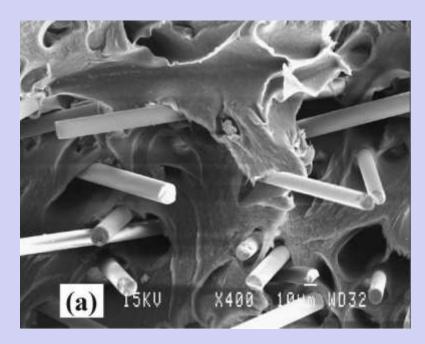
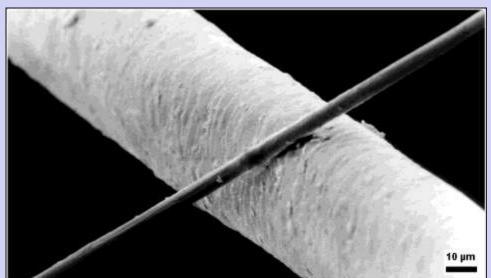


Resina epoxi /fibra de carbono (superfície de fratura).

Fonte: Department of Materials Science and Metallurgy, University of Cambridge



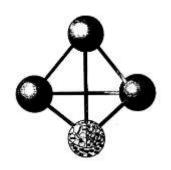
Nylon-6,6 / SEBS-g-MA / fibra de vidro



Fibra de carbono usada para reforço, comparada com cabelo humano... Fonte: https://commons.wikimedia.org/w/index.php?curid=350295

Unidade 19 Materiais Compósitos

PMT 3100 - Fundamentos de Ciência e Engenharia dos Materiais 2º semestre de 2018



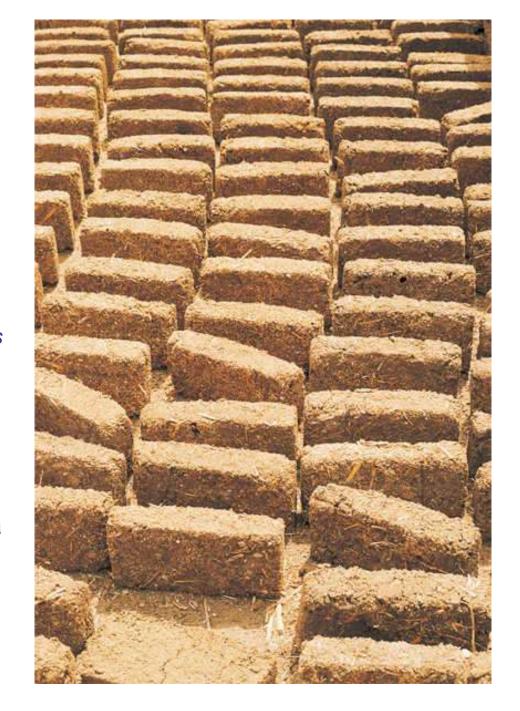
Compósitos

Princípio da Ação Combinada

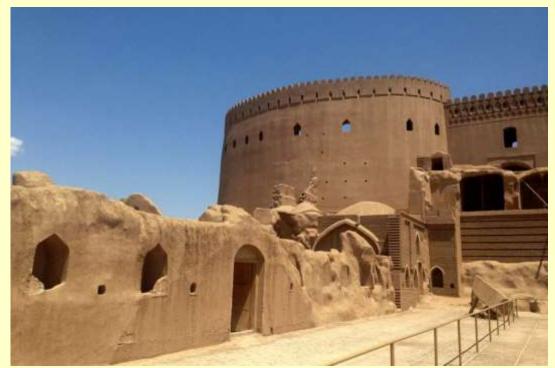
• COMPÓSITO: Material multifásico cujas propriedades constituem uma combinação benéfica (sinergia) das propriedades das duas ou mais fases que o constituem.

Sinergia: deriva do grego **synergía**, cooperação **sýn**, juntamente com **érgon**, trabalho. É definida como o efeito ativo e retroativo do trabalho ou esforço coordenado de vários subsistemas na realização de uma tarefa complexa ou função, também denominado de ação combinada.

- A idéia de usar fibras (no caso, fibras vegetais) como elemento reforçador de um material é antiga, tendo ocorrido em diversas civilizações antigas:
 - Egípcios
 - Civilizações pré-colombianas (incas, maias)
 - Índios brasileiros
- Essa idéia ainda é
 empregada hoje casas
 ainda são construídas com
 tijolos de terra seca reforçada
 com fibras naturais (palha) →
 "adobe".







A cidadela de Bam, na província iraniana de Kerman: a maior estrutura do mundo em adobe, datando de pelo menos 500 a.C.

Foi extremamente afetada pçor um terremoto em 2003, e atualmente encontra-se em processo de reconstrução

Construções Atuais em Adobe



Fonte: PublicDomain, https://commons.wikimedia.org/w/index.php?curid=1545245

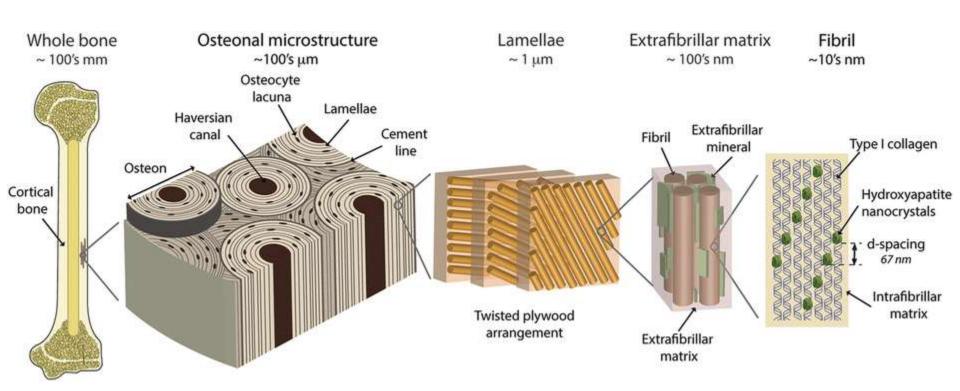




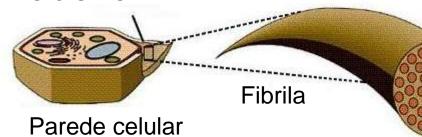
COMPÓSITOS: Exemplos Naturais

Ossos

• colágeno (proteína de elevada resistência, mas macia), junto com o mineral hidroxiapatita (resistente, rígido, mas frágil).



Madeira



Microfibrila fibras de **celulose** : resistentes e flexíveis

+

hemicelulose : pouco resistente e hidrolisável

+

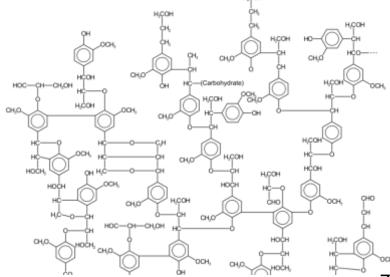
envolvidas por lignina, mais rígida

Hemicelulose

Hemicelulose é um polímero de baixa massa molar composto por polisacarídeos, que podem ser lineares ou ramificados e amorfos.

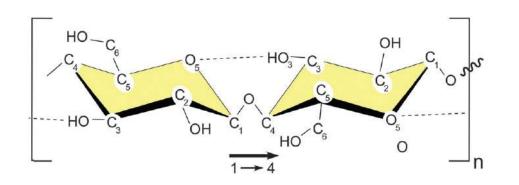
Lignina

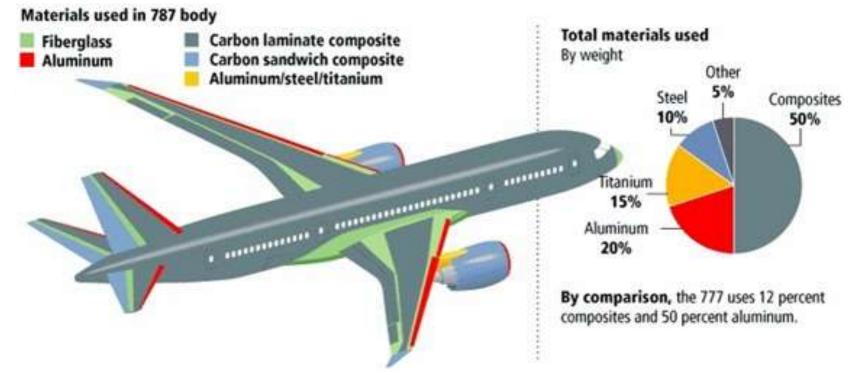
Macromolécula tridimensional amorfa



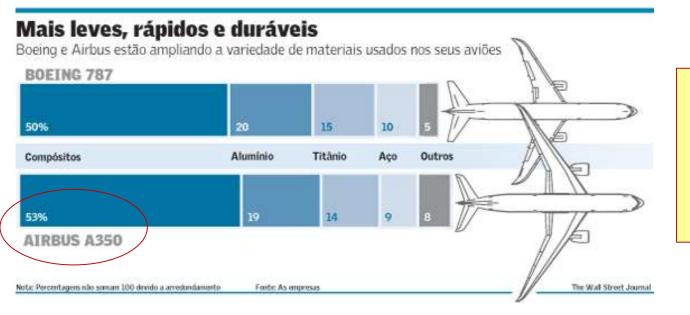
Celulose

formada por unidades de D-glucose ($C_6H_{10}O_5$) ligadas entre si covalentemente através do átomo de oxigênio na posição β -1,4





Boeing 787 Dreamliner, o primeiro avião comercial a ser construído com 50% de compósitos.



