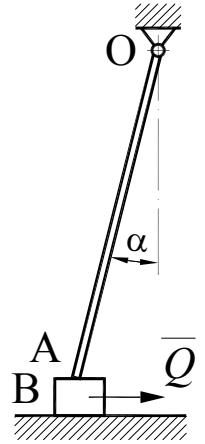


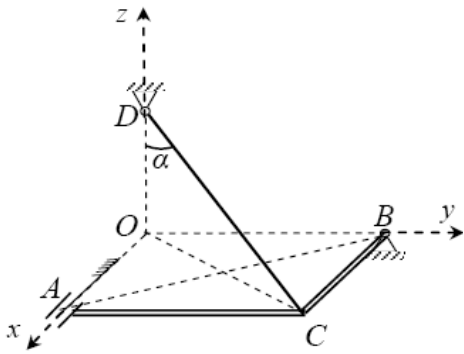
Задача С1 (8 балів)

Однорідний стержень OA довжиною l і масою m_1 , шарнірно закріплений в точці O під кутом α до вертикалі і опирається кінцем A на брусок B масою m_2 , який лежить на горизонтальній поверхні. Коефіцієнт тертя бруска зі стержнем дорівнює f_1 , з поверхнею – f_2 . Визначити мінімальне значення горизонтальної, спрямованої як показано на рис. сили Q , яку необхідно прикласти до бруска, щоб зрушити його з місця. При обчисленнях прийняти $f_1=f_2=0.2$; $2m_1=m_2=10$ кг; $\alpha=14^\circ$ ($\text{tg}(\alpha)\approx 0.25$).



Задача С2 (12 балів)

Тонкий однорідний стержень ACB з шарнірами A (циліндричним) та B (сферичним) на кінцях утримується в горизонтальній площині за допомогою невагомої нерозтяжної нитки CD , яка утворює з вертикаллю DO кут α . Обчислити силу натягу нитки в положенні рівноваги, якщо вага стержня $P=35$ Н, довжина всього стержня $l=70$ см, а частини AC – 40 см ($ACBO$ – прямокутник), $\alpha=60^\circ$.



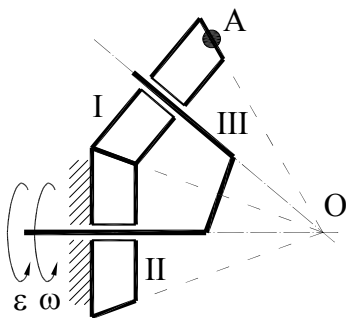
Задача К1 (16 балів)

В кривошипно-повзунному механізмі ланки OA і AB мають однакову довжину. Кривошип OA , положення якого визначається кутом φ (див. рис.), має кутову швидкість ω . Визначити кутове пришвидшення кривошипа, при якому у вказаному положенні механізму вектори швидкості і пришвидшення середньої точки M ланки AB взаємно перпендикулярні.



Задача К2 (24 балів)

Визначити пришвидшення точки A рухомого усіченого прямого конуса I з середнім радіусом r , який без проковзування перекочується по нерухомому усіченому конусу II , якщо ланка III має в даний момент кутову швидкість ω і кутове пришвидшення ε ($\varepsilon=\omega^2$, див. рис.). Кути при вершині O обох конусів дорівнюють 60° .

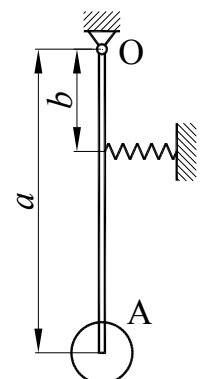


Задача Д1 (16 балів)

Для представленої до задачі С2 розрахункової схеми та вхідних даних визначити кутове пришвидження стержня ACB в момент обриву нитки CD .

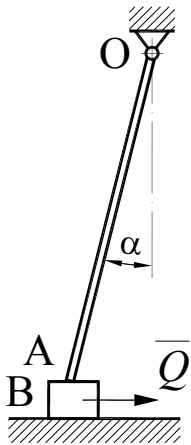
Задача Д2 (24 балів)

Маятник складається з тонкого однорідного стержня довжиною a та масою m , на нижньому кінці якого знаходиться вантаж A , прийнятий за матеріальну точку масою M . До стержня на відстані b від його верхнього кінця O прикріплена пружина (див. рис.) з коефіцієнтом жорсткості c . Вивести рівняння малих коливань маятника.



