

الفصل الأول

الاهتزاز (Vibration)

1.1 مدخل:

الاهتزاز هو حركة الجسم التآرجحية حول موضع الاتزان. كل الأجسام التي تحتوى على كتلة ومرونة لها استعداد طبيعي للاهتزاز. ولهذا فإن معظم الآلات والإنشاءات الهندسية تتعرض للاهتزاز لدرجة ما، وهو ما يجب أن يؤخذ في الاعتبار في مرحلة تصميم هذه الآلات والإنشاءات. هنالك نوعان من الاهتزاز: حر وقسري.

الاهتزاز الحر يحدث عندما يتأرجح الجسم تحت تأثير القوى الكامنة في الجهاز نفسه، وفي غياب القوى الخارجية. والأجهزة تهتز بذبذبة طبيعية واحدة أو أكثر. والذبذبة الطبيعية من الخواص الديناميكية للجهاز تحدد كتلة الجهاز ومقدار الكزازة فيه.

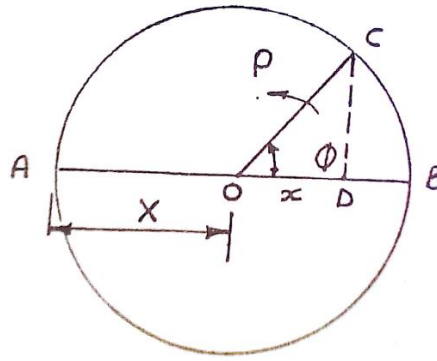
الاهتزاز الذي يحدث تحت تأثير قوى الإثارة الخارجية يسمى اهتزاز قسري. عندما تكون الإثارة تأرجحية، فإن الجهاز يكون محكوماً للاهتزاز بذبذبة الإثارة. وإذا تعادلت ذبذبة الإثارة مع الذبذبة الطبيعية للجهاز، يصبح الجهاز في حالة تعرف بالرنين مما قد يؤدي إلى نشوء تأرجحات كبيرة. إن انهيار الإنشاءات الكبيرة مثل الكباري والعمارات، أو أجنحة الطائرات يمكن أن يكون نتيجة للرنين. ولهذا السبب فإن حساب الذبذبات الطبيعية ذات أهمية قصوى لدراسة الاهتزاز.

كل الأجهزة تحتوى على قدر كبير من المضاعلة أو التخميد لأن الطاقة تتبدد بواسطة الاحتكاك ومقاومات أخرى. إذا كانت المضاعلة منخفضة، فإن تأثيرها على الذبذبات الطبيعية يكون ضعيفاً. ولهذا فإن حساب الذبذبات الطبيعية يقوم على افتراض عدم وجود مضاعلة. ومن جانب آخر فإن المضاعلة لها أهمية كبيرة في تقليص سعة الحركة عند الرنين.

عدد الإحداثيات المستقلة المطلوبة لتحديد هيئة الجهاز تسمى درجات الحرية ولهذا فإن جسيم حر يقوم بحركة في الفضاء سيكون له ثلاث درجات من الحرية، بينما الجسم الجاسئ سيكون له ستة درجات من الحرية تتطلبها ثلاث إزاحات خطية ومثلها زاوية. أما الجسم المرن المستمر فإنه يحتاج إلى عدد لإنهائي من درجات الحرية لتحديد هيئته (ثلاثة لكل نقطة على الجسم). ولكن كثير من الأجهزة في مسائل الاهتزاز يمكن تبسيطها بأجهزة ذات درجة واحدة من الحرية بدون أن يؤدي ذلك التبسيط إلى تدنى في الدقة .

1.2 الحركة التوافقية :

يوصف جسم بأن حركته توافقية إذا كانت عجلته في تناسب مع إزاحته من نقطة ثابتة وتكون دائماً متجهة نحو تلك النقطة. هب أن الخط OC وطوله X يدور حول النقطة الثابتة O بسرعة زاوية ثابتة P كما في الرسم أدناه.



إذا قيس الزمن من الموضع OB ، فإن زاوية دوران OC في زمن مقداره t سيكون $\phi = pt$

إذا كانت D هي مسقط C على القطر AB ، فإن إزاحة D من موضع الوسط $x = X \cos pt$

الإزاحة القصوى X تسمى سعة الحركة. وفي هذه الحالة تكون السرعة والعجلة كما يلي:

$$\dot{x} = -pX \sin pt$$

$$\ddot{x} = -p^2 X \cos pt = -p^2 x$$

وهكذا فإن عجلة D في تناسب مع الإزاحة x من نقطة ثابتة O ودائماً تتجه نحو تلك النقطة ولهذا فإن حركة D حركة توافقية بسيطة. أي أن معادلة الحركة التوافقية،

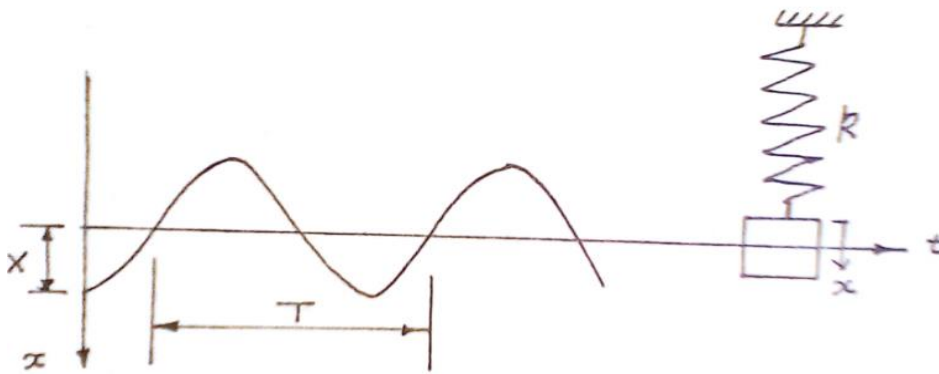
$$\ddot{x} + px^2 = 0 \quad (1)$$

الزمن الدوري T هو الزمن الذي تحتاج إليه C لإكمال لفة واحدة

$$T = \frac{2\pi}{p} (s)$$

$$f = \frac{1}{T} = \frac{p}{2\pi} \text{ Hz (دورة في الثانية)}$$

إن أبسط أنواع الحركة الدورية هي الحركة التوافقية والتي يمثلها كتلة معلقة من ياي خفيف كما موضَّح في الرسم أدناه .



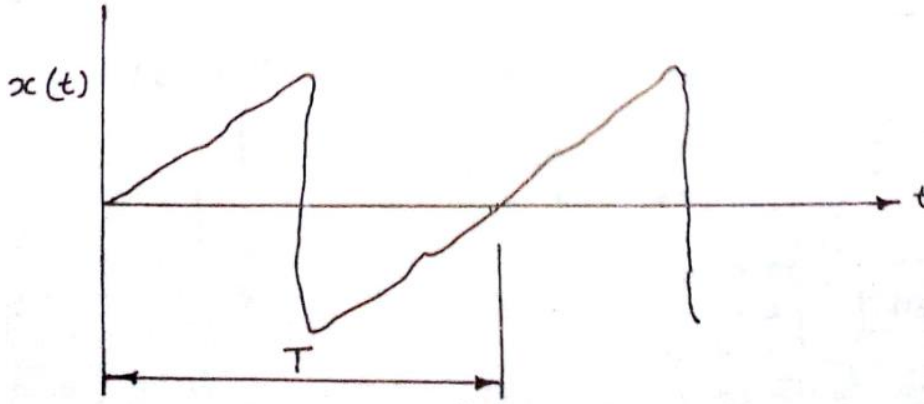
إذا أزيحت الكتلة من موضع الاتزان ثم أطلقت، فإنها تتأرجح إلى أعلا وأسفل، وتكون الحركة كما مبين في الرسم

$$x = X \cos pt$$

1.3 الحركة الدورية :

كثيراً ما يحدث الاهتزاز بذبذبات عديدة في نفس الوقت. فمثلاً اهتزاز وتر العود أو الكمان يحتوى على الذبذبة الأساسية f_1 بالإضافة الى الذبذبات الأعلى f_2, f_3 وهكذا. مثال آخر اهتزاز جهاز

متعدد درجات الحرية يمكن أن تساهم فيه عدد من الذبذبات الطبيعية مما يؤدي إلى موجة متكررة مركبة من عدد من الموجات كما موضَّح في الرسم أدناه .



الفصل الثاني

الاهتزاز الحر بدون مضاءة

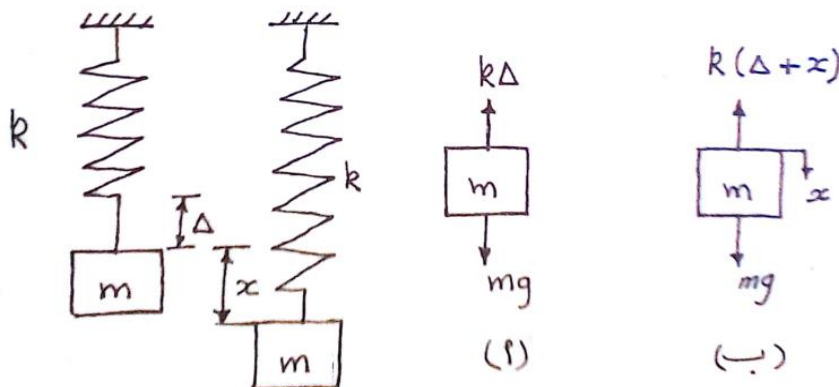
2.1 مدخل:

كما ذكرنا آنفاً أنّ جميع الأجهزة التي تحتوى على كتلة ومرونة لها استعداد طبيعي للاهتزاز الحر، أي أنّ الاهتزاز في غياب قوة الإثارة أو الاضطراب الخارجية. والاهتمام الأولي بهذه الأجهزة ينصب على الذبذبة الطبيعية ومهمتنا الآن هي تعلم كتابة معادلة الحركة وحساب الذبذبة الطبيعية والتي هي أصلاً بدلالة الكتلة و الكزارة.

المضاءة بنسب معقولة لا تأثير لها على الذبذبة الطبيعية ويمكن تجاهلها في الحساب. وعلى هذا الأساس يمكن اعتبار الجهاز جهازاً محافظاً وعليه فإنّ مبدأ المحافظة على الطاقة يمثل طريقة بديلة لحساب الذبذبة الطبيعية. والأثر المترتب على المضاءة هو تناقص سعة الحركة مع مرور الزمن.

2.2 معادلة الحركة -الذبذبة الطبيعية:-

أبسط أنواع الأجهزة القابلة للاهتزاز يتكون من كتلة (m) معلقة على ياي. كتلة الياي يمكن تجاهلها، وثابت الياي ($k(N/m)$). هذا الجهاز له درجة واحدة من الحرية لأن هيئته يمكن تحديدها بإحداثية واحدة x . أنظر الرسم.



معادلة الحركة للجسم يمكن صياغتها هكذا: ناتج القوى في اتجاه العجلة يساوى حاصل ضرب الكتلة في العجلة. وبالتالي معادلة الحركة للأجسام في الرسم (أ) و(ب) هكذا على التوالي:

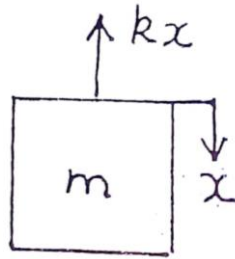
$$mg - k\Delta = 0 \quad (2)$$

$$mg - k(\Delta + x) = m\ddot{x} \quad (3)$$

من المعادلة (2) و(3) نحصل على،

$$-kx = m\ddot{x}$$

نلاحظ أنَّ اختيار موضع الاتزان الاستاتيكي كمرجع للإحداثية x أدى إلى التخلص من mg . وبالطبع من الأفضل استنتاج معادلة الحركة مباشرة من مخطط الجسم الحر بدون mg كما في الرسم أدناه.



$$-kx = m\ddot{x}$$

$$\ddot{x} + \frac{k}{m}x = 0 \quad (4)$$

وبمقارنة المعادلتين (1) و(4)، يتضح أنَّ الذبذبة الدائرية للجهاز،

$$P = \sqrt{\frac{k}{m}}$$

مثال(1):

كتلة 0.25kg معلقة من طرف ياي له ثابت 150N/m. أحسب الذبذبة الطبيعية والزمن الدوري.

الحل:

الذبذبة الطبيعية :

$$P = \sqrt{\frac{k}{m}} = \sqrt{\frac{150}{0.25}} = 24.5 \text{ rad/s}$$

الزمن الدوري :

$$T = \frac{2\pi}{p} = \frac{2\pi}{24.5} = 0.26 \text{ s}$$

مثال(2):

أوجد الذبذبة الطبيعية لكتلة M على طرف عارضة وتدنية كما موضَّح في الرسم أدناه . تجاهل كتلة العارضة .



الحل:

انحراف العارضة الوتدية تحت تأثير حمل مركز F عند الطرف

$$v = \frac{F L^3}{3EI} = \frac{F}{k}$$

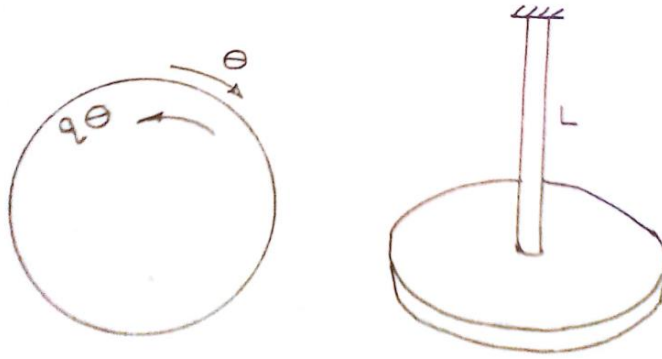
$$\therefore k = \frac{3EI}{L^3}$$

الذبذبة الطبيعية :

$$P = \sqrt{\frac{k}{M}} = \sqrt{\frac{3EI}{ML^3}}$$

مثال(3):

عجل سيارة معلق بواسطة قضيب من الصلب قطره 5mm وطوله 2m كما موضَّح في الرسم عند منح العجل إزاحة زاوية وإطلاقه، أكمل 10 دورات في 30.2s. أوجد عزم القصور الذاتي للعجل حول محور الدوران $G = 80 \text{ kN/mm}^2$.



