

Andrzej Raczyński

Mechanika klasyczna cz.12

1 Elementy fizyki bryły sztywnej - przykłady

1.1 Drabina

Drabina o długości $2l$ i masie m oparta jest o pionową ścianę, a jej podstawa może przesuwać się wzdłuż osi poziomej x . Nie ma ruchu w kierunku z . Nie ma tarcia. Działa siła ciężkości w kierunku pionowym y .

Podłoże wywiera siłę reakcji R_y skierowaną pionowo w górę i przyłożoną w punkcie styku drabiny z podłogą. Ściana wywiera siłę reakcji R_x skierowaną poziomo i przyłożoną w punkcie styku drabiny ze ścianą.

Niech (x_S, y_S) oznaczają współrzędne środka masy S . Spełnione są równania

$$\begin{aligned} m\ddot{x}_S &= R_x, \\ m\ddot{y}_S &= -mg + R_y. \end{aligned} \quad (1)$$

Drabina wykonuje ruch obrotowy płaski; niech α będzie kątem między drabiną a pionową ścianą. W układzie środka masy spełnione jest równanie

$$I^S \ddot{\alpha} = x_S R_y - y_S R_x \quad (2)$$

(moment siły ciężkości jest równy zero, bo jest przyłożona w środku masy).

Więzy implikują zależności

$$\begin{aligned} x_S &= l \sin \alpha, & \dot{x}_S &= l \dot{\alpha} \cos \alpha, & \ddot{x}_S &= -l \dot{\alpha}^2 \sin \alpha + l \ddot{\alpha} \cos \alpha, \\ y_S &= l \cos \alpha, & \dot{y}_S &= -l \dot{\alpha} \sin \alpha, & \ddot{y}_S &= -l \dot{\alpha}^2 \cos \alpha - l \ddot{\alpha} \sin \alpha. \end{aligned} \quad (3)$$

Stąd

$$\begin{aligned} R_x &= m\ddot{x}_S = m(-l \dot{\alpha}^2 \sin \alpha + l \ddot{\alpha} \cos \alpha), \\ R_y &= mg + m\ddot{y}_S = mg + m(-l \dot{\alpha}^2 \cos \alpha - l \ddot{\alpha} \sin \alpha). \end{aligned} \quad (4)$$

Po podstawieniu równanie ruchu obrotowego ma postać

$$I^S \ddot{\alpha} = -ml^2 \ddot{\alpha} + mgl \sin \alpha \quad (5)$$

albo

$$I \ddot{\alpha} = mgl \sin \alpha, \quad (6)$$

gdzie $I = I^S + ml^2$.

To samo równanie można otrzymać jako równanie Lagrange'a II rodzaju. Energia kinetyczna ma postać

$$T = \frac{1}{2}m(\dot{x}_S^2 + \dot{y}_S^2) + \frac{1}{2}I^S \dot{\alpha}^2 = \frac{1}{2}I \dot{\alpha}^2. \quad (7)$$

Energia potencjalna wysokości wynosi $V = mgl \cos \alpha$. Stąd

$$L = \frac{1}{2}I \dot{\alpha}^2 - mgl \cos \alpha. \quad (8)$$

Równanie Lagrange'a ma postać

$$\frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{\alpha}} - \frac{\partial L}{\partial \alpha} = I \ddot{\alpha} - mgl \sin \alpha = 0. \quad (9)$$

Po pomnożeniu ostatniego równania przez $\dot{\alpha}$ można je scałkować

$$\frac{1}{2} \dot{\alpha}^2 - g^2 \cos \alpha = \frac{1}{2} \dot{\alpha}_0^2 - g^2 \cos \alpha_0, \quad (10)$$

gdzie $g^2 = \frac{mgl}{I}$. Równanie to przedstawia zachowanie energii (po pomnożeniu przez ml^2).

Jeśli w chwili $t = 0$ drabina nie poruszała się i była nachylona pod kątem α_0 , to otrzymujemy

$$\dot{\alpha} = \sqrt{2g^2(\cos \alpha_0 - \cos \alpha)}, \quad (11)$$

oraz rozwiązanie dla funkcji odwrotnej $t = t(\alpha)$

$$t = \int_{\alpha_0}^{\alpha} \frac{d\alpha}{\sqrt{2g^2(\cos \alpha_0 - \cos \alpha)}}. \quad (12)$$

Rozwiązanie jest słuszne dla $\alpha \leq \frac{\pi}{2}$. Można zakres przedłużyć, dopuszczając, by opadający koniec mógł opaść poniżej poziomu podłogi.

