

RUCH PRĘTA PRYZMATYCZNEGO W POWIETRZU I W WODZIE

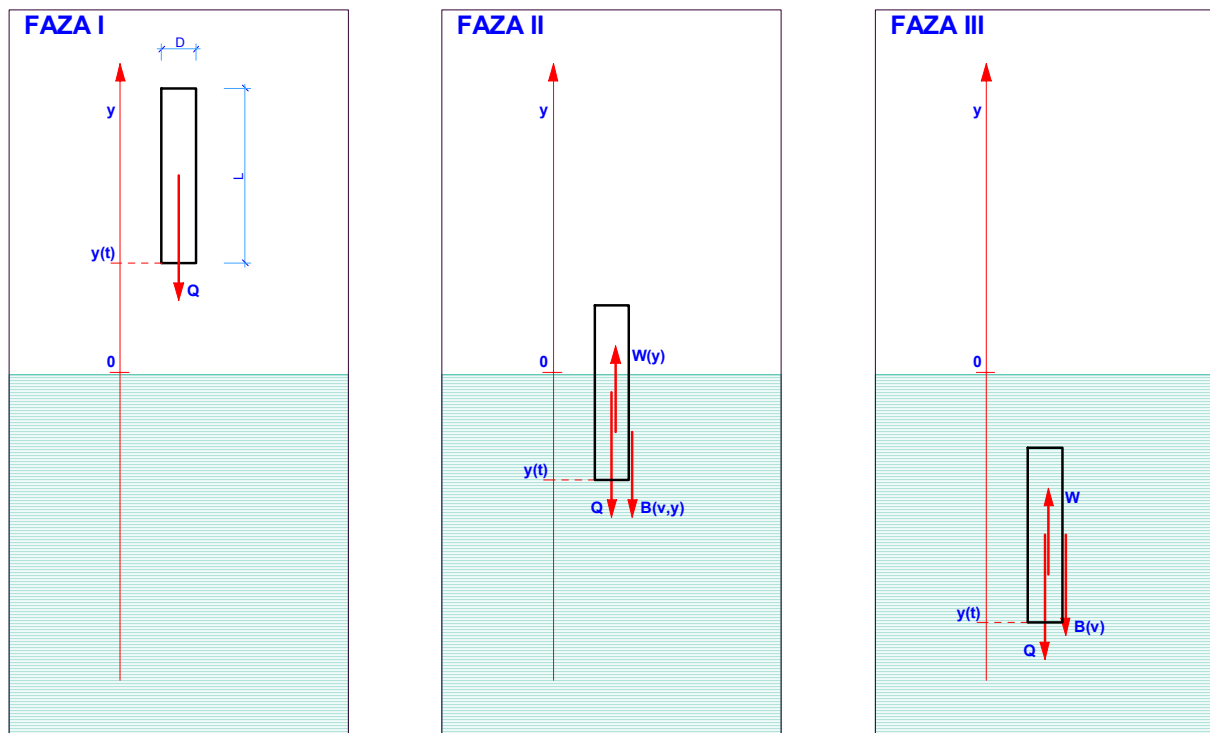
W opracowaniu przeanalizowano problem ruchu pręta w rzucie pionowym przy następujących założeniach:

1. Ruch rozpoczyna się w powietrzu przy ustalonych warunkach początkowych;
2. Podczas ruchu w powietrzu na pręt działa wyłącznie siła grawitacji;
3. Drugą fazą ruchu jest ruch w wodzie przy niecałkowitym zanurzeniu;
4. Siły działające na pręt w drugiej fazie ruchu to:
 - siła grawitacji,
 - siła wyporu o zmiennej wartości,
 - opór ośrodka wodnego zależny od prędkości i powierzchni kontaktu z wodą;
5. Trzecią fazą ruchu jest ruch w wodzie przy całkowitym zanurzeniu;
6. Siły działające na pręt w trzeciej fazie ruchu to:
 - siła grawitacji,
 - siła wyporu o stałej wartości,
 - opór ośrodka wodnego zależny od prędkości.

