

Résolution des exercices de la Série de TD N°2 (Matériaux composites unidirectionnels)

Réponse 1 :

1- $E_c = V_f \cdot E_f + (1 - V_f) \cdot E_m = (0.2 \times 200) + (0.8 \times 3) = 42.4 \text{ Gpa}$

2- Fraction volumique requise des fibres de verre :

$$E_c = V_{fv} \cdot E_v + (1 - V_{fv}) \cdot E_m$$

Ce qui donne :

$$V_{fv} = \frac{(E_c - E_m)}{(E_{fv} - E_m)} = \frac{42.2 - 3}{75 - 3} = 0.547 = 54.7\%$$

3- Composite ayant un comportement purement élastique :

- Allongement à la rupture des fibres :

$$A_{fc} = \frac{R_{mf}}{E_f} = \frac{3}{200} = 1.5\%$$

$$A_{fv} = \frac{R_{mf}}{E_f} = \frac{1.8}{75} = 2.4\%$$

- Allongement à la rupture de la matrice :

$$A_{cm} = \frac{R_{mm}}{E_m} = \frac{0.06}{3} = 2\%$$

On constate que pour (Verre-Epoxy), la matrice entre en déformation plastique avant que les fibres ne soient rompues.

Il y'a dans ce cas une partie élastique et une partie de déformation plastique. Pour le composite (Epoxy-Carbone) : $A_{cm} > A_{fc}$

D'où le comportement est purement élastique jusqu'à sa rupture.

4- On calcul la contrainte sur la matrice

$$\sigma_m = E_m A_{fc} = E_m \frac{R_{mf}}{E_f} = \frac{3 \times 3}{200} = 45 \text{ Mpa}$$

On applique la règle des mélanges aux contraintes s'exerçant dans les composants à l'instant de la rupture des fibres de carbone.

$$R_{mc} = V_{fc} R_{mf} + (1 - V_{fc}) \sigma_m = (0.2 \times 3000) + (0.8 \times 45) = 636 \text{ Mpa}$$

Réponse 2 :

1. Module d'Young du composite

En utilisant l'équation de la loi des mélanges, on obtient cette grandeur :

$$E_c = [(0,4 \times 70) + (0,6 \times 3,4)] = 30,04 \text{ GPa}$$

2. Forces sur la matrice et sur les fibres pour une contrainte de 60 MPa

En utilisant les équations déduites de l'hypothèse d'une même déformation dans les fibres comme dans les matrices :

$$\epsilon_f = \epsilon_m \text{ d'où } \frac{\sigma_f}{E_f} = \frac{\sigma_m}{E_m}$$

Nous pouvons démontrer aisément que le rapport de la force F_f appliquée sur les fibres à celle F_m s'exerçant sur la matrice est égal à :

$$\frac{F_f}{F_m} = \frac{V_f \cdot E_f}{V_m \cdot E_m}$$

Ce qui, dans le cas présent, donne la valeur suivante :

$$\mathbf{F_f/F_m=13.73} \dots\dots\dots(1)$$

Sur la section supportant les charges, la force totale F ou force composite F_c qui s'y exerce est égale à la somme de la force F_m s'exerçant sur la matrice et de celle F s'exerçant sur les fibres

$$\mathbf{F_t = \sigma \cdot S = F_m + F_f}$$

En tenant compte du résultat obtenu en (1) et des données du problème, nous écrivons :

$$\mathbf{F_t=18KN=F_m+13.73F_m=14.73F_m, \text{ soit } F_m= 1.22KN}$$

Et donc :

$$\mathbf{: F_t=16.78KN}$$

3. Déformation de la matrice et des fibres pour une contrainte de 60 MPa

Dans un composite à fibres continues alignées soumis à une force longitudinale, la déformation ϵ_f des fibres, celle ϵ_m de la matrice et celle ϵ_c du composite sont toutes égales. Il suffit donc de calculer, grâce à la loi de Hooke, la déformation du composite pour la contrainte considérée :

$$\epsilon_c = \epsilon_m = \epsilon_f = \sigma / E_c = (60 \text{ MPa} / 30 \text{ GPa}) = 2 \times 10^{-3} = 0,2 \%$$

4. Résistance à traction du composite

Il faut tout d'abord vérifier lequel parmi le renfort ou la matrice qui se rompt en premier en calculant leur allongement respectif à la rupture, soient A_f et A_m :

$$A_f = (3 \text{ GPa} / 70 \text{ GPa}) = 4,29 \times 10^{-2} = 4,29 \%$$

$$A_m = (70 \text{ MPa} / 3,4 \text{ GPa}) = 2,06 \times 10^{-2} = 2,06 \%$$

Par conséquent, c'est la matrice qui se rompt en premier lieu car $A_m < A_f$. En utilisant la règle des mélanges qu'on applique aux contraintes, on en déduit la résistance à la traction du composite :

$$R_{mc} = (1 - V_f)R_{mm} + V_f\sigma_f$$

Avec :

$$\sigma_f = E_f A_m = E_f (R_{mm} / E_m) = 70 \text{ GPa} \times 2,06 \times 10^{-2} = 1,442 \text{ GPa}$$

Donc :

$$R_{mc} = (0,6 \times 70) + (0,4 \times 1\,442) \text{ MPa} = 618,8 \text{ MPa} \approx 619 \text{ MPa}$$

$$R_{mc} = 619 \text{ MPa}$$