

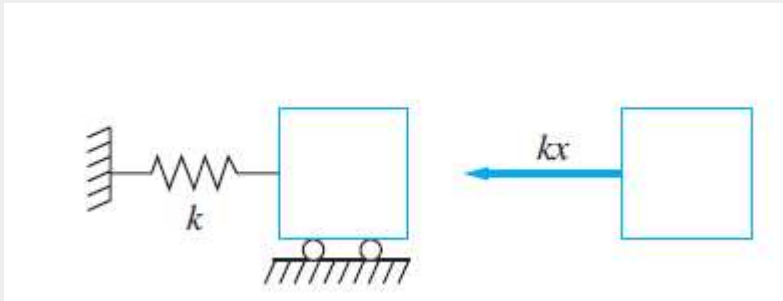
# Drgania mechaniczne

# Wiadomości wstępne

Układy drgające można podzielić na dwie grupy: układy ciągłe i układy dyskretne. Podział ten ma charakter matematyczny i uwzględnia metody badań.

Układ dyskretny można zdefiniować jako układ, którego ruch jest opisany równaniami różniczkowymi zwyczajnymi o skończonej liczbie niewiadomych funkcji jednej zmiennej, np. czasu. Mimo, że tego rodzaju układy są nierealne i nie występują w rzeczywistości, to jednak dla celów praktycznych wiele układów fizycznych można modelować układami dyskretnymi.

# Wiadomości wstępne układ dyskretny



$$m\ddot{y} + ky = 0,$$

$$\ddot{y} + \alpha_0^2 y = 0,$$

$$\alpha_0 = \sqrt{\frac{k}{m}}$$

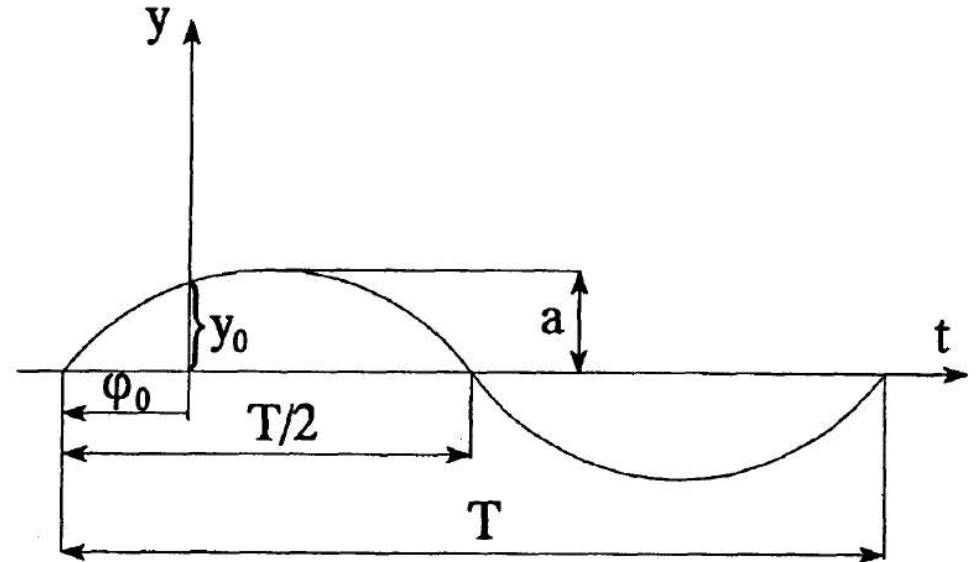
# Wiadomości wstępne

$$a = \frac{1}{2} (y_{\max} - y_{\min}) \quad y(t) = \bar{y}(t + T) \quad \omega = \frac{2\pi}{T} = 2\pi f ,$$

Ruch harmoniczny

$$y(t) = A \cos \omega t + B \sin \omega t = a \cos(\omega t + \varphi_0) ,$$

$$a = \sqrt{A^2 + B^2} , \quad \operatorname{tg} \varphi_0 = \frac{-B}{A} ,$$
$$A = a \cos \varphi_0 , \quad B = -a \sin \varphi_0 .$$



# Liniowe i nieliniowe układy dyskretne

1) do układów nieliniowych nie stosuje się zasada superpozycji skutków, szeroko wykorzystywana w teorii układów liniowych,

2) w układach nieliniowych amplitudy drgań zależą od częstości własnej, w związku z tym nie ma ostrego rezonansu, to znaczy drgania okresowe są zawsze o skończonej amplitudzie, nawet jeżeli pominiemy tłumienie,

3) w układach nieliniowych oprócz rezonansu podstawowego (jak w układach liniowych) mogą wystąpić rezonanse kombinowane: subharmoniczne, ultraharmoniczne lub subultraharmoniczne,

4) z równań ruchu układu nieliniowego można otrzymać rozwiązanie okresowe o tym samym okresie, dla tej samej częstości, a o różnych amplitudach,

5) stateczność układów liniowych nie zależy od warunków początkowych, natomiast w układach nieliniowych jedne rozwiązania mogą dążyć do nieskończoności, inne mogą być okresowe, a jeszcze inne - dążyć do zera,

6) w rzeczywistych układach liniowych zawsze występuje jedno położenie równowagi, natomiast w układach nieliniowych położenie równowagi może być dowolna ilość i mogą być różnie rozłożone.

# Szkodliwe zjawiska drganiowe

1. **Zakłócenia prawidłowości działania maszyn.** Nadmierne drgania mogą spowodować wadliwą, a nawet niebezpieczną pracę maszyn i urządzeń. Jako przykłady można wymienić wiele maszyn roboczych: suwnice, żurawie montażowe i budowlane. Drgania liny i wysięgnika mogą powodować niepożądane ruchy elementu montowanego, utrudniając jego dopasowanie oraz przedłużając czas montażu. Drgania liny z kadzią odlewniczą mogą doprowadzić do niebezpiecznych wahań, które mogą spowodować wylanie się z kadzi płynnej stali i stać się zagrożeniem życia dla obsługi. Podobne zjawiska drgań mogą wystąpić przy wyciągach kopalnianych, utrudniając szybkie zatrzymanie się na odpowiednim poziomie. W obrabiarkach drgania utrudniają otrzymanie odpowiedniej gładkości. Drgania elementów mechanizmów mogą spowodować zakleszczenie się lub niepoprawne działanie. Drgania są przyczyną rozłączania się elementów złączonych, na przykład gwintowanych, ściskowych itp.

# Szkodliwe zjawiska drganiowe

2. Zmniejszenie trwałości maszyn i urządzeń. Drgania są powodem powstawania zmiennych naprężeń w elementach maszyn. Doprowadzają one do zniszczeń o charakterze zmęczeniowym. Zniszczeniom takim ulegają przede wszystkim elementy mające kształt ułatwiający koncentrację naprężeń. Spotyka się na przykład zniszczenie zmęczeniowe będące skutkiem drgań wałów maszynowych, łopatek turbin itp. W szczególności spotyka się niszczenie elementów, które z samego przeznaczenia są poddane drganiom, np. resorów. Drgania mogą wpływać pośrednio na szybsze zużycie elementów, osiadanie fundamentów i podpór maszyn, co w pośrednim skutku doprowadza do niekorzystnych rozkładów obciążeń, mogących wywołać uszkodzenie lub zniszczenie albo zmniejszenie trwałości.

# Szkodliwe zjawiska drganiowe

3. Szkodliwy wpływ drgań na organizm człowieka. Drgania maszyn mają szkodliwy wpływ na organizm człowieka. Występują one w szczególności w pojazdach, samolotach, oddziaływując poprzez elementy konstrukcji na załogę i pasażerów. Szkodliwe dla ludzi (choroba morską) są także drgania o niskich częstotliwościach, wywołane kołysaniem się okrętów. Podobne drgania mogą powstawać w maszynach roboczych, drgania kabin operatorów walcarek, żurawi itp. Drgania budowli wywołane pracą urządzeń mogą także oddziaływać szkodliwie na ludzi pracujących w danej budowlu.

