



AKADEMIA GÓRNICZO-HUTNICZA  
IM. STANISŁAWA STASZICA W KRAKOWIE

# Integralność konstrukcji

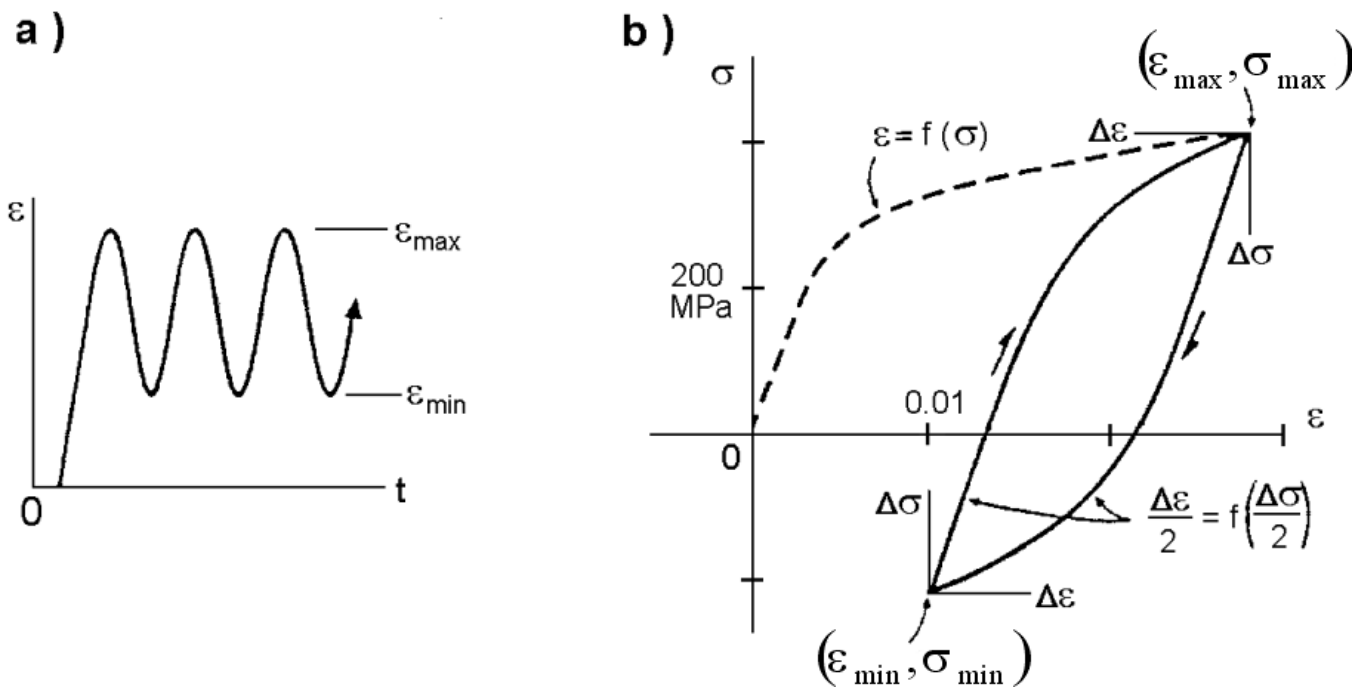
## Wykład Nr 3

### Zależność między naprężeniami i odkształceniami

Wydział Inżynierii Mechanicznej i Robotyki  
Katedra Wytrzymałości, Zmęczenia Materiałów i Konstrukcji

