

Journée R&D MECANIQUE IN2P3 du 19/03/2015

Matériaux composites : Problématiques liées à une pièce de grande taille

Marc Anduze



LLR Ecole Polytechnique
F - 91128 PALAISEAU Cedex

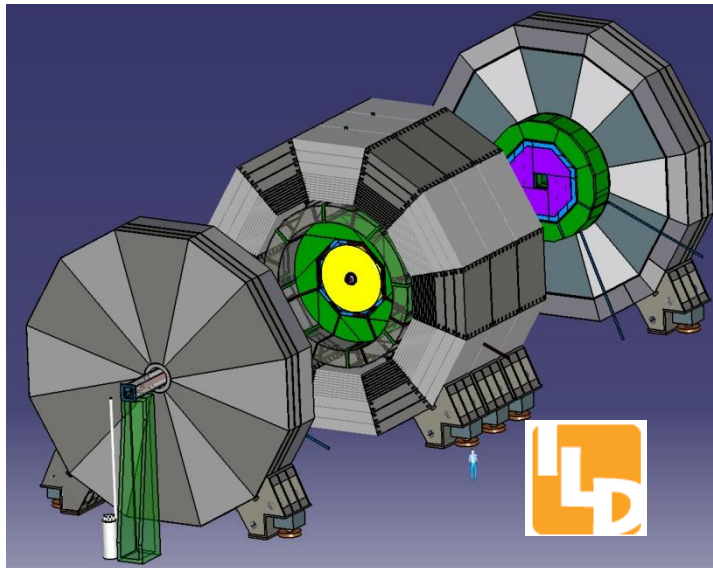
Cadre de l'Etude (1/3)

❑ Projet : Calorimètre Electromagnétique (ECAL) pour l'ILC

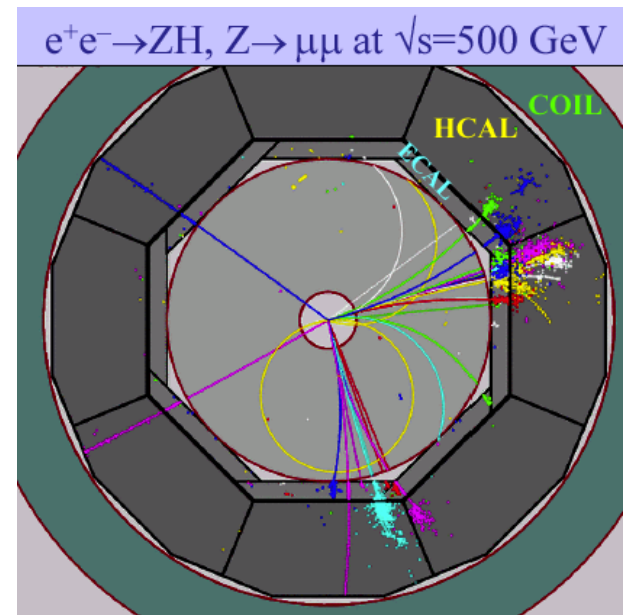
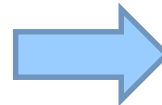
Concevoir un calorimètre adapté à la physique du collisionneur linéaire International.

La meilleure approche à l'analyse de la physique attendue consiste à être capable de reconnaître individuellement chaque particule d'un évènement (PFLOW) :

Densité, compacité et **granularité** du calorimètre très élevées avec un minimum de **zones mortes** : **ECAL W/Si**



