

MECHANIKA STOSOWANA

DRGANIA

**LECH MURAWSKI
WYDZIAŁ MECHANICZNY
KPT**

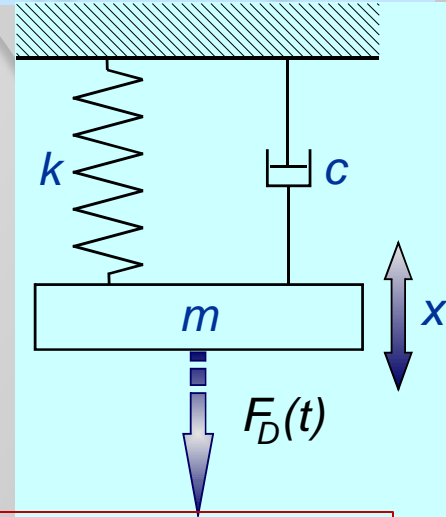
**lemur@wm.am.gdynia.pl
pok. A213**

Równania dynamiczne ruchu postępowego

$$\bar{F} = m \cdot \bar{a}$$

$$m\ddot{x} = F(x, \dot{x}, t)$$

często: $F(x, \dot{x}, t) = F_1(x) + F_2(\dot{x}) + F_3(t)$



$$F_1(x)$$

Oddziaływania sprężyste, np. sprężyna

Sztywność: $F=k \cdot x$

$$F_2(\dot{x})$$

Opory ruchu liniowego, np. siły napędowej

Tłumienie: $F=c \cdot dx/dt$

$$F_3(t) = F_S + F_D \sin(\omega t)$$

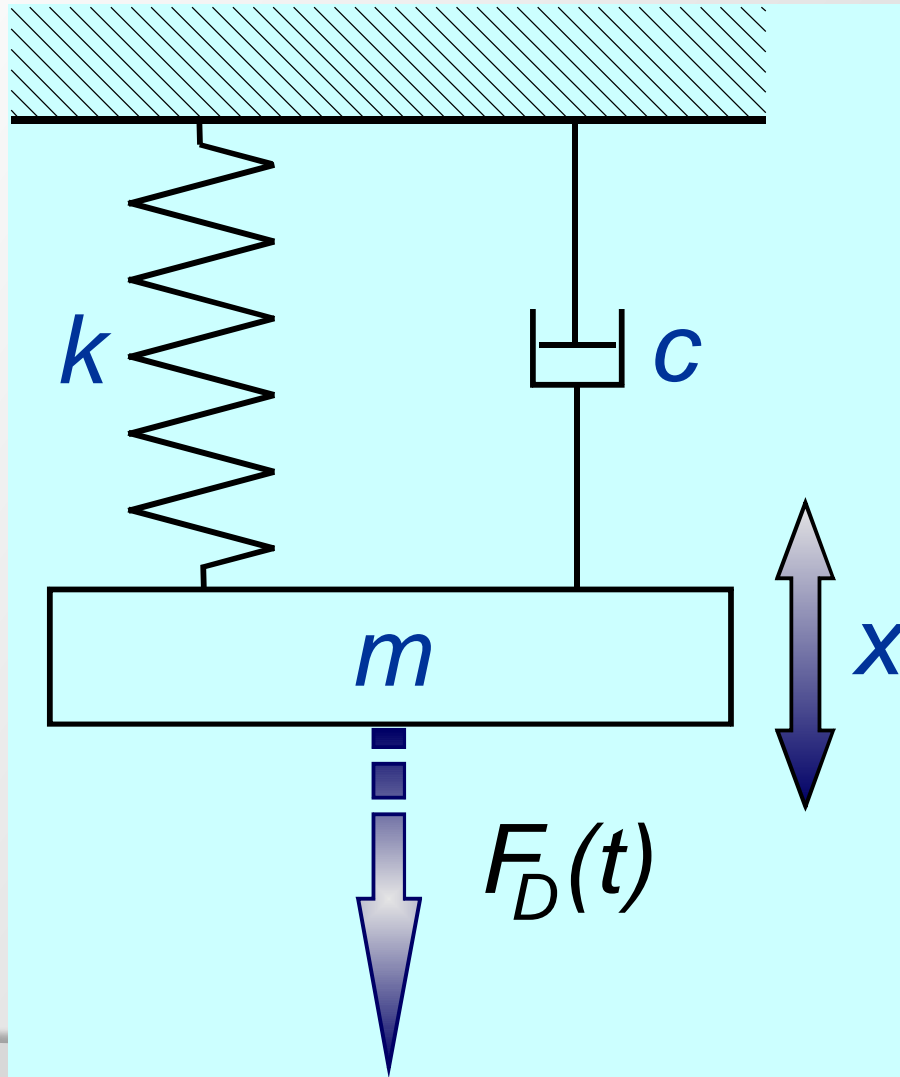
Siła wymuszeniowa statyczna wraz z zaburzeniami harmonicznymi

$$m\ddot{x} + c\dot{x} + kx = F_S + F_D \sin(\omega t)$$

$$m\ddot{x} + c\dot{x} + kx = F_D \sin(\omega t)$$

Drgania liniowe

$$m\ddot{x} + c\dot{x} + kx = F_D \sin(\omega t)$$



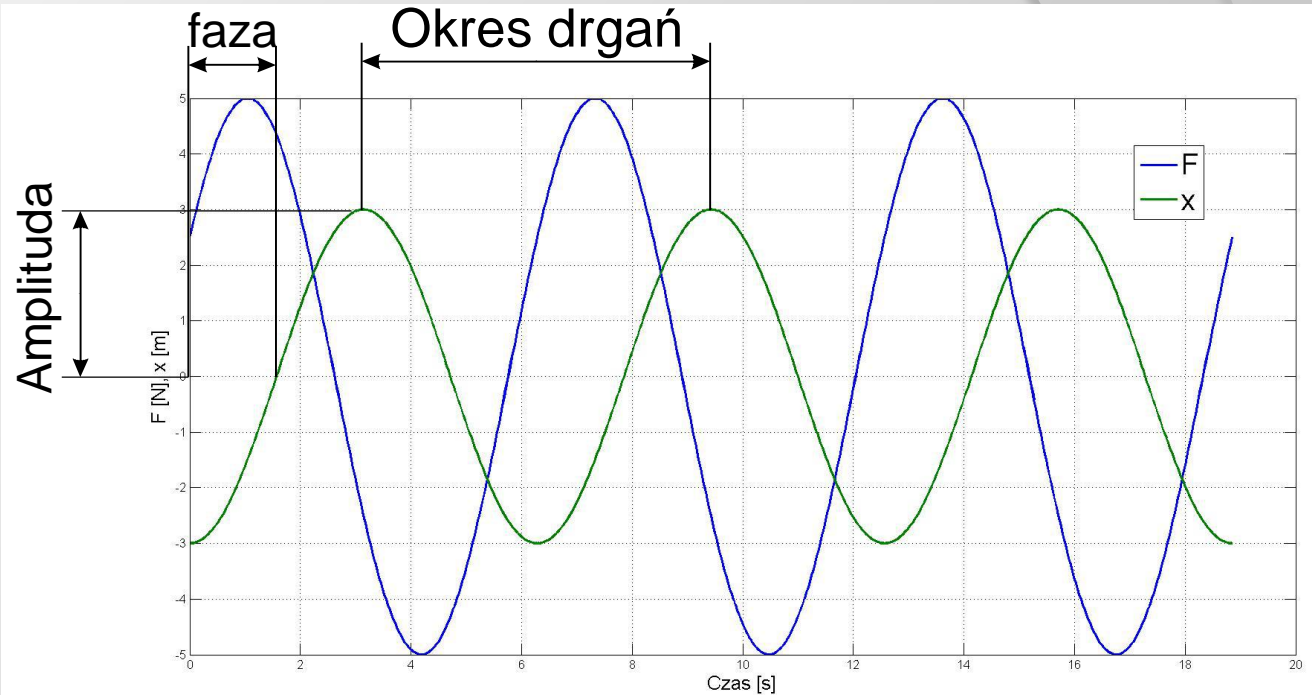
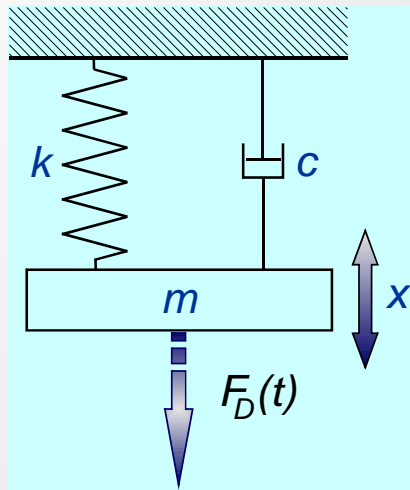
Harmoniczne wymuszenie
 $F_D(t) = \sin(\omega t)$ powoduje
harmoniczną odpowiedź
 $x(t) = x_0 \sin(\omega t)$

Główne uproszczenia:

- *niezmiennność macierzy charakterystycznych (M, C, K)*
- *tłumienie drgań uzależnione tylko od prędkości drgań*

Drgania liniowe

$$m\ddot{x} + c\dot{x} + kx = F_D \sin(\omega t)$$



Częstotliwość drgań jest odwrotnością okresu drgań:

$$f = \frac{1}{T} \left[1/s \equiv \text{Hz} \right]$$

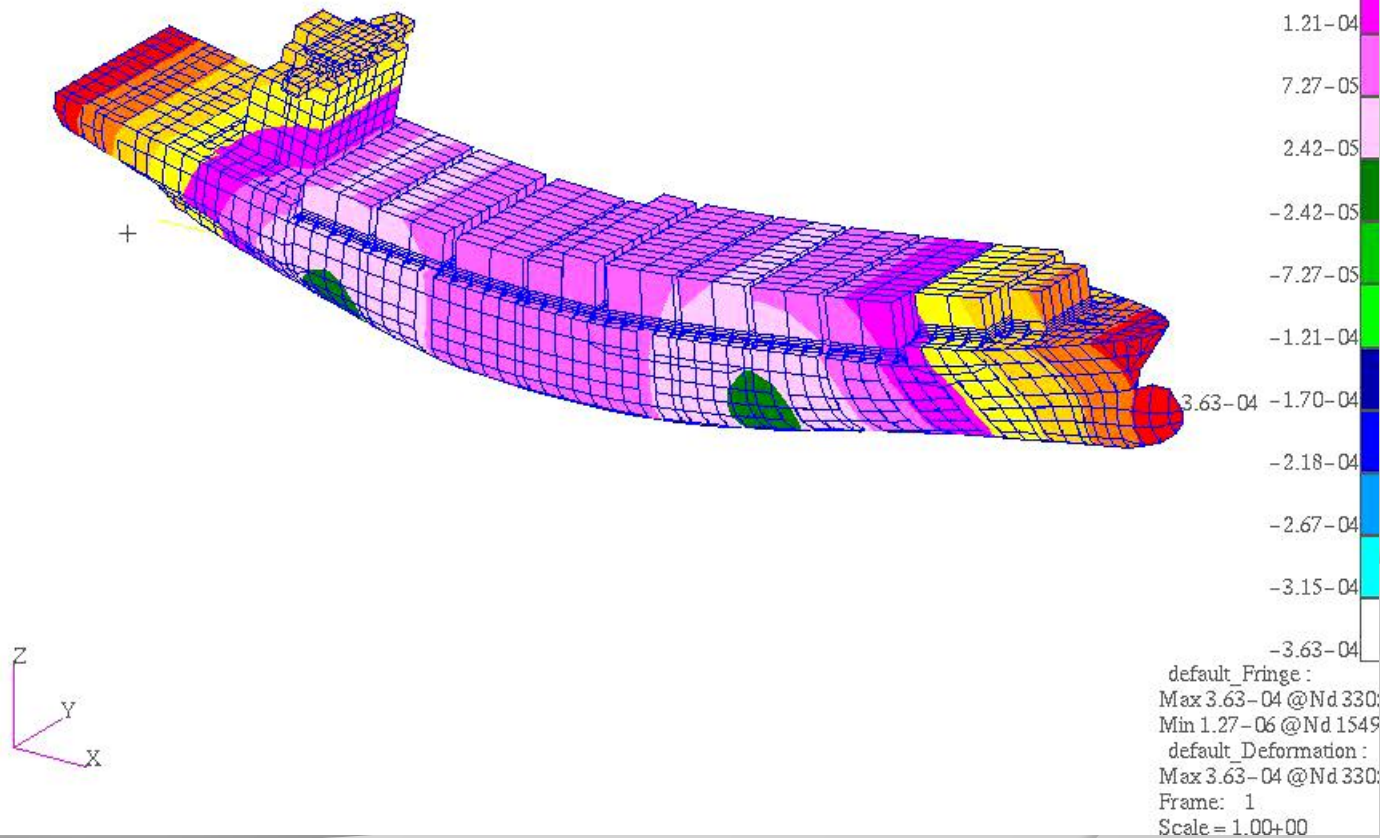
Częstość drgań: $\omega \left[\text{rad/s} \right] \rightarrow \omega = 2\pi \cdot f$

