Etude de la résistance et des coupes des voiles utilisées dans les sports nautiques.



TIPE 2023-2024 - Candidat n°36075

Introduction : un enjeu de sécurité et de performance

- Efforts dynamiques importants lors d'un empannage
- **Déformations** de quelques millimètres voire déchirure de la voile
- → Un enjeu de sécurité majeur pour les coureurs au large



Préparation aux Jeux Olympiques en Nacra 17 Crédits : Claude Paris/AP/SIPA

Route du Rhum. Abandon de Rayon Vert, voile déchirée.



Modélisation du phénomène

Prévoir, renforcer, sécuriser

Introduction : un enjeu de sécurité et de performance

Problématique et plan

Quels matériaux choisir pour avoir le meilleur compromis entre la performance et la durabilité, dans un contexte d'utilisation plaisance ou régate ?

Plan:

1. Première piste: traction

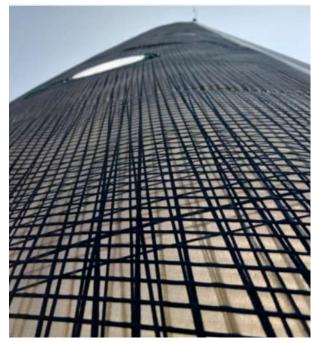
- A. Théorie
- B. Montage expérimental
- C. Première conclusion

2. Deuxième piste : plus qu'une traction

- A. Théorie
- B. Approche numérique / Modélisation
- Echec des mesures et deuxième conclusion

3. Coupes des voiles et autres caractéristiques

- A. Théorie sur les coupes
- B. Théorie sur les revêtements
- C. Conclusion



Route du Rhum. Abandon de Rayon Vert, voile déchirée

1. Première piste : traction

- A. ThéorieB. Montage expérimentalC. Instrumentation finale et première conclusion

Modélisation des efforts comme une simple traction

Efforts sur la voile:

- : Force du vent : modélisable par une force ponctuelle au point vélique de la voile
- → : Efforts dus aux trois attaches de la voile, point de drisse, d'écoute et d'amure

===> Calcul de traction aux trois points pour connaître le matériau qu'il faut mettre

t

Loi de Hooke:

σ=Εε

 σ : Contrainte (en Pa)

E: Module d'Young (en Pa)

ε : déformation ou allongement

relatif

Essai sur une machine de traction, usinage de pièces pouvant tenir l'échantillon de voile pendant l'essai



MPU 9250 sur la maquette



Premier échec : glissade

→ Modification de la pièce avec d'autres

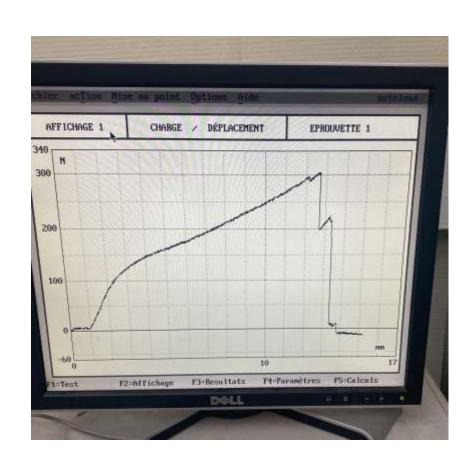


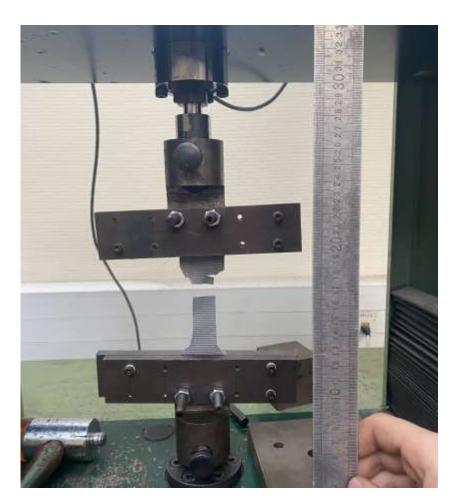
Deuxième échec : Concentration de contraintes

→ Modification de la géométrie de l'échantillon



Succès





1.C Première conclusion

Grandeur Matériau	Module d'Young
Dacron	10.3 GPa
Hydranet	2.33 GPa
Membrane	7.3 GPa

2. Deuxième piste : plus qu'une traction

- A. ThéorieB. Approche numérique / SimulationC. Echec des expériences et deuxième conclusion

Comment calculer la déformation sur les voiles lors d'une sollicitation?

