partial L}{\partial x_1} \right) = k x_1 + k (x_1 - x_2) = 2k x_1 - k x_2$$

για τον όρο διάχυσης ...

$$\frac{\partial P_C}{\partial \dot{q}} \xrightarrow{q=x_1} \frac{\partial P_C}{\partial \dot{x}_1} = \frac{\partial}{\partial \dot{x}_1} (0) \Rightarrow \frac{\partial P_C}{\partial \dot{x}_1} = 0$$



για τον όρο διέγερσης ...

$$\frac{\partial P_t}{\partial \dot{q}} \xrightarrow{q=x_1} \frac{\partial P_t}{\partial \dot{x}_1} = \frac{\partial}{\partial \dot{x}_1} (0) \Rightarrow \frac{\partial P_t}{\partial \dot{x}_1} = 0$$

οπότε η **1** γίνεται ...

$$m_1 \ddot{x}_1 + 2kx_1 - kx_2 = 0$$

**2**





για την ελεύθερη κινηματική μεταβλητή ...  $q = x_2$

για τον αδρανειακό όρο:

$$\frac{\partial L}{\partial \dot{q}} \xrightarrow{q=x_2} \frac{\partial L}{\partial \dot{x}_2} = \frac{\partial (T-U)}{\partial \dot{x}_2} = \frac{\partial}{\partial \dot{x}_2} \left\{ \left( \frac{1}{2} m_1 \dot{x}_1^2 + \frac{1}{2} m_2 \dot{x}_2^2 \right) - \left( \frac{1}{2} k x_1^2 + \frac{1}{2} k (x_1 - x_2)^2 + \frac{1}{2} k x_2^2 \right) \right\} \Rightarrow$$
$$\Rightarrow \frac{\partial L}{\partial \dot{x}_2} = \frac{\partial}{\partial \dot{x}_2} \left\{ \frac{1}{2} m_2 \dot{x}_2^2 \right\} \Rightarrow \frac{\partial L}{\partial \dot{x}_2} = m_2 \dot{x}_2$$

παραγωγίζοντας ως προς το χρόνο ...

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial L}{\partial \dot{x}_2} \right) = \frac{d}{dt} (m_2 \dot{x}_2) = m_2 \ddot{x}_2$$

για τον όρο ελαστικότητας ...

$$-\frac{\partial L}{\partial q} \xrightarrow{q=x_2} -\frac{\partial L}{\partial x_2} = -\frac{\partial (T-U)}{\partial x_2} = -\frac{\partial}{\partial x_2} \left\{ \left( \frac{1}{2} m_1 \dot{x}_1^2 + \frac{1}{2} m_2 \dot{x}_2^2 \right) - \left( \frac{1}{2} k x_1^2 + \frac{1}{2} k (x_1 - x_2)^2 + \frac{1}{2} k x_2^2 \right) \right\} \Rightarrow$$
$$\Rightarrow -\frac{\partial L}{\partial x_2} = -\frac{\partial}{\partial x_2} \left\{ - \left[ \frac{1}{2} k (x_1 - x_2)^2 + \frac{1}{2} k x_2^2 \right] \right\} = \left[ k (x_1 - x_2) (-1) + k x_2 \right] \Rightarrow$$



... για τον όρο ελαστικότητας

$$\Rightarrow -\left(\frac{\partial L}{\partial x_1}\right) = -k(x_1 - x_2) + kx_2 = -kx_1 + 2kx_2$$

για τον όρο διάχυσης ...

$$\frac{\partial P_c}{\partial \dot{q}} \xrightarrow{q=x_2} \frac{\partial P_c}{\partial \dot{x}_2} = \frac{\partial}{\partial \dot{x}_2}(0) \Rightarrow \frac{\partial P_c}{\partial \dot{x}_2} = 0$$

για τον όρο διέγερσης ...

$$\frac{\partial P_t}{\partial \dot{q}} \xrightarrow{q=x_2} \frac{\partial P_t}{\partial \dot{x}_2} = \frac{\partial}{\partial \dot{x}_2}(0) \Rightarrow \frac{\partial P_t}{\partial \dot{x}_2} = 0$$

οπότε η **1** γίνεται ...