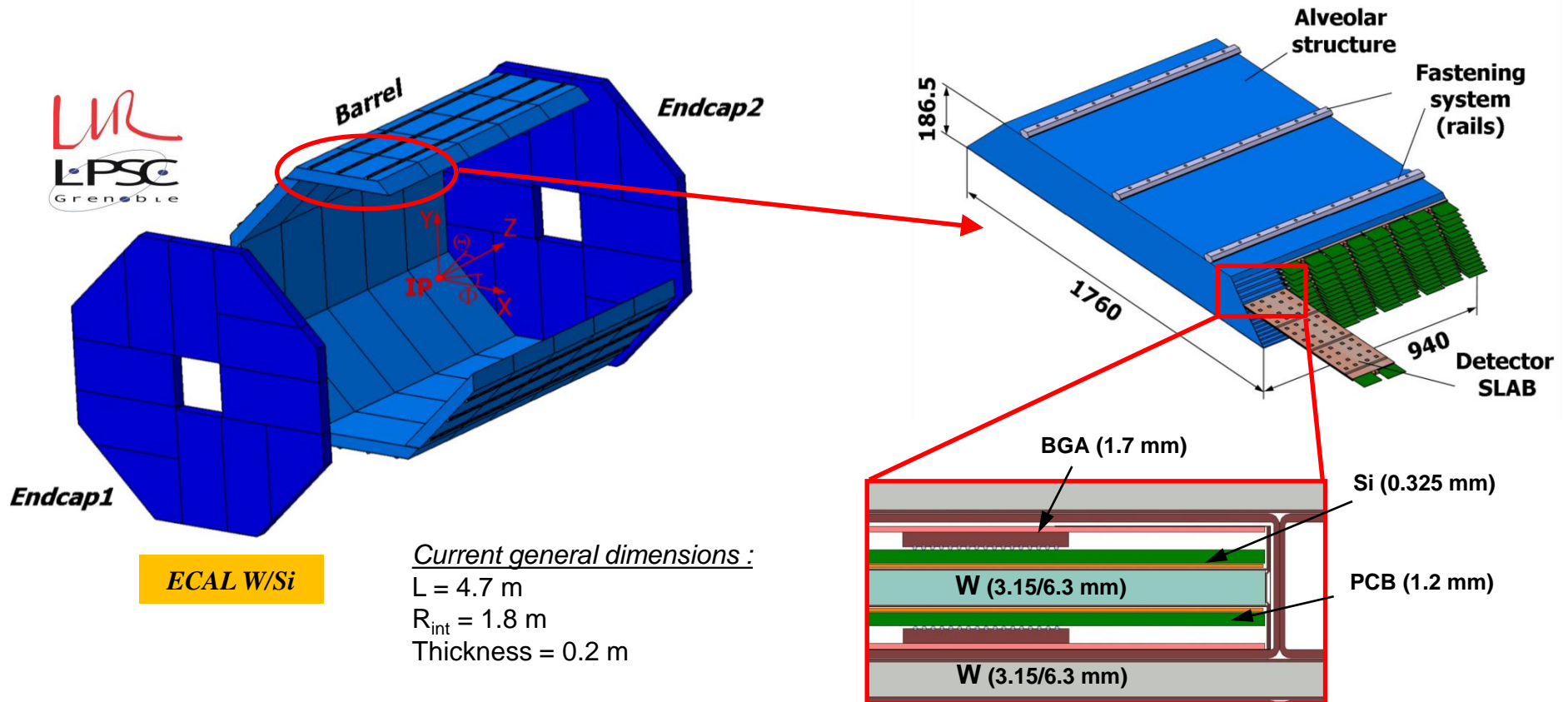
Maquette CATIA du détecteur ILC



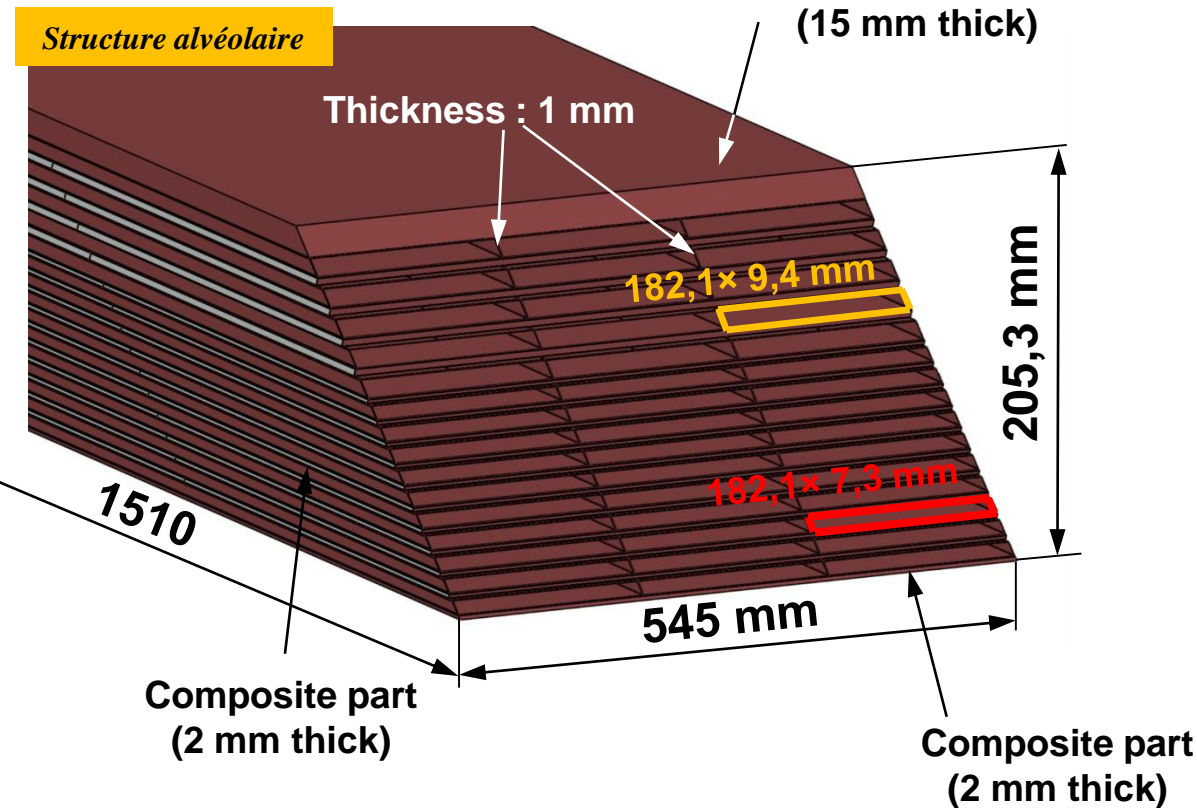
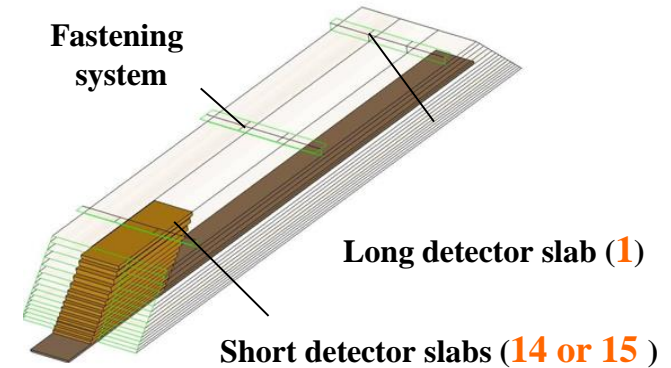
Exemple de simulation d'évènements

Cadre de l'Etude (2/3)

- ❑ Concept de **structure alvéolaire** auto portante en matériau composite (Carbone/Epoxy), incluant la moitié de l'absorbeur (plaques de W) dans laquelle sont insérés les éléments de détection (Slabs)
- ❑ Concept repris à la fois pour le **barrel** (40 modules) et les 2 **Endcaps** :



- Définition d'un **prototype technologique**, représentatif de la structure finale en terme de dimensions, de formes et de traversée de matière :



Principales caractéristiques

- 1 structure : ~ 23 X₀
(plaques de W : 20x2,1mm + 9x4,2mm)
- sizes : 1510x545x205,3 mm³
- Thickness of slabs : 6,8 mm
(W=2,1mm)
- VFE inside detector
- Nb of channels : ~37890 (5.5x5.5 mm²)
- Weight : ~ 700 Kg



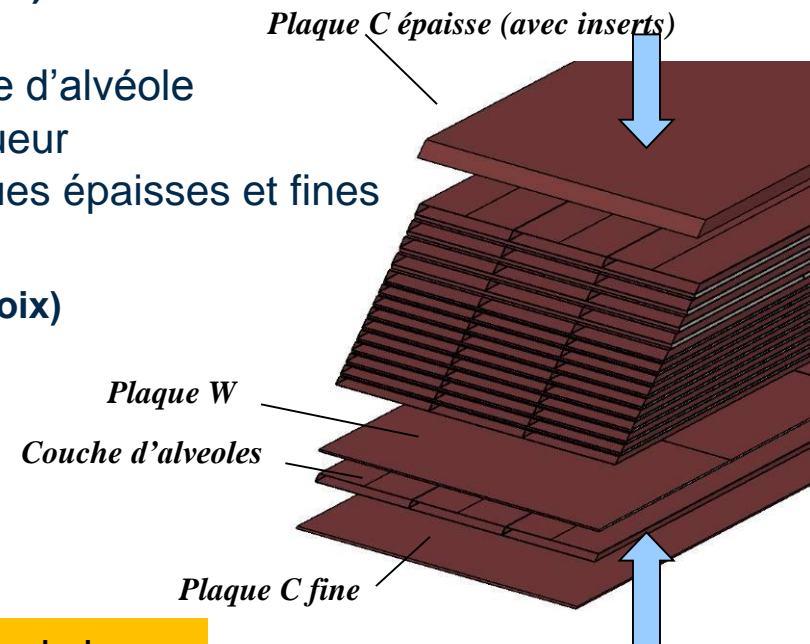
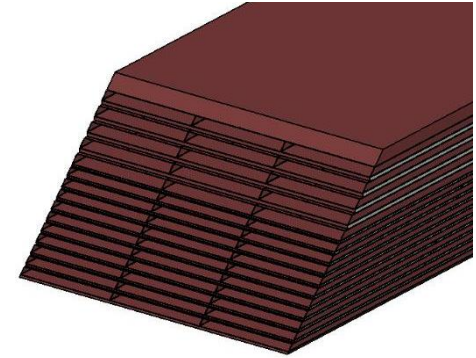
Etude des procédés de fabrication

❑ **Principe 1 - structure monobloc** : obtention de la pièce finale en une **seule étape**

- ☺ Une seule cuisson autoclave
- ☺ Bon comportement mécanique lié à une polymérisation unique
- ☹ Moule métallique très complexe
- ☹ Contrôle très rigoureux du cycle de polymérisation (inertie thermique W+moule métallique, homogénéité ...)
- ☹ Risque important de rater la structure (récupération du W ?)

❑ **Principe 2 - structure assemblée** : Chaque couche d'alvéole est **obtenue indépendamment**, **coupée** à la bonne longueur (biseau à 45°) puis **recollée** avec les plaques de W, plaques épaisses et fines lors d'une dernière cuisson autoclave

- ☺ Industrialisation des couches d'alvéoles (inspection & choix)
- ☺ Réduction de la complexité des moules
- ☺ Risque modéré de rater la structure
- ☹ Plusieurs moules sont nécessaires
- ☹ Plusieurs cuissons autoclave
- ☹ Comportement mécanique d'une « pièce collée »



Principe 2 choisi pour le prototype



Etape ① : plaques composites

□ Fabrication **plaque épaisse** (LPSC, Denis Grondin) :

- Préimprégnés :

HexPly®M10 (HEXCEL)
carbone Haute résistance, 12000 fils
grammage 600 g/m², SERGE 2x2,
Résine M10 à 42 %

- Stratifié 15 mm :

20 couches HexPly®M10
+ 2 couches de recouvrement des inserts
(film Redux 609 - 300g/m²)

- Cuisson autoclave :

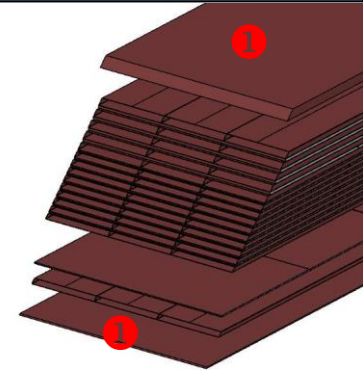
2 paliers @3bars :
1h30@80°C & 1h30@120 °C
(montée 1,5°C/min)

- inserts métalliques :