Osobnym złożonym problemem są drgania urządzeń uderowych młotków, wiertarek uderowych, młotków pneumatycznych itp. szkodliwie oddziaływujących na obsługę.

# Szkodliwe zjawiska drganiowe

4. **H a ł a s.** Drgania wywołują hałas. Źródłem hałasu są zarówno drgania gazów jak i elementów mechanicznych. Istnieje wiele maszyn, urządzeń i pojazdów, które poprzez drgania wywołują hałasy szkodliwe dla zdrowia ludzkiego lub nieprzyjemne dla obsługi maszyn oraz dla otoczenia. Wystarczy wymienić niektóre z nich, jak stacje pomp i sprężarek, stacje dmuchaw na hutach, hale montażowe itp.

# Idealizacja układów rzeczywistych

Przeprowadzając analizę teoretyczną jakiegokolwiek rzeczywistego układu fizycznego lub technicznego zawsze musimy go idealizować, pomijając szereg mniej ważnych drugorzędnych jego właściwości. Przy ustalaniu matematycznego modelu, opisującego procesy zachodzące w rozpatrywanym układzie rzeczywistym, należy zawsze wydzielić podstawowe parametry, które w danym przypadku mają decydujące znaczenie, i - oczywiście - nie należy uwzględniać szeregu pobocznych parametrów, które z reguły bardzo komplikują rozważany problem, chociaż nie mają istotnego znaczenia. Dlatego rzeczywisty układ jest zwykle zastępowany przy analizie teoretycznej pewnym układem wyidealizowanym, zwanym **u k ł a-  
d e m z a s t ę p c z y m.**

# Idealizacja układów rzeczywistych

W przypadku drgań mechanicznych układ zastępczy składa się z punktów materialnych i brył nieodkształconych, obciążonych pewnymi więzami sztywnymi i odkształcalnymi, których masę pomijamy, może także zawierać odkształcalne elementy o ciągłym rozkładzie masy. Zasadnicze uproszczenia, których dokonujemy przechodząc od rzeczywistego do zastępczego układu mechanicznego, dotyczą: liczby stopni swobody, zależności sił sprężystych od odkształceń, charakteru sił oporu oraz innych sił niezachowawczych, a także sposobu działania obciążeń zewnętrznych.

Zbudowanie układu zastępczego w konkretnym przypadku jakiejś konstrukcji wymaga dokładnego zanalizowania charakteru obciążeń odkształceń oraz sił wewnętrznych, działających w rozważanym układzie, a równocześnie gruntownej znajomości teorii drgań. Dlatego wskazówki dotyczące prawidłowego wyboru układów zastępczych wynikają z dalszego toku wykładu teorii drgań tłumionych, który podano w tej pracy.

# Idealizacja układów rzeczywistych

- 1) układami dyskretnymi o skończonej liczbie stopni swobody lub ciągłymi o nieskończonej liczbie stopni swobody,
- 2) układami liniowymi lub nieliniowymi w zależności od tego, czy są opisane liniowymi czy nieliniowymi równaniami różniczkowymi.

# Charakterystyki sprężyste i tłumienie

Charakterystyki sprężyste i tłumienia, występujące w maszynach i konstrukcjach, są z reguły nieliniowe. Na ich nieliniowość mają wpływ następujące czynniki:

1) tzw. czynniki typu "naturalnego", wynikające z konstrukcji i przeznaczenia maszyn, jak: tarcie suche, tarcie konstrukcyjne itp.,

2) tzw. czynniki "programowe", występujące na skutek odpowiedniego doboru sprężyn, stosowania luzów oraz stosowania nieliniowych amortyzatorów i tłumików.

# Charakterystyki sprężyste i tłumienie


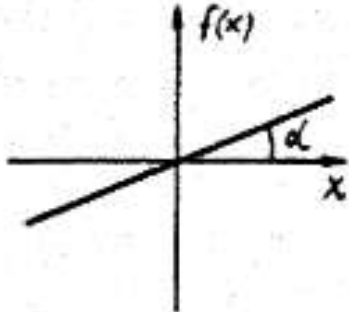
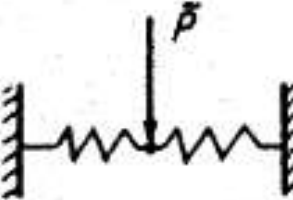
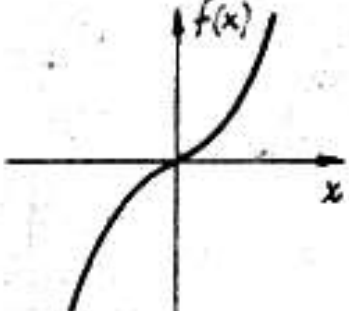
Większość nieliniowości, spotykanych w układach drgających, pochodzi od tłumienia i sił sprężystych. W wielu układach rzeczywistych tłumienie jest złożone i pochodzi od tarcia suchego, tarcia wiskotycznego, wewnętrznego i konstrukcyjnego. Człony sprężyste wykazują również zmienność współczynnika sprężystości w zależności od odkształceń. Wszystkie sprężyny są do pewnego stopnia nieliniowe. Oznacza to, że przy dużych odkształceniach siła sprężystości występująca w sprężynie nie jest wprost proporcjonalna do odkształcenia.

Ograniczając się do małych ugięć elementów sprężystych pomija się nieliniowości, przyjmując charakterystykę sprężystą jako liniową. Natomiast przy dużych ugięciach w praktyce zastępuje się charakterystykę nieliniową zlinearyzowaną charakterystyką o średnim (zastępczym) współczynniku sprężystości.

# Charakterystyki sprężyste i tłumienie

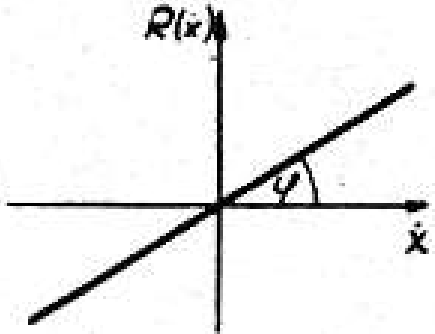
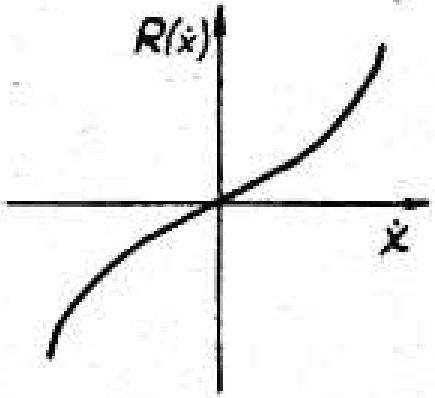
W przypadku układów sprężystych z tworzyw sztucznych lub układów, w których występują luzy, nie można pominąć nieliniowości, ponieważ prowadzi to do poważnych błędów. W wielu przypadkach można zaobserwować wpływ nieliniowości sprężyn na zachowanie się układu. Przykłady charakterystyk sprężystych i charakterystyk tłumienia oraz ich analityczny opis pokazano w tablicach 1.1 i 1.2.

