



Podstawy Konstrukcji Maszyn

Wykład 3

Obciążenia zmienne

Dr inż. Jacek Czarnigowski



Zmienność obciążeń

Klasyfikacja obciążeń:

Obciążenia stałe

Wartość, kierunek i zwrot
nie ulegają zmianie w czasie

Obciążenia zmienne

Wartość, kierunek lub zwrot
(jedna lub wiele z
powyższych) ulega zmianie
w czasie

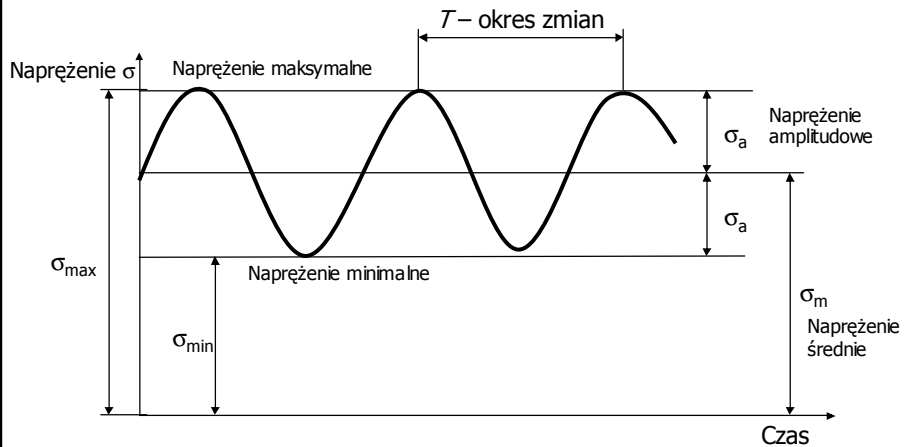
O zmienności ustalonej

O zmienności nieustalonej



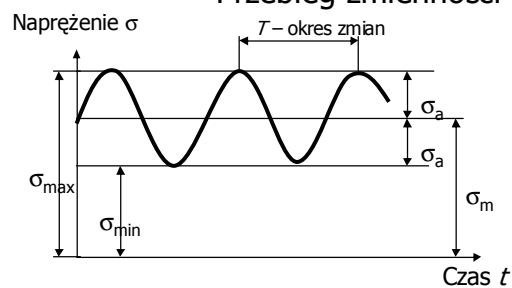
Zmienność obciążenia

Przebieg zmienności obciążenia



Zmienność obciążenia

Przebieg zmienności obciążenia



$$\sigma(t) = \sigma_m + \sigma_a \cdot \sin(\omega \cdot t)$$

$$\sigma_m = \frac{\sigma_{\max} + \sigma_{\min}}{2}$$

$$\sigma_a = \frac{\sigma_{\max} - \sigma_{\min}}{2}$$

$$\sigma_{\max} = \sigma_m + \sigma_a$$

$$\sigma_{\min} = \sigma_m - \sigma_a$$

Współczynniki charakteryzujące zmienność cyklu

Do opisu zmienności cyklu (jego asymetrii) stosuje się zamiennie dwa współczynniki

Współczynnik amplitudy cyklu

$$R = \frac{\sigma_{\min}}{\sigma_{\max}}$$

Współczynnik stałości obciążenia

$$\kappa = \frac{\sigma_m}{\sigma_a}$$

Współczynniki charakteryzujące zmienność cyklu

Współczynniki te są względem siebie przekształcalne

Współczynnik amplitudy cyklu


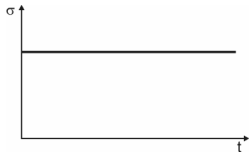
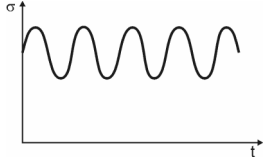
$$R = \frac{\sigma_{\min}}{\sigma_{\max}}$$


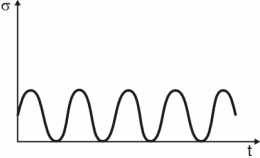
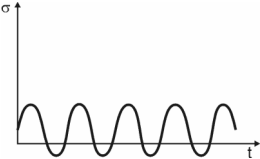
Współczynnik stałości obciążenia

$$\kappa = \frac{\sigma_m}{\sigma_a}$$

$$R = \frac{\sigma_{\min}}{\sigma_{\max}} = \frac{\sigma_m - \sigma_a}{\sigma_m + \sigma_a} = \frac{\frac{\sigma_m}{\sigma_a} - 1}{\frac{\sigma_m}{\sigma_a} + 1} = \frac{\kappa - 1}{\kappa + 1}$$


$$\kappa = \frac{\sigma_m}{\sigma_a} = \frac{\sigma_{\max} + \sigma_{\min}}{\sigma_{\max} - \sigma_{\min}} = \frac{1 + \frac{\sigma_{\min}}{\sigma_{\max}}}{1 - \frac{\sigma_{\min}}{\sigma_{\max}}} = \frac{1 + R}{1 - R}$$

 Współczynniki charakteryzujące zmienność cyklu Wartości współczynników dla różnych zmienności obciążenia			
Rodzaj cyklu	Schemat	Naprężenia	Współczynniki
Stały		$\sigma_{\max} = \sigma_{\min} = \sigma_m > 0$ $\sigma_a = 0$	$R = +1$ $\kappa = +\infty$
Jednostronny		$\sigma_{\max}, \sigma_{\min}, \sigma_m > 0$ $\sigma_a > 0$	$0 < R < 1$ $1 < \kappa < +\infty$

 Współczynniki charakteryzujące zmienność cyklu Wartości współczynników dla różnych zmienności obciążenia			
Rodzaj cyklu	Schemat	Naprężenia	Współczynniki
Odzerowotętniający		$\sigma_{\max} > 0 \quad \sigma_{\min} = 0$ $\sigma_a = \sigma_m = \frac{1}{2} \sigma_{\max}$	$R = 0$ $\kappa = 1$
Dwustronny		$\sigma_{\max} > 0 \quad \sigma_{\min} < 0$ $\sigma_a > 0 \quad \sigma_m > 0$	$-1 < R < 0$ $0 < \kappa < 1$

Współczynniki charakteryzujące zmienność cyklu

Wartości współczynników dla różnych zmienności obciążenia

Rodzaj cyklu	Schemat	Naprężenia	Współczynniki
Wahadłowy		$\sigma_{\max} = -\sigma_{\min}$ $\sigma_m = 0 \quad \sigma_a = \sigma_{\max}$	$R = -1$ $\kappa = 0$

Wytrzymałość zmęczeniowa

Wytrzymałość materiału obciążonego w sposób zmienny jest niższa niż w przypadku obciążenia stałego.

Jako „wytrzymałość” należy rozumieć graniczne obciążenie jakie element jest w stanie przenieść



Wytrzymałość zmęczeniowa

Czynniki wpływające na wytrzymałość zmęczeniową elementu:

- 1. Materiał elementu**
- 2. Zmienność obciążenia**
- 3. Kształt przedmiotu**
- 4. Stan powierzchni**
- 5. Wielkość przedmiotu**
- 6. Agresywne działanie środowiska**
- 7. Temperatura pracy**



Wytrzymałość zmęczeniowa

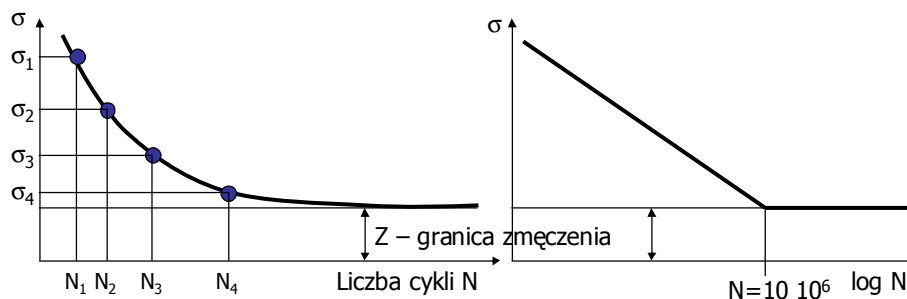
Czynniki wpływające na wytrzymałość zmęczeniową elementu:

- 1. Materiał elementu**
- 2. Zmienność obciążenia**

Badania nad wytrzymałością przy obciążeniach zmiennych przeprowadził Wöhler (druga połowa XIX wieku)

Wytrzymałość zmęczeniowa – wykres Wöhlera

Przeprowadził badania dla próbki wzorcowej przy danym typie obciążenia, przy zmiennej amplitudzie a stałym współczynniku amplitudy cyklu R . Celem badań było określenie ilości cykli obciążenia jakie wytrzyma próbka przy danym obciążeniu



Granica zmęczenia

Granica zmęczenia (wytrzymałość zmęczeniowa) Z – największe naprężenie, przy którym próbka nie ulegnie zniszczeniu po osiągnięciu umownej granicy liczby cykli N (bazowa liczba cykli)

Bazowa liczba cykli wynosi:

- dla stali $N = 10 \cdot 10^6$
- dla stopów metali nieżelaznych $N = 100 \cdot 10^6$
- w badaniach porównawczych $N = 2 \cdot 10^6, 5 \cdot 10^6, 20 \cdot 10^6$

Badania prowadzi się najczęściej dla dwóch charakterystycznych cykli:

- odzerowo-tętniącego
- wahadłowego.

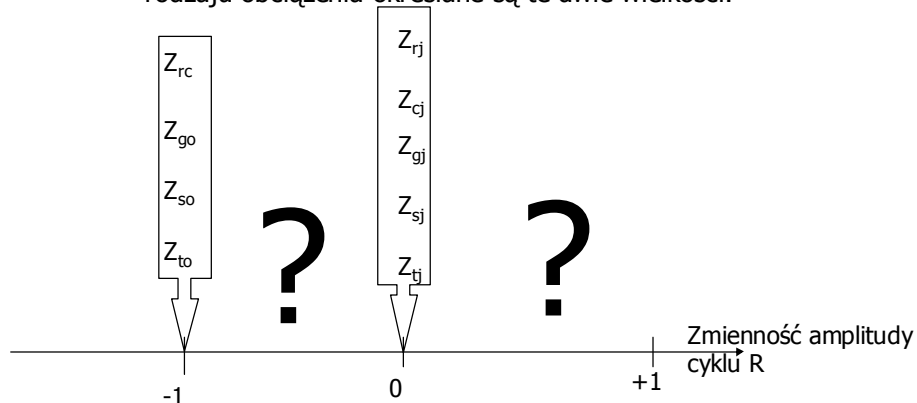
Granica zmęczenia

Granica zmęczenia Z
dla stali wartości orientacyjne

Obciążenie	Cykl odzerowo-tętniący	Cykl wahadłowy
Rozciąganie i ściskanie	$Z_{rj} = (0,55 \div 0,63) \cdot R_m$	$Z_{rc} = 0,33 \cdot R_m$
Zginanie	$Z_{gj} = 0,7 \cdot R_m$	$Z_{go} = 0,45 \cdot R_m$
Skręcanie	$Z_{sj} = (0,45 \div 0,5) \cdot R_m$	$Z_{so} = 0,25 \cdot R_m$

Granica zmęczenia

Granica zmęczenia Z określana jest dla 2 rodzajów cykli: odzerowo-tętniącego i wahadłowego. Dla każdego materiału i rodzaju obciążenia określone są te dwie wielkości.



Wykresy zmęczeniowe

Wykresy zmęczeniowe – na podstawie dalszych badań opartych na badaniach Wöhlera opracowano zależności granicy zmęczenia od cyklu obciążenia. Zauważono, że zależności te są identyczne dla wszystkich badanych materiałów. Zależności te przedstawiono za pomocą wykresów:

W układzie współrzędnych:

$$\sigma_{\max} \sigma_{\min} (\sigma_m)$$

Wykres Smitha

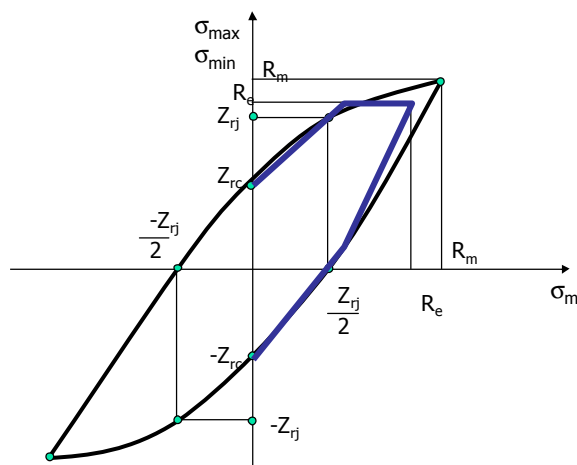
W układzie współrzędnych:

$$\sigma_a (\sigma_m)$$

Wykres Haigha

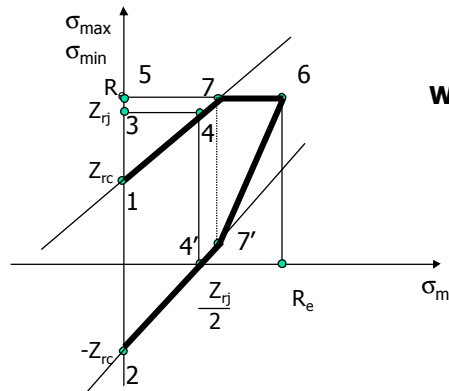
Wykresy zmęczeniowe – wykres Smitha

W układzie współrzędnych: $\sigma_{\max} \sigma_{\min} (\sigma_m)$



Wykresy zmęczeniowe – wykres Smitha

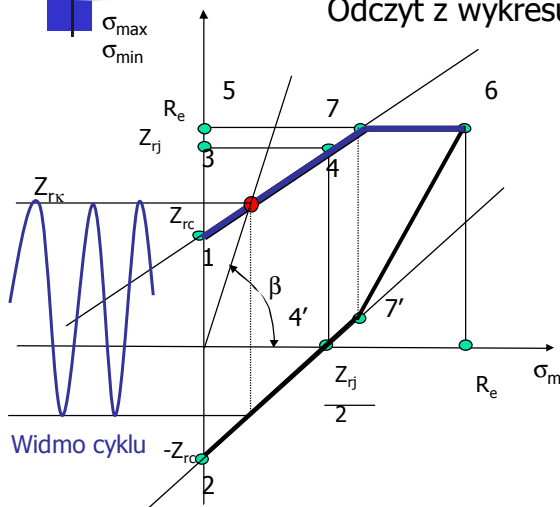
Wykres uproszczony



Wykres zawsze łączy punkty 1, 7, 6, 7', 2

Wykresy zmęczeniowe – wykres Smitha

Odczyt z wykresu



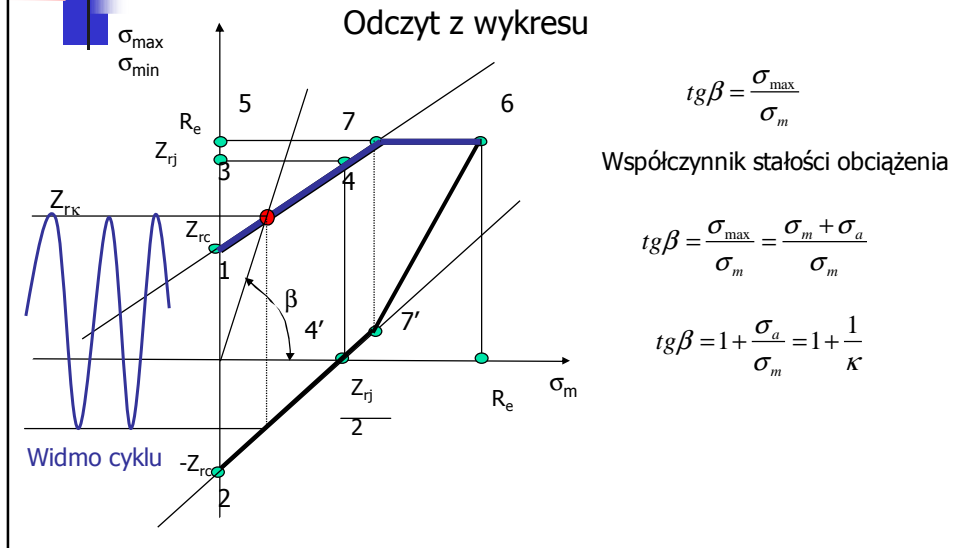
$$\operatorname{tg} \beta = \frac{\sigma_{\max}}{\sigma_m}$$

