

XLIV OLIMPIADA WIEDZY TECHNICZNEJ

Zawody II stopnia

Rozwiązania zadań dla grupy mechaniczno-budowlanej

Rozwiązanie zadania 1

Obliczmy najpierw pole przekroju poprzecznego rurowego pręta, A .

$$A = \frac{\pi (D^2 - d^2)}{4},$$

D – średnica zewnętrzna rury; d – średnica wewnętrzna rury.

$$d = D - 2g = 30 - 2 \cdot 2,6 = 24,8 \text{ mm}^2, \quad (1)$$

$$A = \frac{\pi (D^2 - d^2)}{4} = \frac{\pi \cdot (30^2 - 24,8^2)}{4} = 223,69 \text{ mm}^2 = 2,24 \cdot 10^{-4} \text{ m}^2. \quad (2)$$

Moment bezwładności J przekroju poprzecznego rurowego pręta jest równy:

$$J = \frac{\pi}{64} (D^4 - d^4) = \frac{\pi}{64} \cdot (30^4 - 24,8^4) = 21181,55 \text{ mm}^4 = 2,12 \cdot 10^{-8} \text{ m}^4. \quad (3)$$

W każdym poradniku można znaleźć wzór do wyznaczenia wartości poziomej siły osiowej H_t , powstającej w obustronnie utwierdzonym przecie wskutek zmiany temperatury. Mamy więc:

$$H_t = \alpha_t \Delta t E A = \alpha_t (t_l(2) - t_l(1)) E A. \quad (4)$$

W każdym poradniku można też znaleźć wzór do wyznaczenia osiowej siły krytycznej P_{kr} , powodującej wyboczenie pręta obustronnie utwierdzonego. Mamy zatem:

$$P_{kr} = \frac{\pi^2 E J}{l_w^2}, \quad (5)$$

Organizatorem OWT jest Federacja Stowarzyszeń Naukowo-Technicznych NOT.
Olimpiada jest finansowana ze środków MEN.

l_w – długość wyboczeniowa pręta; w przypadku pręta obustronnie zamocowanego $l_w = 0,5 l$.

Aby wskutek wzrostu temperatury nie nastąpiło wyboczenie pręta, siła H_t , powinna być mniejsza od siły P_{kr} .

W celu wyznaczenia temperatury t_2 , przyjmijmy jednak warunek graniczny $H_t = P_{kr}$. Wtedy otrzymamy ze wzorów (4) i (5):

$$H_t = 0,000012 \cdot (t_2 - 8) \cdot 2,1 \cdot 10^5 \cdot 2,24 \cdot 10^{-4} = 0,000564 \cdot t_2 - 0,004512, \quad (6)$$

$$P_{kr} = \frac{\pi^2 \cdot 2,1 \cdot 10^5 \cdot 2,12 \cdot 10^{-8}}{(0,5 \cdot 5,0)^2} = 0,007023 \text{ MN} = 7,023 \text{ kN}. \quad (7)$$

Z (6) i (7) otrzymujemy:

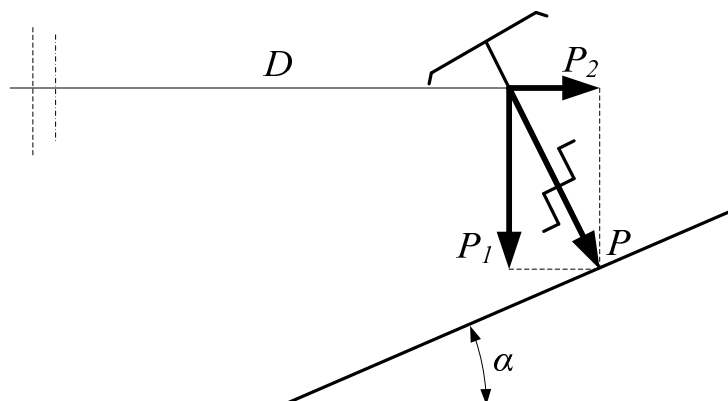
$$0,007023 = 0,000564 \cdot t_2 - 0,00452, \quad (8)$$