### 3.1. Zależność między naprężeniami i odkształceniami przy obciążeniach cyklicznych - przykład

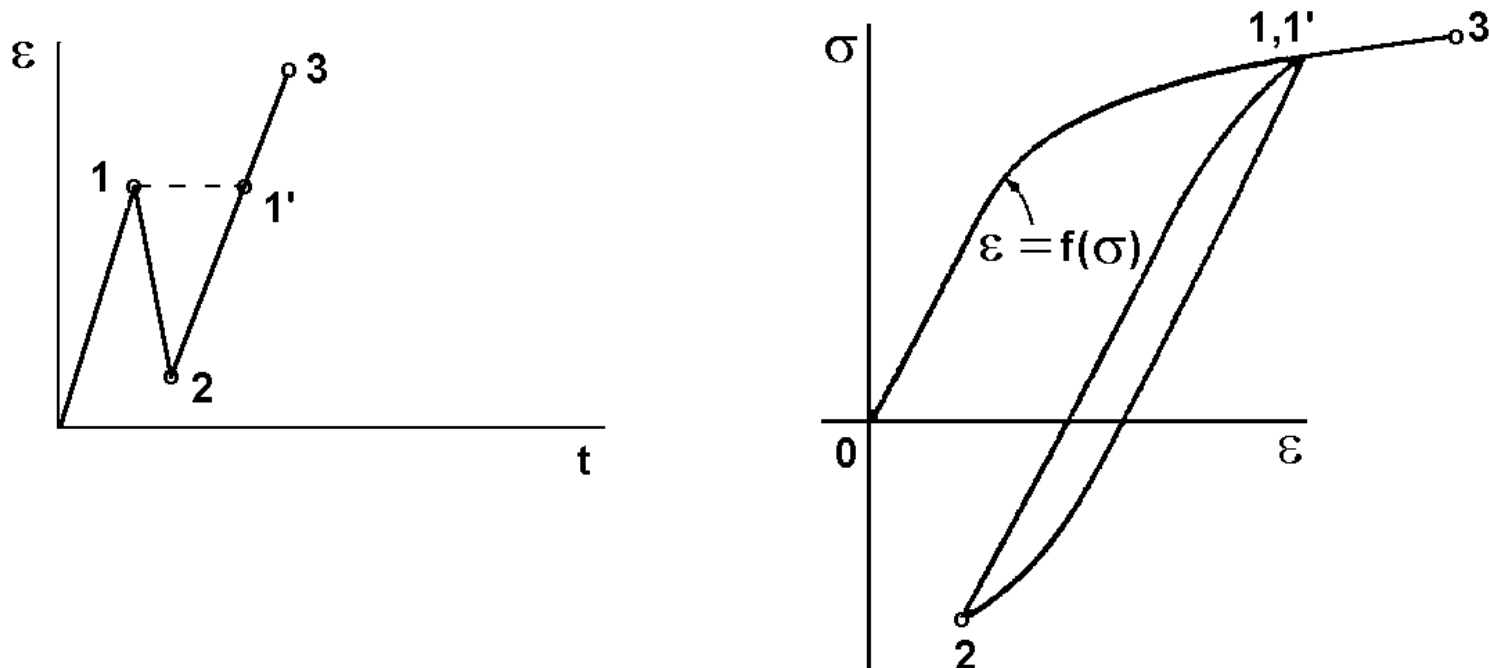
Obciążenie pod kontrolą odkształcenia (przy stałej amplitudzie odkształcenia), gdy  $\sigma_{\max} > R_e$ ,  $\Delta\sigma > 2R_e$



**Rys. 3.1** Tor punktu  $(\sigma, \epsilon)$  przy obciążeniu  $\epsilon_a = \text{const.}$

### 3.1. Zależność między naprężeniami i odkształceniami przy obciążeniach cyklicznych - przykład

Gdyby przy ponownym obciążeniu odkształcenie przekroczyło poziom maksymalny  $\varepsilon_{\max}$ , to punkt  $(\sigma, \varepsilon)$  kontynuowałby poruszanie się po krzywej monotonicznej  $\varepsilon = f(\sigma)$ . Jest to tzw. **efekt pamięci materiału**.



**Rys.3.2** Ilustracja efektu pamięci materiału

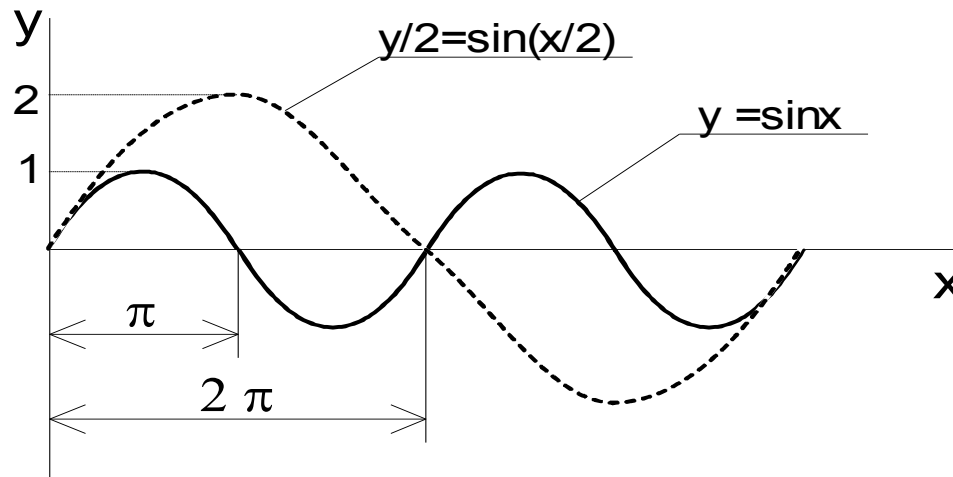
## 3.2. Równanie toru punktu ( $\sigma, \varepsilon$ )