الحل:

$$d=5\text{mm} , \quad L=2\text{m}, \quad T_p = \frac{30.2}{10} = 3.02\text{s}$$

العزم القطبي

$$J = \frac{\pi}{32} \times 5^4 = 61.4\text{mm}^4$$

الذبذبة الطبيعية

$$p = \frac{2\pi}{T_p} = \frac{2\pi}{3.02} = \underline{2.081} \text{ rad/s}$$

ثابت العمود (q) :

$$q = \frac{T}{\theta} = \frac{GJ}{L} = \frac{80.10^3 \times 61.4}{2.10^3} = 2.456 \text{ Nm / rad}$$

معادلة الحركة :

مجموع العزوم حول محور الدوران في اتجاه العجلة يساوى حاصل ضرب عزم القصور الذاتي في العجلة الزاوية.

$$-q\theta = I\ddot{\theta}$$

$$\ddot{\theta} + \frac{q}{I}\theta = 0$$

$$p^2 = \frac{q}{I}$$

$$I = \frac{q}{p^2} = \frac{2.456}{2.081^2} = 0.567 \text{ kgm}^2$$

2.3 طريقة الطاقة :

في الأنظمة المحافظة، يكون مجمل الطاقة ثابت. ويمكن استنتاج معادلة الحركة من مبدأ بقاء الطاقة في حالة الاهتزاز الحر في الأجهزة الخالية من المضاعلة. والطاقة المعنية هنا أما طاقة حركة أو طاقة وضع أو طاقة انفعال. طاقة الحركة T وتكون مخزونة في الكتلة نتيجة للسرعة، بينما طاقة الوضع U تكون مخزونة على شكل طاقة انفعال في جسم مرن أو شغل في مجال الجاذبية الأرضية. ولأنَّ الطاقة الكلية ثابتة فإن معدل التغيير فيها يساوى صفراً .

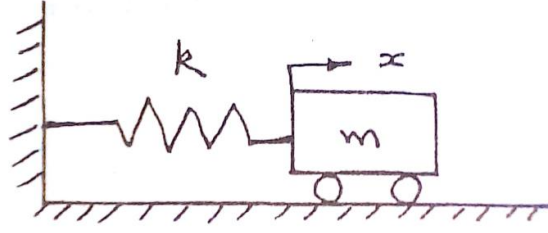
$$T + U = C$$

حيث ان C ثابت

$$\frac{d}{dt}(T + U) = 0$$

مثال(4):

استخدم طريقة الطاقة لاستنتاج معادلة الحركة للجهاز الموضَّح في الرسم أدناه.



طاقة الحركة :

$$T = \frac{1}{2} m \dot{x}^2$$

طاقة الانفعال :

$$U = \frac{1}{2} k x^2$$

الطاقة الكلية :

$$T + U = \frac{1}{2} m \dot{x}^2 + \frac{1}{2} k x^2$$

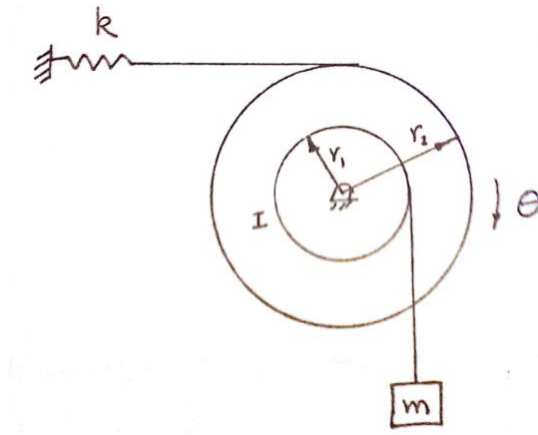
$$\frac{d}{dt} (T + U) = 0$$

$$\therefore m \dot{x} \ddot{x} + k x \dot{x} = 0$$

$$m \ddot{x} + k x = 0$$

مثال(5):

أوجد الذبذبة الطبيعية للجهاز الموضَّح في الرسم أدناه.



الحل:

$$T = \frac{1}{2} I \dot{\theta}^2 + \frac{1}{2} m (r_1 \dot{\theta})^2$$

$$U = \frac{1}{2} k (r_2 \theta)^2$$

$$T + U = \frac{1}{2} (I + m r_1^2) \dot{\theta}^2 + \frac{1}{2} k r_2^2 \theta^2$$

$$\frac{d}{dt} (T + U) = 0$$

$$(I + m r_1^2) \dot{\theta} \ddot{\theta} + k r_2^2 \theta \dot{\theta} = 0$$

معادلة الحركة :

$$\ddot{\theta} + \frac{k r_2^2}{I + m r_1^2} \theta = 0$$

$$\therefore p = \sqrt{\frac{k r_2^2}{I + m r_1^2}}$$

2.4 تمرين:

1. كتلة 0.5kg تتصل بياي خفيف الوزن تجعله يستطيل 8mm. أوجد الذبذبة الطبيعية للجهاز.

Ans. (35rad/s)

2. كتلة 4.5kg تتصل بالطرف الأسفل للياي بينما طرفه الأعلى مثبت، تهتز بزمان دوري

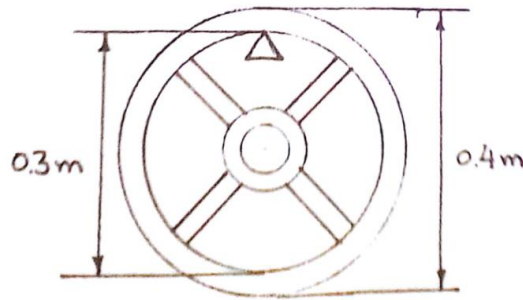
0.45s، أوجد الزمن الدوري عندما تتصل كتلة 2.3kg عند نقطة في وسط نفس الياي بينما طرفاه

مثبتان. Ans. (1.16s)

3. حداف كتلته 31.5kg يتأرجح كرقاص حول حد سكين موضوع على الحافة الداخلية للشفة كما

موضَّح في الرسم ادناه. إذا كان الزمن الدوري 1.22s، أوجد عزم القصور الذاتي للحداف حول

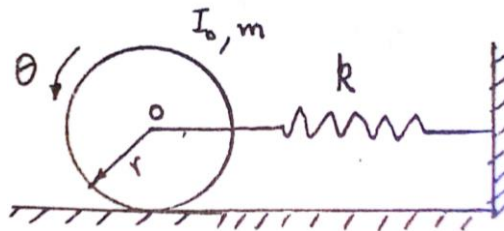
محوره الهندسي.



Ans. (1.04kgm²)

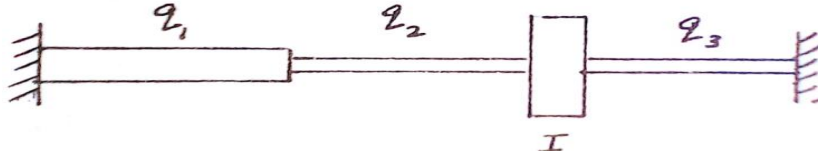
4. أسطوانة كتلتها m وعزم قصور ذاتي I₀ تتدحرج بدون انزلاق ولكنها محكومة بالياي k كما

موضَّح في الرسم أدناه . أوجد الذبذبة الطبيعية للجهاز .



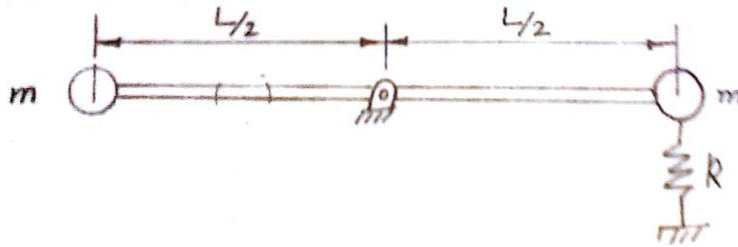
$$\text{Ans.} \left(p = \sqrt{\frac{kr^2}{I_0 + mr^2}} \right)$$

5. أوجد الذبذبة الطبيعية للجهاز الموضَّح في الرسم أدناه وهو عبارة عن عمود متدرج يحمل قرصاً.



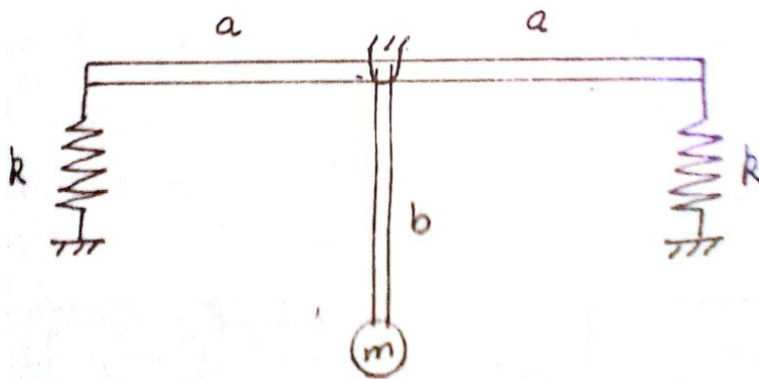
Ans. $\left(p = \sqrt{\frac{q}{I}}, q = \frac{q_1 q_2}{q_1 + q_2} + q_2 \right)$

6. أكتب معادلة الحركة للجهاز الموضَّح في الرسم أدناه ومن ثم أوجد الذبذبة الطبيعية للجهاز.



Ans. $\left(p = \sqrt{\frac{3k}{M + 6m}} \right)$

7. أوجد الذبذبة الطبيعية للجهاز الموضَّح في الرسم أدناه.

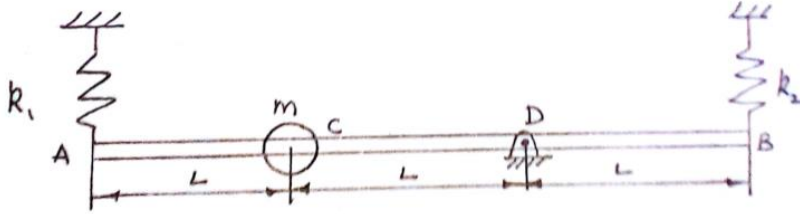


Ans. $\left(f_1 = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{mgb + 2a^2 k}{mb^2}} \right)$

8. القضيب AB منتظم كتلته $M=36\text{kg}$. كتلة الجسم المثبت على القضيب $m=15\text{kg}$ أحسب

ذبذبة الاهتزازات الصغيرة . تجاهل الاحتكاك عند المفصلة. خذ $k_1=1.5\text{kN/m}$

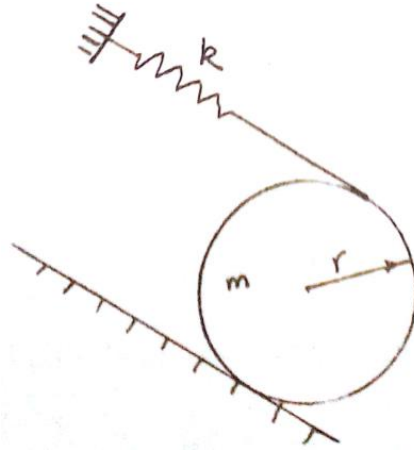
$k_2=3\text{kN/m}$ ، $L=205\text{mm}$.



Ans. (2.1Hz)

9. الأسطوانة الموضحة في الرسم أدناه تهتز على افتراض أنها تدرجت على المستوى المائل،

أوجد الزمن الدوري. المعطيات : $k=2.6\text{kN/m}$ ، $m=90\text{kg}$ ، $r=100\text{mm}$.

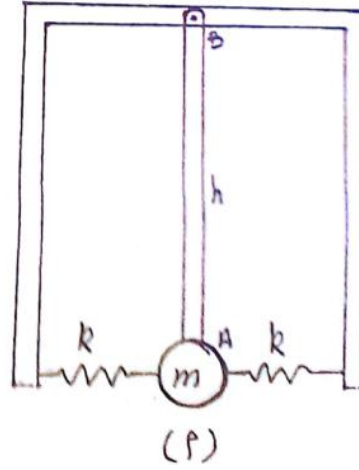
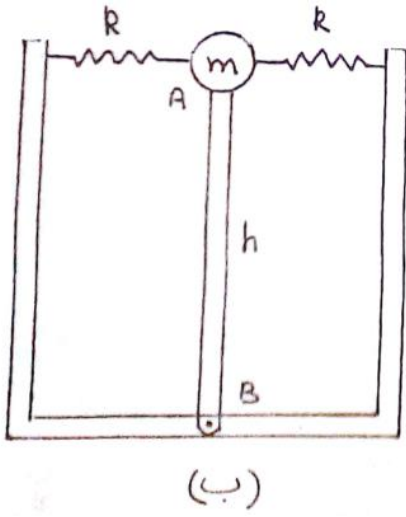


Ans. (0.71s)

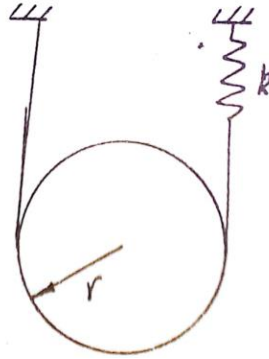
10. كتلة 36kg تتصل بقضيب AB ويابين كما موضح في الرسم أدناه. إذا كانت

$h=750\text{mm}$ ، أوجد الزمن الدوري للاهتزاز الناجم من إزاحة صغيرة للكتلة. تجاهل كتلة القضيب.

$k=500\text{N/m}$



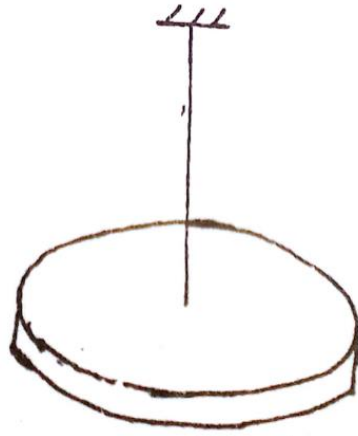
11. أسطوانة كتلتها m ونصف قطرها r معلقة من حبل ملفوف حولها كما مبين في الرسم أدناه أحد طرفي الحبل مربوط إلى مسند جاسئ بينما الطرف الآخر يتصل بياى له ثابت k أوجد الزمن الدوري وذبذبة الاهتزاز إذا منحت الأسطوانة إزاحة زاوية صغيرة ثم أطلقت تجاهل الطاقة الوضعية للأسطوانة.



Ans. $\left(T = 2\pi \sqrt{\frac{3m}{8k}} \quad , \quad f = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{8k}{3m}} \right)$

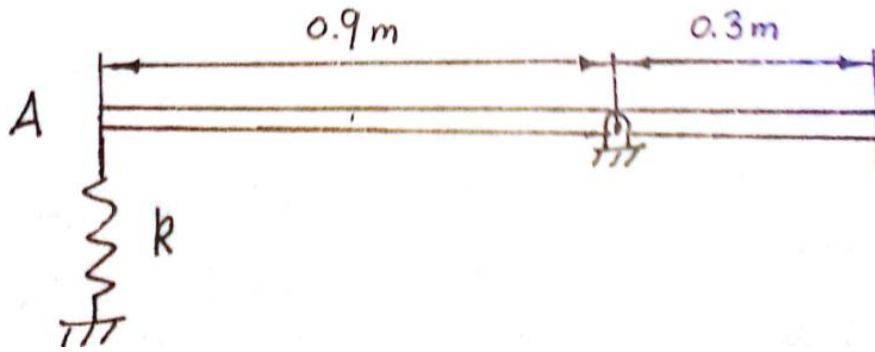
12. قرص دائرى كتلته 9kg ونصف قطره 200mm معلق بواسطة سلك كما موضَّح في الرسم أدناه عندما أزيح القرص ثم أطلق وُجد ان الزمن الدوري للاهتزاز 1.13s . بعد ذلك تم تعليق ترس بواسطة نفس السلك ووجد ان الزمن الدوري للاهتزاز 1.93s . أوجد (أ) ثابت الالتواء للسلك

(ب) عزم القصور الذاتي للترس حول محور الدوران (ج) أقصى سرعة زاوية للترس إذا أزيح عبر 90 درجة ثم أطلق. افترض أن ثابت الياى يتناسب مع زاوية الالتواء.