$$t_2 = 20,45^\circ \text{C} \approx 20,5^\circ \text{C}. \quad (9)$$

Inżynier zatem miał rację. Wystarczy stosunkowo niewielki wzrost temperatury otoczenia (o $20,5^\circ \text{C} - 8,0^\circ \text{C} = 12,5^\circ \text{C}$), aby wzrost siły osiowej, H_t , w rurowym pręcie spowodował jego wyboczenie. Należy więc użyć rury o znacznie większym przekroju poprzecznym.

Rozwiązanie zadania 2

Warunek równowagi sił przedstawia rysunek 1.



Rys.1.

$$P_1 = (M + m) g, \quad (1)$$

$$P_2 = \frac{2(M + m) v^2}{D}. \quad (2)$$

Warunek równowagi rowerzysty:

$$P_2 = P_1 \operatorname{tg} \alpha,$$

stąd i z (1) i (2) – kwadrat prędkości minimalnej wynosi:

$$v^2 = 0,5 D g \operatorname{tg} \alpha. \quad (3)$$

Siła oporów tarcia:

$$T_1 = f P = \frac{f(M + m) g}{\cos \alpha}. \quad (4)$$

Siła oporu powietrza:

$$T_2 = C_x \frac{\rho v^2}{2} F, \quad (5)$$

gdzie ρ – gęstość powietrza

$$\rho = \frac{p}{R(t + 273)}. \quad (6)$$

Ostatecznie całkowity opór

$$T = T_1 + T_2,$$

na mocy (3)–(6) wynosi:

$$T = \frac{f(M + m) g}{\cos \alpha} + C_x \frac{p}{R(t + 273)} 0,25 D g F \operatorname{tg} \alpha. \quad (7)$$

Praca wykonana przy pełnym okrążeniu toru:

$$L = \pi D T. \quad (8)$$

Obliczenia liczbowe:

Równanie (7) dla temperatury t_1 (siła T'):

$$T' = \frac{0,005 \cdot (75 + 15) \cdot 9,81}{\cos 40} + 0,6 \cdot \frac{10^5}{289 \cdot (25 + 273)} \cdot 0,25 \cdot 60 \cdot 9,81 \cdot 0,6 \operatorname{tg} 40 = 57,38 \text{ N}.$$

Praca (8):

$$L' = 3,14 \cdot 60 \cdot 57,38 = 10815,1 \text{ J} = 10,82 \text{ kJ}.$$

Równanie (7) dla temperatury t_2 (siła T''):

$$T'' = \frac{0,005 \cdot (75 + 15) \cdot 9,81}{\cos 40} + 0,6 \cdot \frac{10^5}{289 \cdot 273} \cdot 0,25 \cdot 60 \cdot 9,81 \cdot 0,6 \operatorname{tg} 40 = 62,10 \text{ N}.$$

Procentowa zmiana pracy jest równa procentowej zmianie całkowitej siły oporu, stąd;

$$\Delta T = \frac{T'' - T'}{T'} \cdot 100 = \frac{62,1 - 57,38}{57,38} \cdot 100 = 8,23\% .$$

Odpowiedź: Praca w temperaturze 25°C wyniesie $10,82 \text{ kJ}$ i wzrośnie o $8,23\%$ przy obniżeniu temperatury do 0°C .