Jeżeli:

$$\sigma_{\min} = \sigma_{\max} - \Delta\sigma \quad \text{i} \quad \varepsilon_{\min} = \varepsilon_{\max} - \Delta\varepsilon \quad (3.1)$$

to wykres  $\sigma$ - $\varepsilon$  przy odciążaniu od  $\sigma_{\max}$  do  $\sigma_{\min}$  jest taki, jaki byłby **dwukrotnie zwiększony** wykres  $\sigma - \varepsilon$  przy obciążeniu od 0 do  $\Delta\sigma$ .

Aby dwukrotnie zwiększyć krzywą  $y = f(x)$  trzeba narysować krzywą  $y/2 = f(x/2)$ , np.:



## 3.2. Równanie toru punktu $(\sigma, \varepsilon)$

Jeżeli zależność przy obciążeniu od 0 do  $\Delta\sigma$  ma postać

$$\varepsilon = f(\sigma); \text{ np.: } \varepsilon = \frac{\sigma}{E} + \left(\frac{\sigma}{H}\right)^{\frac{1}{n}} \quad (3.2)$$

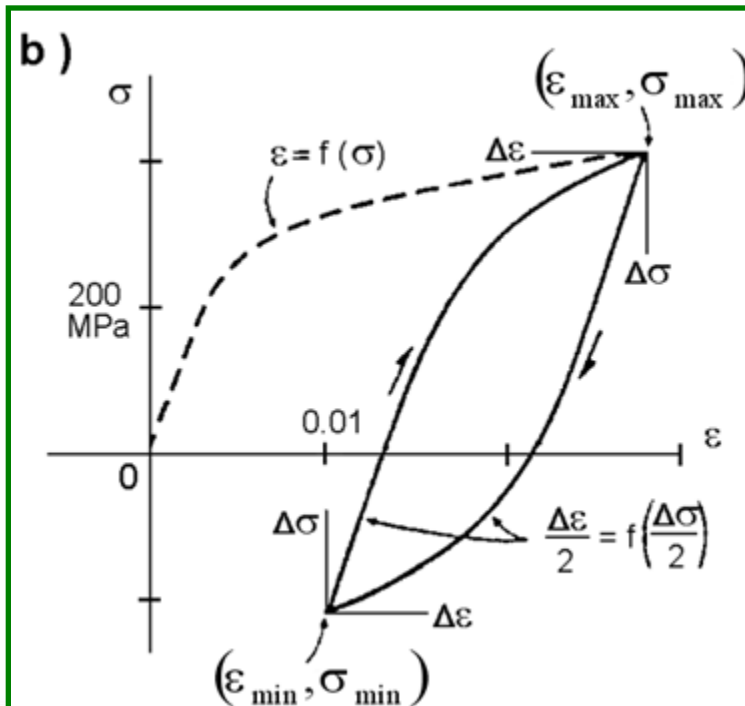
to równanie krzywej odciążenia ma formę:

$$\frac{\Delta\varepsilon}{2} = f\left(\frac{\Delta\sigma}{2}\right), \text{ np.:}$$

$$\frac{\Delta\varepsilon}{2} = \frac{\Delta\sigma}{2E} + \left(\frac{\Delta\sigma}{2H}\right)^{\frac{1}{n}} \quad (3.3a)$$

lub

$$\varepsilon_a = \frac{\sigma_a}{E} + \left(\frac{\sigma_a}{H}\right)^{\frac{1}{n}} \quad (3.3b)$$



przy czym początek układu jest w punkcie  $(\sigma_{\max}, \varepsilon_{\max})$  (rys. 3.1b).

