

Departamento de Mecánica de Medios Continuos y Teoría de Estructuras

Master en Mecánica Estructural Avanzada

Mecánica de Materiales Compuestos

Tema 5. Efectos del entorno

Curso 2010/2011





Tema 5. Efectos del entorno sobre el comportamiento mecánico

ÍNDICE

- Efectos higrotérmicos
- Otros efectos
- Comportamiento frente al fuego
- Corrosión



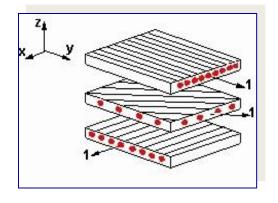




Un material compuesto puede verse expuesto a:

- Aire húmedo
- Elevada temperatura
- Temperaturas bajas
- Radiación solar
- Ataque químico
- Rayos
- Entorno espacial







El comportamiento mecánico se ve modificado







Existen diversos factores que influyen en la modificación del comportamiento mecánico

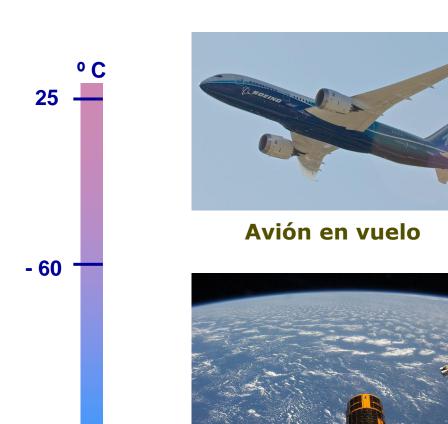
- Variación de las propiedades mecánicas de los constituyentes
- Pérdida de adherencia fibra-matriz
- Aparición de tensiones asociadas a las diferencias de propiedades



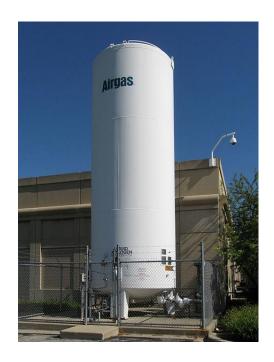


- 150

Efectos higrotérmicos



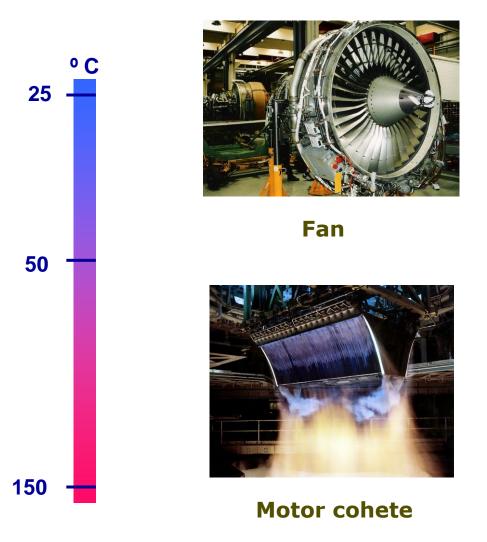
Vehículo espacial



Tanque criogénico







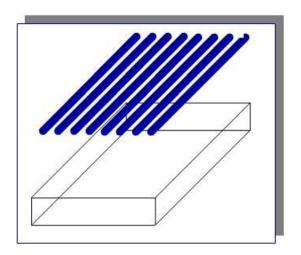


Conducciones

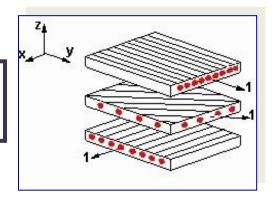




Variación de propiedades mecánicas de los constituyentes



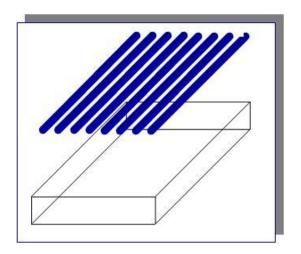
Aparición de tensiones interlaminares



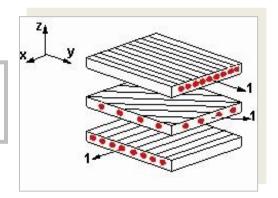




Variación de propiedades mecánicas de los constituyentes



Aparición de tensiones interlaminares







Efectos de la humedad

Ganancia de peso

- Tipo de matriz y fibra
- Tiempo
- Geometría del componente
- Temperatura
- Humedad relativa
- Condiciones de exposición





