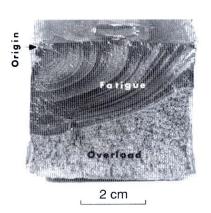
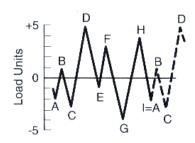
材料機械性質學

Exam. #4 (06/17/2021)

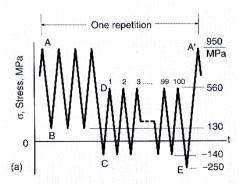
1. (10pts) 請說明 18 Mn 鋼疲勞破壞試件表面照片所提供的訊息。



- 2. (10pts) 何謂疲勞極限?當考慮鋼及鐵時,它的疲勞極限和它的極限應力有何關聯?
- 3. (10pts) 請說明影響 S-N 曲線的因素。
- 4. (10pts) 請計算下圖中的不規則歷史圈數。

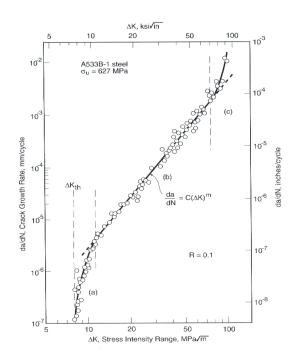


5. (25pts) 有一無凹槽 Ti-6Al-4V 鈦合金($\sigma_f' = 2030$ MPa 和 b = -0.104)承受應力歷史如下圖所示,估算多少次的大重複循環 B_f 會造成疲勞毀損?請以 SWT 所提的方程式來計算平均應力的影響。



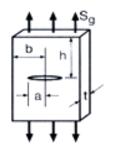
$$N_f = \frac{1}{2} \left(\frac{\sqrt{\sigma_{\text{max}} \sigma_a}}{\sigma_f} \right)^{1/b}$$

6. (10pts) 請說明下圖中 A533B-1 鋼的裂紋成長速率(da/dN)和應力強度因子範圍(ΔK) 雙對數(\log - \log)座標關係圖提供了何種訊息。



- 7. (25pts) 中央裂紋 AISI 4340 鋼板如下圖所示,其中 b = 38 mm、t = 6 mm。若鋼板有一 起始裂紋 $a_{\rm i}$ = 1 mm,其承受張力-張力(tension-to-tension)負載,而最大及最小力量分別為 ${\bf P}_{\rm max}$ = 240 kN 及 ${\bf P}_{\rm min}$ = 80 kN。至於 Walker 方程式中的所需的材料常數為: C_o = 5.11×10⁻¹⁰ 、m = 3.24 及 γ = 0.42。請計算:
 - (a) 預期毀損的裂紋長度 a_f 。
 - (b) 毀損前所承受的循環圈數。

$$\left(\frac{da}{dN} = \frac{C_o}{(1-R)^{m(1-\gamma)}} (\Delta K)^m\right)$$



$$F = \frac{1 - 0.5\alpha + 0.326\alpha^2}{\sqrt{1 - \alpha}}$$

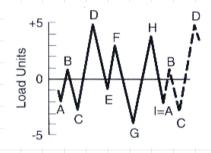
- 人由圖可矢內,其左上角為試件裂,紋的起始處(crack initiation),接著起始處開始漸漸出現類似波浪狀的裂紋成長(crack growth),到達最後階段時試件無法承受真載而斷裂破壞(fracture)。
- 乙(1)定義=當應力幅度小至某個值時,則疲勞壽命幾乎超近一個很長的疲勞壽命(視為無限的疲勞壽命),則該應力幅度稱為疲勞極限(fatique limit, Se or Se)。
 - (2) 常極限應力小於一定值時,會滿足 <u>Serb</u> = 定值;若極限應力超過定值後,疲勞極限(Serb)則保持 在同一值,不再改變。
- 3.影响5-N曲線的因業=