1.2 Wymuszanie obrotu wirującej bryły

Niech bryła o symetrii obrotowej wiruje wokół osi symetrii ze stałą prędkością kątową $\vec{\omega}_0$. Poszukuje się momentu siły \mathbf{D} , jaki trzeba przyłożyć, aby bryła wykonywała obrót z prędkością $\vec{\omega}_0 + \vec{\omega}_1$ wokół punktu $O' = O$ leżącego na osi symetrii. Spełnione jest równania

$$\hat{I} \frac{d'(\vec{\omega}_0 + \vec{\omega}_1)}{dt} + (\vec{\omega}_0 + \vec{\omega}_1) \times \hat{I}(\vec{\omega}_0 + \vec{\omega}_1) = \mathbf{D}. \quad (13)$$

Prędkość kątowna $\vec{\omega}_0$ ma stałą wartość i kierunek osi symetrii bryły, stały w U' , stąd $\frac{d'\vec{\omega}_0}{dt} = 0$.

Weźmy układ U'' , obracający się z prędkością kątową $-\vec{\omega}_0$ względem U' , czyli z prędkością kątową $\vec{\omega}_1$ względem U . Zachodzi

$$\frac{d' \hat{I} \vec{\omega}_1}{dt} = \frac{d'' \hat{I} \vec{\omega}_1}{dt} - \vec{\omega}_0 \times \hat{I} \vec{\omega}_1. \quad (14)$$

Stąd równanie ruchu można napisać jako

$$\frac{d'' \hat{I} \vec{\omega}_1}{dt} + \vec{\omega}_0 \times \hat{I} \vec{\omega}_0 + \vec{\omega}_1 \times \hat{I} \vec{\omega}_0 + \vec{\omega}_1 \times \hat{I} \vec{\omega}_1 = \mathbf{D} \quad (15)$$

Wektor $\vec{\omega}_0$ jest skierowany wzdłuż osi symetrii bryły, która wyznacza kierunek główny tensora \hat{I} , czyli $\hat{I} \vec{\omega}_0 = I_{\omega_0} \vec{\omega}_0$; stąd wektory $\vec{\omega}_0$ i $\hat{I} \vec{\omega}_0$ są równoległe i ich iloczyn wektorowy znika.

Jeśli wektor $\vec{\omega}_1$ jest prostopadły do osi symetrii, to także jest skierowany wzdłuż osi głównej tensora; wtedy $\hat{I} \vec{\omega}_1 = I_{\omega_1} \vec{\omega}_1$; stąd wektory $\vec{\omega}_1$ i $\hat{I} \vec{\omega}_1$ są równoległe i ich iloczyn wektorowy znika. Moment bezwładności I_{ω_1} nie zależy od czasu, momenty bezwładności względem wszystkich osi prostopadłych do osi symetrii są równe z powodu symetrii obrotowej.

Jeśli dodatkowo prędkość kątowna $\vec{\omega}_1$ jest stała w U , to jest także stała w U'' , bo $\frac{d\vec{\omega}_1}{dt} = \frac{d''\vec{\omega}_1}{dt} + \vec{\omega}_1 \times \vec{\omega}_1 = \frac{d''\vec{\omega}_1}{dt}$.

Przy tych wszystkich założeniach

$$\mathbf{D} = \vec{\omega}_1 \times \hat{I} \vec{\omega}_0 = I_{\omega_0} \vec{\omega}_1 \times \vec{\omega}_0. \quad (16)$$

Moment siły jest prostopadły do $\vec{\omega}_0$ i $\vec{\omega}_1$, a jego wartość jest tym większa, im większe są wartości obu prędkości kątowych.

1.3 Błąk swobodny - analiza jakościowa

Rozpatrzmy bryłę sztywną, na którą nie działa moment siły. Może to być planeta obracająca się wokół środka masy i znajdująca się w polu grawitacyjnym jednorodnym lub planeta sferycznie symetryczna w polu sił centralnych.