Efectos de la humedad

Ganancia de peso

- Tipo de matriz y fibra
- Tiempo
- Geometría del componente
- Temperatura
- Humedad relativa
- Condiciones de exposición

Las matrices poliméricas absorben humedad hasta que se alcanza el punto de saturación

Matrices termoestables: 1% – 2%

Matrices termoplásticas: 0,1% - 0,3%

Las matrices absorben humedad cuanto mayor de la temperatura





Efectos de la humedad

- Hinchazón de la matriz
- Disminución de la Tg de la resina
- Deslaminación del material
- Formación de ampollas superficiales
- Degradación química





Efectos de la humedad

- Hinchazón de la matriz
- Disminución de la Tg de la resina
- Deslaminación del material
- Formación de ampollas superficiales
- Degradación química

Ambientes húmedos y cálidos originan un aumento en la ductilidad de la matriz.

Ambientes secos y fríos aumentan la fragilidad de la matriz

Ciclos alternos de condiciones húmedas y secas originan pérdidas de rigidez en uniones mecánicas





Efectos de la humedad en las propiedades

Laminados unidireccionales en dirección longitudinal y cuasiisótropos

Resistencia mecánica

< 1% de humedad. No se modifica

> 1% de humedad. Se reduce

Módulo de elasticidad

No se modifica (-40° C < T < 230° C)

Laminados unidireccionales en dirección transversal

Resistencia mecánica y módulo de elasticidad decrece significativamente con la humedad





Efectos de la humedad en las propiedades

Laminados unidireccionales en dirección longitudinal y cuasiisótropos

Resistencia mecánica

 $-40^{\circ}\text{C} < T < 190^{\circ}\text{C}$

No se modifica

190°C < T

Se produce una disminución

Módulo de elasticidad

 $-40^{\circ}C < T < 230^{\circ}C$

No se modifica

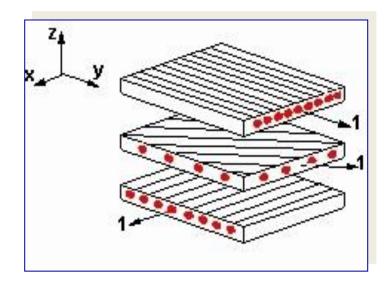
Laminados unidireccionales en dirección transversal

Resistencia mecánica y módulo de elasticidad se reduce significativamente cuando la temperatura aumenta de -40°C y 230°C





Tensiones de origen térmico



Están asociadas a las diferencias en los coeficientes de dilatación (térmica y de humedad):

