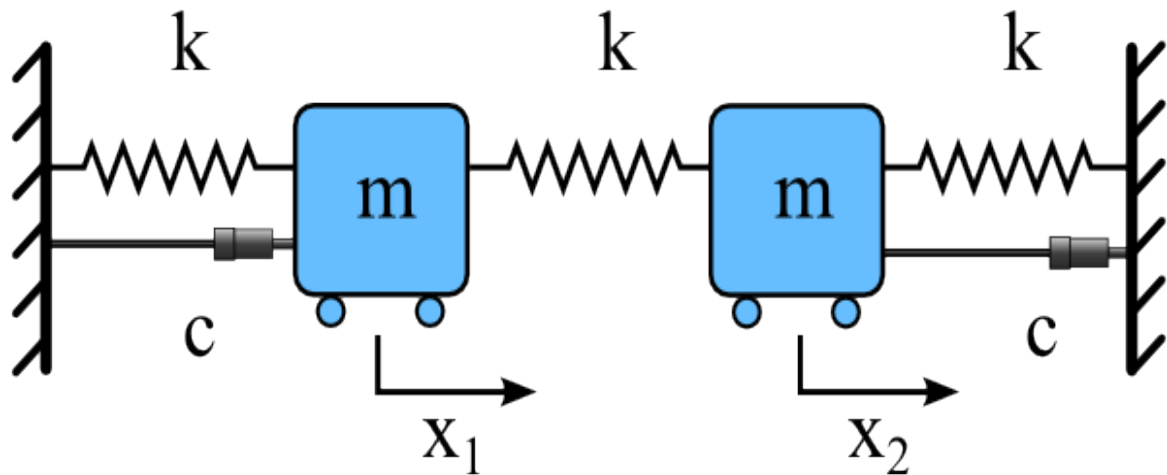




ΑΣΚΗΣΗ 2





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, 210-7721524

Δρ. Χ. Γιακόπουλος, ΕΔΙΠ, chryiako@central.ntua.gr, 210-7722332



Άσκηση 1: Εκφώνηση



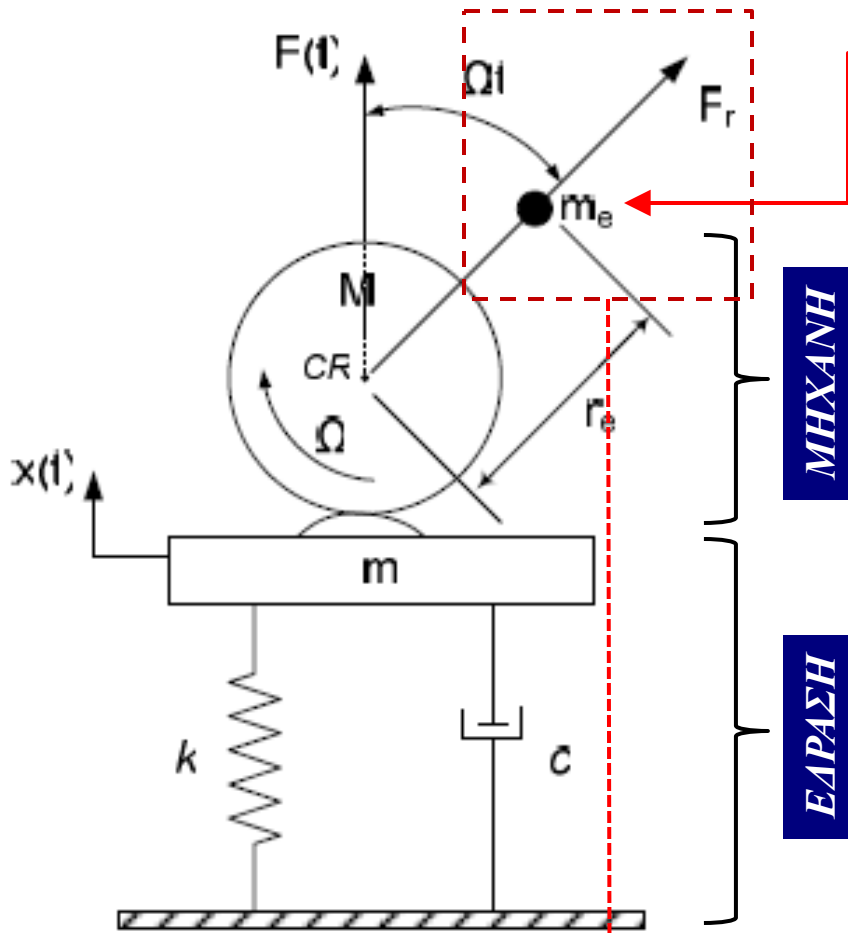
Έστω μία περιστρεφόμενη μηχανή μάζας $m = 1000\text{kg}$, εδράζεται σε σταθερή βάση (π.χ. έδαφος), μέσω ενός συστήματος έδρασης, το οποίο, σε πρώτη προσέγγιση, είναι δυνατόν να θεωρηθεί ότι αποτελείται από ένα ελατήριο σταθεράς k και από ένα στοιχείο απόσβεσης σταθεράς c . Λειτουργήσαμε τη μηχανή σε διάφορες συνθήκες λειτουργίας¹ (ισοδύναμα, σε διάφορες συχνότητες περιστροφής) και παρατηρήσαμε τα ακόλουθα:

- Στις 600ΣΑΛ (ΣΑΛ=Στροφές Ανά Λεπτό ή ισοδύναμα: RPM=Revolutions Per Minute), εμφανίστηκε **το μέγιστο πλάτος της μετατόπισης** της μηχανής και βρήκαμε (μέσω τεχνολογικής μέτρησης) ότι η επιτάχυνση, κατά τον κατακόρυφο άξονα, ήταν $A_M = 4.93\text{m/sec}^2$.
- Στις κανονικές στροφές λειτουργίας 1500ΣΑΛ², βρήκαμε, πάλι μέσω τεχνολογικής μέτρησης, ότι η επιτάχυνση, κατά τον κατακόρυφο άξονα, ήταν $A_\Lambda = 7.308\text{m/sec}^2$.

Υποθέτοντας ότι η αζυγοστάθμητη ποσότητα M_r είναι υπεύθυνη για την αρμονική διέγερση της μηχανής κατά την κατακόρυφη διεύθυνση, ζητείται ο προσδιορισμός των μεγεθών k , c του συστήματος έδρασης καθώς και της ποσότητας M_r . Διευκρινίζεται ότι οι μετρήσεις έχουν ληφθεί στη μόνιμη απόκριση, δηλαδή θεωρείται ότι η περιστρεφόμενη μηχανή έχει λειτουργήσει για επαρκές χρονικό διάστημα πριν από κάθε μέτρηση, ώστε η επίδραση της μεταβατικής απόκρισης να έχει μηδενισθεί. Υπό τη θεώρηση αυτή, οι μετρήσεις αφορούν σε πλάτη στη μόνιμη απόκριση. (**Παρατήρηση:** Η ανωτέρω άσκηση αφορά σε δοκιμή, η οποία είναι εφαρμόσιμη σε βιομηχανικό περιβάλλον).



Άσκηση 2: ΑΥΣΗ



Αζυγοσταθμία

μεταβολή
συχνότητας ρεύματος



μεταβολή ταχύτητας
περιστροφής μηχανής



μεταβολή συχνότητας διέγερσης
συστήματος μηχανή/έδραση

μεταβολή πλάτους φυγόκεντρων
δυνάμεων λόγω αζυγοσταθμίας
(αρμονική διέγερση)



Υπόθεση 1 το σύστημα δεν διαθέτει στοιχείο απόσβεσης
(η ορθότητά της θα κριθεί στη συνέχεια)



