Une approche moléculaire pour comprendre et améliorer la résistance au choc des matériaux polymères

Jean Louis HALARY

Laboratoire de Physico-chimie des Polymères et Milieux Dispersés (UMR 7615) Ecole Supérieure de Physique et Chimie Industrielles de la Ville de Paris 10, Rue Vauquelin, F-75231 Paris Cedex 05

jean-louis.halary@espci.fr





Introduction

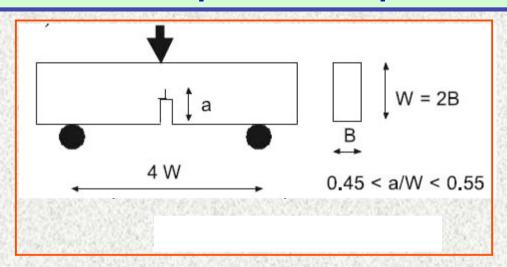
- La résistance au choc est une propriété critique pour les applications de nombreux polymères amorphes vitreux
- Une préoccupation de longue date a été :
 - 1) de *prédire* la relation existant entre cette propriété et la structure chimique des chaînes polymères
 - 2) de trouver des moyens pour *remédier à leur fragilité* éventuelle
- ▶ Une approche moléculaire des phénomènes, basée en particulier sur la considération de familles de polymères modèles, a offert de nouveaux éléments de compréhension
 - L. Monnerie et al in: "Intrinsic Molecular Mobility and Toughness of Polymers", Advances in Polymer Science, vol. 187, H.H. Kausch éditeur, Springer (2005), pp. 31 - 315.

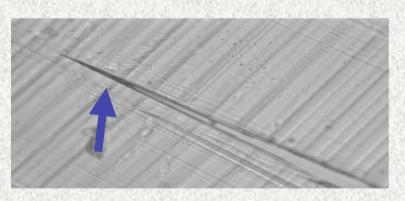
Grandes lignes de la présentation

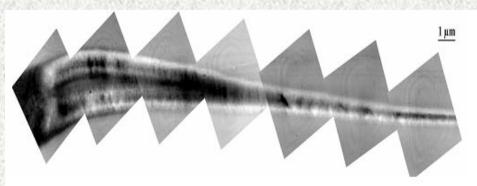
- 1. Caractérisation de la résistance à la rupture par des mesures de K_{Ic} et G_{Ic}
- 2. La dynamique des chaînes macromoléculaires
- 3. Relation entre K_{Ic}, enchevêtrements et mobilité moléculaire dans l'état vitreux
- 4. Sensibilité de K_{Ic} à la masse molaire des polymères
- 5. Nouveaux remèdes à la fragilité des réseaux thermodurcissables
 - exemple de réseaux époxy modèles
 - exemple de réseaux hybrides méthacrylate de méthyle - nanosilice
- 6. Conclusions

1.

L'évaluation de la résistance au choc se fait souvent par des essais en flexion 3 points sur éprouvette entaillée



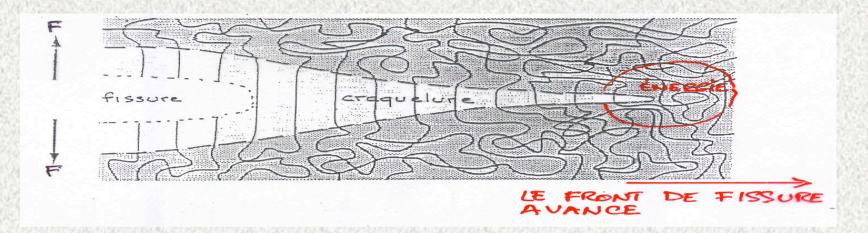




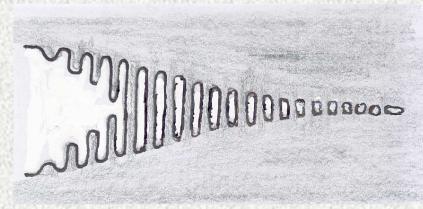
Pré-entaille très aigue

Propagation de fissure à partir de la pré-entaille

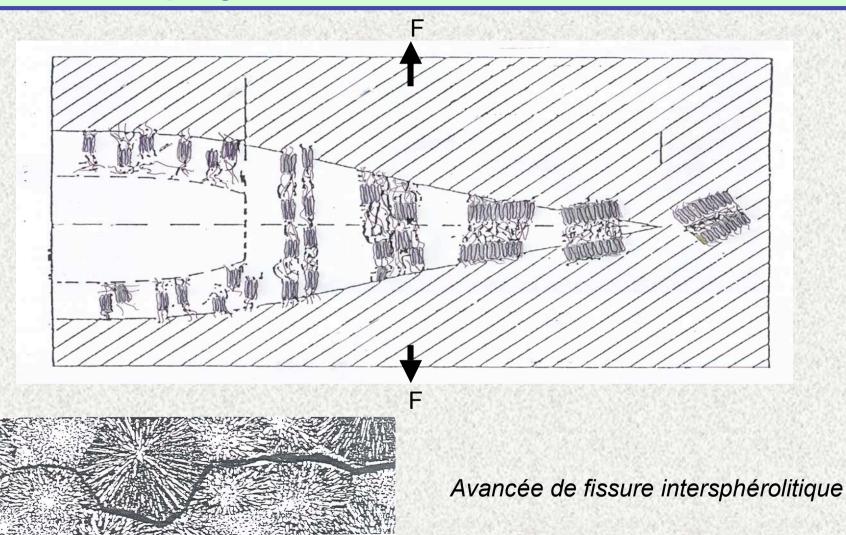
Mécanisme de propagation de fissure dans un polymère amorphe fragile







► Mécanisme de propagation de fissure dans un polymère semi-cristallin



Détermination de K_{Ic}

$$K_{Ic} = f \frac{P_{max}}{BW^{1/2}}$$

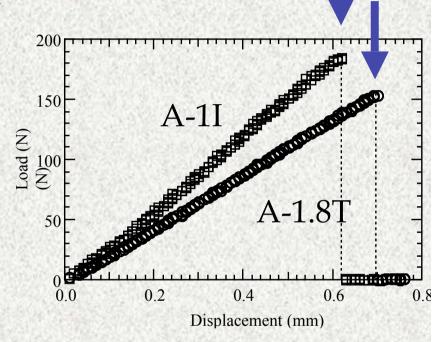
B: épaisseur de l'éprouvette = 6 (or 10) mm