Ans. ($q=5.56\text{Nm/rad}$, $I=0.524\text{kgm}^2$, $\dot{\theta} = 5.12\text{rad/s}$)

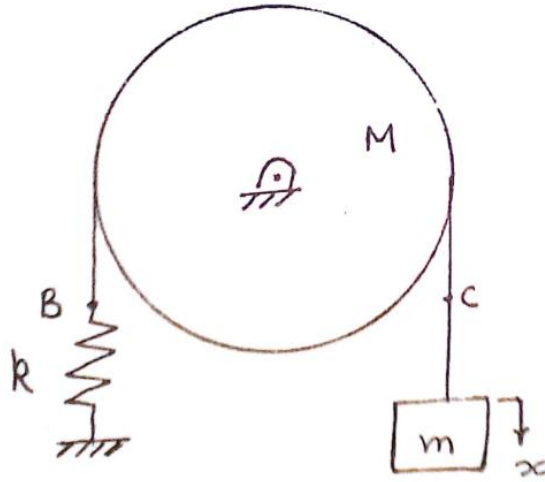
13. قضيب منتظم كتلته 4.5kg يتصل بياى له ثابت $k=500\text{N/m}$ كما موضَّح في الرسم، إذا ضغط الطرف A إلى أسفل مسافة 38mm ثم أطلق، أوجد (أ) الزمن الدوري للاهتزاز (ب) السرعة القصوى للطرف A .



Ans. ($T = 0.304\text{s}$, $\dot{x} = 0.787\text{m/s}$)

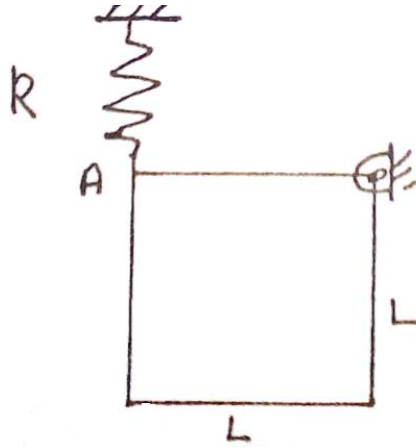
14. حبل ملفوف حول قرص كتلته 15kg كما في الرسم. أحد طرفي الحبل يتصل بياى ثابتة $k=600\text{N/m}$ ، والطرف الآخر يتصل بأسطوانة كتلتها 5kg. إذا أزيحت الأسطوانة 50mm إلى أسفل من موضع الاتزان ثم أطلقت، أوجد (أ) الزمن الدوري للاهتزاز (ب) السرعة القصوى

للأسطوانة. افترض أنَّ الاحتكاك كافٍ لمنع انزلاق الحبل على القرص (ج) ذبذبة الاهتزاز (د) قوة الشد القصوى في الحبل عند النقطتين B,C. نصف قطر الاسطوانة $r=150\text{mm}$.



Ans. ($T=0.097\text{s}$, $x=0.347\text{m/s}$, $f=1.1\text{Hz}$, $F_B=F_C=61.1\text{N}$)

15. لوح مربع منتظم كتلته m محمول في مستوى رأسي بواسطة مسمار عند الركن B ويتصل الركن A بياى له ثابت k . إذا منح الركن A إزاحة صغيرة ثم أطلق، أوجد الزمن الدوري للحركة .



Ans. $T = 2\pi\sqrt{\frac{2m}{3k}}$

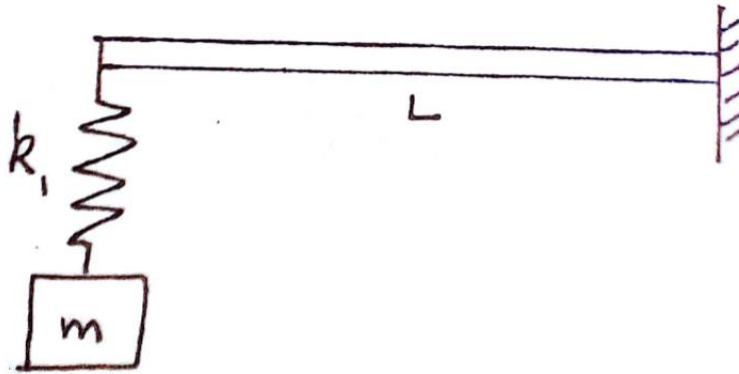
16. قرص منتظم نصف قطره 200mm وكتلته 8kg يتصل بعمود رأسي مثبت بجساءة عند الطرف الآخر. إذا سُلط عزم 4Nm على القرص، فإنَّه يدور عبر 3 درجة. إذا أُدير القرص عبر 6 درجة ثم أطلق، أوجد (أ) الزمن الدوري للاهتزاز (ب) سرعة نقطة على شفة القرص .

Ans. ($T=0.288s$, $v=0.459m/s$)

17. جهاز يتكون من كتلة m تتصل بالطرف الحر لعارضة وتدنية بواسطة ياي k_1 (انظر الرسم).

طول العارضة $L=320mm$. المقطع مستطيل عرضه $17mm$ وعمقه $6mm$ معايير المرونة

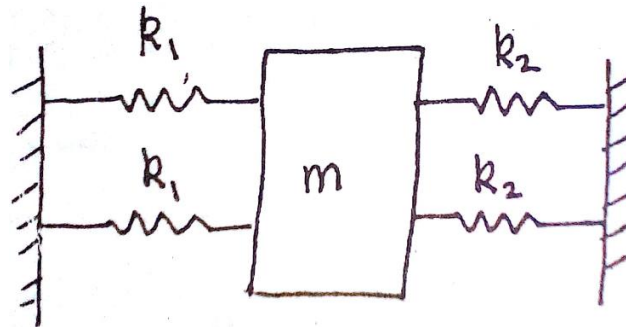
$E=200kN/mm^2$. أوجد الذبذبة الطبيعية للجهاز إذا كان $m=15kg$ ، $k_1=10kN/m$.



Ans. ($f=2.46Hz$)

18. كتلة $30kg$ تتصل بأربعة يايات كما في الرسم أدناه. إذا كان $k_1=42kN/m$ ،

$k_2=18kN/m$ ، أوجد الذبذبة الطبيعية .

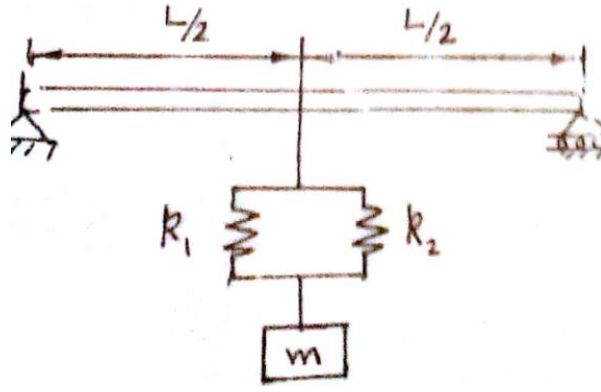


Ans. ($f=10.1Hz$)

19. أوجد الذبذبة الطبيعية للجهاز الموضح في الرسم أدناه. العارضة مسنودة إسناد بسيط وطولها

$L=600mm$. المقطع مستطيل عرضه $25mm$ وعمقه $12.5mm$ معايير المرونة

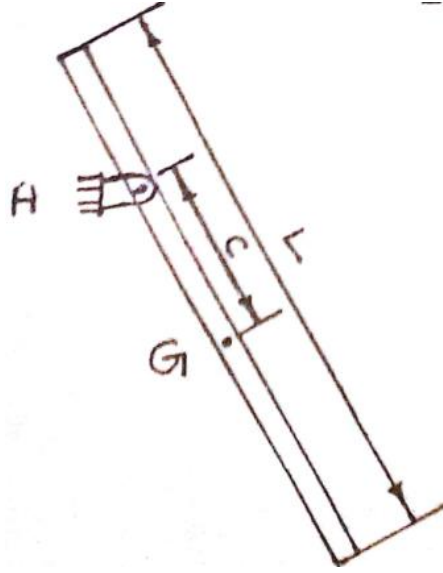
$E=200kN/mm^2$ ، $k_1=8kN/m$ ، $k_2=6kN/m$. الكتلة $m=18kg$. تجاهل كتلة العارضة.



Ans. ($f=4.3\text{Hz}$)

20. قضيب منتظم طوله L يمكن ان يتأرجح حول المفصلة A على مسافة C من مركز الكتلة

G ، أوجد (أ) الذبذبة إذا كان $C = \frac{L}{2}$ ، (ب) قيمة C التي تعطى ذبذبة مساوية للذبذبة في (أ).

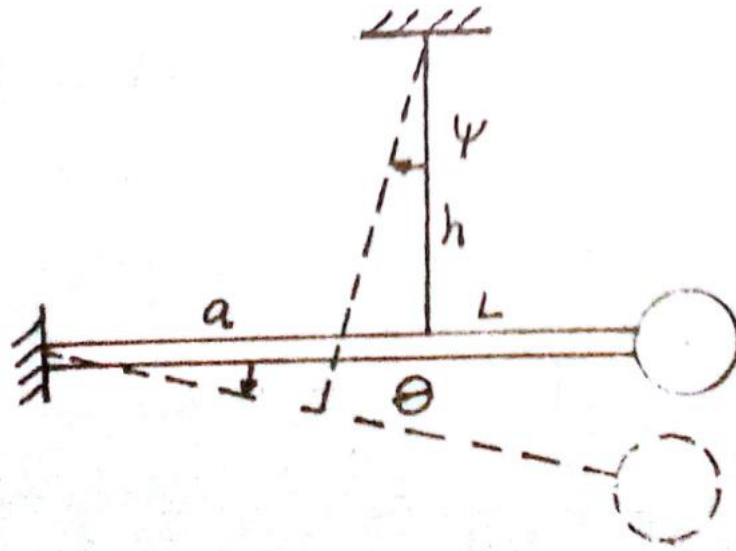


Ans. $\left(f = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{3g}{2L}} \quad , \quad C = \frac{L}{6} \right)$

21. استنتج معادلة الحركة ثم أوجد الذبذبة الطبيعية للجهاز الموضح في الرسم . القضيب الذي

طوله L جاسئ ويمكن تجاهل كتلته. هذا القضيب مشدود بسلك غير قابل للاستطالة طوله h في

موضع الاتزان يكون السلك راسياً.



Ans. $\left(\ddot{\theta} + \frac{ga}{hL} \theta = 0, \text{ fn} = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{ga}{hL}} \right)$

الفصل الثالث

أجهزة ذات درجتين من الحرية

(Second Degree of Freedom Devices)

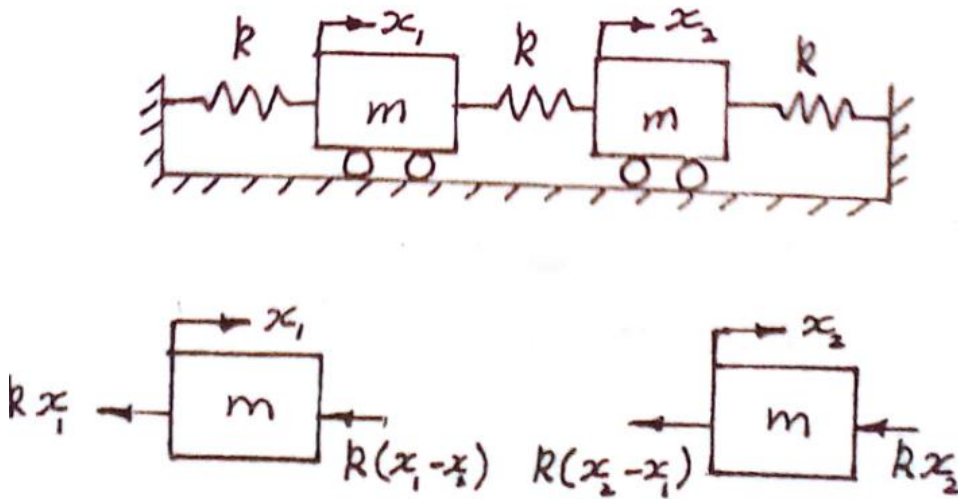
3.1 مدخل:-

عندما يحتاج الجهاز إلى إحداثيين لوصف حركته يقال أن له درجتان من الحرية. تُمثل الأجهزة من هذا النوع مدخل مبسط للأجهزة متعددة درجات الحرية. والجهاز الذي له درجتان من الحرية له ذبذبتان طبيعيتان. وهناك علاقة محددة بين سعتي الحركة لمكوني الجهاز المرتبطتين بالإحداثيين تُسمى نمط الاهتزاز. وبالتالي فالجهاز الذي له درجتان من الحرية له نمطان للاهتزاز يقابلان الذبذبتين الطبيعيتين، الإهتزاز الحر عامة تركيبة من نمطي الاهتزاز.

3.2 أمثلة محلولة:-

مثال(1):

أوجد الذبذبتين الطبيعيتين للجهاز الموضَّح في الرسم أدناه. إرسم مخطط يوضَّح هيئة الاهتزاز.