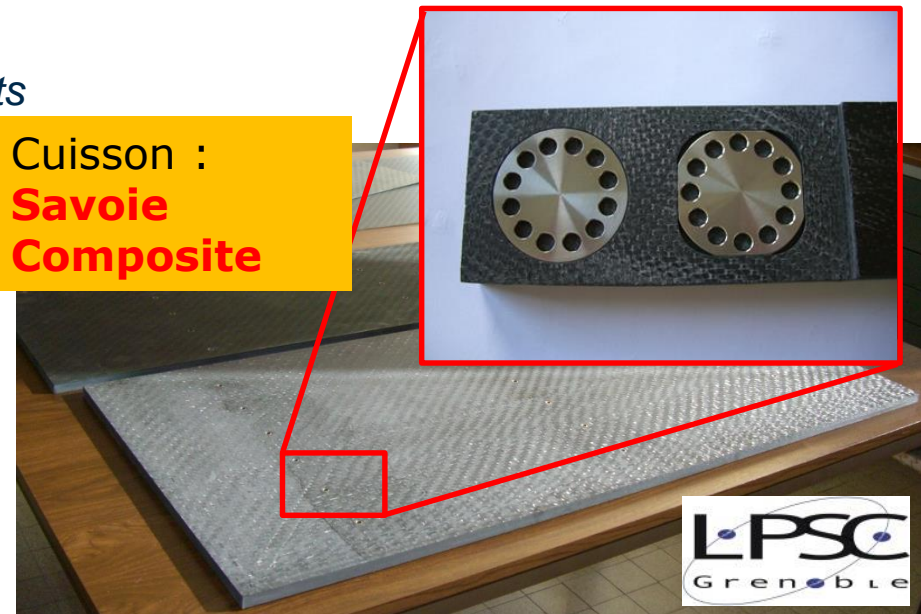
collés avec Araldite 420/A-B après
usinage des poches puis fermeture

- usinage par découpe au jet d'eau

Product Designation		M10R/42%/ 600T2/CHS-12K
Fibre Weave	-	HS Carbon 12K Twill 2x2
Mass	g/m ²	600
Nominal Cured Ply Thickness	mm	0.70



Cuisson :
Savoie Composite

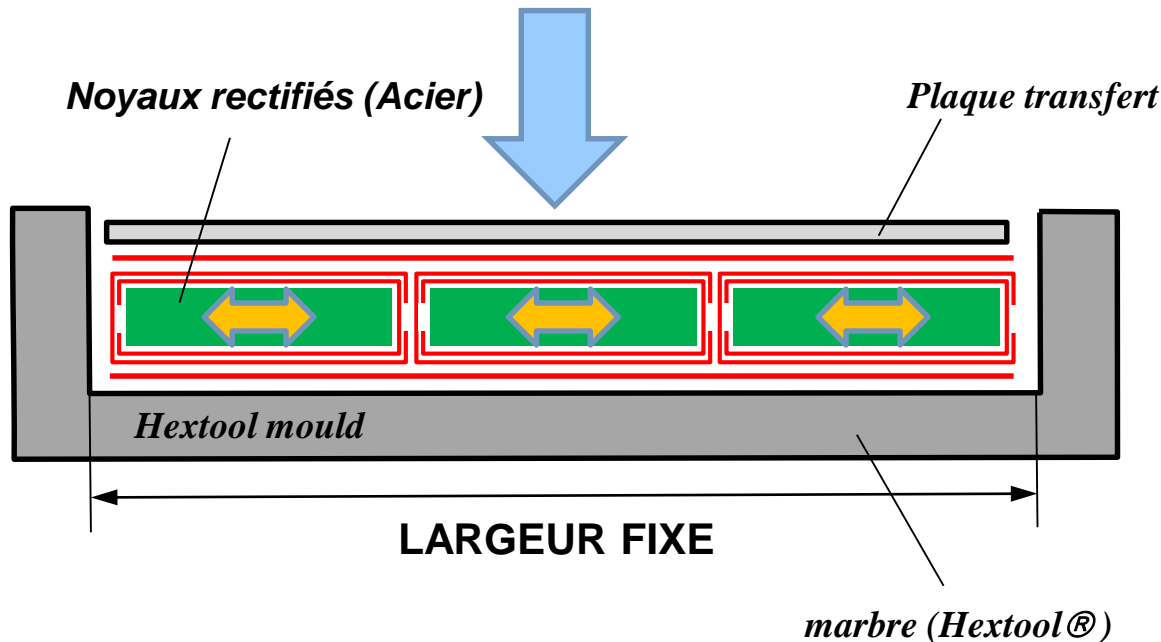
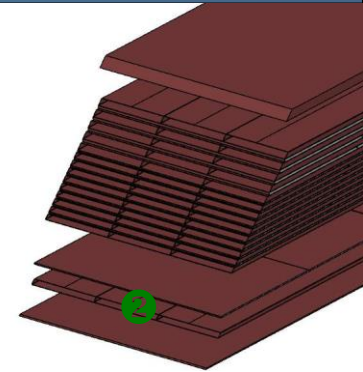




Etape ② : couche d'alvéoles (1/4)

□ Principe du moule :

- Drapage de plis de prépreg autour de **noyaux**
- Compactage vertical à l'aide de la **pression autoclave**
- Compactage horizontal à l'aide de la **dilatation différentielle** entre les noyaux (acier) et le marbre (Hextool® de chez HEXCEL ; prix₂₀₀₈ : 280 € /Kg)



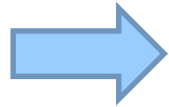
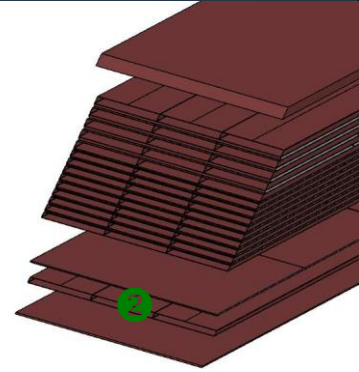
- Cuisson marbre : **Savoie Composites**
- Usinage du marbre : **Modelage Mécanique du Dauphiné**
- Usinage/rectification noyaux acier **Rectitec**



Etape ② : couche d'alvéoles (2/4)

❑ Choix du tissu/prépreg :

- Compatible avec **un procédé de collage** (résine époxy)
- Capable de réaliser des alvéoles avec **un faible rayon de courbure**



Tests de validation avec 2 types de prépregs :

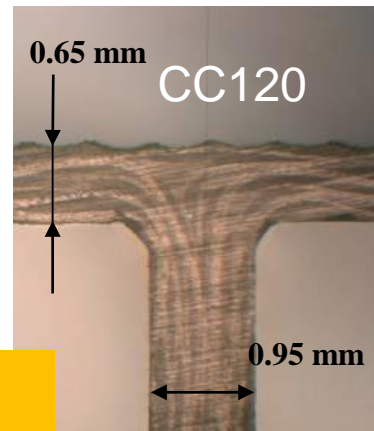
- CC120ET443 (SAATI)

carbone HR, **1000** fils
grammage 122 g/m², taffetas,
Résine ET443 à 43 %
prix₂₀₁₀ : 96,5 €/m²

- CC202ET443 (SAATI)

carbone HR, **3000** fils
grammage 204 g/m², taffetas,
Résine ET443 à 43 %
prix₂₀₁₀ : 53,6 €/m²

ARTICLE		threads x cm		fibre		thickness (mm) ± 15% (UNI EN ISO 5084)
		warp	weft	warp	weft	
		(UNI EN 1049-2)		(tex)		
CC	120	9,0	9,0	HS 1K	HS 1K	0,14
CC	202	5,1	5,1	HS 3K	HS 3K	0,25



- Composite :
Structil

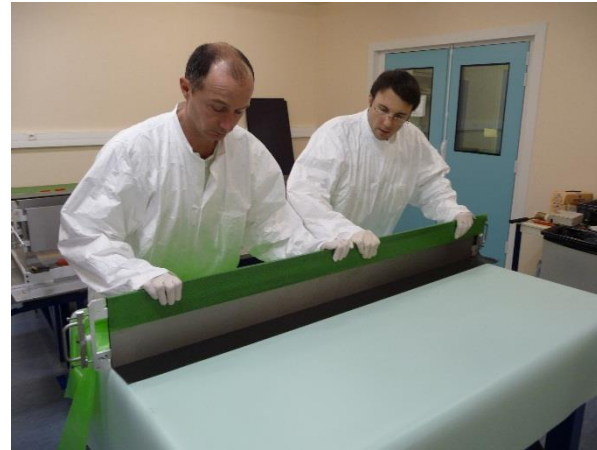


Etape ② : couche d'alvéoles (3/4)