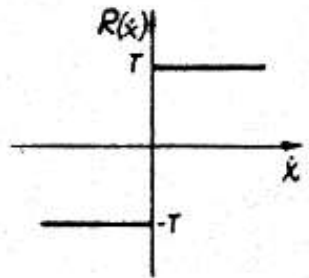
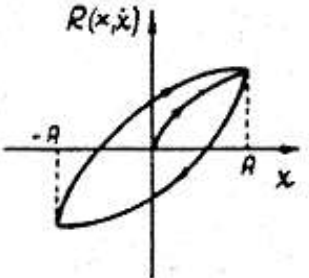
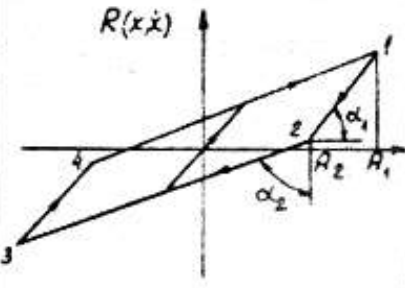
### Charakterystyki sprężyste

Lp.	Typ sprężystego elementu	Postać charakteryst. sprężystej	Analityczny opis charakterystyki
1.			$f(x) = kx$ $k = \operatorname{tg} \alpha$
2.			$f(x) = kx^n$

3.			$f(x) = k(x + A_0) \text{ przy } x < -A_0$ $f(x) = 0 \text{ przy } -A_0 \leq x \leq A_0$ $f(x) = k(x - A_0) \text{ przy } x > A_0$
4.			$f(x) = kx + F_0 \text{ przy } x > 0$ $f(x) = kx - F_0 \text{ przy } x < 0$

### Charakterystyki tarcia

Typ tarcia	Postać charakterystyki tarciowej (sprężysto-tarciowej)	Analityczny opis charakterystyki
Wiskotyczne liniowe		$R = \alpha \dot{x}$ $\operatorname{tg} \gamma = \alpha$
Proporcjonalne do n-tej potęgi prędkości		$R = \alpha \cdot \dot{x}  \dot{x} ^{n-1}$

Suche		$R = T \operatorname{sign} \dot{x}$
Wewnętrzne		$R = kx \pm \frac{\alpha_1}{\pi} A \sqrt{1 + \frac{x^2}{A^2}} \operatorname{sign} \dot{x}$
Konstrukcyjne		$R = k_1 x + [-A_1 (k_1 - k_2) + T] \operatorname{sign} \dot{x}$ $R = k_2 x - T \operatorname{sign} \dot{x}$ $\operatorname{tg} \alpha_1 = k_1$ $\operatorname{tg} \alpha_2 = k_2$

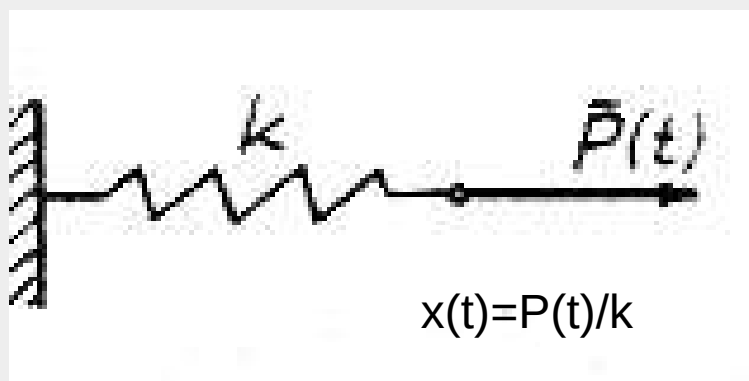
# Stopnie swobody układu mechanicznego

Trudności w badaniu drgań układów mechanicznych w znacznej mierze zależą od liczby stopni swobody. Liczbą stopni swobody układu mechanicznego nazywamy liczbę niezależnych współrzędnych, jednoznacznie określających położenie wszystkich punktów materialnych układu. W układach mechanicznych, w szczególności w zagadnieniach drganiowych, położenia punktów układu zmieniają się z upływem czasu, czyli współrzędne te są funkcjami czasu.

# Stopnie swobody układu mechanicznego

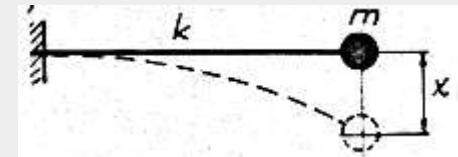
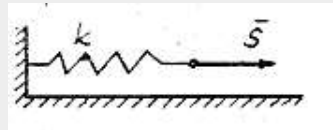
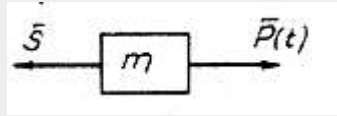
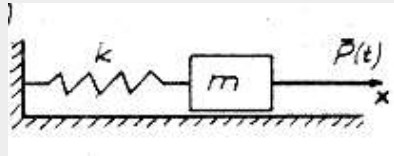
Dowolny układ mechaniczny posiada nieskończenie wiele punktów materialnych, a w związku z tym nieskończoną liczbę stopni swobody. Przy rozwiązywaniu zagadnień praktycznych wygodnie jest posługiwać się uproszczonymi układami, które charakteryzują się skończoną liczbą stopni swobody. W takich uproszczonych układach obliczeniowych niektóre elementy (najlżejsze) przyjmuje się jako bezmasowe odkształcalne więzy, elementy, którym przypisujemy masę, przyjmujemy jako punkty materialne lub bryły sztywne.

# Prosty przykład



Takie przedstawienie zagadnienia nie jest dynamiczne, chociaż znalezione przemieszczenie jest funkcją czasu. Dynamika procesów w rzeczywistych układach mechanicznych jest związana z własnością bezwładności w tej lub innej postaci, co musi być ujęte w modelu obliczeniowym.

# Układ o jednym stopniu swobody



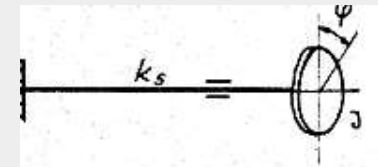
Równanie różniczkowe ruchu drgającego

$$P + S = m \ddot{x}$$

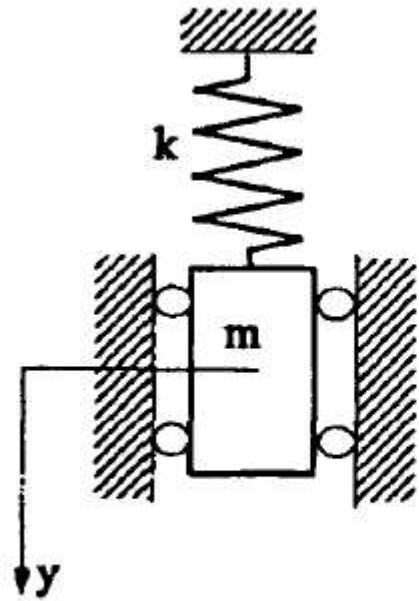
gdzie

$$S = -kx$$

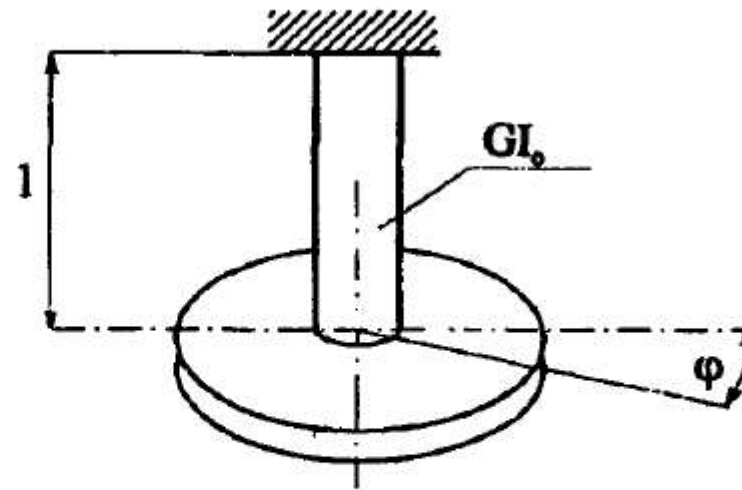
$$m \ddot{x} + kx = P(t)$$



# Układy o jednym stopniu swobody

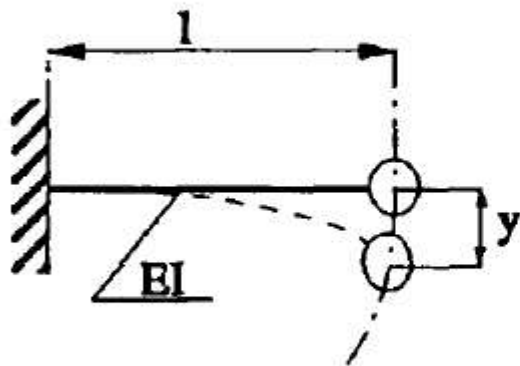


a)