Dla ciała w polu grawitacyjnym jednorodnym momenty sił względem środka masy wynosi $\mathbf{D}^S = \sum_i \mathbf{r}_i^S \times m_i \mathbf{g} = (\sum_i m_i \mathbf{r}_i^S) \times \mathbf{g} = \mathbf{0} \times \mathbf{g} = \mathbf{0}$.

Potencjał oddziaływania grawitacyjnego między umieszczoną w początku układu jednorodną kulą o masie m i promieniu ρ a punktową masą M umieszczoną w punkcie \mathbf{s} wynosi

$$V(\mathbf{s}) = - \int \frac{GMdm}{|\mathbf{r} - \mathbf{s}|}, \quad (17)$$

gdzie całkowanie odbywa się po masie jednorodnej kuli o gęstości d i promieniu ρ . Przechodząc do całkowania po jej objętości można napisać

$$V = -GMd \int \frac{d^3r}{|\mathbf{r} - \mathbf{s}|} = -GMd \int_0^\rho dr \int_0^\pi d\theta \int_0^{2\pi} d\phi \frac{r^2 \sin \theta}{\sqrt{r^2 + \rho^2 - 2r\rho \cos \theta}}, \quad (18)$$

gdzie wprowadzono współrzędne sferyczne, θ jest kątem między wektorami \mathbf{r} i \mathbf{s} . Całka po $d\phi$ daje 2π , całkę do $d\theta$ wykonuje się podstawiając $\cos \theta = u$

$$\begin{aligned} V &= -GMd2\pi \int_0^\rho dr r^2 \int_{-1}^1 du \frac{1}{\sqrt{r^2 + \rho^2 - 2rsu}} = \\ &= -GMd2\pi \int_0^\rho r^2 \frac{1}{-2rs} 2[|r - s| - (r + s)] \end{aligned} \quad (19)$$

Dla $s > r$, tzn. dla masy M umieszczonej na zewnątrz rozważanej bryły $|r - s| = s - r$. Wtedy

$$V = -GMd2\pi \frac{1}{s} \int_0^\rho 2r^2 dr = -GMd \frac{1}{s} \frac{4\pi}{3} \rho^3 = -\frac{GMm}{s}. \quad (20)$$

Potencjał jest więc taki sam, jak gdyby bryłę o masie m ściągnąć do jednego punktu. Siła działająca na bryłę jest więc przyłożona w w środku masy (i symetrii), a jej moment względem środka masy jest równa zero.

Rozważając przypadek masy M umieszczonej wewnątrz bryły, należałoby podzielić obszar całkowania na część z $r < \rho$ i z $r > \rho$. Otrzymano by wynik,

że niezerowa siła działa między masą M a ściągniętą do punktu tą częścią bryły, która jest bliżej jej środka niż masa M .

Bąkiem swobodnym jest też bryła obracająca się wokół punktu spoczywającego w układzie inercyjnym.

Dla bąka swobodnego musi być zachowana energia, moment pędu w układzie inercyjnym i jego długość także w układzie z U' związanym z bryłą. Niech osie układu U' są kierunkami głównymi tensora bezwładności z $I_{x'} < I_{y'} < I_{z'}$. Spełnione są równania Eulera (opuszczono indeks górny S przy momencie bezwładności względem środka masy)

$$\begin{aligned} I_{x'}\dot{\omega}_{x'} &= (I_{y'} - I_{z'})\omega_{y'}\omega_{z'}, \\ I_{y'}\dot{\omega}_{y'} &= (I_{z'} - I_{x'})\omega_{z'}\omega_{x'}, \\ I_{z'}\dot{\omega}_{z'} &= (I_{x'} - I_{y'})\omega_{x'}\omega_{y'}. \end{aligned} \quad (21)$$

Jeśli równania te pomnożyć odpowiednio przez $\omega_{x'}$, $\omega_{y'}$, $\omega_{z'}$ i dodać, otrzymuje się

$$\frac{d}{dt}(I_{x'}\omega_{x'}^2 + I_{y'}\omega_{y'}^2 + I_{z'}\omega_{z'}^2) = \frac{d}{dt}2T = 0, \quad (22)$$

gdzie $T = \frac{1}{2}\vec{\omega}\hat{I}\vec{\omega}$ jest energią.