1- préparation du moule (Alex 22)



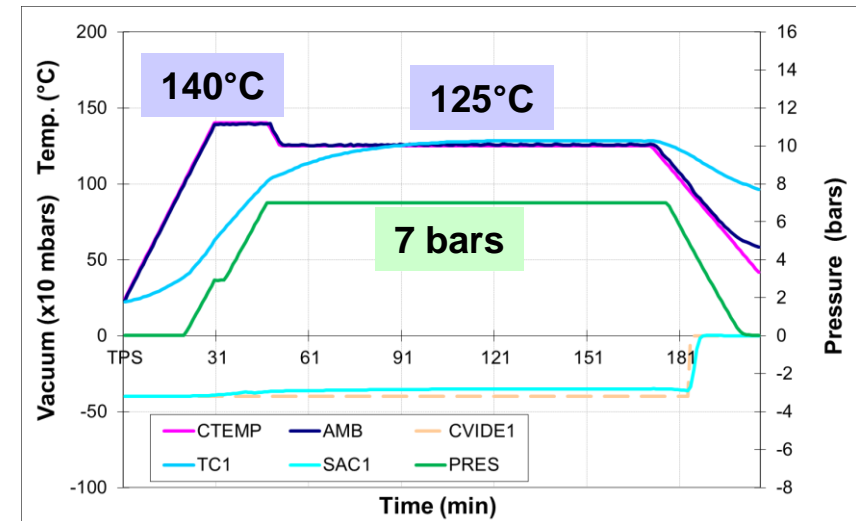
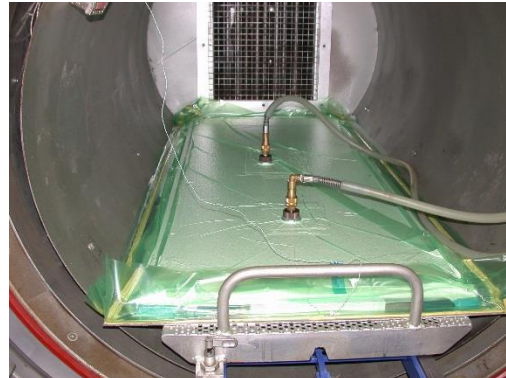
2- drapage des noyaux et construction de la pièce



3- finition (tissu d'arrachage)



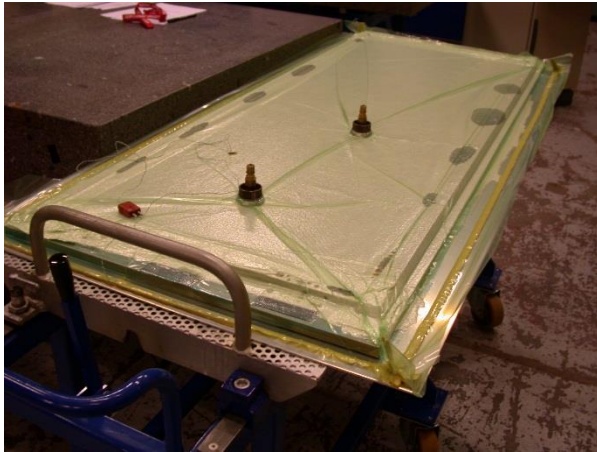
4- cuisson en autoclave



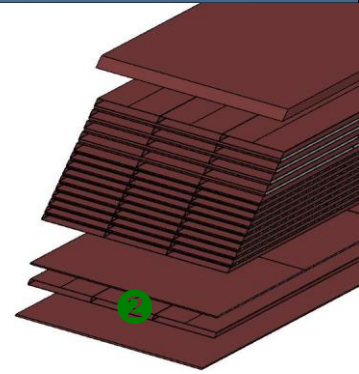
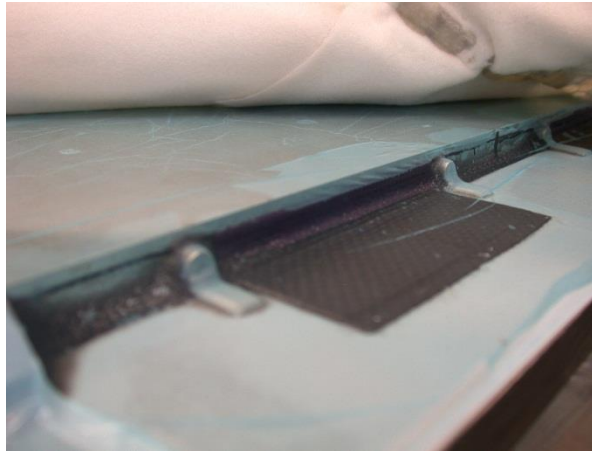


Etape ② : couche d'alvéoles (4/4)