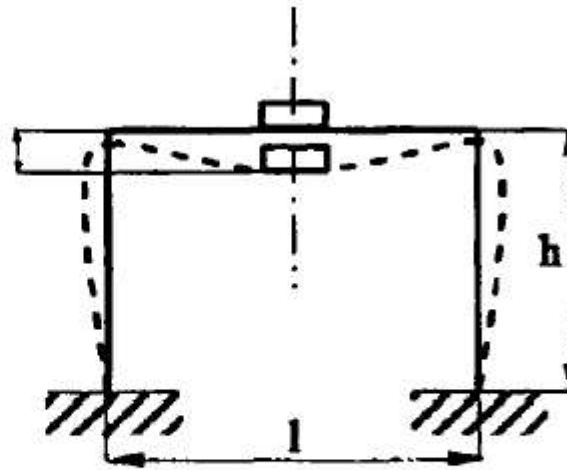
b)

$$k = \frac{Gd^4}{8D^3n}$$



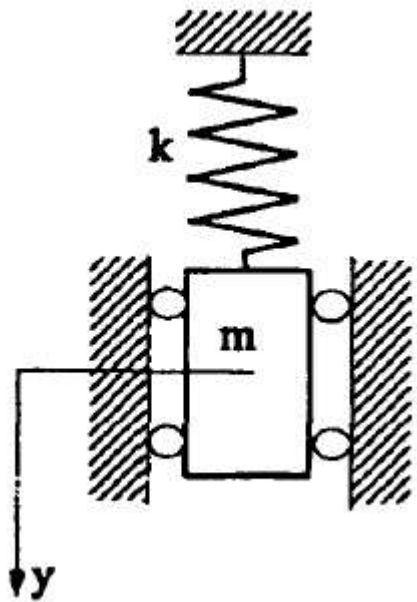
$$k = \frac{3EI}{l^3},$$

a)



b)

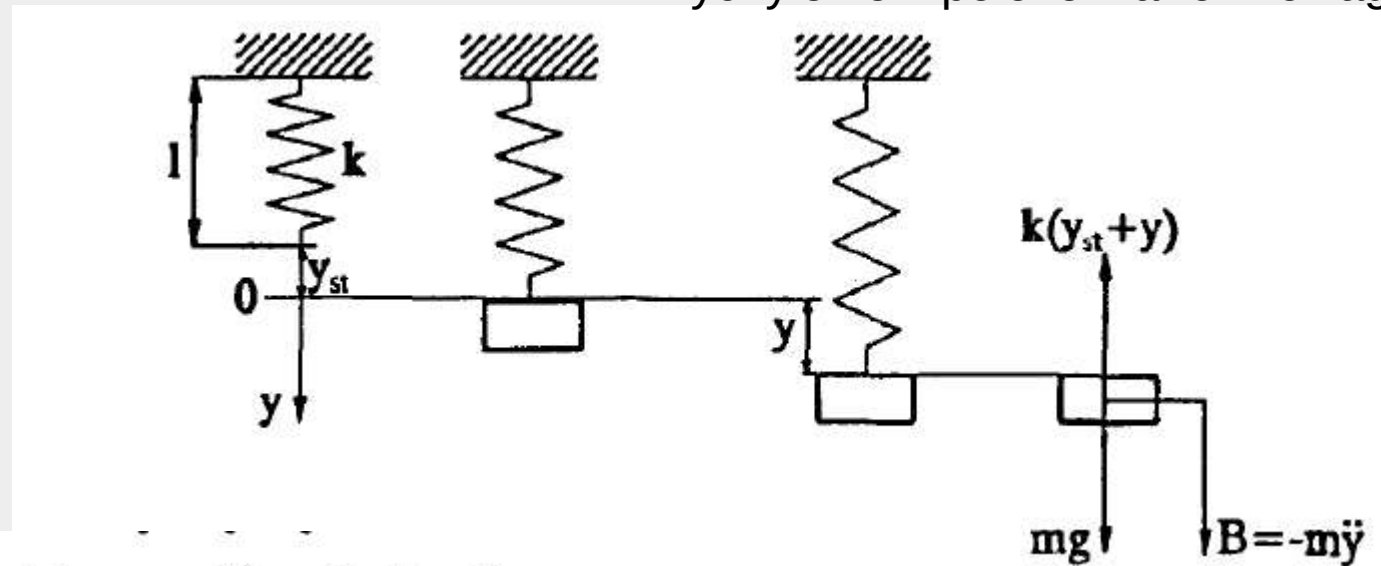
$$k = \frac{96EI}{l^3} + \frac{2l + h}{2h + l},$$



Ugięcie statyczne

$$y_{st} = \frac{mg}{k}$$

Wychylenie z położeni a równowagi



Równanie równowagi:

$$-m\ddot{y} + mg - k(y_{st} + y) = 0,$$

$$m\ddot{y} + ky = 0,$$

lub

$$\ddot{y} + \alpha_0^2 y = 0,$$

Częstość drgań własnych

$$\alpha_0 = \sqrt{\frac{k}{m}}$$

$\ddot{y} + \alpha_0^2 y = 0,$  ma rozwiązanie  $y = e^{rt},$

$$y_1 = \frac{e^{i\alpha_0 t} + e^{-i\alpha_0 t}}{2} = \cos \alpha_0 t,$$
$$y_2 = \frac{e^{i\alpha_0 t} - e^{-i\alpha_0 t}}{2} = \sin \alpha_0 t.$$