Jeśli równania Eulera pomnożyć odpowiednio przez $I_{x'}\omega_{x'}$, $I_{y'}\omega_{y'}$, $I_{z'}\omega_{z'}$ i dodać, otrzymuje się

$$\frac{d}{dt}(I_{x'}^2\omega_{x'}^2 + I_{y'}^2\omega_{y'}^2 + I_{z'}^2\omega_{z'}^2) = \frac{d}{dt}J^2 = 0, \quad (23)$$

Równania powyższe są opisują elipsoidy w zmiennych $\omega_{x'}$, $\omega_{y'}$, $\omega_{z'}$

$$\begin{aligned} \frac{\omega_{x'}^2}{\frac{2T}{I_{x'}}} + \frac{\omega_{y'}^2}{\frac{2T}{I_{y'}}} + \frac{\omega_{z'}^2}{\frac{2T}{I_{z'}}} &= 1, \\ \frac{\omega_{x'}^2}{\frac{J^2}{I_{x'}^2}} + \frac{\omega_{y'}^2}{\frac{J^2}{I_{y'}^2}} + \frac{\omega_{z'}^2}{\frac{J^2}{I_{z'}^2}} &= 1. \end{aligned} \quad (24)$$

Osie elipsoid leżą na osiach x' , y' , z' , mają one środek w początku układów U i U' i ich długości są stosunku $\frac{1}{\sqrt{I_{x'}}} : \frac{1}{\sqrt{I_{y'}}} : \frac{1}{\sqrt{I_{z'}}$ dla elipsoidy energii oraz $\frac{1}{I_{x'}} : \frac{1}{I_{y'}} : \frac{1}{I_{z'}}$ dla elipsoidy momentu pędu. ta ostatnia jest bardziej wysmuklona.

Koniec wektora $\vec{\omega}$ zakreśla w układzie U' krzywą zwaną polhodią, a w układzie U - herpolhodią. Polhodia musi mieć koniec na linii przecięcia obu elipsoid.

Rozważmy zachowanie polhodii ustalając energię i zmieniając długość momentu pędu. Dla bardzo małych J^2 elipsoidy się nie przecinają i ruch jest niemożliwy. Przy zwiększaniu J^2 dochodzimy do sytuacji, gdy największe osie elipsoid są równe. Ruch odbywa się wtedy wokół osi x' - osi głównej najmniejszego momentu bezwładności; polhodia składa się z dwóch punktów. Dalsze zwiększanie J^2 powoduje, że elipsoidy przecinają się wzdłuż elipsy, której równanie otrzymuje się eliminując w równaniach elipsoid zmienną $\omega_{x'}$

$$I_{y'}(I_{y'} - I_{x'})\omega_{y'}^2 + I_{z'}(I_{z'} - I_{x'})\omega_{z'}^2 = J^2 - 2TI_{x'}. \quad (25)$$

Rzut polhodii na płaszczyznę $(x'z')$ przedstawia hiperbolę

$$I_{x'}(I_{x'} - I_{y'})\omega_{x'}^2 + I_{z'}(I_{z'} - I_{y'})\omega_{z'}^2 = J^2 - 2TI_{y'}. \quad (26)$$

Dalsze zwiększanie J^2 prowadzi do równości średnich osi elipsoid

$$\frac{J^2}{I_{y'}^2} = \frac{2T}{I_{y'}}. \quad (27)$$

Rzut polhodii na płaszczyznę $(x'z')$ daje dwie przecinające się proste.

Gdy J^2 dalej wzrasta, rzut polhodii na płaszczyznę $(x'z')$ znów jest hiperbolą z zamienionymi rolami osi x' i z' . Rzut polhodii na płaszczyznę $(x'y')$ staje się elipsą, która ściąga się do punktu, gdy równe stają się najmniejsze osie elipsoid. Wtedy ruch odbywa się wokół osi z' . Jeszcze większa wartość J^2 powoduje nieprzecinanie się elipsoid i niemożność ruchu.