$$m_2 \ddot{x}_2 - kx_1 + 2kx_2 = 0$$

**3**



χρησιμοποιώντας μητρωϊκή γραφή, οι **2** και **3** γράφονται και ως εξής ...

$$\begin{cases} m_1 \ddot{x}_1 + 2kx_1 - kx_2 = 0 \\ m_2 \ddot{x}_2 - kx_1 + 2kx_2 = 0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} \begin{bmatrix} m_1 & 0 \\ 0 & m_2 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \end{Bmatrix} + \begin{bmatrix} 2k & -k \\ -k & 2k \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix} \\ \begin{bmatrix} 0 & m_2 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \end{Bmatrix} + \begin{bmatrix} -k & 2k \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix} \end{cases} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \underbrace{\begin{bmatrix} m_1 & 0 \\ 0 & m_2 \end{bmatrix}}_{\underline{M}} \underbrace{\begin{Bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \end{Bmatrix}}_{\ddot{x}} + \underbrace{\begin{bmatrix} 2k & -k \\ -k & 2k \end{bmatrix}}_{\underline{K}} \underbrace{\begin{Bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{Bmatrix}}_x = \underbrace{\begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix}}_F$$



αριθμητική αντικατάσταση

$$\begin{bmatrix} 4 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \end{Bmatrix} + \begin{bmatrix} 2 & -1 \\ -1 & 2 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix} \quad \text{4}$$



το ομογενές σύστημα της **4** έχει μη-τετριμμένη λύση όταν ισχύει ...

$$\det(-\omega_i^2 \underline{M} + \underline{K}) = 0 \xrightarrow{\omega_i^2 = \lambda_i} \det(-\lambda_i \underline{M} + \underline{K}) = 0 \xrightarrow{\mathbf{4}}$$

$$\Rightarrow \det\left(-\lambda \begin{bmatrix} 4 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 2 & -1 \\ -1 & 2 \end{bmatrix}\right) = 0 \Rightarrow \det\left(\begin{bmatrix} -4\lambda + 2 & -1 \\ -1 & -\lambda + 2 \end{bmatrix}\right) = 0$$

$$\Rightarrow (-4\lambda + 2)(-\lambda + 2) - (-1)(-1) = 0 \Rightarrow (4\lambda^2 - 8\lambda - 2\lambda + 4) - 1 = 0 \Rightarrow 4\lambda^2 - 10\lambda + 3 = 0$$

διακρίνουσα του χαρακτηριστικού πολυωνύμου

$$\Delta = \beta^2 - 4\alpha\gamma = (-10)^2 - 4 \times 4 \times 3 = 100 - 48 = 52$$

οι ρίζες του χαρακτηριστικού πολυωνύμου ...

$$\lambda = \frac{-\beta \pm \sqrt{\Delta}}{2\alpha} = \frac{-(-10) \pm \sqrt{52}}{2 \times 4} = \frac{10 \pm 7.211}{8} \rightarrow \left\{ \begin{array}{l} \lambda_1 = \omega_1^2 = 2.151375 \\ \lambda_2 = \omega_2^2 = 0.348625 \end{array} \right\} \Rightarrow$$



... οι ρίζες του χαρακτηριστικού πολυωνύμου

$$\Rightarrow \begin{cases} \omega_1 = \pm \sqrt{2.151375} = \pm 1.4668 \\ \omega_2 = \pm \sqrt{0.348625} = \pm 0.5904 \end{cases}$$

M και K θετικά (ημι)ορισμένα  $\rightarrow \omega_i \geq 0 \rightarrow$  αποδεκτές μόνον οι θετικές ρίζες

$$\Rightarrow \begin{cases} \omega_1 = 1.4668 \\ \omega_2 = 0.5904 \end{cases}$$

ταξινομώντας τις λύσεις κατά αύξουσα τιμή ...  $\begin{cases} \omega_1 = 0.5904 \\ \omega_2 = 1.4668 \end{cases}$



οι ιδιοτιμές (ιδιοσυχνότητες)  $\omega_1$  &  $\omega_2$  του εξεταζομένου δυναμικού συστήματος

αντικαθίστανται στην  $(-\omega_i^2 \underline{M} + \underline{K}) \underline{\Phi}_i = \underline{0}$

