

## 8. DYNAMIKA UKŁADU BRYŁ – METODY ENERGETYCZNE

**Zadanie 8.1.** Na rys. 1 przedstawiono układ mechaniczny, którego geometria jest znana. Wiadomo, że w położeniu początkowym I prędkość bryły 1 była równa zero. Stosując zasadę równowartości energii kinetycznej i pracy obliczyć prędkość kątową bryły 4, gdy bryła 1 zajmie położenie II.

Dane:

$$m_1 = m \text{ [kg]}$$

$$m_2 = 2m \text{ [kg]}$$

$$m_3 = 6m \text{ [kg]}$$

$$m_4 = 4m \text{ [kg]}$$

$$m_5 = 2m \text{ [kg]}$$

$$r_1 = r \text{ [m]}$$

$$r_3 = 2r \text{ [m]}$$

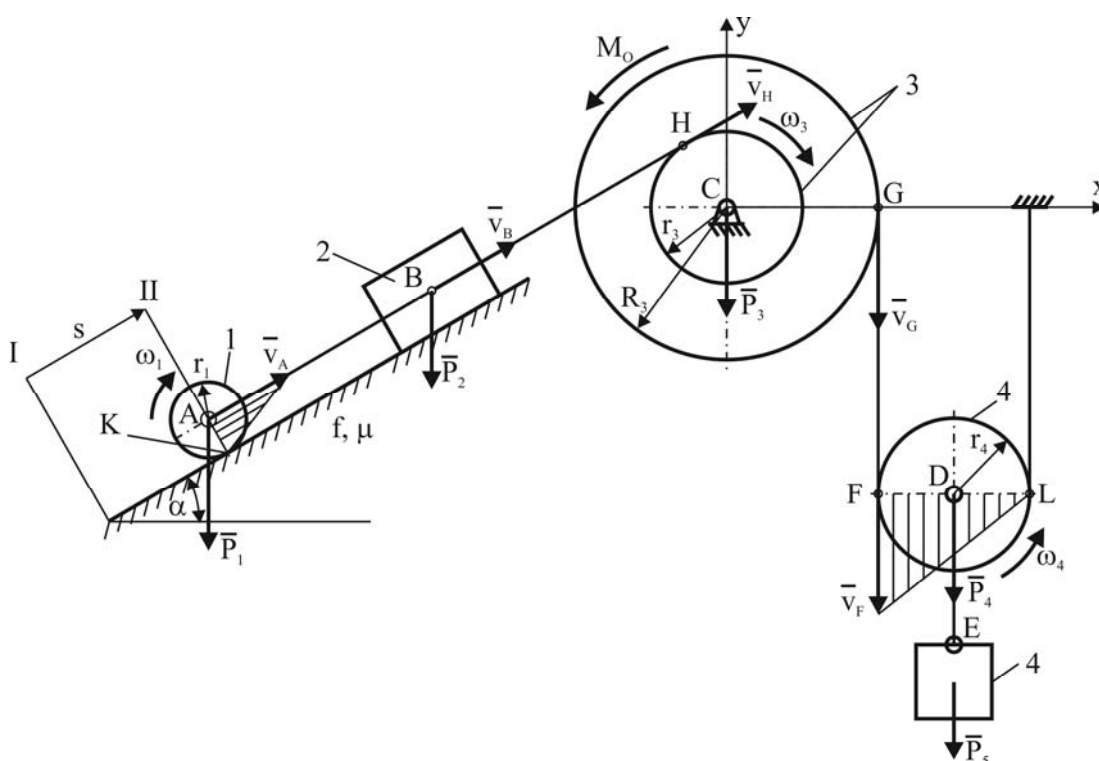
$$R_3 = 4r \text{ [m]}$$

$$r_4 = 2r \text{ [m]}$$

$$i_C = 3r \text{ [m]}$$

$$s \text{ [m]}, \mu, f \text{ [m]}, \alpha \text{ [rad]}$$

$$M_0 \text{ [Nm]} - \text{moment oporu}$$



Rys. 8.1

**Rozwiązanie.** Zasada równowartości energii kinetycznej i pracy jest przedstawiona następującym wzorem:

$$E_{II} - E_I = L_{I-II} \quad (8.1)$$

W położeniu I układ jest nieruchomy a więc:

$$E_I = 0 \quad (8.2)$$

W położeniu II energia układu będzie:

$$E_{II} = E_{II}^{(1)} + E_{II}^{(2)} + E_{II}^{(3)} + E_{II}^{(4)} + E_{II}^{(5)} \quad (8.3)$$

gdzie:

$$E_{II}^{(1)} = \frac{1}{2} m_1 v_A^2 + \frac{1}{2} I_A \omega_1^2 \quad (8.4)$$

$$E_{II}^{(2)} = \frac{1}{2} m_2 v_B^2 \quad (8.5)$$

$$E_{II}^{(3)} = \frac{1}{2} I_C \omega_3^2 \quad (8.6)$$

$$E_{II}^{(4)} = \frac{1}{2} m_4 v_D^2 + \frac{1}{2} I_D \omega_4^2 \quad (8.7)$$