الحل:

معادلة الحركة :

$$-kx_1 - k(x_1 - x_2) = m\ddot{x}_1$$

$$-kx_2 - k(x_2 - x_1) = m\ddot{x}_2$$

وهذه يمكن إعادة كتابتها هكذا:

$$\ddot{x}_1 + 2p^2x_1 - p^2x_2 = 0$$

$$\ddot{x}_2 + 2p^2x_2 - p^2x_1 = 0$$

حيث أن،

$$p^2 = \frac{k}{m}$$

نفترض أن الحل :

$$x_1 = X_1 \sin \omega t$$

$$x_2 = X_2 \sin \omega t$$

بعد التعويض نحصل على،

$$(2p^2 - \omega^2) X_1 - p^2 X_2 = 0 \quad (1)$$

$$(2p^2 - \omega^2) X_2 - p^2 X_1 = 0$$

ويمكن كتابتها في شكل مصفوفة،

$$\begin{bmatrix} 2P^2 - \omega^2 & P^2 \\ -P^2 & 2P^2 - \omega^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_1 \\ X_2 \end{bmatrix} = 0$$

هذه المعادلة لا تتحقق إلا إذا كانت المحددة تساوى صفراً.

$$\begin{vmatrix} 2P^2 - \omega^2 & -P^2 \\ -P^2 & 2P^2 - \omega^2 \end{vmatrix} = 0$$

$$(2p^2 - \omega^2)^2 - p^4 = 0$$

$$\omega^4 - 4p^2\omega^2 + 3p^4 = 0$$

والحل هو ،

$$\omega_1^2 = p^2 \quad , \quad \omega_2^2 = 3p^2$$

أي الذبذبتين الطبيعيتين،

$$\omega_1 = \sqrt{\frac{k}{m}} \quad , \quad \omega_2 = \sqrt{\frac{3k}{m}}$$

لإيجاد أنماط الاهتزاز نعوض $\omega^2 = p^2$ في المعادلة (1) لنحصل على،

$$X_1 - X_2 = 0$$

إذا افترضنا $X_2 = 1$ فإن $X_1 = 1$ وتكتب هكذا،

$$\{X\}^{(1)} = \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix}$$

وبتعويض $\omega^2 = 3p^2$ في المعادلة (1) نحصل على،

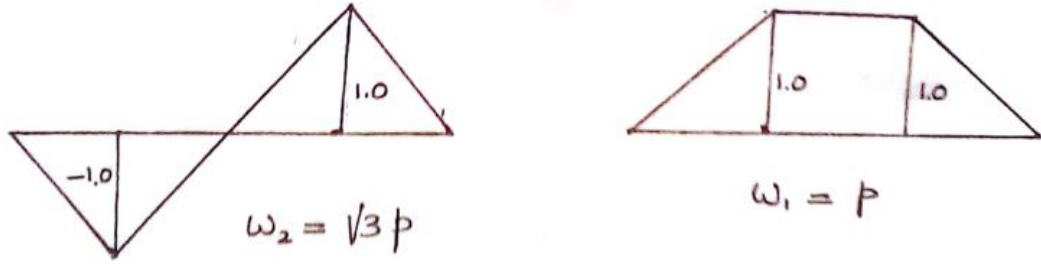
$$-X_1 - X_2 = 0$$

وإذا كان $X_2 = 1$ ، فإن $X_1 = -1$

أي أن النمط الثاني للاهتزاز ،

$$\{X\}^{(2)} = \begin{bmatrix} -1 \\ 1 \end{bmatrix}$$

هيئة الاهتزاز كما موضَّح أدناه .



نمط الاهتزاز الأول يشير إلى أنَّ الكتلتين تتحركان في توافق. نمط الاهتزاز الثاني يشير إلى أنَّ الكتلتين تتحركان في تعارض أو عدم توافق تام.

مثال(2):-

الرقاصان الموضَّحان في الرسم أدناه يرتبطان برباط ضعيف k وهو حر عندما يكون قضيبا الرقاصين في الوضع الرأسي. أوجد نمطى الاهتزاز.



الحل:

تأخذ العزوم حول نقطة التعليق لكل رقاص على حدة لنحصل على معادلتى الحركة

$$-ka^2(\theta_1 - \theta_2) - mgL\theta_1 = mL^2\ddot{\theta}_1$$

$$-ka^2(\theta_2 - \theta_1) - mgL\theta_2 = mL^2\ddot{\theta}_2$$

والتي يمكن تبسيطها هكذا،

$$\ddot{\theta}_1 + p_1^2 \theta_1 - p_2^2 \theta_2 = 0$$

$$\ddot{\theta}_2 + p_1^2 \theta_2 - p_2^2 \theta_2 = 0$$

حيث أنَّ:

$$p_1^2 = \frac{k}{m} \left(\frac{a}{L} \right)^2 + \frac{g}{L}$$

$$p_2^2 = \frac{k}{m} \left(\frac{a}{L} \right)^2$$

لنفترض أنَّ الحل:

$$\theta_1 = A_1 \cos \omega t$$

$$\theta_2 = A_2 \cos \omega t$$

بعد التعويض في معادلتَي الحركة:

$$(p_1^2 - \omega^2) A_1 - p_2^2 A_2 = 0 \quad (2)$$

$$(p_1^2 - \omega^2) A_2 - p_2^2 A_1 = 0$$

والحل لا يتحقق إلا هكذا،

$$\begin{vmatrix} p_1^2 - \omega^2 & -p_2^2 \\ -p_2^2 & p_1^2 - \omega^2 \end{vmatrix} = 0$$

$$(p_1^2 - \omega^2) - p_2^4 = 0$$

$$\omega^4 - 2p_1^2 \omega^2 + (p_1^4 - p_2^4) = 0$$

$$\omega^2 = p_1^2 - p_2^2 = \frac{g}{L}$$

$$\omega_2^2 = p_1^2 + p_2^2 = \frac{2k}{m} \left(\frac{a}{L} \right)^2 + \frac{g}{L}$$

وبالتالي فإنَّ الذبذبتين الطبيعيتين للجهاز هما،

$$\omega_1 = \sqrt{\frac{g}{L}}$$

$$\omega_2 = \sqrt{\left[\frac{g}{L} + \frac{2k}{m} \left(\frac{a}{L} \right)^2 \right]}$$

لإيجاد نمطى الاهتزاز عوّض في المعادلة (2)،

$$\{A\}^{(1)} = \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} \quad , \quad \{A\}^{(2)} = \begin{bmatrix} -1 \\ 1 \end{bmatrix}$$

وهكذا نري في نمط الاهتزاز الأول الرقاصين وهما يتحركان في توافق بينما يظل الياى حراً. في

نمط الاهتزاز الثاني يتحرك الرقاصان في تعارض بينما يكون الياى مشدوداً تارة ومضغوطاً تارة

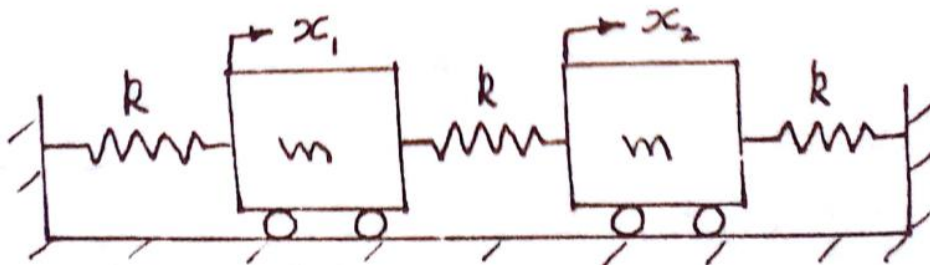
أخرى مع وجود عقدة في الوسط .

مثال(3):

أوجد استجابة الجهاز الموضَّح أدناه عندما تكون الحالات الأولية:-

$$x_1(0) = 5 \quad , \quad x_2(0) = 0$$

$$\dot{x}_1(0) = 0 \quad , \quad \dot{x}_2(0) = 0$$



الحل:

لقد وجدنا في المثال الأول الذبذبتين الطبيعيتين ونمطى الاهتزاز كما يلي:

$$\omega_1 = \sqrt{\frac{k}{m}} \quad , \quad \left(\frac{X_1}{X_2} \right)^{(1)} = 1$$

$$\omega_2 = \sqrt{\frac{3k}{m}} \quad , \quad \left(\frac{X_1}{X_2} \right)^{(2)} = -1$$

يمكن اعتبار الاهتزاز مركباً من نمطى الاهتزاز وبالتالي يمكن كتابة الازاحتين هكذا،

$$x_1(t) = A \sin(\omega_1 t + \phi_1) + B \sin(\omega_2 t + \phi_2)$$

$$x_2(t) = C \sin(\omega_1 t + \phi_1) + D \sin(\omega_2 t + \phi_2)$$

الحد الأول على اليمين يمثل النمط الأول وبالتالي،

$$\frac{A}{C} = \left(\frac{X_1}{X_2} \right)^{(1)} = 1$$

$$\text{أي أن } C = A$$

وبالمثل،

$$\frac{B}{D} = \left(\frac{X_1}{X_2} \right)^{(2)} = -1$$

$$\text{أي أن } D = -B$$

وعليه تُصبح معادلتى الحركة هكذا،

$$x_1(t) = A \sin(\omega_1 t + \phi_1) + B \sin(\omega_2 t + \phi_2)$$

$$x_2(t) = A \sin(\omega_1 t + \phi_1) - B \sin(\omega_2 t + \phi_2)$$

الحالات الأولية:-

$$t = 0 , \quad x_1 = 5 , \quad x_2 = 0$$

$$0 = A \sin \phi_1 + B \sin \phi_2$$

$$0 = A \sin \phi_1 - B \sin \phi_2$$

وعن طريق الجمع والطرح نحصل على،

$$A \sin \phi_1 = 2.5 \quad (1)$$

$$B \sin \phi_2 = 2.5 \quad (2)$$

والآن نفاضل المعادلتين لإيجاد السرعة وبعد تعويض الحالة الأولية،

$$t = 0 , \dot{x}_1(0) = \dot{x}_2(0) = 0$$

$$0 = A \cos \phi_1 + B \cos \phi_2$$

$$0 = A \cos \phi_1 - B \cos \phi_2$$

$$\cos \phi_1 = \cos \phi_2 = 0 \quad \text{بالتالي} \quad B \neq 0 \quad \text{و} \quad A \neq 0$$

ومنها نحصل على،

$$\cos \phi_1 = 0 \quad \therefore \phi_1 = \frac{\pi}{2}$$

$$\cos \phi_2 = 0 \quad \therefore \phi_2 = \frac{\pi}{2}$$

وبعد التعويض في المعادلتين (1)، (2)،

$$A=B=2.5$$

وبالتالي،

$$x_1(t) = 2.5 \cos \sqrt{\frac{k}{m}}t + 2.5 \cos \sqrt{\frac{3k}{m}}t$$

$$x_2(t) = 2.5 \cos \sqrt{\frac{k}{m}} t - 2.5 \cos \sqrt{\frac{3k}{m}} t$$

3.3 ارتباط الإحداثيات:-

يمكن القول بشكل عام بأن حركة الأجهزة من ذات الدرجتين من الحرية تكون مرتبطة بمعنى أن

الاحداثيين يظهران في كل معادلة للحركة وعموماً يمكن كتابة معادلتي الحركة هكذا،

$$m_{11}\ddot{x}_1 + m_{12}\ddot{x}_2 + k_{11}x_1 + k_{12}x_2 = 0$$

$$m_{21}\ddot{x}_1 + m_{22}\ddot{x}_2 + k_{21}x_1 + k_{22}x_2 = 0$$

أو في شكل مصفوفة هكذا،

$$\begin{bmatrix} m_{11} & m_{12} \\ m_{21} & m_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} k_{11} & k_{12} \\ k_{21} & k_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

ومن هنا يتضح أن هنالك نوعان من الارتباط: ارتباط ديناميكي ويحدث هذا عندما تكون مصفوفة

الكتلة غير قطرية. وارتباط إستاتيكي يحدث عندما تكون مصفوفة الكزازة غير قطرية. يمكن تفادي

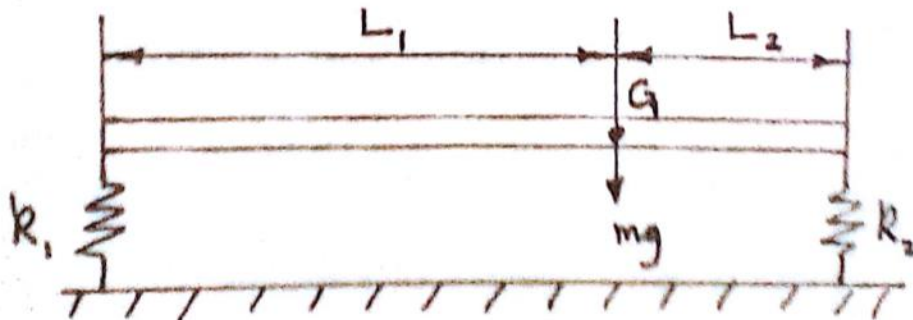
الارتباط باستخدام نظام إحداثيات مناسب.

الرسم أدناه يمثل قضيب جاسئ لا ينطبق فيه مركز الكتلة مع المركز الهندسي أي $L_1 \neq L_2$ ،

والقضيب محمول على يابيين k_1, k_2 . أن هذا القضيب يمثل جهازاً ذي درجتين من الحرية لأنه

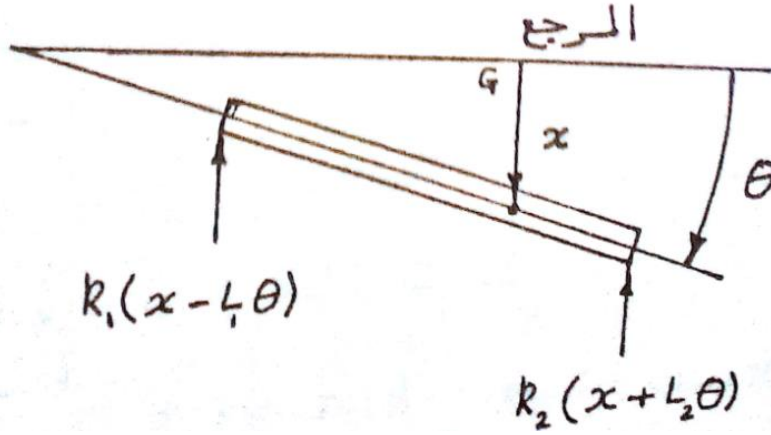
يحتاج إلى احداثيين لوصف حركته. أن اختيار الاحداثيين سيحدد نوع الارتباط أن كان ارتباطاً

ديناميكياً أم استاتيكيّاً أم ديناميكياً و استاتيكيّاً معاً.