5- après cuisson

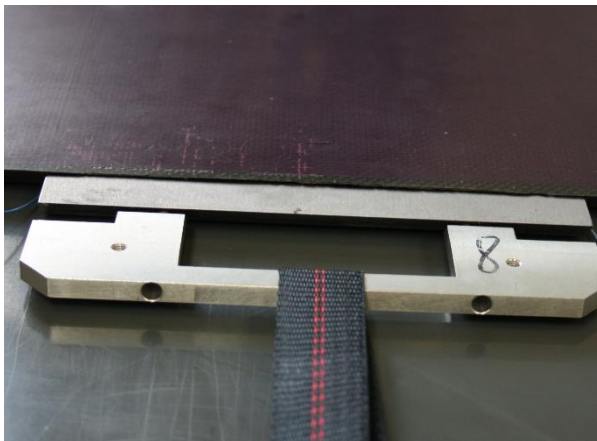


6- démoulage



- Découpe alvéoles :
DedienneComposites

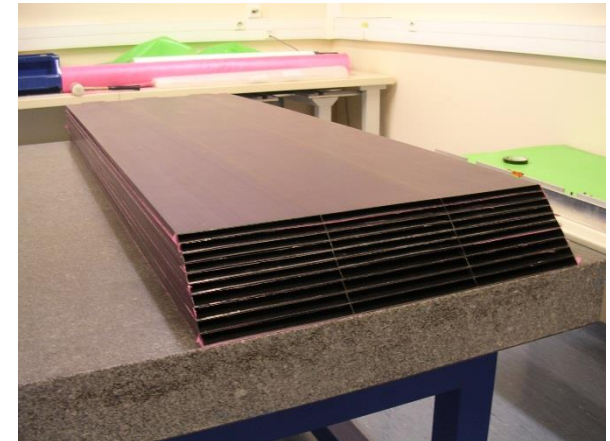
7- extraction des noyaux



8- Mise à longueur



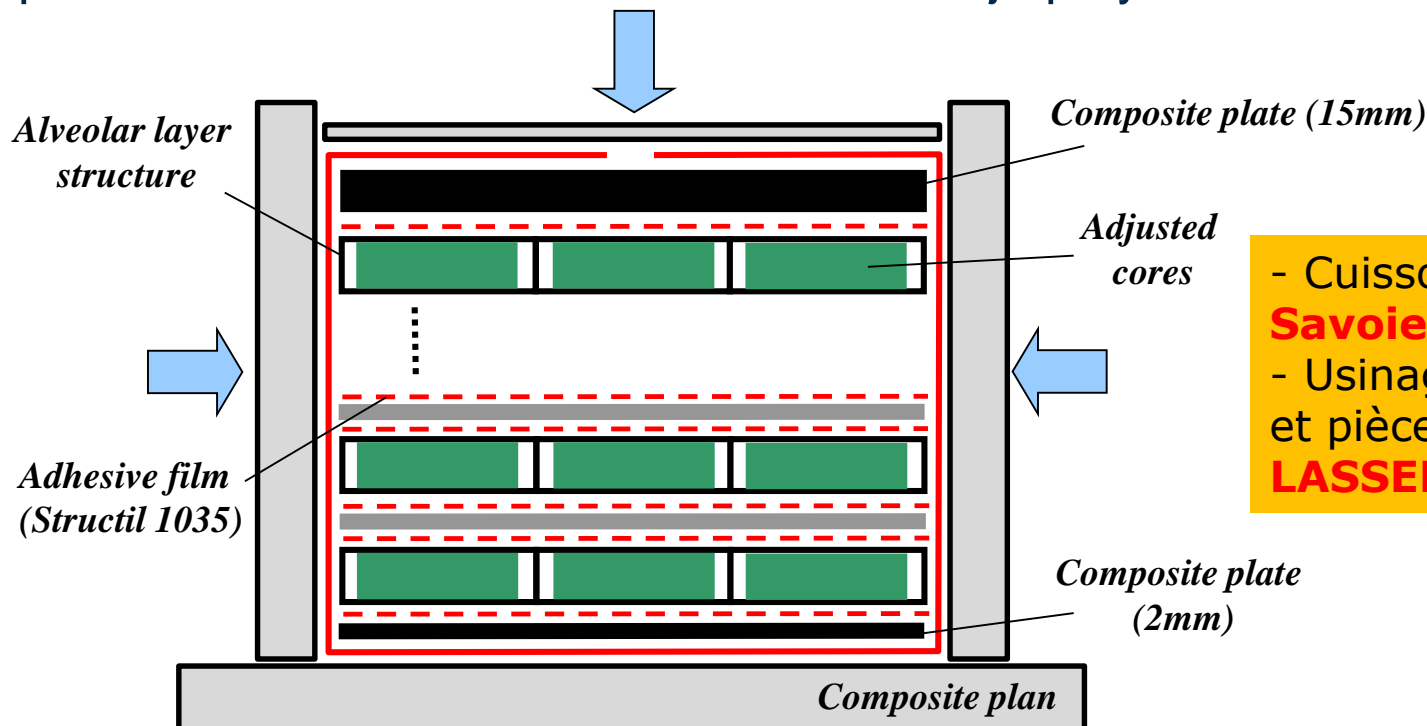
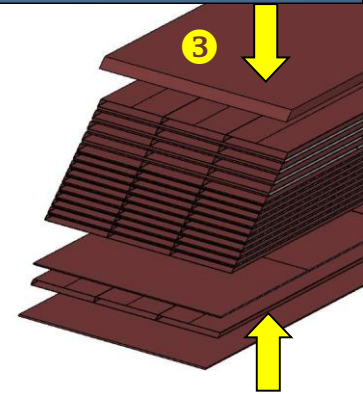
9- couches stockées



Etape ③ : Assemblage (1/7)

□ Principe du moule :

- Moule fermé et nécessité de **noyaux ajustés** pour transmettre l'effort de pression et éviter la rupture des alvéoles
- Utilisation d'un **film adhésif structurel** (ST 1035, 200g/m²) pour assembler les différents couches déjà polymérisées et les W



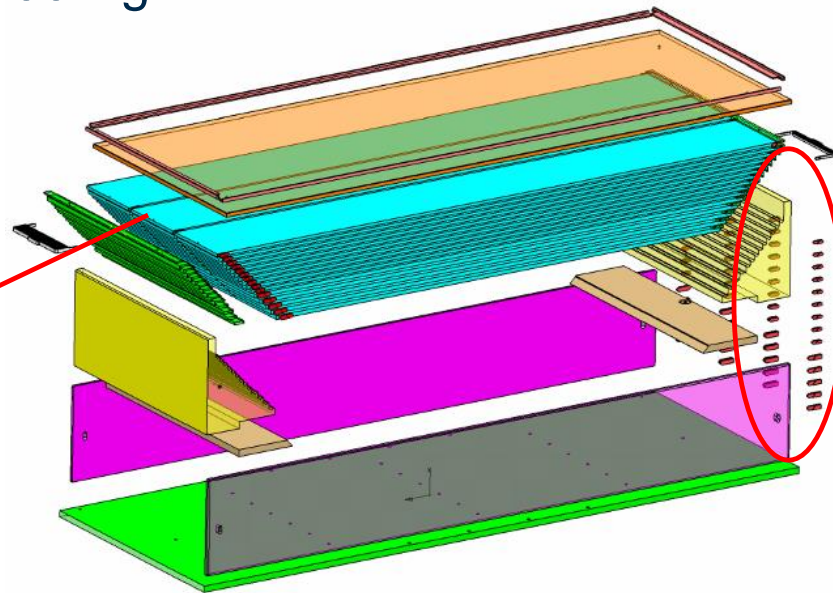
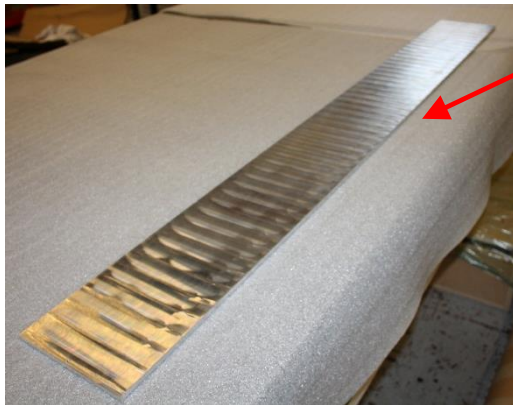
- Cuisson marbre : **Savoie Composites**
- Usinage des noyaux Alu et pièces du moule : **LASSERRE**

Etape ③ : Assemblage (2/7)

❑ Conception du moule :

- 45 **noyaux ajustés 0/-0,03** (aluminium)
- 180 **joints d'étanchéité** (silicone)
- 1 **marbre** en carbone/Epoxy
(dilatation longitudinale proche de la pièce)
- Contrôle de la position de chaque couche
- Masse totale : ~500 Kg

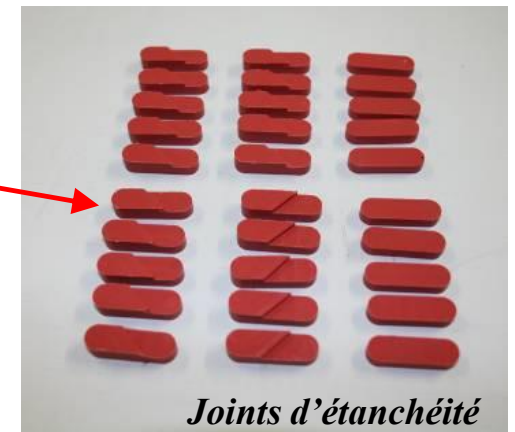
Noyaux de réassemblage



W plate

Adjusted cores

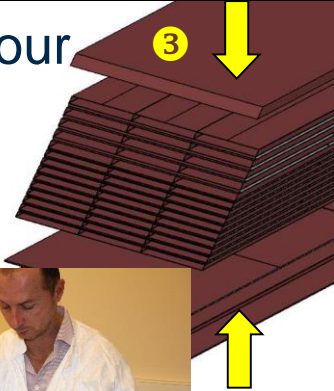
Alveolar layer structure



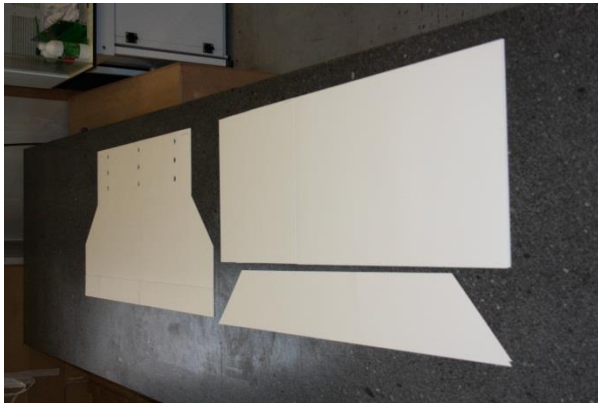
*Joints d'étanchéité
sur mesure*

Etape ③ : Assemblage (3/7)