Rozwiązanie ogólne przyjmuje postać

$$y = A \cos \alpha_0 t + B \sin \alpha_0 t,$$

lub  $y = a \cos(\alpha_0 t - \beta),$  gdzie

$$a = \sqrt{A^2 + B^2}, \quad \operatorname{tg} \beta = \frac{B}{A}.$$

Okres drgań

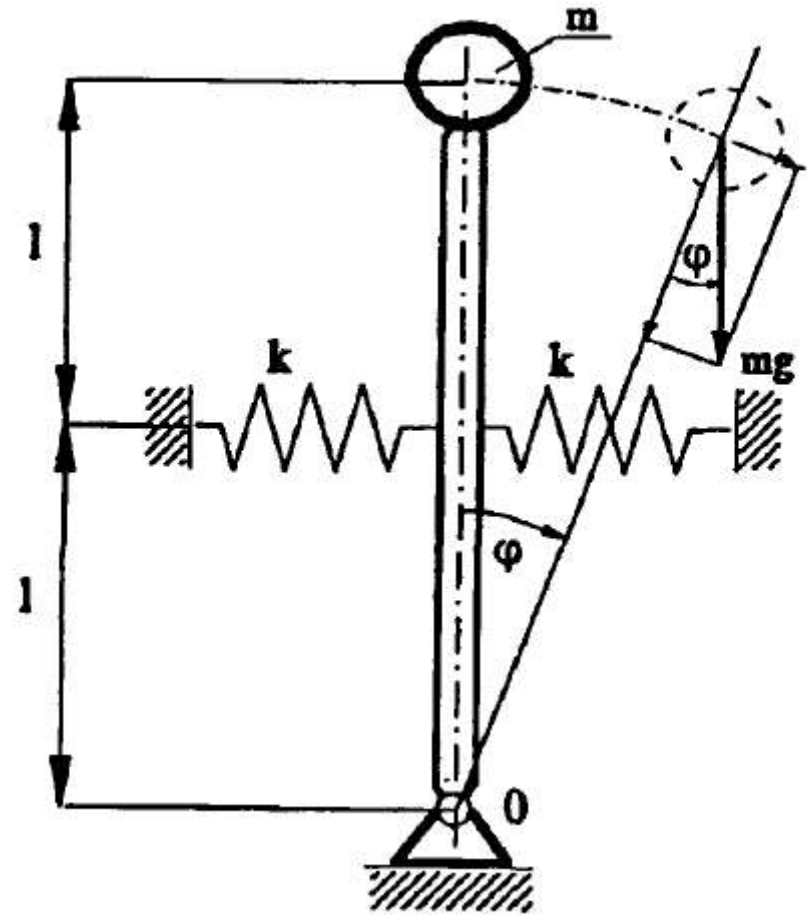
$$T = \frac{2\pi}{\alpha_0}.$$

# przykład

Dla układu przedstawionego na rys. określić częstość małych drgań własnych wokół pionowego położenia równowagi. Przyjąć, że pręt jest sztywny i bez masowy. Przedstawić wykreślnie ruch harmoniczny przy warunkach początkowych

$$\varphi(t_0) = \phi_0, \dot{\varphi}(t_0) = \dot{\phi}_1.$$

$$k = 2000 \text{ N/m}, l = 0.5 \text{ m}, m = 20 \text{ kg}.$$



# przykład

$$\varphi(t_0) = \phi_0, \dot{\varphi}(t_0) = \dot{\phi}_1, \quad k = 2000 \text{ N/m}, l = 0.5 \text{ m}, m = 20 \text{ kg}.$$

$$B\ddot{\varphi} = -2kl^2\varphi + 2lmg\varphi,$$

gdzie masowy moment bezwładności

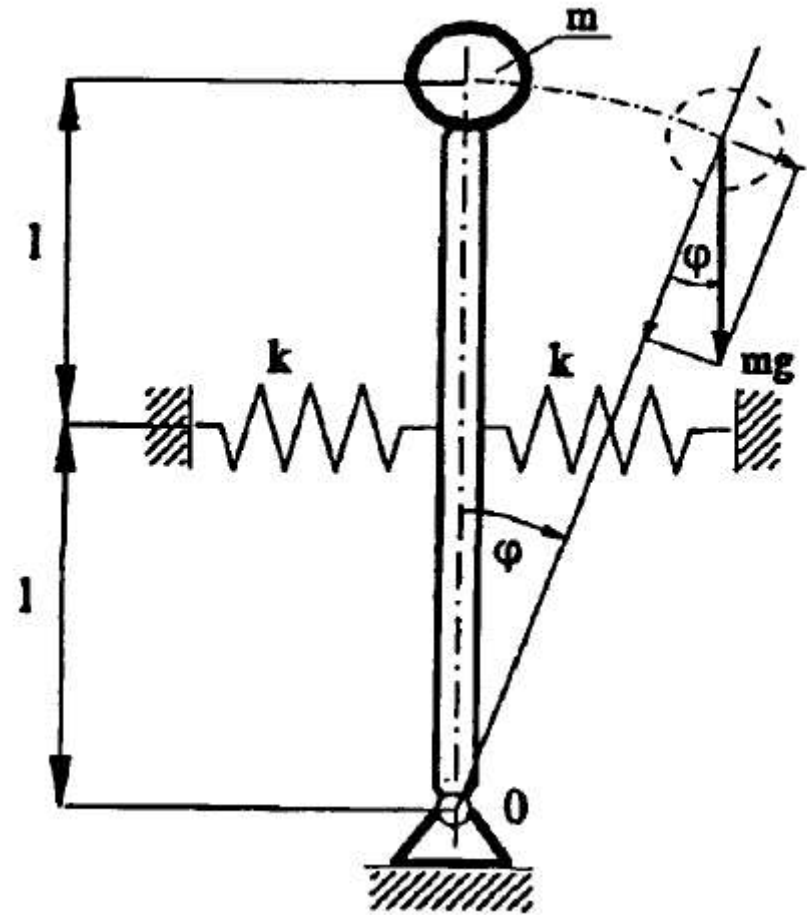
$$B = m(2l)^2 = 4ml^2.$$

Wobec tego otrzymujemy

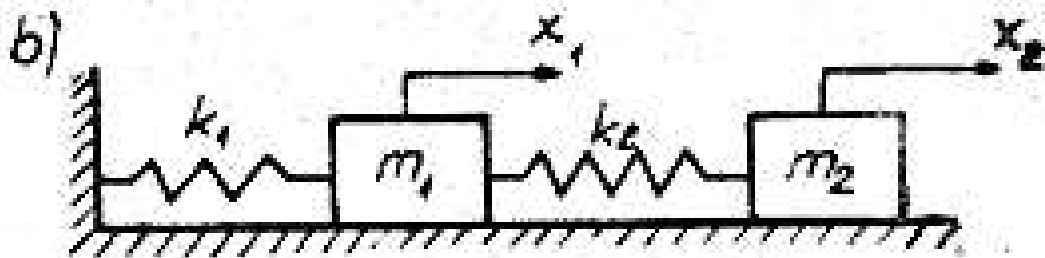
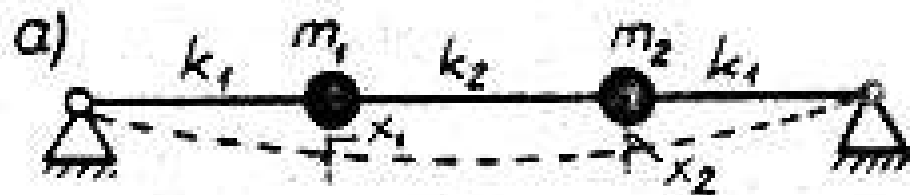
$$\ddot{\varphi} + \frac{2kl^2 - 2mgl}{4ml^2}\varphi = 0,$$

i częstość drgań własnych wynosi

$$\alpha_0 = \sqrt{\frac{1}{2} \left( \frac{k}{m} - \frac{g}{l} \right)} = 6.34 \frac{\text{rad}}{\text{s}}.$$