Dane:

- długość pręta $L = 5.0 \text{ m}$
- średnica pręta $D = 1.0 \text{ m}$
- gęstość materiału $\rho = 600 \text{ kg/m}^3$
- gęstość wody $\rho_w = 1000 \text{ kg/m}^3$
- współczynnik oporu w wodzie $l = 0.000 \text{ kg/s}\cdot\text{m}^2$ (nie uwzględniono oporu powierzchni czołowej)

Warunki początkowe ruchu zostaną przyjęte w dalszej części opracowania w zależności od różnych sytuacji obliczeniowych.



Rys. 1. Pręt w kolejnych fazach ruchu

Oznaczenia:

- $y(t)$ - aktualne położenie (współrzędna dolnego końca pręta)
- Q - siła ciężkości
- W - stała siła wyporu w trzeciej fazie ruchu
- $W(y)$ - zmienna siła wyporu w drugiej fazie ruchu
- $B(v)$ - zmienna siła oporu ośrodka w trzeciej fazie ruchu
- $B(v,y)$ - zmienna siła oporu ośrodka w drugiej fazie ruchu

Ruch pręta bez uwzględnienia oporu ośrodka wodnego

Faza I – ruch w powietrzu

Przyjęto warunki początkowe ruchu: $y(0) = h_0$, $\dot{y}(0) = v_0$

$$\text{Równanie ruchu: } m \cdot \ddot{y} = -m \cdot g \quad (1)$$

Jest to równanie o zmiennych rozdzielonych, którego rozwiązanie ma postać:

$$\dot{y} = -g \cdot t + C_1 \quad (2)$$

$$y = -\frac{1}{2}g \cdot t^2 + C_1 \cdot t + C_2 \quad (3)$$

Warunki początkowe ruchu pozwalają wyznaczyć stałe całkowania: $C_1 = v_0$, $C_2 = h_0$.

Równanie ruchu w fazie I ma ostatecznie postać:

$$y = -\frac{1}{2}g \cdot t^2 + v_0 \cdot t + h_0 \quad (4)$$

Faza I trwa do momentu zetknięcia się dolnego końca pręta z powierzchnią wody. Położenie oraz prędkość w momencie zakończenia fazy I są warunkami początkowymi fazy II ruchu. Czas odpowiadający końcowej chwili fazy I można obliczyć z równania (4) podstawiając $y = 0$. Spośród dwóch pierwiastków otrzymanego równania kwadratowego należy wybrać ten, który ma sens fizyczny.

$$t_1 = \frac{-v_0 - \sqrt{v_0^2 + 2 \cdot g \cdot h_0}}{-g} \quad t_2 = \frac{-v_0 + \sqrt{v_0^2 + 2 \cdot g \cdot h_0}}{-g}$$

Czas końca fazy I $t_{k1} = \max(t_1, t_2)$.

Prędkość końcową można obliczyć z równania (2) dla czasu $t = t_{k1}$:

$$v_{k1} = -g \cdot t_{k1} + v_0$$

Faza II – ruch w wodzie przy niecałkowitym zanurzeniu

W fazie II na pręt działają siły:

$$\text{siła ciężkości} \quad Q = m \cdot g = L \cdot A \cdot \rho \cdot g \quad (A - \text{powierzchnia przekroju}) \quad (5)$$

$$\text{siła wyporu} \quad W = -y \cdot A \cdot \rho_w \cdot g \quad (6)$$

Równanie ruchu ma postać:

$$m \cdot \ddot{y} = -Q + W \quad (7)$$

$$L \cdot A \cdot \rho \cdot \ddot{y} = -L \cdot A \cdot \rho \cdot g - y \cdot A \cdot \rho_w \cdot g \quad (8)$$

$$\ddot{y} = -g - \frac{\rho_w \cdot g}{L \cdot \rho} \cdot y \quad (9)$$

Po wprowadzeniu oznaczenia $\omega^2 = \frac{\rho_w \cdot g}{L \cdot \rho}$ otrzymujemy równanie ruchu w postaci

niejednorodnego równania różniczkowego o stałych współczynnikach:

$$\ddot{y} + \omega^2 \cdot y = -g \quad (10)$$

Rozwiązaniem równania (10) jest suma całki ogólnej równania jednorodnego oraz całki szczególnej równania niejednorodnego. Całka ogólna równania jednorodnego ma postać:

$$y_j = C_1 \cdot \cos(\omega \cdot t) + C_2 \cdot \sin(\omega \cdot t) \quad (11)$$