W: hauteur de l'éprouvette

P_{max}: charge à la rupture

f: facteur géométrique :

$$f = 6\left(\frac{a}{W}\right)^{1/2} \frac{\left[1.99 - \frac{a}{W}\left(1 - \frac{a}{W}\right)\left(2.15 - 3.93\frac{a}{W} + 2.7\left(\frac{a}{W}\right)^{2}\right)\right]}{\left(1 + 2\frac{a}{W}\right)\left(1 - \frac{a}{W}\right)^{3/2}} \underbrace{\left[\frac{2}{W}\right]_{50}^{2}}_{50}$$



a: longueur cumulée entaille + pré-entaille

Incertitude sur la mesure de K_{Ic} : ± 0.1 MPa.m^{1/2}

Polymère FRAGILE : $K_{Ic} < 1.5 \text{ MPa.m}^{1/2}$

Polymère RESISTANT AU CHOC: K_{Ic} > 2,5 MPa.m^{1/2}

Centre d'Alembert, ORSAY (11/05/06)

► Détermination de G_{Ic}

$$G_{Ic} = \frac{U_{i}}{BW\Phi}$$

B: épaisseur de l'éprouvette = 6 (or 10) mm, W: hauteur de l'éprouvette

U_i: aire sous la courbe entre 0 et P_{max}

Φ: facteur géométrique
$$\Phi = \frac{\Theta + 18.64}{\frac{d\Theta}{d(\frac{a}{W})}}$$

Θ calculé par l'expression :

$$\Theta = \frac{16\left(\frac{a}{W}\right)^{2}}{\left(1 - \left(\frac{a}{W}\right)\right)^{2}} \left[8.9 - 33.717\frac{a}{W} + 79.616\left(\frac{a}{W}\right)^{2} - 112.952\left(\frac{a}{W}\right)^{3} + 84.815\left(\frac{a}{W}\right)^{4} - 25.672\left(\frac{a}{W}\right)^{5}\right]$$

Incertitude sur la mesure de G_{Ic} : $\pm 0.1 \text{ kJ.m}^{-2}$

 $G_{Ic} = K_{Ic}^2 (1 - v^2) / E$ dans des conditions de "déformation plane" (éprouvette épaisse)

2.

Quelques rappels sur la dynamique des chaînes polymères

Mobilité moléculaire :

- thermoactivée
- et (ou) induite par une contrainte mécanique

Relaxations secondaires à basse température ($T\gamma$, $T\beta$)

Transition vitreuse (Tg) [relaxation principale α]

Dynamique d'écoulement de la chaîne entière (rôle des enchevêtrements éventuels)

Température croissante

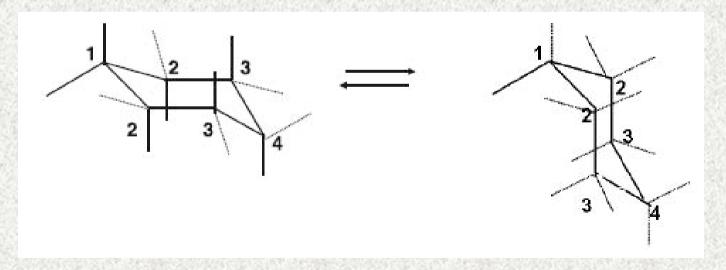


Relaxations secondaires à basse température

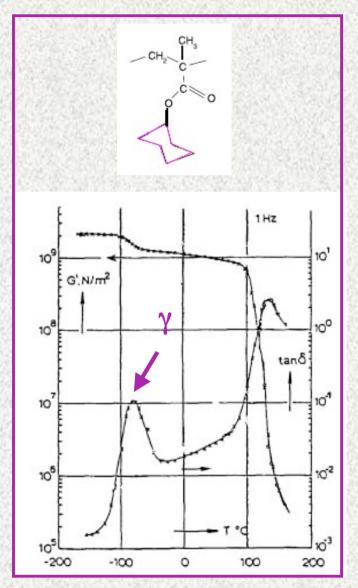
Principaux moyens d'identification et de caractérisation :

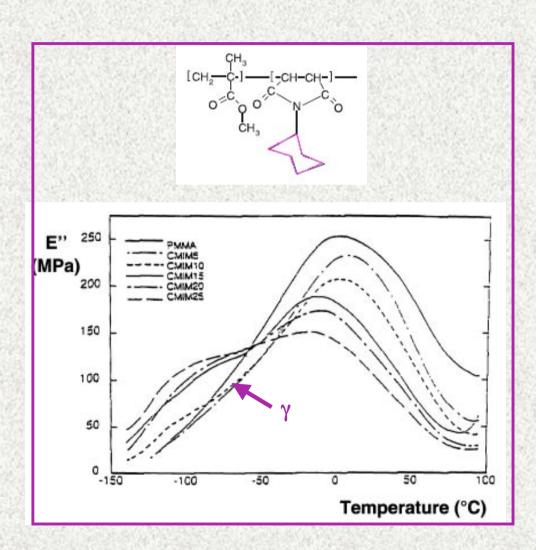
Analyse dynamique mécanique Analyse diélectrique (si groupe polaire) RMN haute résolution dans l'état solide

Ex. 1: transition chaise-chaise du groupe cyclohexyle

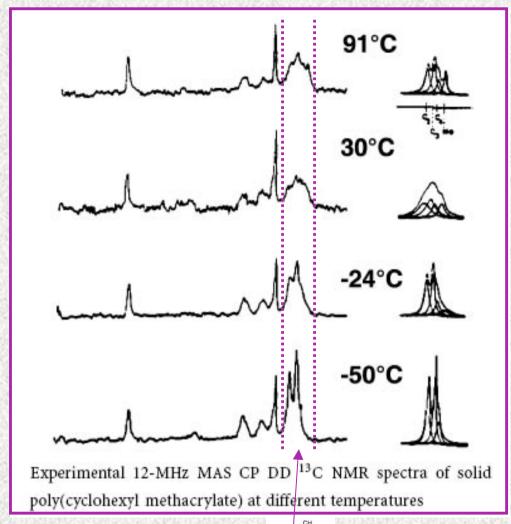


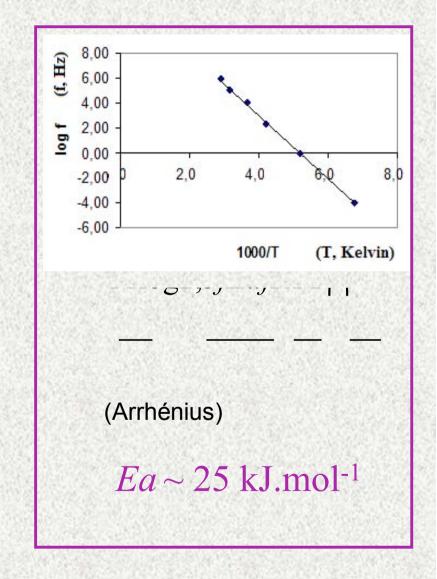
Transition chaise-chaise du groupe cyclohexyle = relaxation γ