КПШ ім. Ігоря Сікорського, 2016-2017 навч. рік
Задачі та їх розв'язання I етапу
Всеукраїнської студентської олімпіади з теоретичної механіки

Задача С1 (8 балів)



Однорідний стержень OA довжиною l і масою m_1 , шарнірно закріплений в точці O під кутом α до вертикалі і опирається кінцем A на брусок B масою m_2 , який лежить на горизонтальній поверхні. Коефіцієнт тертя бруска зі стержнем дорівнює f_1 , з поверхнею – f_2 . Визначити мінімальне значення горизонтальної, спрямованої як показано на рис. сили Q , яку необхідно прикласти до бруска, щоб зрушити його з місця. При обчисленнях прийняти $f_1=f_2=0.2$; $2m_1=m_2=10$ кг; $\alpha=14^\circ$ ($\text{tg}(\alpha)\approx 0.25$).

Розв'язання

Розкладемо систему на два тіла – стержень OA (номер 1) і брусок B (номер 2). Зобразимо діючі на них зовнішні сили (рис. 1 і 2). Тут $G_1=m_1g$ і $G_2=m_2g$ – ваги стержня і бруска, відповідно; R_{Ox} і R_{Oy} – складові реакції в'язі O ; N_1 – нормальна реакція взаємодії бруска зі стержнем; N_2 – нормальна реакція взаємодії бруска з поверхнею; $F_1=N_1 \cdot f_1$, $F_2=N_2 \cdot f_2$ – сили тертя між тілами.

Складемо рівняння рівноваги для стержня 1 (див. рис. 1):

$$\sum M_O = 0: -N_1 \cdot l \cdot \sin(\alpha) + F_1 \cdot l \cdot \cos(\alpha) + G_1 \frac{l}{2} \sin(\alpha) = 0,$$

де $l=OA$ – довжина стержня. Звідки

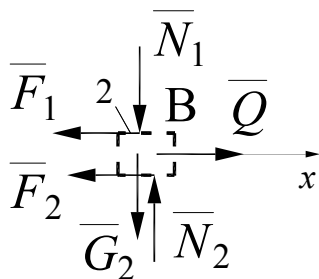


Рис. 2

$$N_1 = \frac{G_1 \cdot \sin(\alpha)}{2 \cdot [\sin(\alpha) - f_1 \cdot \cos(\alpha)]} = \frac{G_1}{2 \cdot [1 - f_1 \cdot \text{ctg}(\alpha)]}.$$

Умова рівноваги бруска 2 наступна:

$$\sum Y = 0: N_2 - N_1 - G_2 = 0 \Rightarrow N_2 = N_1 + G_2 = \frac{G_1}{2 \cdot [1 - f_1 \cdot \text{ctg}(\alpha)]} + G_2.$$

$$\sum X = 0: Q - F_1 - F_2 = 0 \Rightarrow Q = F_1 + F_2 = N_1 \cdot f_1 + N_2 \cdot f_2 \Rightarrow$$

$$Q = \frac{f_1 \cdot G_1}{2 \cdot [1 - f_1 \cdot \text{ctg}(\alpha)]} + f_2 \left\{ \frac{G_1}{2 \cdot [1 - f_1 \cdot \text{ctg}(\alpha)]} + G_2 \right\} = \frac{(f_1 + f_2) \cdot G_1}{2 \cdot [1 - f_1 \cdot \text{ctg}(\alpha)]} + f_2 G_2.$$

Таким чином

$$Q = \frac{(f_1 + f_2) \cdot m_1 g}{2 \cdot [1 - f_1 \cdot \text{ctg}(\alpha)]} + f_2 m_2 g.$$

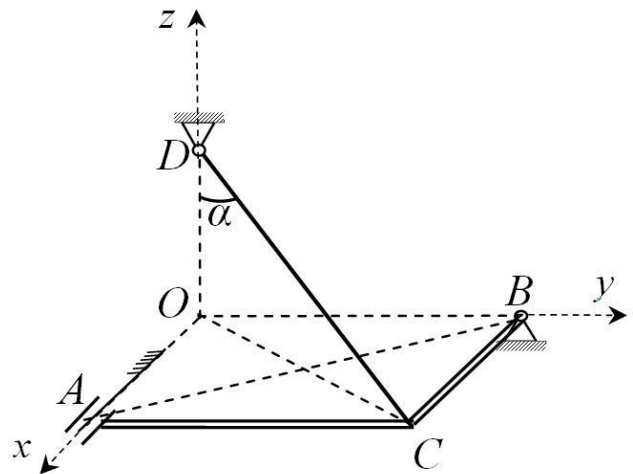
При $f_2 = f_1 = 0.2$; $2m_1 = m_2 = 10$ кг ($m_1 = 5$ кг) і $\text{tg}(\alpha) = 0.25$ ($\text{ctg}(\alpha) = 1/\text{tg}(\alpha) = 4$)

$$Q = \frac{(0.2 + 0.2) \cdot 5 \cdot 10}{2 \cdot (1 - 0.2 \cdot 4)} + 0.2 \cdot 10 \cdot 10 = 70 \text{ Н.}$$

Відповідь: 70 Н.