↓  $\omega_1$

$$(-\omega_1^2 \underline{M} + \underline{K}) \underline{\Phi}_1 = \underline{0} \longrightarrow \begin{bmatrix} -0.3486 \times 4 + 2 & -1 \\ -1 & -0.3486 \times 1 + 2 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \Phi_{11} \\ \Phi_{21} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \begin{bmatrix} 0.6056 & -1 \\ -1 & 1.6514 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \Phi_{1,1} \\ \Phi_{2,1} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix} \Rightarrow \begin{cases} 0.6056\Phi_{11} - \Phi_{21} = 0 \\ -\Phi_{11} + 1.6514\Phi_{21} = 0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} 0.6056\Phi_{11} = \Phi_{21} \\ \Phi_{11} = 1.6514\Phi_{21} \end{cases} \Rightarrow$$



δεν είναι ανεξάρτητες μεταξύ τους

$$\Rightarrow \begin{cases} \Phi_{21} = 0.6056\Phi_{11} \\ \Phi_{21} = 0.6056\Phi_{11} \end{cases} \rightarrow 2 \text{ όμοιες εξισώσεις}$$

❑ οι εξισώσεις ενός ομογενούς συστήματος δεν είναι ανεξάρτητες μεταξύ τους (το πλήθος των ανεξαρτήτων εξισώσεων είναι μικρότερο από το πλήθος των εξισώσεων του συστήματος)

❑ τουλάχιστον μία μεταβλητή του συστήματος δεν είναι μονοσήμαντα ορισμένη

❑ επιλέγουμε αυθαίρετα μία από αυτές ως **ελεύθερη μεταβλητή** ( $\Phi_{11}$ )



... οπότε

$$\tilde{\Phi}_1 = \begin{Bmatrix} \Phi_{11} \\ \Phi_{21} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} \Phi_{11} \\ 0.6056\Phi_{11} \end{Bmatrix} = \Phi_{11} \begin{Bmatrix} 1 \\ 0.6056 \end{Bmatrix} \xrightarrow{\Phi_{11} = \text{const} = C_1} \tilde{\Phi}_1 = C_1 \begin{Bmatrix} 1 \\ 0.6056 \end{Bmatrix}$$

οποιοσδήποτε μη-μηδενικός πραγματικός αριθμός

$$\Downarrow \\ C_1 = 1$$

$$\dots \Rightarrow \tilde{\Phi}_1 = \begin{Bmatrix} \Phi_{11} \\ \Phi_{21} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 1 \\ 0.6056 \end{Bmatrix}$$



**ΠΑΡΑΤΗΡΗΣΗ ...**

Ένα ιδιοάνυσμα **ΔΕΝ** έχει συγκεκριμένη τιμή (δεν αποτελεί συγκεκριμένη ποσότητα). Αντιθέτως, **συγκεκριμένη** είναι η **αναλογία** που εμφανίζουν μεταξύ τους οι συνιστώσες του ιδιοανύσματος.



ομοίως για ...  $\omega_2$

$$(-\omega_2^2 \underline{M} + \underline{K}) \underline{\Phi}_2 = \underline{0} \longrightarrow \begin{bmatrix} -2.1514 \times 4 + 2 & -1 \\ -1 & -2.1514 \times 1 + 2 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \Phi_{12} \\ \Phi_{22} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \begin{bmatrix} -6.6056 & -1 \\ -1 & -0.1514 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \Phi_{12} \\ \Phi_{22} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix} \Rightarrow \begin{cases} -6.6056\Phi_{12} - \Phi_{22} = 0 \\ -\Phi_{12} - 0.1514\Phi_{22} = 0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} -6.6056\Phi_{12} = \Phi_{22} \\ -\Phi_{12} = 0.1514\Phi_{22} \end{cases} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \begin{cases} \Phi_{22} = -6.6056\Phi_{12} \\ \Phi_{22} = -6.6056\Phi_{12} \end{cases}$$

*δεν είναι ανεξάρτητες μεταξύ τους*

*ελεύθερη μεταβλητή*

οπότε ...