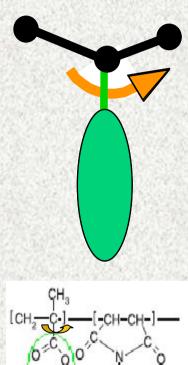
Transition chaise-chaise du groupe cyclohexyle = relaxation γ

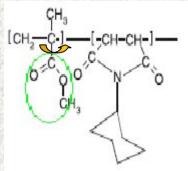




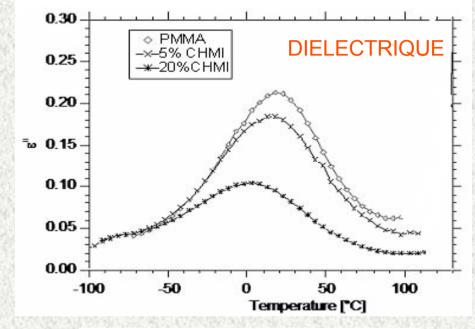


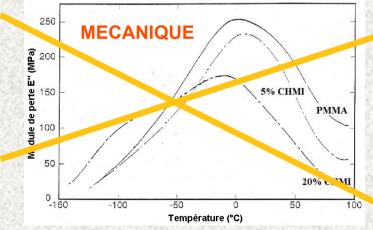
Ex. 2 : rotations (ou oscillations) de groupes latéraux





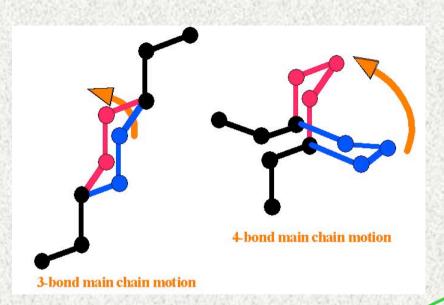
Processus Arrhénien
Ea ~ 80 kJ.mol⁻¹ Cer





Centre d'Alembert, ORSAY (11/05/06)

Ex. 3 : torsions (localisées) de la chaîne principale

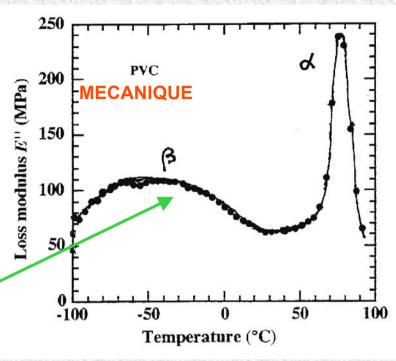


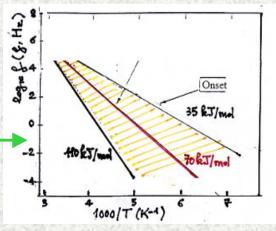
Cas de polymères sans chaîne latérale



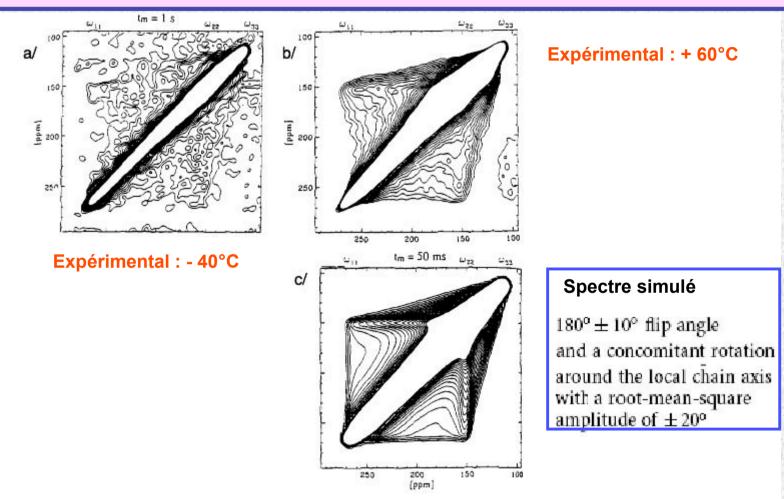
distribution des fréquences de mouvements

Centre d'Alembert, ORSAY (11/05/06)





Ex. 4 : coopérativité des mouvements β du PMMA



2D exchange ¹³C NMR spectrum of the carboxyl of PMMA. **a** PMMA with 20% of ¹³COO-labelled side groups at – 40 °C and $t_{\rm m}=1$ s, the contour lines are linear between 0.5 and 5% of the maximum intensity. **b** Spectrum at 60 °C and $t_{\rm m}=50$ ms. **c** Best simulation of the spectrum in **b**,

Description thermodynamique des mouvements β coopératifs (Starkweather)

$$\Delta G_a = \Delta H_a - T\Delta S_a$$

fréquence v du mouvement :

$$v = (kT/2\pi h) \exp(-\Delta G_a/RT) = (kT/2\pi h) \exp(-\Delta H_a/RT) \exp(\Delta S_a/R)$$

Ea = RT [1 +
$$\ln(k/2\pi h)$$
 + $\ln(T/v)$] + $T\Delta S_a$

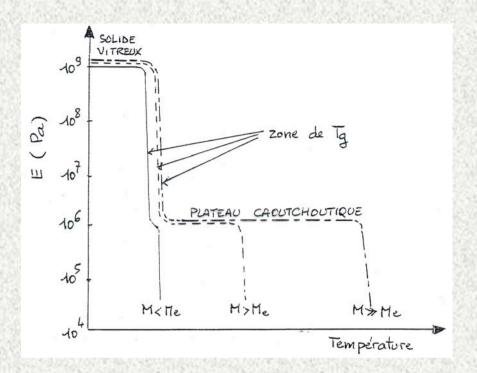
Pour une fréquence de relaxation de 1 Hz et une température T* du massif de relaxation