1. الارتباط الاستاتيكي :

إذا اخترنا x, θ كما موضَّح في الرسم أدناه، حيث أن x هي الإزاحة الخطية لمركز الكتلة G فإنَّ ذلك سيؤدي إلى ارتباط استاتيكي كما توضَّح المعادلة،

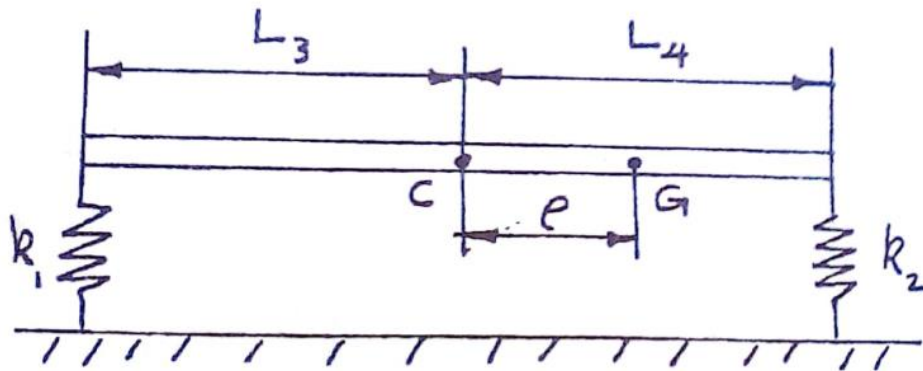


$$\begin{bmatrix} m & 0 \\ 0 & I_G \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x} \\ \ddot{\theta} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} k_1 + k_2 & k_2 L_2 - k_1 L_1 \\ k_2 L_2 - k_1 L_1 & k_1 L_1^2 + k_2 L_2^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x \\ \theta \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

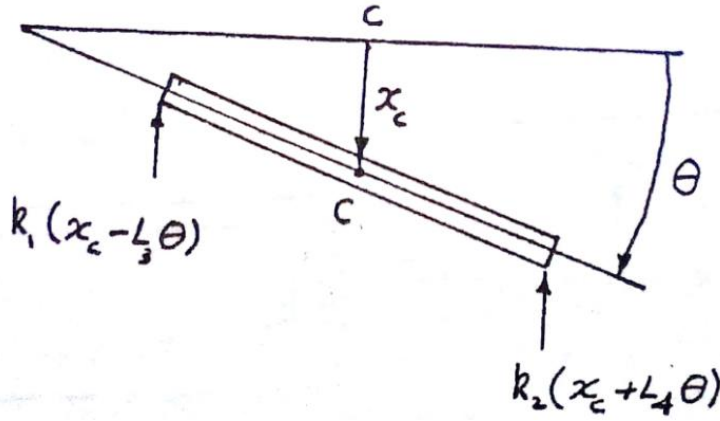
2. الارتباط الديناميكي:

هناك نقطة على القضيب C إذا سلطت عندها قوة عمودية على العمود تكون إزاحة القضيب

خطية فحسب . هذه النقطة تحددها المعادلة $k_1 L_3 = k_2 L_4$



استخدام θ, x_c يؤديان الى ارتباط ديناميكي

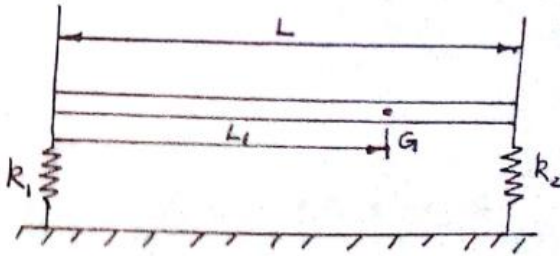
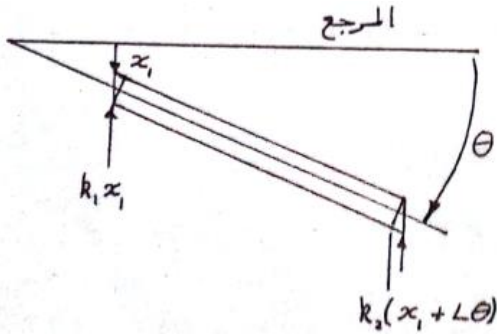


$$\begin{bmatrix} m & me \\ me & I_c \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x}_c \\ \ddot{\theta} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} k_1 + k_2 & 0 \\ 0 & k_1 L_3^2 + k_2 L_4^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_c \\ \theta \end{bmatrix} = 0$$

3. الارتباط الديناميكي والاستاتيكي:-

إذا اخترنا $x = x_1$ عند طرف القضيب كما موضَّح في الرسم، فإنَّ ذلك يؤدي إلى ارتباط ديناميكي

واستاتيكي معاً.



والمعادلة هي:

$$\begin{bmatrix} m & mL_1 \\ mL_1 & I_1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{\theta} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} k_1 + k_2 & k_2 L \\ k_2 L & k_2 L^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ \theta \end{bmatrix} = 0$$

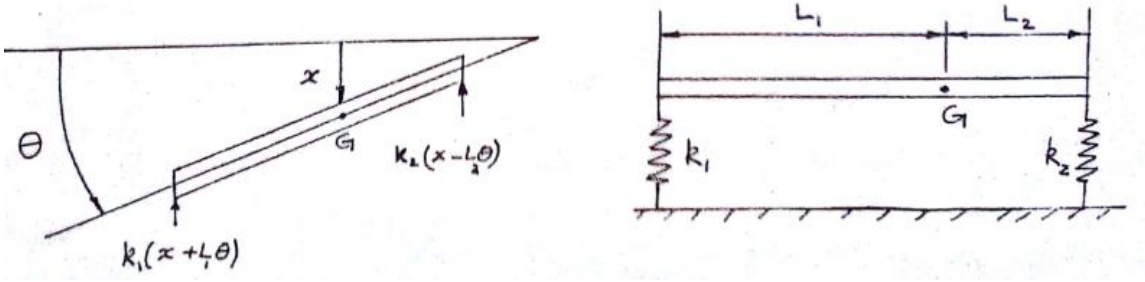
مثال (4):

أوجد نمطي الاهتزاز لسيارة تمت محاكاتها بجهاز بسيط عبارة عن قضيب له درجتان من الحرية. المعطيات:

$$m=1500 \text{ kg} \quad , \quad I_G = 2100 \text{ kgm}^2$$

$$k_1 = 36 \text{ kN/m} \quad , \quad k_2 = 39 \text{ kN/m}$$

$$L_1 = 1.35 \text{ m} \quad , \quad L_2 = 1.65 \text{ m}$$



الحل:

معادلة الحركة الرأسية:

$$-k(x + L_1\theta) - k_2(x - L_2\theta) = m\ddot{x}$$

$$\ddot{x} + \frac{k_1 + k_2}{m}x + \frac{k_1L_1 - k_2L_2}{m}\theta = 0$$

بعد التعويض نحصل على،

$$\ddot{x} + 50x - 10.5\theta = 0 \quad (1)$$

معادلة الحركة الزاوية . تأخذ العزوم حول G،

$$-k_1(x + L_1\theta)L_1 + k_2(x - L_2\theta)L_2 = I_G\ddot{\theta}$$

$$\ddot{\theta} + \frac{k_1L_1^2 + k_2L_2^2}{I_G}\theta + \frac{k_1L_1 - k_2L_2}{I_G}x = 0$$

$$\ddot{\theta} + 81.8\theta - 7.5x = 0 \quad (2)$$

لتحقيق المعادلتين (1)، (2)،

$$\begin{vmatrix} 50 - \omega^2 & -10.5 \\ -7.5 & 81.8 - \omega^2 \end{vmatrix} = 0$$

$$(50 - \omega^2)(81.8 - \omega^2) - 10.5 \times 7.5 = 0$$

$$\omega^4 - 131.8\omega^2 + 4011 = 0$$

$$\omega_1^2 = 47.7(\text{rad/s})^2, \quad \omega_2^2 = 84.1(\text{rad/s})^2$$

$$\omega_1 = 6.9 \text{ rad/s}, \quad \omega_2 = 9.2 \text{ rad/s}$$

وإذا كانت سعة الحركة الخطية X وسعة الحركة الزاوية A، يمكن بالطبع إيجاد نمطي

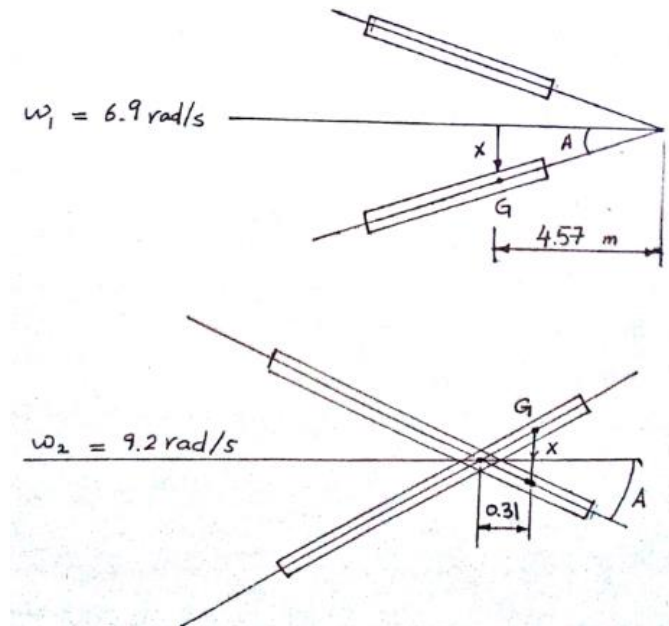
الاهتزاز وهما،

$$\left(\frac{X}{A}\right)^{(1)} = 4.57, \quad \left(\frac{X}{A}\right)^{(2)} = -0.31$$

هيئة الاهتزاز في الرسم التالي يوضح أن هنالك عقدة في مقدمة القضيب وعلى بعد 4.57m

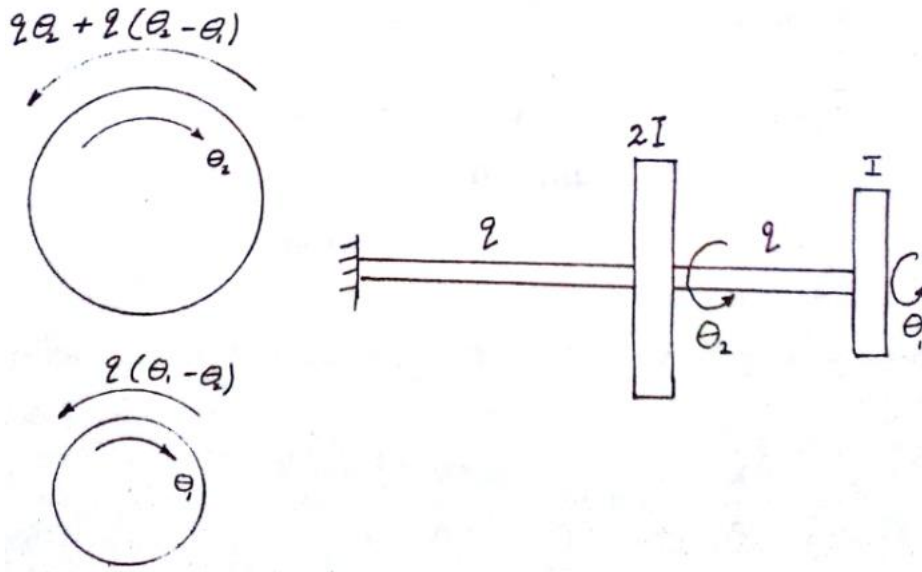
من مركز الكتلة في النمط الأول. وفي النمط الثاني نجد أن العقدة خلف مركز الكتلة بمسافة

0.31m.



مثال (5):

أوجد الذبذبتين الطبيعييتين وهيئتي الاهتزاز للجهاز الموضَّح في الرسم أدناه.



الحل:-

معادلات الحركة:

$$-q(\theta_1 - \theta_2) = I\ddot{\theta}_1$$

$$\ddot{\theta} + p^2\theta_1 - p^2\theta_2 = 0 \quad (1)$$

$$-q\theta_2 - q(\theta_2 - \theta_1) = 2I\ddot{\theta}_2$$

$$\ddot{\theta}_2 + p^2\theta_2 - 0.5p^2\theta_1 \quad (2)$$

$$p^2 = \frac{q}{I}$$

حيث أن:-

الحل لا يتحقق إلا بالتالي،

$$\begin{vmatrix} p^2 - \omega^2 & -p^2 \\ -0.5p^2 & p^2 - \omega^2 \end{vmatrix} = 0$$

$$\omega^4 - 2p^2\omega^2 + 0.5p^4 = 0$$

$$\omega_1^2 = 0.29p^2, \omega_2^2 = 1.71p^2$$

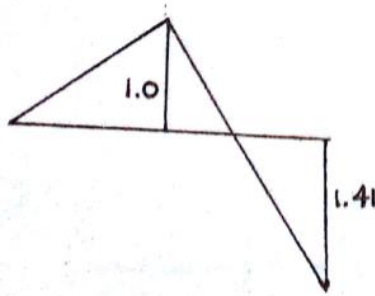
أي أن الذبذبتين الطبيعييتين هما:

$$\omega_1 = 0.54 \sqrt{\frac{q}{I}} , \quad \omega_2 = 1.31 \sqrt{\frac{q}{I}}$$

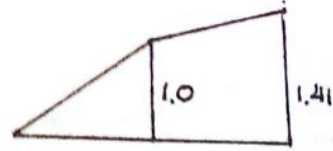
إذا كانت سعتي الحركة الزاوية A_1 و A_2 ، فإن نمطي الاهتزاز يمكن إيجادهما وهما،

$$\{A\}^{(1)} = \begin{bmatrix} 1.41 \\ 1 \end{bmatrix} , \quad \{A\}^{(2)} = \begin{bmatrix} -1.41 \\ 1 \end{bmatrix}$$

وهيئة الاهتزاز كما موضَّح في الرسم أدناه.



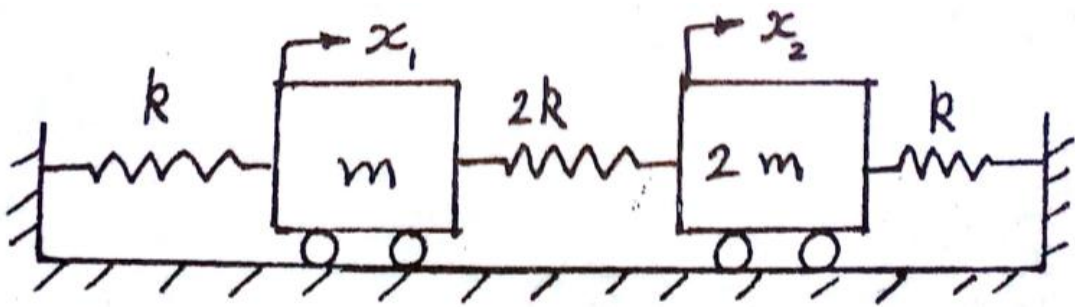
$$\omega_2 = 1.31 \sqrt{\frac{q}{I}}$$



$$\omega_1 = 0.541 \sqrt{\frac{q}{I}}$$

3.4 تمرين

1. أوجد الذبذبتين الطبيعييتين ونمطي الاهتزاز ثم أرسم هيئة الاهتزاز للجهاز الموضَّح في الرسم .