W ten sposób widać, że prędkość kątowna jest stała w U' , gdy ma kierunek osi głównej tensora bezwładności. Dodatkowo, gdy ruch odbywa się wokół osi głównej o największym lub najmniejszym momencie bezwładności, niewielkie zaburzenie powoduje, że wektor $\vec{\omega}$ pozostaje w otoczeniu pierwotnego kierunku. W przypadku osi o średnim momencie bezwładności zaburzenie takie ma charakter nietrwały: ruch wokół osi y' przechodzi w ruch o polhodii w postaci elipsy otaczającej oś x' lub z' .

W układzie inercyjnym zachodzi $\mathbf{J} = \hat{I}\vec{\omega} = \text{const}$ oraz $T = \frac{1}{2}\vec{\omega}\hat{I}\vec{\omega} = \frac{1}{2}\vec{\omega}\mathbf{J} = \text{const}$. Oznacza to, że $\vec{\omega}_{||}$ - rzut wektora $\vec{\omega}$ na kierunek \mathbf{J} jest zachowany. Koniec wektora $\vec{\omega}$ porusza się po krzywej leżącej w stałej płaszczyźnie $\vec{\omega}_{||} = \text{const}$.

Chwilowa oś obrotu $\vec{\omega}$ leży i na polhodii i na herpolhodii; można powiedzieć, że polhodia toczy się po herpolhodii.

1.4 Błąk symetryczny swobodny

Zakładamy że elipsoida bezwładności jest obrotowa, a środek masy leży na osi symetrii bryły. Przyjmujemy, że $I_{x'} = I_{y'}$. Równania Eulera sprowadzają się do postaci

$$\begin{aligned} I_{x'}\dot{\omega}_{x'} &= (I_{x'} - I_{z'})\omega_{y'}\omega_{z'}, \\ I_{y'}\dot{\omega}_{y'} &= (I_{z'} - I_{x'})\omega_{z'}\omega_{x'}, \\ I_{z'}\dot{\omega}_{z'} &= 0. \end{aligned} \quad (28)$$

Stąd $\omega_{z'} = \omega_{z'0} = \text{const}$, czyli

$$\begin{aligned} \dot{\omega}_{x'} &= \alpha\omega_{y'} \\ \dot{\omega}_{y'} &= -\alpha\omega_{x'}, \end{aligned} \quad (29)$$

gdzie $\alpha = \frac{(I_{x'} - I_{z'})\omega_{z'0}}{I_{x'}}$.

Rozwiązanie równań Eulera ma postać

$$\begin{aligned} \omega_{x'} &= h \sin(\alpha t + \gamma), \\ \omega_{y'} &= h \cos(\alpha t + \gamma), \\ \omega_{z'} &= \omega_{z'0}. \end{aligned} \quad (30)$$

Polhodia jest więc okręgiem o promieniu h leżącym w płaszczyźnie $z' = \omega_{z'0}$. Ruch jest okresowy z prędkością kątową (częstością kołową) α .

Podobnie wygląda ewolucja wektora momentu pędu w układzie U'

$$\begin{aligned} J_{x'} &= I_{x'}\omega_{x'} = I_{x'}h \sin(\alpha t + \gamma), \\ J_{y'} &= I_{x'}\omega_{y'} = I_{x'}h \cos(\alpha t + \gamma), \\ J_{z'} &= I_{z'}\omega_{z'} = I_{z'}\omega_{z'0}. \end{aligned} \quad (31)$$

Koniec wektora \mathbf{J} zakreśla z prędkością kątową (częstością kołową) α okrąg o promieniu $I_{x'}h$ w płaszczyźnie $z' = I_{x'}\omega_{z'0}$.

Jak pokazano wyżej, składowe prędkości kątowej wyrażają się przez kąty Eulera

$$\begin{aligned}\omega_{x'} &= \dot{\phi} \sin \theta \sin \psi + \dot{\theta} \cos \psi = h \sin(\alpha t + \gamma), \\ \omega_{y'} &= \dot{\phi} \sin \theta \cos \psi - \dot{\theta} \sin \psi = h \cos(\alpha t + \gamma), \\ \omega_{z'} &= \dot{\phi} \cos \theta + \dot{\psi} = \omega_{z'0}.\end{aligned}\tag{32}$$