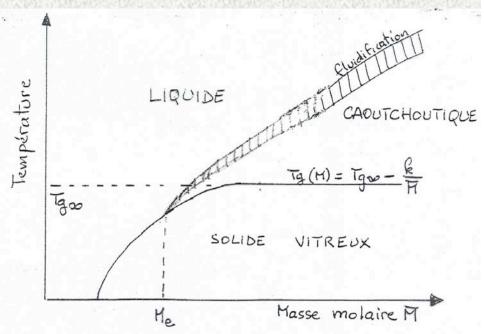
$$\Delta H_a = Ea - RT^*$$

$$T^*\Delta S_a = Ea - RT^* [1 + ln(kT^*/2\pi h)]$$

Mouvements coopératifs si ∆Sa ~ 100 J.K⁻¹.mol⁻¹

► Transition vitreuse





diagrammes d'état d'un polymère amorphe

Principaux moyens d'identification et de caractérisation :

Essais mécaniques

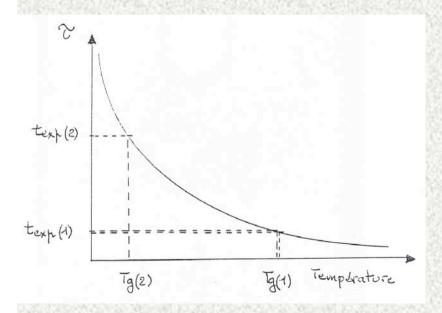
Analyse enthalpique différentielle

Analyse diélectrique (si motif de répétition polaire)

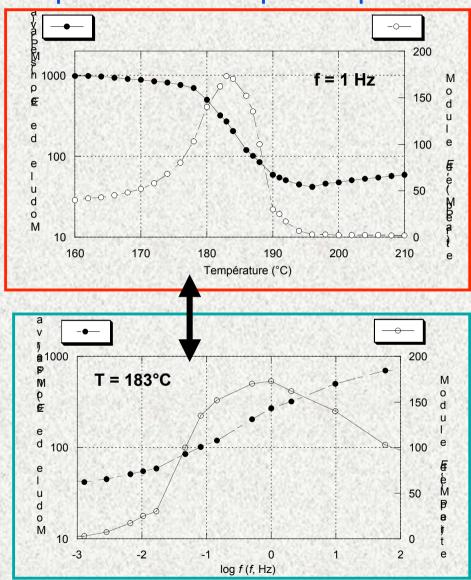
Méthodes de modélisation moléculaire

Transition vitreuse : une transition cinétique

Notion de «temps expérimental»

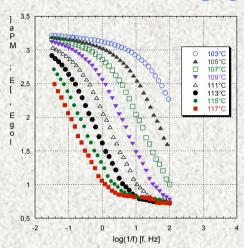


Equivalence temps-température



Transition vitreuse : une transition cinétique

Courbe maîtresse





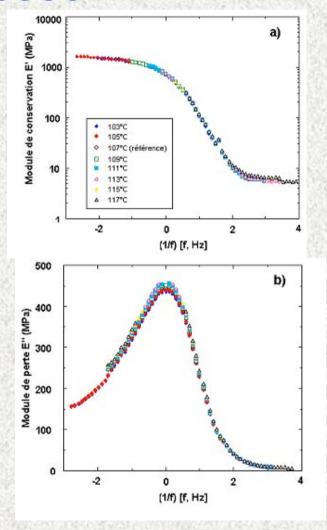
 $E(T,f) = E(To, fo.a_{T/To})$

Idem pour E" avec les mêmes facteurs de glissement log a(T/To)



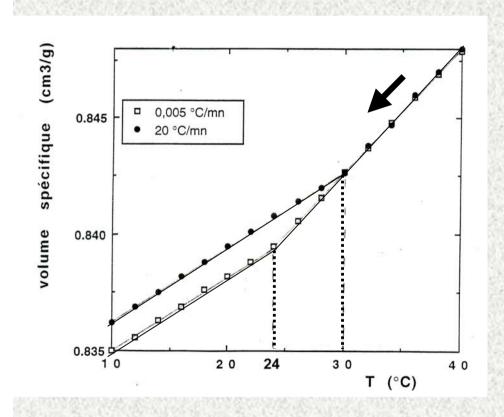


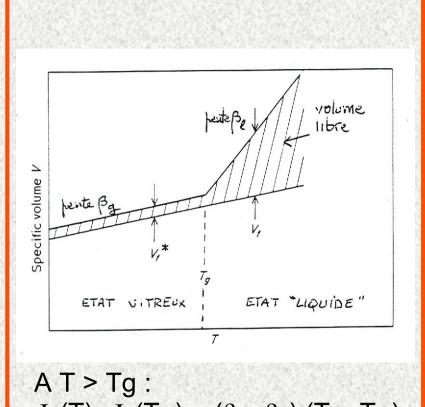
Loi WLF



Théories de la Tg

Approche de type « volume libre »



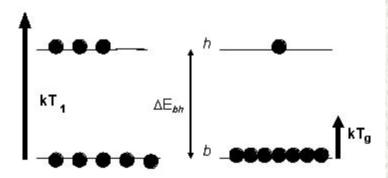


A T > Tg :
$$\Phi_f(T)-\Phi_f(Tg)=(\beta_l-\beta_g) (T-Tg)$$

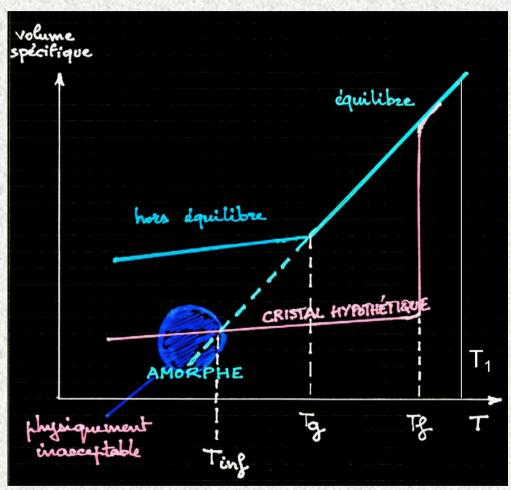
Théories de la Tg

Approche « thermodynamique »