Rozwiązanie zadania 3

Część I:

Energia wirującej masy jest równa

$$E = \frac{1}{2} I \omega^2 ,$$

gdzie I jest momentem bezwładności, a ω prędkością kątową; dla wydrążonego walca moment bezwładności jest równy:

$$I = \frac{1}{2} m \left(r_2^2 + r_1^2 \right) .$$

Natomiast prędkość kątowa:

$$\omega = 2 \pi n \frac{1}{60} .$$

Energia odzyskana z koła zamachowego jest równa

$$\Delta E = N t .$$

Jest ona równoważna zmianie energii kinetycznej wirującego walca:

$$\Delta E = \frac{1}{2} I \left(\omega_1^2 - \omega_2^2 \right) .$$

Prędkość kątowna wirującej masy po odzyskaniu energii jest równa:

$$\omega_2 = \sqrt{\omega_1^2 - \frac{2 N t}{I}}.$$

Odpowiednio prędkość obrotowa:

$$n_2 = 60 \frac{\omega_2}{2 \pi}.$$

Część II:

Pracę wykonaną przez silnik cieplny w czasie t można wyrazić zależnością:

$$E = m_p W_u \eta_s,$$

gdzie η_s jest sprawnością silnika, w tym przypadku jest ona równa:

$$\eta_s = 0,5 \eta_C = 0,5 \left(1 - \frac{T_D}{T_G} \right),$$

przy czym temperatury w tym wzorze są podane w kelwinach.

Ostatecznie masa paliwa

$$m_p = \frac{\Delta E}{W_u 0,5 \left(1 - \frac{T_D}{T_G} \right)} = \frac{N t}{W_u 0,5 \left(1 - \frac{T_D}{T_G} \right)}.$$

Wyniki ilościowe:

Moment bezwładności koła zamachowego:

$$I = \frac{1}{2} m \left(r_2^2 + r_1^2 \right) = \frac{1}{2} \cdot 5 \cdot \left(0,12^2 + 0,08^2 \right) = 0,052 \text{ kg} \cdot \text{m}^2.$$

Prędkość kątowna:

$$\omega_1 = 2 \pi n \frac{1}{60} = 2 \cdot 3,14 \cdot 64500 \cdot \frac{1}{60} = 6754,4 \text{ 1/s}.$$

Energia początkowa wirującej masy:

$$E = \frac{1}{2} I \omega_1^2 = \frac{1}{2} \cdot 0,052 \cdot 7654,4^2 = 1186,2 \text{ kJ}.$$

Energia odzyskana z koła zamachowego:

$$\Delta E = N t = 60 \cdot 7 = 420 \text{ kJ}.$$

Prędkość kątowna wirującej masy po odzyskaniu energii:

$$\omega_2 = \sqrt{\omega_1^2 - \frac{2 N t}{I}} = \sqrt{7654,4^2 - \frac{2 \cdot 60 \cdot 10^3 \cdot 7}{0,052}} = 5428,5 \text{ 1/s}.$$

Prędkość obrotowa:

$$n_2 = 60 \frac{\omega_2}{2 \pi} = 60 \cdot \frac{5428,5}{2 \cdot 3,14} = 51865 \text{ obr/min}.$$

Prędkość obrotowa przy obliczeniach w arkuszu kalkulacyjnym (bez zaokrągleń):

$$n_2 = 51838 \text{ obr/min}.$$

Sprawność silnika Carnota

$$\eta_C = 1 - \frac{T_D}{T_G} = 1 - \frac{200 + 273}{800 + 273} = 0,56.$$

Sprawność silnika rzeczywistego

$$\eta_s = 0,5 \eta_C = 0,5 \cdot 0,56 = 0,28.$$

Ostatecznie masa paliwa

$$m_p = \frac{N t}{W_u \eta_s} = \frac{60 \cdot 10^3 \cdot 7}{42 \cdot 10^6 \cdot 0,28} = 0,0357 \text{ kg} = 35,7 \text{ g}.$$