## 3.2. Równanie toru punktu ( $\sigma, \varepsilon$ )

Uwzględniając (3.1):

$$\sigma_{\min} = \sigma_{\max} - \Delta\sigma \quad \text{i} \quad \varepsilon_{\min} = \varepsilon_{\max} - \Delta\varepsilon$$

równanie krzywej odciążenia (3.3):

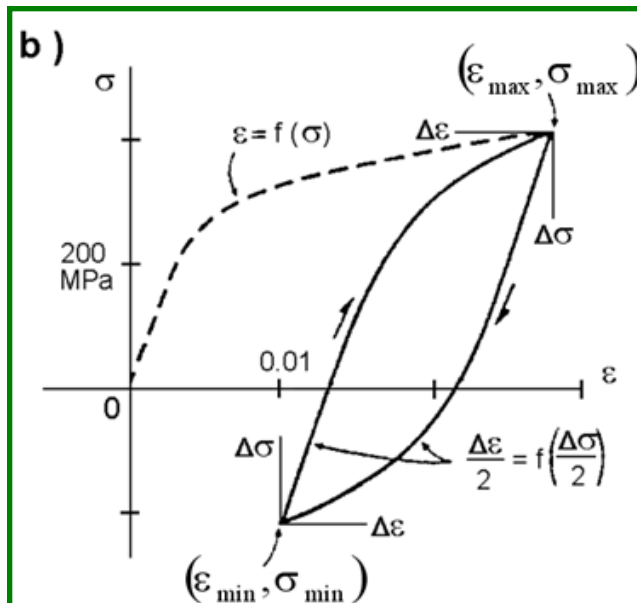
$$\frac{\Delta\varepsilon}{2} = \frac{\Delta\sigma}{2E} + \left(\frac{\Delta\sigma}{2H}\right)^{\frac{1}{n}}$$

$$\varepsilon_a = \frac{\sigma_a}{E} + \left(\frac{\sigma_a}{H}\right)^{\frac{1}{n}}$$

można też przedstawić względem pierwotnych osi  $\sigma, \varepsilon$ .

Ponieważ: 
$$\frac{\varepsilon_{\max} - \varepsilon_{\min}}{2} = f\left(\frac{\Delta\sigma}{2}\right)$$

lub 
$$\frac{\varepsilon_{\max} - \varepsilon_{\min}}{2} = f(\sigma_a)$$

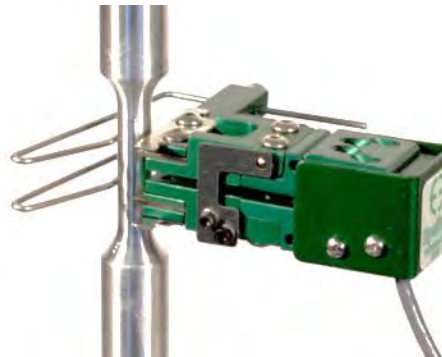
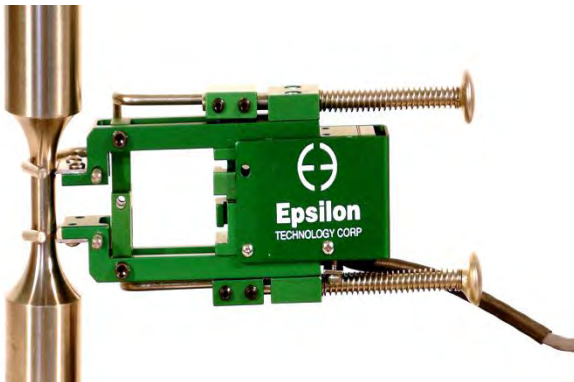


to: 
$$\varepsilon_{\min} = \varepsilon_{\max} - 2f(\Delta\sigma/2) \quad (3.4a)$$

lub 
$$\varepsilon_{\min} = \varepsilon_{\max} - 2f(\sigma_a) \quad (3.4b)$$

### 3.3. Zachowanie się rzeczywistych metali przy obciążeniach cyklicznych

- ❖ Metoda wyznaczania cyklicznej krzywej **odkształcenia** opisana jest w normach:
  - ✓ amerykańskiej **ASTM E 606** (*Standard Practice for Strain-Controlled Fatigue Testing*)
  - ✓ polskiej **PN 84/H-04334** (będącej tłumaczeniem ASTM E 606)
- ❖ Zależność między naprężeniem i odkształceniem przy obciążeniach cyklicznych jest na ogół inna niż przy obciążeniach monotonicznych.
- ❖ Badania przeprowadza się pod kontrolą odkształcenia przy  $\varepsilon_a = \text{const.}$ ,  $R = -1$ , tzn.  $\varepsilon_{\max} = \varepsilon_a$ ,  $\varepsilon_{\min} = -\varepsilon_a$  (wahadłowy cykl odkształceń).