État vitreux = État conformationnel hors équilibre

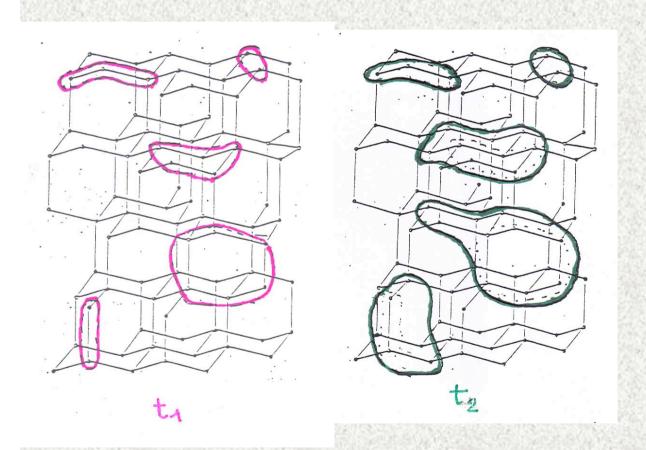


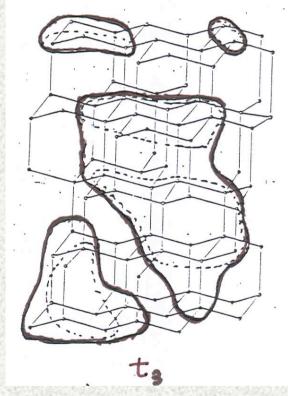
Mise en évidence d'une température T_{inf}



Méthodes de simulation des mouvements moléculaires

Influence du temps de simulation $(t_3 > t_2 > t_1)$



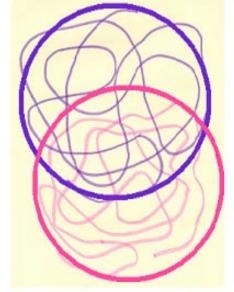




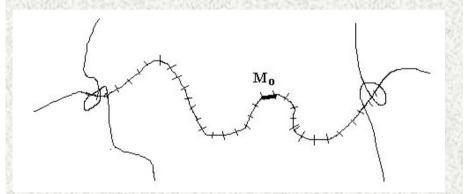
Mise en évidence des enchevêtrements

Principaux moyens d'identification et de compréhension : Analyse dynamique mécanique (plateau caoutchoutique) Rhéologie (dans la zone d'écoulement) Modèles théoriques

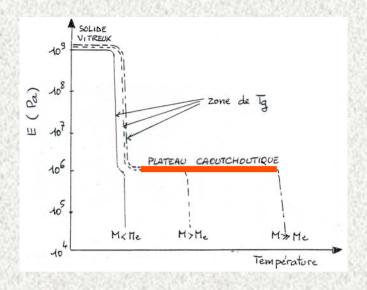




Images d'enchevêtrements



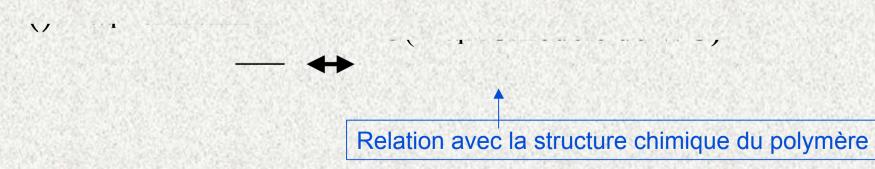
Masse entre enchevêtrements : $M_e = \langle n_e \rangle M_o$ Densité d'enchevêtrements : $\frac{V_e}{P} = \frac{P}{N_A} \frac{N_e}{M_e}$



Plateau caoutchoutique transitoire

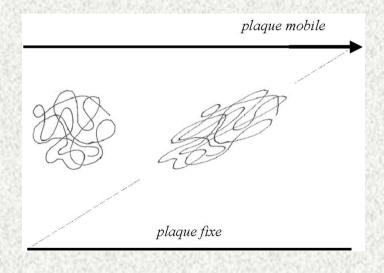
= signature des enchevêtrements



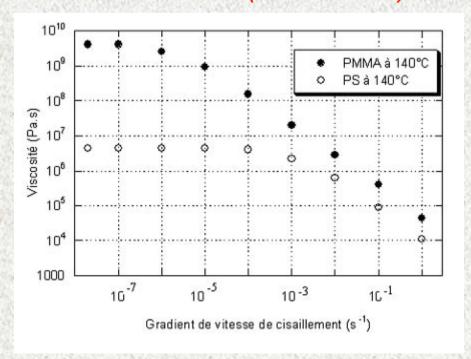


Ecoulement à l'état liquide

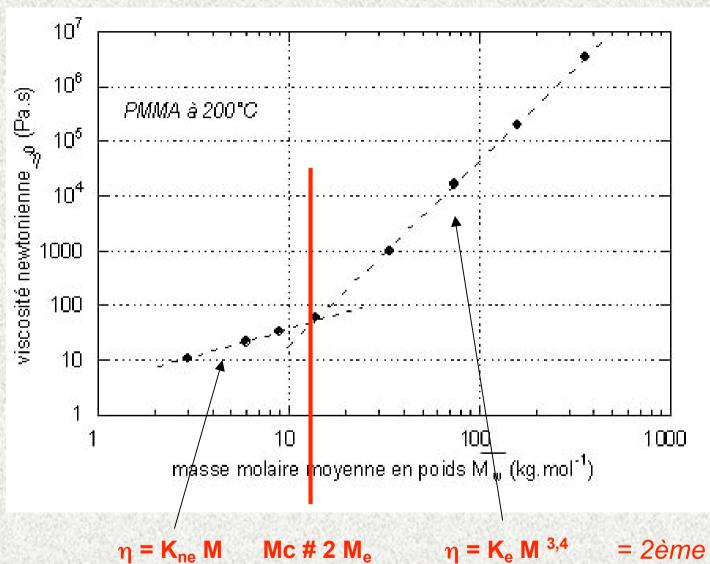
= caractérisation de la viscosité



régime newtonien régime non newtonien (rhéofluidifiant)



Ecoulement à l'état liquide (2)





 $\eta = K_{ne} M$

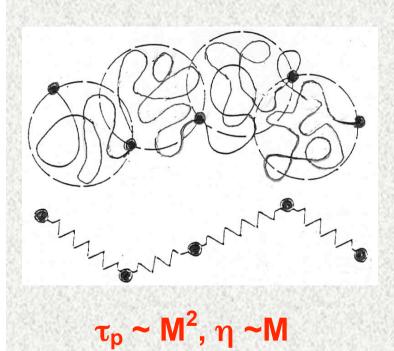
(11/05/06)