Задача С2 (12 балів)

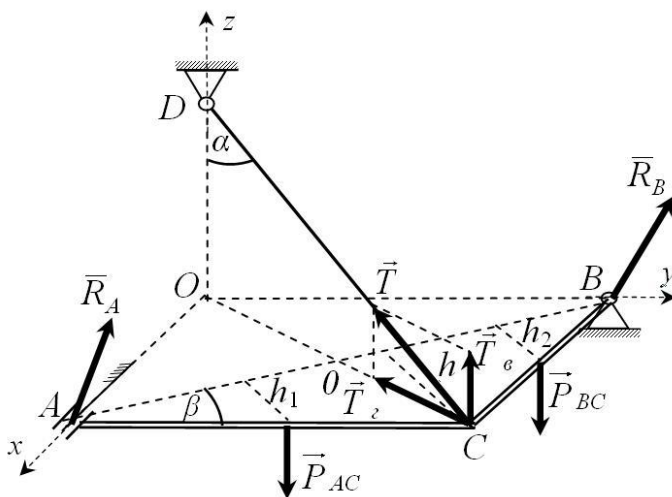
Тонкий однорідний стержень АСВ з шарнірами А (циліндричним) та В (сферичним) на кінцях утримується в горизонтальній площині за допомогою невагомої нерозтяжної нитки CD, яка утворює з вертикаллю DO кут α . Обчислити силу натягу нитки в положенні рівноваги, якщо вага стержня $P=35$ Н, довжина всього стержня $l=70$ см, а частини АС – 40 см (АСВО – прямокутник), $\alpha=60^\circ$.



Розв'язання

Оскільки стержень однорідний, то ваги його частин АС і ВС можна визначити за формулами – $P_{AC}=\gamma \cdot AC$, $P_{BC}=\gamma \cdot BC$, де $\gamma=P/l=P/(AC+BC)$ – погонна вага стержня¹. Точки прикладання цих сил (\vec{P}_{AC} , \vec{P}_{BC}) знаходяться посередині відповідних частин (див. рис.).

Звільняємо стержень від в'язей, замінюючи їх дію відповідними реакціями.



Сила \vec{T} , з якою стержень утримується невагомою ниткою, спрямована уздовж нитки (див. рис.). Реакції \vec{R}_A й \vec{R}_B шарнірів А і В невідомі як за значенням, так і за напрямом, тому направляємо довільно (при цьому \vec{R}_A розташована у вертикальній площині, яка містить лінію АС).

Очевидно, що стержень може обертатися навколо осі, яка співпадає з відрізком АВ. У положенні рівноваги сума моментів всіх діючих на стержень сил

відносно цієї осі має бути рівною нулеві, тобто має виконуватися умова

$$\sum M_{AB}(\vec{P})=0: M_{AB}(\vec{R}_A)+M_{AB}(\vec{R}_B)+M_{AB}(\vec{P}_{AC})+M_{AB}(\vec{P}_{BC})+M_{AB}(\vec{T})=0.$$

Для зручності обчислення $M_{AB}(\vec{T})$ силу \vec{T} розкладемо на дві складові – \vec{T}_2 в горизонтальній площині і \vec{T}_e у вертикальній (див. рис.). Тоді

$$M_{AB}(\vec{T})=M_{AB}(\vec{T}_2)+M_{AB}(\vec{T}_e).$$

З урахуванням того, що $M_{AB}(\vec{R}_A)=M_{AB}(\vec{R}_B)=M_{AB}(\vec{T}_2)=0$, оскільки лінії дії сил \vec{R}_A , \vec{R}_B і \vec{T}_2 перетинають вісь обертання АВ, отримаємо

¹ Під погонною вагою стержня вважається вага 1 м стержня.

$$M_{AB}(\vec{P}_{AC}) + M_{AB}(\vec{P}_{BC}) + M_{AB}(\vec{T}_e) = 0 \Rightarrow P_{AC} \cdot h_1 + P_{BC} \cdot h_2 - T_e \cdot h = 0. \quad (1)$$

Тут h_1, h_2, h – відстані від осі до ліній дії сил $\vec{P}_{AC}, \vec{P}_{BC}$ та \vec{T}_e , відповідно.

Очевидно, що

$$T_e = T \cos \alpha; \quad h_1 = \frac{AC}{2} \sin \beta; \quad h_2 = \frac{BC}{2} \sin(90^\circ - \beta) = h_1; \quad h = AC \sin \beta = 2h_1,$$

де $\beta = \angle BAC$ (див. рис.).