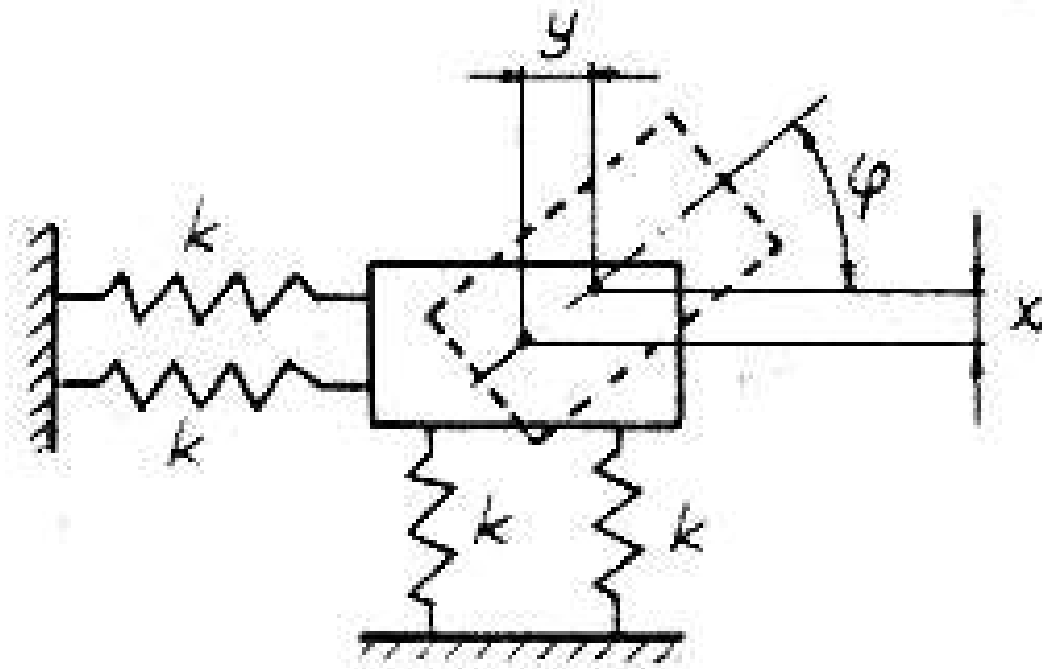


# Układ o dwóch stopniach swobody



$$\mathbf{x}_1 = \mathbf{x}_1(t), \quad \mathbf{x}_2 = \mathbf{x}_2(t)$$

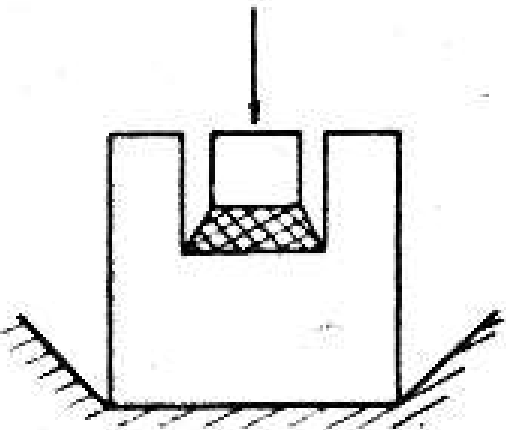
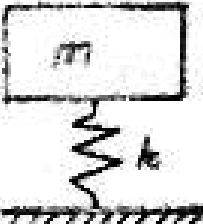
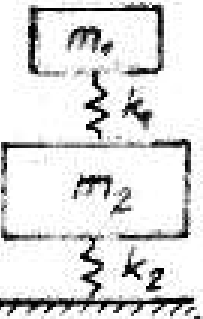
# Układ o trzech stopniach swobody



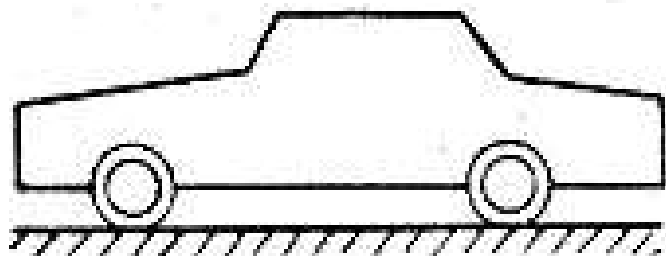
$$x = x(t), \quad y = y(t), \quad \varphi = \varphi(t)$$

# Schematy układów i ich modele

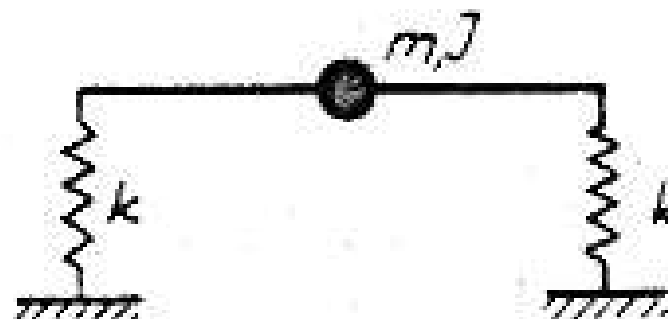
Schematy układów mechanicznych i ich modele dyskretne

Zadany układ mechaniczny	Układ obliczeniowy	Ilość stopni swobody
	 <p>Model uproszczony</p>	1
Młot kowalniczy (drgania wzdluzne)	 <p>Model bardziej dokladny</p>	2

# Schematy układów i ich modele

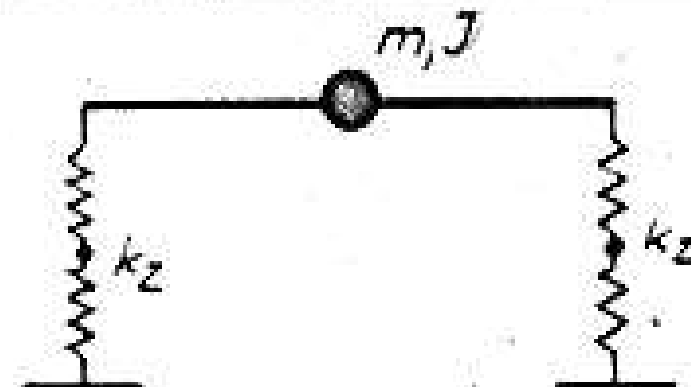


Samochód (drżania płaskie)