μετρούμενη συχνότητα στο max πλάτος ('M') \cong συχνότητα συντονισμού

$$q_M = \sqrt{1 - 2 \cdot \zeta^2} \quad \& \quad q_M = \Omega_M / \omega_n$$

Υπόθεση 2 το σύστημα έχει πολύ μικρή απόσβεση: $\zeta \rightarrow 0$
(η ορθότητά της θα κριθεί στη συνέχεια)

$$\Rightarrow q_M = 1 \quad \& \quad \omega_n \approx \Omega_M$$

από:

Υπόθεση 1

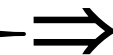


το σύστημα διαθέτει ΜΟΝΟ

- στοιχείο ελαστικότητας (ελατήριο/k)
- στοιχείο αδράνειας (μάζα/m)



$$\omega_n = \sqrt{k/m}$$

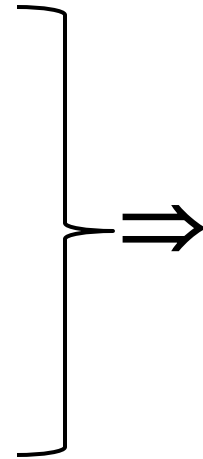




$$\Rightarrow \Omega_M \approx \sqrt{\frac{k}{m}} \Rightarrow \Omega_M^2 = \frac{k}{m} \Rightarrow k = m \cdot \Omega_M^2$$

όπου:

$$\Omega_M = 600rpm = 600 \cdot \frac{2 \cdot \pi \text{ rad}}{60 \text{ sec}} \Rightarrow \Omega_M = 62,8 \frac{\text{rad}}{\text{sec}}$$



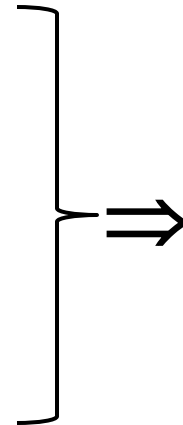
$$\Rightarrow k = m \cdot \Omega_M^2 = 1000kg \cdot 62,8^2 \left(\frac{\text{rad}}{\text{sec}}\right)^2 \Rightarrow k = 3,944 \cdot 10^6 \frac{N}{m}$$



στην μόνιμη κατάσταση ισχύει:
(εφαρμογή σταθερής δύναμης λόγω αζυγοσταθμίας)

$$X_{ST} = \frac{M_r \cdot \Omega^2}{k}$$

$$\text{και: } H = \frac{X}{X_{ST}} = \frac{1}{\sqrt{(1 - q^2) + (2 \cdot \zeta \cdot q)^2}}$$



$$\Rightarrow H = \frac{X}{\frac{M_r \cdot \Omega^2}{k}} = \frac{1}{\sqrt{(1 - q^2) + (2 \cdot \zeta \cdot q)^2}}$$

πλάτος ταλάντωσης



υπολογισμός από την μετρούμενη επιτάχυνση



υπολογισμός από την μετρούμενη επιτάχυνση

στην μόνιμη κατάσταση → η απόκριση του συστήματος ακολουθεί τη συχνότητα του διεγέρτη



$$x(t) = x_p(t) = X \cdot \cos(\Omega \cdot t - \vartheta)$$

και η επιτάχυνση: $\ddot{x}(t) = \ddot{x}_p(t) = -\Omega^2 \cdot X \cdot \cos(\Omega \cdot t - \vartheta)$

πλάτος επιτάχυνση



$$A = \Omega^2 \cdot X$$

άρα

μέτρηση επιτάχυνσης με επιταχυνσιόμετρο A & γνώση συχνότητας διέγερσης Ω



υπολογισμός πλάτους ταλάντωσης X



οπότε από:

$$H = \frac{X}{M_r \cdot \Omega^2 / k} = \frac{1}{\sqrt{(1-q^2) + (2 \cdot \zeta \cdot q)^2}} \quad \left. \begin{array}{l} \\ \\ \end{array} \right\} \begin{array}{l} \text{για περίπτωση 'M'} \\ \Rightarrow \end{array}$$

$$A = \Omega^2 \cdot X$$

$$\Rightarrow \frac{A_M / \Omega_M^2}{M_r \cdot \Omega_M^2 / k} = \frac{1}{\sqrt{(1-q_M^2) + (2 \cdot \zeta \cdot q_M)^2}} \quad q_M \cong 1 \quad \Rightarrow \quad \frac{A_M / \Omega_M^2}{M_r \cdot \Omega_M^2 / k} = \frac{1}{2 \cdot \zeta}$$