Współczynnik amplitudy cyklu

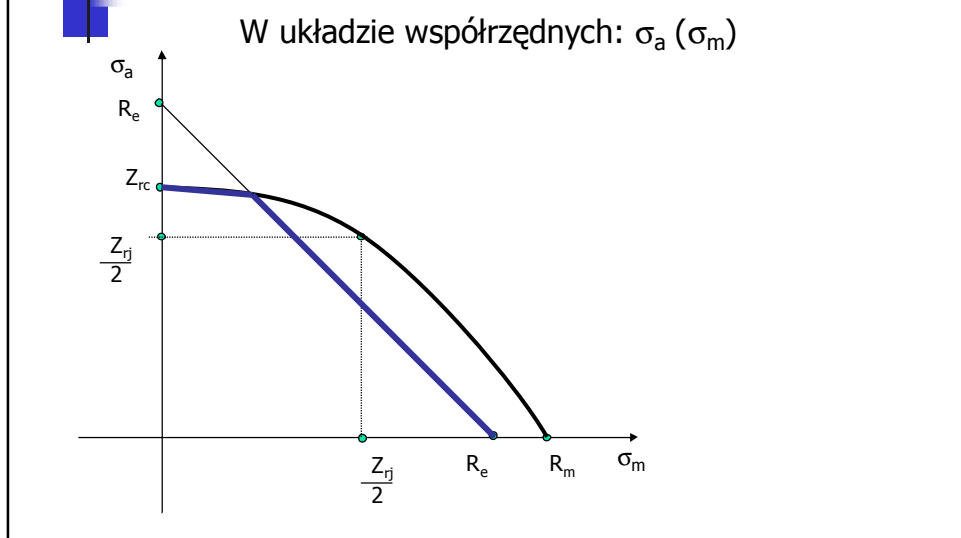
$$\operatorname{tg} \beta = \frac{\sigma_{\max}}{\sigma_m} = \frac{\sigma_{\max}}{\frac{1}{2} \cdot (\sigma_{\max} + \sigma_{\min})}$$

$$\operatorname{tg} \beta = \frac{2 \cdot \frac{\sigma_{\max}}{\sigma_{\max} + \sigma_{\min}}}{\frac{\sigma_{\max}}{\sigma_{\max}} + \frac{\sigma_{\min}}{\sigma_{\max}}} = \frac{2}{1 + R}$$

Wykresy zmęczeniowe – wykres Smitha

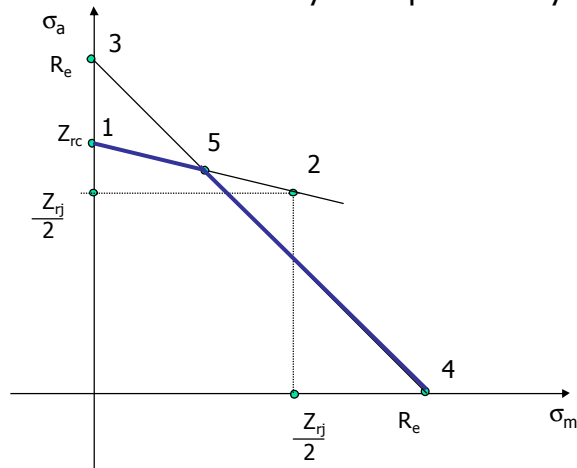


Wykresy zmęczeniowe – wykres Haigha



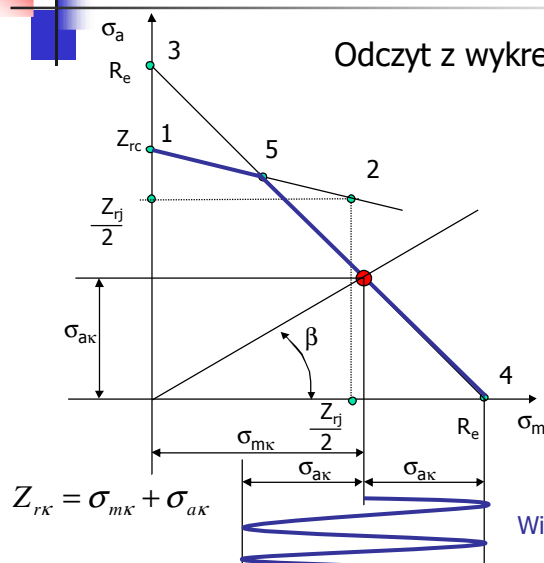
Wykresy zmęczeniowe – wykres Haigha

Wykres uproszczony



Wykresy zmęczeniowe – wykres Haigha

Odczyt z wykresu



$$\operatorname{tg} \beta = \frac{\sigma_a}{\sigma_m}$$

Współczynnik amplitudy cyklu

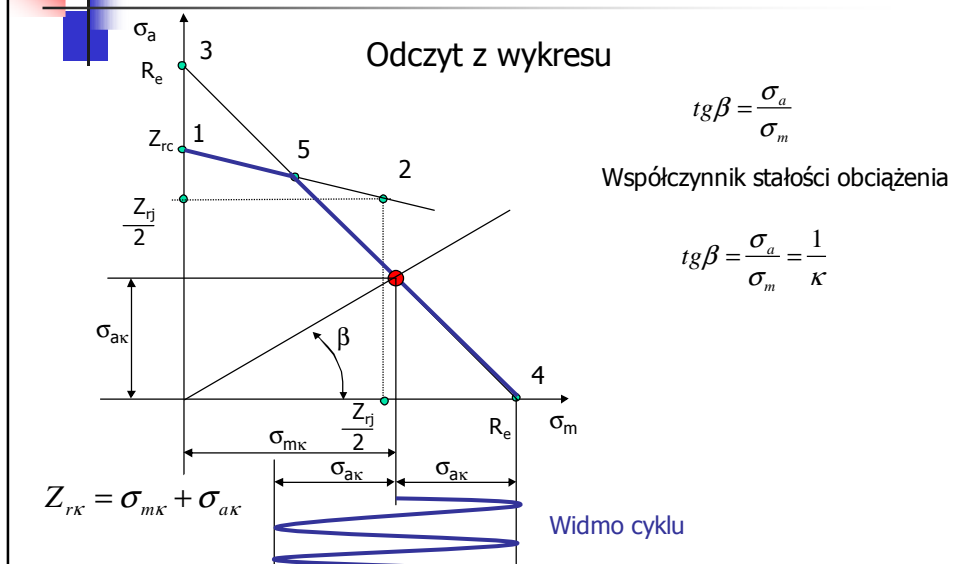
$$\operatorname{tg} \beta = \frac{\sigma_a}{\sigma_m} = \frac{\frac{1}{2}(\sigma_{\max} - \sigma_{\min})}{\frac{1}{2}(\sigma_{\max} + \sigma_{\min})}$$

$$\operatorname{tg} \beta = \frac{1 - \frac{\sigma_{\min}}{\sigma_{\max}}}{1 + \frac{\sigma_{\min}}{\sigma_{\max}}} = \frac{1 - R}{1 + R}$$

$$Z_{rK} = \sigma_{mK} + \sigma_{aK}$$

Widmo cyklu

Wykresy zmęczeniowe – wykres Haigha



Przykład 03.1

Określić granicę wytrzymałości dla cyklu zginania o współczynniku amplitudy cyklu $R = 0,5$. Właściwości materiału:

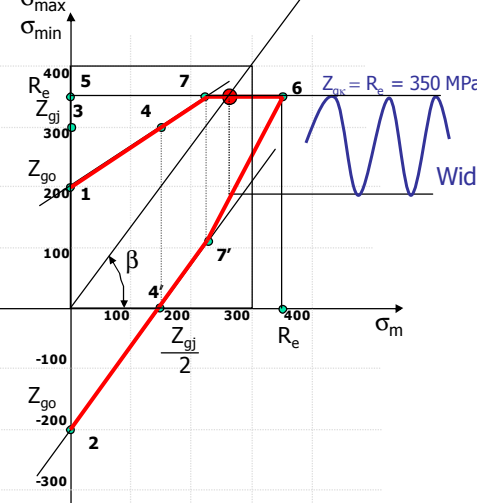
$$Z_{go} = 200 \text{ MPa}$$

$$Z_{gj} = 300 \text{ MPa}$$

$$R_e = 350 \text{ MPa}$$

Przykład 03.1

Wykres Smitha



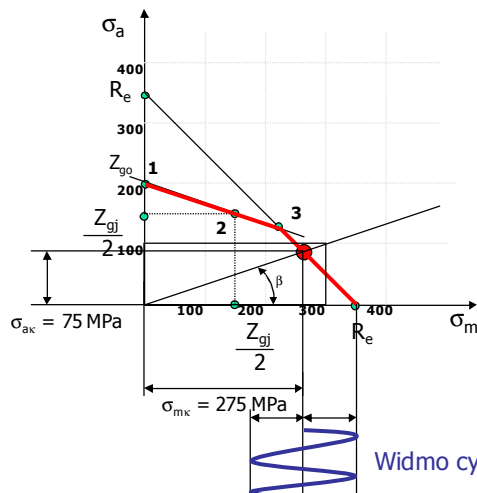
$Z_{go} = 200 \text{ MPa}$
 $Z_{gj} = 300 \text{ MPa}$
 $R_e = 350 \text{ MPa}$

$$\operatorname{tg} \beta = \frac{2}{1+R} = \frac{2}{1+\frac{1}{2}} = \frac{2}{\frac{3}{2}} = \frac{4}{3}$$

$$Z_{gk} = R_e = 350 \text{ MPa}$$

Przykład 03.1

Wykres Haigha



$Z_{go} = 200 \text{ MPa}$
 $Z_{gj} = 300 \text{ MPa}$
 $R_e = 350 \text{ MPa}$

$$\operatorname{tg} \beta = \frac{1-R}{1+R} = \frac{1-\frac{1}{2}}{1+\frac{1}{2}} = \frac{\frac{1}{2}}{\frac{3}{2}} = \frac{1}{3}$$

$$Z_{gk} = \sigma_{mk} + \sigma_{ak} = 275 + 75 = 350 \text{ MPa}$$

$$Z_{gk} = R_e = 350 \text{ MPa}$$



Wytrzymałość zmęczeniowa

Czynniki wpływające na wytrzymałość zmęczeniową elementu:

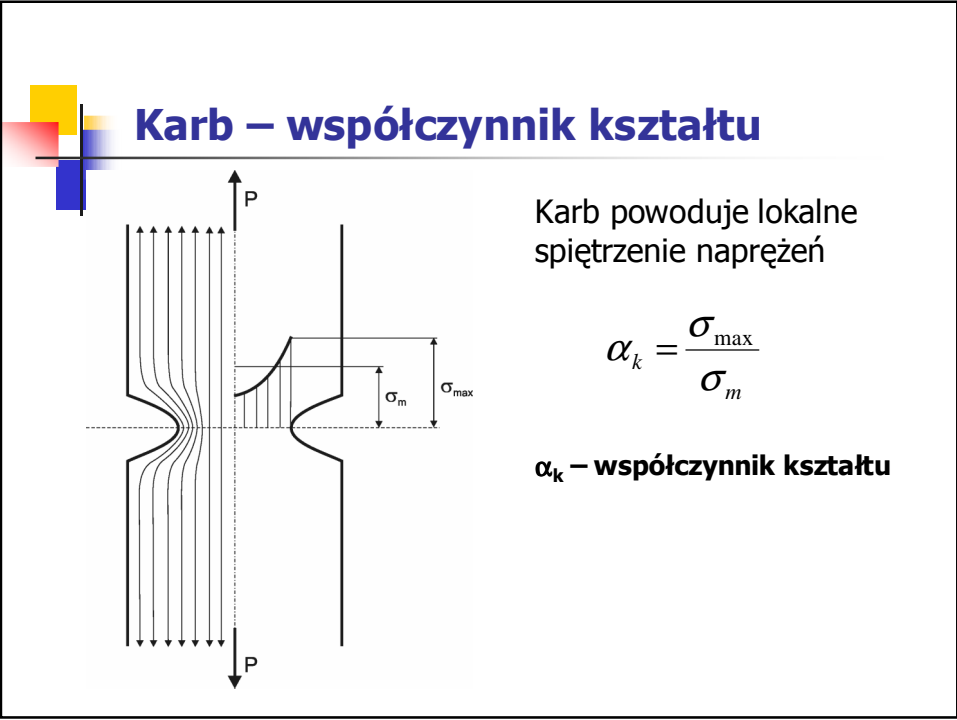
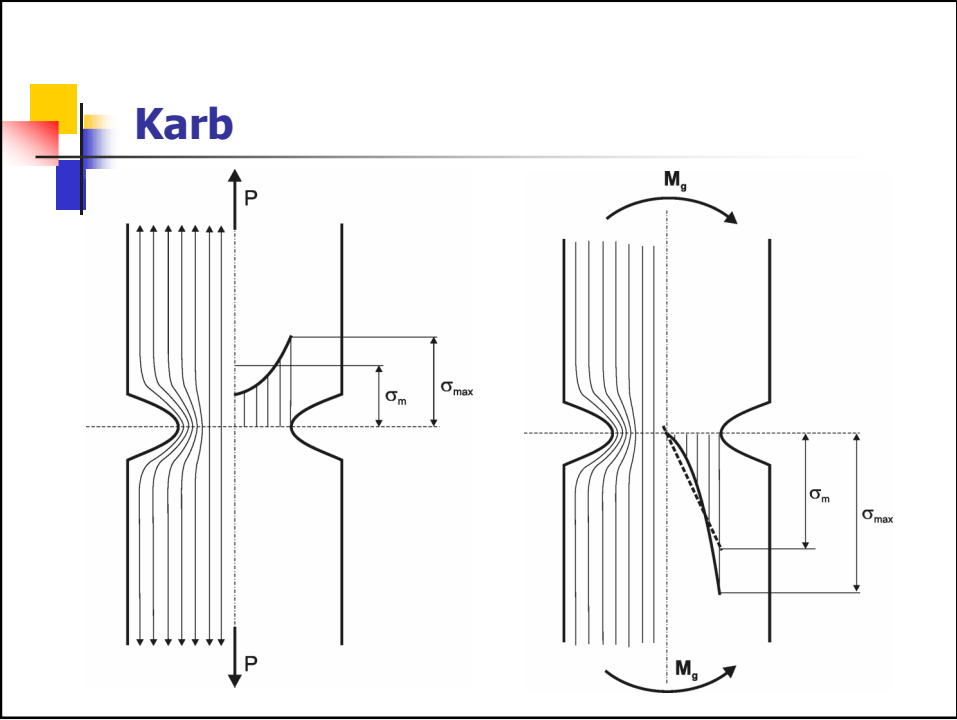
1. **Materiał elementu**
2. **Zmienność obciążenia**
3. **Kształt przedmiotu**
4. **Stan powierzchni**
5. **Wielkość przedmiotu**
6. **Agresywne działanie środowiska**
7. **Temperatura pracy**



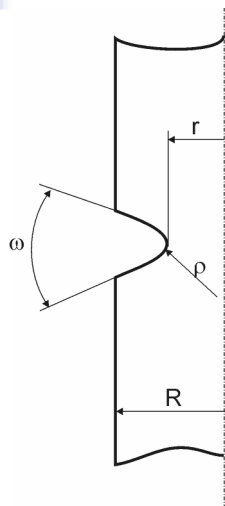
Karb

Karb – miejsce zmian poprzecznych przekrojów elementów lub zmian krzywizny powierzchni ograniczających przedmiot:

- odsadzenia
- rowki
- wycięcia
- gwinty
- otwory
- itp...