Compósitos de Engenharia

Estrutura de um Compósito

- Compósitos → Fase Matriz + Fase Dispersa
- Compósitos de Engenharia tem:

Fase matriz (Fase Contínua):

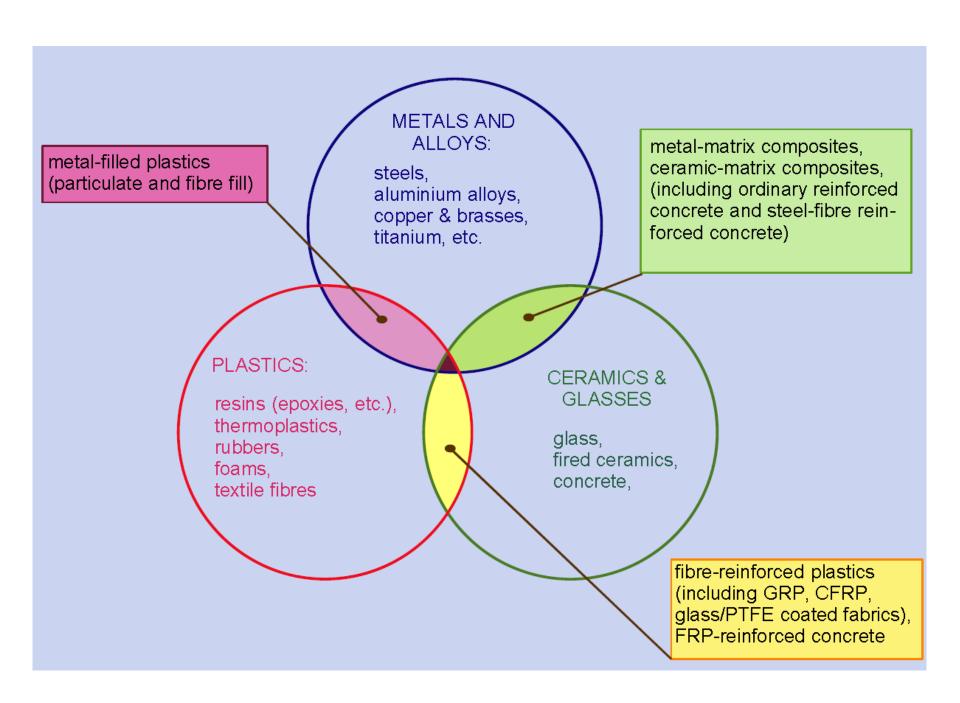
Polímero → PMC

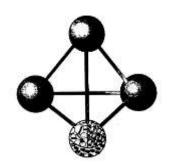
Cerâmica → CMC

Metal → MMC

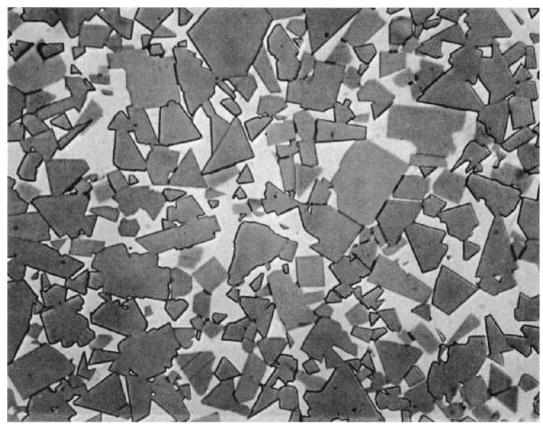
Fase dispersa

Muitas possibilidades : polímeros, cerâmicas, metais, minerais, materiais orgânicos naturais, ...



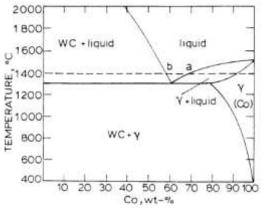


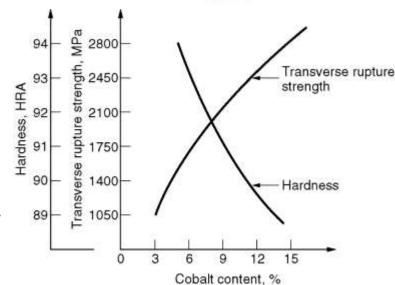
Exemplo de MMC Broca de Metal Duro

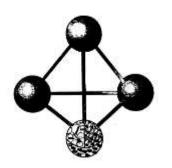


Micrografia (aumento aproximado de 1.000 vezes) de um compósito de matriz metálica: contendo 85% WC e 15% Co. (photo: Kennametal Inc.)

- ⇒ WC confere a dureza e a resistência ao desgaste necessários ao corte de concreto.

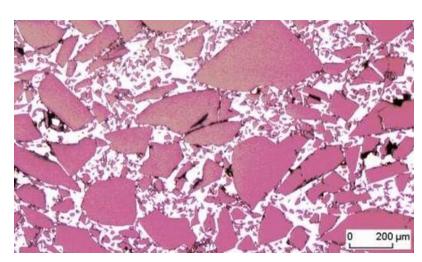




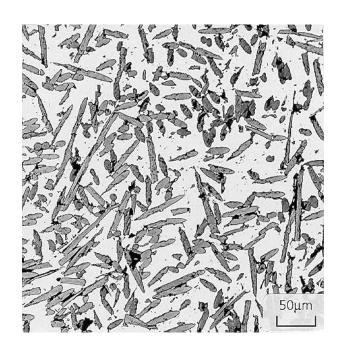


Exemplo de MMC "Cermets"

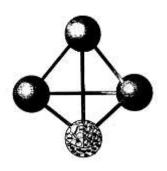
- "Cermets" → compostos por carbetos tais como carbeto de titânio (TiC), carbeto de tungstênio (WC) e carbeto de cromo (Cr₃C₂). Carbeto de tântalo (TaC) é menos comum.
- A matriz é composta por um metal : cobalto ou níquel (... podendo também ser de Al, Ti, Mg, Fe, Cu).



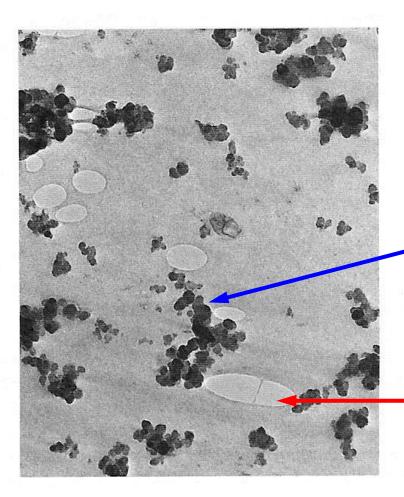
Compósito de SiC em matriz de alumínio. (70% de volume)



Compósito de fibras de carbono (Chopped) em matriz de cobre.



Exemplo de PMC Pneu

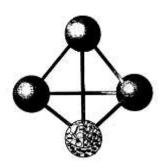


Matriz: elastômero (borracha)
Partículas: negro de fumo (carbono)
(quantidade: 15 a 30%)

⇒ partículas absorvem UV
 e aumentam resistência mecânica

Partículas de negro de fumo; cada uma mede de 20 a 50 nm, mas se apresentam comumente de forma aglomerada.

Fase elipsoidal: pequenas bolhas de ar na borracha



Exemplo de PMC Compósitos com matriz de PP

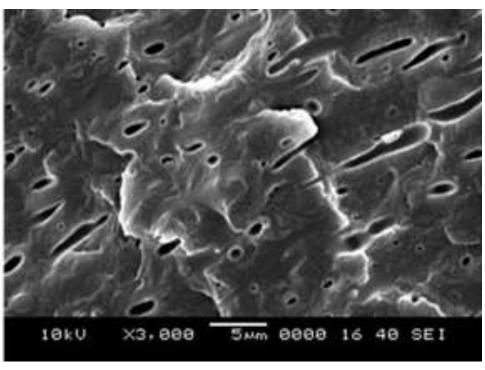


Imagem de MEV de superfície de fratura de compósito PP + EPDM + talco (EPDM: copolímero de etilieno-propeno-dieno)

Tabela 2 – Propriedades Mecânicas de Polipropileno Modificado com EPDM

D ' 1 1		DD		DD
Propriedades	PPcopo	PPcopo +	PPcopo	PPcopo
		20%	+C.M	+ F.V.
		EPDM	+EPDM	+EPDM
Res Tração	29,0	21,0	16,0	18,0
(Mpa)				
Mod Flexão	1400,0	900,0	1200,0	1700,0
(Mpa)				
Res Impact				
Izod (J/m)				
23° C	85,0	700,0	300,0	300,0
-20° C	25,0	500,0	55,0	90,0
HDT a 1,82				
Mpa(o C)	55,0	45,0	55,0	52,0
Contração	1,0-2,0	1,0-2,0	0,8-1,5	0,6-1,2
(%)				

Exemplo de CMC Concreto

Matriz → Cimento Portland

Partículas → areia e brita

Clinquer

 $C_3S \rightarrow silicato tricálcico (CaO)_3.SiO_2$

 $C_2S \rightarrow silicato dicálcico (CaO)_2 .SiO_2$

 $C_3A \rightarrow aluminato tricálcico (CaO)_3 . Al_2O_3$

 $C_4AF \rightarrow$ ferroaluminato tetracálcico $(CaO)_4$. AI_2O_3 . Fe_2O_3

Fases Hidratadas (algumas...)

CSH → silicatos de cálcio hidratados

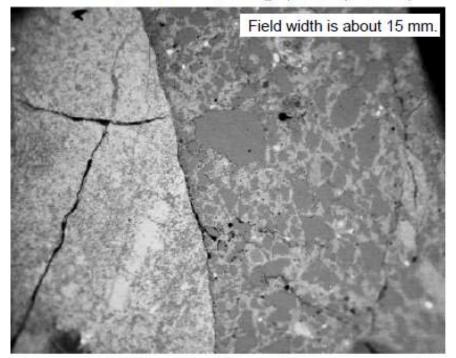
CH → Portlandita (hidróxido de cálcio Ca(OH)₂)

Etringita, de fórmula geral $C_6A\overline{S}_3H_{32} \rightarrow$ sulfoaluminato de cálcio, $(CaO)_6$. Al_2O_3 . $(SO_3)_3 \cdot 32H_2O$

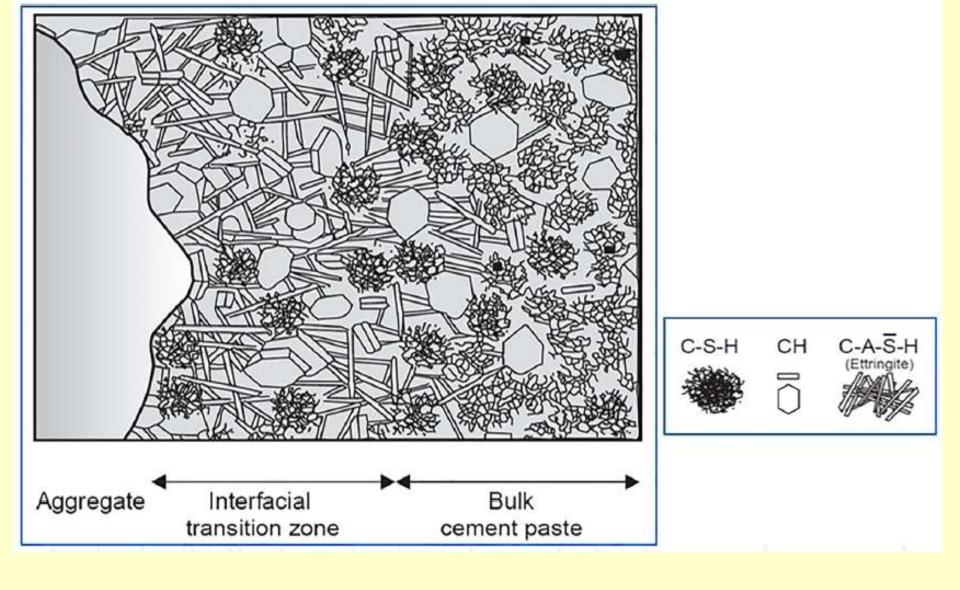
Stereomicroscopic image.