ομοίως για περίπτωση 'Λ'

$$\frac{A_\Lambda / \Omega_\Lambda^2}{M_r \cdot \Omega_\Lambda^2 / k} = \frac{1}{\sqrt{(1-q_\Lambda^2) + (2 \cdot \zeta \cdot q_\Lambda)^2}}$$

όπου:

$$\Omega_\Lambda = 1500 \text{rpm} = 1500 \cdot \frac{2 \cdot \pi \text{ rad}}{60 \text{ sec}} \Rightarrow \Omega_\Lambda = 156,5 \frac{\text{rad}}{\text{sec}}$$



επίσης ισχύει:

$$\omega_n \approx \Omega_M$$

$$q_\Lambda = \Omega_\Lambda / \omega_n \quad \Rightarrow \quad q_\Lambda = \Omega_\Lambda / \Omega_M \quad \Rightarrow$$

$$\Rightarrow q_\Lambda = 156,5 / 62,8 \Rightarrow q_\Lambda \approx 2,5$$

περίπτωση **'M'**

$$\frac{A_M / \Omega_M^2}{M_r \cdot \Omega_M^2 / k} = \frac{1}{2 \cdot \zeta}$$

περίπτωση **'Λ'**

$$\frac{A_\Lambda / \Omega_\Lambda^2}{M_r \cdot \Omega_\Lambda^2 / k} = \frac{1}{\sqrt{(1 - q_\Lambda^2) + (2 \cdot \zeta \cdot q_\Lambda)^2}}$$

} \Rightarrow 2 εξισώσεις
&
2 άγνωστοι **M_r** & **ζ**



οπότε:

$$\left. \begin{aligned} \frac{A_M / \Omega_M^2}{M_r \cdot \Omega_M^2 / k} &= \frac{1}{2 \cdot \zeta} \\ \frac{A_\Lambda / \Omega_\Lambda^2}{M_r \cdot \Omega_\Lambda^2 / k} &= \frac{1}{\sqrt{(1 - q_\Lambda^2) + (2 \cdot \zeta \cdot q_\Lambda)^2}} \end{aligned} \right\} \begin{array}{l} \div \\ \Rightarrow \end{array}$$

$$\frac{\frac{A_M / \Omega_M^2}{M_r \cdot \Omega_M^2 / k}}{\frac{A_\Lambda / \Omega_\Lambda^2}{M_r \cdot \Omega_\Lambda^2 / k}} = \frac{\frac{1}{2 \cdot \zeta}}{1} \Rightarrow$$