Drgania globalne

MSC.Patran 2001 r2a 11-Jun-03 11:22:47

Fringe: Default, Mode 1:Freq.=1.2048: Eigenvectors, Translational-(NON-LAYERED) (MAG)

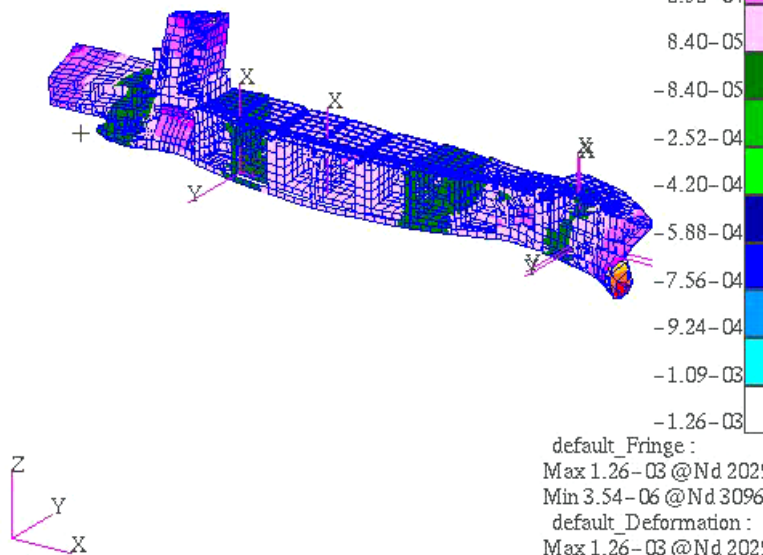
Deform: Default, Mode 1:Freq.=1.2048: Eigenvectors, Translational



Drgania strefowe - lokalne

MSC.Patran 2001 r2a 26-Jun-03 13:47:37

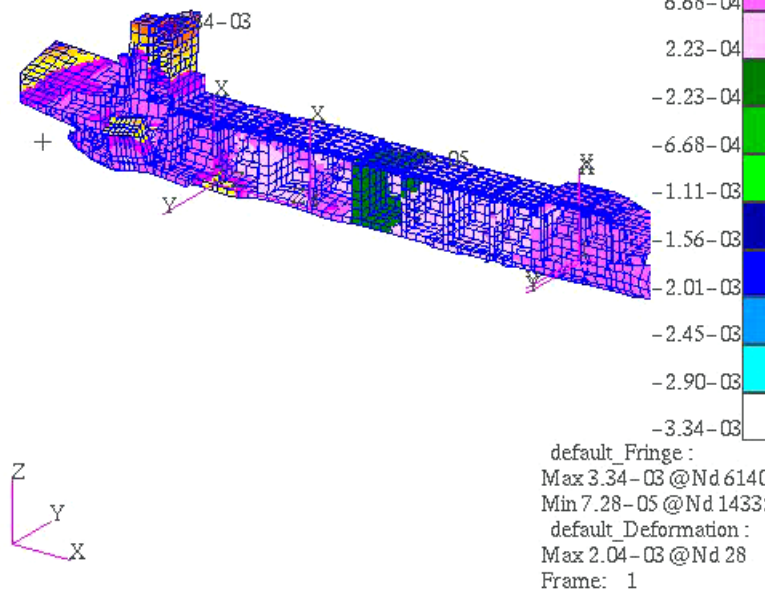
Deform: wlasne, Mode 18:Freq.=6.7949: Eigenvectors, Translational



MSC.Patran 2001 r2a 26-Jun-03 15:15:02

Fringe: sruba, Freq.=7.583_2: Velocities, Translational-(NON-LAYERED) (MAX)

Deform: sruba, Freq.=7.583_2: Velocities, Translational

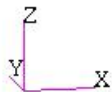
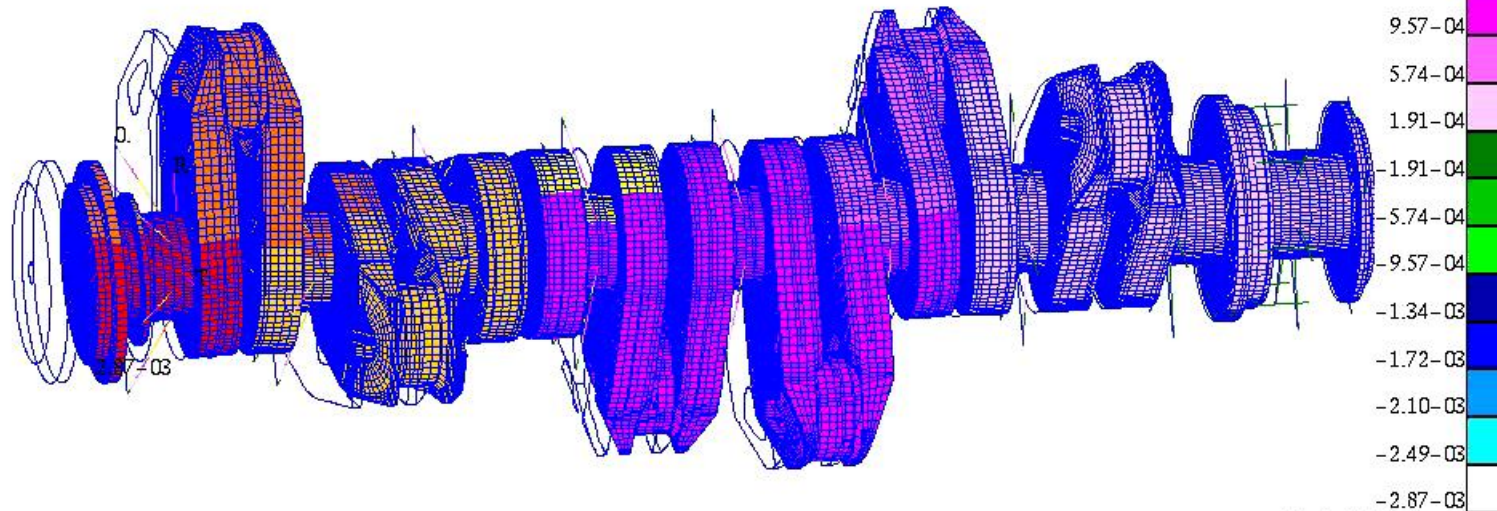


Drgania wzdluzne

MSC.Patran 2001 r2a 16-Sep-03 13:15:54

Fringe: SC1:LONGITUDINAL, A1:Static Subcase: Displacements, Translational-(NON-LAYERED) (MAG)

Deform: SC1:LONGITUDINAL, A1:Static Subcase: Displacements, Translational



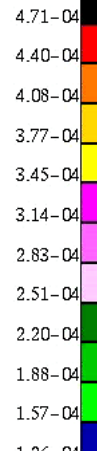
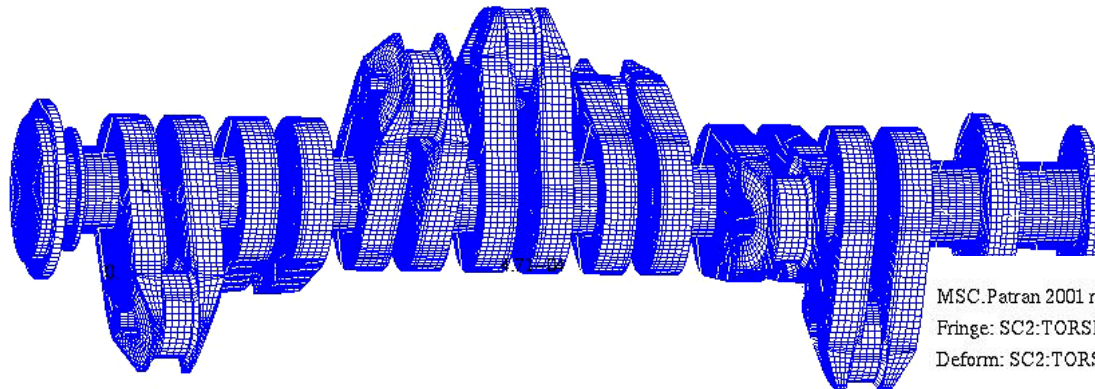
default_Fringe :
Max 2.87×10^{-3} @Nd 15167
Min 0. @Nd 645423
default_Deformation :
Max 2.87×10^{-3} @Nd 15167
Frame: 1

Drgania giętne i skrętne

MSC.Patran 2001 r2a 15-Sep-03 14:22:15

Fringe: SC6:RADIAL4, A1:Static Subcase: Displacements, Translational-(NON-LAYERED) (MAG)

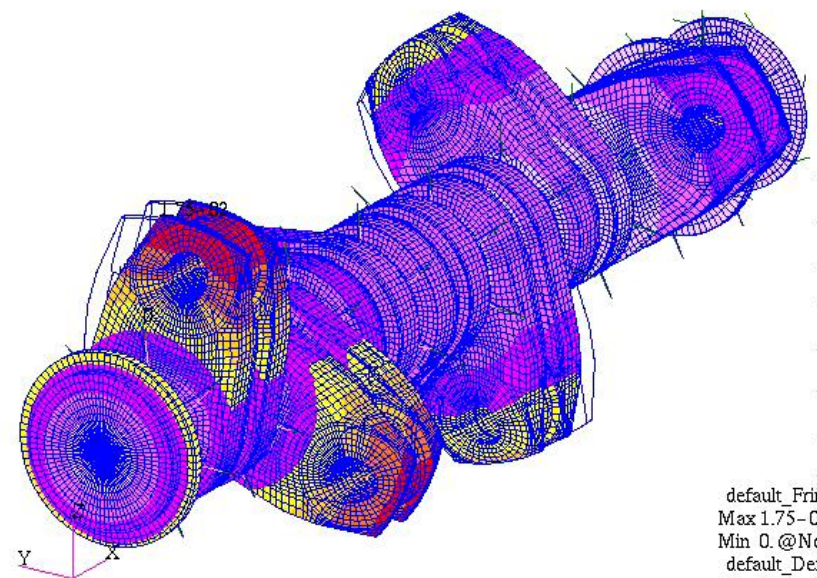
Deform: SC6:RADIAL4, A1:Static Subcase: Displacements, Translational