Після підстановки в (1) отримаємо

$$\gamma \cdot AC \cdot h_1 + \gamma \cdot BC \cdot h_1 - T \cos \alpha \cdot 2h_1 = 0.$$

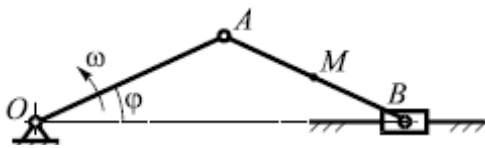
Звідки

$$T = \frac{\gamma \cdot (AC + BC)}{2 \cdot \cos \alpha} = \frac{P}{2 \cdot \cos \alpha} = \frac{35}{2 \cdot \cos 60^\circ} = 35 \text{ Н.}$$

Відповідь: 35 Н.

Задача К1 (16 балів)

В кривошипно-повзунному механізмі ланки OA і AB мають однакову довжину.



Кривошип OA , положення якого визначаються кутом φ (див. рис.), має кутову швидкість ω . Визначити значення і напрямок кутового пришвидження кривошипа, за яких у вказаному положенні механізму вектори швидкості і пришвидження середньої точки M ланки AB взаємно перпендикулярні.

Визначити значення і напрямок кутового пришвидження кривошипа, за яких у вказаному положенні механізму вектори швидкості і пришвидження середньої точки M ланки AB взаємно перпендикулярні.

Розв'язання

Скористаємося координатним способом описування руху точки M . У декартовій системі координат, початок якої співпадає з точкою O , координати точки M будуть визначатися наступними виразами:

$$x_M = \text{пр}_{Ox}(OA) + \text{пр}_{Ox}(AM) = 1.5 \cdot l \cdot \cos \varphi; \quad y_M = \text{пр}_{Oy}(BM) = 0.5 \cdot l \cdot \sin \varphi.$$

Тут враховано $\angle ABO = \angle AOB = \varphi$ (оскільки $OA = AB = l$), а запис $\text{пр}_{O\xi}(MN)$ позначає проекцію відрізка (зокрема, MN) на вісь $O\xi$.

Тоді для проекцій швидкості та пришвидження точки M на осі Ox та Oy будуть справедливі наступні формули:

$$v_{Mx} = \frac{dx_M}{dt} = 1.5 \cdot l \cdot (-\sin \varphi) \cdot \omega; \quad v_{My} = \frac{dy_M}{dt} = 0.5 \cdot l \cdot \cos \varphi \cdot \omega; \quad (1)$$

$$a_{Mx} = \frac{dv_{Mx}}{dt} = -1.5 \cdot l \cdot [(\cos \varphi \cdot \omega) \cdot \omega + \sin \varphi \cdot \varepsilon]; \quad a_{My} = \frac{dv_{My}}{dt} = 0.5 \cdot l \cdot [(-\sin \varphi \cdot \omega) \cdot \omega + \cos \varphi \cdot \varepsilon].$$

Тут враховано, що $\varphi = \varphi(t)$; $\frac{d\varphi}{dt} = \omega$; $\frac{d\omega}{dt} = \varepsilon$ – кутове пришвидження OA .

Таким чином швидкість та пришвидшення точки М дорівнюють

$$\vec{v}_M = \vec{i} \cdot v_{Mx} + \vec{j} \cdot v_{My}; \quad \vec{a}_M = \vec{i} \cdot a_{Mx} + \vec{j} \cdot a_{My},$$

де \vec{i} , \vec{j} – одиничні орти декартової системи координат.

Щоб ці вектори були перпендикулярні необхідно, щоб їх скалярний добуток був рівним нулеві – $\vec{v}_M \cdot \vec{a}_M = 0$. Тобто

$$v_{Mx} \cdot a_{Mx} + v_{My} \cdot a_{My} = 0. \quad (2)$$

Після підстановки (1) в (2) отримаємо

$$2.25 \cdot l^2 \cdot \omega \left[(\cos\varphi \cdot \sin\varphi \cdot \omega) \cdot \omega + \sin^2\varphi \cdot \varepsilon \right] + 0.25 \cdot l^2 \cdot \omega \left[-\cos\varphi \cdot \sin\varphi \cdot \omega \cdot \omega + \cos^2\varphi \cdot \varepsilon \right] = 0.$$

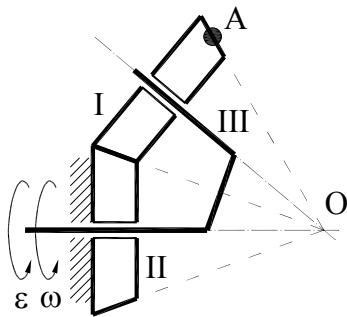
Звідки

$$\varepsilon = - \frac{4 \cdot \omega^2 \cdot \sin 2\varphi}{1 + 8 \cdot \sin^2\varphi}.$$

Знак «-» свідчить, що для зображеного на рис. положення механізму ($\sin 2\varphi > 0 \Rightarrow \varepsilon < 0$) ε спрямовано в протилежну від ω сторону.