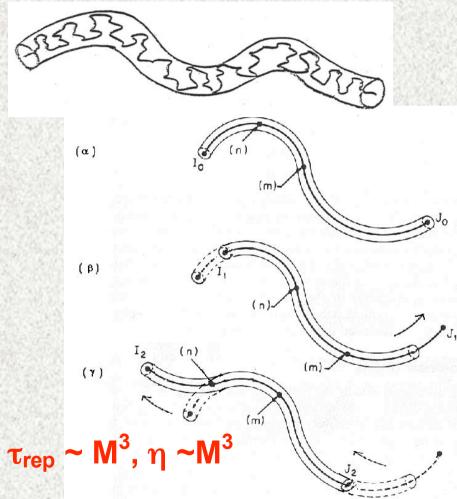
Centre d'Alembert, ORSAY

= 2ème signature des enchevêtrements

Modèles théoriques

Pour la chaîne non enchevêtrée Modèle de ROUSE Pour la chaîne enchevêtrée Modèle de reptation (de Gennes, Doï, Edwards)





Centre d'Alembert, ORSAY (11/05/06)



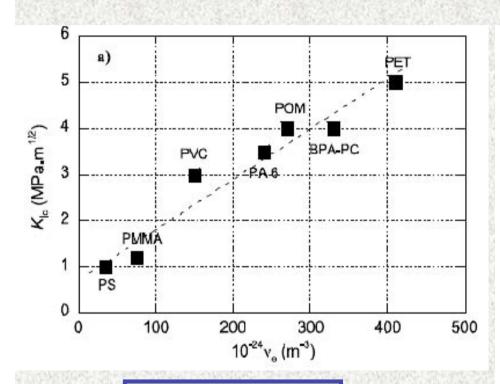
Hiérarchisation des mouvements moléculaires

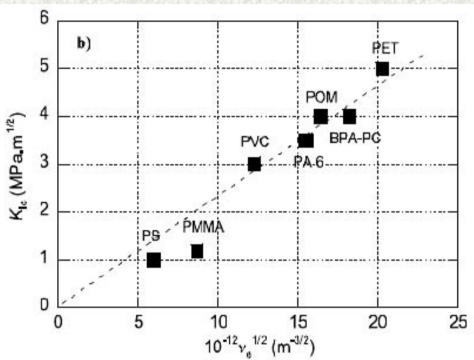
Transitions	Quelques
secondaires	liaisons
Transition	Une quinzaine
vitreuse	de liaisons
Réseaux	Plusieurs centaines
d'enchevêtrement	de liaisons

Température croissante

Temps d'observation croissant

► Relation entre K_{Ic} et enchevêtrements

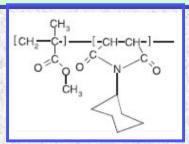


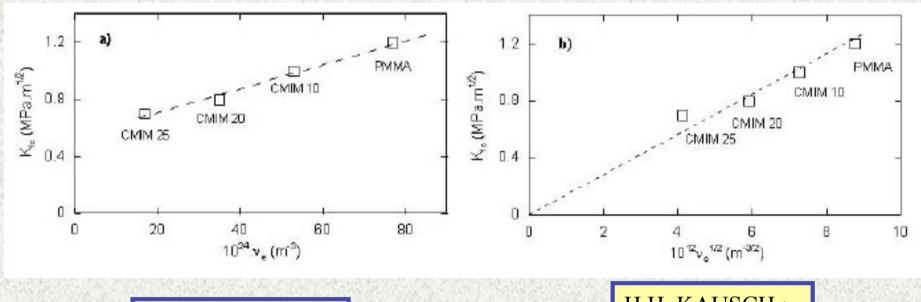


S. WU: $K_{Ic} \sim v_e$

H.H. KAUSCH : $K_{Ic} \sim \nu_e^{-1/2}$

exemple de la famille des copolymères statistiques MMA-co-CHMI



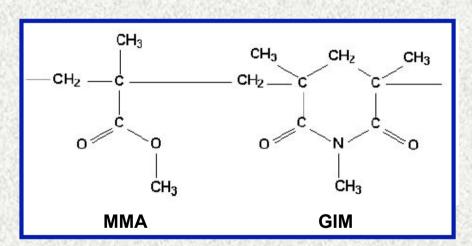


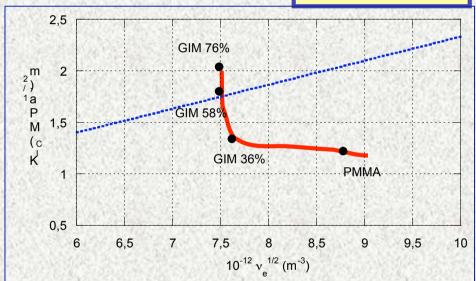
S. WU: $K_{Ic} \sim v_e$

H.H. KAUSCH : $K_{Ic} \sim \nu_e^{-1/2}$

exemple de la famille des copolymères statistiques MMA-co-GIM

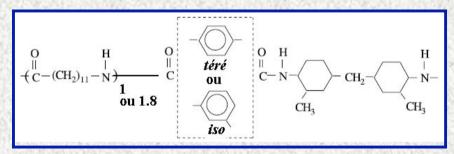
droite $K_{Ic} \sim v_e^{1/2}$

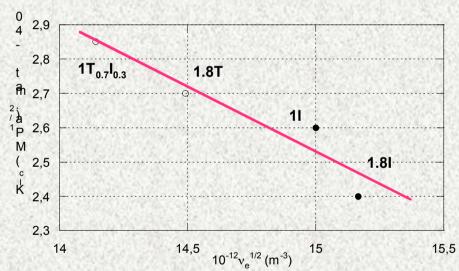




comportement à mettre en relation avec l'accroissement de coopérativité des mouvements de relaxation secondaire β

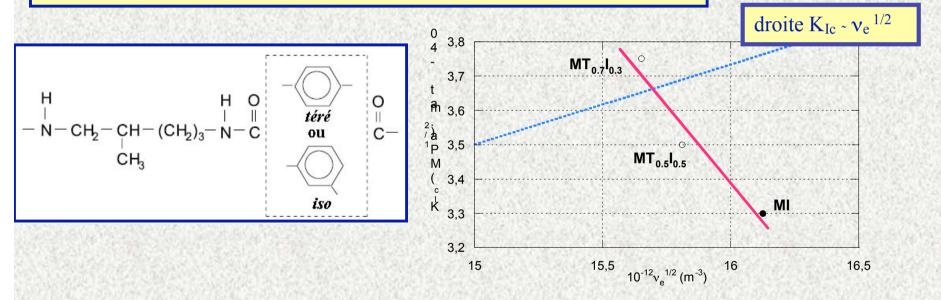
exemple d'une 1ère famille des polyamides semi-aromatiques amorphes