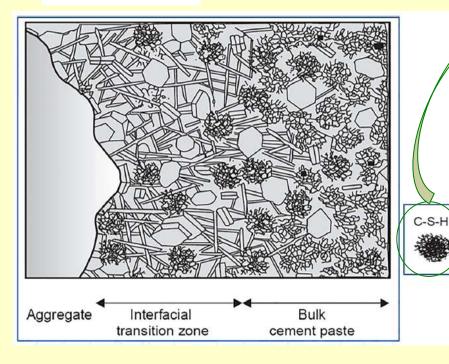
Backscattered electron image (same specimen)

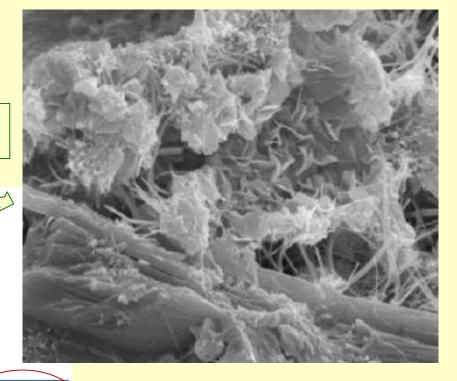


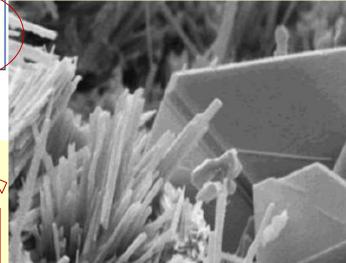
Representação esquemática da região interfacial em concreto



MEV CSH e Etringita







Fontes:

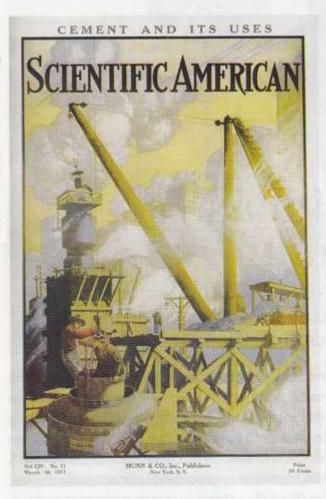
Esquema: https://www.intechopen.com/books/high-performance-concrete-technology-and-applications/microstructure-of-concrete **MEVs**:

https://www.fhwa.dot.gov/publications/research/infrast ructure/pavements/pccp/04150/chapt14.cfm

MEV Portlandita e Etringita

C-A-S-H (Ettringite)

Concreto Armado

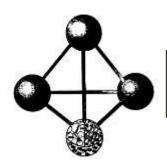


Março 1911

Concreto para construção

"Há mais ou menos 15 anos, foram realizadas tentativas para combinar aço e concreto moldando um dentro do outro de forma que o produto resultante fosse altamente resistente não só à compressão, mas também a forças de tensão e flexão. Foram realizadas inúmeras pesquisas experimentais, e desse esforço surgiu o concreto armado moderno. Esse novo produto pode ter aplicação em praticamente todos os tipos de construção (ver ilustração), tendo sido fartamente usado na produção de tijolos e blocos de cimento, mas agora invadiu também o setor que se acreditava dominado principalmente pelo ferro e pelo aço."

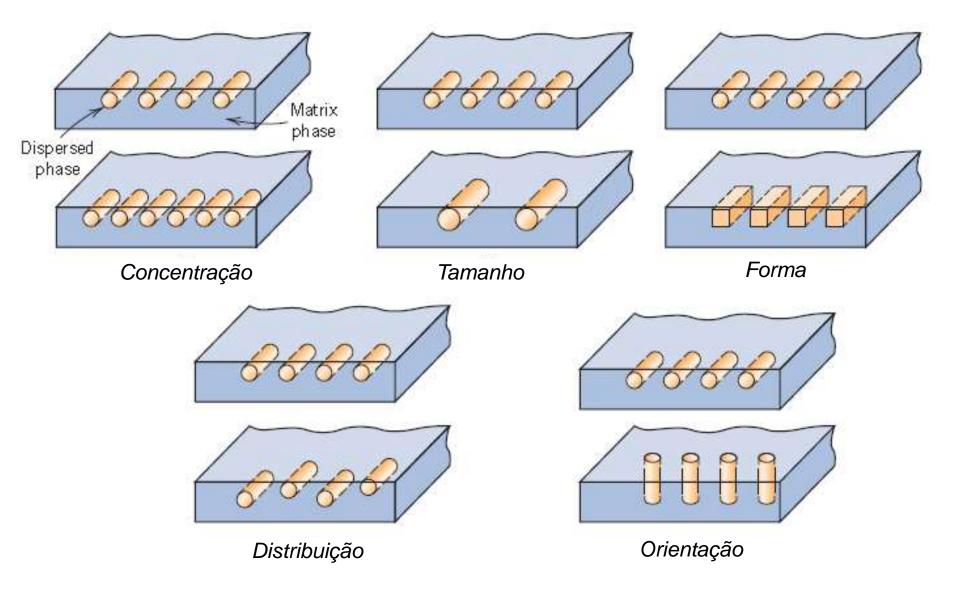
Concreto armado delineia a silhueta de cidades americanas, 1911



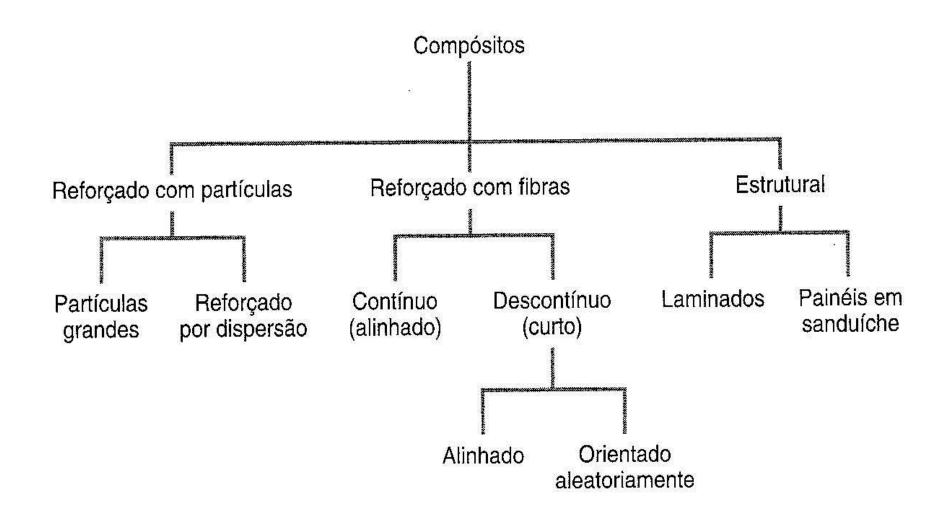
Relação Estrutura - Propriedades

- As propriedades do compósito dependem:
 - das propriedades individuais, tanto da fase matriz, quanto da fase dispersa
 - da natureza da interface entre a fase matriz e a fase dispersa
 - da "geometria" da fase dispersa

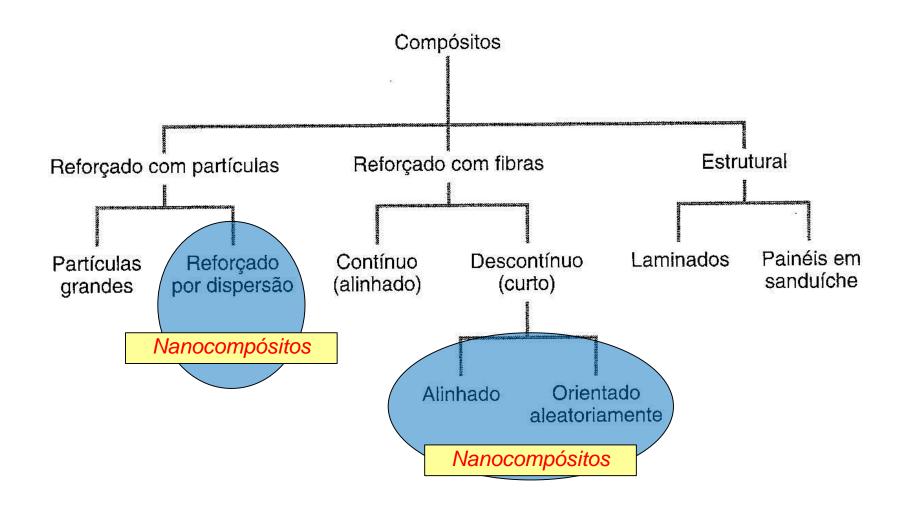
Propriedades dependem da "geometria" das fases dispersas



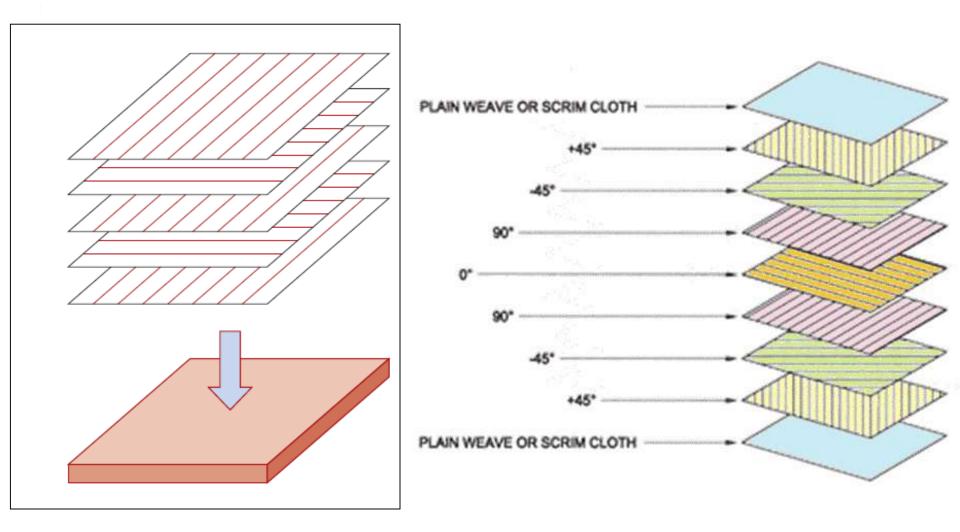
Uma Classificação dos Materiais Compósitos