Karb – współczynnik kształtu



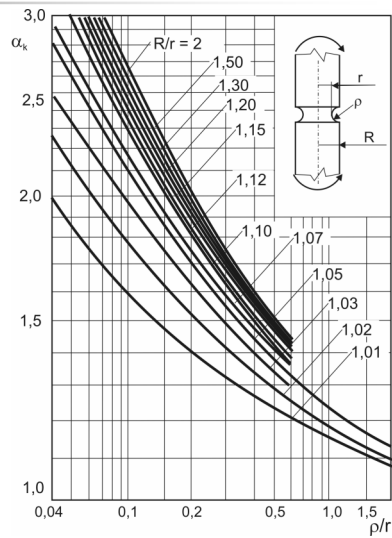
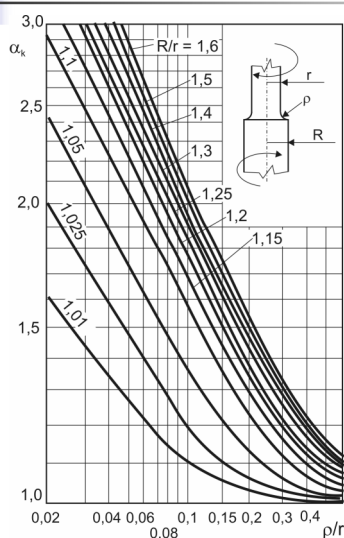
Współczynnik kształtu

$$\alpha_k = f\left(\frac{R}{r}, \frac{\rho}{r}, \omega\right)$$

W przypadku korbów współdziałających (np. wałek z odsadzeniem i rowkiem) działania korbu się nakładają i wyraża się to we współczynniku jako:

$$\alpha_k = \sum_{i=1}^{i=n} \alpha_{k(i)} - n + 1$$

Karb – współczynnik kształtu





Karb – współczynnik kształtu

W przypadku korbów współdziałających (np. wałek z odsadzeniem i rowkiem) działania karbu się nakładają i wyraża się to we współczynniku jako:

$$\alpha_k = \sum_{i=1}^{i=n} \alpha_{k(i)} - n + 1$$



Karb – współczynnik działania karbu

Współczynnik kształtu zakłada idealnie liniowy model sprężystości materiału.

Rzeczywiste materiały w różnym stopniu odbiegają od ciał idealnie sprężystych.



Współczynnik działania karbu β_k

Karb – współczynnik działania karbu

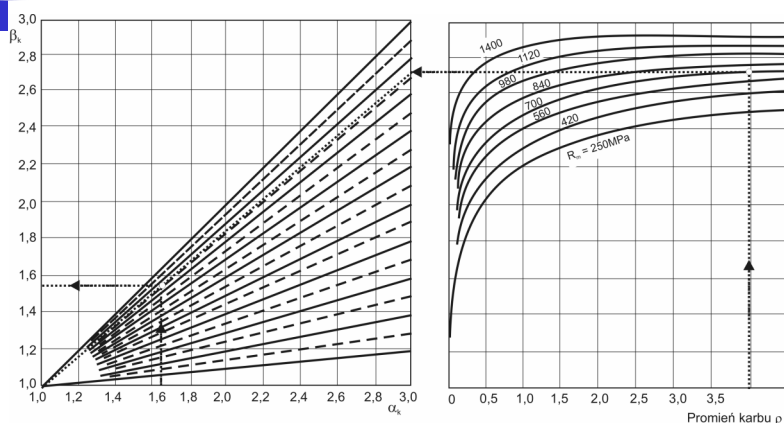
Opisany jest jako różnica wytrzymałości próbki gładkiej z identyczną próbką z karbem.

$$\beta_k = \frac{Z_{gf}}{Z_K}$$

Z_{gf} – granica zmęczenia próbki gładkiej

Z_K – granica zmęczenia próbki z karbem

Karb – współczynnik działania karbu



$$\beta_k = f(\alpha_k, \rho, R_m)$$



Wytrzymałość zmęczeniowa

Czynniki wpływające na wytrzymałość zmęczeniową elementu:

- 1. Materiał elementu**
- 2. Zmienność obciążenia**
- 3. Kształt przedmiotu**
- 4. Stan powierzchni**
- 5. Wielkość przedmiotu**
- 6. Agresywne działanie środowiska**
- 7. Temperatura pracy**



Współczynnik stanu powierzchni

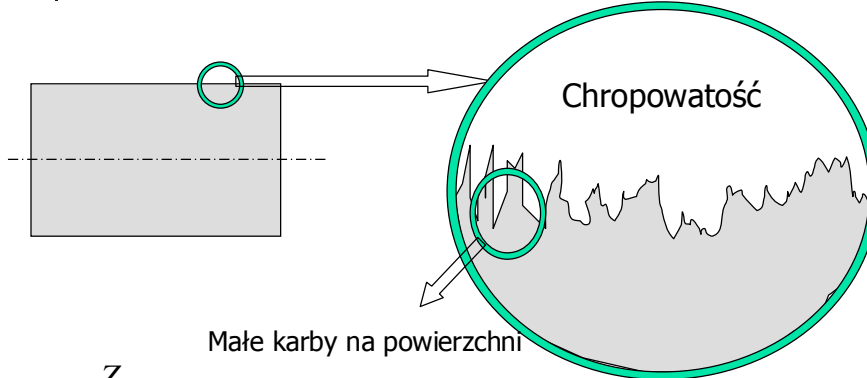
Każdy rodzaj obróbki powierzchni wpływa na wytrzymałość zmęczeniową elementu. Wynika to z:

Geometrii powierzchni

Nieciągłości parametrów
wytrzymałościowych
przekroju

Współczynnik stanu powierzchni

Geometria powierzchni



$$\beta_p = \frac{Z_{pol}}{Z_{obr}}$$

Z_{pol} – granica zmęczenia próbki polerowanej

Z_{obr} – granica zmęczenia próbki poddanej innej obróbce

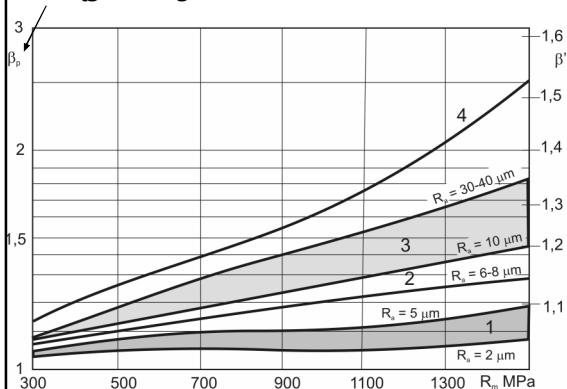
Współczynnik stanu powierzchni

Geometria powierzchni

$$\beta_p = f(R_m, \text{rodzaj obróbki})$$

Rozciąganie i zginanie

Skrcenie i scinanie



- 1 – szlifowanie
- 2 – toczenie, frezowanie dokładne
- 3 – toczenie, frezowanie zgrubne
- 4 – odlewanie, kucie ...

Współczynnik stanu powierzchni

Nieciągłości parametrów wytrzymałościowych przekroju wynikająca z:

Utwardzania powierzchniowego (młotkowanie itp.)

Obróbki chemicznej powierzchniowej:

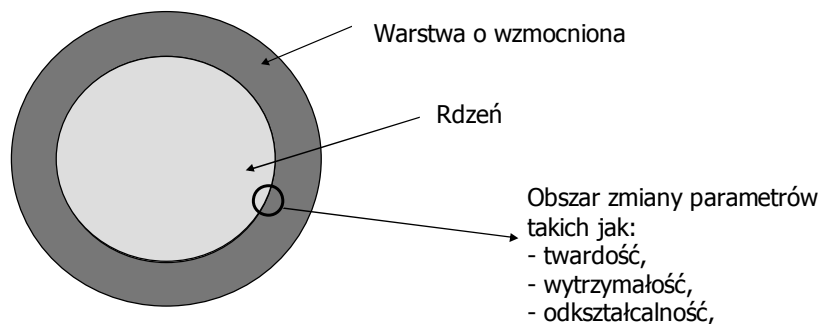
- nawęglanie,
- azotowanie ...