Masa paliwa na podstawie obliczeń w arkuszu kalkulacyjnym:

$$m_p = 35,8 \text{ g}.$$

Rozwiązanie zadania z optymalizacji

Oznaczając liczbę kursów samochodów odpowiednio przez X_1 i X_2 otrzymujemy pierwszy warunek wynikający z limitu paliwa:

$$6 X_1 + 9 X_2 \leq 180, \quad (1)$$

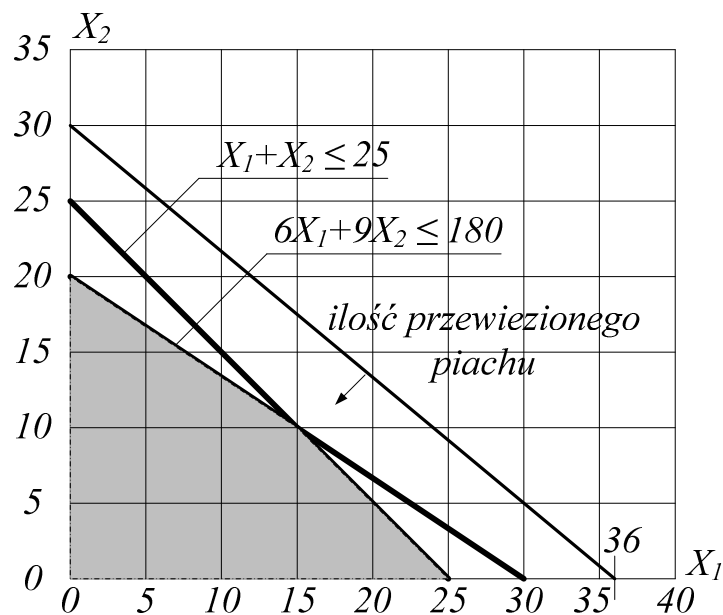
drugi warunek wynika z faktu, że łączna liczba kursów nie może przekroczyć liczby załadowań wykonywanych przez koparkę i że nie zależy od wielkości samochodu:

$$X_1 + X_2 \leq 25 \quad (2)$$

Funkcją celu F ilość przewiezonego piachu:

$$F = 10 X_1 + 12 X_2 \quad (3)$$

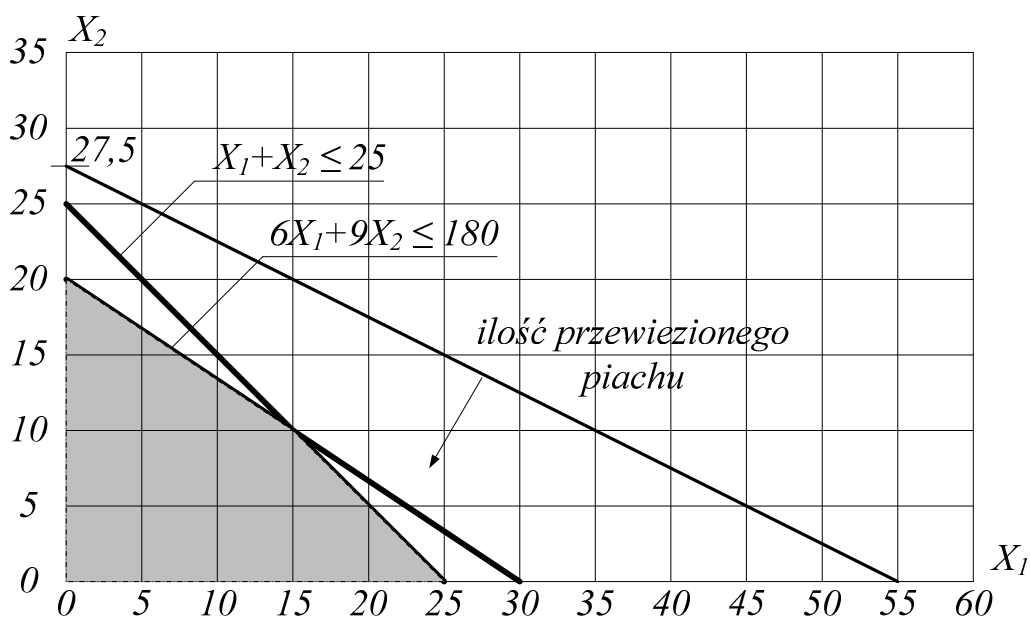
Nierówności (1) i (2) przedstawione są na wykresie. Dodatkowo pokazana jest relacja między X_1 i X_2 wynikająca z zależności (3) dla wybranej wartości F . Poszukując rozwiązania zagadnienia należy przesuwac linię (3) w kierunku obszaru zaciemnionego zachowując jej nachylenie. Punkt zetknięcia wskazuje optymalne liczby cykli transportowych.