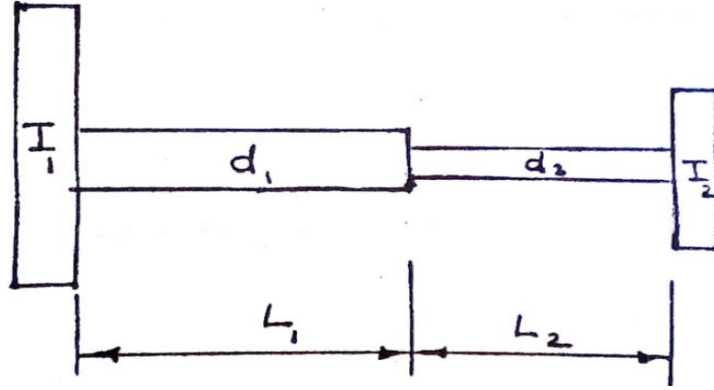


$$\text{Ans.} \left(\omega_1 = 0.81 \sqrt{\frac{k}{m}}, \omega_2 = 1.961 \sqrt{\frac{k}{m}}, \left(\frac{X_1}{X_2} \right)^{(1)} = 0.85, \left(\frac{X_1}{X_2} \right)^{(2)} = -2.35 \right)$$

2. أوجد الذبذبة الطبيعية ونمط الاهتزاز لجهاز الالتواء الموضح في الرسم. المعطيات:

$$d_1 = 25 \text{ mm}, d_2 = 20 \text{ mm}, L_1 = 300 \text{ mm}, L_2 = 150 \text{ mm}, I_1 = 0.57 \text{ kg m}^2$$

$$I_2 = 0.34 \text{ kg m}^2, G = 80 \text{ kN/mm}^2$$



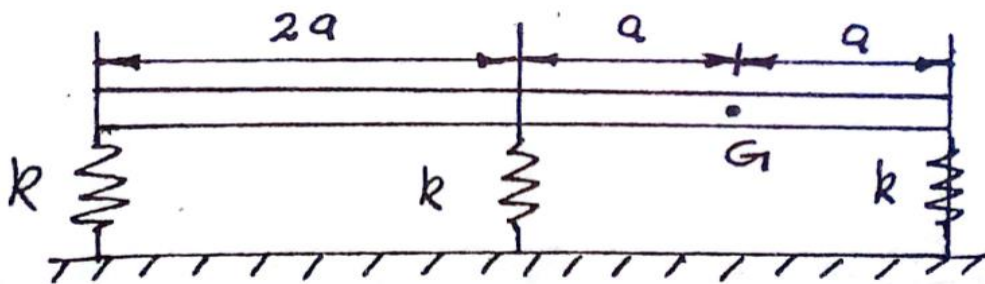
Ans. $(\omega = 4.39 \text{ rad/s}, \frac{A_1}{A_2} = -0.6)$

3. جسم جاسئ كتلته m محمول على ثلاثة يايات على أبعاد متساوية ولكل ياي ثابت k . مركز

الكتلة G يقع في منتصف المسافة بين يايين. نصف قطر الدوران حول محور عبر G قائم على

مستوى الرسم a في موضع الاتزان يكون الجسم افقياً. أوجد الذبذبتين الطبيعييتين وهيئتي الاهتزاز

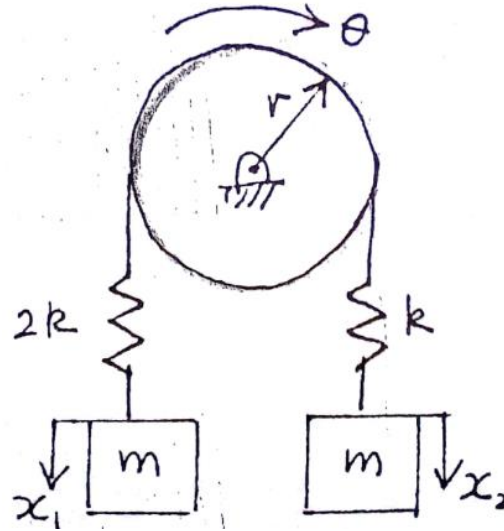
ومواضع العقد.



Ans. $\left(\omega_1 = \sqrt{\frac{2k}{m}}, \omega_2 = \sqrt{\frac{12k}{m}} \right)$

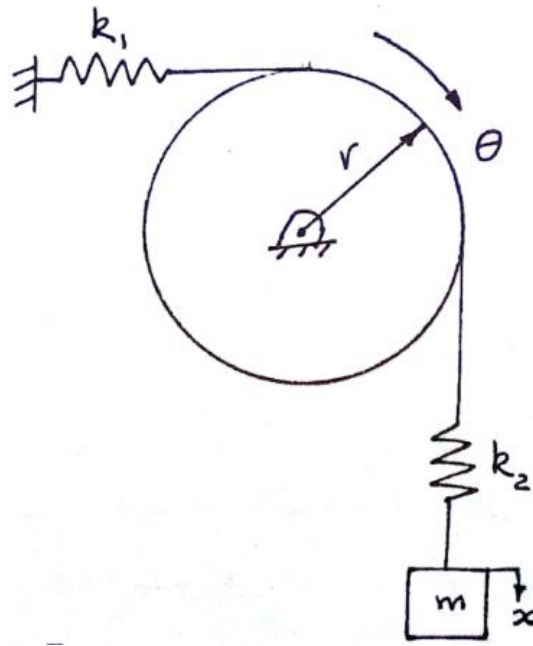
العقدة الاولى في الطرف اليسار للقضيب والعقدة الثانية على يمين G بمسافة $\left(\frac{a}{3}\right)$

4. بكرة نصف قطرها r ولها عزم قصور ذاتي $2I$ تحمل كتلتين متساويتين m بواسطة يابيين لهما ثابتان $k, 2k$. واليبيان بدورهما يتصلان بحبل يمر حول البكرة. نفترض أن الكتلتين تتحركان في اتجاه رأسي فقط بينما البكرة بإمكانها الدوران بحرية. استنتج معادلات الحركة.



Ans.
$$\begin{bmatrix} m\ddot{x}_1 + 2k(x_1 + r\theta) = 0 \\ m\ddot{x}_2 + k(x_2 - r\theta) = 0 \\ I\ddot{\theta} + 3kr^2\theta + 2krx_1 - krx_2 = 0 \end{bmatrix}$$

5. بكرة لها عزم قصور ذاتي حول محور الدوران I ومحكومة بياي أفقي له ثابت k_1 كما في الرسم أدناه. هنالك ياي آخر له ثابت k_2 يتصل بكتلة m استنتج معادلة الحركة.

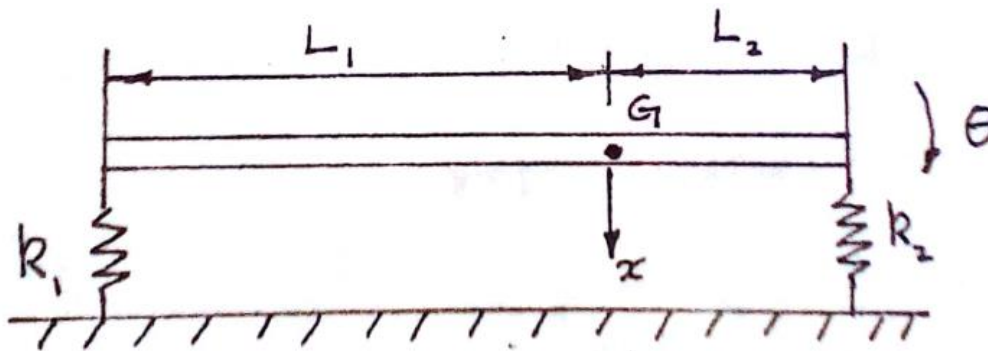


Ans.
$$\begin{cases} (I\ddot{\theta} + k_1 r^2 \theta - k_2 r(r\theta - x)) = 0 \\ m\ddot{x} + k_2(x - r\theta) = 0 \end{cases}$$

6. قضيب غير منتظم AB طوله $L = 1.6\text{m}$ مسنود على يابيين $k_1 = 3\text{kN/m}$,

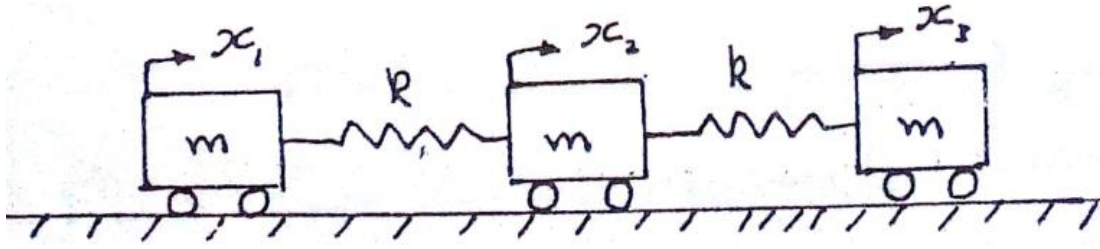
$k_2 = 5\text{kN/m}$ كتلة القضيب 9kg وله نصف قطر دوران حول مركز الكتلة G مقداره

0.3m اذا علمنا أن $L_1 = 1\text{m}$, $L_2 = 0.6\text{m}$, أوجد الذبذبتين الطبيعيتين.



Ans. $(\omega_1 = 29.8\text{rad/s} , \omega_2 = 77.0\text{rad/s})$

7. أوجد الذبذبات الطبيعية للجهاز الموضَّح أدناه. أوجد انماط الاهتزاز ثم أرسم هيئة الاهتزاز.



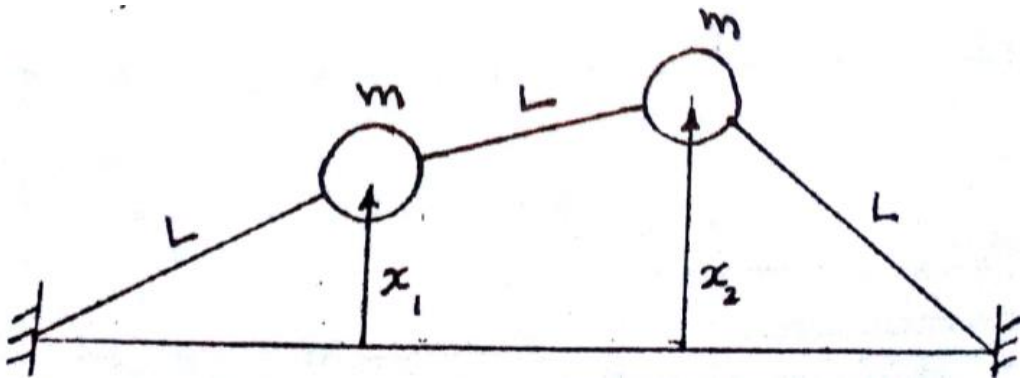
Ans.
$$\left[\begin{array}{l} \omega_1 = \sqrt{\frac{k}{m}}, \quad \omega_2 = \sqrt{\frac{3k}{m}}, \\ \{X\}^{(1)} = \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}, \quad \{X\}^{(2)} = \begin{bmatrix} -0.5 \\ 1 \\ 0.5 \end{bmatrix} \end{array} \right]$$

8. كتلتان موصلتان بسلك قوة الشد فيه T . أنظر الرسم. على افتراض أن T تظل ثابتة ولا تتغير

عند إزاحة الكتلتين في اتجاه عمودي على السلك، برهن أن الذبذبتين الطبيعييتين للجهاز هي:

$$\omega_1 = \sqrt{\frac{T}{mL}}, \quad \omega_2 = \sqrt{\frac{3T}{mL}}$$

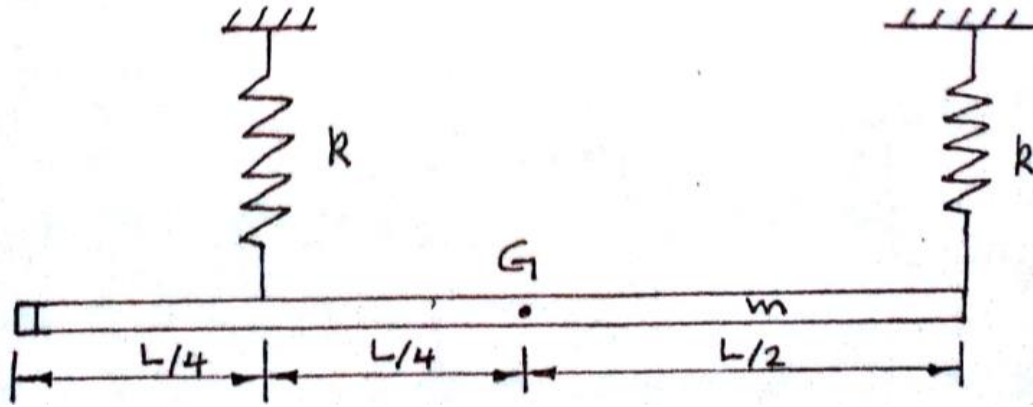
أرسم هيئة الاهتزاز :



Ans.
$$\left[\left(\frac{X_1}{X_2} \right)^{(1)} = 1, \left(\frac{X_1}{X_2} \right)^{(2)} = -1 \right]$$

9. اختر الاحداثيين x لازاحة G و θ لدوران القضيب فى عكس اتجاه دوران عقارب الساعة
أوجد الذبذبتين الطبيعيتين. G مركز الكتلة .