La voile est soumise à des efforts dits **extérieurs** : le **vent**, les forces avec lesquelles **les cordages tirent sur les coins** de la voile. Il en **résulte** dans le tissu des **efforts** dits **internes**, qui sont susceptibles de faire souffrir la voile, voire de la **déchirer**.

Une étude en flexion qui amène une traction aux trois points d'accroche, mais aussi une traction dans toute la voile ainsi qu'un cisaillement.

On définit un point M sur la voile, qui se déplace pour aller en M'. On définit le petit déplacement par u(M)= OM' - OM. Les contraintes, qui sont responsables du déplacement de M vers M', sont renseignées dans une matrice 3x3 symétrique réelle. On obtiendra que les valeurs propres sont les maximum et minimum des contraintes, ainsi que ces contraintes sont suivant les vecteurs propres associés

La déformation des fibres textiles est caractérisée par le tenseur de déformations :

$$\varepsilon(x,y) = \frac{1}{2} \left[\begin{bmatrix} \tilde{t}_1 \bullet \tilde{t}_1 & \tilde{t}_1 \bullet \tilde{t}_2 \\ \text{sym} & \tilde{t}_2 \bullet \tilde{t}_2 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} t_1 \bullet t_1 & t_1 \bullet t_2 \\ \text{sym} & t_2 \bullet t_2 \end{bmatrix} \right]$$

Avec:

$$\vec{t}_1 = \frac{\partial \vec{m}}{\partial x}(x_0, y_0)$$
 et $\vec{t}_2 = \frac{\partial \vec{m}}{\partial y}(x_0, y_0)$

et

$$\tilde{\vec{t}}_1 = \frac{\partial (\vec{m} + \vec{u})}{\partial x} \text{ et } \tilde{\vec{t}}_2 = \frac{\partial (\vec{m} + \vec{u})}{\partial y}$$

les tangentes aux lignes de coordonnées passant par m(x0,y0)

les vecteurs tangents aux lignes de coordonnées de la membrane après déplacement.

On peut ensuite en déduire le tenseur des contraintes avec :

$$\forall i, j = 1, 2, 3 \quad \sigma_{i,j}(x) = \sum_{k,l=1}^{3} \mathbf{R}_{i,j,k,l} \varepsilon_{k,l}(x)$$

Avec les Ri,j,k,l des grandeurs spécifiques à chaque matériau, comme le module d'Young

Cela revient finalement aux contraintes de Von Mises, qui prennent en compte la traction-compression dans les deux directions, et le cisaillement.

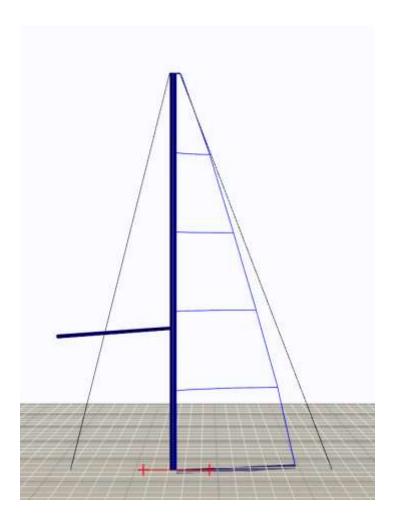
Simulation sur le logiciel AzureProject

Essais dynamiques avec choix:

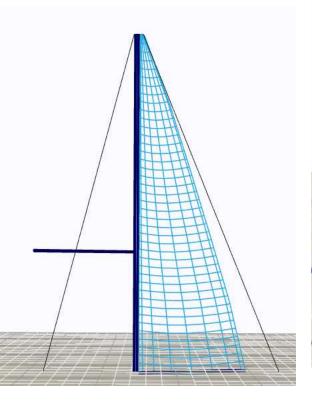
- Géométrie de la voile
- Orientation par rapport au vent
- Force du vent
- Matériau
- Coupe de la voile

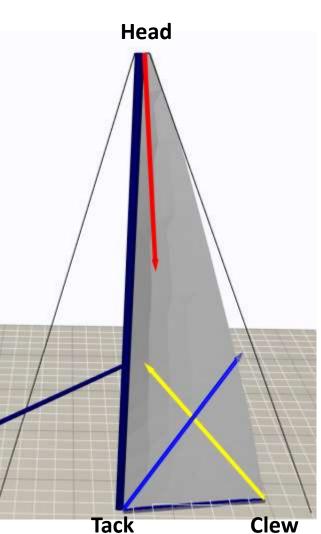
Cadre de l'étude :

- Vent à 45°, là où les efforts sont maximaux dus aux réglages
- Vent réel de 20 nœuds
- Bateau avançant à 10 nœuds
- Voile montée en Cross-cut (voir suite)