Uma Classificação dos Materiais Compósitos

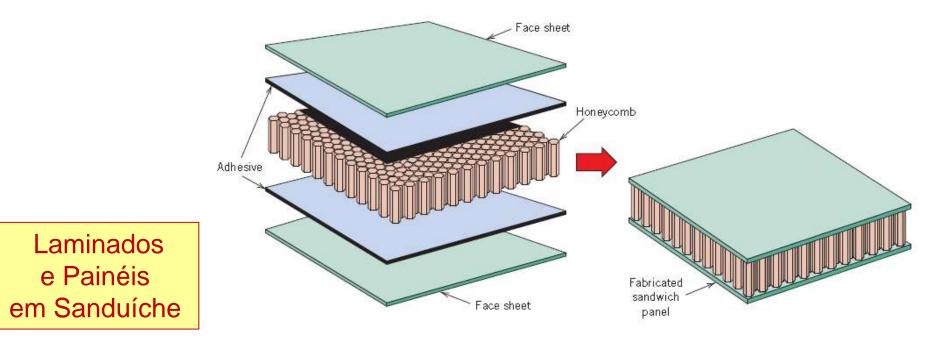


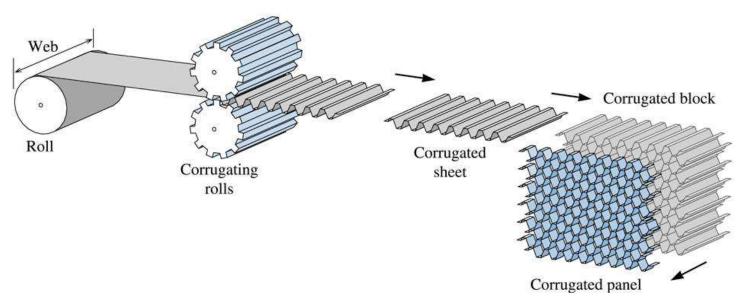
Laminados e Painéis em "Sanduíche"



Lâminas de material com propriedades anisotrópicas (por exemplo, madeira).

A "soma" das lâminas, coladas em diferentes direções, resulta em um material "isotrópico".





©2003 Brooks/Cole, a division of Thomson Learning, Inc. Thomson Learning_™ is a trademark used herein under license.

Fase Dispersa

- Partícula: porção de um sólido com dimensões aproximadamente iguais nas três dimensões.
- Partículas grandes : maiores que ~1 μm
 - Matriz transfere parte da carga à fase dispersa
- Fibras: são materiais finos e alongados, como filamentos, que podem ser contínuos ou cortados (descontínuos).
- Fibras : diâmetros maiores do que 1 μm

Nanocompósitos

Carga Sub-Micrométrica

 \rightarrow 100 a 1000 nm (0,1 a 1 μ m)

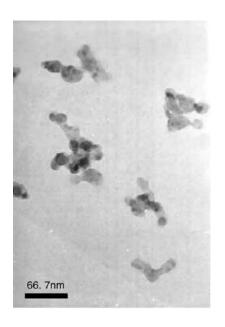
Carga com dimensões nanométricas

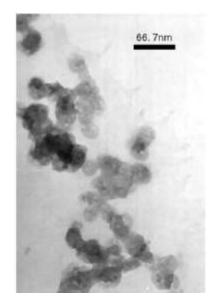
 \rightarrow 1 a 100 nm - 0,001 a 0,1 $\mu\mathrm{m}$ (nanocarga)

Aumento de resistência se dá por interações a nível atômico ou molecular entre a carga e a matriz → **nas interfaces**

Nanocompósitos

- Carga inorgânica com dimensões nanométricas:
 1 a 100 nm.
 - Negro de fumo (nanocarga)
 - Carbonato de cálcio (CaCO₃)





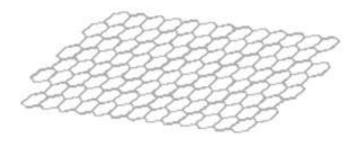


CaCO₃ (Nanotech Science and Technology)

Novas cargas: melhoria de propriedades

Exemplo de Nanocompósito

Nanopartícula



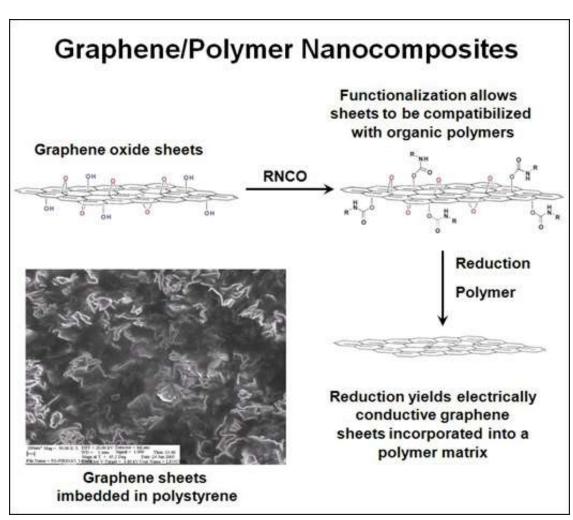
graphene sheet

Grafeno

Módulo de elasticidade de 1TPa.

Compósitos com matriz polimérica
→ melhorias em propriedades:

- Elétricas
- Térmicas
- Barreira a gases
- Mecânicas



Compósitos Reforçados por Dispersão

- Usado nos MMC, quando são necessárias altas resistências em temperature elevada e resistência à fluência (exemplo de uso: indústria aeroespacial)
- Chamados de ODS Oxide Dispersion Strengthened
 - Adição de óxidos finos
 - 3% de óxido de tório em Ni: é o níquel TD ("Thoria Dispersed")
 - Alumina em alumínio (sinterização de pós de alumínio cobertos por camada de Al₂O₃)

Compósitos Reforçados com Fibras

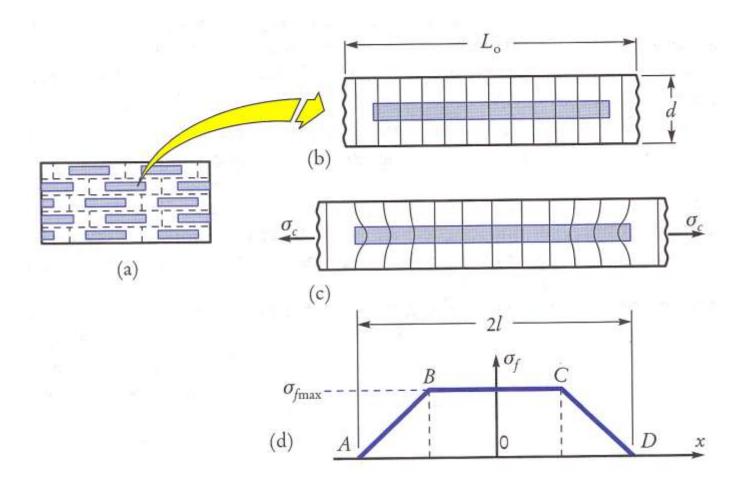
- A classe dos compósitos reforçados com fibras é a classe de compósitos que mais tem aumentado de importância e de volume de produção.
- A vantagem de inserção de fibras é decorrente da sua baixa densidade, alta resistência mecânica e elevado módulo de elasticidade, aliados à baixa densidade da matriz.

Ganhos nas seguintes Propriedades

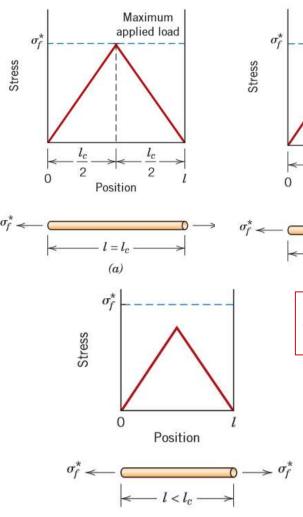
```
\sigma_{\rm f} 
ightarrow {
m Resist \hat{e}ncia \, \hat{a} \, Tração}
E 
ightarrow {
m M\'odulo \, de \, Elasticidade}
d 
ightarrow {
m Densidade}
\sigma_f \over d 
ightarrow {
m Resist \hat{e}ncia \, específica}
E \over d 
ightarrow {
m M\'odulo \, específico}
```

Fibras

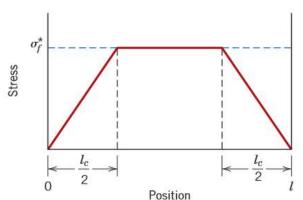
- ⇒ Resistência depende do quanto a carga é transferida da matriz para a fibra.
- ⇒ Ligação interfacial entre fibra e matriz cessa na ponta da fibra, deformando a matriz naquela região.