ai 平均應力(Ja)=平均應力个⇒Nf V

- b. 試件的凹槽有無=有凹槽試件比沒凹槽的Mf短
- a 凹槽的曲率半徑=曲率半徑較小凹槽試件比曲率半徑大者的Nf短
- di NaCl=在3% NaCl的環境下實驗⇒Nf↓
- e,加載頻率=相同T下,加載頻率个⇒材料硬化,Nf个

f, 温度(T)=相同加載頻率下, T个⇒材料軟化, Nf V

4,



- の由左波峰 D關始拔, E-F循環迴圖 = Omax=+3, Omin=1, range=4, Om=+1#
- 3 抽象E-F, 6並到A-B= Omax=+1, Omin=-2, range=3, Om=-0,5#
- ③ f由離月-B、石並到 H-U= Jmax=+4、Jmin=-3, range=1, Jm=+015#
- 田 t由離H-U,剩下D-G= Jmax=+5, Jmin=-4, range=9, Jm=0,5#

5, A-B(3圈) = Jmax = 950MPa, Jmin = 130MPa; C-D(100圈) = Jmax = 560MPa, Jmin = -140MPa;

A-E(1圈) = Omax=950MPa, Omin=-250MPa

cycle	j	Nj	Tmîn	OMAX	Ja	Nfj	Nā/Nfj		
А-В	/	3	130	950	410	4,21×104	1,12×10-5	7	
c-0	v	[00	-140	560	350	1,14×10 ⁶	8,74×10 ⁻⁵	$\sum = 3.068 \times 10^{-7}$	7
A-E	3	/	-250	950	600	6,75×10 ³	1.481×10 ⁴	J	
, n	17	r- 1/7	7	,	_ ,				

- b_{ι} (a) 為開始(threshold)較慢裂紋成長階段,當時的應力強度因子範圍為 \triangle Kth,
 - (b) 為中段裂紋成長階段時的(da/dN)和(△K)關係,
 - (c) 為後段不穩定裂紋快速成長階段。

由於大部分的疲勞壽命都集中在(b)階段,因此裂紋的疲勞壽命就只考慮此階段的狀態即可。 根據實驗的裂紋成長的(b)階段,裂紋成長速率(da/dN)和應力強度因子範圍(△K)可表示成:

Let
$$\frac{af}{b} \leq 0.4 \rightarrow F=1=$$

$$\rightarrow af = \frac{1}{\pi U} \left(\frac{k_C}{F \le max} \right)^2 = \frac{1}{\pi U} \left(\frac{130 \, \text{MPaJm}}{1 \times 526 \, \text{MPa}} \right)^2 = 0.0194 \, (\text{m}) = 19.4 \, (\text{mm})$$

0 when
$$a = 15 \text{ mm}$$
, $\alpha = \frac{a}{b} = 0.395$, $F = \frac{1 - 0.5\alpha + 0.326\alpha^2}{\sqrt{1 - \alpha}} = 1.097$, $K_{\text{max}} = F S_{\text{max}} \sqrt{100} = 125.3 \text{ MPaJm}$

(因空間不足,所以介(6)在下一頁)

$$7_{1} (b) R = \frac{5min}{5max} = \frac{Pmin}{Pmax} = \frac{80}{240} = \frac{1}{3}$$

$$C = \frac{Co}{(1-R)^{m(1-r)}} = \frac{5_{1}|1 \times (\bar{0}^{10})}{(1-1/3)^{2_{1}24}(1-0.42)} = /_{1} 0.95 \times (0^{-9}) \left(\frac{mm/cycle}{(MPa.Tm)^{m}}\right)$$

$$\Delta 5 = 5max (1-R) = 526 \times (1-\frac{1}{3}) = 350_{1} 61_{1} MPa$$

$$1 - \frac{m}{2} = 1 - \frac{3_{1}24}{2} = -0.62$$

$$\Rightarrow Nif = \frac{af^{(1-m/c)} - a\bar{u}^{(1-m/c)}}{C(F\Delta 5\sqrt{10})^{m}(1-m/2)} = \frac{(0_{1}0158)^{-0.62}}{/_{1}095 \times (0^{-9})^{-0.62}} = \frac{10500}{m} = \frac{10$$