❑ Tests thermiques : Nécessité d'étudier l'inertie thermique du moule pour adapter le cycle de cuisson (homogénéité) : **montage « à blanc »** de l'ensemble des pièces puis réalisation d'un cycle de cuisson



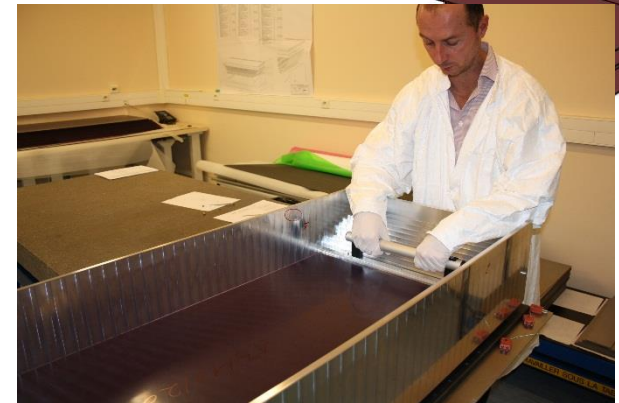
1- découpe des faux plis



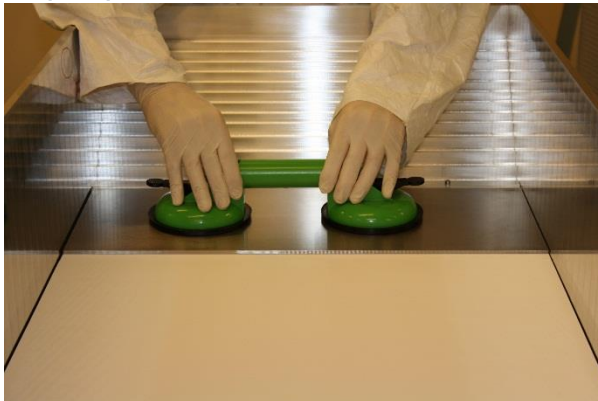
2- mise en place thermocouples



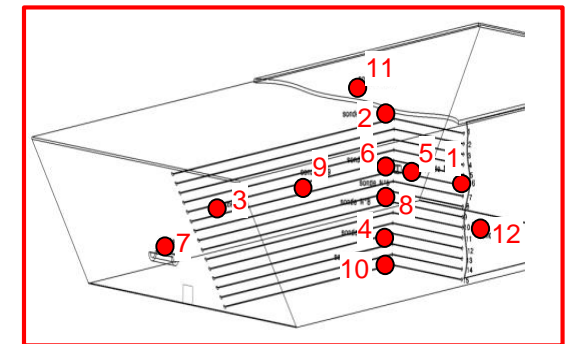
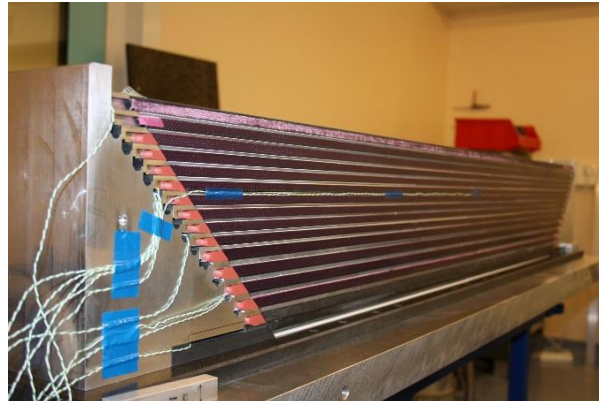
3- montage d'une couche



4- plaque de W



5- assemblage en cours



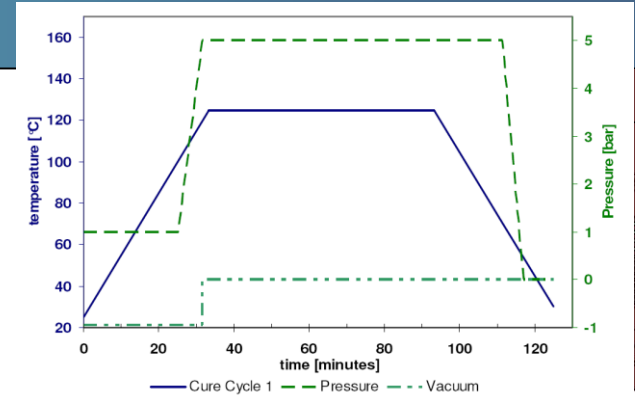
Disposition des thermocouples



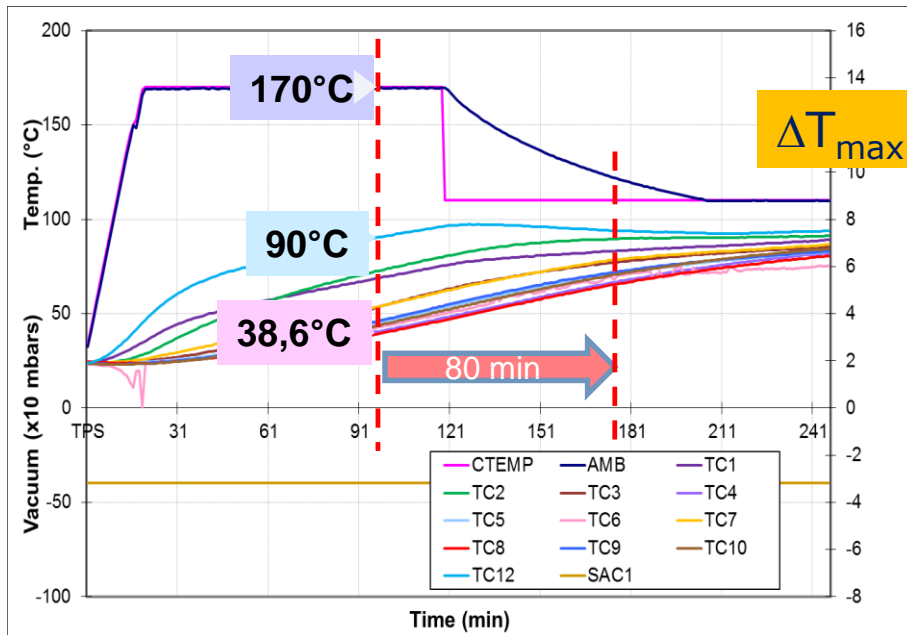
Etape ③ : Assemblage (4/7)

Tests thermiques :

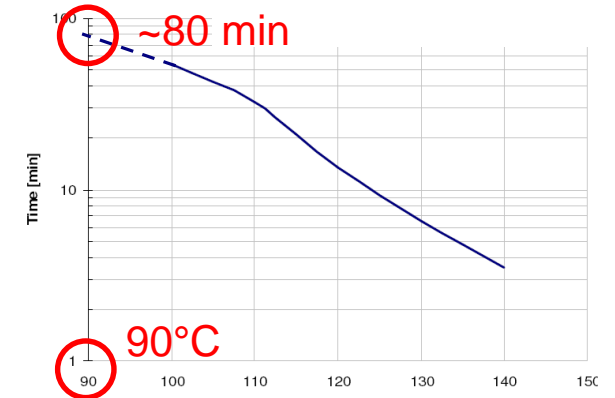
Premier cycle afin d'analyser les gradients de température entre l'intérieur et l'extérieur du moule (montée rapide jusqu'au palier à 170°C afin de reproduire le cycle constructeur au niveau de la pièce)



GEL TIME ET443 (cycle & T°gel)



Suivi de cuisson



Le gradient ΔT atteint des valeurs trop importantes pour garantir une polymérisation correcte à cœur avec un cycle de cuisson dit 'standard'



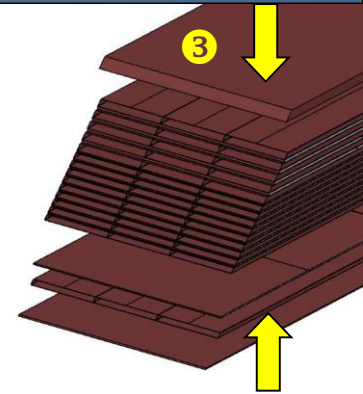
Etape ③ : Assemblage (5/7)

❑ Définition du cycle de cuisson :