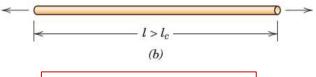


Influência do Comprimento da Fibra

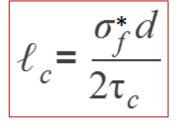


(c)





$$\ell_c$$
 = comprimento crítico



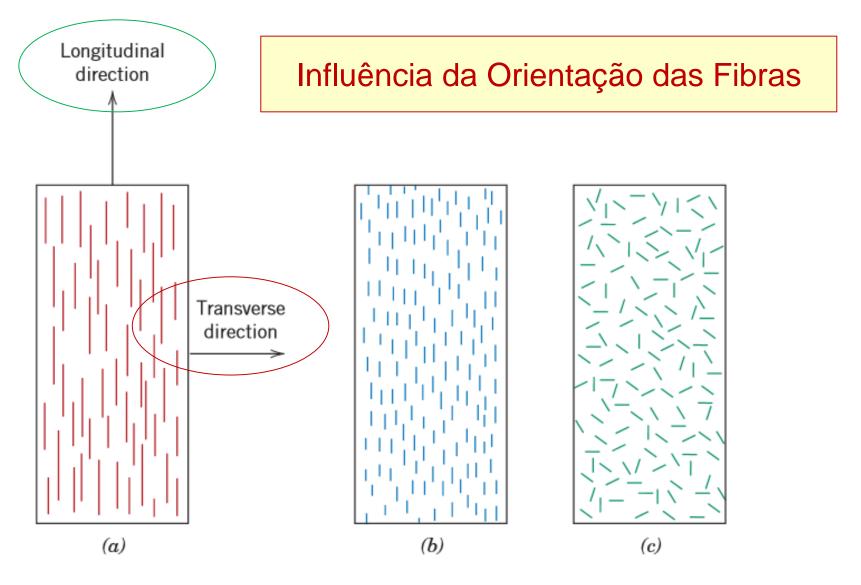
 $\Rightarrow \sigma^*_{\ f} \rightarrow$ limite de resistência da fibra

 \Rightarrow d \rightarrow diâmetro da fibra

Em compósitos com fibra de vidro ou carbono, $\ell_c \sim 1 \text{mm}$ (para ℓ_c entre 20 e 150 x d)

"Fibras contínuas" : $\ell > 15 \ell_c$

..caso contrário, são "fibras curtas ou descontínuas"

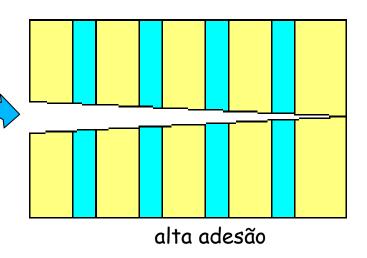


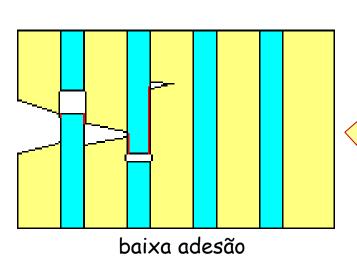
- (a) Fibras contínuas e alinhadas
- (b) Fibras curtas ou descontínuas e alinhadas
- (c) Fibras curtas ou descontínuas com orientação randômica

Influência da interação entre fibra e matriz

Compósitos reforçados com fibras requerem uma *adesão moderada entre matriz e fibra*.

- uma alta adesão entre as duas fases confere boa resistência mecânica pela transferência eficiente de carga da matriz para as fibras, porém o material torna-se frágil.
- uma baixa adesão resulta em baixa resistência mecânica, mas a energia absorvida na fratura aumenta por dissipação de energia durante o processo de descolamento da fibra (puxamento da fibra "fiber pullout").





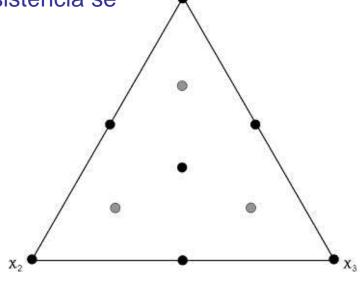
Propriedades Mecânicas dos Compósitos

- O comportamento mecânico dos materiais compósitos depende de vários fatores, porém, sempre estão relacionados com as características da matriz e da carga (fibras ou particulados).
- No caso de materiais compósitos contendo partículas dispersas partículas grandes, acima de 1 micrometro (1 μm) o efeito das partículas dispersas na matriz pode ser descrito pela regra das misturas, que descreve o comportamento mecânico em função da concentração (dada em fração volumétrica) das fases presentes.
- Quando as partículas são grandes, a matriz transfere parte da carga para a fase dispersa. Porém, quando as partículas são pequenas

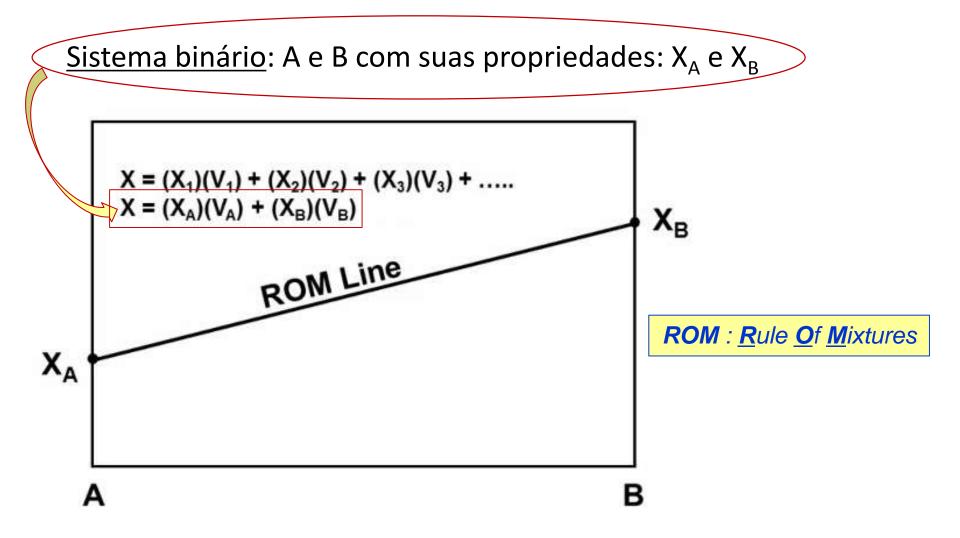
(nanométricas, < 100 nm) o aumento da resistência se dá por fenômenos atômicos ou moleculares.

Partículas Grandes
Regra das misturas (3 componentes)

$$X = (X_1)(V_1) + (X_2)(V_2) + (X_3)(V_3)$$

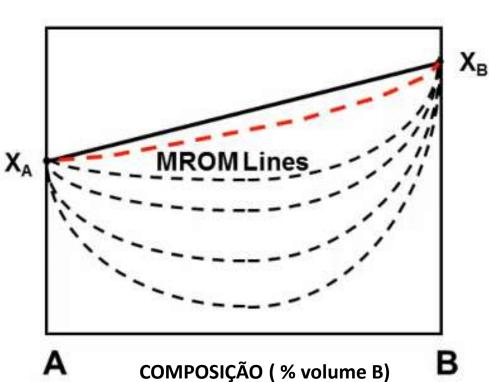


Regra das misturas (ROM) → o todo é igual a soma das partes



Regra das misturas modificada (MROM) \rightarrow o todo é igual a soma das partes incluindo efeitos das interfaces, defeitos, ... (= os desvios da idealidade)

$$X = (X_1)(V_1)(I_1) + (X_2)(V_2)(I_2) + (X_3)(V_3)(I_3) + + (efeito dos defeitos)$$



 $X_{A,B,...N}$ = Propriedade $V_{1,2,...N}$ = Volume $I_{1,2,...N}$ = Interfaces

Propriedades (X_A , X_B , ... X_N , dependem de:

- Composição das fases;
- Interfaces de ligação;
- Defeitos das interfaces;
- Arranjo das fases, etc.

MROM: Modified Rule Of Mixtures

Compósitos com Partículas Grandes

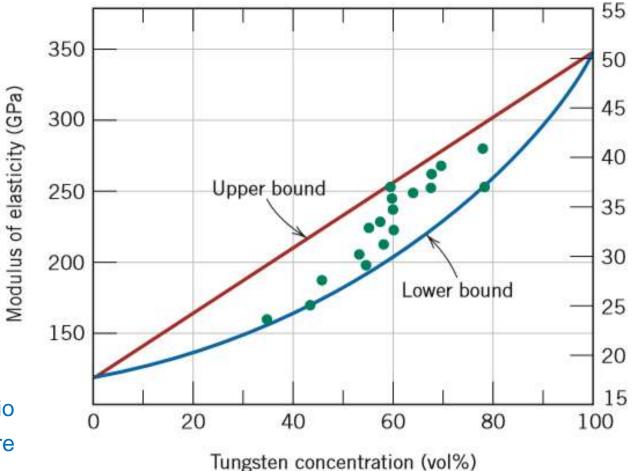
REGRA DAS MISTURAS PODE SER APLICADA

Propriedades → dependem das *frações volumétricas das fases*.

Módulo de Elasticidade (E) varia entre:

limite superior
$$\rightarrow E_c(u) = E_m V_m + E_p V_p$$

limite inferior
$$\rightarrow E_c(l) = \frac{E_m E_p}{V_m E_p + V_p E_m}$$



Exemplo

Partículas de tungstênio

em uma matriz de cobre

Existem tanto
um limite superior
("upper bound") quanto um
limite inferior ("lower bound")
para o módulo de
elasticidade **E**

Módulo de Elasticidade (E) varia entre:

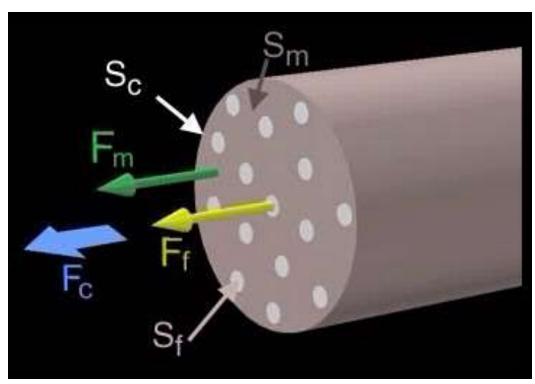
limite superior
$$\rightarrow E_c(u) = E_m V_m + E_p V_p$$

$$\underline{limite inferior} \rightarrow E_c(l) = \frac{E_m E_p}{V_m E_p + V_p E_m}$$

Fibras Contínuas

 Quando o processo de fabricação garante que as fibras fiquem alinhadas, surge a anisotropia das propriedades → propriedades dependem da direção em que a carga é aplicada em relação à direção das fibras.