$$E_{II}^{(5)} = \frac{1}{2} m_5 v_E^2 \quad (8.8)$$

Masowe momenty bezwładności:

$$I_A = \frac{1}{2} m_1 r_1^2 = \frac{1}{2} m r^2 \quad (8.9)$$

$$I_C = m_3 i_C^2 = 54 m r^2 \quad (8.10)$$

$$I_D = \frac{1}{2} m_4 r_4^2 = 8 m r^2 \quad (8.11)$$

W celu opisanja zależności kinematycznych założono prędkość kątową bryły 4  $\omega_4$ , i określono:

$$v_E = v_D = \omega_4 r_4 = 2 \omega_4 r \quad (8.12)$$

$$\left. \begin{aligned} v_G = v_F = \omega_4 2r_4 = 4 \omega_4 r \\ v_G = \omega_3 R_3 = 4 \omega_3 r \end{aligned} \right\} \Rightarrow \omega_3 = \omega_4 \quad (8.13)$$

$$v_A = v_B = v_H = \omega_3 r_3 = 2 \omega_4 r \quad (8.14)$$

$$v_A = \omega_1 r_1 = \omega_1 r \quad (8.15)$$

Z równań (8.14) i (8.15) otrzymano

$$\omega_1 = 2 \omega_4 \quad (8.16)$$

Uwzględniając masowe momenty bezwładności (8.9) - (8.11) i zależności kinematyczne (8.12) - (8.16) zależności (8.3) - (8.8) przedstawiono następująco:

$$(4): \quad E_{II}^{(1)} = 2m\omega_4^2 r^2 + m\omega_4^2 r^2 = 3m\omega_4^2 r^2$$

$$(5): \quad E_{II}^{(2)} = 4m\omega_4^2 r^2$$

$$(6): \quad E_{II}^{(3)} = 27m\omega_4^2 r^2$$

$$(7): \quad E_{II}^{(4)} = 8m\omega_4^2 r^2 + 4m\omega_4^2 r^2 = 12m\omega_4^2 r^2$$

$$(8): \quad E_{II}^{(5)} = 4m\omega_4^2 r^2$$

$$(3): \quad E_{II} = 50m\omega_4^2 r^2$$

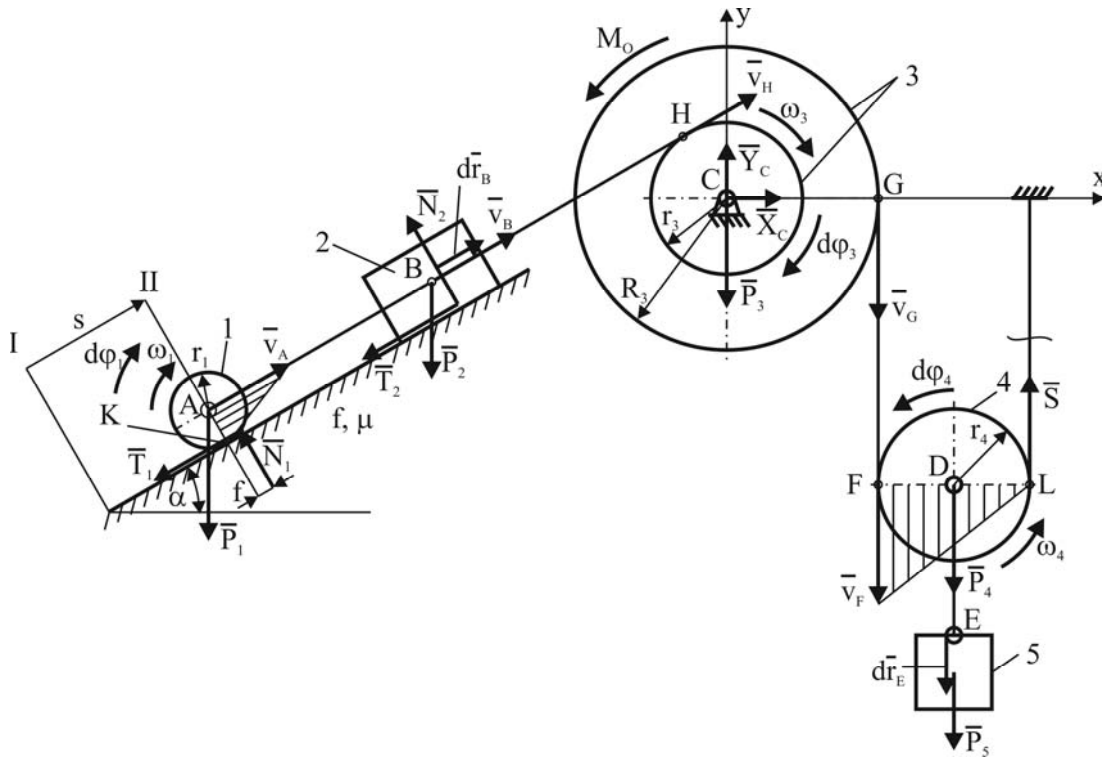
Wykonana praca od położenia I do II przedstawia się następująco:

$$L_{I-II} = \int \delta L \quad (8.17)$$

gdzie  $\delta L$  to praca elementarna sił działających na poszczególne bryły:

$$\delta L = \delta L^{(1)} + \delta L^{(2)} + \delta L^{(3)} + \delta L^{(4)} + \delta L^{(5)} \quad (8.18)$$

Należy na rysunku wprowadzić wszystkie siły zewnętrzne i obliczyć ich pracę (w rozważanym zadaniu siły wewnętrzne – siły w linach – pracy nie wykonują).