Відповідь: $\varepsilon = \frac{4\omega^2 \sin 2\varphi}{1 + 8\sin^2\varphi}$ і спрямовано протилежно ω .

Задача К2 (24 балів)



Визначити пришвидшення точки А рухомого усіченого прямого конуса I з середнім радіусом r , який без проковзування перекочується по нерухомому усіченому конусу II, якщо ланка III має в даний момент кутову швидкість ω і кутове пришвидшення ε ($\varepsilon = \omega^2$, див. рис.). Кути при вершині O обох конусів дорівнюють 60° .

Розв'язання

Зобразимо механічну систему з урахуванням вхідних даних (рис. 1). Оберемо напрямки координатних осей Ox і Oy так, як показано на рис. 1.

1. Визначення кутової швидкості конуса I. Конус I здійснює сферичний рух. Очевидно, що миттєва вісь його обертання $O\Omega$ збігається зі спільною твірною конусів і розташована в площині xOy (рис. 1).

Кутову швидкість конуса знайдемо шляхом додавання обертань навколо пересічних осей – через побудову паралелограма кутових швидкостей (рис. 2):

$$\vec{\omega}_I = \vec{\omega}_{III} + \vec{\omega}_{I/III}.$$

Тут ω_{III} – кутова швидкість ланки III (Ox); $\vec{\omega}_{I/III}$ – кутова швидкість конуса I в обертанні навколо власної осі ($O\Psi$).

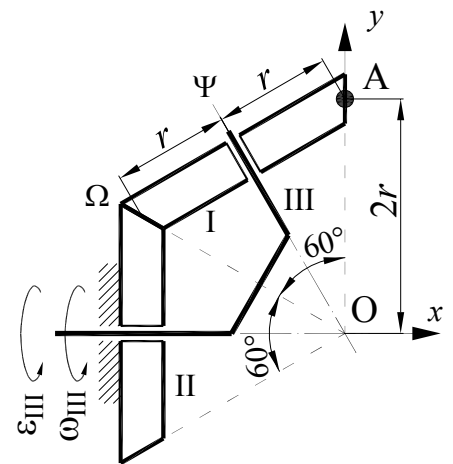


Рис. 1

За теоремою синусів
$$\frac{\sin(120^\circ)}{\omega_I} = \frac{\sin(30^\circ)}{\omega_{III}}.$$

Звідки

$$\omega_I = \omega_{III} \frac{\sin(120^\circ)}{\sin(30^\circ)} = \omega_{III} \sqrt{3}. \quad (1)$$

2. Визначення кутового пришвидшення конуса I. Вектор кутової швидкості конуса I запишемо у вигляді

$$\vec{\omega}_I = \omega_I \cdot \vec{i}_\Omega,$$

де ω_I – модуль вектора $\vec{\omega}_I$; \vec{i}_Ω – орт його напрямку.

Отже, кутове пришвидшення конуса I

$$\vec{\varepsilon}_I = \frac{d\vec{\omega}_I}{dt} = \frac{d\omega_I}{dt} \cdot \vec{i}_\Omega + \omega_I \cdot \frac{d\vec{i}_\Omega}{dt}. \quad (2)$$

Помітимо, що $\frac{d\vec{i}_\Omega}{dt} = \vec{\omega}_{III} \times \vec{i}_\Omega$, а з урахуванням напрямку $\vec{\omega}_{III}$ і \vec{i}_Ω (рис. 3) –

$$\frac{d\vec{i}_\Omega}{dt} = -\omega_{III} \sin(30^\circ) \cdot \vec{k} = -0.5\omega_{III} \cdot \vec{k}.$$

Після підстановки в (2)

$$\vec{\varepsilon}_I = \frac{d\omega_I}{dt} \cdot \vec{i}_\Omega - 0.5\omega_I \omega_{III} \cdot \vec{k} = \vec{\varepsilon}_I^{\parallel} + \vec{\varepsilon}_I^{\perp}. \quad (3)$$