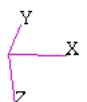
MSC.Patran 2001 r2a 16-Sep-03 14:13:40

Fringe: SC2:TORSIONAL, A1:Static Subcase: Displacements, Translational-(NON-LAYERED) (MAG)

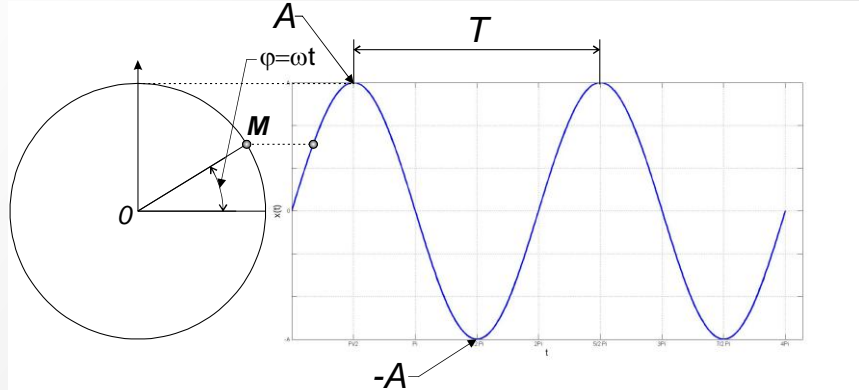
Deform: SC2:TORSIONAL, A1:Static Subcase: Displacements, Translational



default Fringe :
Max 1.75e-02 @Nd 246
Min 0. @Nd 645423
default Deformation :
Max 1.75e-02 @Nd 246
Frame: 1



Amplituda drgań

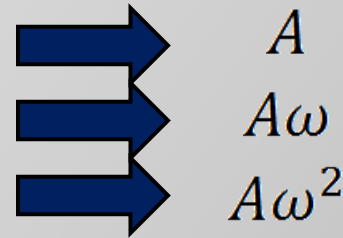


$$x(t) = A \cdot \sin(\omega t + \varphi_0)$$

$$v(t) = \frac{dx}{dt} = A\omega \cdot \cos(\omega t + \varphi_0)$$

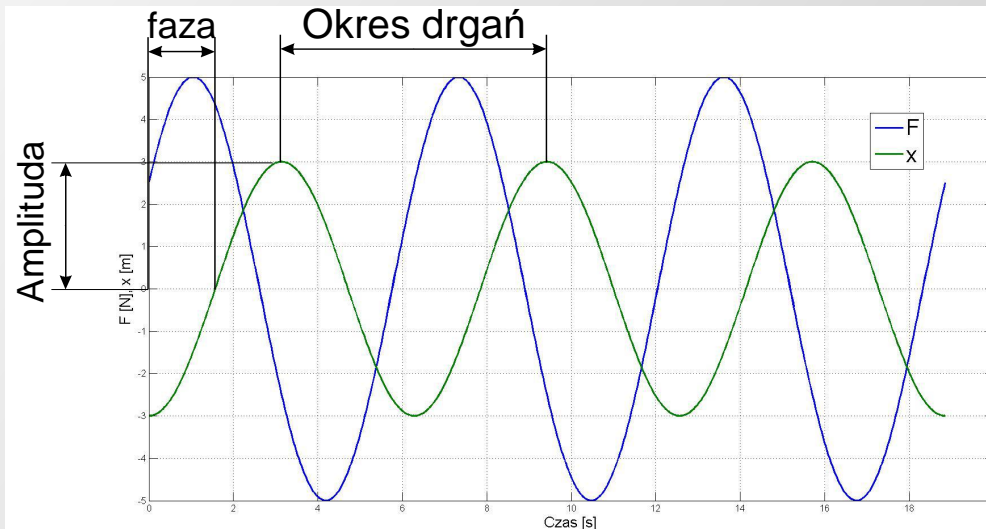
$$a(t) = \frac{d^2x}{dt^2} = -A\omega^2 \cdot \sin(\omega t + \varphi_0)$$

- *Amplituda przemieszczeń*
- *Amplituda prędkości*
- *Amplituda przyśpieszeń*



Wektory amplitudy przemieszczeń, prędkości i przyśpieszeń są przesunięte względem siebie o 90°

Drgania harmoniczne



Drgania harmoniczne (sinusoidalne)

– *szczególny przypadek drgań okresowych*

Każde drgania okresowe

można określić poprzez złożenie n drgań harmonicznyc

(składowyc

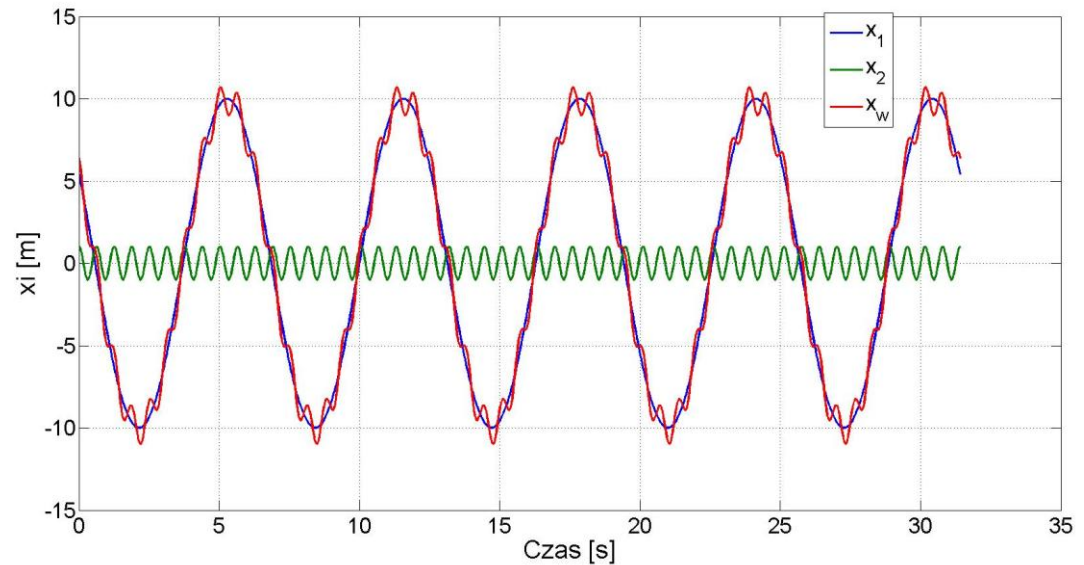
-> **analiza Fouriera**

$$x(t) = \sum_{i=1}^n A_i \sin(\omega_i t + \varphi_i)$$

Sumowanie drgań harmonicznyc

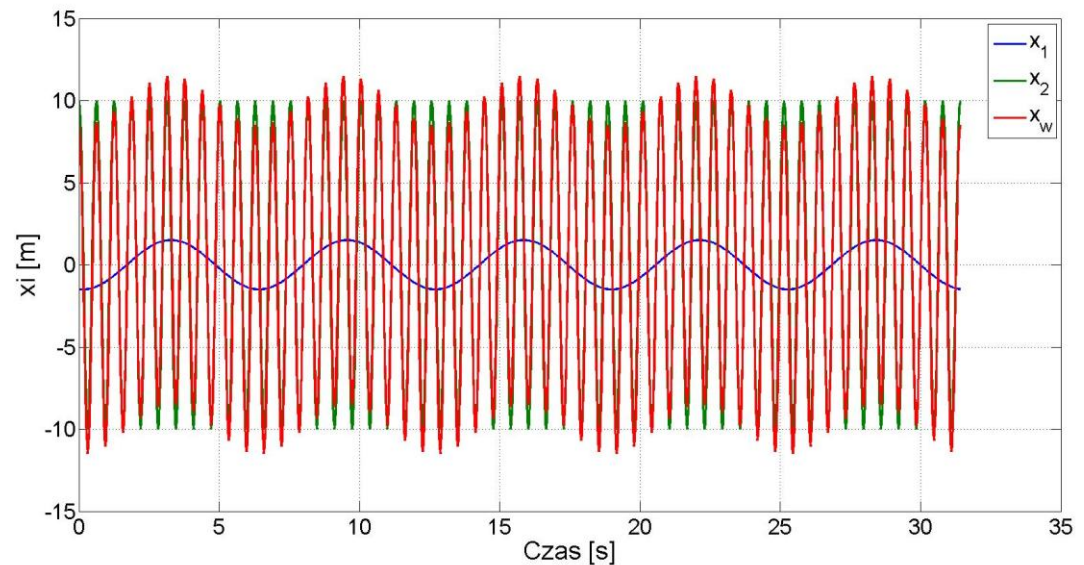
$$x_1 = 10 \cdot \cos(\omega t)$$

$$x_2 = \cos(10 \cdot \omega t)$$



$$x_1 = 1.5 \cdot \cos(\omega t)$$

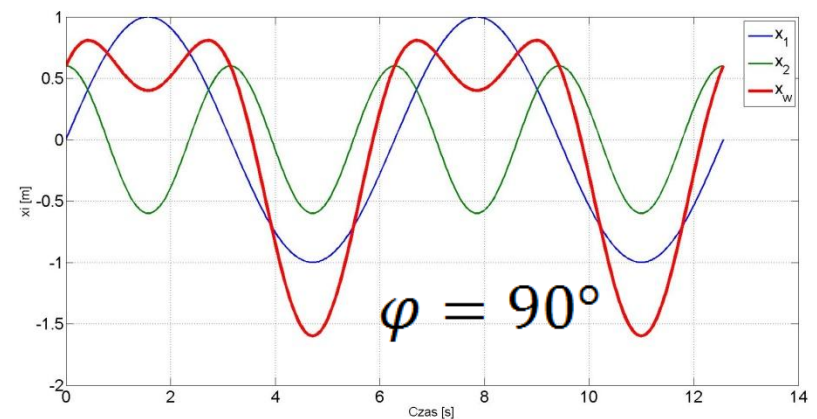
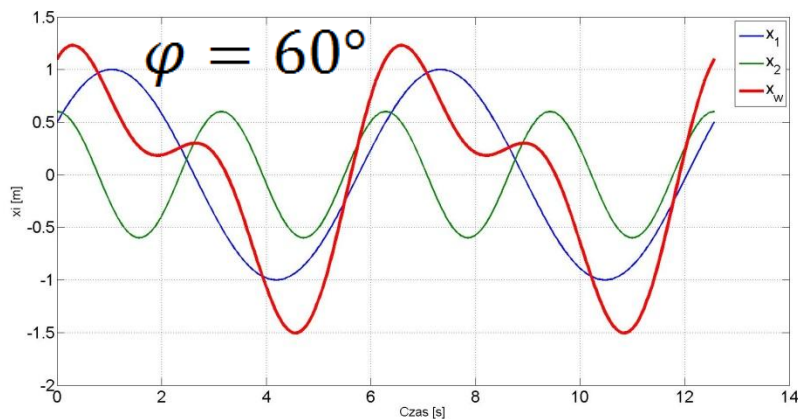
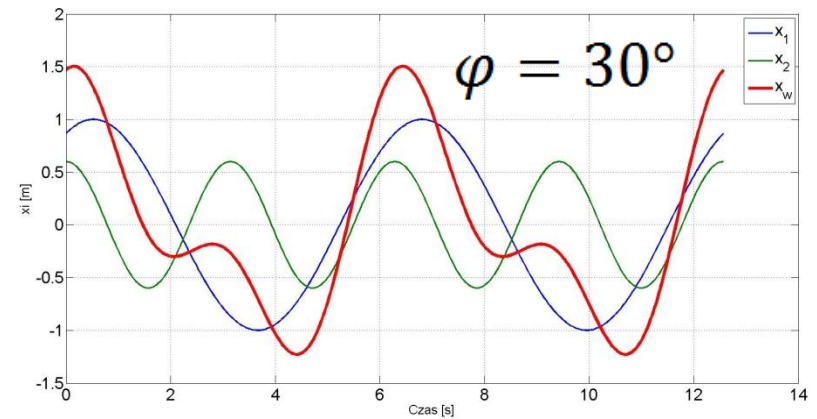
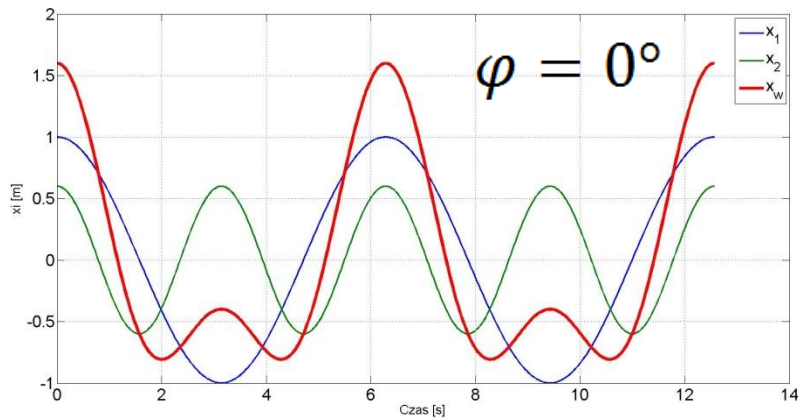
$$x_2 = 10 \cdot \cos(10 \cdot \omega t)$$