- Entre fibra y matriz
- Entre láminas adyacentes con diferente orientación

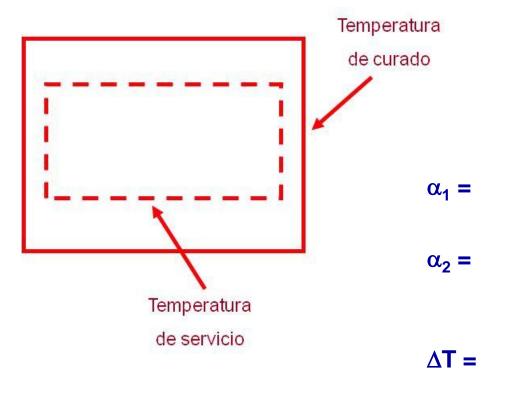
Micromecánica

Teoría del laminado





Deformación de origen térmico



$$\varepsilon_1 = \alpha_1 \cdot \Delta T$$

$$\varepsilon_2 = \alpha_2 \cdot \Delta T$$

$$\gamma_{12} = 0$$

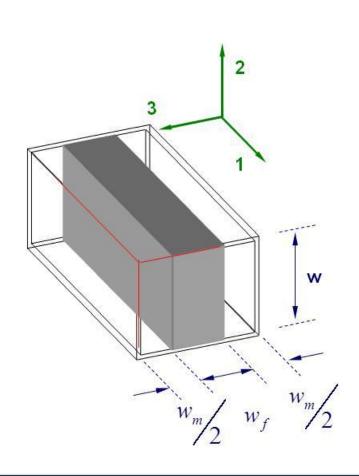
Coeficiente de dilatación en dirección de las fibras

Coeficiente de dilatación en dirección transversal a las fibras

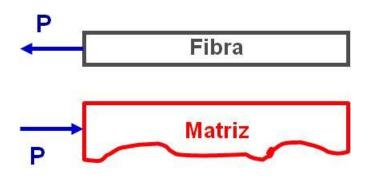
Diferencia de temperaturas entre la de servicio y la de curado



Coeficiente de dilatación en dirección de las fibras



En general $\alpha_{\rm f} << \alpha_{\rm m}$ Aparecen tensiones en el material





Coeficiente de dilatación en dirección de las fibras



$$\varepsilon_f = \frac{\sigma_f}{E_f} + \alpha_f \cdot \Delta T$$

$$\varepsilon_m = \frac{\sigma_m}{E_m} + \alpha_m \cdot \Delta T$$

$$F_f = P$$

$$F_m = -P$$

$$\sigma_f = \frac{F_f}{A_f} \qquad \sigma_m = \frac{F_m}{A_m}$$

$$V_f \cdot \sigma_f + V_m \cdot \sigma_m = 0$$

$$\varepsilon_f = \varepsilon_m = \varepsilon_1 = \alpha_1 \cdot \Delta T$$



Coeficiente de dilatación en dirección de las fibras

$$\sigma_{m} = -\frac{(\alpha_{m} - \alpha_{f}) \cdot \Delta T}{\frac{1}{E_{m}} + \frac{V_{m}}{V_{f}} \cdot \frac{1}{E_{f}}}$$

$$\sigma_{f} = \frac{(\alpha_{m} - \alpha_{f}) \cdot \Delta T}{\frac{1}{E_{m}} + \frac{V_{m}}{V_{f}} \cdot \frac{1}{E_{f}}} \cdot \frac{V_{m}}{V_{f}}$$

$$\alpha_1 = \frac{\alpha_f \cdot E_f \cdot V_f + \alpha_m \cdot E_m \cdot V_m}{E_f \cdot V_f + E_m \cdot V_m}$$



Coeficiente de dilatación en dirección transversal

La deformación transversal cumple la regla de las mezclas

$$\varepsilon_2 = V_f \cdot \varepsilon_{2_f} + V_m \cdot \varepsilon_{2_m}$$

$$\varepsilon_2 = \alpha_2 \cdot \Delta T$$

Deformación Deformación

$$\varepsilon_{2_f} = -v_f \cdot \varepsilon_{1_f}^{mec} + \alpha_f \cdot \Delta T$$

$$\varepsilon_{2_m} = -\nu_m \cdot \varepsilon_{1_m}^{mec} + \alpha_m \cdot \Delta T$$





Coeficiente de dilatación en dirección transversal

$$\varepsilon_{2_f} = -v_f \cdot \frac{\sigma_f}{E_f} + \alpha_f \cdot \Delta T$$

$$\varepsilon_{2_m} = -v_m \cdot \frac{\sigma_m}{E_m} + \alpha_m \cdot \Delta T$$

$$\alpha_{2} = \alpha_{m} \cdot V_{m} + \alpha_{f} \cdot V_{f} + \frac{V_{f} \cdot E_{m} - V_{m} \cdot E_{f}}{\frac{E_{m}}{V_{f}} + \frac{E_{f}}{V_{m}}} \cdot (\alpha_{f} - \alpha_{m})$$