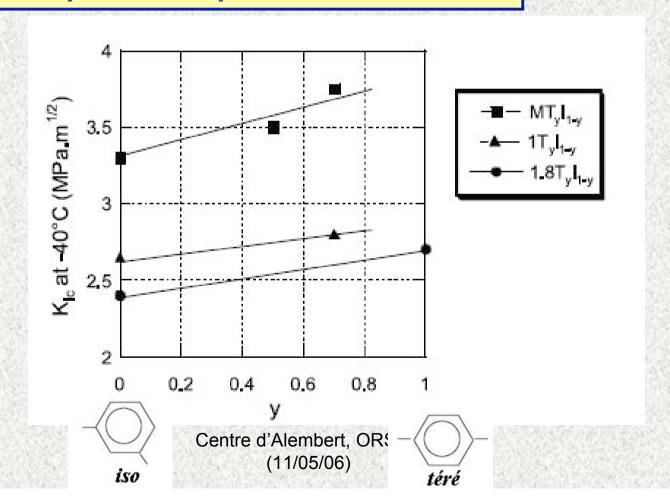
comportement à mettre en relation avec l'accroissement de coopérativité des mouvements de relaxation secondaire β en remplaçant des motifs iso- par des motifs téré-phtaliques

exemple d'une 2ème famille de polyamides semi-aromatiques amorphes



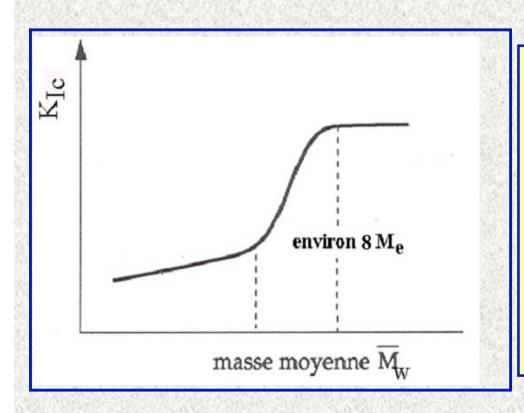
comportement à mettre en relation avec l'accroissement de coopérativité des mouvements de relaxation secondaire β en remplaçant des motifs iso- par des motifs téré-phtaliques

Conclusion sur l'ensemble des polyamides semi-aromatiques amorphes



4.

► Sensibilité de K_{lc} à la masse molaire des polymères



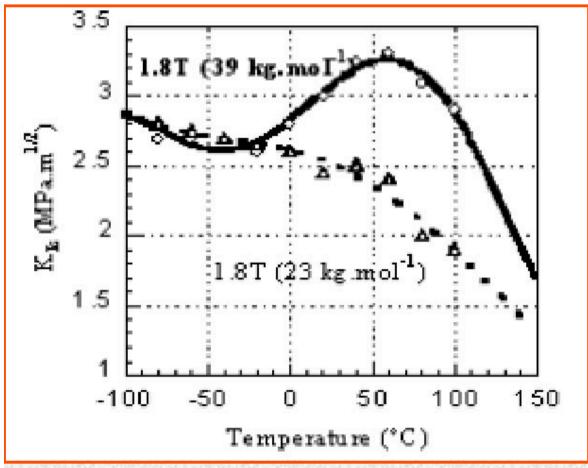
Un résultat classique pour tous les polymères: la présence de chaînes courtes accroît la fragilité

Valeurs typiques de « stabilisation » de K_{lc} :

M_w = 17 kg.mol⁻¹ pour le polycarbonate 67 kg.mol⁻¹ pour le polyméthacrylate de méthyle 147 kg.mol⁻¹ pour le polystyrène

Sensibilité de K_{lc} à la masse molaire des polymères pour $\overline{M_w} > 8 M_e$

Exemple des polyamides semi-aromatiques à différentes températures



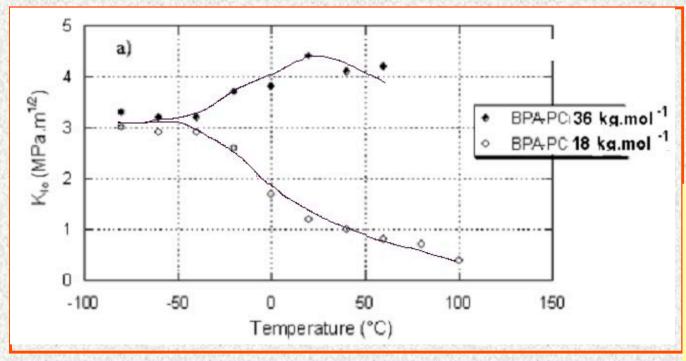
Basse température : PAS D'EFFET (craquelures par scission de chaînes)

Haute température : SENSIBILITE A LA MASSE (craquelures par désenchevêtrement; stabilisation des fibrilles à forte masse)

Centre d'Alembert, ORSAY (11/05/06)

Sensibilité de K_{lc} à la masse molaire des polymères pour $\overline{M_w} > > 6 M_e$

Même résultat pour le polycarbonate de bis-phénol-A ...



.. et pour de nombreux autres polymères amorphes

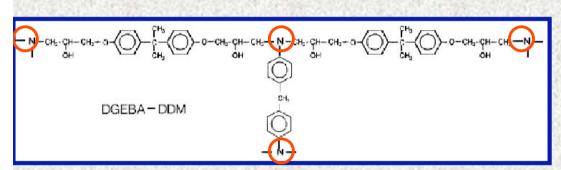
Basse température : PAS D'EFFET (craquelures par scission de chaînes)

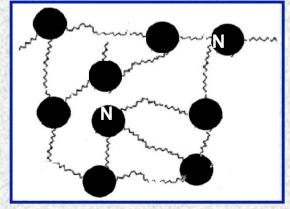
Haute température : SENSIBILITE A LA MASSE (craquelures par désenchevêtrement; stabilisation des fibrilles à forte masse)

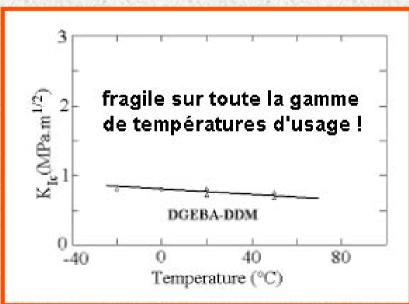
5.