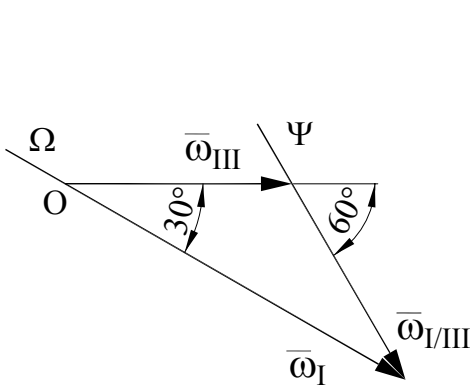


Рис. 2

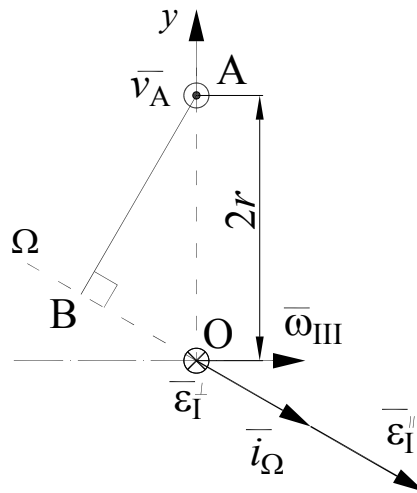


Рис. 3

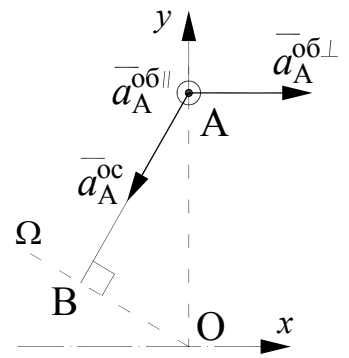


Рис. 4

Вектор $\vec{\varepsilon}_I^{\parallel} = \frac{d\omega_I}{dt} \cdot \vec{i}_\Omega$ спрямований вздовж миттєвої осі обертання $O\Omega$ і збігається з $\vec{\omega}_I$ (рис. 3). Його модуль з урахуванням (1)

$$|\vec{\varepsilon}_I^{\parallel}| = \frac{d\omega_I}{dt} = \sqrt{3} \frac{d\omega_{III}}{dt} = \varepsilon_{III} \sqrt{3}.$$

Вектор $\vec{\varepsilon}_I^{\perp} = -0.5\omega_I \omega_{III} \cdot \vec{k}$ має протилежний одиничному орту \vec{k} напрямок (рис. 3). Його модуль на підставі (1) дорівнює

$$|\vec{\varepsilon}_I^{\perp}| = 0.5\omega_I \omega_{III} = 0.5\sqrt{3}\omega_{III}^2.$$

3. Визначення швидкості точки А. Швидкість точки А визначаємо як обертальну навколо миттєвої осі $O\Omega$ –

$$\vec{v}_A = \vec{\omega}_I \times \vec{OA}. \quad (4)$$

Вектори $\vec{\omega}_I$ та \vec{OA} розташовані в площині xOy . Отже, вектор \vec{v}_A паралельний осі Oz (див. рис. 2 і 3) Модуль швидкості

$$v_A = \omega_I \cdot OA \cdot \sin(\widehat{\vec{\omega}_I, \vec{OA}}) = 2r\omega_{III} \sqrt{3} \sin(120^\circ) = 3r\omega_{III}. \quad (5)$$

4. Визначення пришвидшення точки А. Пришвидшення точки А знаходимо як геометричну суму доосьового та обертального пришвидшень:

$$\vec{a}_A = \vec{a}_A^{oc} + \vec{a}_A^{ob}.$$

Доосьове пришвидшення $\vec{a}_A^{oc} = \vec{\omega}_I \times \vec{v}_A.$

Воно спрямовано вздовж перпендикуляра до миттєвої осі обертання (рис. 4).

Модуль доосьового пришвидшення

$$a_A^{oc} = \omega_I v_A \sin(90^\circ) = \omega_I v_A,$$

або з урахуванням (1) і (5) $a_A^{oc} = \omega_I v_A = 3\sqrt{3}r\omega_{III}^2.$

Обертальне пришвидшення $\vec{a}_A^{ob} = \vec{\varepsilon}_I \times \vec{OA},$

або, з урахуванням (3), $\vec{a}_A^{ob} = \vec{a}_A^{ob||} + \vec{a}_A^{ob\perp},$

де $\vec{a}_A^{ob||} = \vec{\varepsilon}_I^{\parallel} \times \vec{OA}; \quad \vec{a}_A^{ob\perp} = \vec{\varepsilon}_I^{\perp} \times \vec{OA}. \quad (6)$

Порівнюючи (4) з (6) і враховуючи, що напрями $\vec{\varepsilon}_I^{\parallel}$ і $\vec{\omega}_I$ збігаються, маємо, що напрями $\vec{a}_A^{ob||}$ і \vec{v}_A теж співпадають (рис. 4). Модуль цієї складової

$$a_A^{ob||} = \varepsilon_I^{\parallel} \cdot OA \cdot \sin(120^\circ) = 3r\varepsilon_{III}.$$

Вектор $\vec{a}_A^{ob\perp}$ збігається з віссю Ox (рис. 4). Його модуль

$$a_A^{ob\perp} = \varepsilon_I^{\perp} \cdot OA \cdot \sin(90^\circ) = r\sqrt{3}\omega_{III}^2.$$