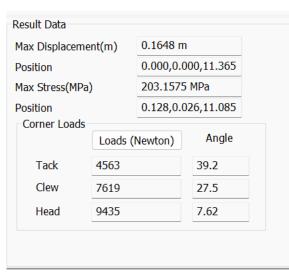
Création du maillage, modélisation coque



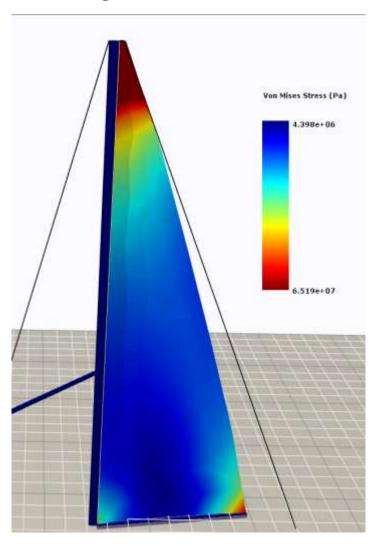


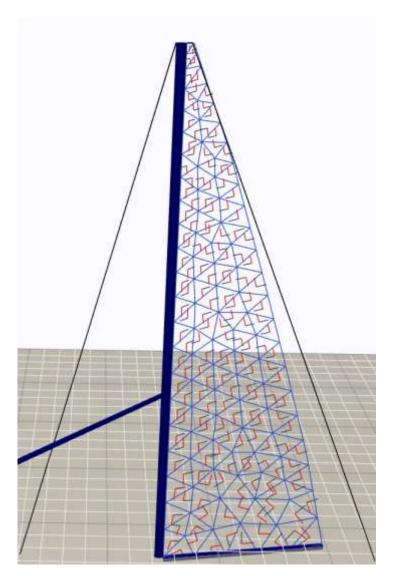
Données observées

O Total Displacement	Principal Stress(Vec)
O Deformed Mesh	Ovon Mises Stress
Wrinkles	O Von Mises Stress (3D)
Corner Tensions	Strain1 Principal
	Strain2 Principal

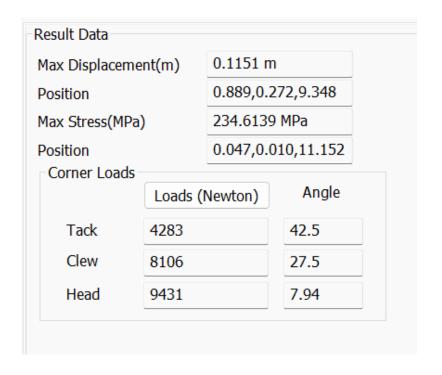


Forme générale des contraintes :





Essai avec Dacron



Essai avec Hydranet



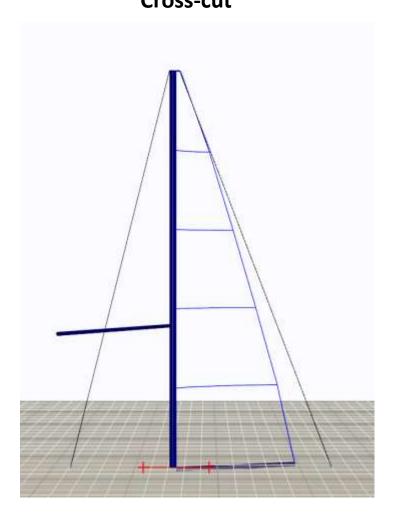
3. Coupes des voiles et autres caractéristiques

- A. Etude des coupes
- B. Théorie sur les revêtements
- C. Conclusion

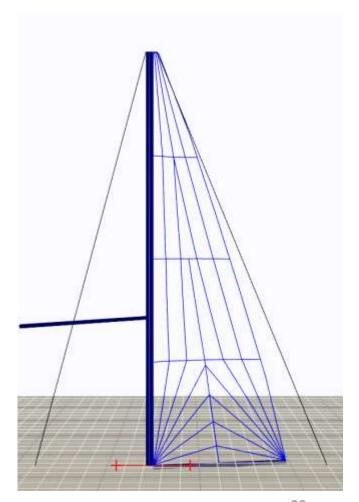
3.A Etude des coupes

Deux coupes principales

Cross-cut



But: Accepter au mieux les efforts dans la voile, en fonction de leur direction



Triradial

3.A Etude des coupes

Essai avec un seul matériau pour voir uniquement l'influence de la coupe

3.B Etude des revêtements

Autres formes de dégradations :

- Contact avec de l'eau salée ou non
- Contact avec les rayons du soleil
- Vieillissement
- Manipulations de la voile
- Ragage