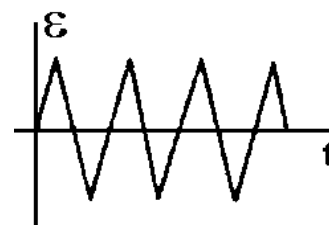
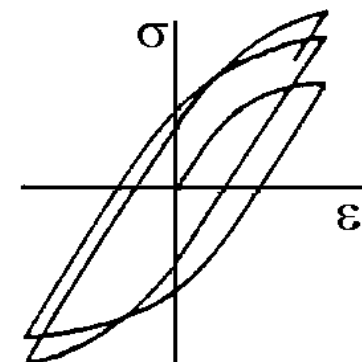
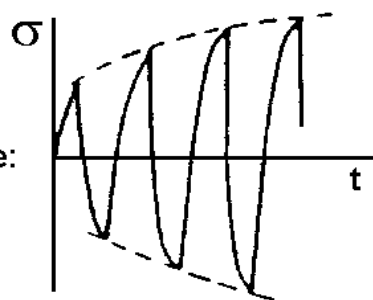


### 3.3. Zachowanie się rzeczywistych metali przy obciążeniach cyklicznych

W metalach **naprężenia** potrzebne do uzyskania zadanych **odkształceń** cyklicznych ( $R=-1$ ,  $\varepsilon_a = \text{const.} \Rightarrow \varepsilon_{\max} = \varepsilon_a$ ,  $\varepsilon_{\min} = -\varepsilon_a$ ) z reguły zmieniają się podczas badania.

Dwa typy zachowania materiałów:

Cykliczne umocnienie:

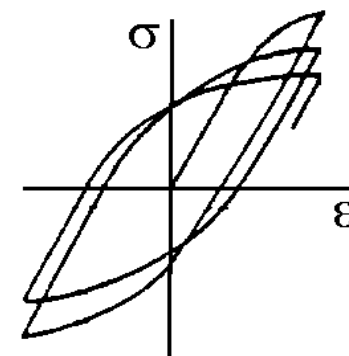
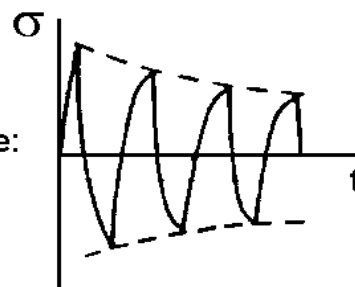