Simulation du cycle de cuisson, en résolvant l'équation différentielle du 1er ordre qui relie la quantité de chaleur absorbée par un volume par unité de temps à l'échange convectif sur les faces :

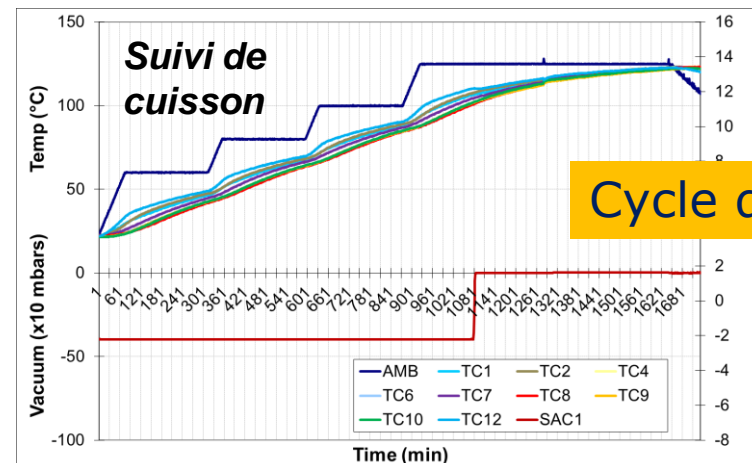
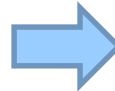
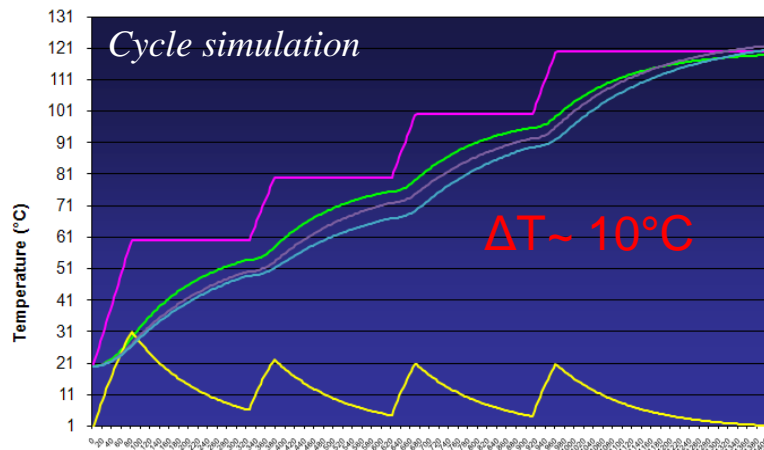
$$M \cdot C_p \frac{\partial T}{\partial t} = h \cdot S (T - T_a) \quad \text{avec}$$

$M = \rho V$: masse, C_p : capacité calorifique, h : coefficient d'échange par convection, S : surface d'échange, T_a : T° ambiante



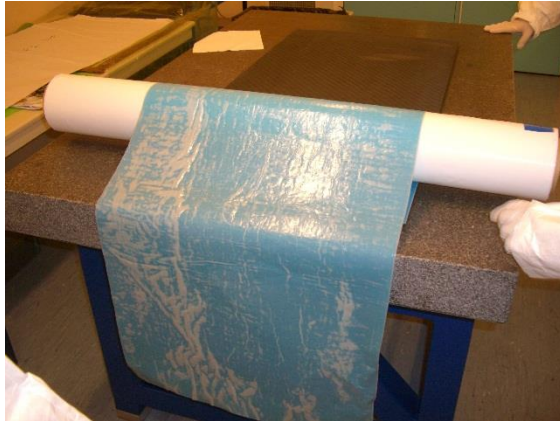
La température T évolue donc exponentiellement vers l'équilibre en un temps qui est défini expérimentalement (**constante de temps**)

Le cycle est par la suite défini par une succession de paliers qui permettent de garder un ΔT **inférieur à 10°C** , tout en prenant en compte le T_{gel}



□ Principales étapes :

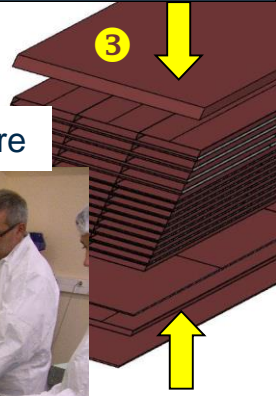
1- dépose couche structil



2- couche de recouvrement



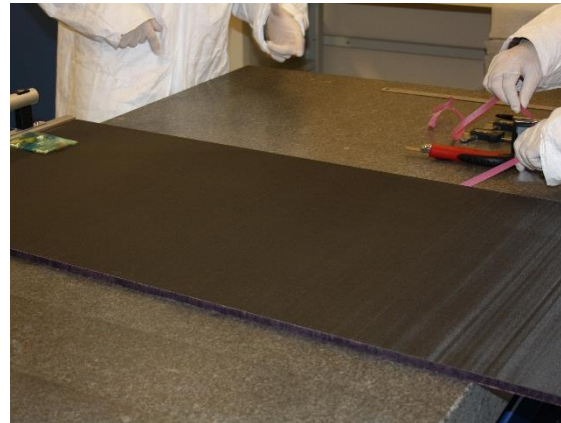
3- positionnement sur le marbre



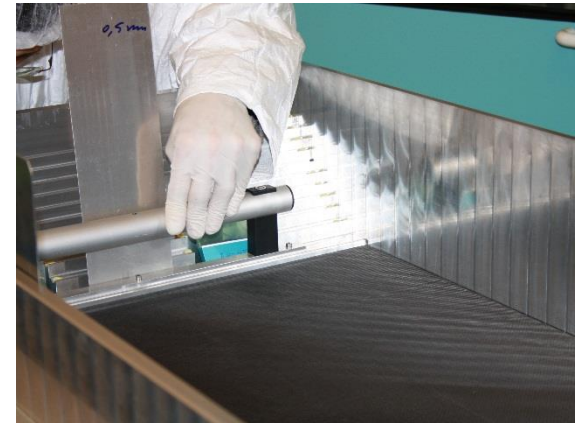
4- réglage butées



5- préparation couche d'alvéoles



6- mise en place couche





Etape ③ : Assemblage (7/7)

❑ Principales étapes :