Пришвидшення точки А знайдемо як геометричну суму трьох складових:

$$\vec{a}_A = \vec{a}_A^{oc} + \vec{a}_A^{ob||} + \vec{a}_A^{ob\perp}$$

Вектори \vec{a}_A^{oc} та $\vec{a}_A^{ob\perp}$ розташовані в площині Oxy , а вектор $\vec{a}_A^{ob||}$ перпендикулярний їм (рис. 4). Тому модуль пришвидшення точки А

$$a_A = \sqrt{\left[\left(a_A^{oc} \right)^2 + 2a_A^{oc} a_A^{ob\perp} \cos(120^\circ) + \left(a_A^{ob\perp} \right)^2 \right] + \left(a_A^{ob||} \right)^2} = r\sqrt{21\omega_{III}^4 + 9\varepsilon_{III}^2}.$$

З урахуванням вхідних даних ($\omega_{III} = \omega; \quad \varepsilon_{III} = \varepsilon = \omega^2$)

$$a_A = r\omega^2 \sqrt{30}.$$

Відповідь: $a_A = r\omega^2 \sqrt{30}.$

Задача Д1 (16 балів)

Для представленої до задачі С2 розрахункової схеми та вхідних даних визначити кутове пришвидшення стержня АСВ в момент обриву нитки CD.

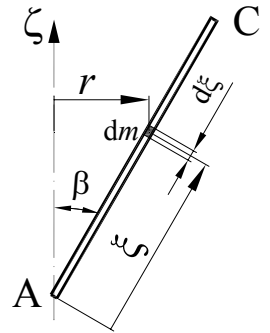
Розв'язання

За відсутності нитки CD в'язі А і В допускають обертання стержня навколо осі ζ , яка проходить через точки А і В. З урахуванням того, що момент інерції стержня відносно цієї осі постійний ($J_\zeta = \text{const}$) та $\dot{\omega}_\zeta = \varepsilon_\zeta$ на підставі теореми про зміну кінетичного моменту отримаємо

$$J_\zeta \cdot \varepsilon_\zeta = M_\zeta.$$

Очевидно, що тут $J_\zeta = J_{AC} + J_{BC}$, де J_{AC} , J_{BC} – моменти інерції відповідних частин стержня (АС і СВ). Обчислимо J_{AC} . В даному випадку, згідно до означення для моменту інерції, $J_{AC} = \int_l r^2 dm$, де r – відстань до осі обертання елементарної маси dm стержня (див. рис.). Оскільки $r = \xi \cdot \sin(\beta)$ (див. рис.), $dm = \rho \cdot d\xi$ ($\rho = M/l$ – погонна маса стержня; $M = P/g$, $l = AB + BC$ – маса та довжина стержня), то

$$J_{AC} = \rho \sin^2(\beta) \int_0^{AC} \xi^2 d\xi = \frac{P}{gl} \sin^2(\beta) \frac{AC^3}{3}.$$



Аналогічно отримаємо вираз для моменту інерції J_{BC} –

$$J_{BC} = \frac{P}{gl} \cos^2(\beta) \frac{BC^3}{3}.$$

Тут враховано, що частина BC складає з віссю ζ кут $90^\circ - \beta$, а $\sin^2(90^\circ - \beta) = \cos^2(\beta)$.

Таким чином

$$J_\zeta = \frac{P}{gl} \sin^2(\beta) \frac{AC^3}{3} + \frac{P}{gl} \cos^2(\beta) \frac{BC^3}{3} = \frac{P}{3gl} AC^3 \sin^2(\beta) (1 + \text{tg}(\beta)).$$

Сума моментів M_ζ діючих на стержень зовнішніх сил відносно осі ζ на підставі отриманих у задачі С2 співвідношень дорівнює

$$M_\zeta = M_{AB}(\vec{P}_{AC}) + M_{AB}(\vec{P}_{BC}) = \gamma \cdot AC \cdot h_1 + \gamma \cdot BC \cdot h_1 = \gamma \cdot (AC + BC) \cdot h_1 = P \frac{AC}{2} \sin \beta.$$

Звідки

$$\varepsilon_\zeta = \frac{M_\zeta}{J_\zeta} = \frac{P(AC/2) \sin \beta}{(P/3gl) AC^3 \sin^2(\beta) (1 + \text{tg}(\beta))} = \frac{3gl}{2AC^2 \sin(\beta) (1 + \text{tg}(\beta))}.$$

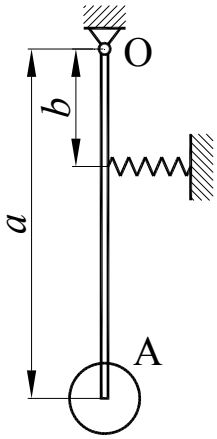
Тут $\sin \beta = \frac{BC}{AB} = \frac{BC}{\sqrt{AC^2 + BC^2}}$; $\text{tg} \beta = \frac{BC}{AC}$; $BC = l - AC$ (див. рис. до задачі С2).