Rys. 8.2

$$\delta L^{(1)} = M_K d\varphi_1 = (-P_1 r_1 \sin \alpha - N_1 f) d\varphi_1 \quad (8.19)$$

gdzie  $d\varphi_1$  to elementarny obrót.

$$\delta L^{(2)} = \bar{P} d\bar{r}_B = (-P_2 \sin \alpha - T_2) dr_B \quad (8.20)$$

gdzie  $d\bar{r}_B$  to wektor przesunięcia elementarnego.

$$\delta L^{(3)} = M_C d\varphi_3 = -M_o d\varphi_3 \quad (8.21)$$

$$\delta L^{(4)} = M_L d\varphi_4 = P_4 r_4 d\varphi_4 \quad (8.22)$$

$$\delta L^{(5)} = \bar{P} d\bar{r}_E = P_5 dr_E \quad (8.23)$$

Z zależności kinematycznych (8.12) - (8.16) zapisano

$$d\varphi_1 = 2d\varphi_4 \quad (8.24)$$

$$dr_B = 2d\varphi_4 r \quad (8.25)$$

$$d\varphi_3 = d\varphi_4 \quad (8.26)$$

$$dr_E = 2d\varphi_4 r \quad (8.27)$$

Zależności siłowe

$$T_2 = \mu N_2 = \mu P_2 \cos \alpha \quad (8.28)$$

$$N_1 = P_1 \cos \alpha \quad (8.29)$$

Podstawiając zależności (8.19) – (8.29) do (8.18) oraz uwzględniając dane otrzymano:

$$\delta L = (-6mgr \sin \alpha - 2mgf \cos \alpha - 4mgr \mu \cos \alpha - M_o + 12mgr) d\varphi_4 \quad (8.30)$$

Podstawiając zależność (8.30) do (8.17) otrzymano

$$L_{I-II} = \int_0^{\varphi_4} \delta L = \int_0^{\varphi_4} (-6mgr \sin \alpha - 2mgf \cos \alpha - 4mgr \mu \cos \alpha - M_0 + 12mgr) d\varphi_4 \quad (8.31)$$

$$= (-6mgr \sin \alpha - 2mgf \cos \alpha - 4mgr \mu \cos \alpha - M_0 + 12mgr) \varphi_4$$

Przebyta drogę  $s$  od położenia I do II można zapisać jako

$$s = \varphi_1 r_1 \quad (8.32)$$

Z zależności kinematycznych (8.16) wiadomo że

$$\varphi_1 = 2\varphi_4 \quad (8.33)$$

Wstawiając zależność (8.33) do zależności (8.32) kąt obrotu

$$\varphi_4 = \frac{s}{2r} \quad (8.34)$$

Podstawiając zależności (8.34), (8.31), (8.3) do (8.1) otrzymano

$$50m\omega_4^2 r^2 = (-6mgr \sin \alpha - 2mgf \cos \alpha - 4mgr \mu \cos \alpha - M_0 + 12mgr) \frac{s}{2r} \quad (8.35)$$

Szukana prędkość kątowa bryły nr 4 w położeniu II jest równa

$$\omega_4 = \sqrt{\frac{(-6mgr \sin \alpha - 2mgf \cos \alpha - 4mgr \mu \cos \alpha - M_0 + 12mgr) s}{100mr^3}} \left[ \frac{\text{rad}}{\text{s}} \right] \quad (8.36)$$

**Zadanie 8.2.** Dla mechanizmu płaskiego pokazanego na rysunku 1 określić wielkość prędkości punktu A, gdy z położenia I (położenie równowagi statycznej) do położenia II przebędzie on drogę  $s$ . Rozwiązać zadanie stosując zasadę równowartości energii kinetycznej i pracy, czyli podstawową zasadę energetyczną.

Dane:

$$\left. \begin{array}{l} P_1 \\ P_2 \\ P_3 \\ P_4 \end{array} \right\} [\text{N}] - \text{ciężary brył}$$

$$r_2 = r_3 = r \text{ [m]}$$

$M [\text{Nm}] = \text{const.}$  - moment napędzający

$s [\text{m}]$  - droga przebyta przez punkt A z położenia I do II

$\alpha [\text{rad}]$

$\mu [-]$  - współczynnik tarcia suchego chropowatej równi