Sumowanie drgań harmonicznyc

$$x_1 = \cos(\omega t - \varphi)$$

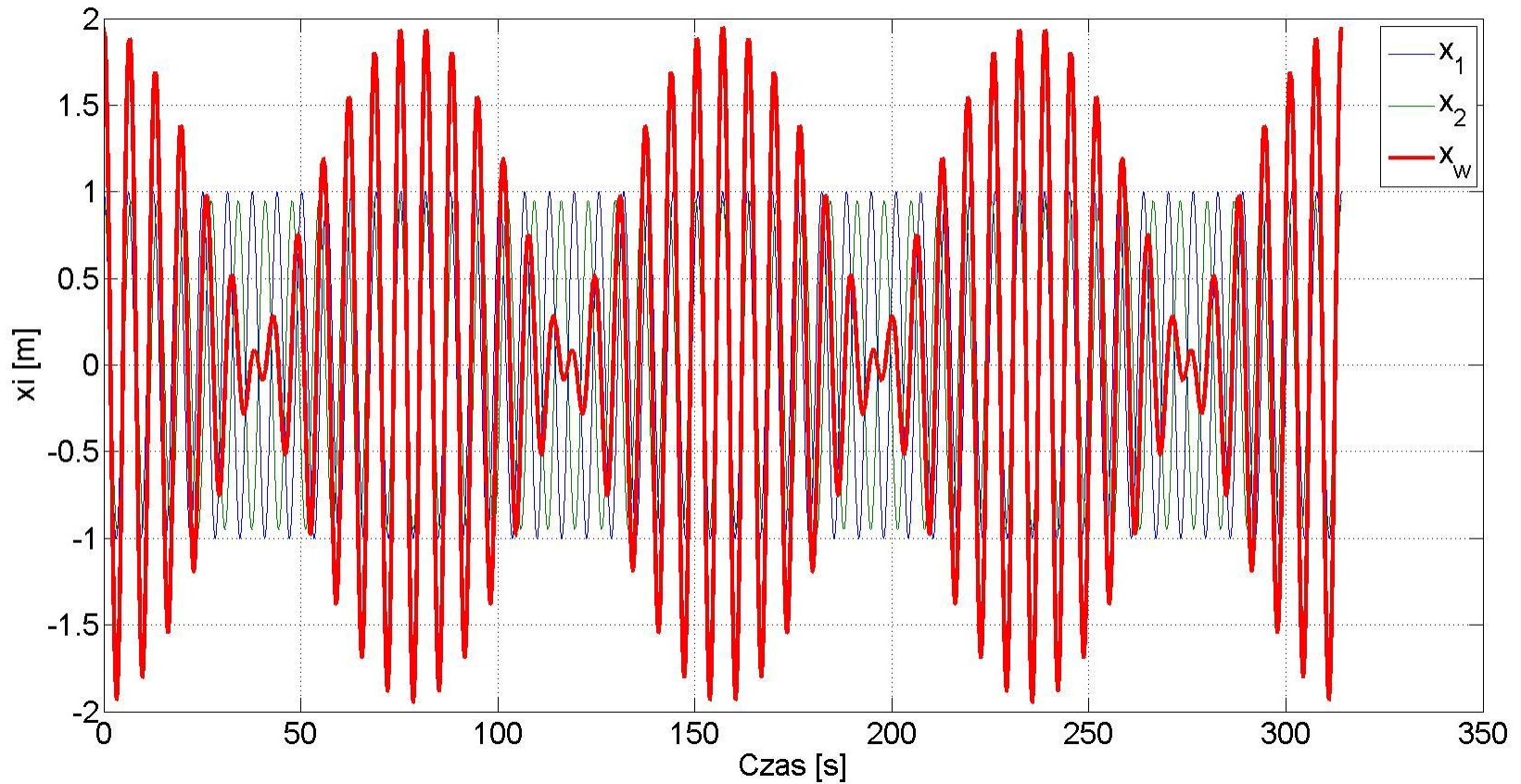
$$x_2 = 0.6 \cdot \cos(2\omega t)$$



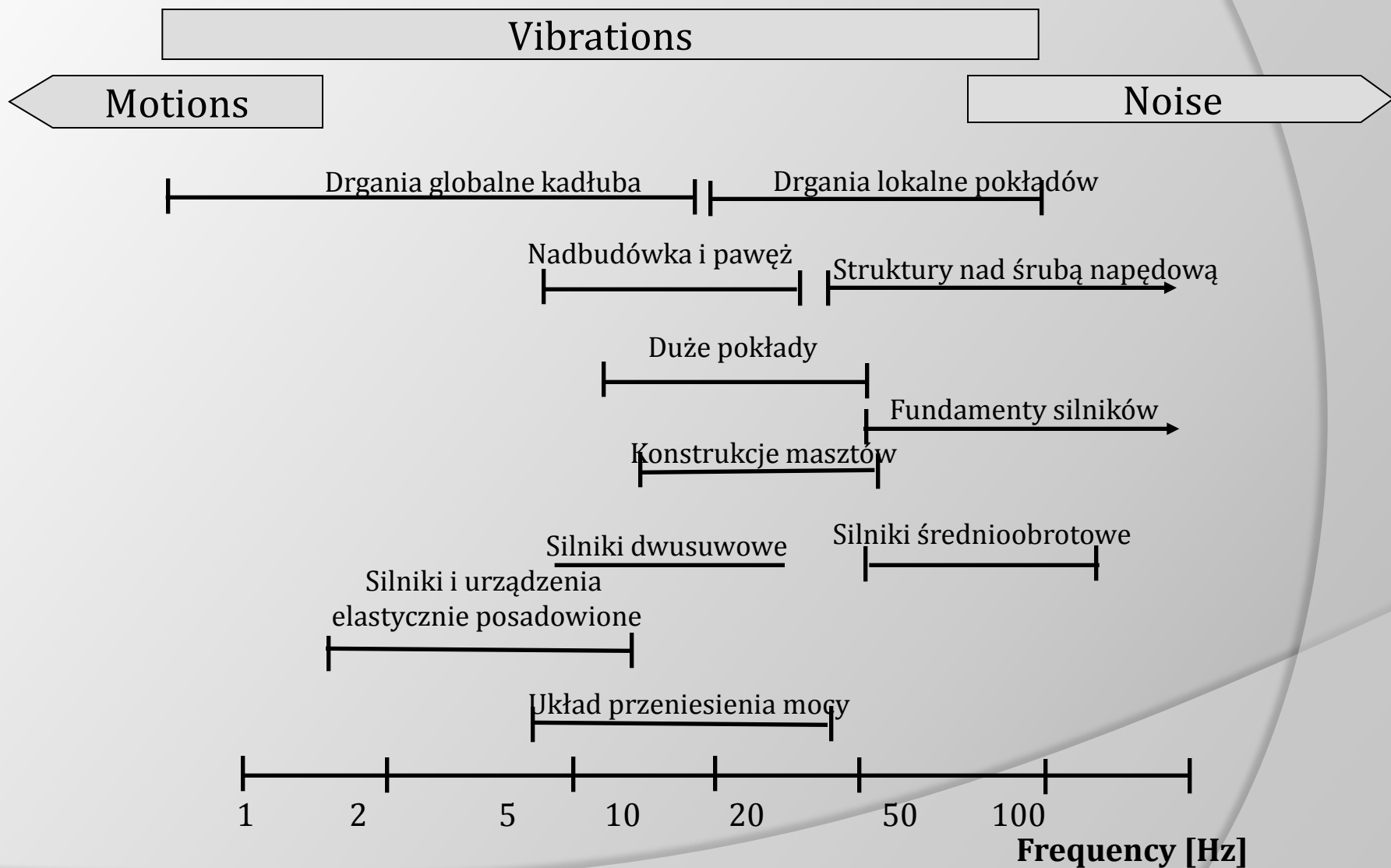
Sumowanie drgań harmonicznyc

$$x_1 = 1.0 \cdot \cos(\omega t)$$

$$x_2 = 0.95 \cdot \cos(0.92 \cdot \omega t)$$

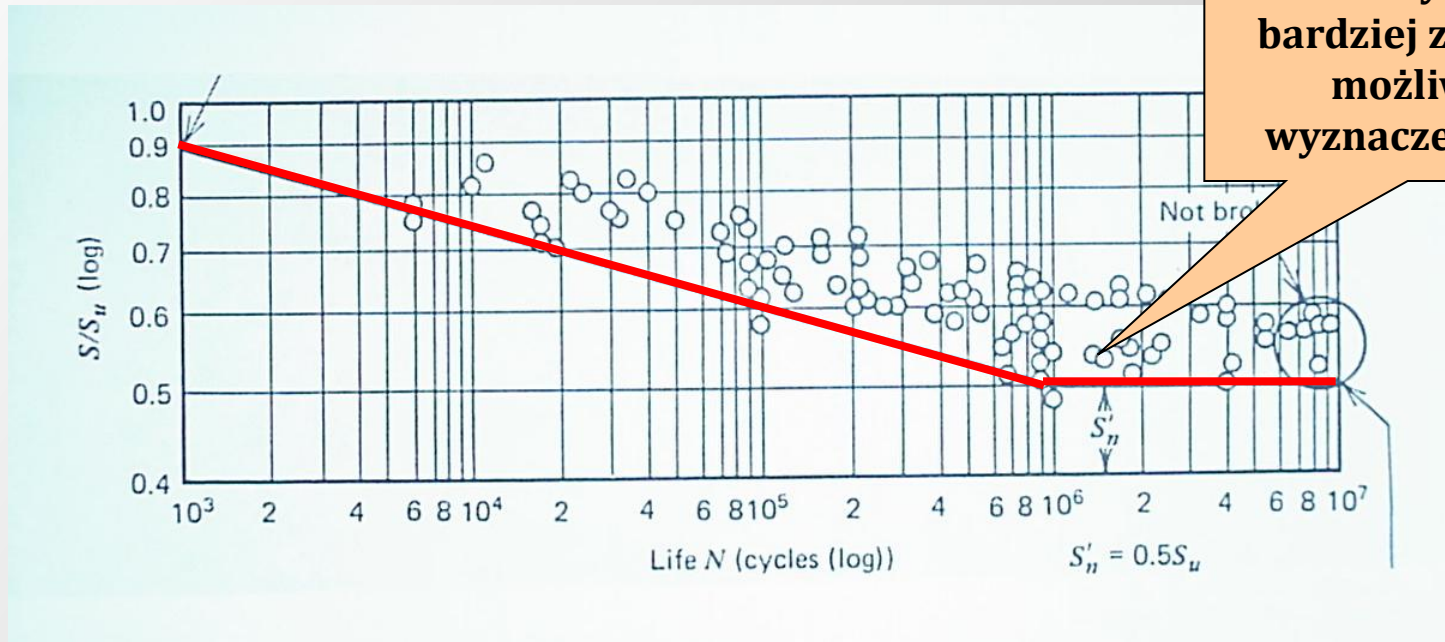


Drgania a przemieszczenia i hałasy na statkach



Wpływ drgań na wytrzymałość zmęczeniową konstrukcji

Krzywa S-N (Wöhler) dla stali



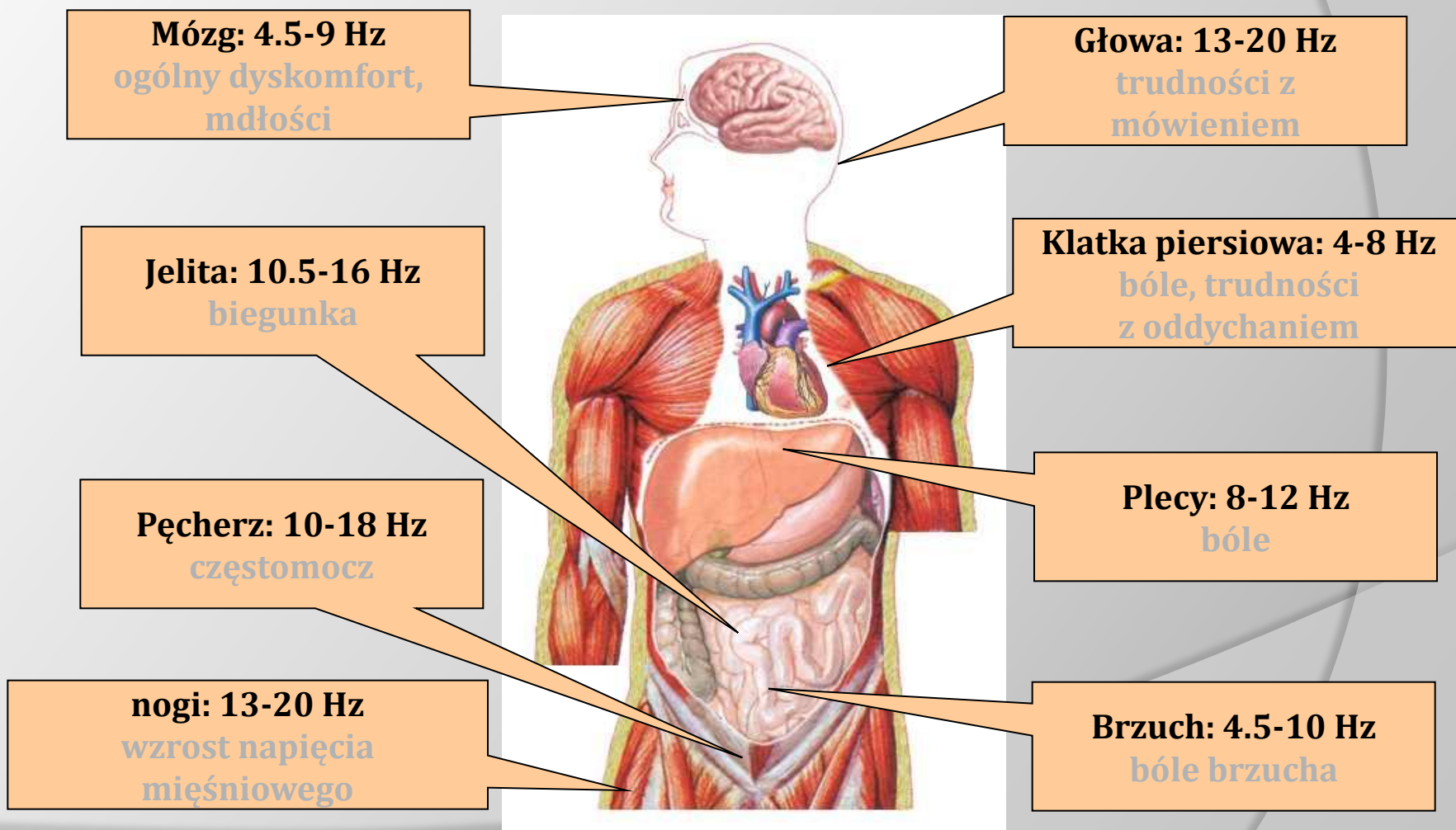
Zalecenia GL dla statków:

- < 5 Hz amplituda przemieszczeń < 1 mm