Przewidując całkę szczególną równania niejednorodnego w postaci wielomianu pierwszego stopnia otrzymuj się:

$$y_n = -\frac{g}{\omega^2} \quad (12)$$

Rozwiązanie równania (10) ma postać:

$$y = C_1 \cdot \cos(\omega \cdot t) + C_2 \cdot \sin(\omega \cdot t) - \frac{g}{\omega^2} \quad (13)$$

$$\dot{y} = -C_1 \cdot \omega \cdot \sin(\omega \cdot t) + C_2 \cdot \omega \cdot \cos(\omega \cdot t) \quad (14)$$

Z równań (13, 14), po podstawieniu warunków początkowych ruchu w fazie II wyznacza się stałe całkowania:

$$\begin{aligned} C_1 \cdot \cos(\omega \cdot t_{k1}) + C_2 \cdot \sin(\omega \cdot t_{k1}) &= \frac{g}{\omega^2} \\ -C_1 \cdot \omega \cdot \sin(\omega \cdot t_{k1}) + C_2 \cdot \omega \cdot \cos(\omega \cdot t_{k1}) &= v_{k1} \end{aligned} \quad (15)$$

$$\begin{aligned} M_{C_1} &= \begin{vmatrix} \frac{g}{\omega^2} & \sin(\omega \cdot t_{k1}) \\ v & \omega \cdot \cos(\omega \cdot t_{k1}) \end{vmatrix}, & M_{C_2} &= \begin{vmatrix} \cos(\omega \cdot t_{k1}) & \frac{g}{\omega^2} \\ -\omega \cdot \sin(\omega \cdot t_{k1}) & v \end{vmatrix}, \\ M &= \begin{vmatrix} \cos(\omega \cdot t_{k1}) & \sin(\omega \cdot t_{k1}) \\ -\omega \cdot \sin(\omega \cdot t_{k1}) & \omega \cdot \cos(\omega \cdot t_{k1}) \end{vmatrix}, & C_1 &= \frac{M_{C_1}}{M} & C_2 &= \frac{M_{C_2}}{M} \end{aligned} \quad (16)$$

Ze względu na dalsze obliczenia wygodnie jest wprowadzić nowe stałe całkowania stosując podstawienie:

$$C_1 = A \cdot \sin \varphi \quad C_2 = A \cdot \cos \varphi \quad (17)$$

Wtedy

$$A = \sqrt{C_1^2 + C_2^2} \quad \varphi = a \tan\left(\frac{C_1}{C_2}\right) \quad (18)$$

Po wprowadzeniu nowych stałych całkowania równania (13, 14) mają postać:

$$y = A \cdot \sin(\omega \cdot t + \varphi) - \frac{g}{\omega^2} \quad (19)$$

$$\dot{y} = A \cdot \omega \cdot \cos(\omega \cdot t + \varphi) \quad (20)$$

Faza II trwa do chwili, gdy pręt całkowicie zanurzy się w wodzie. Możliwa jest jednak sytuacja, w której maksymalne zanurzenie pręta będzie mniejsze od jego długości. Wtedy faza II będzie trwała do całkowitego wynurzenia się pręta. Z uwagi na przyjęcie założenia braku oporu wody tylko te dwie sytuacje są możliwe. W dalszym ciągu należy sprawdzić, która sytuacja wystąpi. Można tego dokonać, podstawiając do równania (19) wartość y odpowiadającą całkowitemu zanurzeniu pręta. Jeśli równania (19) ma wtedy rozwiązanie to faza II zakończy się po całkowitym zanurzeniu pręta, po czym nastąpi faza III. W przeciwnym wypadku faza II zakończy się po całkowitym wynurzeniu pręta a faza III nie nastąpi nigdy.