Obróbki cieplnej powierzchniowej:

- hartowanie powierzchniowe,
- ...

Współczynnik stanu powierzchni

Nieciągłości parametrów wytrzymałościowych przekroju





Współczynnik stanu powierzchni

Nieciągłości parametrów wytrzymałościowych przekroju

$$\beta_{pr} = \frac{Z_{jed}}{Z_{op}}$$

Z_{jed} – granica zmęczenia próbki o jednolitych własnościach przekroju

Z_{op} – granica zmęczenia próbki poddanej obróbce powierzchniowej



Wytrzymałość zmęczeniowa

Czynniki wpływające na wytrzymałość zmęczeniową elementu:

1. Materiał elementu

2. Zmienność obciążenia

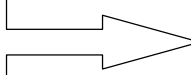
3. Kształt przedmiotu

4. Stan powierzchni

5. Wielkość przedmiotu

6. Agresywne działanie środowiska

7. Temperatura pracy



Współczynnik spiętrzenia
naprężeń β



Współczynnik spiętrzenia naprężeń

Przy normalnej obróbce

$$\beta = \beta_k + \beta_p - 1$$

Przy obróbce powierzchniowej

$$\beta = \beta_k \cdot \beta_{pr}$$



Wytrzymałość zmęczeniowa

Czynniki wpływające na wytrzymałość zmęczeniową elementu:

- 1. Materiał elementu**
- 2. Zmienność obciążenia**
- 3. Kształt przedmiotu**
- 4. Stan powierzchni**
- 5. Wielkość przedmiotu**
- 6. Agresywne działanie środowiska**
- 7. Temperatura pracy**



Współczynnik wielkości przedmiotu

Wytrzymałość zmęczeniowa zwykle zmniejsza się wraz ze wzrostem wymiarów elementu.

Brak jest **jednoznacznych** teoretycznych uzasadnień. Najczęściej wpływ wielkości przedmiotu opisuje się **probabilistycznie** tzn. Wraz z powiększaniem się objętości materiału **wzrasta prawdopodobieństwo wystąpienia takich wad materiałowych**, które są ogniskami zmęczeniowego pęknięcia.



Współczynnik wielkości przedmiotu

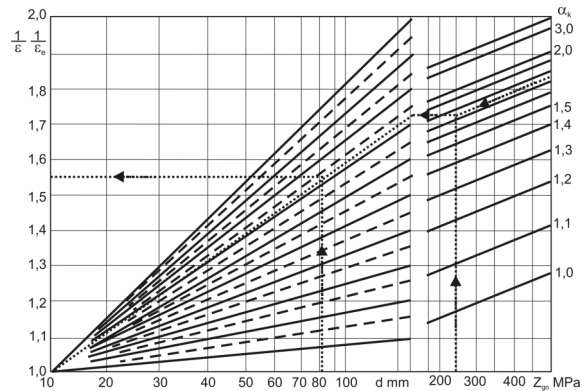
$$\gamma = \frac{1}{\varepsilon} = \frac{Z_{wz}}{Z_d}$$

Z_{wz} – granica zmęczenia próbki wzorcowej (średnica 7 mm)

Z_d – granica zmęczenia próbki o danej wielkości

Współczynnik wielkości przedmiotu

$$\gamma = \frac{1}{\varepsilon} = f(\alpha_k, Z_{go}, A)$$



Wytrzymałość zmęczeniowa

Czynniki wpływające na wytrzymałość zmęczeniową elementu:

1. **Materiał elementu**
2. **Zmienność obciążenia**
3. **Kształt przedmiotu**
4. **Stan powierzchni**
5. **Wielkość przedmiotu**
6. **Agresywne działanie środowiska**
7. **Temperatura pracy**



Współczynniki warunków pracy

Obejmują one wpływ:

Wilgoci

Substancji korozyjnych

Temperatury

Światła

$$\beta_{kor} = \frac{Z_{wn}}{Z_{kor}}$$

Z_{wn} – granica zmęczenia próbki w warunkach normalnych

Z_{kor} – granica zmęczenia próbki w badanych warunkach

$$\beta = \beta_{nor} \cdot \beta_{kor}$$

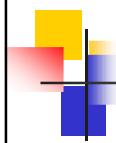


Bezpieczeństwo

Wszystkie wcześniej przedstawione elementy pozwalają na określenie **rzeczywistej granicy zmęczenia** dla danego elementu.

$$Z = \frac{Z_{\kappa}}{\beta \cdot \gamma}$$

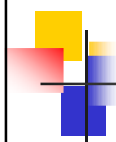
Pojawia się jednak niepewność



Bezpieczeństwo

Niepewność


1. Zmienność parametrów materiału wynikająca z:
 - niepowtarzalności procesu wytwarzania,
 - różnic między dostawcami,
 - nierównomiernego rozłożenia składników w materiale,
 - starzenie się materiału,
 - ...



Bezpieczeństwo

Niepewność

2. Zmienność parametrów obciążenia:
 - niepełna wiedza o działaniu mechanizmu,
 - możliwe chwilowe przeciążenia,
 - błędna obsługa,
 - zmienne warunki eksploatacji
 - ...




Bezpieczeństwo

Niepewność

3. Niedokładność wykonania:

- rozrzut statystyczny wymiarów,
- tępienie się narzędzi w czasie pracy,
- błędna obsługa maszyn,
- błędy technologiczne,
- ...



Bezpieczeństwo

Zapobieganie niepewności:

↓

↓

Dbanie o szczegóły:

- Dokładna kontrola jakości,
- Pilnowanie technologii,
- Testy i dokładniejsze ustalenie obciążeń,
- Wzrost dokładności wykonania,
- ...

Zapewnienie zapasu bezpieczeństwa



Współczynnik bezpieczeństwa

Obniża się naprężenia dopuszczalne o krotność
współczynnika bezpieczeństwa δ

Wartości δ :

1,3 – 1,5 : znany rozkład naprężeń, wysoka technologia wykonania i przy stosowaniu dobrych metod defektoskopowych

1,5 – 1,7 : zwykła dokładność obliczeń, dobra technologia wykonania i czynności kontrolne

1,7 – 2,0 : elementy o większych wymiarach, średnia dokładność obliczeń i wykonania

2,0 – 2,5 : przy orientacyjnym określeniu obciążeń i naprężeń, dla nieznanymi dokładnie warunków pracy



Naprężenie dopuszczalne

Uwzględnienie wszystkich czynników prowadzi do wartości **naprężeń dopuszczalnych k** będących **maksymalnymi naprężeniami** jakie mogą wystąpić w projektowanym elemencie maszyny

$$k = \frac{Z_{\kappa}}{\beta \cdot \gamma \cdot \delta}$$

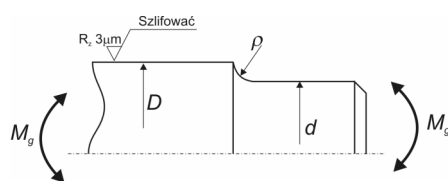
Przykład 03.2

Określić naprężenia dopuszczalne dla elementu przy cyklu zginania o współczynniku amplitudy cyklu $R = 0,5$.