Deformación en la lámina debida a la temperatura

Deformaciones en ejes lámina

$$\left\{ \varepsilon \right\} = \left\{ \varepsilon^{m} \right\} + \left\{ \varepsilon^{T} \right\} = \left\{ \begin{array}{l} \varepsilon_{1}^{m} + \alpha_{1} \cdot \Delta T \\ \varepsilon_{2}^{m} + \alpha_{2} \cdot \Delta T \\ \gamma_{12}^{m} \end{array} \right\}$$

Deformaciones en ejes globales

$$\begin{cases}
\varepsilon_{1} \\
\varepsilon_{2} \\
\gamma_{12}
\end{cases} = \begin{bmatrix} R^{-1} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} T \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} R \end{bmatrix} \cdot \begin{cases} \varepsilon_{x} \\ \varepsilon_{y} \\ \gamma_{xy} \end{cases} \qquad \{\varepsilon^{T}\} = \begin{bmatrix} R^{-1} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} T \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} R \end{bmatrix} \cdot \begin{cases} \alpha_{1} \cdot \Delta T \\ \alpha_{2} \cdot \Delta T \\ 0 \end{cases}$$



Deformación en la lámina debida a la temperatura

Deformaciones en ejes globales

$$\{\varepsilon^{T}\} = \begin{bmatrix} R^{-1} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} T^{T} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} R \end{bmatrix} \cdot \begin{Bmatrix} \alpha_{1} \cdot \Delta T \\ \alpha_{2} \cdot \Delta T \\ 0 \end{Bmatrix} \qquad \{\varepsilon^{T}\} = \begin{Bmatrix} \varepsilon_{x}^{T} \\ \varepsilon_{y}^{T} \\ \gamma_{xy}^{T} \end{Bmatrix} = \Delta T \cdot \begin{Bmatrix} \alpha_{x} \\ \alpha_{y} \\ \alpha_{xy} \end{Bmatrix} = \Delta T \cdot \begin{Bmatrix} \alpha_{x} \\ \alpha_{y} \\ \alpha_{xy} \end{Bmatrix}$$

Coeficientes de dilatación aparentes

$$\left\{ \varepsilon \right\} = \left\{ \varepsilon^{m} \right\} + \left\{ \varepsilon^{T} \right\} = \left\{ \begin{array}{l} \varepsilon_{x}^{m} + \alpha_{x} \cdot \Delta T \\ \varepsilon_{y}^{m} + \alpha_{y} \cdot \Delta T \\ \gamma_{xy}^{m} + \alpha_{xy} \cdot \Delta T \end{array} \right\}$$





Relación tensión-deformación

En ejes locales

$$\{\sigma\} = [Q] \cdot \{\varepsilon^m\}$$

$$\{\sigma\} = [Q] \cdot \{\varepsilon\} - \{\varepsilon^T\}$$

$\{\sigma \} = [Q] \cdot \left\{ \begin{array}{l} \varepsilon_1 - \alpha_1 \cdot \Delta T \\ \varepsilon_2 - \alpha_2 \cdot \Delta T \\ \gamma_{12} \end{array} \right\}$

En ejes globales

$$\{\sigma\} = [\overline{Q}] \cdot \{\varepsilon^m\}$$

$$\{\sigma\} = [\overline{Q}] \cdot \{\varepsilon\} - \{\varepsilon^T\}$$

$$\{\sigma\} = [\overline{Q}] \cdot \left\{ \begin{array}{l} \varepsilon_{x} - \alpha_{x} \cdot \Delta T \\ \varepsilon_{y} - \alpha_{y} \cdot \Delta T \\ \gamma_{xy} - \alpha_{xy} \cdot \Delta T \end{array} \right\}$$