$$\begin{aligned} \frac{\left(\frac{A_M / \Omega_M^2}{M_r \Omega_M^2 / \kappa} \right)}{\left(\frac{A_\Lambda / \Omega_\Lambda^2}{M_r \Omega_\Lambda^2 / \kappa} \right)} &= \frac{\left(\frac{1}{2\zeta} \right)}{\left(\frac{1}{\sqrt{(1-q_\Lambda^2)^2 + (2q_\Lambda \zeta)^2}} \right)} \Rightarrow \frac{\left(A_M / \Omega_M^2 \Omega_M^2 \right)}{\left(A_\Lambda / \Omega_\Lambda^2 \Omega_\Lambda^2 \right)} = \frac{\sqrt{(1-q_\Lambda^2)^2 + (2q_\Lambda \zeta)^2}}{2\zeta} \Rightarrow \\ \Rightarrow \frac{A_M \Omega_\Lambda^4}{A_\Lambda \Omega_M^4} &= \frac{\sqrt{(1-q_\Lambda^2)^2 + (2q_\Lambda \zeta)^2}}{2\zeta} \Rightarrow 2\zeta \left(\frac{A_M \Omega_\Lambda^4}{A_\Lambda \Omega_M^4} \right) = \sqrt{(1-q_\Lambda^2)^2 + (2q_\Lambda \zeta)^2} \Rightarrow \\ \Rightarrow \left[2\zeta \left(\frac{A_M \Omega_\Lambda^4}{A_\Lambda \Omega_M^4} \right) \right]^2 &= \left(\sqrt{(1-q_\Lambda^2)^2 + (2q_\Lambda \zeta)^2} \right)^2 \Rightarrow \left[2\zeta \left(\frac{A_M \Omega_\Lambda^4}{A_\Lambda \Omega_M^4} \right) \right]^2 = (1-q_\Lambda^2)^2 + (2q_\Lambda \zeta)^2 \Rightarrow \\ \Rightarrow \left[2\zeta \left(\frac{A_M \Omega_\Lambda^4}{A_\Lambda \Omega_M^4} \right) \right]^2 - (2q_\Lambda \zeta)^2 &= (1-q_\Lambda^2)^2 \Rightarrow \zeta^2 \left[\left(2 \frac{A_M \Omega_\Lambda^4}{A_\Lambda \Omega_M^4} \right)^2 - (2q_\Lambda)^2 \right] = (1-q_\Lambda^2)^2 \Rightarrow \\ \Rightarrow \zeta^2 &= \frac{(1-q_\Lambda^2)^2}{\left[\left(2 \frac{A_M \Omega_\Lambda^4}{A_\Lambda \Omega_M^4} \right)^2 - (2q_\Lambda)^2 \right]} \Rightarrow \zeta = \pm \sqrt{\frac{(1-q_\Lambda^2)^2}{\left[\left(2 \left(\frac{A_M}{A_\Lambda} \right) \left(\frac{\Omega_\Lambda}{\Omega_M} \right)^4 \right)^2 - (2q_\Lambda)^2 \right]}} \end{aligned}$$



2 ρίζες αντίθετου προσίμου

θετική



υποκρίσιμη απόσβεση

αρνητική



ασταθής κατάσταση
(ενίσχυση πλάτος $t \rightarrow +\infty$)

ισχύει: $A_{max} = A_M = 4,93 \text{ m/sec}^2 \ll \infty \Rightarrow$ **ΟΧΙ αστάθεια στο σύστημα**



θετική



διατηρείται

αρνητική



απορρίπτεται





οπότε:

$$\zeta = \sqrt{\frac{(1 - q_{\Lambda}^2)^2}{\left[\left(2 \left(\frac{A_M}{A_{\Lambda}} \right) \left(\frac{\Omega_{\Lambda}}{\Omega_M} \right)^4 \right)^2 - (2q_{\Lambda})^2 \right]}} = \sqrt{\frac{(1 - 2.5^2)^2}{\left[\left(2 \times \left(\frac{4.93}{7.303} \right) \times \left(\frac{156.5}{62.8} \right)^4 \right)^2 - (2 \times 2.5)^2 \right]}} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \zeta = \sqrt{\frac{27.562500}{\left[\left(2 \times 0.675065 \times 2.492038^4 \right)^2 - 25 \right]}} = \sqrt{\frac{27.562500}{[2711.367950 - 25]}} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \zeta \approx 0,1$$

επομένως, προκύπτει μικρή τιμή για το λόγο απόσβεσης ζ .
(δεν χρειάζεται επαναπροσδιορισμός αυτού)



* *διαφορετικά ...*

$$\left(\frac{A_M / \Omega_M^2}{M_r \Omega_M^2 / k} \right) = \frac{1}{\sqrt{(1 - q_M^2)^2 + (2q_M \zeta)^2}}$$

$$q_M = \sqrt{1 - 2\zeta^2} \quad (\text{σε συντονισμό})$$

$$\left(\frac{A_\Lambda / \Omega_\Lambda^2}{M_r \Omega_\Lambda^2 / k} \right) = \frac{1}{\sqrt{(1 - q_\Lambda^2)^2 + (2q_\Lambda \zeta)^2}}$$