Właściwości materiału:

$Z_{go} = 200 \text{ MPa}$, $Z_{gj} = 300 \text{ MPa}$, $R_e = 350 \text{ MPa}$,

$R_m = 420 \text{ MPa}$



Wymiary:

$D = 30 \text{ mm}$

$d = 24 \text{ mm}$

$\rho = 2 \text{ mm}$

Przykład 03.2

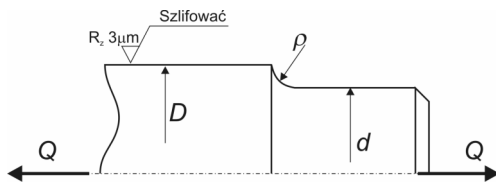
1. Określenie granicy zmęczenia dla danego materiału przy danym cyklu obciążeń

Z przykładu 03.1

$Z_{gk} = 350 \text{ MPa}$

Przykład 03.2

2. Współczynnik kształtu α_k



Wymiary:
 $D = 30 \text{ mm}$
 $d = 24 \text{ mm}$
 $\rho = 2 \text{ mm}$

$$\frac{R}{r} = \frac{D}{d} = \frac{30}{24} = 1,25$$

$$\frac{\rho}{r} = \frac{2 \cdot \rho}{d} = \frac{2 \cdot 2}{24} = 0,167$$

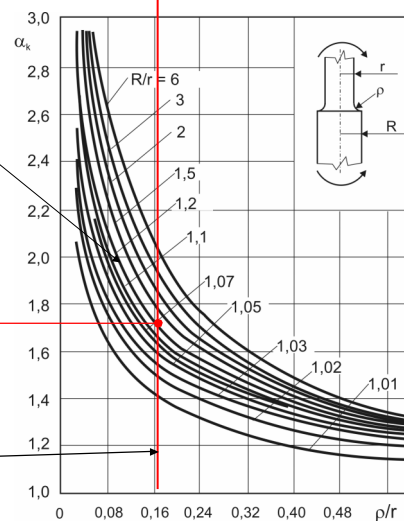
Przykład 03.2

2. Współczynnik kształtu α_k

$$\frac{R}{r} = 1,25$$

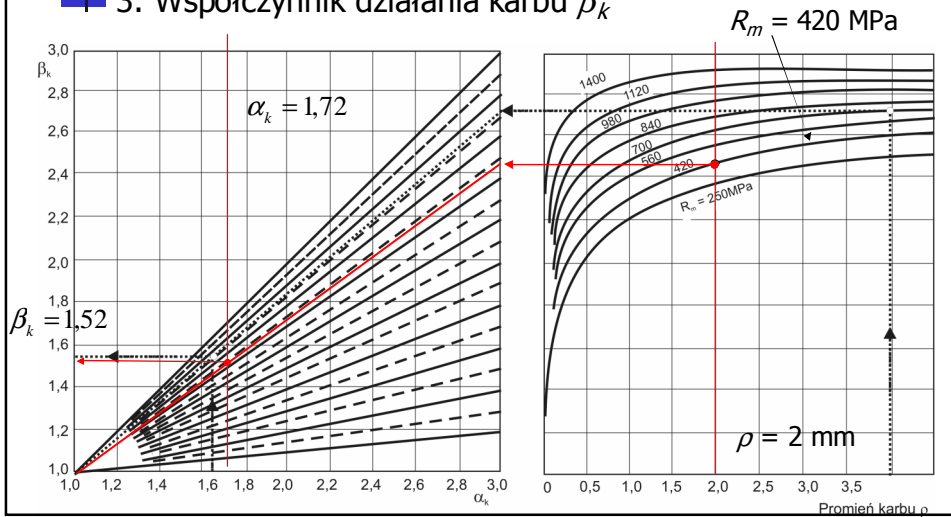
$$\alpha_k = 1,72$$

$$\frac{\rho}{r} = 0,167$$



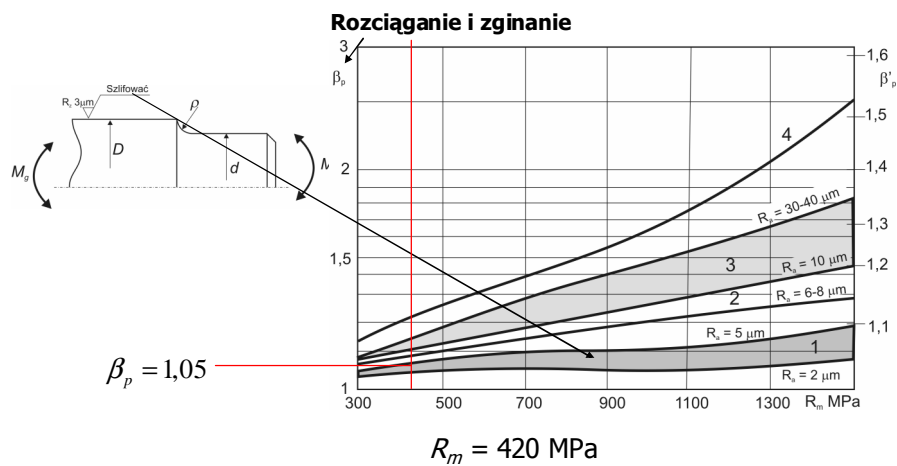
Przykład 03.2

3. Współczynnik działania karbu β_k



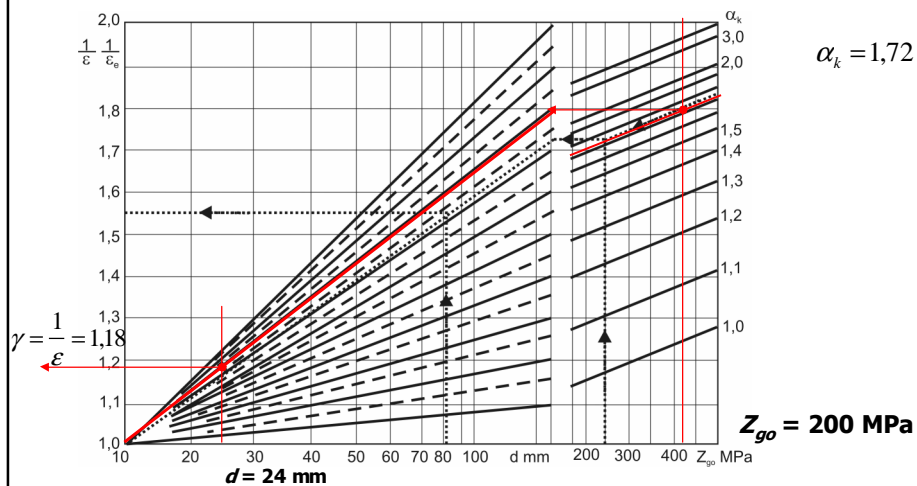
Przykład 03.2

4. Współczynnik stanu powierzchni β_p



Przykład 03.2

4. Współczynnik wielkości przedmiotu γ



Przykład 03.2

5. Współczynnik spiętrzenia naprężeń β

$$\beta = \beta_k + \beta_p - 1 = 1,52 - 1,05 - 1 = 1,57$$

6. Współczynnik bezpieczeństwa δ

Przyjmijmy średnią dokładność obliczeń i wykonania

$$\delta = 1,5$$

7. Naprężenia dopuszczalne k_{gK}

$$k_{gK} = \frac{Z_{gK}}{\beta \cdot \gamma \cdot \delta} = \frac{350}{1,57 \cdot 1,18 \cdot 1,5} = 125,9 \text{ MPa}$$



Rzeczywisty współczynnik bezpieczeństwa

Podejście odwrotne – znamy konstrukcję i jej obciążenia a chcemy sprawdzić, czy ma wystarczający zapas bezpieczeństwa

Zatem nadwyżka granicy zmęczenia dla danej konstrukcji nad rzeczywistymi naprężeniami stanowi – **rzeczywisty współczynnik bezpieczeństwa**

$$\delta_{rz} = \frac{Z_K}{\beta \cdot \gamma \cdot \sigma_{\max}}$$



Rzeczywisty współczynnik bezpieczeństwa

Określanie rzeczywistego współczynnika bezpieczeństwa

Metoda bezpośrednia

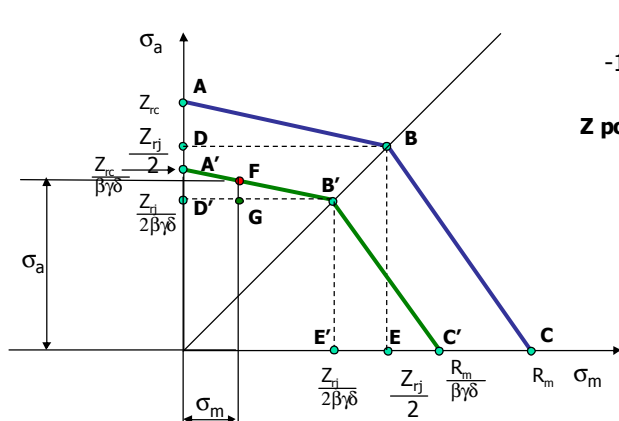
$$\delta_{rz} = \frac{Z_K}{\beta \cdot \gamma \cdot \sigma_{\max}}$$