Rys.1

1. Bezpośrednio z wykresu można odczytać, że optymalna sytuacja występuje dla: $X_1 = 15$ kursów i $X_2 = 10$ kursów. Stan ten odpowiada pełnemu wykorzystaniu limitu paliwa oraz przewiezieniu $15 * 10 + 10 * 12 = 270$ ton piachu.

2. Przy braku ograniczenia na paliwo należy wyłącznie wykorzystywać większą ciężarówkę. Przy 25 jej kursach zostanie przewiezione $25 * 12 = 300$ ton piasku.
3. W trzecim przypadku opłaca się wykorzystywać mniejszą ciężarówkę, a liczba kursów wynika z limitu na paliwo i wyniesie $180/6 = 30$, stąd ilość piachu: $30 * 10 = 300$ ton (większa przewiozłaby tylko $180/9 * 12 = 240$ ton).
4. W tym przypadku zmieni się nachylenie przykładowej linii opisującej ilość przewiezonego piachu (Rys.2) i maksymalny przewóz można otrzymać nie wykorzystując mniejszej ciężarówki tj. $X_1 = 0$ natomiast liczba kursów większej $X_2 = 20$, co daje $20 * 12 = 240$ ton.



Rys.2

Rozwiązanie zadania z zastosowania informatyki

Przykładowy program w języku FORTRAN

```
Program olimp
Real,Dimension(10)::X,Y,Fi,Pow
Real,Dimension(10,10)::OD
R=100
! wylosowanie z wykorzystaniem generatora liczb losowych
! dziesięciu liczb z przedziału 0 - 2pi
  call srand(2.6)
  do i=1,10
    Fi(i)=rand(0.0)*6.28
  end do
! posortowanie wylosowanych liczb w kolejności rosnącej
100  k=0
  do i=1,9
    if (Fi(i).GT.Fi(i+1)) then
      F=Fi(i)
      Fi(i)=Fi(i+1)
      Fi(i+1)=F
    k=1
  end if
end do
  if (k.EQ.1) then
    go to 100
  end if
! wydruk posortowanych wielkości
  Write(*,*)
  Write(*,99) (Fi(i),i=1,10)
! obliczenie współrzędnych 10 punktów na obwodzie
! okręgu o promieniu R
  do i=1,10
    X(i)=R*cos(Fi(i))
    Y(i)=R*sin(Fi(i))
  end do
! obliczenie odległości pomiędzy punktami i znalezienie
! jej maksimum
  odmax=0
  do i=1,9
    do j=i+1,10
      OD(i,j)=sqrt((X(i)-X(j))**2+(Y(i)-Y(j))**2)
      if (OD(i,j).GT.odmax) then
```

```

                odmax=OD(i,j)
                ik=i
                jk=j
            end if
        end do
    end do
! obliczenie powierzchni 10 trojkatow i ich wydruk
    do i=1,9
        Pow(i)=0.5*R**2*sin(Fi(i+1)-Fi(i))
    end do
    Pow(10)=0.5*R**2*sin(6.28-Fi(10)+Fi(1))
    Write(*,*)
    Write(*,99) (Pow(i),i=1,10)
    s=0
99    Format (1x,11F7.1)
! wydruk pełnej tabeli odleglosci, maksymalnej odleglosci,
! wspolrzecznych punktow odleglych maksymalnie
    Write(*,*)
    do i=1,10.
        Write(*,99)(OD(i,j),j=1,10)
    end do
    Write(*,*)
    Write(*,*) ik,jk,odmax
    Write(*,*)
    Write(*,*) X(ik),Y(ik)
    Write(*,*) X(jk),Y(jk)
end

```