إذا كانت θ فى اتجاه دوران عقارب الساعة فهل يترتب على ذلك أي اختلاف؟

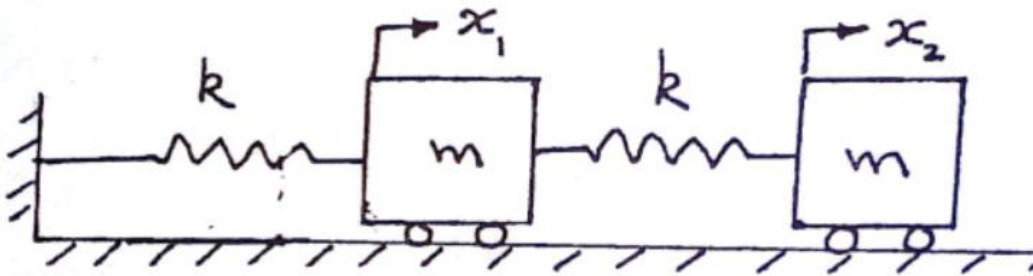


Ans. $(\omega_1 = 1.282 \sqrt{\frac{k}{m}}, \omega_2 = 2.026 \sqrt{\frac{k}{m}}, \left(\frac{X_1}{\theta}\right)^{(1)} = 0.7L, \left(\frac{X}{\theta}\right)^{(2)} = -0.119L)$

10. بدأ الجهاز الموضَّح فى الرسم أدناه من الحالة الاولى التالية:

$$x_1(0) = 0, x_2(0) = 1.0$$

$$\dot{x}_1(0) = \dot{x}_2(0) = 0$$



برهن ان معادلتى الحركة كما يلى:

$$x_1(t) = 0.447 \cos \omega_1 t - 0.447 \cos \omega_2 t$$

$$x_2(t) = 0.722 \cos \omega_1 t + 0.278 \cos \omega_2 t$$

$$\omega_1 = \sqrt{\frac{0.382k}{m}}, \omega_2 = \sqrt{\frac{2.618k}{m}}$$

حيث أنَّ

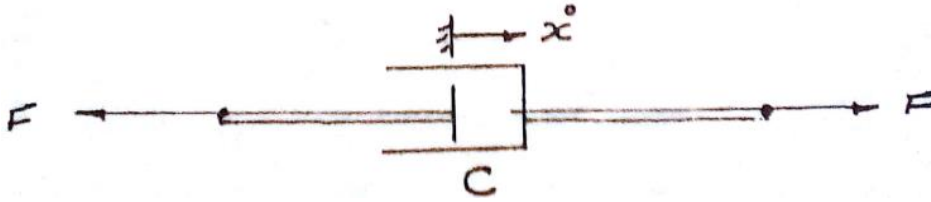
الفصل الرابع

الاهتزاز الحر المتضائل

(Damped Free Vibration)

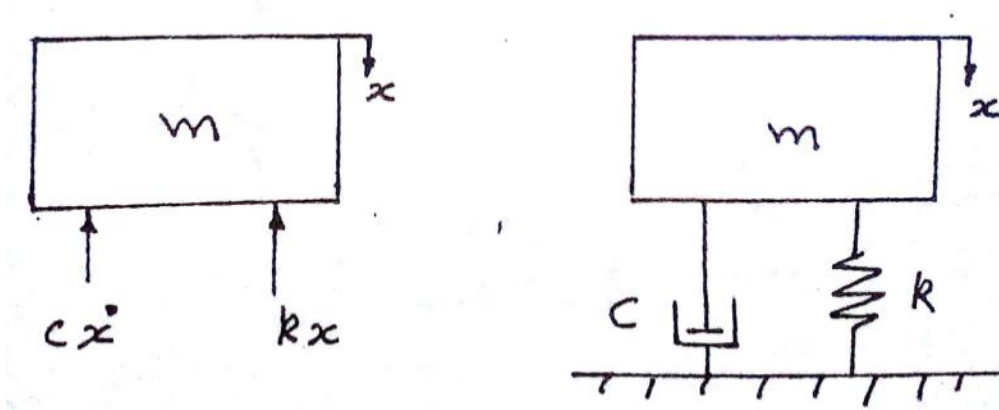
1.4 مدخل:-

هنالك أنواع كثيرة للمضاعة، ولكن أكثرها شيوعاً وبسراً في التحليل هي المضاعة اللزجة والمضائل اللزج عبارة عن كباس يتحرك داخل أسطوانة ممتلئة بالزيت. ويرمز للمضائل هكذا:



والعلاقة بين القوة المسلطة F ومعامل المضاعة C والسرعة $\dot{x}$ كما يلي وهي علاقة خطية بين القوة والسرعة $F = C\dot{x}$ ، وعليه فان وحدة قياس معامل المضاعة Ns/m .

نأخذ جهاز له درجة واحدة من الحرية كما في الرسم أدناه،



معادلة الحركة،

$$-c\dot{x} - kx - m\ddot{x}$$

$$\ddot{x} + \frac{c}{m}\dot{x} + \frac{k}{m}x = 0$$

ويمكن كتابة هذه المعادلة هكذا،

$$\ddot{x} + 2\xi p \dot{x} + p^2 x = 0$$

حيث أن p, ξ ثابتان،

$$p = \sqrt{\frac{k}{m}}, \xi = \frac{c}{2mp}$$

الحل التقليدي للمعادلة التفاضلية،

$$x = e^{\lambda t}$$

حيث أن λ ثابت. وبعد التعويض في المعادلة نحصل على،

$$(\lambda^2 + 2\xi p \lambda + p^2) e^{\lambda t} = 0$$

والحل يتطلب الآتي

$$\lambda^2 + 2\xi p \lambda + p^2 = 0$$

$$\lambda = -\xi p \pm p \sqrt{\xi^2 - 1}$$

وبالتالي فالحل العام هو

$$x = A e^{\lambda_1 t} + B e^{\lambda_2 t}$$

حيث أن A و B ثابتان يمكن إيجادها من الحالة الأولية. وبعد تعويض قيمة λ_1 و λ_2 يكون الحل

$$X = e^{-\xi p t} \left[A e^{p \sqrt{\xi^2 - 1} t} + B e^{-p \sqrt{\xi^2 - 1} t} \right]$$

الحد الأول $e^{-\xi p t}$ عبارة عن دالة تناقص أسى مع الزمن. أما سلوك الحدين داخل القوس المربع

يعتمد على ما إذا كانت القيمة $\xi^2 - 1$ موجبة، أو سالبة، أو صفراً. عندما تكون $\xi > 1$ فإن

جذري المعادلة يكونان عددين حقيقيين، وفي هذه الحالة يقال أن المضاغلة مرتفعة ولا تؤدي إلى

تأرجح الجهاز. وعندما تكون $\xi < 1$ يكون الجذران عددين مركبين وفي هذه الحالة يقال أن المضايلة منخفضة ويؤدي ذلك إلى تأرجح الجهاز.

الحالة الفاصلة بين التأرجح وعدمه هو عندما تكون $\xi = 1$ وعندها يصبح الجذران متساويين في القيمة ولا يحدث تأرجح للجهاز ويقال في هذه الحالة أن المضايلة حرجة. سنناقش هذه الحالات الثلاث مرة أخرى ويقدر أكبر من التفصيل. ولكن قبل ذلك نتعرض لمعامل المضايلة الحرجة ويرمز لها بـ c_c وبالتالي فإن،

$$\xi = \frac{c_c}{2mp} = 1$$

أي أن معامل المضايلة الحرجة،

$$c_c = 2mp$$

ومن هنا نستنتج أن ξ هي النسبة بين معامل المضايلة ومعامل المضايلة الحرجة وتسمى نسبة المضايلة.

(أ) الحركة التآرجحية: المضايلة المنخفضة $\xi < 1$

الحل:

$$x = e^{-\xi p t} \left[A e^{ip\sqrt{1-\xi^2}t} + B e^{-ip\sqrt{1-\xi^2}t} \right]$$

ويمكن كتابتها كما يلي

$$x = e^{-\xi p t} \left[\frac{\dot{x}(0)\xi p t(0)}{p\sqrt{1-\xi^2}} \sin \sqrt{1-\xi^2}t + x(0) \right]$$

$$x = X e^{-\xi p t} \sin(p\sqrt{1-\xi^2}t + \phi)$$

أو

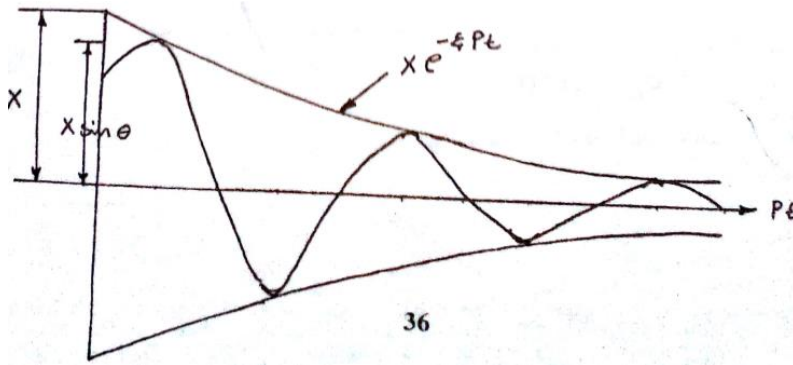
$$x = X_0 e^{-\xi p t} \cos(p \sqrt{1 - \xi^2} t - \phi_0)$$

حيث أنَّ X, ϕ, X_0, ϕ_0 ثابت يمكن إيجادها من الحالات الأولية $x(0), \dot{x}(0)$ ، فإنَّ،

وهذه المعادلة تفيد ان ذبذبة الاهتزاز المتضائل،

$$p_d = \frac{2\pi}{T_d} = p \sqrt{1 - \xi^2}$$

والرسم التالي يوضِّح تلاشي الاهتزاز



(ب) الحركة غير التارجحية. حالة المضاعلة المرتفعة $\xi > 1$.

الحل :

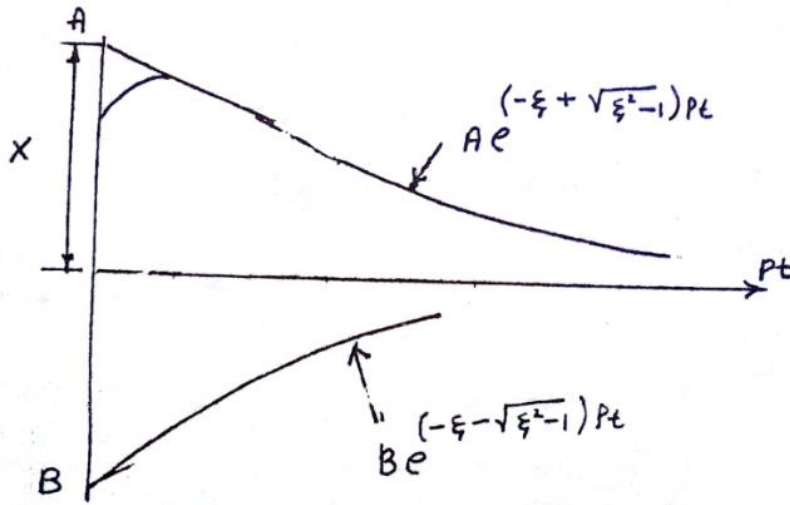
$$x = A e^{(-\xi + \sqrt{\xi^2 - 1}) p t} + B e^{(-\xi - \sqrt{\xi^2 - 1}) p t}$$

حيث أنَّ:

$$A = \frac{\dot{x}(0) + (\xi + \sqrt{\xi^2 - 1}) p x(0)}{2P \sqrt{\xi^2 - 1}}$$

$$B = \frac{-\dot{x}(0) + (\xi - \sqrt{\xi^2 - 1}) p x(0)}{2P \sqrt{\xi^2 - 1}}$$

والمنحنى كما موضَّح في الرسم أدناه،



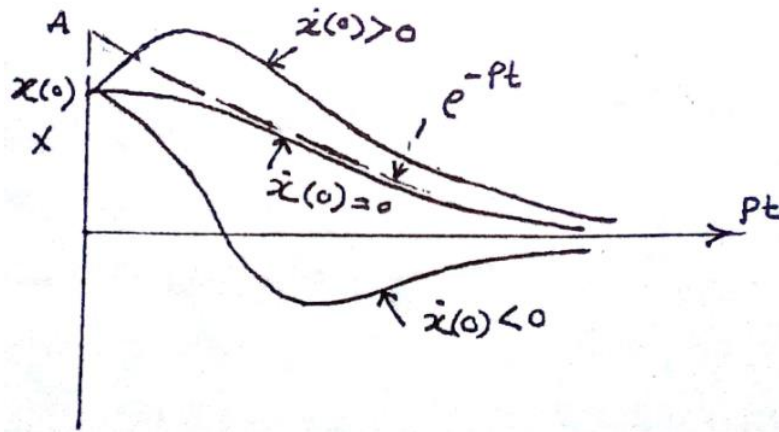
(ج) حركة المضاعلة الحرجة $\xi = 1$ في هذه الحالة $\lambda_1 = \lambda_2 = -p$.

والحل :

$$x = (A + Bt)e^{-pt}$$

أو

$$x = e^{-pt} \{ [\dot{x}(0) + px(0)]t + x(0) \}$$



والفرق بين الحركة غير التآرجحية وحركة المضاعلة الحرجة هي أنَّ حركة المضاعلة الحرجة

أسرع في التلاشي. ولهذا السبب كثير من الأجهزة لها مضاعلة حرجة لتلافي التجاوز

(overshoot) والتأرجح.

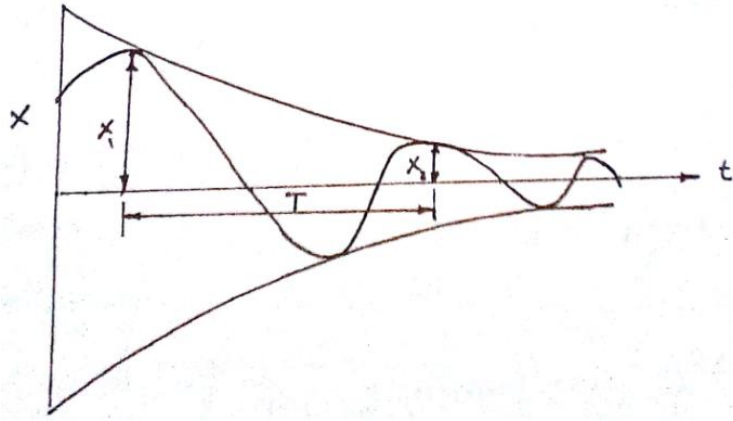
4.2 التناقص اللوغريثمي:

طريقة سهلة لإيجاد مقدار المضاعلة الموجودة في الجهاز تتمثل في قياس معدل تلاشي التآرجحات. وكلما كبرت المضاعلة كلما زاد معدل التلاشي.

خذ اهتزاز متضائل يمكن التعبير عنه بالمعادلة

$$x = Xe^{-\xi pt} \sin(p\sqrt{1-\xi^2}t + \phi)$$

وهذه موضحة في الرسم أدناه.



نستخدم مصطلح التناقص اللوغريثمي وهو اللوغريثم الطبيعي للنسبة بين أي سعتين متتاليتين. أي أن التناقص اللوغاريتمي ويرمز له بالحرف δ .

$$\delta = \ln \frac{X_1}{X_2}$$

$$\delta = \frac{e^{-\xi pt} \sin(p\sqrt{1-\xi^2}t_1 + \phi)}{e^{-\xi p(t_1-T)} [\sqrt{1-\xi^2}(t_1-T) + \phi]}$$

ونسبة لأن قيم $\sin \theta = \sin(\theta + 2\pi)$ ، فإن المعادلة السابقة يمكن تبسيطها هكذا،

$$\delta = \ln \frac{e^{-\xi pt}}{e^{-\xi p(t_1-T)}} = \ln e^{\xi pt} = \xi PT$$

نعوض للزمن الدوري،

$$T = \frac{2\pi}{p\sqrt{1-\xi^2}}$$

لنحصل على الصيغة الدقيقة للتناقص اللوغاريتمي

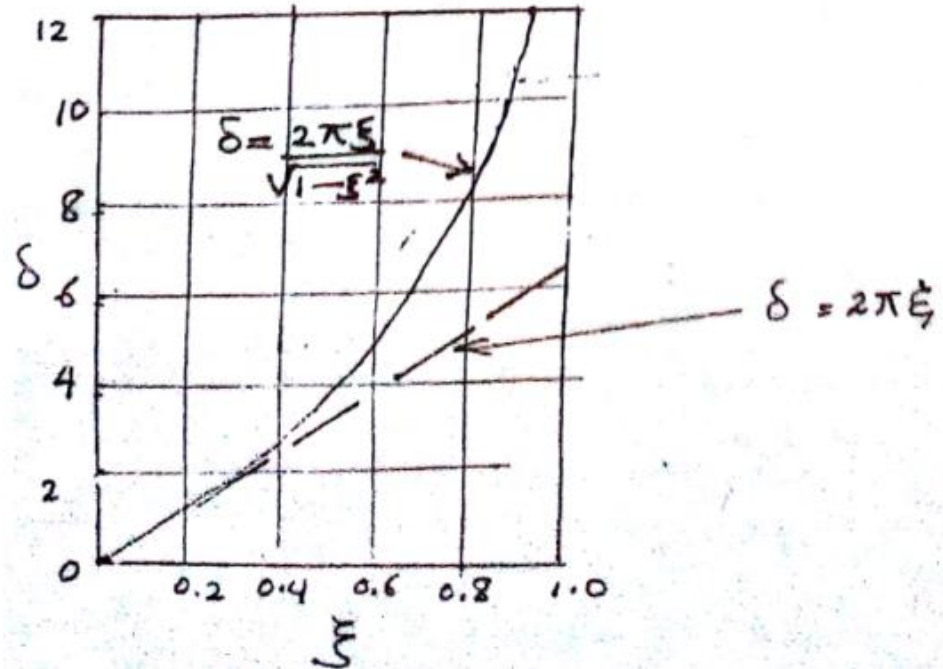
$$\delta = \frac{2\pi\xi}{\sqrt{1-\xi^2}}$$

وعندما تكون ξ صغيرة، يصبح $\sqrt{1-\xi^2} = 1$

والحل التقريبي،

$$\delta = 2\pi\xi$$

الرسم التالي يوضح الصيغتين الدقيقة والتقريبية.