Niech oś z ma kierunek wektora \mathbf{J} (stały). Wobec zachowania J_z i $J_{z'}$ kąt θ , czyli kąt między osiami z i z' , jest stały $\theta = \theta_0$ i $\dot{\theta} = 0$. Równania przyjmują więc postać

$$\begin{aligned}\dot{\phi} \sin \theta_0 \sin \psi &= h \sin(\alpha t + \gamma), \\ \dot{\phi} \sin \theta_0 \cos \psi &= h \cos(\alpha t + \gamma), \\ \dot{\phi} \cos \theta_0 + \dot{\psi} &= \omega_{z'0}.\end{aligned}\tag{33}$$

Podzielenie pierwszego równania przez drugie daje

$$\operatorname{tg} \psi = \operatorname{tg}(\alpha t + \gamma),\tag{34}$$

czyli

$$\psi(t) = \alpha t + \psi_0 = \frac{(I_{x'} - I_{z'})\omega_{z'0}}{I_{x'}}t + \psi_0,\tag{35}$$

gdzie $\psi_0 = \psi(t = 0)$.

Trzecie z równań sprowadza się do

$$\dot{\phi} = \frac{\omega_{z'0} - \alpha}{\cos \theta_0},\tag{36}$$

czyli

$$\phi(t) = \frac{\omega_{z'0} - \alpha}{\cos \theta_0}t + \phi_0 = \frac{I_{z'}\omega_{z'0}}{I_{x'} \cos \theta_0} + \phi_0,\tag{37}$$

gdzie $\phi_0 = \phi(t = 0)$. Ruch jest złożeniem dwóch ruchów o stałych prędkościach kątowych odpowiednio względem osi z i z'

$$\vec{\omega} = \mathbf{k} \frac{I_{z'}\omega_{z'0}}{I_{x'} \cos \theta_0} + \mathbf{k}' \frac{(I_{x'} - I_{z'})\omega_{z'0}}{I_{x'}}.\tag{38}$$

Taki ruch nazywa się precesją regularną

Zbierzmy składowe wektora $\vec{\omega}$ w obu układach odniesienia. Ponieważ

$$\vec{\omega} = \mathbf{k}\dot{\phi} + \mathbf{k}'\dot{\psi}, \quad (39)$$

zachodzi

$$\begin{aligned} \omega_{x'} &= \mathbf{i}'\vec{\omega} = \sin \psi \sin \theta_0 \dot{\phi}, \\ \omega_{y'} &= \mathbf{j}'\vec{\omega} = \cos \psi \sin \theta_0 \dot{\phi}, \\ \omega_{z'} &= \mathbf{k}'\vec{\omega} = \cos \theta_0 \dot{\phi} + \dot{\psi} = \omega_{z'0}, \\ \omega_x &= \mathbf{i}\vec{\omega} = \sin \phi \sin \theta_0 \dot{\psi}, \\ \omega_y &= \mathbf{j}\vec{\omega} = -\cos \phi \sin \theta_0 \dot{\psi}, \\ \omega_z &= \mathbf{k}\vec{\omega} = \cos \theta_0 \dot{\psi} + \dot{\phi} \end{aligned} \quad (40)$$

Składowe ω_z i $\omega_{z'}$ są stałe w czasie. Rzuty $\vec{\omega}$ na płaszczyzny (xy) oraz $(x'y')$ wykonują obrót odpowiednio o kąty ϕ i ψ . Wynika stąd, że oś obrotu $\vec{\omega}$ zakreśla w U powierzchnię stożka (herpolhoidii) z prędkością kątową $\dot{\phi}$, a w układzie U' - powierzchnię stożka (polhoidii) z prędkością kątową $\dot{\psi}$.

Oś symetrii bąka zakreśla z prędkością kątową $\dot{\phi}$ w układzie U stożek obrotowy dokoła osi z (nie wykonuje obrotu wokół osi z').

W przypadku Ziemi, z powodu jej spłaszczenia, $\frac{(I_{x'} - I_{z'})}{I_{x'}} \approx \frac{1}{300}$, a $\omega_{z'0} \approx \frac{2\pi}{24h}$. Stąd okres obrotu o kąt ψ wynosi ok. 300 dni. W rzeczywistości Ziemi nie można traktować jako bryły ściśle sztywnej: podlega elastycznym odkształceniom oraz zachodzi przesuwanie się mas na powierzchni i wewnątrz planety. Punkt przecięcia osi obrotu z powierzchnią Ziemi porusza się ruchem nieregularnym, różnym w różnych latach, z wyśrednionym okresem ok. 14 miesięcy. Ponadto Ziemia nie jest ściśle bąkiem swobodnym.