Model uproszczony

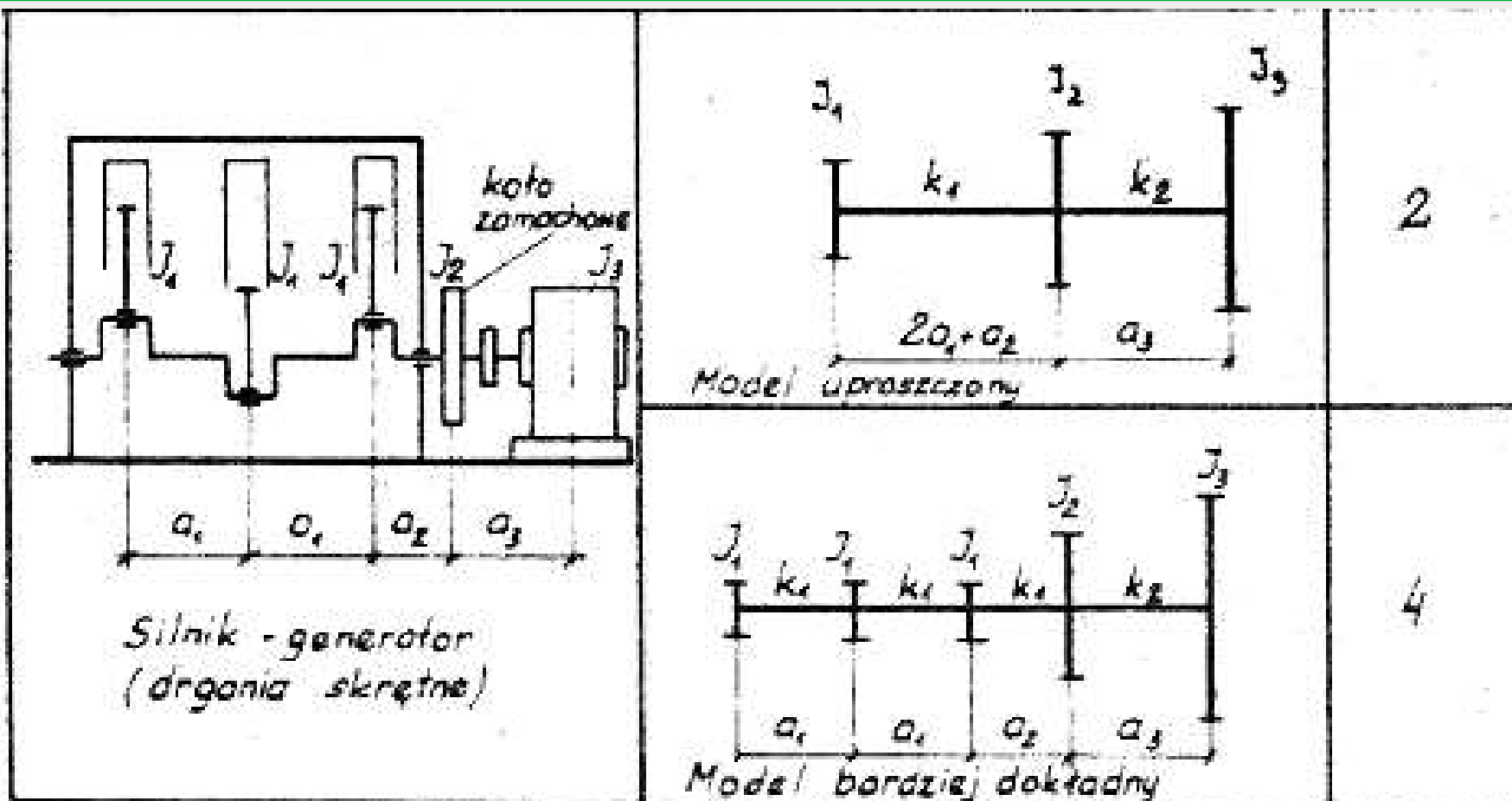
2



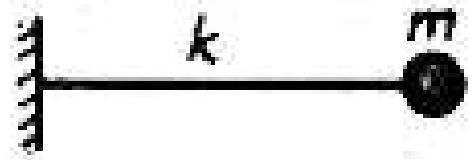
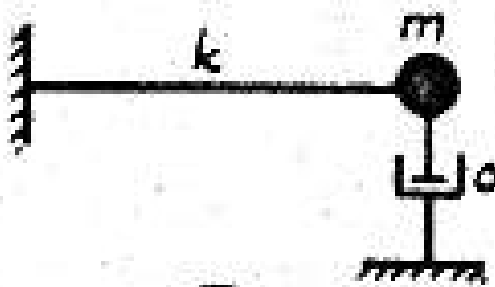
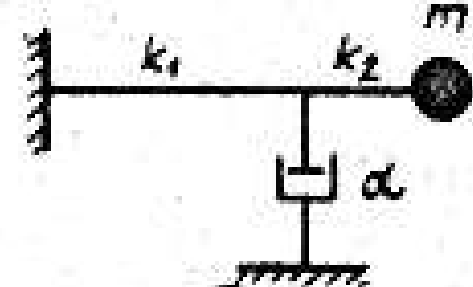
Model bardziej dokładny