- > 5 Hz amplituda prędkości < 30 mm/s

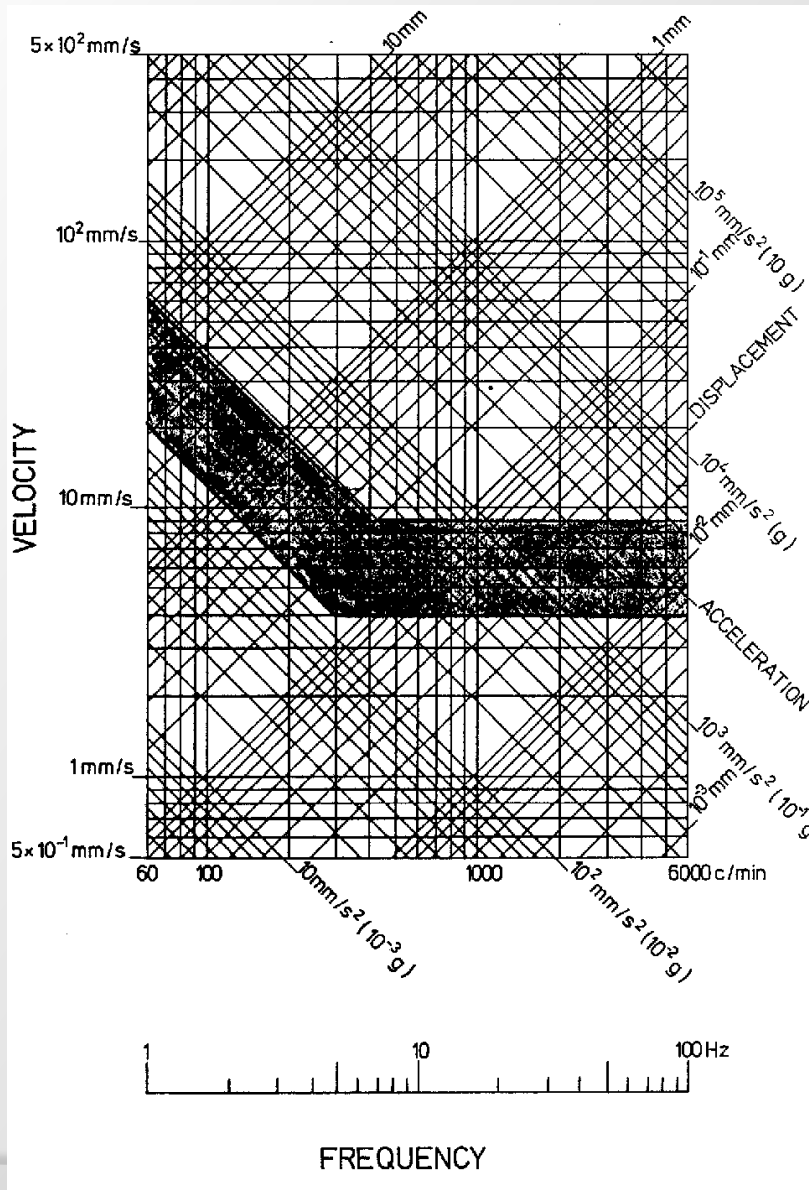
Uszkodzenie zmęczeniowe jest możliwe po dwukrotnym przekroczeniu powyższych limitów

Wpływ drgań na ludzkie samopoczucie

Częstotliwości drgań ludzkich organów



Drgania dopuszczalne wg ISO 6954



drżania niedopuszczalne

warunkowo dopuszczalne

dopuszczalne

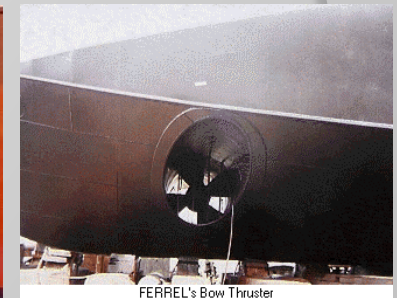
Normy dla silników: ISO 7919 oraz ISO 10816

Limity dla silników i podwieszonych urządzeń:

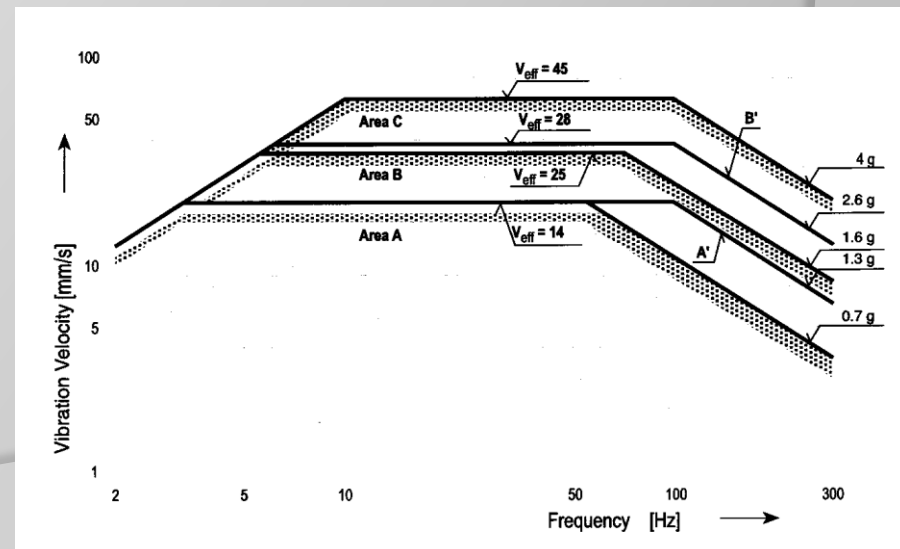
0.71 mm amplituda przemieszczenia
14 mm/s prędkość drgań
0.7g przyśpieszenie