*οποιοσδήποτε μη-μηδενικός πραγματικός αριθμός*

$$\underline{\Phi}_2 = \begin{Bmatrix} \Phi_{12} \\ \Phi_{22} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} \Phi_{12} \\ -6.6056\Phi_{12} \end{Bmatrix} = \Phi_{12} \begin{Bmatrix} 1 \\ -6.6056 \end{Bmatrix} \xrightarrow{\Phi_{12} = \text{const} = C_2} \underline{\Phi}_2 = C_2 \begin{Bmatrix} 1 \\ -6.6056 \end{Bmatrix} \xRightarrow{C_2 = 1} \dots$$

$$\dots \Rightarrow \underline{\Phi}_2 = \begin{Bmatrix} \Phi_{12} \\ \Phi_{22} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 1 \\ -6.6056 \end{Bmatrix}$$





## φυσική σημασία των αριθμητικών τιμών των ιδιοτιμών & η φυσική σημασία αριθμητικών τιμών και προσήμων των ιδιοανυσμάτων

$$\tilde{\Phi}_1 = \begin{Bmatrix} \Phi_{11} \\ \Phi_{21} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 1 \\ 0.6056 \end{Bmatrix} \Rightarrow$$

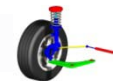
εάν το σύστημα ταλαντωθεί με συχνότητα  $\omega_1 \rightarrow$  το πλάτος ταλάντωσης της μάζας  $m_2$  θα είναι αυτής της φοράς (διότι  $0.6056 > 0$ ) με το πλάτος ταλάντωσης της μάζας  $m_1$  και  $0,6056$  φορές μεγαλύτερο (?), δηλαδή ισχύει ...

$$(\text{πλάτος ταλάντωσης μάζας } m_2 \text{ λόγω } \omega_1) = (\text{πλάτος ταλάντωσης μάζας } m_1 \text{ λόγω } \omega_1) \times 0.6056$$

$$\tilde{\Phi}_2 = \begin{Bmatrix} \Phi_{12} \\ \Phi_{22} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 1 \\ -6.6056 \end{Bmatrix} \Rightarrow$$

εάν το σύστημα ταλαντωθεί με συχνότητα  $\omega_2 \rightarrow$  το πλάτος ταλάντωσης της μάζας  $m_2$  θα είναι αντιθέτου φοράς (διότι  $-6.6056 < 0$ ) από το πλάτος ταλάντωσης της μάζας  $m_1$  και  $6,6056$  φορές μεγαλύτερο, δηλαδή ισχύει ...

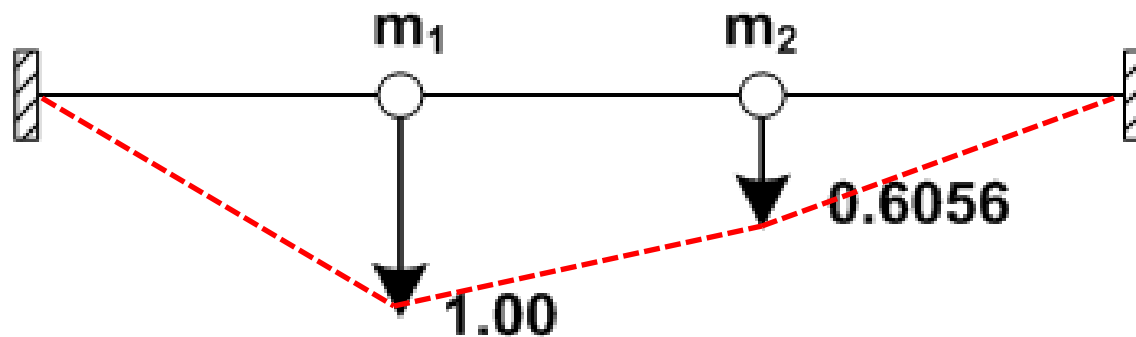
$$(\text{πλάτος ταλάντωσης μάζας } m_2 \text{ λόγω } \omega_2) = (\text{πλάτος ταλάντωσης μάζας } m_1 \text{ λόγω } \omega_2) \times (-6.6056)$$