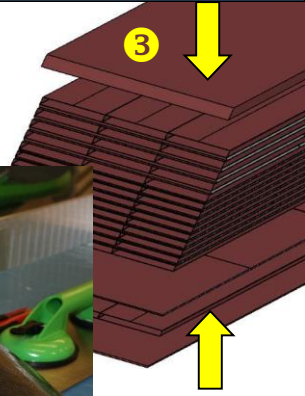
7- structil + prépreg



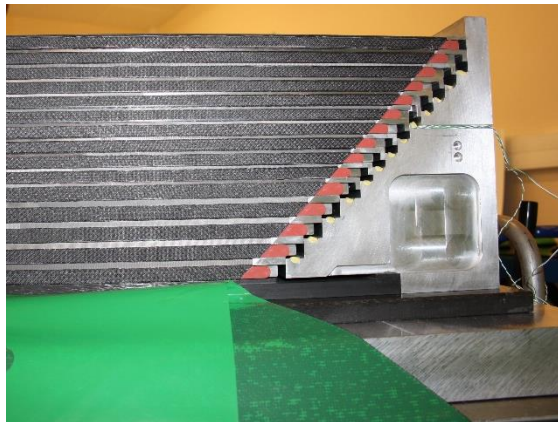
8- plaques de W



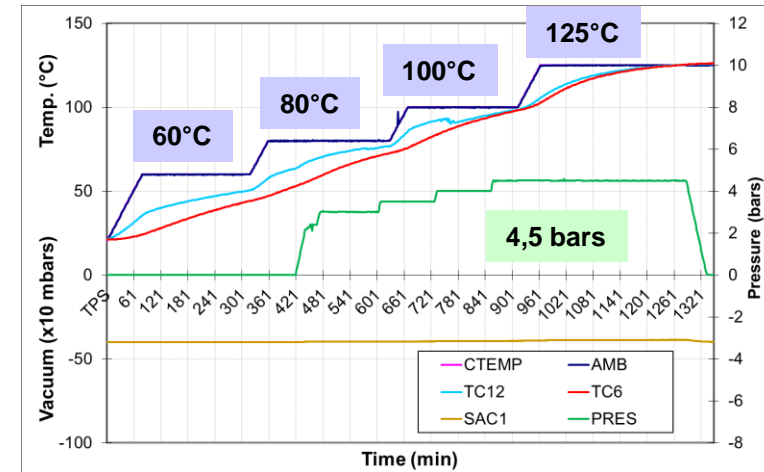
9- structil + prépreg



10- assemblage réalisé



11- cuisson autoclave

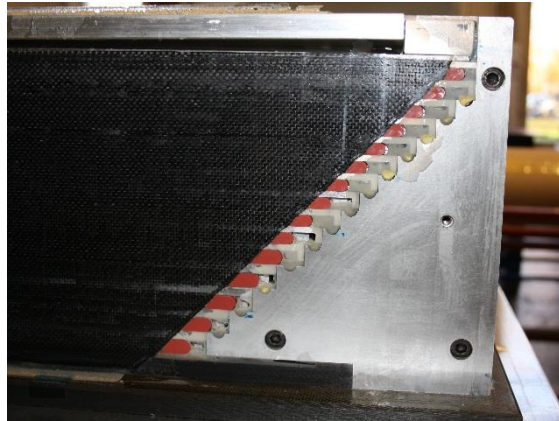


Suivi de cuisson

Etape ④ : démoulage

□ Principales étapes :

1- barreaux presseurs



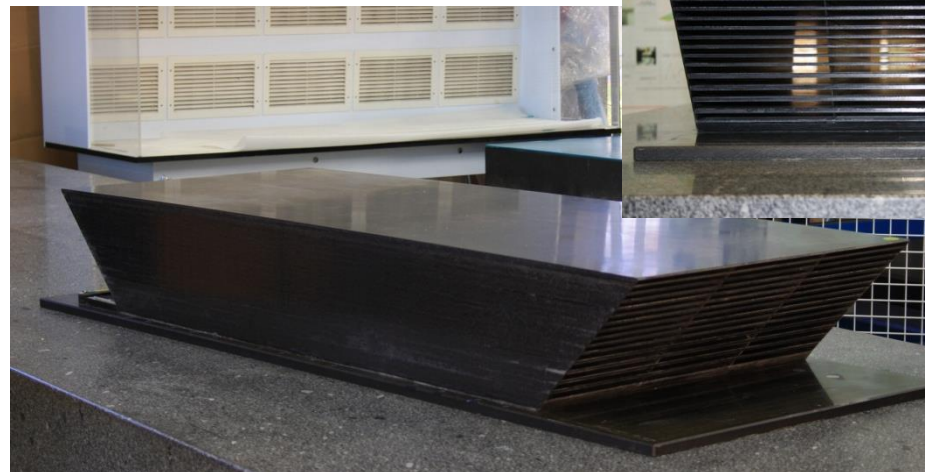
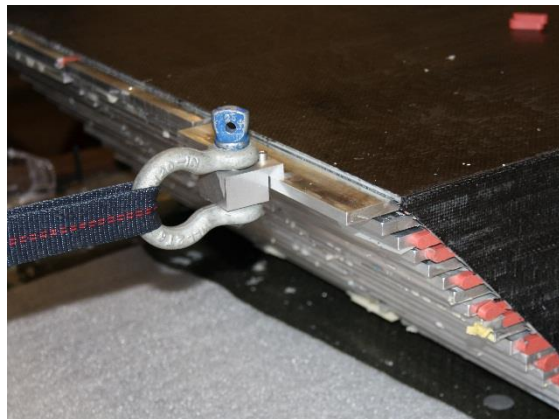
2- butée longitudinale



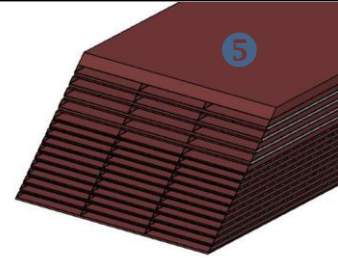
3- Nettoyage



4- extraction des noyaux



- Utilisation d'un bras FARO pour réaliser la métrologie complète de la structure :

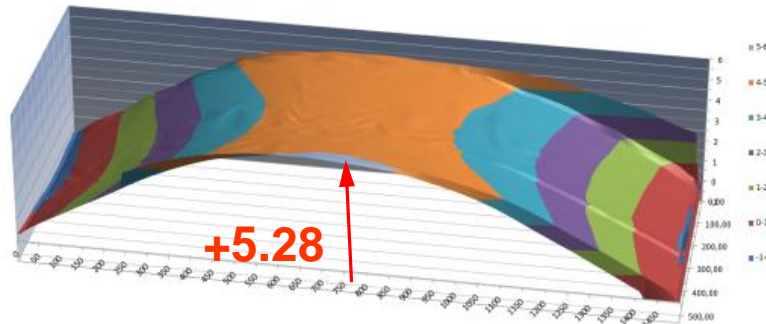


- Global length:
1491 mm vs **1491.15 mm +/- 0.15**

- Global width:
552.3 mm vs **552.65 mm +/- 0.05**

- Global tickness:
205.3 mm vs **205 mm** **0/+5.28 !!!**

Expected (structure dim.) vs Measured



Ce résultat semble être lié à un **manque d'évacuation** du surplus de résine de chaque couche, au centre de la structure (*à confirmer*)

❑ Règles suite aux problématiques de fabrication :

- Tissus pré imprégné :

Le choix du type de tissu (grammage, 1K, 3K ou 12K, taffetas ou sergé ...) se fait en fonction de l'épaisseur du stratifié ou encore des formes à obtenir ;

- Poids et taille de la pièce et du moule (1,2 tonnes) :

Nécessité de prendre en comptes les phénomènes d'inertie thermique pour garantir une polymérisation uniforme du composite, même à cœur ;

Possibilité d'incorporer des éléments chauffants dans le moule ;

Le refroidissement doit être le plus lent possible pour éviter des contraintes fortes liées aux phénomènes de dilatation des matériaux ;

- Rhéologie de la résine :

Modification du cycle théorique de cuisson en tenant compte des variations de la viscosité en fonction de la température et des temps de gel et des conditions d'exothermie ;

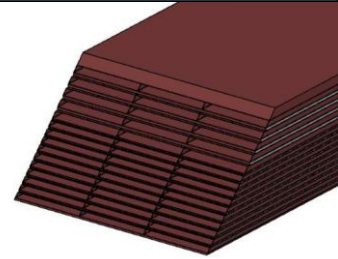
- Surplus de résine :

Il est fondamental d'anticiper les écoulements de surplus de résine afin d'éviter des blocages et prévoir des joints d'étanchéité ;

Prévoir aussi des zones de stockages/évacuations dans les moules fermés ;

- Démoulage :

Il est possible de jouer sur la dilatation différentielle des matériaux pour faciliter le démoulage





Contacts Industriels

❑ SAVOIE COMPOSITES

818, route d'Aix Les Bains, 74540 SAINT FELIX

Tel : 04 50 60 96 38, Fax : 04 50 60 95 93, Email : contact@savoie-composites.com

❑ RECTITEC

20 rue Anatole France, 42240 UNIEUX

Tel : 04.77.56.68.30, Fax : 04.77.61.62.51, Email : rectitec@wanadoo.fr

❑ MMD

15, rue de la Paix - 38130 Echirolles

tel : 33 (0) 4 76 09 08 54, fax : 33 (0) 4 76 09 86 23, Email : mmd@mmd.fr

❑ LASSERRE

ZAC de la Garenne- 4, av. Georges Saint Saver, 18120 MEREAU

Tél. : 02 48 83 13 13, Fax : 02 48 83 13 19, Email : lasserre.ramillon@wanadoo.fr

❑ DEDIENNECOMPOSITES

ZAC de la Marguerite, 27700 LES ANDELYS France

Tél : +33 (0) 232 218 210, Fax : +33 (0) 232 218 215, Email :

❑ STRUCTIL - Denis PIDOU

Tél : +331 69 90 89 93, GSM: +33 6 77 53 56 78, Email : d.pidou@snpe.com