Maszynka sterowa, ster strumieniowy

2x prędkość drgań
4x przyśpieszenie



Towarzystwa klasyfikacyjne próbują włączać normy ISO



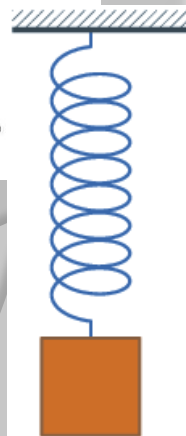
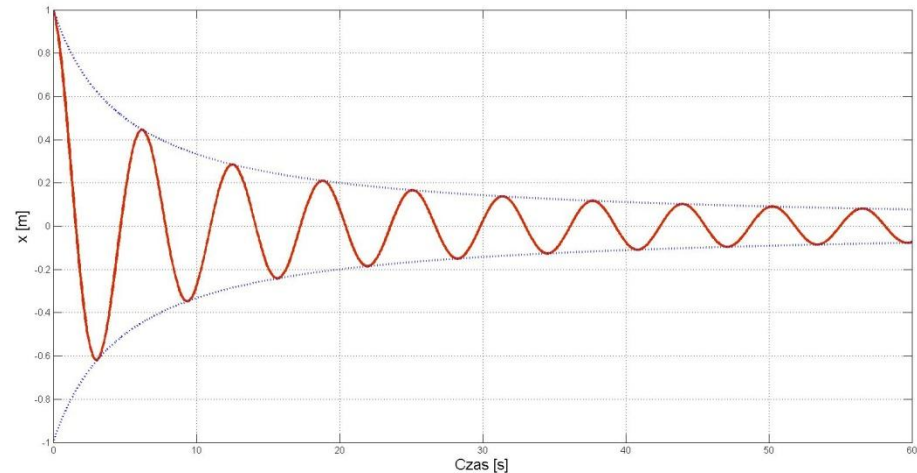
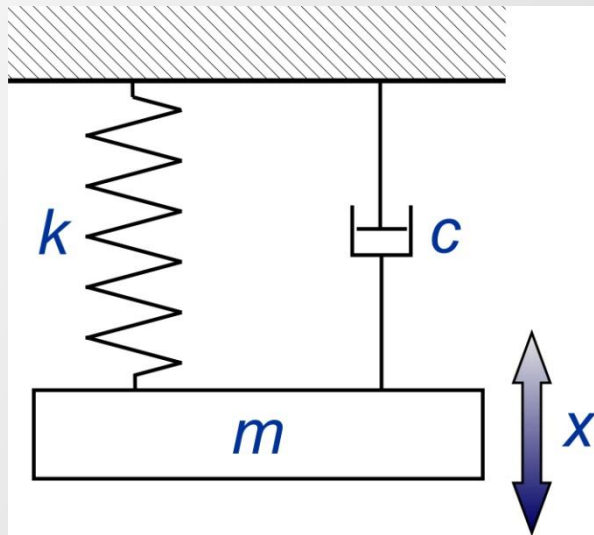
Drgania własne

Co się dzieje gdy nie ma siły wymuszającej?



$$M \cdot \ddot{x} + C\dot{x} + Kx = 0$$

Gdy ruch był to:



Co się stanie gdy nie ma tłumienia?

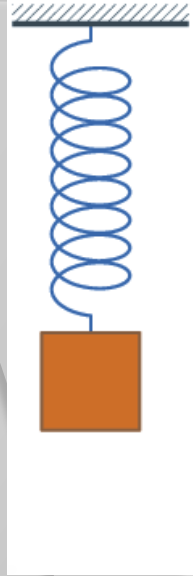
$$M \cdot \ddot{x} + Kx = 0$$



Czym są drgania własne?

Drgania własne

(bez sił wymuszających oraz bez tłumienia)



Równanie drgań własnych o jednym stopniu swobody:

$$m \cdot \ddot{x} + k \cdot x = 0$$

Przewidujemy, że:

$$x = A \cdot \cos(\omega t + \varphi_0)$$

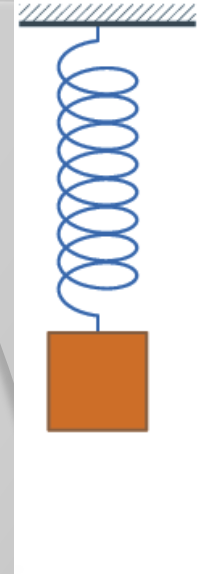
$$\ddot{x}(t) = -A\omega^2 \cdot \cos(\omega t + \varphi_0)$$

$$A \cdot \cos(\omega t + \varphi_0) \cdot [-m\omega^2 + k] = 0$$

$$\omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}}$$

Drgania własne

(bez sił wymuszających oraz bez tłumienia)



Rozwiązanie równania drgań własnych o jednym stopniu swobody

$$m \cdot \ddot{x} + k \cdot x = 0$$

to postać drgań:

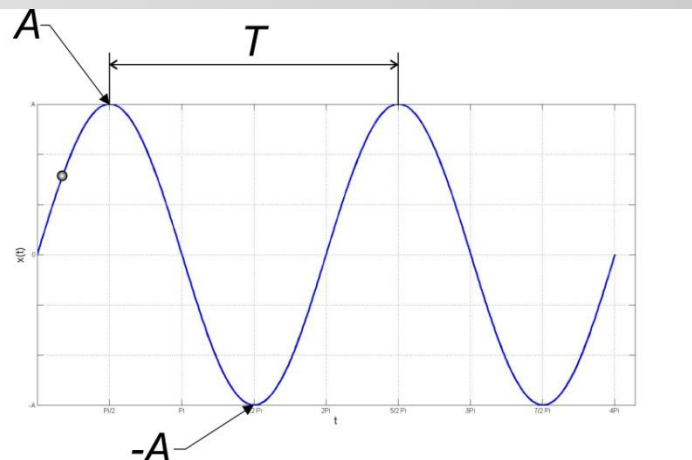
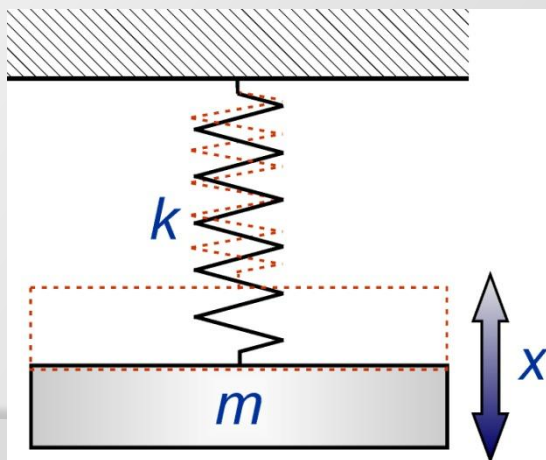
$$x = A \cdot \cos(\omega t + \varphi_0)$$

oraz częstotliwość drgań własnych:

$$\omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}}$$

$$\omega = 2\pi \cdot f$$

$$f = \frac{1}{T} \left[1/s \equiv \text{Hz} \right]$$



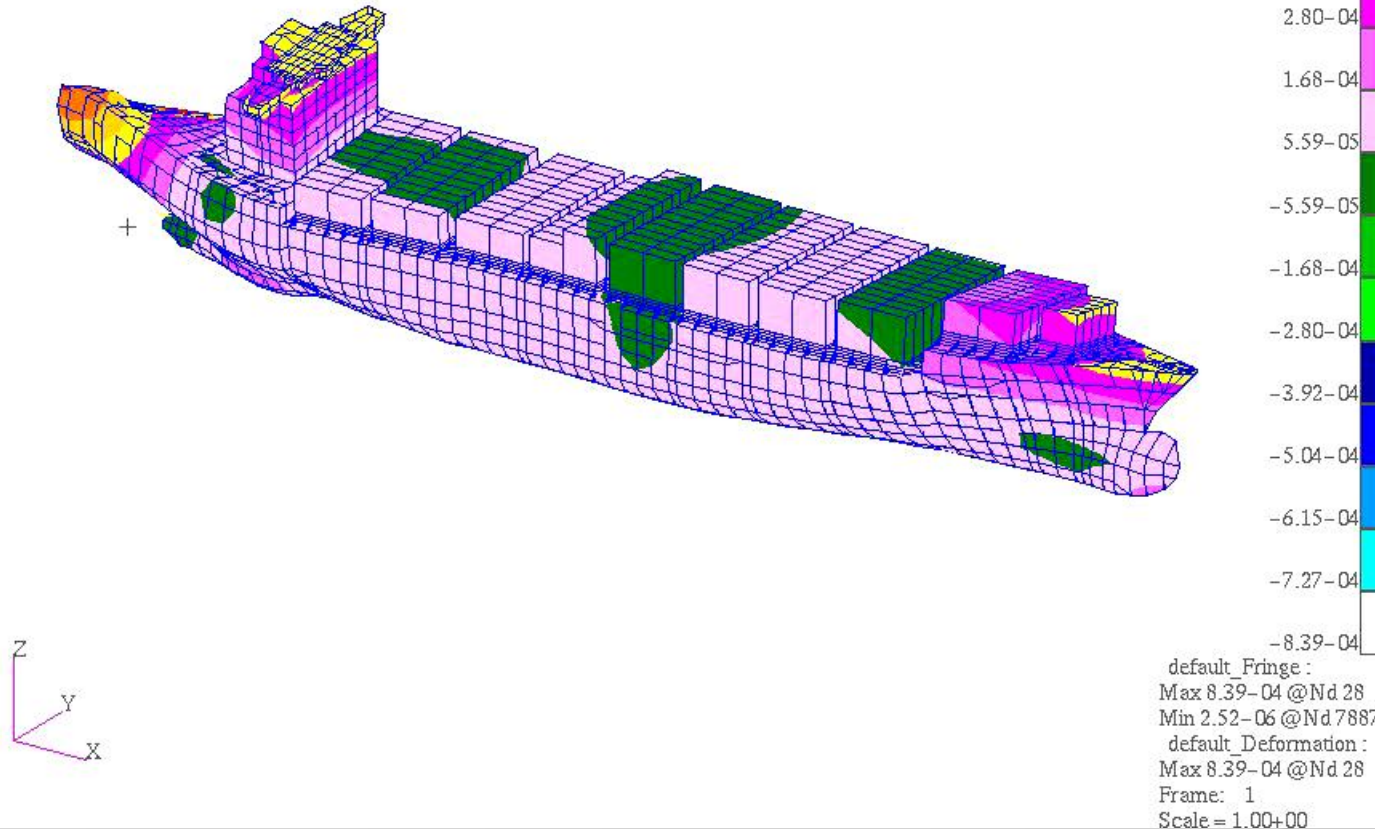
Częstotliwości i postacie drgań własnych

$$m\ddot{x} + c\dot{x} + kx = 0$$

MSC.Patran 2001 r2a 11-Jun-03 11:34:55

Fringe: Default, Mode 12:Freq.=6.7195: Eigenvectors, Translational-(NON-LAYERED) (MAG)

Deform: Default, Mode 12:Freq.=6.7195: Eigenvectors, Translational



$f_1 = 1.20 \text{ Hz}$

$f_2 = 2.26 \text{ Hz}$

$f_3 = 2.30 \text{ Hz}$

$f_4 = 3.44 \text{ Hz}$

$f_5 = 4.70 \text{ Hz}$

$f_6 = 5.94 \text{ Hz}$

$f_7 = 6.32 \text{ Hz}$

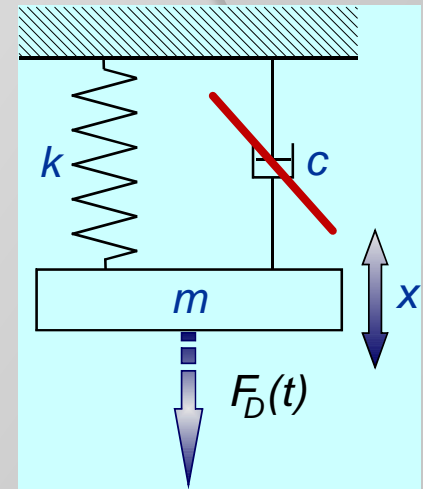
$f_8 = 6.72 \text{ Hz}$

Drgania wymuszone nietłumione

$$\cancel{m\ddot{x} + c\dot{x} + kx = F_D \sin(\omega t)}$$

$$m\ddot{x} + kx = F_D \sin(\omega t)$$

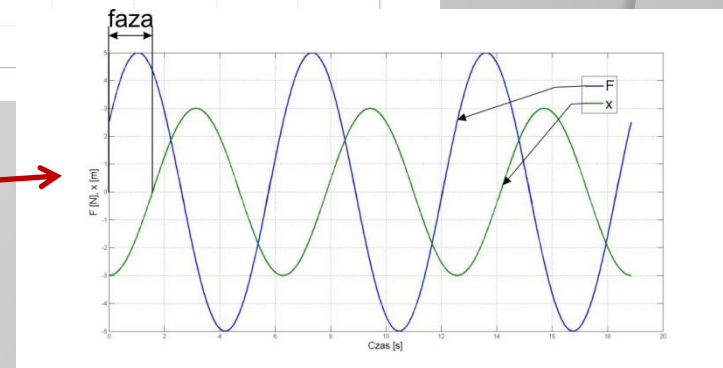
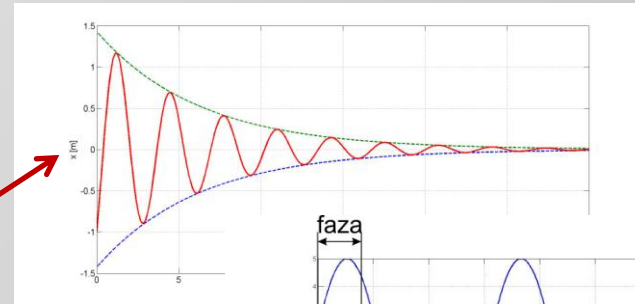
Jest to niejednorodne równanie różniczkowe drugiego rzędu (całka jest równa sumie całki ogólnej równania jednorodnego i całki szczególnej równania ogólnego).