## εποπτική παράσταση των 2 ιδιοανυσμάτων

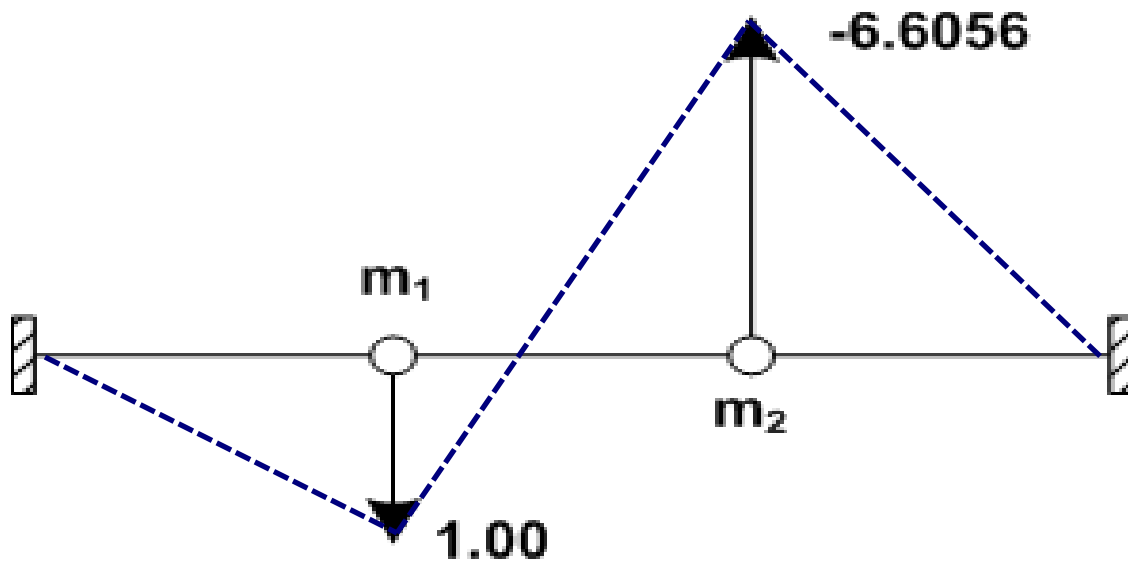
ταλάντωση με συχνότητα  $\omega_1$

$$\tilde{\Phi}_1 = \begin{Bmatrix} \Phi_{11} \\ \Phi_{21} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 1 \\ 0.6056 \end{Bmatrix}$$



ταλάντωση με συχνότητα  $\omega_2$

$$\tilde{\Phi}_2 = \begin{Bmatrix} \Phi_{12} \\ \Phi_{22} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 1 \\ -6.6056 \end{Bmatrix}$$





το σύστημα διαθέτει **2 B.E.**



**2 ιδιοσυχνότητες** στην απόκριση του συστήματος & στην απόκριση της κάθε μάζας



κάθε μάζα θα πραγματοποιεί ταυτόχρονα **2 ταλαντώσεις ...**

μία με συχνότητα  $\omega_1$  & μία με συχνότητα  $\omega_2$

$$x_1(t) = \underbrace{A_1 \cos(\omega_1 t) + B_1 \sin(\omega_1 t)}_{\text{πλάτος ταλάντωσης μάζας } m_1 \text{ λόγω } \omega_1} + \underbrace{A_2 \cos(\omega_2 t) + B_2 \sin(\omega_2 t)}_{\text{πλάτος ταλάντωσης μάζας } m_1 \text{ λόγω } \omega_2}$$

5

$$x_2(t) = \left[ A_1 \cos(\omega_1 t) + B_1 \sin(\omega_1 t) \right] \times \underbrace{(0.6056)}_{\Phi_{21}} + \left[ A_2 \cos(\omega_2 t) + B_2 \sin(\omega_2 t) \right] \times \underbrace{(-6.6056)}_{\Phi_{22}}$$

ένα σύστημα με **N B.E.** έχει **2N αρχικές συνθήκες**  
(αρχική μετατόπιση και αρχική ταχύτητα για κάθε έναν B.E.)