Rigidez plana de laminados simétricos

$$\{\sigma\} = [\overline{Q}] \cdot (\{\varepsilon^o\} - \{\varepsilon^T\})$$

$$\{N\} = \int_{-h/2}^{h/2} \{\sigma\} \cdot dz$$

$$\{N\} = \left(\int_{-h/2}^{h/2} [\overline{Q}] \cdot dz\right) \cdot \{\varepsilon^o\} - \left(\int_{-h/2}^{h/2} [\overline{Q}] \cdot \{\overline{\alpha}\} \cdot dz\right) \cdot \Delta T$$

$$\{N\} = [A] \cdot \{\varepsilon^o\} - \{N^T\}$$



Rigidez plana de laminados simétricos

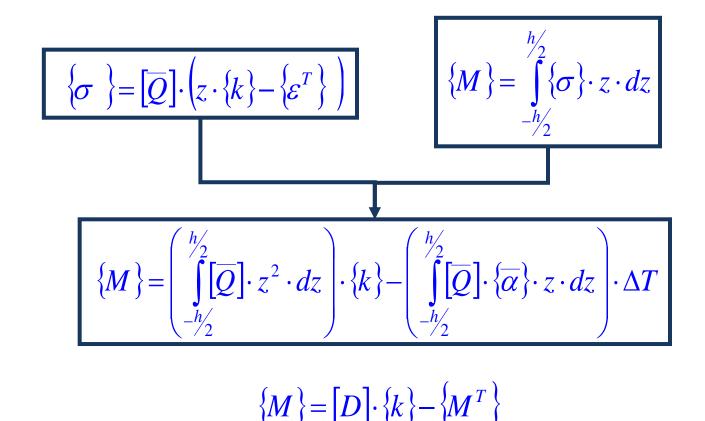
$$\{N\} = [A] \cdot \{\varepsilon^o\} - \{N^T\}$$

$$[A] = \left(\int_{-h/2}^{h/2} [\overline{Q}] \cdot dz \right)$$
$$\{N^T\} = \left(\int_{-h/2}^{h/2} [\overline{Q}] \cdot \{\overline{\alpha}\} \cdot dz \right) \cdot \Delta T$$

$$[A] = \sum_{i=1}^{N} [\overline{Q}]_{i} \cdot h_{i}$$
$$\{N^{T}\} = \Delta T \cdot \sum_{i=1}^{N} [\overline{Q}]_{i} \cdot \{\overline{\alpha}\}_{i} \cdot h_{i}$$



Rigidez a flexión de laminados simétricos





Rigidez a flexión de laminados simétricos

$$\{M\} = [D] \cdot \{k\} - \{M^T\}$$

$$[D] = \int_{-h/2}^{h/2} [\overline{Q}] \cdot z^2 \cdot dz$$

$$\{M^T\} = \int_{-h/2}^{h/2} [\overline{Q}] \cdot \{\overline{\alpha}\} \cdot z \cdot dz \cdot \Delta T$$

$$[D] = \sum_{i=1}^{N} [\overline{Q}]_i \cdot \left(\frac{z_i^3 - z_{i-1}^3}{3}\right)$$
$$\{M^T\} = \Delta T \cdot \sum_{i=1}^{N} [\overline{Q}]_i \cdot \{\overline{\alpha}\}_i \cdot \left(\frac{z_i^2 - z_{i-1}^2}{2}\right)$$



