

# 材料強度学⑧

同様に、マトリックスの断面積は  $(1-V_f)A$  であるから  
マトリックスを  $\delta_m$ 、 $-\delta_c$  縮めるのに必要な力  $P_m$  は、

$$P_m = E_m (1-V_f) A \frac{\delta_m - \delta_c}{L}$$

(1) 複合材料として同様に変形するとき、 $P_f = P_m$  であるから、

$$E_f V_f A \frac{\delta_c - \delta_f}{L} = E_m (1-V_f) A \frac{\delta_m - \delta_c}{L}$$

$$\Rightarrow \delta_c = \frac{E_f V_f \delta_f + E_m (1-V_f) \delta_m}{E_f V_f + E_m (1-V_f)} \Delta T L$$

複合材料の熱膨張係数  $\alpha_c$  は

$$\alpha_c = \frac{\delta_c}{\Delta T L} = \frac{E_f V_f \alpha_f + E_m (1-V_f) \alpha_m}{E_f V_f + E_m (1-V_f)}$$

(2)

$$\alpha_c = \frac{E_f V_f \alpha_f + E_m (1-V_f) \alpha_m}{E_f V_f + E_m (1-V_f)} \quad \text{より}$$

$\alpha_c = 0$  におため  $A$ 、分子を 0 にすれば良い。

$$E_f V_f \alpha_f + E_m (1-V_f) \alpha_m = 0$$

$$\therefore V_f = \frac{E_m \alpha_m}{E_m \alpha_m - E_f \alpha_f} \quad \text{のとき } \alpha_c = 0$$

## 第12回

繊維の破断伸び  $\epsilon_f$  とマトリックスの破断伸び  $\epsilon_m$  の  
大さを比較した時、CFRP は  $\epsilon_f < \epsilon_m$  であり、

CMC は  $\epsilon_f > \epsilon_m$  での荷重をかけたとき、

CFRP は 繊維の損傷、CMC は マトリックスの  
損傷が先に発生する

CFRP の場合、繊維/マトリックス界面の結合が弱いと

強化材である繊維が全て先に破断するため、  
繊維によるマトリックスの強化を効果的に發揮  
できないため、強い界面を形成して繊維の強度を  
極限まで生かす設計を行う。

CMC の場合、マトリックスが先に破断するので、

繊維/マトリックス界面の結合が弱いと、

マトリックスに生じた損傷が繊維を迂回し、強度を  
保持し続けることが出来る。一方、強い界面ではマトリックスの亀裂が  
繊維を伝って進展するため、マトリックスの破断が複合材料全体の

破断につながる

## 第13回

### 課題I

球状粒子の場合

$$HRB = 130 - \frac{t(\text{mm})}{0.002} \quad \text{であるから、}$$

$$t(\text{mm}) = 0.002 \times (130 - HRB)$$

$$HRB = 50.0 \text{ のとき } t(\text{mm}) = 0.002 \times (80.0) = 0.16$$

$$HRB = 75.0 \text{ のとき } t(\text{mm}) = 0.002 \times (55.0) = 0.11$$

従って、0.05mm (50μm) 減少した。(浅くなった)

### 課題II

(1)

真応力  $\sigma$  と真伸び  $\epsilon$  は、公称応力  $\sigma_n$  と公称伸び  $\epsilon_n$   
をもとにして、

$$\sigma = \sigma_n (1 + \epsilon_n), \quad \epsilon = \ln(1 + \epsilon_n) \quad \text{であるから}$$

$$\sigma = A \epsilon^n \quad \therefore \sigma_n = \frac{A}{(1 + \epsilon_n)} \{\ln(1 + \epsilon_n)\}^n$$

ここで、公称応力  $\sigma_n$  - 公称伸び  $\epsilon_n$  曲線上の最大点は

$$\frac{d\sigma_n}{d\epsilon_n} = 0 \text{ を満たす。} \rightarrow$$

従って、有限な  $\epsilon_n$  に対して、 $\ln(1 + \epsilon_n) = n$  が成り立つので、

$$\epsilon = n (\epsilon_n = e^n - 1)$$

引張強度  $\sigma_{TS}$  は公称応力であるから、

$$\sigma_{TS} = \frac{\sigma}{1 + \epsilon_n} = \frac{A n^n}{1 + (e^n - 1)} = \frac{A n^n}{e^n}$$

(2)

$$\sigma_{TS} = \frac{A n^n}{e^n} = \frac{800 \times (0.2)^{0.2}}{e^{0.2}} = 475 \text{ MPa}$$

$$\sigma = \sigma_{TS} (1 + \epsilon_n) = 580 \text{ MPa}$$

$$A \frac{\frac{1}{n} \cdot \frac{1}{(1 + \epsilon_n)} \{\ln(1 + \epsilon_n)\}^{n-1} \times (1 + \epsilon_n) - \frac{\{\ln(1 + \epsilon_n)\}^n}{(1 + \epsilon_n)^2}}{(1 + \epsilon_n)^2} = \frac{n(1 + \epsilon_n)}{(1 + \epsilon_n)^2} = \frac{n}{(1 + \epsilon_n)}$$

$$= \frac{(n / \ln(1 + \epsilon_n) - 1)}{n - \ln(1 + \epsilon_n)} \cdot \frac{1}{\ln(1 + \epsilon_n)} \cdot \frac{1}{(1 + \epsilon_n)^{n-1}}$$