Odpowiedź w naprężeniach

Pętle histerezy

Wymuszający cykl odkształcenia

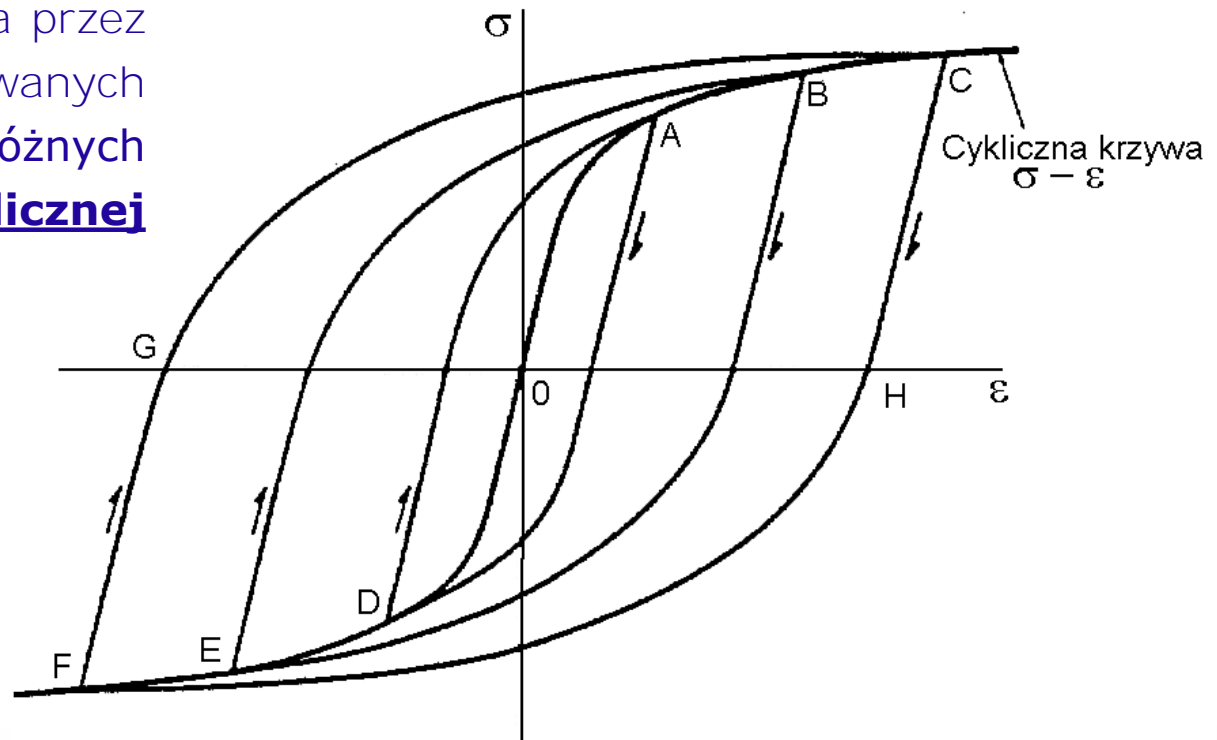
Cykliczne osłabienie:



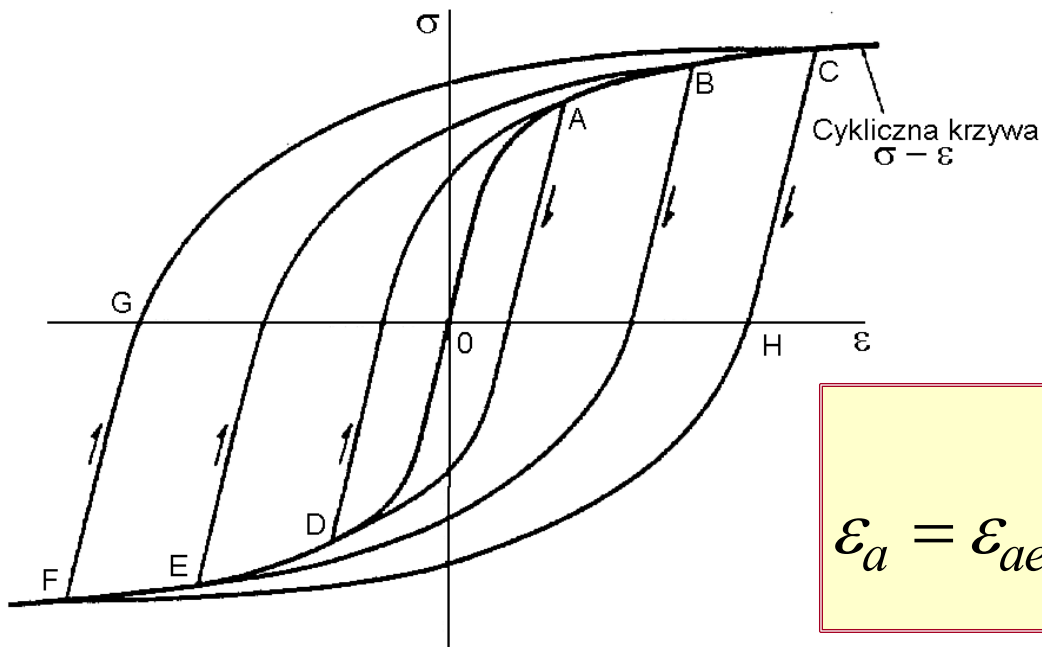


### 3.3. Zachowanie się rzeczywistych metali przy obciążeniach cyklicznych

- ↳ Cykliczne umocnienie lub **osłabienie** jest **gwałtowne** na **początku** badania.
- ↳ Zmiany w zachowaniu **się materiału maleją** ze wzrostem liczby cykli.
- ↳ **Uważa się, że** cyklicznie ustabilizowane zachowanie **się materiału** reprezentuje **pętla** histerezy w **połowie trwałości zmęczeniowej** (liczby cykli do zniszczenia) przy danej amplitudzie **odkształcenia**.
- ↳ Linia OABC poprowadzona przez **wierzchołki** ustabilizowanych **pętli** otrzymanych przy **różnych**  $\varepsilon_a$  nosi nazwę **cyklicznej krzywej odkształcenia**.