Після підстановки значень

$$BC = 0.07 - 0.04 = 0.03 \text{ м}; \quad \sin\beta = \frac{0.03}{\sqrt{0.04^2 + 0.03^2}} = 0.6; \quad \operatorname{tg}\beta = \frac{0.03}{0.04} = 0.75;$$

$$\varepsilon_\zeta \approx \frac{3 \cdot 10 \cdot 0.07}{2 \cdot 0.04^2 \cdot 0.6 \cdot (1 + 0.75)} = 625 \text{ рад/с}^2.$$

Відповідь: 625 рад/с²



Задача Д2 (24 балів)

Маятник складається з тонкого однорідного стержня довжиною a та масою m , на нижньому кінці якого знаходиться вантаж А, прийнятий за матеріальну точку масою M . До стержня на відстані b від його верхнього кінця O прикріплена пружина з коефіцієнтом жорсткості c (див. рис.). Вивести рівняння малих коливань маятника.

Розв'язання

Для виведення диференціального рівняння руху маятника скористаємося рівнянням Лагранжа II-го роду. За узагальнену координату даної механічної системи прийемо кут φ відхилення його від положення рівноваги (система має один ступінь вільності). В результаті рівняння Лагранжа прийме вид

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial T}{\partial \dot{\varphi}} \right) - \frac{\partial T}{\partial \varphi} = Q.$$

Кінетична енергія системи T дорівнює сумі кінетичних енергій стержня OA і вантажу A :

$$T = T_{OA} + T_A = \frac{J_0 \omega^2}{2} + \frac{M v_A^2}{2}.$$

де $J_0 = ma^2/3$ – момент інерції стержня відносно осі обертання O ; $v_A = a\omega$ – швидкість точки A . З урахуванням рівності $\omega = \frac{d\varphi}{dt} = \dot{\varphi}$ отримаємо

$$T = \frac{1}{2} \frac{ma^2}{3} \dot{\varphi}^2 + \frac{M(a\dot{\varphi})^2}{2} = \frac{(m+3M)a^2}{6} \dot{\varphi}^2.$$

Звідки

$$\frac{\partial T}{\partial \varphi} = 0; \quad \frac{\partial T}{\partial \dot{\varphi}} = \frac{(m+3M)a^2}{3} \dot{\varphi}; \quad \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial T}{\partial \dot{\varphi}} \right) = \frac{(m+3M)a^2}{3} \ddot{\varphi}. \quad (1)$$

Узагальнена сила визначається за формулою $Q = -\partial\Pi/\partial\varphi$, де Π – потенціальна енергія механічної системи. У даному випадку ця енергія обчислюється як сума потенціальних енергій сил тяжіння ($m\bar{g}$ і $M\bar{g}$) і потенціальної енергії сили пружності пружини ($c\Delta$). При відхиленні маятника від вертикального положення на малий кут φ центри ваги його елементів отримують вертикальні переміщення на h_C й h_A , а пружина деформується на Δ (див. рис.), тому

$$\Pi = mgh_C + Mgh_A + \frac{c\Delta^2}{2},$$

де $h_C = \frac{a}{2} - \frac{a}{2}\cos\varphi = \frac{1}{2}a(1 - \cos\varphi)$; $h_A = a(1 - \cos\varphi)$; $\Delta = b \cdot \sin(\varphi)$.

Обмежуючись малими коливаннями ($\varphi \rightarrow 0$), маємо

$$1 - \cos\varphi = 2\sin^2(\varphi/2) \approx 2(\varphi/2)^2 = \varphi^2/2; \quad \sin(\varphi) = \varphi.$$

Тоді

$$\Pi = \left[ga \left(\frac{m}{2} + M \right) + cb^2 \right] \frac{\varphi^2}{2}.$$

Звідси знаходимо узагальнену силу –

$$Q = -\frac{\partial \Pi}{\partial \varphi} = - \left[ga \left(\frac{m}{2} + M \right) + cb^2 \right] \varphi. \quad (2)$$

Підставивши співвідношення (1) і (2) у рівняння Лагранжа отримаємо шукане диференціальне рівняння малих вільних коливань даної механічної системи

$$\left(\frac{m}{3} + M \right) a^2 \ddot{\varphi} + \left[ga \left(\frac{m}{2} + M \right) + cb^2 \right] \varphi = 0,$$

або у вигляді $\ddot{\varphi} + k^2 \varphi = 0$, $k = \sqrt{\frac{ga(m/2 + M) + cb^2}{(m/3 + M)a^2}}$.

Відповідь: $\ddot{\varphi} + k^2 \varphi = 0$, $k = \sqrt{\frac{ga(m/2 + M) + cb^2}{(m/3 + M)a^2}}$