2 Bąk symetryczny ciężki

Bąk jest poddany działaniu momentu siły. Niech pole zewnętrzne będzie jednorodne, ale punkt $O = O'$, wokół którego obraca się bąk nie jest jego środkiem masy.

Energia kinetyczna ma postać

$$T = \frac{1}{2} [I_{x'}(\omega_{x'}^2 + \omega_{y'}^2) + I_{z'}\omega_{z'}^2] =$$

$$\begin{aligned} & \frac{1}{2}\{I_{x'}[(\dot{\phi} \sin \theta \sin \psi + \dot{\theta} \cos \psi)^2 + (\dot{\phi} \sin \theta \cos \psi - \dot{\theta} \sin \psi)^2] + I_{z'}(\dot{\phi} \cos \theta + \dot{\psi})^2\} = \\ & \frac{1}{2}[I_{x'}(\sin^2 \theta \dot{\phi}^2 + \dot{\theta}^2) + I_{z'}(\dot{\phi} \cos \theta + \dot{\psi})^2]. \end{aligned} \quad (42)$$

Energia potencjalna ma postać

$$V = \sum_i m_i g z_i = M g z_S = M g R \cos \theta. \quad (43)$$

Założono, że środek masy leży na osi z' w odległości R od punktu O (czyli \mathbf{R} jest położeniem środka masy w układzie U'), a przyspieszenie g działa wzdłuż osi z . Lagranżjan ma postać $L = T - V$. Zmienne ϕ i ψ nie występują w lagranżjanie, czyli są cykliczne. Pędy uogólnione z nimi związane są stałymi ruchu

$$\begin{aligned} p_\psi &= \frac{\partial L}{\partial \dot{\psi}} = I_{z'}(\cos \theta \dot{\phi} + \dot{\psi}) = \text{const} \\ p_\phi &= \frac{\partial L}{\partial \dot{\phi}} = I_{x'} \sin^2 \theta \dot{\phi} + I_{z'}(\dot{\phi} \cos \theta + \dot{\psi}) \cos \theta = I_{x'} \sin^2 \theta \dot{\phi} + p_\psi \cos \theta = \text{const}. \end{aligned} \quad (44)$$

Te pędy uogólnione są składowymi momentu pędu

$$\begin{aligned} J_{z'} &= I_{z'} \omega_{z'} = I_{z'}(\cos \theta \dot{\phi} + \dot{\psi}) = p_\psi, \\ J_z &= \mathbf{k}(I_{x'} \omega_{x'} \mathbf{i}' + I_{x'} \omega_{y'} \mathbf{j}' + I_{z'} \omega_{z'} \mathbf{k}') = \\ & I_{x'}[(\dot{\phi} \sin \theta \sin \psi + \dot{\theta} \cos \psi) \sin \theta \sin \psi + (\dot{\phi} \sin \theta \cos \psi - \dot{\theta} \sin \psi) \sin \theta \cos \psi] \\ & + I_{z'}(\dot{\phi} \cos \theta + \dot{\psi}) \cos \theta = I_{x'} \sin^2 \theta \dot{\phi} + I_{z'}(\dot{\phi} \cos \theta + \dot{\psi}) \cos \theta = p_\phi. \end{aligned} \quad (45)$$

Zamiast pierwszego całkowania równania Lagrange'a dla zmiennej θ można skorzystać z zachowania energii

$$\frac{1}{2}[I_{x'}(\sin^2 \theta \dot{\phi}^2 + \dot{\theta}^2) + I_{z'}(\dot{\phi} \cos \theta + \dot{\psi})^2] + M g R \cos \theta = E, \quad (46)$$

lub po wyrażeniu prędkości uogólnionych przez pędy uogólnione

$$\frac{1}{2} I_{x'} \left[\sin^2 \theta \frac{(p_\phi - p_\psi \cos \theta)^2}{(I_{x'} \sin^2 \theta)^2} + \dot{\theta}^2 \right] + \frac{1}{2 I_{z'}} p_\psi^2 + M g R \cos \theta = E, \quad (47)$$