### 3.4. Równanie cyklicznej krzywej odkształcenia



$$\varepsilon_a = \varepsilon_{ae} + \varepsilon_{ap} = \frac{\sigma_a}{E} + \left( \frac{\sigma_a}{H'} \right)^{\frac{1}{n'}} \quad (3.5)$$

Własności materiału  $H'$  i  $n'$  wyznaczone są podobnie jak parametry  $H$  i  $n$  krzywej monotonicznej  $\sigma$  versus  $\varepsilon$ , (por. rys. 2.5) przez dopasowanie równania:

$$\varepsilon_{ap} = \left( \frac{\sigma_a}{H'} \right)^{\frac{1}{n'}}$$

do punktów  $(\sigma_a, \varepsilon_{ap})$  otrzymanych z badań zmęczeniowych przy różnych amplitudach odkształcenia.

### 3.5 równanie gałęzi ustabilizowanej pętli histerezy

Zgodnie z regułą (3.3a):

$$\frac{\Delta\varepsilon}{2} = \frac{\Delta\sigma}{2E} + \left(\frac{\Delta\sigma}{2H'}\right)^{\frac{1}{n'}} \quad (3.6)$$

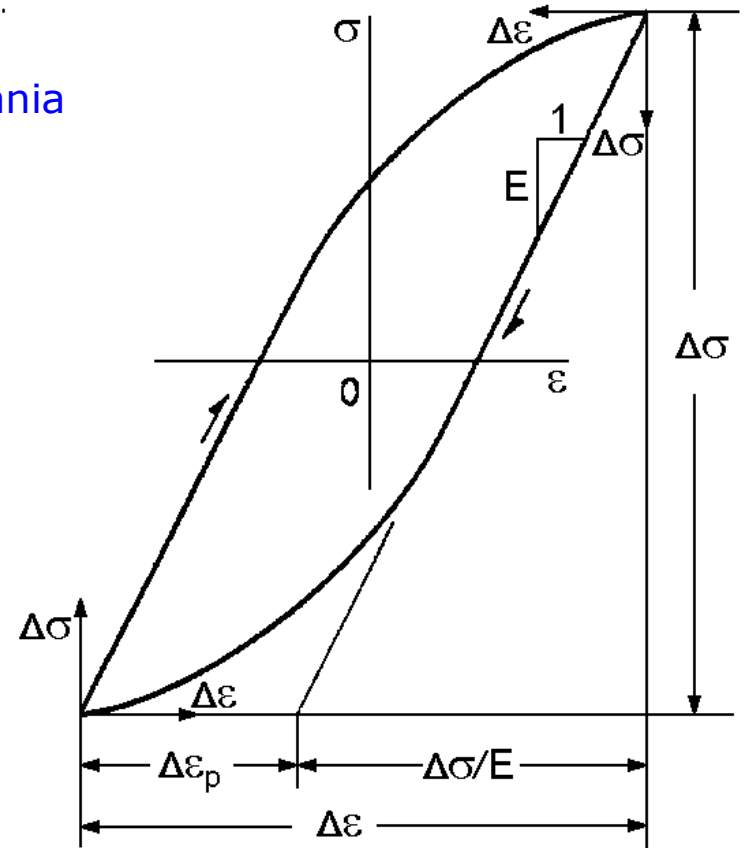
gdzie:  $\Delta\varepsilon$  i  $\Delta\sigma$  są zmianami względem jednego z wierzchołków pętli histerezy, który jest początkiem układu współrzędnych.