Metoda uproszczona
- Metoda Serensena

Nie wymaga ona znajomości granicy zmęczenia dla danego materiału

Metoda Serensena

Oparta jest na uproszczonym wykresie Haigha



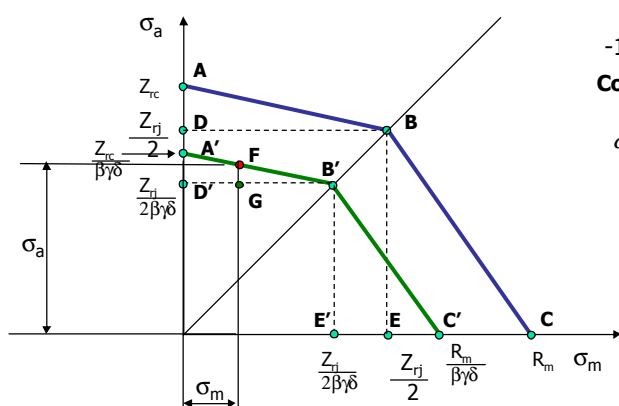
Dla cykli dwustronnych
 $-1 < R < 0$ $0 < \kappa < 1$

**Z podobieństwa trójkątów
 ABE i FB'G**

$$\frac{FG}{GB'} = \frac{AD}{DB}$$

$$\frac{\sigma_a - \frac{Z_{rj}}{2 \cdot \beta \cdot \gamma \cdot \delta}}{\frac{Z_{rj}}{2 \cdot \beta \cdot \gamma \cdot \delta} - \sigma_m} = \frac{Z_{rc} - \frac{Z_{rj}}{2}}{\frac{Z_{rj}}{2}}$$

Metoda Serensena



Dla cykli dwustronnych
 $-1 < R < 0$ $0 < \kappa < 1$

Co po przekształceniach daje:

$$\delta = \frac{Z_{rc}}{\beta \cdot \gamma \cdot \sigma_a + \frac{2 \cdot Z_{rc} - Z_{rj}}{Z_{rj}} \cdot \sigma_m}$$

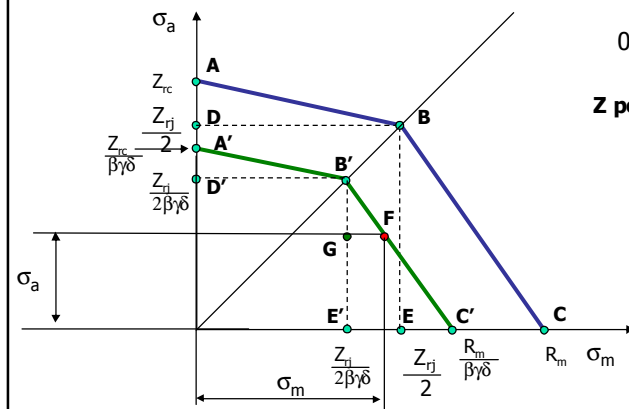
Przyjmując:

$$\psi = \frac{2 \cdot Z_{rc} - Z_{rj}}{Z_{rj}}$$

Otrzymujemy:

$$\delta = \frac{Z_{rc}}{\beta \cdot \gamma \cdot \sigma_a + \psi \cdot \sigma_m}$$

Metoda Serensena



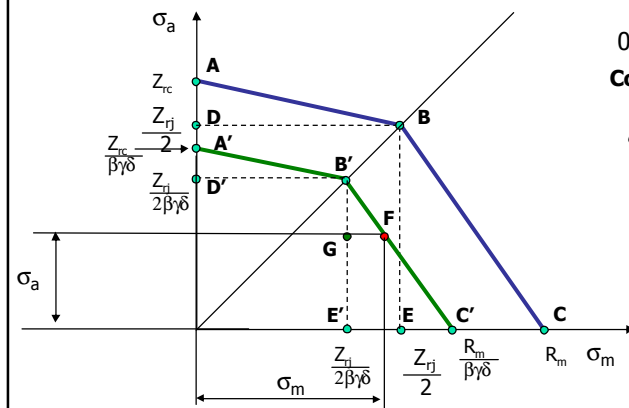
Dla cykli jednostronnych
 $0 < R < +1 \quad 1 < \kappa < +\infty$

Z podobieństwa trójkątów
BEC i B'GF

$$\frac{BE}{EC} = \frac{B'G}{GF}$$

$$\frac{\frac{Z_{rj}}{2}}{R_m - \frac{Z_{rj}}{2}} = \frac{\frac{Z_{rj}}{2} - \sigma_a}{\sigma_m - \frac{Z_{rj}}{2 \cdot \beta \cdot \gamma \cdot \delta}}$$

Metoda Serensena



Dla cykli jednostronnych
 $0 < R < +1 \quad 1 < \kappa < +\infty$

Co po przekształceniach daje:

$$\delta = \frac{R_m}{\beta \cdot \gamma \cdot \frac{2 \cdot R_m - Z_{rj}}{Z_{rj}} \cdot \sigma_a + \sigma_m}$$

Przyjmując:

$$\xi = \frac{2 \cdot R_m - Z_{rj}}{Z_{rj}}$$

Otrzymujemy:

$$\delta = \frac{R_m}{\beta \cdot \gamma \cdot \xi \cdot \sigma_a + \sigma_m}$$



Metoda Serensena

Dla cykli dwustronnych
 $-1 < R < 0$ $0 < \kappa < 1$

$$\delta = \frac{Z_{rc}}{\beta \cdot \gamma \cdot \sigma_a + \psi \cdot \sigma_m}$$
$$\psi = \frac{2 \cdot Z_{rc} - Z_{rj}}{Z_{rj}}$$

$$\delta = \frac{Z_{go}}{\beta \cdot \gamma \cdot \sigma_a + \psi \cdot \sigma_m}$$
$$\psi = \frac{2 \cdot Z_{go} - Z_{gj}}{Z_{gj}}$$

Dla cykli jednostronnych
 $0 < R < +1$ $1 < \kappa < +\infty$

$$\delta = \frac{R_m}{\beta \cdot \gamma \cdot \xi \cdot \sigma_a + \sigma_m}$$
$$\xi = \frac{2 \cdot R_m - Z_{rj}}{Z_{rj}}$$

$$\delta = \frac{R_m}{\beta \cdot \gamma \cdot \xi \cdot \sigma_a + \sigma_m}$$
$$\xi = \frac{2 \cdot R_m - Z_{sj}}{Z_{sj}}$$



Złożony stan naprężeń

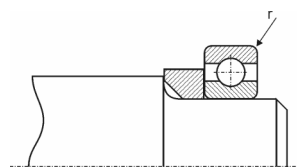
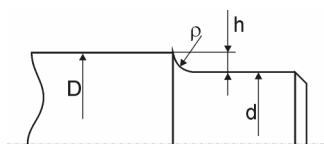
W przypadku złożonego stanu naprężeń rzeczywisty współczynnik bezpieczeństwa oblicza się z zasady superpozycji

$$\delta = \frac{\delta_1 \cdot \delta_2}{\sqrt{\delta_1^2 + \delta_2^2}}$$

Zalecenia konstrukcyjne

Aby uniknąć nadmiernego osłabienia wytrzymałości elementu w wyniku karbu należy:

Zmiany kształtu prowadzić możliwe łagodnie



$$\frac{D}{d} \leq 1,2$$

Zalecenia konstrukcyjne

Aby uniknąć nadmiernego osłabienia wytrzymałości elementu w wyniku karbu należy:

Jeżeli nie można uniknąć nagłych zmian kształtu to należy wprowadzać karby konstrukcyjne