το εξεταζόμενο σύστημα έχει **4 αρχικές συνθήκες** και **4 άγνωστους συντελεστές**  
( $A_1, A_2, B_1$  &  $B_2$ )



## Άσκηση 7: ΛΥΣΗ



$$x_1(0) = 1$$

5 →

$$x_2(0) = 0$$

$$\left\{ \begin{array}{l} x_1(0) = A_1 \cos(\omega_1 \times 0) + B_1 \sin(\omega_1 t) + A_2 \cos(\omega_2 \times 0) + B_2 \sin(\omega_2 t) \\ x_2(0) = [A_1 \cos(\omega_1 \times 0) + B_1 \sin(\omega_1 t)] \times (0.6056) + [A_2 \cos(\omega_2 \times 0) + B_2 \sin(\omega_2 t)] \times (-6.6056) \end{array} \right\}$$

$$\xrightarrow{\begin{array}{l} x_1(0)=1 \\ x_2(0)=0 \end{array}} \left\{ \begin{array}{l} A_1 + A_2 = 1 \\ 0.6056 A_1 - 6.6056 A_2 = 0 \end{array} \right\}$$

επίλυση του συστήματος

$$A_1 = \frac{\begin{vmatrix} 1 & 1 \\ 0 & -6.6056 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 1 & 1 \\ 0.6056 & -6.6056 \end{vmatrix}} = \frac{-6.6056}{-6.6056 - 0.6056} = \frac{6.6056}{7.2112} \Rightarrow A_1 = 0.9160$$

6

και ...



και ...

$$A_2 = \frac{\begin{vmatrix} 1 & 1 \\ 0.6056 & 0 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 1 & 1 \\ 0.6056 & -6.6056 \end{vmatrix}} = \frac{-0.6056}{-6.6056 - 0.6056} = \frac{0.6056}{7.2112} \Rightarrow A_2 = 0.08398 \quad \text{7}$$

η πρώτη χρονική παράγωγός των **5** ...

$$\dot{x}_1(t) = -\omega_1 A_1 \sin(\omega_1 t) + \omega_1 B_1 \cos(\omega_1 t) - \omega_2 A_2 \sin(\omega_2 t) + \omega_2 B_2 \cos(\omega_2 t)$$

$$\dot{x}_2(t) = \left[ -\omega_1 A_1 \sin(\omega_1 t) + \omega_1 B_1 \cos(\omega_1 t) \right] \times (0.6056) + \left[ -\omega_2 A_2 \sin(\omega_2 t) + \omega_2 B_2 \cos(\omega_2 t) \right] \times (-6.6056)$$

**↓**  $\dot{x}_1(0) = \dot{x}_2(0) = 0$  ... αρχικές συνθήκες

$$\left\{ \begin{array}{l} \dot{x}_1(0) = \cancel{-\omega_1 A_1 \sin(\omega_1 t)}^0 + \omega_1 B_1 \cos(\omega_1 t) - \cancel{\omega_2 A_2 \sin(\omega_2 t)}^0 + \omega_2 B_2 \cos(\omega_2 t) \\ \dot{x}_2(0) = \left[ \cancel{-\omega_1 A_1 \sin(\omega_1 t)}^0 + \omega_1 B_1 \cos(\omega_1 \times 0) \right] \times (0.6056) + \left[ \cancel{-\omega_2 A_2 \sin(\omega_2 t)}^0 + \omega_2 B_2 \cos(\omega_2 \times 0) \right] \times (-6.6056) \end{array} \right\} \Rightarrow$$

$$\begin{array}{l} \dot{x}_1(0)=0 \\ \dot{x}_2(0)=0 \end{array} \rightarrow \left\{ \begin{array}{l} \omega_1 B_1 + \omega_2 B_2 = 0 \\ 0.6056 \omega_1 B_1 - 6.6056 \omega_2 B_2 = 0 \end{array} \right\} \xrightarrow{\begin{array}{l} \omega_1=0.5904 \\ \omega_2=1.4668 \end{array}} \left\{ \begin{array}{l} 0.5904 B_1 + 1.4668 B_2 = 0 \\ 0.6056 \times 0.5904 B_1 - 6.6056 \times 1.4668 B_2 = 0 \end{array} \right\} \Rightarrow$$



$$\Rightarrow \begin{cases} 0.5904B_1 + 1.4668B_2 = 0 \\ 0.3575B_1 - 9.6891B_2 = 0 \end{cases} \quad \dots \rightarrow \text{η ορίζουσα του ομογενούς συστήματος}$$



$$D = \begin{vmatrix} 0.5904 & 1.4668 \\ 0.3575 & -9.6891 \end{vmatrix} = 0.5904 \times (-9.6891) - 1.4668 \times 0.3575 = -5.7204 - 0.5244 = -6.2448 \neq 0$$