$$x(t) = x_o(t) + x_s(t)$$

$$x_o(t) = A \cdot \sin(\omega_0 t + \varphi)$$

$$x_s(t) = A \cdot \sin(\omega t)$$



Całka ogólna to drgania własne (drgania przejściowe), natomiast całka szczególna to drgania wymuszone (drgania ustalone)

Drgania wymuszone nietłumione

$$[-mA\omega^2 + kA - F_D] \cdot \sin(\omega t) = 0$$

$$A = \frac{F_D}{k - m\omega^2}$$

$$A = \frac{\frac{F_D}{k}}{1 - \frac{m}{k}\omega^2} = \frac{\Delta L_{st}}{1 - \left(\frac{\omega}{\omega_0}\right)^2}$$

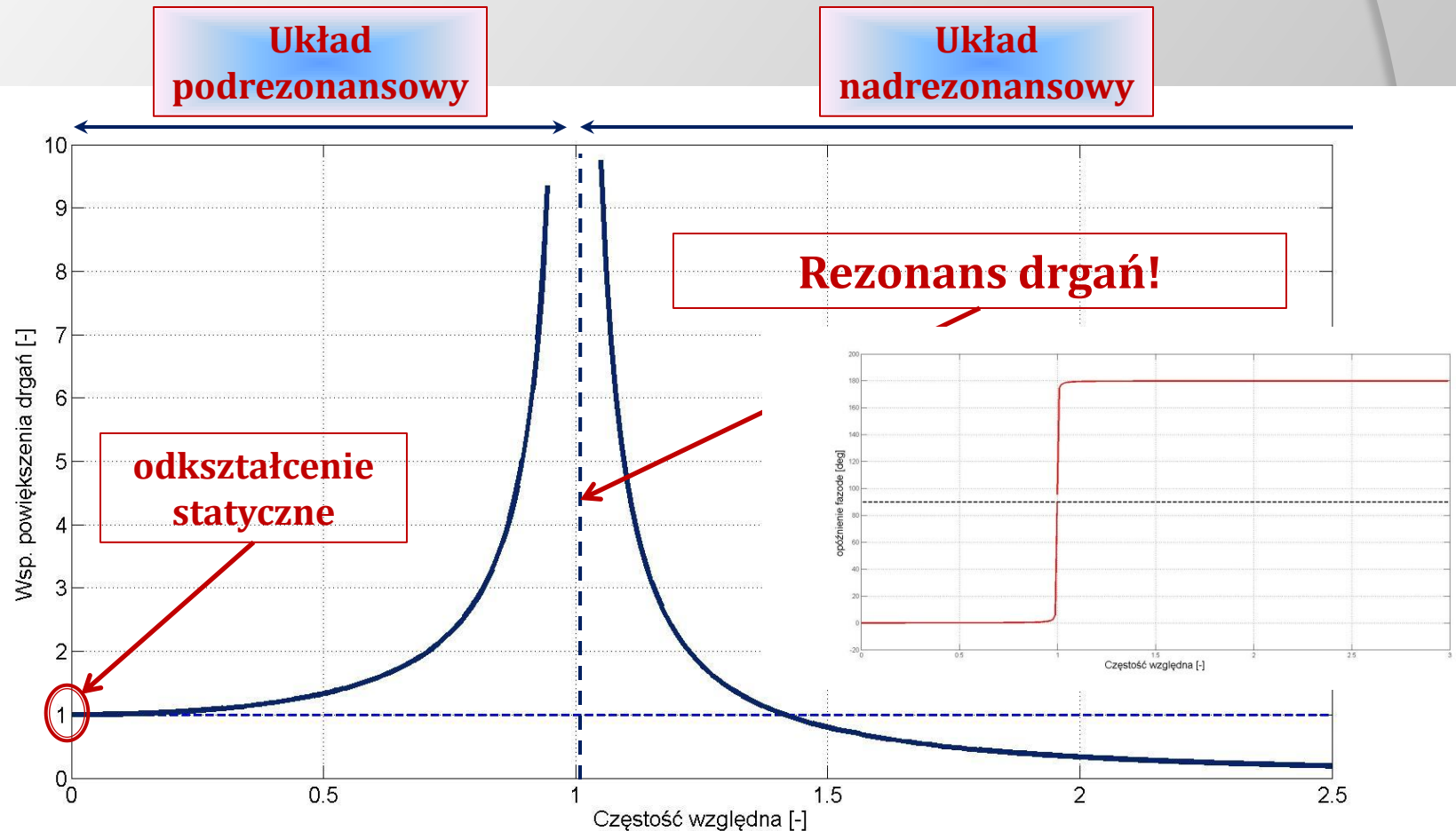
jeżeli =1
to rezonans drgań!

Dynamiczny współczynnik powiększenia drgań:

$$\delta_{dyn} = \frac{A}{\Delta L_{st}} = \frac{1}{1 - \left(\frac{\omega}{\omega_0}\right)^2}$$

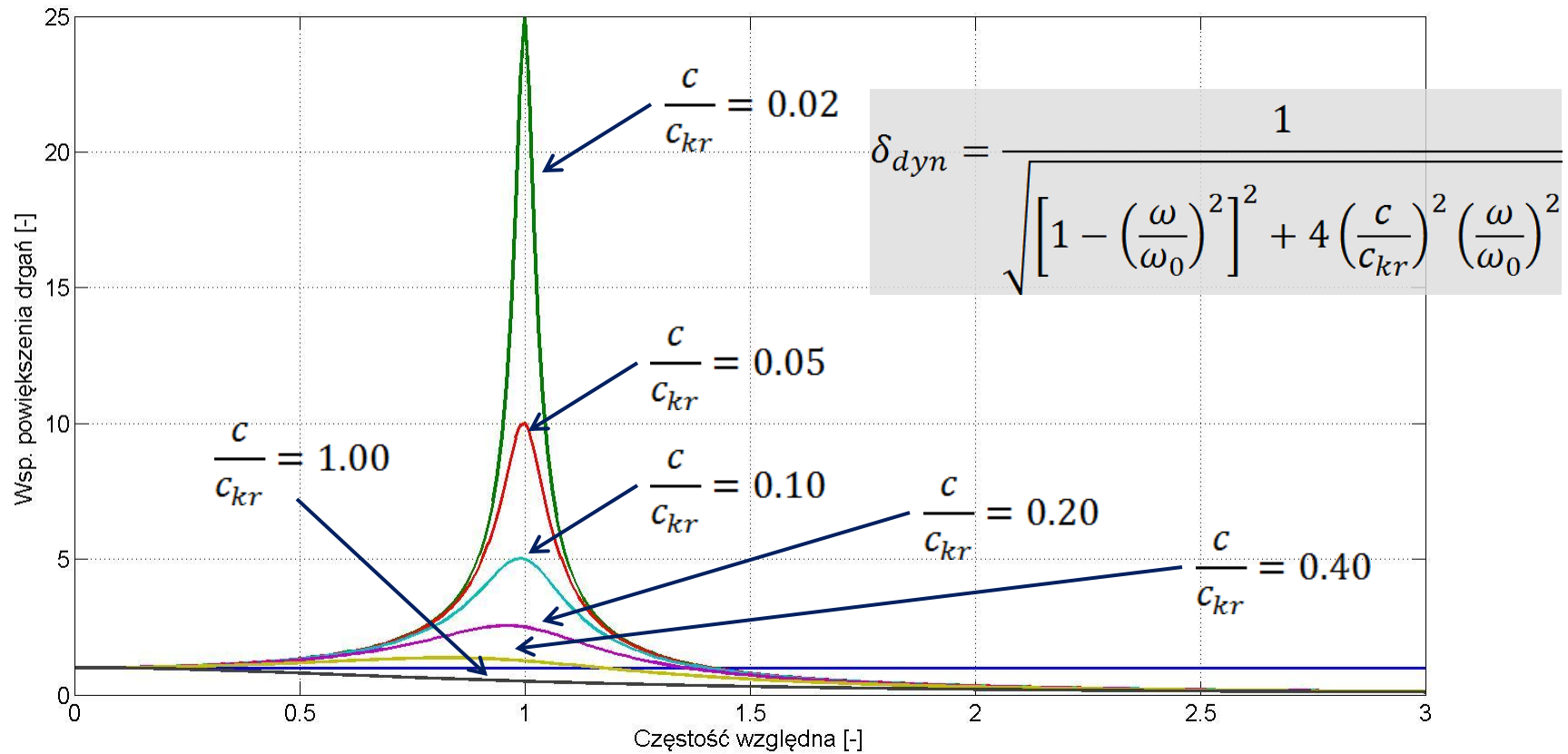
Drgania wymuszone nietłumione

$$\delta_{dyn} = \frac{A}{\Delta L_{st}} = \frac{1}{1 - \left(\frac{\omega}{\omega_0}\right)^2}$$



Drgania wymuszone tłumione

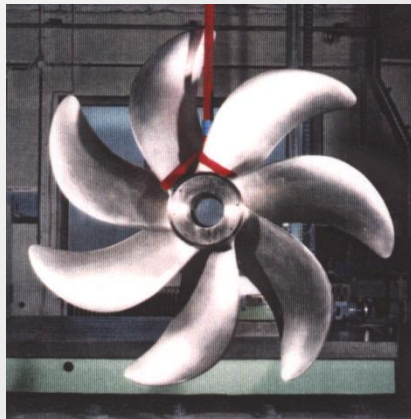
$$m\ddot{x} + c\dot{x} + kx = F_D \sin(\omega t)$$



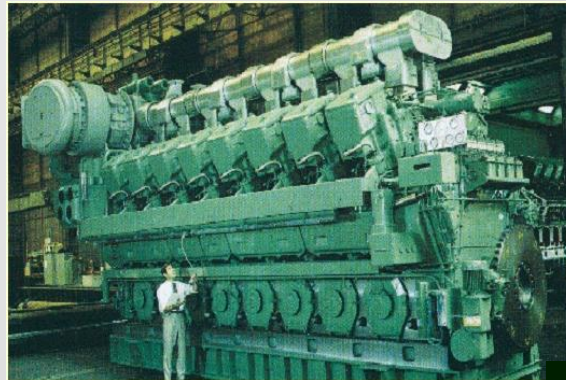
Źródła wymuszeń drgań okrętowych

Główne wymuszenia to

śruba nap.



silniki

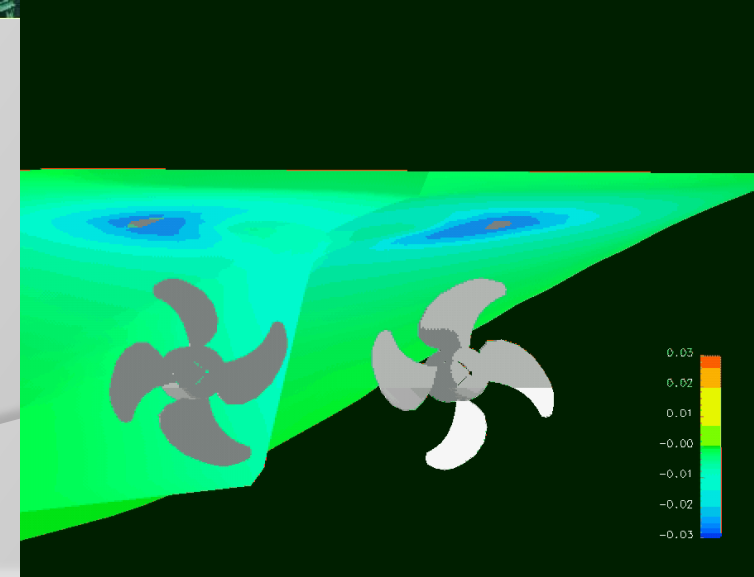


fale morskie



Dodatkowo:

- sloshing
- slamming
- zmienny moment obrotowy silników
- i innych urządzeń pomocniczych
- urządzenia kotwiczne
- ...



