



Démonstrations

· Bi A et B sont sur l'axe central alors AB. R = 1

 $M(A) = M(B) + AB \wedge B \Rightarrow M(A) - M(B) = AB \wedge B$ Comme A, B E Asse control:  $A = \alpha R$  B = BR

WR-BR = ABAR

(a-B)R = ABAR

 $\rightarrow (a-B)R$  et R colineaires  $AB \land R = 3$ 

→ AB colinéaires

-> d = B

· Asee central est lieu des pts P où IMCPIII minimal.

Soient A & OP et C & OP

MG) = MG) + CAAR

11 Mc 112 = 11M(a)112+ 11CA / R112+ 2M(a). (CA. R)

11 Mc112 = 11 Ma) 112 + 11 CA ARILA + 20R. (CA AR)

Donc: || M(c) || = || M(a) ||2 + || CA / R ||2 11 MCC) 11 > 11 MCO) 112.

· Axe central:

Relation changement de point d'un moment:

OP = ...

M(p) = M(o) + R A OP = R A OP = M(o) - M(o)

Division vectorielle:

の= (MG)-MG)/R + XR

Après dulp:

· Equiprojectivité du champ des v

Solide indéformable. On en tire:

NABII2 = AB. AB = cate.

En derivant: d (MAB AB. AB) = d (AB). AB + AB. d(AB) = d dt dt dt

On a: 2AB. d(AB) = 0

Avec: d(AB) = VB(S/R) - VA(S/R) AB. VA(S/R) = AB. VB(S/R) - VA(S/R)) = 0

D'où: AB. (VB(S/R) - VA(S/R)) = 0

## Mé 242: Revisions DS (cours)

Loi distribution des V:

Vecteur (taux de) notation global:

$$\Omega_{3/R_0} = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^{3} \left( \overrightarrow{U_i} \wedge \overrightarrow{dU_i} \right)$$

Derivation repère mobile:

→ Vitesse instantance de glissement

C'est la  $\overrightarrow{v}$  des pts  $\varepsilon$  à  $\overrightarrow{a}$  axe central  $\Delta(t)$ .

Sait H pt E A(t) et M pt E (5).

En derivant L'expression sulvante : Vp (3/Ro) = Vm (3/Ro) + Ω siRo Λ MP

On obtient à tel que:

On cate que le champs à n'est pas equiprojechif.