Analizę rozwiązania można przeprowadzić podstawiając

$$\cos \theta = \xi, \quad -\sin \theta \dot{\theta} = \dot{\xi}, \quad \dot{\theta}^2 = \frac{\dot{\xi}^2}{1 - \xi^2}. \quad (48)$$

Po podstawieniu otrzymuje się

$$\frac{1}{2I_{x'}} \frac{(p_\phi - p_\psi \xi)^2}{1 - \xi^2} + \frac{I_{x'}}{2} \frac{\dot{\xi}^2}{1 - \xi^2} + \frac{1}{2I_{z'}} p_\psi^2 + MgR\xi = E. \quad (50)$$

Stąd

$$\dot{\xi}^2 = \left[(E - MgR\xi - \frac{1}{2I_{z'}} p_\psi^2)(1 - \xi^2) - \frac{(p_\phi - p_\psi \xi)^2}{2I_{x'}} \right] \frac{2}{I_{x'}} \equiv f(\xi). \quad (51)$$

Funkcja $f(\xi)$ jest wielomianem trzeciego stopnia i daje się zapisać jako

$$f(\xi) = \frac{2MgR}{I_{x'}} (\xi - \xi_1)(\xi - \xi_2)(\xi - \xi_3), \quad (52)$$

gdzie ξ_j są uporządkowanymi rosnąco pierwiastkami wielomianu. Wartość wielomianu zmierza do ∞ dla $\xi \rightarrow \infty$ i do $-\infty$ dla $\xi \rightarrow -\infty$. Funkcja f ma dodatnią wartość dla ξ z przedziału (ξ_1, ξ_2) oraz dla $\xi > \xi_3$. Dodatkowo $f(\pm 1) < 0$. Stąd $\xi_3 > 1$, a $\xi_1 > -1$. Fizyczny sens ma tylko zakres $-1 < \xi_1 \leq \xi \leq \xi_2 < 1$, bo ξ jest kosinusem rzeczywistego kąta, a $f(\xi)$ jest kwadratem pochodnej $\dot{\xi}$.

Rozwiązanie dla funkcji odwrotnej daje się napisać jako

$$t - t_0 = \pm \int_{\xi_0}^{\xi} \frac{d\xi}{\sqrt{f(\xi)}}. \quad (53)$$

Znak trzeba wybrać tak, aby funkcja po prawej stronie była rosnąca. Funkcja $\xi(t)$ jest okresowa, a jej okres wynosi

$$T = 2 \int_{\xi_1}^{\xi_2} \frac{d\xi}{\sqrt{f(\xi)}}. \quad (54)$$

Można też wyznaczyć kąt ϕ . Mamy

$$\dot{\phi} = \frac{p_\phi - p_\psi \cos \theta}{I_{x'} \sin^2 \theta}, \quad (55)$$

a więc

$$\phi(t) - \phi_0 = \int_{t_0}^t \frac{p_\phi - p_\psi \cos \theta(t)}{I_{x'} \sin^2 \theta(t)} dt = \int_{\xi_0}^{\xi(t)} \frac{p_\phi - p_\psi \xi}{I_{x'} (1 - \xi^2)} \frac{d\xi}{\sqrt{f(\xi)}}. \quad (56)$$

Po czasie T kąt ϕ zmieni się o

$$\Delta\phi = 2 \int_{\xi_1}^{\xi_2} \frac{p_\phi - p_\psi \xi}{I_{x'}(1 - \xi^2)} \frac{d\xi}{\sqrt{f(\xi)}}. \quad (57)$$

Podobnie można obliczyć $\psi = \psi(t)$.

Jakościową nowością w porównaniu z precesją regularną są okresowe zmiany kąta $\theta = \arccos \xi$, czyli tzw. nutacje. Redukują się one do zera, gdy $\xi_1 = \xi_2$, czyli funkcja f ma pierwiastek podwójny. Przy małych nutacjach precesja nazywa się pseudoregularną.

W przypadku Ziemi wpływ Słońca i Księżyca na części Ziemi stanowiące jej odstępstwo od kształtu kulistego powoduje precesję pseudoregularną o okresie ok. 26000 lat. Okres nutacji jest rzędu 18.6 lat, a zmiany kąta θ są rzędu 9 sekund łuku.