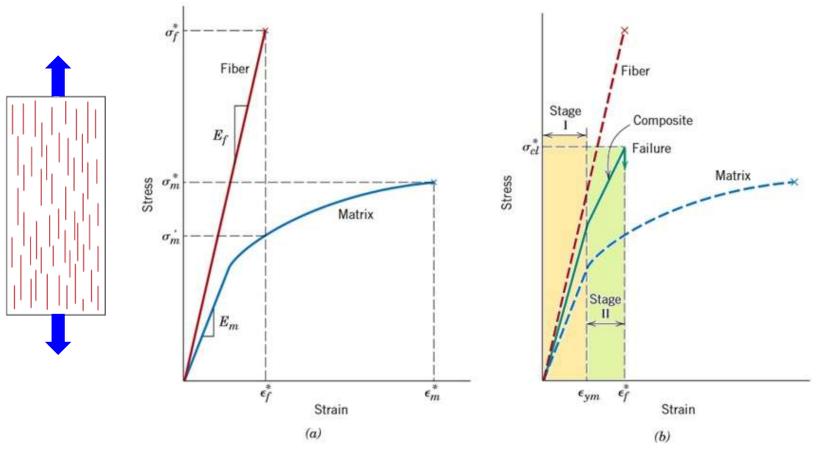




LEGENDA

 $\mathbf{F_c}$ – força suportada pelo compósito; $\mathbf{F_m}$ – força suportada pela matriz; $\mathbf{F_f}$ – força suportada pela fibra; $\mathbf{S_c}$ – seção transversal da matriz; $\mathbf{S_f}$ – seção transversal da fibra.

Carregamento Longitudinal em Compósitos com Fibras Contínuas e Alinhadas

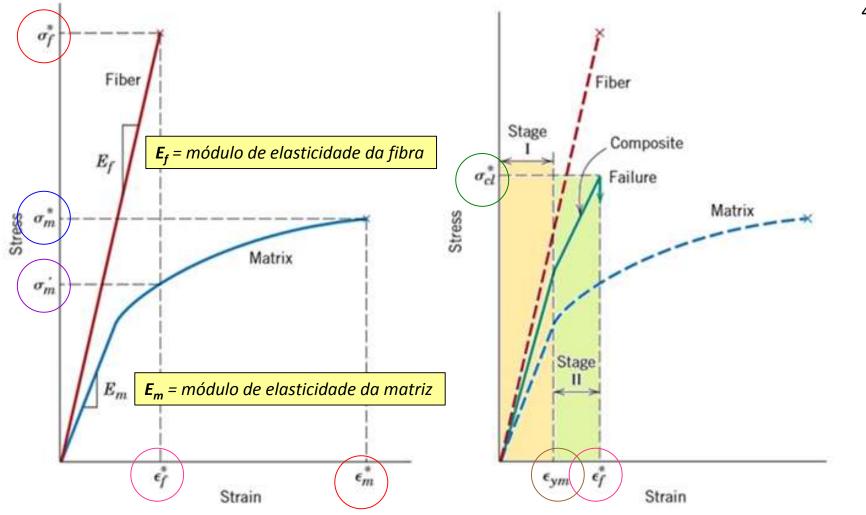


Representação esquemática de curvas Tensão versus Deformação de Engenharia para compósito com matriz dúctil e fibra frágil

Estágio I → fibra e matriz deformam elasticamente

Estágio II -> matriz entra em regime de deformação plástica

Em ε_f^* , as fibras começam a fraturar, mas o compósito não apresenta falha catastrófica.



 $\sigma^*_f \rightarrow$ tensão de ruptura da fibra $\sigma^*_m \rightarrow$ tensão de ruptura da matriz $\sigma'_m \rightarrow$ tensão na matriz na deformação de ruptura da fibra (em ϵ^*_f) $\sigma^*_{cl} \rightarrow$ tensão de ruptura do compósito

E^{*}_f → deformação total na ruptura (igual, na fibra e no compósito)

Cálculo do Módulo de Elasticidade E

Compósitos com fibras contínuas e alinhadas



Para carregamento longitudinal (estado de *isodeformação*)

$$\varepsilon_{c,l} = \varepsilon_m = \varepsilon_f$$

$$E_{cl} = E_m V_m + E_f V_f$$

OU

$$E_{cl} = E_m (1 - V_f) + E_f V_f$$

Comportamento elástico dos compósitos: Carregamento Longitudinal (estado de isodeformação)

 Considerando-se um carregamento realizado na direção do alinhamento das fibras contínuas, podemos escrever que:

Lembrando que: σ = F/A e E= σ / ϵ

$$F_{c,l} = F_m + F_f$$
; então:

$$\sigma_{c,l} A_{c,l} = \sigma_m A_m + \sigma_f A_f$$
 - dividindo pela área da sessão transversal A_c temos:

 $\sigma_{c,l} = \sigma_m (A_m/A_c) + \sigma_f (A_f/A_c)$ - onde (A_m/A_c) e (A_f/A_c) são respectivamente a fração em área das fases de matriz e de fibras, que podem ser aproximados pelas suas frações volumétricas V_m e V_f , onde $V_m = A_m/A_c$ e $V_f = A_f/A_c$. Assim, temos:

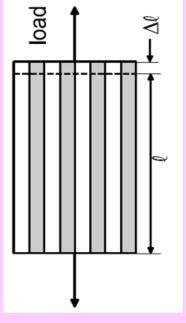
$$\sigma_{c,l} = \sigma_m V_m + \sigma_f V_f$$

Estado de deformação homogênea e equivalente, temos $\varepsilon_c = \varepsilon_m = \varepsilon_{f}$, dividindo cada termo da equação pela deformação chegamos em:

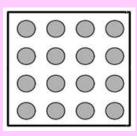
$$E_{c.l} = E_m V_m + E_f V_f$$
 - I: longitudinal;

$$E_{c,l} = E_m(1-V_f) + E_f V_f$$

Módulo de elasticidade para compósitos contendo fibras longas e alinhadas sob carregamento na direção **longitudinal**



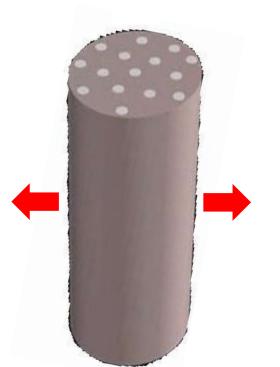
$$V_f + V_m = 1$$



Sessão transversal

Cálculo do Módulo de Elasticidade E

Compósitos com Fibras Contínuas e Alinhadas



Para carregamento transversal (estado de *isotensão*)

$$\sigma_{c,t} = \sigma_m = \sigma_f$$

$$E_{ct} = \frac{E_{m}E_{f}}{V_{m}E_{f} + V_{f}E_{m}} = \frac{E_{m}E_{f}}{(1 - V_{f})E_{f} + V_{f}E_{m}}$$

Comportamento elástico dos compósitos: carregamento transversal (estado de isotensão)

No carregamento transversal, temos:

 $\sigma_{\rm c} = \sigma_{\rm m} = \sigma_{\rm f} = \sigma$ (estado de mesma tensão).

Temos também que:

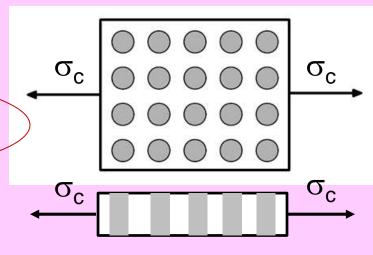
$$\varepsilon_{\rm c} = \varepsilon_{\rm m} V_{\rm m} + \varepsilon_{\rm f} V_{\rm f}$$
 então:

 $\sigma/E_c = \sigma V_m/E_m + \sigma V_f/E_f$, dividindo ambos os lados por σ , temos:

$$1/E_{ct} = (V_m/E_m) + (V_f/E_f)$$

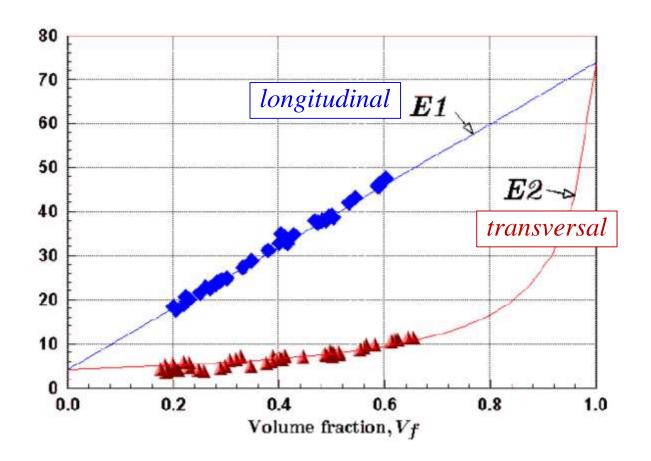
$$E_{c,t} = \frac{E_m \cdot E_f}{V_m \cdot E_f + V_f \cdot E_m} = \frac{E_m \cdot E_f}{(1 - V_f) \cdot E_f + V_f \cdot E_m}$$

Módulo de elasticidade para compósitos contendo fibras longas e alinhadas sob carregamento na direção **transversal**



Carregamento transversal

Módulo de Elasticidade E em compósitos com fibras contínuas e alinhadas



Rule-of-mixtures predictions for longitudinal (E_1) and transverse (E_2) modulus, for glass-polyester composite $(E_f = 73.7 \text{ MPa}, E_m = 4 \text{ GPa})$. Experimental data taken from Hull (1996).

Limite de Resistência Compósito com Fibra Alinhada e Contínua

σ*_{c,l} = Limite de resistência do compósito na direção longitudinal (L) (a fibra falha antes da matriz, com menor deformação)

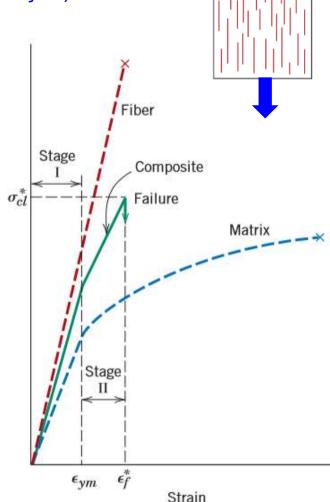
$$\sigma_{c,l}^* = \sigma_f^* \cdot V_f + \sigma_m' (1 - V_f)$$