ΕΠΙΛΥΣΗ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ

**3 εξισώσεις
&
3 άγνωστοι
(M_r, ζ, ω_n)**



οπότε από:

$$\frac{A_M / \Omega_M^2}{M_r \cdot \Omega_M^2 / k} = \frac{1}{2 \cdot \zeta} \Rightarrow M_r = \left(2 \cdot \zeta \cdot \left(\frac{A_M / \Omega_M^2}{\Omega_M^2 / k} \right) \right) \Rightarrow M_r = \frac{2 \cdot \zeta \cdot k \cdot A_M}{\Omega_M^4} =$$
$$= \frac{2 \cdot 0,1 \cdot (3,94 \cdot 10^6) \cdot 4,93}{62,8^4} = \frac{3,885 \cdot 10^6}{15,554 \cdot 10^6} \Rightarrow M_r = 0,2497 \text{kgm} \Rightarrow$$

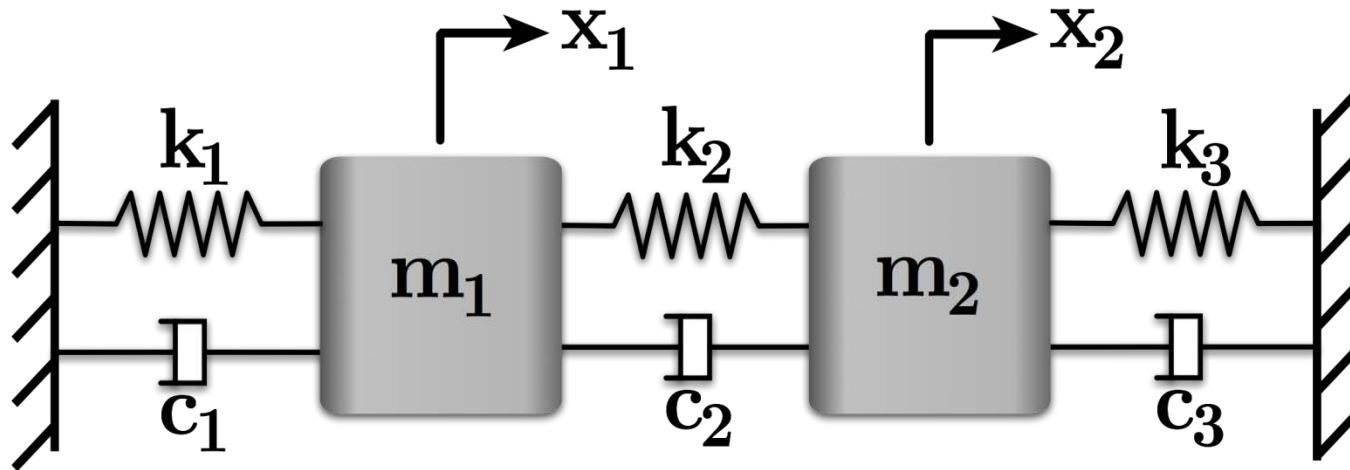
$$\Rightarrow M_r \approx 0,25 \text{kgm}$$

επίσης,
από το λόγος απόσβεσης: $\zeta = \frac{c}{2 \cdot \omega_n \cdot m} \Rightarrow c = 2 \cdot \omega_n \cdot \zeta = 2 \cdot 0,1 \cdot 62,8 \cdot 1000 \frac{N \text{ sec}}{m} \Rightarrow$

$$\Rightarrow c = 1,256 \cdot 10^4 \frac{N \text{ sec}}{m}$$



*Ευχαριστώ για την
προσοχή σας!*



*Εργαστήριο
Δυναμικής & Κατασκευών*

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

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