4

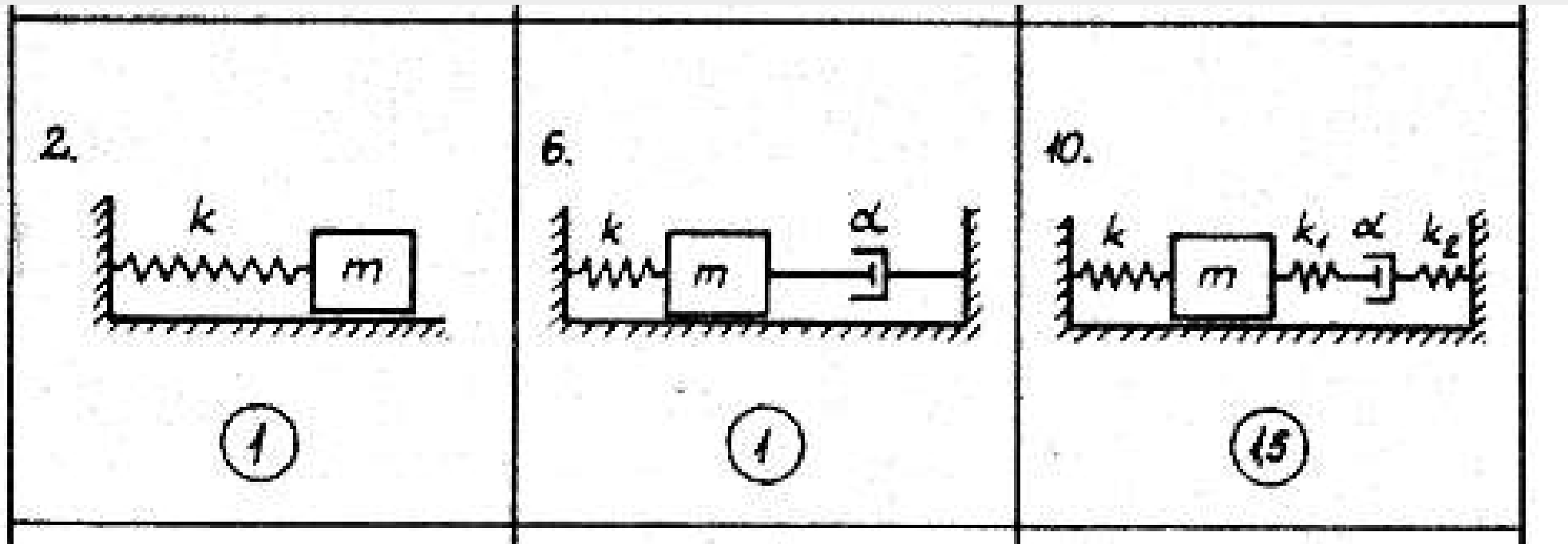
# Schematy układów i ich modele



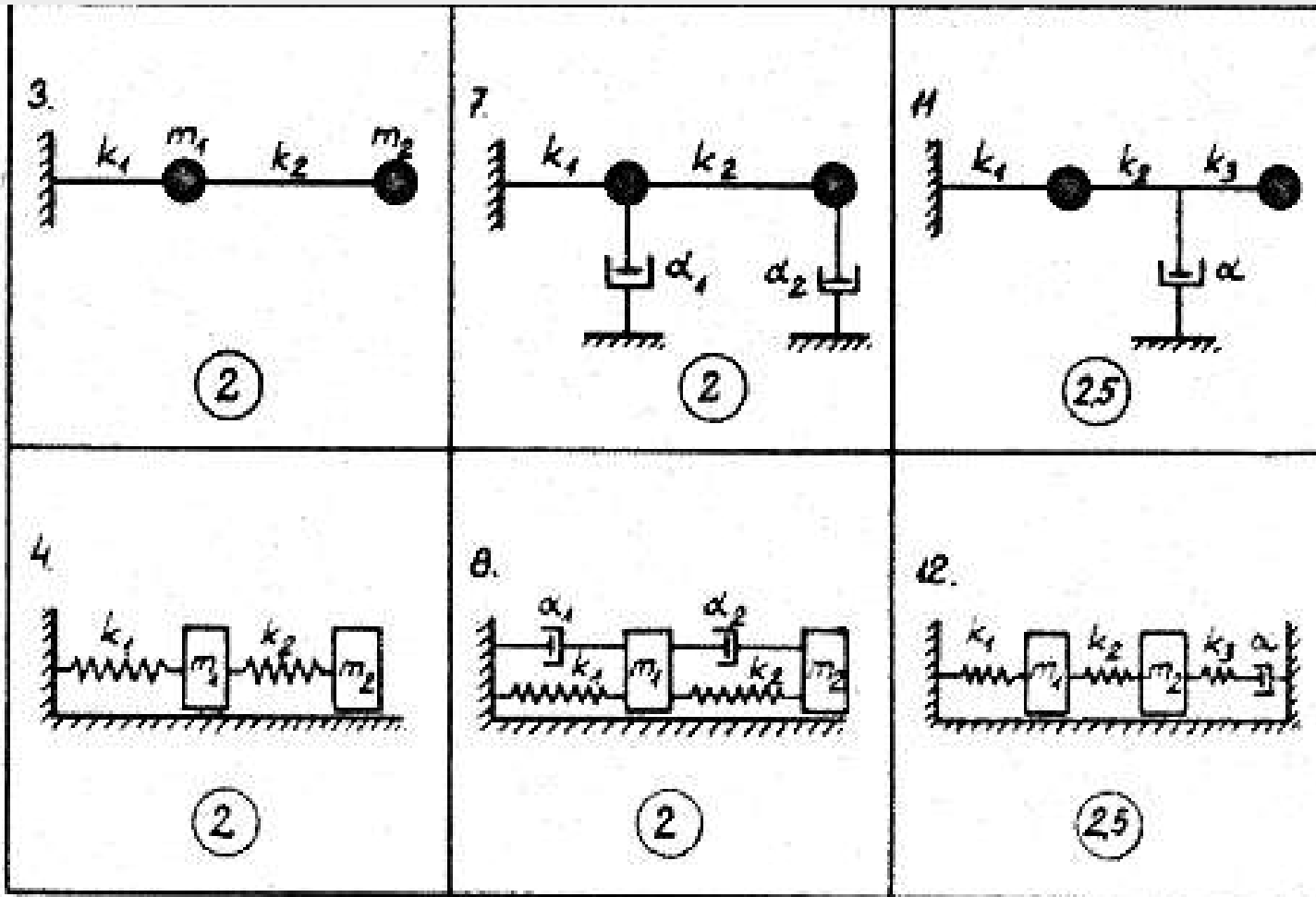
# Modele dyskretne

Układ wyjściowy	Element tarcia nie wpływający na l. stopni swobody	Element tarcia zmieniający liczbę stopni swobody
<p>1.</p>  <p>A horizontal spring with stiffness <math>k</math> is fixed to a wall on the left. A mass <math>m</math> is attached to the free end of the spring on the right.</p> <p>(1)</p>	<p>5.</p>  <p>A horizontal spring with stiffness <math>k</math> is fixed to a wall on the left. A mass <math>m</math> is attached to the free end of the spring on the right. Below the mass, there is a friction element (represented by a rectangle with a vertical line) labeled <math>\alpha</math>, which is connected to a fixed base.</p> <p>(1)</p>	<p>9.</p>  <p>A horizontal spring with stiffness <math>k_1</math> is fixed to a wall on the left. A mass <math>m</math> is attached to the right end of the spring. A second spring with stiffness <math>k_2</math> is attached to the mass and extends downwards to a friction element (represented by a rectangle with a vertical line) labeled <math>\alpha</math>, which is connected to a fixed base.</p> <p>(15)</p>

# Modele dyskretne



# Modele dyskretne



1. Drgania swobodne – pojawiają się tylko w układach autonomicznych. Zachodzą one bez udziału zewnętrznego źródła energii i zewnętrznego wymuszenia i generowane są poprzez warunki początkowe.
2. Drgania wymuszone – zachodzą w układach nieautonomicznych ze zmiennym w czasie wymuszeniem zewnętrznym.
3. Drgania parametryczne – zachodzą tylko w układach niestacjonarnych i są wynikiem zmian w czasie parametrów układu
4. Drgania samowzbudne – dopływ energii do układu drgającego jest regulowany poprzez drgania i pochodzi od układu niedrgającego. Pojawiają się one w układach niezachowawczych.

1. **Drgania okresowe** – charakteryzują się dokładną powtarzalnością ruchu i są najczęściej spotykane i najbardziej zbadane. Mogą występować w liniowych i nieliniowych układach, w układach stacjonarnych i niestacjonarnych, w układach niezachowawczych (samowzbudnych) i w układach nieautonomicznych.
2. **Drgania quasi-okresowe** – charakteryzują się prawie powtarzalnością i ich pojawienie się związane jest z istnieniem co najmniej dwóch niewspółmiernych częstości. Najczęściej spotykane są w układach nieautonomicznych, lub autonomicznych o co najmniej dwóch stopniach swobody zarówno w układach liniowych jak i nieliniowych.
3. **Drgania chaotyczne** – charakteryzują się nieregularnością i niepowtarzalnością ruchu. Pojawiają się już w układach nieliniowych nieautonomicznych o jednym stopniu swobody lub w układach autonomicznych nieliniowych opisanych przez co najmniej układ trzech równań różniczkowych pierwszego rzędu.

# Przykład wahadło sferyczne

Współrzędne uogólnione to  $\varphi$  i  $\psi$ .

$$T = \frac{1}{2}m[(l\dot{\varphi})^2 + (l\dot{\psi}\sin\varphi)^2],$$

$$V = mgl(1 - \cos\varphi).$$

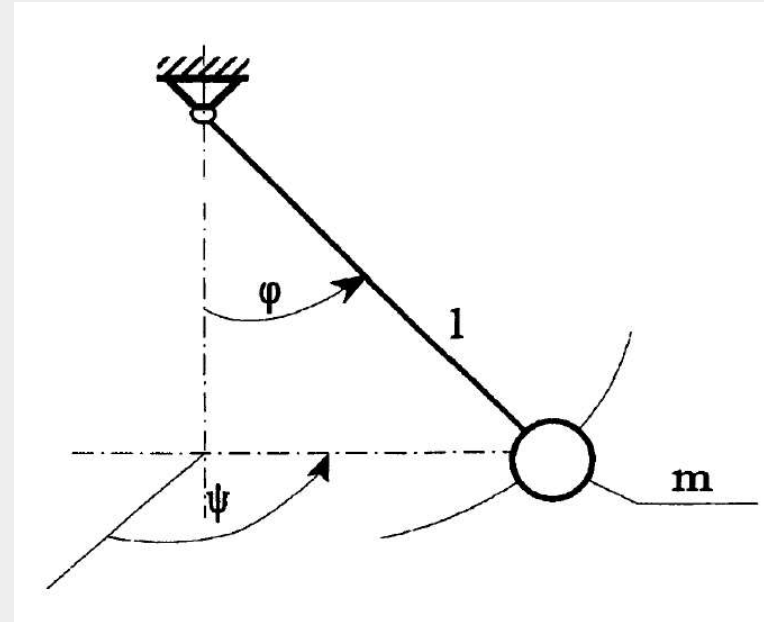
$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial T}{\partial \dot{q}_j} \right) - \frac{\partial L}{\partial q_j} = 0, \quad j = 1, 2, \dots, n,$$

$$\frac{\partial T}{\partial \dot{\varphi}} = ml^2\dot{\varphi}, \quad \frac{\partial T}{\partial \dot{\psi}} = ml^2\sin^2\varphi\dot{\psi},$$

$$\frac{\partial L}{\partial \varphi} = ml^2\dot{\psi}^2\sin\varphi\cos\varphi - mgl\sin\varphi, \quad \frac{\partial L}{\partial \psi} = 0,$$

$$ml^2\ddot{\varphi} + mgl\sin\varphi - \frac{1}{2}ml^2\dot{\psi}^2\sin 2\varphi = 0,$$

$$ml^2\sin^2\varphi\ddot{\psi} = 0.$$



$$\ddot{\varphi} + \frac{g}{l}\sin\varphi - \frac{1}{2}\dot{\psi}^2\sin 2\varphi = 0,$$
$$\dot{\psi}\sin^2\varphi = C,$$