 σ^*_f : limite de resistência à tração da fibra

 σ'_{m} tensão na matriz no momento em que a fibra falha

Concentração de fibra 50%

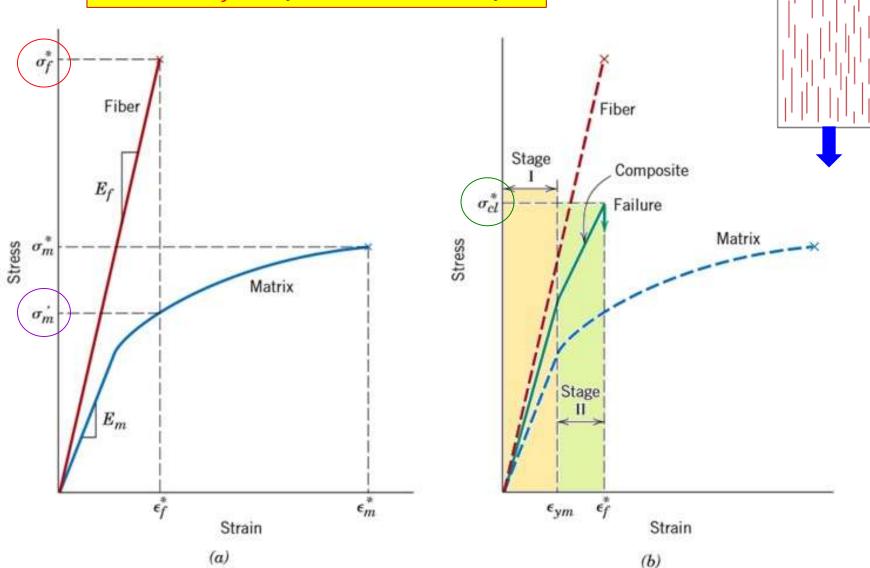
Compósito	LR tração L (MPa)	LR tração T (MPa)
Vidro-poliester	700	20
Carbono-epoxi	1000	35
Poliaramida-epoxi	1200	20



Stress

σ*_{c,l} = Limite de resistência do compósito na direção longitudinal (L) (a fibra falha antes da matriz, com menor deformação)

$$\sigma_{c,l}^* = \sigma_f^* \cdot V_f + \sigma_m' (1 - V_f)$$



Longitudinal Tensile Strength

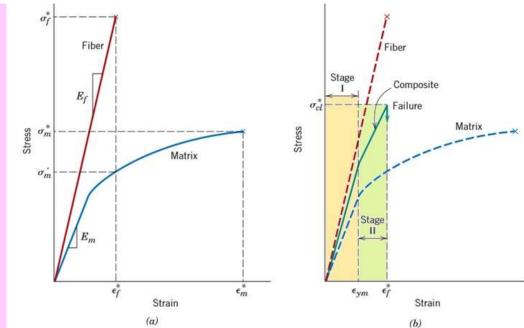
We now consider the strength characteristics of continuous and aligned fiber-reinforced composites that are loaded in the longitudinal direction. Under these circumstances, strength is normally taken as the maximum stress on the stress-strain curve, Figure 16.9b; often this point corresponds to fiber fracture, and marks the onset of composite failure. Table 16.1 lists typical longitudinal tensile strength values for three common fibrous composites. Failure of this type of composite material is a relatively complex process, and several different failure modes are possible. The mode that operates for a specific composite will depend on fiber and matrix properties, and the nature and strength of the fiber-matrix interfacial bond.

If we assume that $\epsilon_f^* < \epsilon_m^*$ (Figure 16.9a), which is the usual case, then fibers will fail before the matrix. Once the fibers have fractured, the majority of the load that was borne by the fibers is now transferred to the matrix. This being the case, it is possible to adapt the expression for the stress on this type of composite, Equation 16.7, into the following expression for the longitudinal strength of the composite, σ_c^* :

$$\sigma_{cl}^* = \sigma_m'(1 - V_f) + \sigma_f^* V_f$$
 (16.17)

Here σ_m^i is the stress in the matrix at fiber failure (as illustrated in Figure 16.9a) and, as previously, σ_f^* is the fiber tensile strength.

Carregamento Longitudinal em Compósitos com Fibras Contínuas e Alinhadas



Fonte: Callister, W.D. Materials Science and Engineering, 7th Ed., cap. 16

Compósito com Fibra Alinhada e Descontínua

Limite de resistência do compósito na direção longitudinal (L) Com distribuição uniforme de fibras com I > I_c

$$\sigma_{c,l}^* = \sigma_f^* \cdot V_f \cdot \left(1 - \frac{l_c}{2l}\right) + \sigma_m' (1 - V_f)$$

Limite de resistência do compósito na direção longitudinal (L) Com distribuição uniforme de fibras com I < I_c

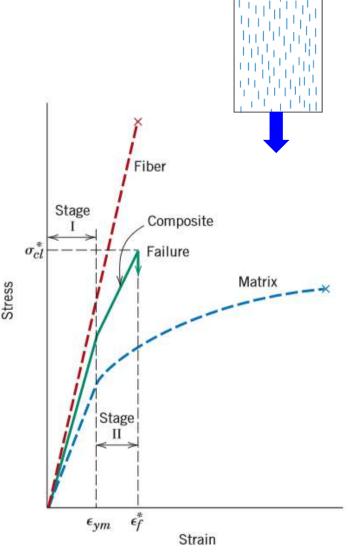
$$\sigma_{c,l}^* = V_f \cdot \left(\frac{l \cdot \tau_c}{d}\right) + \sigma_m' (1 - V_f)$$

 σ^*_f : limite de resistência à tração da fibra;

 σ'_{m} :tensão na matriz no momento em que a fibra falha.

 au_c : resistência da ligação fibra-matriz (ou tensão limite de escoamento por cisalhamento da matriz – o que for menor)

d: diâmetro da fibra



Discontinuous and Aligned Fiber Composites

Even though reinforcement efficiency is lower for discontinuous than for continuous fibers, discontinuous and aligned fiber composites (Figure 16.8b) are becoming increasingly more important in the commercial market. Chopped glass fibers are used most extensively; however, carbon and aramid discontinuous fibers are also employed. These short fiber composites can be produced having moduli of elasticity and tensile strengths that approach 90% and 50%, respectively, of their continuous fiber counterparts.

For a discontinuous and aligned fiber composite having a uniform distribution of fibers and in which $l \geq l_c$, the longitudinal strength (σ_{cd}^*) is given by the relationship

$$\sigma_{cd}^* = \sigma_f^* V_f \left(1 - \frac{l_c}{2l} \right) + \sigma_m^i (1 - V_f)$$
 (16.18)

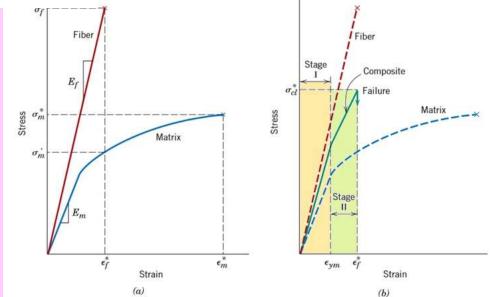
where σ_f^* and σ_m' represent, respectively, the fracture strength of the fiber and the stress in the matrix when the composite fails (Figure 16.9a).

If the fiber length is less than critical $(l \leq l_c)$, then the longitudinal strength (σ_{cd}^*) is given by

$$\sigma_{cd'}^* = \frac{l\tau_c}{d} V_f + \sigma_m' (1 - V_f)$$
 (16.19)

where d is the fiber diameter and τ_c is the smaller of either the fiber-matrix bond strength or the matrix shear yield strength.

Carregamento Longitudinal em Compósitos com Fibras Alinhadas e Descontínua



Fonte: Callister, W.D. Materials Science and Engineering, 7th Ed., cap. 16

A Fase Fibra

3 classes

Whiskers

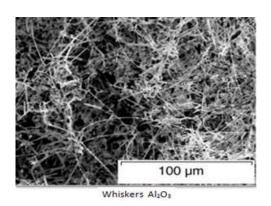
Monocristais, alta razão comprimento / diâmetro, altíssima resistência, caros

Fibras

Policristais ou amorfos, diâmetro pequeno

Diâmetro de dezenas de microns

Arames







Characteristics of Several Fiber-Reinforcement Materials

Material	Specific Gravity	Tensile Strength [GPa (10 ⁶ psi)]	Specific Strength (GPa)	Modulus of Elasticity [GPa (10 ⁶ psi)]	Specific Modulus (GPa)
	110100000000000000000000000000000000000	Whiskers			(4)
Graphite	2.2	20 (3)	9.1	700 (100)	318
Silicon nitride	3.2	5–7 (0.75–1.0)	1.56-2.2	350-380 (50-55)	109-118
Aluminum oxide	4.0	10-20 (1-3)	2.5-5.0	700-1500 (100-220)	175-375
Silicon carbide	3.2	(3)	6.25	480 (70)	150
		Fibers		150000	
Aluminum oxide	3.95	1.38 (0.2)	0.35	379 (55)	96
Aramid (Kevlar 49 TM)	1.44	3.6-4.1 (0.525-0.600)	2.5-2.85	131	91
Carbon ^a	1.78-2.15	1.5-4.8 (0.22-0.70)	0.70-2.70	228-724 (32-100)	106-407
E-glass	2.58	3.45 (0.5)	1.34	72.5 (10.5)	28.1
Boron	2.57	3.6 (0.52)	1.40	400 (60)	156
Silicon carbide	3.0	(0.57)	1.30	400 (60)	133
UHMWPE (Spectra 900™)	0.97	(0.38)	2.68	117 (17)	121
		Metallic Wires			
High-strength steel	7.9	2.39 (0.35)	0.30	210 (30)	26.6
Molybdenum	10.2	(0.32)	0.22	324 (47)	31.8
Tungsten	19.3	2.89 (0.42)	0.15	407 (59)	21.1

A Fase Fibra

[&]quot;The term "carbon" instead of "graphite" is used to denote these fibers, since they are composed of crystalline graphite regions, and also of noncrystalline material and areas of crystal misalignment.