Rigidez de laminados no simétricos

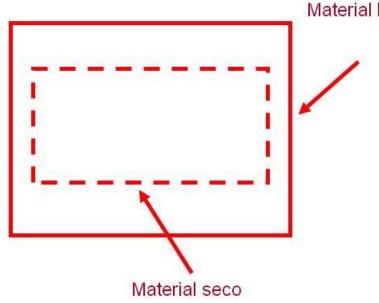
$$\{\varepsilon^{m}\} = \{\varepsilon^{o}\} + z \cdot \{k\} - \Delta T \cdot \{\overline{\alpha}\}$$

$$\{\sigma^{\circ}\} = [Q] \cdot \{\varepsilon^{o}\} + z \cdot \{k\} - \{\varepsilon^{T}\}$$

$$\{N\} = [A] \cdot \{\varepsilon^{o}\} + [B] \cdot \{k\} - \{N^{T}\}$$
$$\{M\} = [B] \cdot \{\varepsilon^{o}\} + [D] \cdot \{k\} - \{M^{T}\}$$



Deformación debida a la humedad



Material húmedo

$$\varepsilon_1^H = \beta_1 \cdot c$$

$$\varepsilon_2^H = \beta_2 \cdot c$$

$$\gamma_{12}^H = 0$$

 $\beta_1 =$

Coeficiente de expansión por efecto de la humedad en dirección 1

 $\beta_2 =$

Coeficiente de expansión por efecto de la humedad en dirección 1

Contenido de humedad





Deformación debida a la humedad

$$\{N\} = [A] \cdot \{\varepsilon^{o}\} + [B] \cdot \{k\} - \{N^{H}\}$$
$$\{M\} = [B] \cdot \{\varepsilon^{o}\} + [D] \cdot \{k\} - \{N^{H}\}$$

$$\{M\} = [B] \cdot \{\varepsilon^o\} + [D] \cdot \{k\} - \{N^H\}$$

$${N^H} = c \cdot \sum_{i=1}^N [\overline{Q}]_i \cdot {\overline{\beta}}_i \cdot h_i$$

$$\{N^{H}\} = c \cdot \sum_{i=1}^{N} [\overline{Q}]_{i} \cdot \{\overline{\beta}\}_{i} \cdot h_{i}$$

$$\{M^{H}\} = c \cdot \sum_{i=1}^{N} [\overline{Q}]_{i} \cdot \{\overline{\beta}\}_{i} \cdot \left(\frac{z_{i}^{2} - z_{i-1}^{2}}{2}\right)$$





Radiación solar

Efectos de la radiación IR y visible

- No tienen suficiente energía para romper enlaces
- Su único efecto es térmico

Efectos de la radiación UV

- Tienen suficiente energía para romper los enlaces e iniciar reacciones químicas
- Producen:
 - Pérdida de peso por rotura de la cadena del polimero
 - Aparece porosidad
 - Se general esfuerzos internos





Otros efectos

Radiación solar

FIBRAS

No le afectan las UV

- Carbono
- **Vidrio**
- Boro

Se ven afectadas por las UV

Kevlar-29

MATRICES

Epoxi: Buen comportamiento

Pobre estabilidad con la radiación Poliéster:

cerámicos

Ester aromáticos 0,1%-1% mejoran

comportamiento A los polimeros les afectan las UV más que a los metales o los





Efectos biológicos

Mecanismos de degradación de los polímetros

Ataque directo a la matriz

Los microorganismos pueden producir ácidos o encimas que destruyen el polímero

Formación de ampollas

Aparecen deslaminaciones

Rotura por formación ———
 de depósitos calcáreos

Se forman partículas de un material extraño en el interior del laminado



Otros efectos

Rayos



Aluminio: Conductor

GFRP: Aislante

CFRP: Mal conductor

Las estructuras de material compuesto deben protegerse del efecto de los rayos



Otros efectos

Rayos



Sistemas de protección

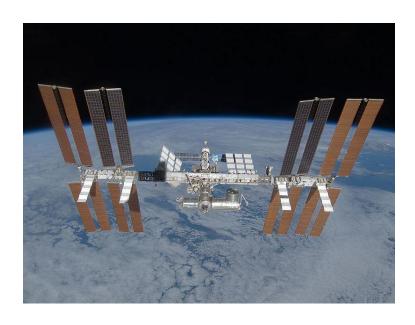
- Malla de aluminio
- Capa de aluminio
- Fibras recubiertas de níquel
- Fibras metálicas embebidas en el material
- Pinturas conductoras
- Barras conductoras
- Polimeros conductores