مثال(1):

البيانات التالية تتعلق بجهاز يتكون من كتلة وياي ومضائل وقيمها $c=21\text{Ns/m}$ ، $m=4\text{kg}$ ، $k=5260\text{N/m}$. أوجد التناقص اللوغاريتمي في حالة اهتزاز الجهاز وكذلك النسبة بين أي سعتين متتاليتين.

الحل:

$$P = \sqrt{\frac{k}{m}} = \sqrt{\frac{5260}{4}} = 36.3 \text{ rad/s}$$

معامل المضاعلة الحرجة،

$$c_c = 2mp = 2 \times 4 \times 36.3 = 290 \text{ Ns/m}$$

نسبة المضاعلة،

$$\xi = \frac{c}{c_c} = \frac{21}{290} = \underline{0.0724}$$

التناقص اللوغاريتمي،

$$\delta = \frac{2\pi\xi}{\sqrt{1-\xi^2}}$$

$$\delta = \frac{2\pi \times 0.0724}{\sqrt{1-0.0724^2}} = \underline{0.456}$$

إذن نسبة أي سعتين متتاليتين،

$$\frac{X_1}{X_2} = e^\delta = e^{0.456} = \underline{1.58}$$

مثال (2):

برهن أن التناقص اللوغاريتمي يمكن حسابه من المعادلة الآتية:

$$\delta = \frac{1}{n} \ln \frac{X_o}{X_n}$$

حيث X_n تمثل سعة الحركة بعد مرور n دورة. أرسم منحنى نسبة المضاعلة وعدد الدورات التي تؤدي إلى تناقص السعة بنسبة 50%

$$\frac{X_0}{X_1} = \frac{X_1}{X_2} = \frac{X_2}{X_3} \dots \frac{X_{n-1}}{X_n} = e^{\delta}$$

النسبة $\frac{X_o}{X_n}$ يمكن كتابتها هكذا،

$$\frac{X_0}{X_n} = \left(\frac{X_0}{X_1} \right) \left(\frac{X_1}{X_2} \right) \left(\frac{X_2}{X_3} \right) \dots \left(\frac{X_{n-1}}{X_n} \right)$$

$$\frac{X_0}{X_n} = (e^{\delta})^n = e^{n\delta}$$

ومنها تستنتج،

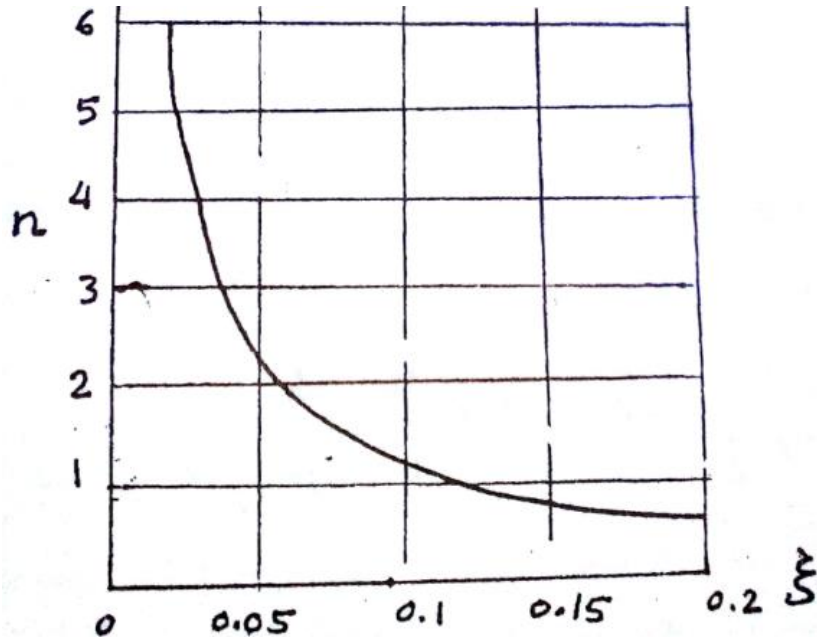
$$\delta = \frac{1}{n} \ln \frac{X_o}{X_n}$$

لإيجاد عدد الدورات التي بمرورها تنخفض سعة الحركة بنسبة 50%. من المعادلة السابقة،

$$\delta = 2\pi\xi = \frac{1}{n} \ln 2 = \frac{0.693}{n}$$

$$n\xi = \frac{0.693}{2\pi} = 0.110$$

وهذه المعادلة هي المطلوبة والمنحني $\xi - n$ كما في الرسم أدناه.



4.3 تمرين:

1. كتلة 1kg تتصل بطرف ياي له ثابت 700N/m . أوجد معامل المضاعلة الحرجة.

Ans. ($c_c=52.9\text{Ns/m}$)

2. لتدرج مضائل ، تم قياس سرعة الكباس عند تسليط قوة محددة عليه. إذا كان قوة 2.5N

أنتجت سرعة ثابتة 30mm/s، أوجد نسبة المضاعلة عند استخدام هذا المضائل مع

الجهاز الذي ورد وصفه في المسألة (1).
Ans. ($\xi = 1.57$)

3. جهاز له كتلة 2.267kg وثابت ياي 1.75kN/m، ومضائل لزج يهتز بحيث تكون أي

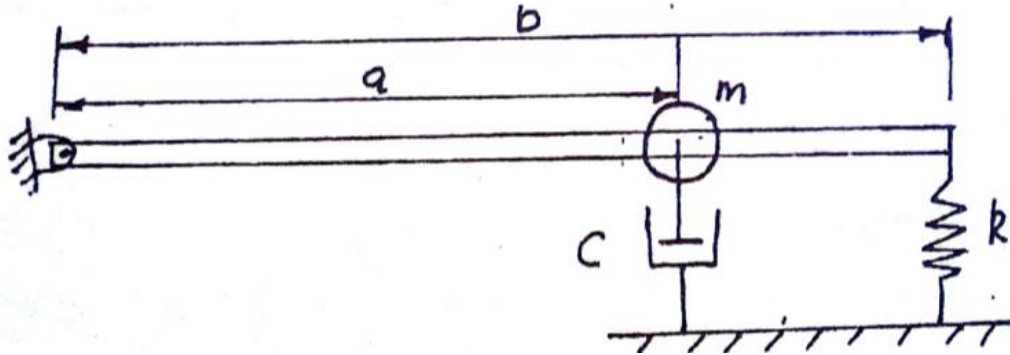
سعتين متتاليتين 1.00 و 0.98. أوجد:

(أ) الذبذبة الطبيعية للاهتزاز المتضائل (ب) نسبة المضاعلة

(ج) التناقص اللوغريثمي. (د) معامل المضاعلة

Ans. ($p = 27.8\text{rad / s}$, $\delta = 0.0202$, $\xi = 0.003215$, $c = 0.405$)

4. اكتب معادلة الحركة للجهاز الموضَّح في الرسم أدناه ثم أوجد الذبذبة الطبيعية للاهتزاز المتضائل وكذلك معامل المضاعلة الحرجة.



Ans.
$$\ddot{\theta} + \frac{c}{m} \dot{\theta} + \left[\frac{b}{a} \right]^2 \frac{k}{m} \theta = 0$$

$$P_d = \sqrt{\left\{ \frac{k}{m} \left(\frac{b}{a} \right)^2 - \left(\frac{c}{2m} \right)^2 \right\}}, c_c = 2m \left(\frac{b}{a} \right) \sqrt{\frac{k}{m}}$$

5. جهاز يتكون من كتلة وياى ومضائل أزيح من موضع الاتزان ثم أطلق. إذا تناقصت سعة

الحركة 5% كل دورة، ماهي نسبة المضاعلة في الجهاز؟
Ans. ($\xi = 0.00816$)

6. ماسورة مدفع كتلتها 540kg لها ياي للارتداد ثابتته 300kN/m. إذا إرتدت الماسورة بعد

إطلاق القذيفة 1.2m، أوجد (أ) السرعة الأولية للارتداد. (ب) معامل المضاعلة الحرجة

للمضائل الذي يتصل بالماسورة عند نهاية شوط الارتداد. (ج) الزمن المطلوب لكي تعود

الماسورة الى موضع 50mm من الموضع الأول.

Ans. ($t = 0.214s, \dot{x} = 28.3m/s, c_c = 25488 Ns/m$)

7. مضائل برّاد تصميمه بحيث يصبح التجاوز (overshoot) 10% من الإزاحة الأولية عند

إطلاقه، أوجد ξ_1 . إذا كانت $\xi = \frac{1}{2} \xi_1$ ، فكم سيكون التجاوز.

Ans. ($\xi_1 = 0.59, X_{overshoot} = 0.379$)

8. جهاز في حالة اهتزاز يتكون من كتلة 4.534kg، ويأى له ثابت 3.5kN/m، ومضائل له معامل مضاعلة 12.43Ns/m. أوجد:

(أ) نسبة المضاعلة (ب) التناقص اللوغاريتمي (ج) نسبة أي سعتين متتاليتين

$$\text{Ans.} \left(\xi = 0.0493, \delta = 0.31, \frac{X_0}{X_1} = 1.36 \right)$$

9 . جهاز يهتز له البيانات التالية $c=70\text{Ns/m}$, $m=17.5\text{kg}$, $k=7\text{kN/m}$. أوجد :

(أ) نسبة المضاعلة (ب) الذبذبة الطبيعية للاهتزاز المتضائل

(ج) التناقص اللوغاريتمي (د) نسبة أي سعتين متتاليتين

$$\text{Ans.} \left(\xi = 0.1, p_d = 19.9\text{rad/s}, \delta = 0.6315, \frac{X_0}{X_1} = 1.88 \right)$$

10. طاقة الارتداد لمدفع ضخم يتم امتصاصها بواسطة ياي . فى نهاية الارتداد، يتم تعشيق

جهاز مضاعلة بحيث يعود المدفع لوضع إطلاق النار بدون ذبذبة. نوع من هذه المدافع كتلته

36.3 طن ومسافة الارتداد 3m من سرعة أولية 9m/s. أوجد ثابت الياى. أوجد اقل معامل

للمضاعلة للزجة الذى يؤدى الى عودة المدفع لوضعه الأول بدون تأرجح حول موضع الاتزان.

$$\text{Ans.} (k=327\text{kN/m}, c_c=218\text{kNs/m}).$$

11. جهاز يتكوّن من كتلة ويأى ومضائل يهتز بذبذبة 6Hz. بعد 10s وجد أنّ سعة الحركة

انخفضت الى 70% من قيمتها الأولية. أحسب التناقص اللوغاريتمي ومن ثم أحسب نسبة

المضاعلة.

$$\text{Ans.} (\xi = 0.000946, \delta = 0.00594)$$

12. الازاحات القصوى المتتالية لجهاز يتكون من كتلة وياي ومضائل كانت 38.4mm

48mm , 60mm , 75mm . إذا علمنا ان $m=20\text{kg}$, $k=800\text{N/m}$ ، أوجد:

(أ) نسبة المضاعلة (ب) معامل المضاعلة اللزج

أنظر الرسم.



Ans. ($\xi = 0.0355$, $c = 9\text{Ns/m}$)

13. ماسورة مدفع ميدان كتلتها 635kg تعود إلى موضع الإطلاق بعد الارتداد بواسطة جهاز

إرجاع يتكون من مضائل وياي له ثابت 148kN/m أوجد قيمة معامل المضاعلة للجهاز والذي

يؤدي إلى عودة الماسورة الى موضع الإطلاق في أقصر مدة ممكنة بدون تأرجح.

Ans. ($c=19.4\text{kNs/m}$)

14. جهاز له مضاعلة حرجة تم إطلاقه من سكون في موضع عشوائي x_0 عند $t = 0$ ، أوجد:

(أ) موضع الجهاز في أي زمن t . (ب) إذا أستخدمت النتيجة المتحصلة في (أ) في المدفع

المذكور في المسألة (13)، أوجد الزمن الذي تكون فيه الماسورة في منتصف الطريق لموضع

الإطلاق.

Ans. ($x = x_0 e^{-pt}(1 + pt)$, $t = 0.1108\text{s}$).

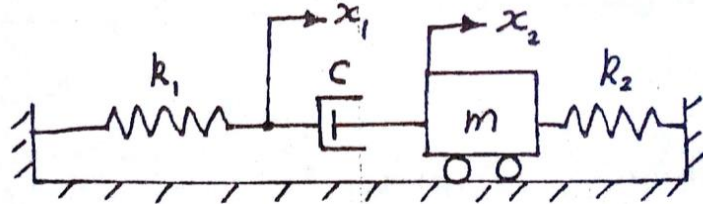
15. إذا افترضنا ان ماسورة المدفع في المسألة (13) تم تعديلها مما أدى إلى زيادة كتلتها

181kg، أوجد الثابت k لجهاز الإرجاع الذي يجب أن يستخدم إذا ظل جهاز الإرجاع حرج

المضاعلة.

Ans. ($k=115.6\text{kN/m}$).

16. استنتج المعادلات التفاضلية للجهاز الموضَّح في الرسم أدناه.



Ans. $\left(m\ddot{x}_2 + c\dot{x}_2 + k_2x_2 = c\dot{x}_1, \quad c\dot{x}_1 + k_1x_1 = c\dot{x}_2 \right)$