Compósitos com Matriz Polimérica

Matrizes:

- Termorrígidas: Poliésteres e vinil-ésteres,
- Epóxi, fenólicas
- Termoplásticas: PA, PEEK, PPS, PEI
- (poliamida, polieteretercetona, poli(sulfeto de fenileno), Polieterimida)

$$\begin{bmatrix} \frac{H}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0 \end{bmatrix}_{n} \quad \begin{bmatrix} \frac{Q}{N} & 0 \\ \frac{Q}{N} & 0$$

Reforços

- fibra de vidro (GFRP)
- fibra de carbono (CFRP)
- fibras aramidas (poliaramidas)

Compósitos de Matriz Polimérica e Fibra de Vidro

- Vantagens
 - Alto σ_f^* (3500 MPa), barato, inerte
- Usos
 - Carrocerias automotivas e carenagens marítimas
 - Recipientes de armazenamento
- Limitações
 - Baixa rigidez (70 GPa)

Fibra de Vidro

- Composição da fibra: 55%SiO₂, 16%CaO, 15%Al₂O₃, 10%B₂O₅ e
 4%MgO
- Diâmetros entre 3 e 20µm
- Muito sensível a defeitos superficiais da fibra
- São recobertas com uma capa protetora
- Algumas capas devem ser removidas antes da fabricação do compósito
- Podem ser usadas na forma de fios e tecidos





Compósitos de Matriz Polimérica e Fibra de Carbono

- Vantagens
 - Baixa densidade relativa
 - Alto E (200 a 700GPa)
 - Retêm alto E e alta σ_f em altas T.
 - Inerte a umidade e muito ácidos e solventes.
- Usos
 - Equipamento esportivo, aviação, automotivo.
- Limitações
 - custo

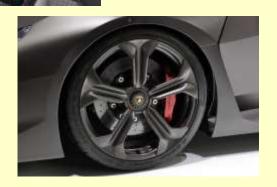
Fibra de Carbono

- Fibras de diâmetro 4 a 10µm
- Fibra contém também regiões de grafita e regiões nãocristalinas
- Produzidas a partir de precursores: rayon, poliacrilonitrila e piche
- Processo afeta o módulo de elasticidade E: existem materiais com várias classes de módulos E → padrão, intermediário, alto e ultra alto

Indústria Automobilística: Lamborghini ("Sesto Elemento")

O Sesto Elemento pesa apenas 999 kgf



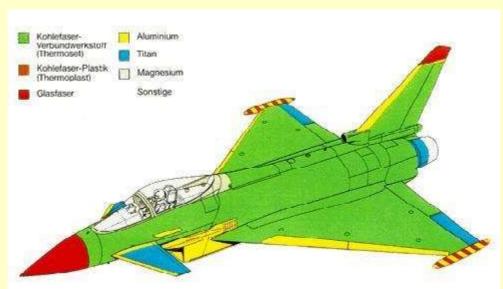


Novo processo de produção: onde um composto pastoso de fibra de carbono e epoxi que é injetado a alta pressão em moldes especiais, com liberdade de forma. Este novo material foi chamado de *ForgedComposite* (compósito forjado, em alusão aos processos de forjamento de alta pressão em moldes fechados).

Indústria aeroespacial & defesa: Caça Typhoon (Europa)



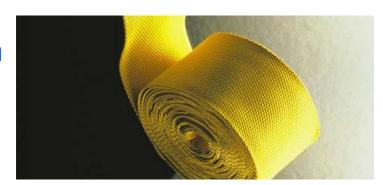
Assento ejetável: partes estruturais em fibra de carbono.



Compósitos de Fibras de Poliaramida ("kevlar")

Vantagens

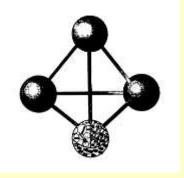
- Baixa densidade relativa (1,44)
- Alta tenacidade
- Ductilidade permite tecelagem
- Usos
 - Blindagem balística
 - Artigos esportivos, pneus
- Limitações
 - Susceptíveis a ácidos e bases fortes
 - Baixa resistência à compressão
 - Custo (> fibra de vidro)



Comparações entre Compósitos de Matriz Epóxi com Fibra Contínua ou Alinhada

Property	Glass (E-glass)	Carbon (High Strength)	Aramid (Kevlar 49)	
Specific gravity	2.1	1.6	1.4	
Tensile modulus				
Longitudinal [GPa (10 ⁶ psi)]	45 (6.5)	145 (21)	76 (11)	
Transverse [GPa (10 ⁶ psi)]	12 (1.8)	10 (1.5)	5.5 (0.8)	
Tensile strength				
Longitudinal [MPa (ksi)]	1020 (150)	1240 (180)	1380 (200)	
Transverse [MPa (ksi)]	40 (5.8)	41 (6)	30 (4.3)	
Ultimate tensile strain				
Longitudinal	2.3	0.9	1.8	
Transverse	0.4	0.4	0.5	

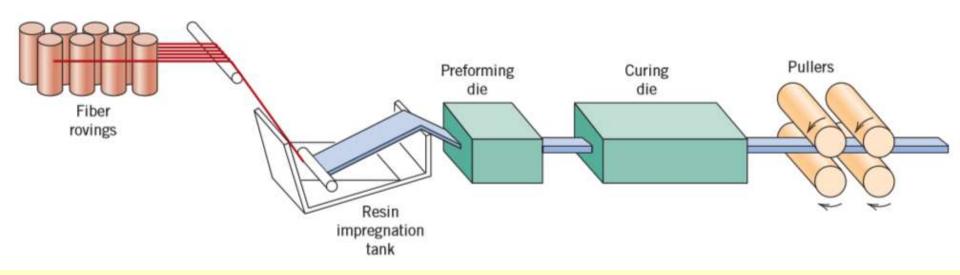
Source: Adapted from R. F. Floral and S. T. Peters, "Composite Structures and Technologies," tutorial notes, 1989.

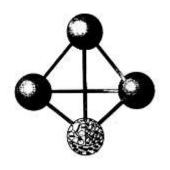


Processamento de compósitos reforçados com fibras

Pultrusão: produtos longos e seção transversal constante (mechas de fibras)

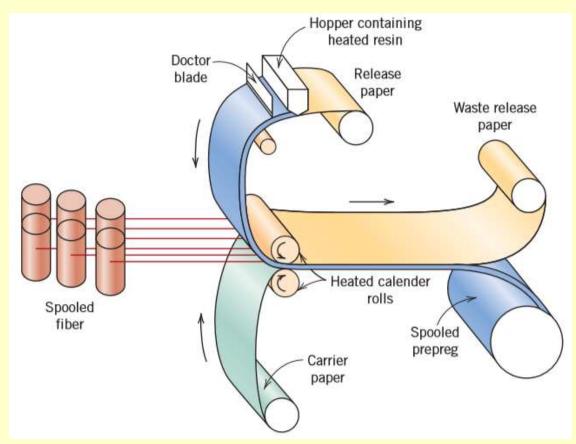
Usado com fibras de vidro, carbono e aramidas (concentração entre 40 e 70% fibras)





Processo "Prepreg"

Fibras contínuas pré-impregnadas com resina parcialmente curada.





Fitas finas: 0,08 -0,25mm Com 35 a 45% em volume de resina

"Prepreg"





...uma perspectiva no futuro...





REVIEW ARTICLE

PUBLISHED ONLINE: 26 OCTOBER 2014 | DOI: 10.1038/NMAT4089

Bioinspired structural materials

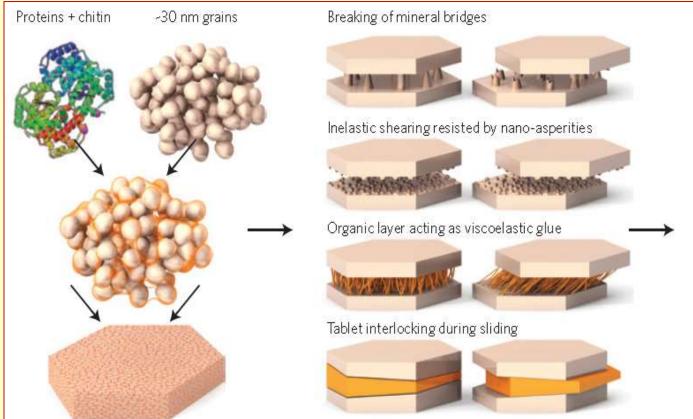
Ulrike G. K. Wegst^{1*}, Hao Bai², Eduardo Saiz³, Antoni P. Tomsia² and Robert O. Ritchie^{2,4*}

Natural structural materials are built at ambient temperature from a fairly limited selection of components. They usually comprise hard and soft phases arranged in complex hierarchical architectures, with characteristic dimensions spanning from the nanoscale to the macroscale. The resulting materials are lightweight and often display unique combinations of strength and toughness, but have proven difficult to mimic synthetically. Here, we review the common design motifs of a range of natural structural materials, and discuss the difficulties associated with the design and fabrication of synthetic structures that mimic the structural and mechanical characteristics of their natural counterparts.



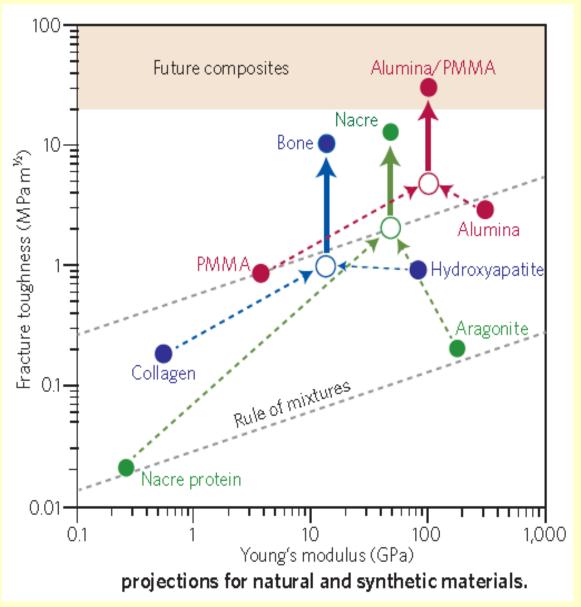
| The hierarchical structure of nacre.











...finalizando: Materiais Compósitos

- Ao final do estudo dos conteúdos desta Unidade você deve ser capaz de:
 - listar alguns materiais compósitos naturais.
 - descrever brevemente a estrutura de compósitos de engenharia.
 - listar e dar exemplos dos tipos de compósitos de engenharia que existem,
 classificados em termos da natureza química tanto da matriz, quanto da fase dispersa.
 - apresentar uma classificação de materiais compósitos, em termos das características dos tipos de reforço.
 - definir o que são : materiais compósitos laminados; nanocompósitos.
 - definir o que são compósitos reforçados por fibras e discutir brevemente a influência de algumas variáveis (tamanho das fibras; orientação as fibras em relação às cargas aplicadas; interação fibra-matriz) nas propriedades mecânicas de compósitos de matriz polimérica.
 - descrever o comportamento mecânico de compósitos de matriz polimérica com fibras contínuas e alinhadas quando submetidos tanto a carregamento longitudinal, quanto a carregamento transversal, e relacionar esses comportamentos com a regra das misturas.
 - discutir brevemente as características e aplicações das seguintes fibras empregadas em compósitos de engenharia: fibra de vidro, fibra de carbono e kevlar.

Referências

- Callister, W.D. Materials Science and Engineering: An Introduction. 7th Ed. Wiley. 2008. Cap.16.
- Shackelford, J.F. Ciência dos Materiais. 6ª Ed. Pearson. 2008. Cap. 14.