Równanie (3.6) jest tylko inną formą równania cyklicznej krzywej odkształcenia (3.5):

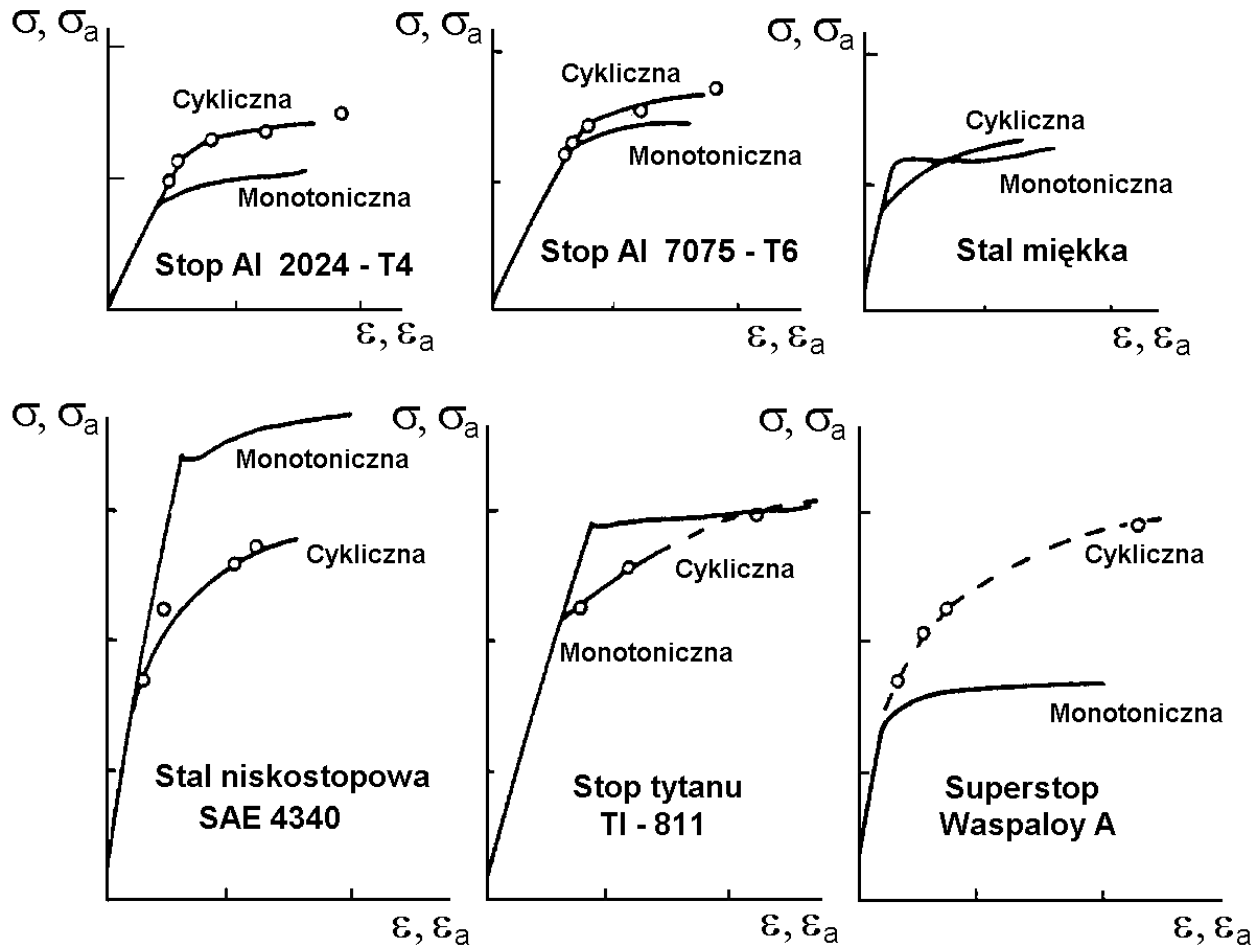
$$\varepsilon_a = \varepsilon_{ae} + \varepsilon_{ap} = \frac{\sigma_a}{E} + \left(\frac{\sigma_a}{H'}\right)^{\frac{1}{n'}}$$

#### Komentarz:

Gdy zmienia się kierunek obciążenia przy  $\varepsilon_{max}$  lub  $\varepsilon_{min}$ , nachylenie gałęzi pętli histerezy jest w przybliżeniu stałe i równe  $E$ , jak w monotonicznej próbie rozciągania. Gdy pojawią się odkształcenia plastyczne, gałąź odchyła się od linii prostej.



### 3.6. Przewidywanie cyklicznego zachowania się materiału według Mansona



Gdy  $R_m/R_e > 1,4$

- cykliczne umocnienie

Gdy  $R_m/R_e < 1,2$

- cykliczne osłabienie

Gdy  $R_m/R_e = 1,2 \div 1,4$

- cykliczna stabilność lub zachowanie mieszane