**Obroty układu napędowego
oraz liczba skrzydeł śruby i liczba cylindrów silnika
wyznaczają częstotliwość wymuszeń drgań**

Częstotliwość wymuszeń dla śruby napędowej:

rpm * liczba skrzydeł* 1,2,3,...

Przykład:

120 rpm (=2 Hz)

4 skrzydła

8 Hz, 16 Hz, 24 Hz, ... wymuszenia

**Dobór liczby skrzydeł oraz liczby cylindrów może być b. istotny
(unikanie rezonansów konstrukcji okrętowych)**

“Rząd wymuszeń” jest ważny

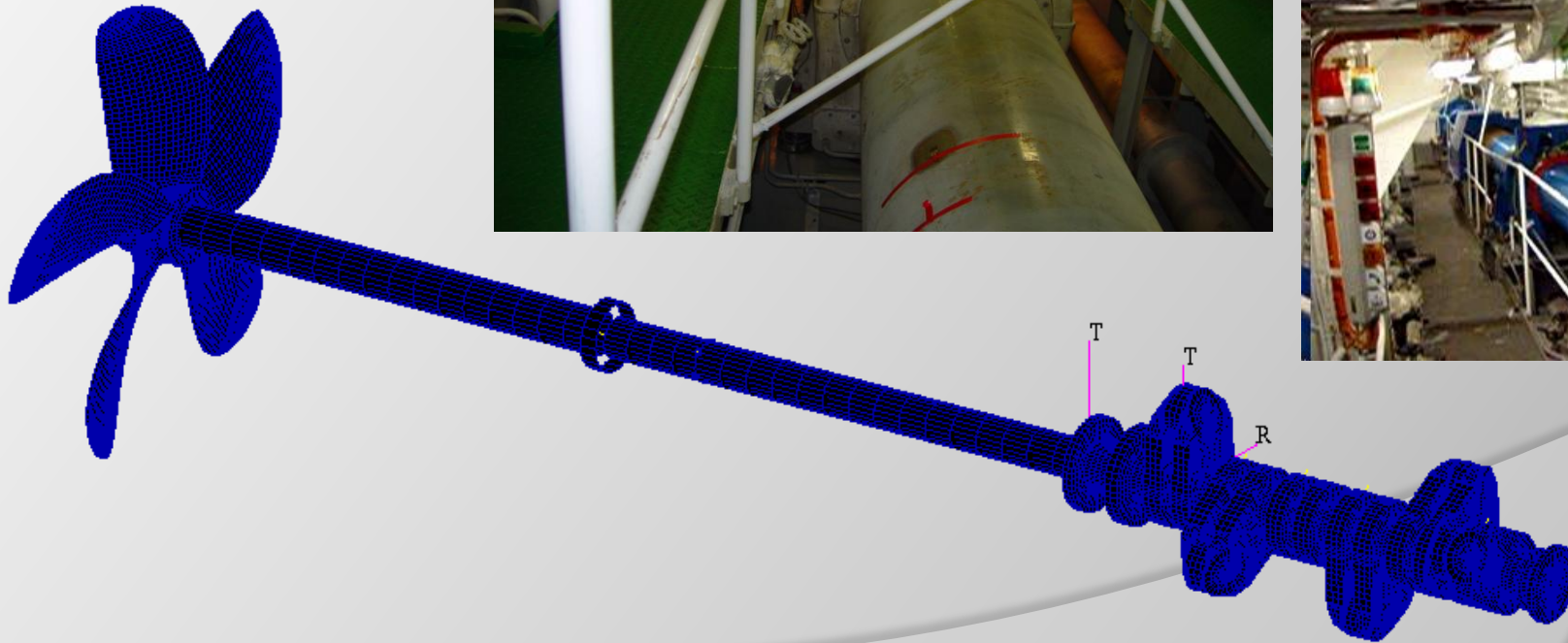
$$\text{rząd} = \frac{\text{częstotliwość wymuszająca}}{\text{obroty układu napędowego}}$$

Dwusuwowe silniki z N cylindrami: 1, 2, ..., N-ty rząd

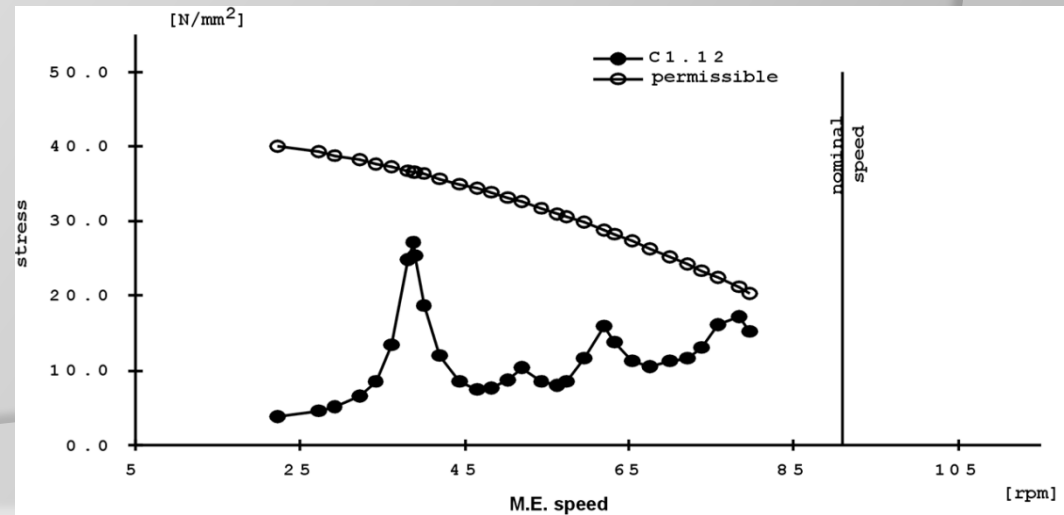
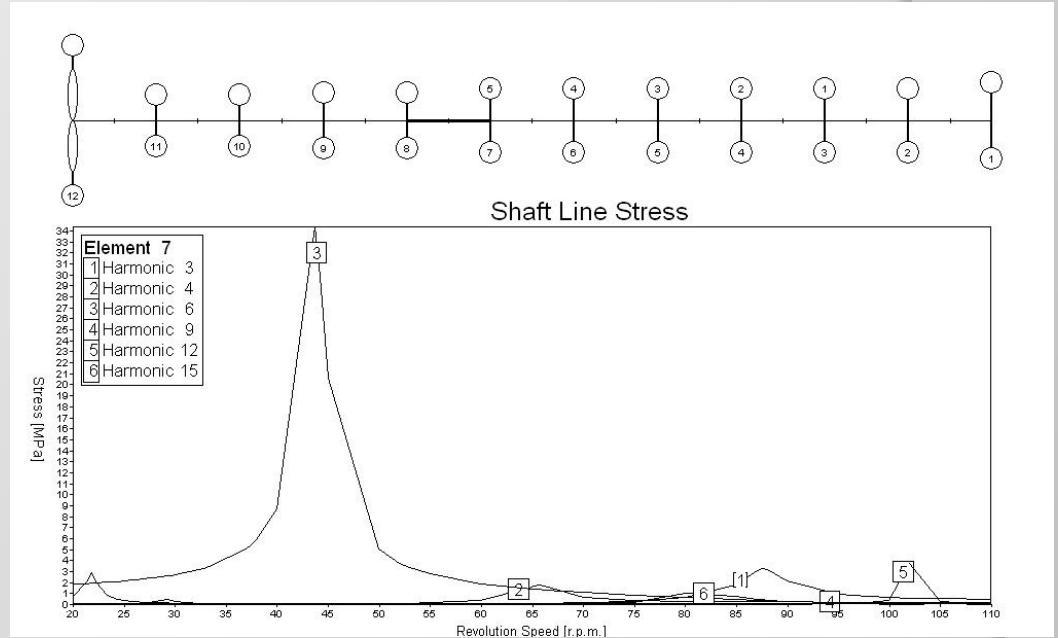
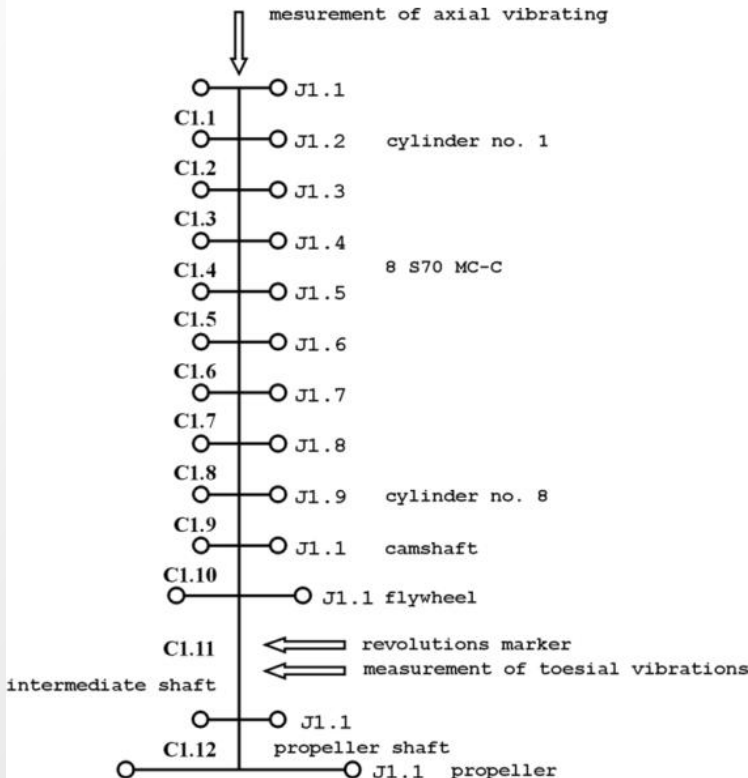
Czterosuwowe mają również rzędy połówkowe

Częstotliwości drgań własnych kadłuba zależą od stanu ładunkowego, ale należy unikać rezonansów w typowych stanach eksploatacyjnych dla niższych postaci drgań własnych

Drgania skrętne okrętowego układu przeniesienia mocy



Drgania skrętno-osiowe układu przeniesienia mocy



Dziękuję za uwagę!