Nouveaux remèdes à la fragilité des réseaux thermodurcissables

Cas du réseau époxy-amine pur (exemple de la résine DGEBA-DDM)

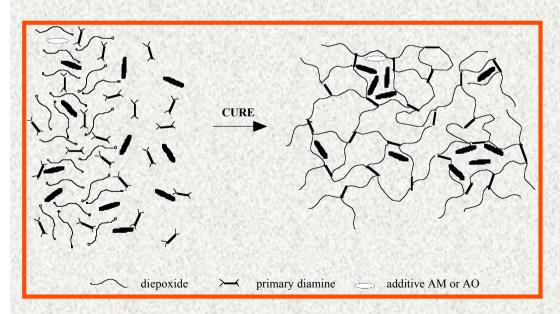


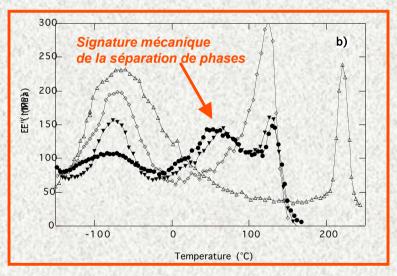




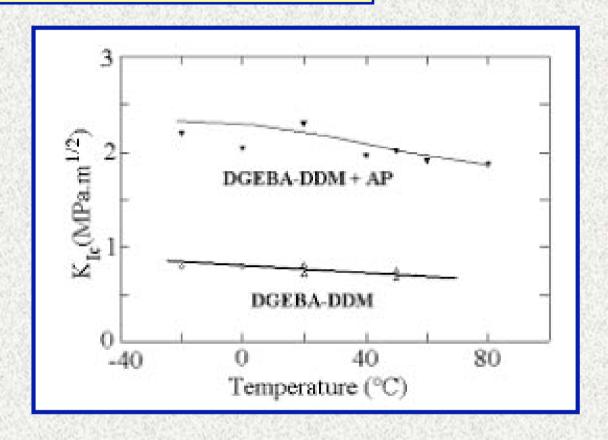
Centre d'Alembert, ORSAY (11/05/06)

Cas des réseaux époxy-amine-antiplastifiant présentant une nano-séparation de phases





K_{Ic} des réseaux époxy-amine-antiplastifiant présentant une nano-séparation de phases



► Approche généralisée à d'autres thermodurs : poly(thiouréthanes)

Droger, N.; Halary, J. L.; Robert, G., Patent WO2005033190, April 14, 2005.

Cas de réseaux hybrides méthacrylate de méthyle - nanosilice

$$\begin{array}{c} \text{SiO}_{2} \\ -\text{OH} \\ + \\ \text{CI-Si-}(\text{CH}_{2})_{3} - \text{O-C-C-C} \\ \text{CH}_{3} \\ \text{CH}_{3} \\ \text{O} \\ \end{array}$$

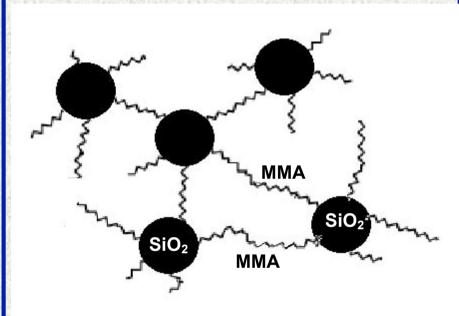
$$\begin{array}{c} \text{CH}_{3} \\ \text{CH}_{3} \\ \text{O} \\ \text{CH}_{3} \\ \text{O} \\ \end{array}$$

$$\begin{array}{c} \text{CH}_{3} \\ \text{CH}_{3} \\ \text{CH}_{3} \\ \text{O} \\ \end{array}$$

$$\begin{array}{c} \text{CH}_{2} \\ \text{CH}_{3} \\ \text{CH}_{3} \\ \text{O} \\ \end{array}$$

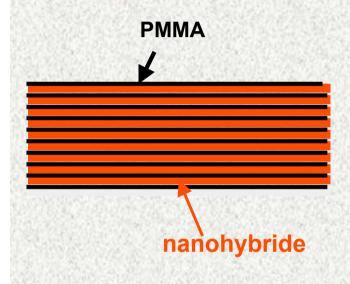
$$\begin{array}{c} \text{CH}_{2} \\ \text{CH}_{3} \\ \text{CH}_{3} \\ \text{CH}_{2} \\ \text{CH}_{3} \\ \end{array}$$

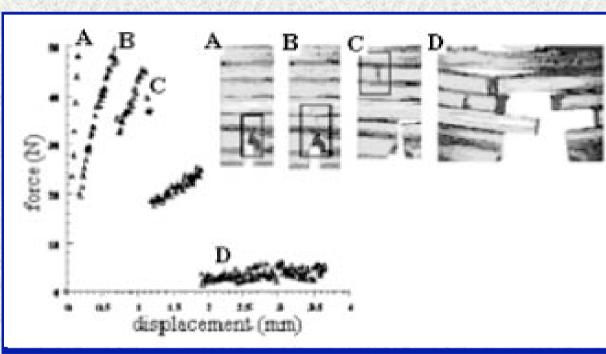
$$\begin{array}{c} \text{CH}_{3} \\ \text{CH}_{2} \\ \text{CH}_{3} \\ \text{CH}_{3} \\ \text{COOCH}_{3} \\ \end{array}$$



Polyméthacrylate de méthyle : K_{lc} ~ 1,2 MPa.m ^{1/2} Nanohybride : K_{lc} ~ 0,9 MPa.m ^{1/2} (très fragile !)

► Cas de stratifiés méthacrylate de méthyle – nanosilice (1 mm) / polyméthacrylate de méthyle (100 µm)





► Fort renforcement par déviations de fissure Rupture couche par couche

6.

Conclusions

Une approche moléculaire des propriétés de rupture de familles de polymères « modèles » :

- Conduit à remettre en cause certaines idées reçues
- ▶ Permet de proposer des solutions originales pour le renforcement des matériaux

Remerciements:

Benoît Brûlé, Stéphane Cros, Nicolas Droger, Muriel Mauger, Valérie Sauvant, Laurent Tézé

Alain Burr, Lucien Monnerie, H. Henning Kausch

Merci de votre attention!