Założmy, że równanie (19), po podstawieniu $y = -L$ (całkowite zanurzenie) ma rozwiązanie. Z uwagi na okresowość funkcji sinus rozwiązań równania (19) jest nieskończenie wiele. Po przekształceniu równania (19) do postaci

$$\sin(\omega \cdot t + \varphi) = \frac{g}{A \cdot \omega^2} - \frac{L}{A} \quad (21)$$

można stwierdzić, że to równanie jest spełnione gdy

$$\omega \cdot t + \varphi + 2n \cdot \pi = a \sin\left(\frac{g}{A \cdot \omega^2} - \frac{L}{A}\right) \quad (22)$$

oraz

$$-\omega \cdot t - \varphi + \pi + 2n \cdot \pi = a \sin\left(\frac{g}{A \cdot \omega^2} - \frac{L}{A}\right) \quad (23)$$

Spośród rozwiązań równań (22, 23)

$$t_{k2} = -\frac{1}{\omega} \cdot \left[a \sin\left(\frac{g}{A \cdot \omega^2} - \frac{L}{A}\right) + \varphi - \pi - 2n \cdot \pi \right] \quad (24)$$

$$t_{k2} = \frac{1}{\omega} \cdot \left[a \sin\left(\frac{g}{A \cdot \omega^2} - \frac{L}{A}\right) - \varphi - 2n \cdot \pi \right] \quad (25)$$

należy wybrać to, które odpowiada warunkom ruchu wynikającym z równań (19, 20):

$$y(t_{k2}) = A \cdot \sin(\omega \cdot t_{k2} + \varphi) - \frac{g}{\omega^2} = -L \quad (26)$$

$$\dot{y}(t_{k2}) = A \cdot \omega \cdot \cos(\omega \cdot t_{k2} + \varphi) = v_{k2} < 0 \quad (27)$$

Faza III – ruch w wodzie po całkowitym zanurzeniu

W fazie III na pręt działają siły:

$$\text{siła ciężkości} \quad Q = m \cdot g = L \cdot A \cdot \rho \cdot g \quad (28)$$

$$\text{siła wyporu} \quad W = L \cdot A \cdot \rho_w \cdot g \quad (29)$$

Równanie ruchu ma postać:

$$m \cdot \ddot{y} = -Q + W \quad (30)$$

$$L \cdot A \cdot \rho \cdot \ddot{y} = -L \cdot A \cdot \rho \cdot g + L \cdot A \cdot \rho_w \cdot g \quad (31)$$

$$\ddot{y} = -g \cdot \left(1 - \frac{\rho_w}{\rho}\right) \quad (32)$$

Po całkowaniu równania (32) otrzymuje się

$$y = -\frac{1}{2}g \cdot \left(1 - \frac{\rho_w}{\rho}\right) \cdot t^2 + v_{03} \cdot t + y_{03} \quad \dot{y} = -g \cdot \left(1 - \frac{\rho_w}{\rho}\right) \cdot t + v_{03} \quad (33)$$

Stałe całkowania można wyznaczyć wykorzystując warunki początkowe ruchu, które mają postać

$$y(t_{k2}) = -L \quad \dot{y}(t_{k2}) = v_{k2} \quad (34)$$

Podstawiając odpowiednie wartości do równań ruchu (33) otrzymuje się

$$v_{03} = v_{k2} + t_{k2} \cdot g \cdot \left(1 - \frac{\rho_w}{\rho}\right) \quad y_{03} = y_{k2} + \frac{1}{2} \cdot g \cdot \left(1 - \frac{\rho_w}{\rho}\right) \cdot t_{k2}^2 - v_{03} \cdot t_{k2} \quad (35)$$

Faza III trwa do chwili, gdy podczas ruchu w górę górny koniec pręta osiągnie powierzchnię wody. Czas odpowiadający tej chwili oraz prędkość można wyznaczyć z równań (33) podstawiając $y = -L$.

$$\Delta = v_{03}^2 + 2 \cdot g \cdot \left(1 - \frac{\rho_w}{\rho}\right) \cdot (y_{03} + L) \quad t_{k3} = \max \left(\frac{-v_{03} - \sqrt{\Delta}}{-g \cdot \left(1 - \frac{\rho_w}{\rho}\right)}, \frac{-v_{03} + \sqrt{\Delta}}{-g \cdot \left(1 - \frac{\rho_w}{\rho}\right)} \right) \quad (36)$$

Po tej chwili rozpoczyna się kolejna faza ruchu odpowiadająca opisanej wcześniej fazie II. Przedstawiony problem, po założeniu warunków początkowych ruchu $h_0 = 5$ m, $v_0 = 0$ m/s, został rozwiązany w programie Mathcad i przedstawiony na filmie „rod in the water.avi”.