... μοναδική λύση

$$B_1 = B_2 = 0 \quad \text{8}$$

επομένως από **5**, **6**, **7** και **8**

η απόκριση της μάζας  $m_1$   $x_1(t) = 0.9160 \cos(\omega_1 t) + 0.08398 \cos(\omega_2 t)$

η απόκριση της μάζας  $m_2$   $x_2(t) = (0.9160 \times 0.6056) \cos(\omega_1 t) + 0.08398 \times (-6.6056) \cos(\omega_2 t) \Rightarrow$   
 $\Rightarrow x_2(t) = 0.5547 \cos(\omega_1 t) - 0.5547 \cos(\omega_2 t)$



η απόκριση του συστήματος σε μητρωϊκή γραφή ...

$$\underline{\tilde{x}}(t) = \begin{Bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} 0.9160 \\ 0.5547 \end{bmatrix} \cos(\omega_1 t) + \begin{bmatrix} 0.08398 \\ -0.5547 \end{bmatrix} \cos(\omega_2 t) \quad \text{9}$$

## ΠΑΡΑΤΗΡΗΣΕΙΣ ...

- ❑ η ταλάντωση της μάζας  $m_1$  προκύπτει από την υπέρθεση της ταλάντωσης της μάζας  $m_1$  με συχνότητα  $\omega_1$  και της ταλάντωσης της μάζας  $m_1$  με συχνότητα  $\omega_2$
- ❑ η ταλάντωση της μάζας  $m_2$  προκύπτει από την υπέρθεση της ταλάντωσης της μάζας  $m_2$  με συχνότητα  $\omega_1$  και της ταλάντωσης της μάζας  $m_2$  με συχνότητα  $\omega_2$
- ❑ η απόκριση του εξεταζομένου συστήματος ισούται με την υπέρθεση των ταλαντώσεων των δύο μαζών  $m_1$  και  $m_2$  με δύο φυσικές συχνότητες  $\omega_1$  και  $\omega_2$
- ❑ ο τρόπος ταλάντωσης ενός δυναμικού συστήματος περιγράφεται ως συνδυασμός κάθε μίας ιδιοσυχνότητας του συστήματος και του αντιστοίχου ιδιοανύσματος

στην ελεύθερη ταλάντωση ενός δυναμικού συστήματος  $N$  Βαθμών Ελευθερίας (B.E), η απόκριση που αντιστοιχεί σε κάθε B.E. περιέχει όλες τις φυσικές συχνότητες του συστήματος (δηλαδή περιέχει και τις  $N$  ιδιοσυχνότητες)



### ΠΑΡΑΤΗΡΗΣΕΙΣ ...

- Ως διέγερση του συστήματος χρησιμοποιήθηκε η επιβολή αρχικής μετατόπισης στη μάζα  $m_1$ . Ωστόσο, από τις τελικές εξισώσεις κίνησης του συστήματος ( 9 ), η ταλάντωση λόγω της 2<sup>ης</sup> φυσικής συχνότητας του συστήματος **δεν συμμετέχει** ουσιαστικά στην κίνηση (ταλάντωση) του σημείου διέγερσης



Ο τρόπος διέγερσης καθώς και το σημείο διέγερσης αποτελούν δύο βασικά στοιχεία, τα οποία καθορίζουν την απόκριση ενός δυναμικού συστήματος με πολλούς Βαθμούς Ελευθερίας.



είναι δυνατόν, εάν επιλέξουμε κατάλληλα το σημείο διέγερσης και τον τρόπο διέγερσης του συστήματος, αυτό να ταλαντωθεί με τρόπο, στον οποίο οι συντελεστές της συχνότητας  $\omega_2$  στην 9 να είναι εκ ταυτότητας μηδενικοί

Θεωρώντας μηδενικές αρχικές ταχύτητες, υπάρχει σει αρχικών μετατοπίσεων, η επιβολή των οποίων προκαλεί την ταλάντωση του συστήματος βάσει μόνον της πρώτης του φυσικής συχνότητας (πρώτης ιδιοσυχνότητας).