Entorno espacial

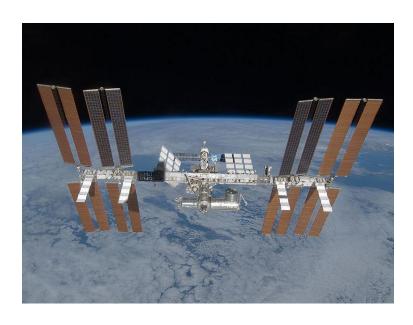


- Choque térmico
- Reacción con oxígeno atómico
- Impacto
- Desgasificación
- Radiación





Entorno espacial



Desgasificación

Componentes volátiles en la resina:

- Platificantes
- Elementos residuales de la polimerización
- Agua absorbida



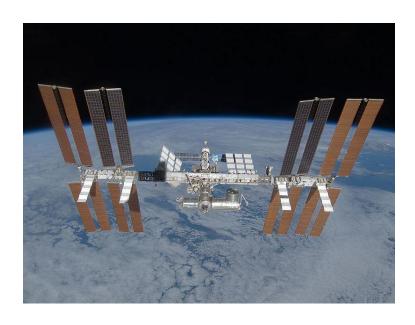
Se debe desgasificar previamente el material





Otros efectos

Entorno espacial



Radiación

Fenólica

Epoxi

Poliéster

Estabilidad decreciente





Aspectos a considerar

- Crecimiento del fuego
- Toxicidad de los gases generados
- Resistencia residual e integridad estructural
- Extinción de la llama









Se comienzan a degradar las propiedades controladas por la matriz:

- -Resistencia mecánica a compresión
- -Resistencia a cortadura interlaminar

Se pueden utilizar para detectar la degradación térmica





Factores que controlan el comportamiento frente al fuego

- Tipo de matriz
- Tipo de fibra
- Volumen de fibra
- Distribución de fibras
- Contenido de aditivos retardantes

El factor dominante en la matriz

Poliéster

Vinilester

Epoxi

Fenólica

Arde con facilidad

Resistente al fuego





Protección frente al fuego

Los materiales compuestos de matriz polimérica no pueden cumplir los requerimientos sobre comportamiento frente a fuego

- Resinas intumescentes
- Resinas retardadoras de la llama
- Mantas de vidrio
- Tejidos cerámicos
- Espumas fenólicas

Aditivos ignífugos
 Hidróxidos de aluminio
 Óxidos de antimonio



Corrosión química

Los materiales compuestos de matriz polimérica presentan un mejor comportamiento frente a la corrosión que los metales

El factor dominante en la matriz

Menos resistente
Poliéster

Vinilester

Epoxi

Máxima resistencia



Corrosión galvánica

Se produce cuando dos materiales con un potencial electroquímico muy diferente entran en contacto en presencia de humedad

El material que se corroe destructivamente es el más catódico

Aparece en uniones mecánicas metal- Material compuesto



Mayor tendencia a la corrosión

Corrosión galvánica

Universidad

Carlos III de Madrid

Este problema aparece en las uniones mecánicas de CFRPs

Anódicos • Aleaciones de Mg

- Aleaciones de Al-Mg 5000
- Aleaciones de Al-Zn 7000
- Al puro
- Cadmio
- Aleaciones de Al-Cu-Mg 2000
- Acero y Fe
- Bronce y latón
- Aceros inoxidables
- **Titanio**
- Niquel y aleaciones

Carbono Catódicos

Corrosión galvánica

Material carbono/epoxi

UNIÓN MECÁNICA Aleación de aluminio

Aleación de cadmio

- Aislamiento de las superficies de contacto
- Pinturas aislantes
- Anodizado del elemento metálico
- Utilización de aceros resistentes a la corrosión o de aleaciones de titanio