## ιδιοανυσματικός μετασχηματισμός ... ιδιότητες ορθοκανονικότητας των ιδιοανυσμάτων

### □ υπολογισμός $\omega_1$

γενικευμένη δυσκαμψία

$$k_{11} = \Phi_2^T \underline{K} \Phi_2 = [1 \quad 0.6056] \begin{bmatrix} 2 & -1 \\ -1 & 2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 0.6056 \end{bmatrix} = [1 \quad 0.6056] \begin{bmatrix} 1.3944 \\ 0.2112 \end{bmatrix} = 1.522$$

γενικευμένη μάζα

$$m_{11} = \Phi_1^T \underline{M} \Phi_1 = [1 \quad 0.6056] \begin{bmatrix} 4 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 0.6056 \end{bmatrix} = [1 \quad 0.6056] \begin{bmatrix} 4 \\ 0.6056 \end{bmatrix} = 4.367$$

λόγος γενικευμένης δυσκαμψίας προς γενικευμένη μάζα

$$\frac{k_{11}}{m_{11}} = \frac{1.522}{4.367} = 0.3486 = \omega_1^2$$



## □ υπολογισμός $\omega_2$

γενικευμένη δυσκαμψία

$$k_{22} = \underline{\Phi}_2^T \underline{K} \underline{\Phi}_2 = \begin{bmatrix} 1 & -6.6056 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 2 & -1 \\ -1 & 2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ -6.6056 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & -6.6056 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 8.6056 \\ -14.2112 \end{bmatrix} = 102.48$$

γενικευμένη μάζα

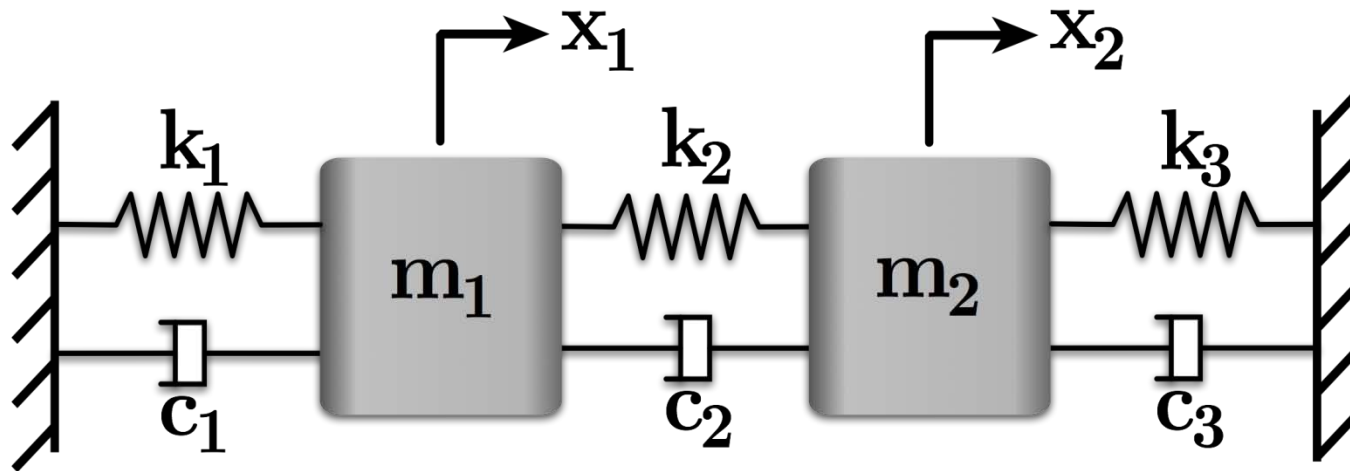
$$m_{22} = \underline{\Phi}_2^T \underline{M} \underline{\Phi}_2 = \begin{bmatrix} 1 & -6.6056 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 4 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ -6.6056 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & -6.6056 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 4.00 \\ -6.6056 \end{bmatrix} = 47.634$$

λόγος γενικευμένης δυσκαμψίας προς γενικευμένη μάζα

$$\frac{k_{22}}{m_{22}} = \frac{102.48}{47.634} = 2.1514 = \omega_2^2$$



*Ευχαριστώ για την  
προσοχή σας!*



*Εργαστήριο  
Δυναμικής & Κατασκευών*

*Δρ. Αντωνιάδης Ι. . . . . antogian@central.ntua.gr*

*Δρ. Γιακόπουλος Χ. . . . chryiako@central.ntua.gr*