









# Texturation et empilement des céramiques Ca<sub>3</sub>Co<sub>4</sub>O<sub>9</sub>: Anisotropie des propriétés mécaniques et thermoélectriques

D. Kenfaui, D. Chateigner, M. Gomina et J.G. Noudem

Laboratoire de Cristallographie et Sciences des Matériaux-CRISMAT/ENSICAEN, UMR 6508 CNRS

6, Boulevard Maréchal Juin 14050 CAEN Cedex 4

http://www-crismat.ensicaen.fr

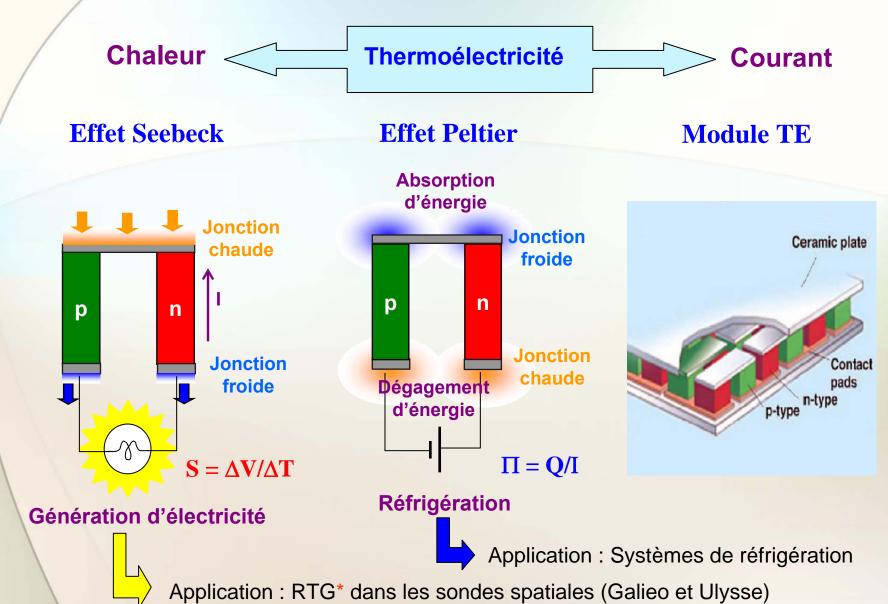
2ème réunion du GDR Thermoélectricité, ENSCP Paris

01 juin 2008

#### Plan

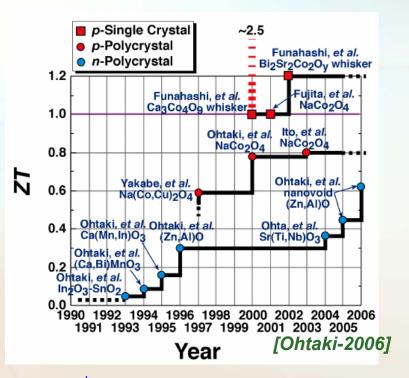
- Thermoélectricité & Matériaux thermoélectriques
  - Oxydes Ca<sub>3</sub>Co<sub>4</sub>O<sub>9</sub>
  - > Elaboration d'empilement Ca<sub>3</sub>Co<sub>4</sub>O<sub>9</sub> par le procédé HP
- Caractérisation microstructurale
  - Analyses par diffraction X
  - Observations MEB
- Caractérisations thermoélectriques
  - Résistivité à basses et à hautes températures
  - Anisotropie
  - > Pouvoir thermoélectrique
- Caractérisations mécaniques
  - > Module d'Young et dureté
  - Anisotropie
- Conclusions et perspectives

#### **Thermoélectricité**



## Matériaux thermoélectriques

#### ■ Etat de l'art



→ La figure de mérite, ZT

$$ZT = \frac{S^2}{\rho \cdot \kappa} T$$

S: coefficient de Seebeck (V/K)

T : température absolue (K)

 $\rho$ : résistivité électrique ( $\Omega$ .m)

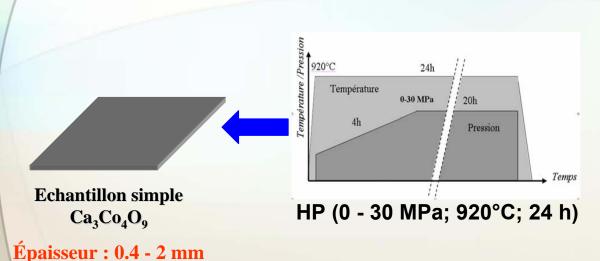
 $\kappa$ : conductivité thermique ( $\Omega/m.K$ )

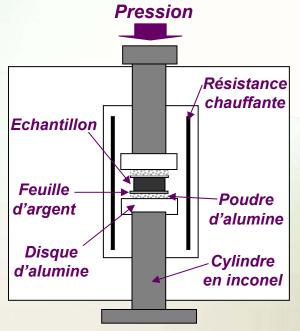
#### ■ □ Ω oigstifes oxydes Ca<sub>3</sub>Co<sub>4</sub>O<sub>9</sub> (349)?

Élaborer des matériaux texturés suffisamment épais et étudier leur comportement mécanique et leurs propriétés TE en corrélation avec la microstructure > intégration dans les modules TE.

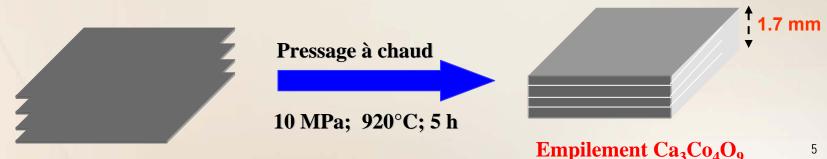
# Élaboration des céramiques Ca<sub>3</sub>Co<sub>4</sub>O<sub>9</sub>

- □ La poudre Ca<sub>3</sub>Co<sub>4</sub>O<sub>9</sub> est synthétisée par la réaction à l'état solide, mise en forme à froid de pastilles.
- □ Pressage à chaud, HP, des pastilles





□ Empilement des échantillons pressés à chaud à 30 MPa.



#### Caractérisation microstructurale

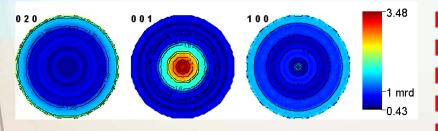
**Diffraction des rayons X** 

Microscope électronique à balayage

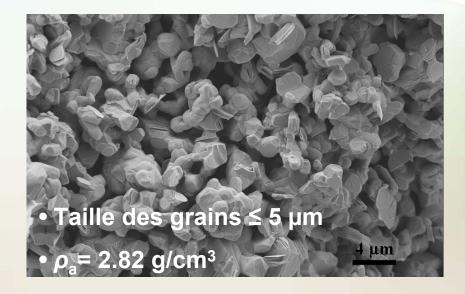


#### Echantillon préparé à 0 MPa

> Figures de pôles



- Le max des pôles {001} est de 3.5 mrd (multiples of a random distribution ).
- Cet échantillon ne présente pas de texture



- Distribution aléatoire des grains
- Porosité élevée → Faible densité (60%)

(densité théorique : 4.68 g/cm³) [ Masset -2000 ]

#### Caractérisation microstructurale

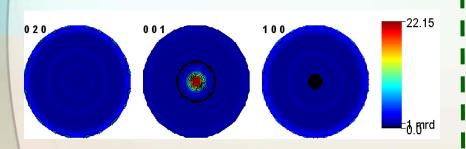
Diffraction des rayons X

Microscope électronique à balayage

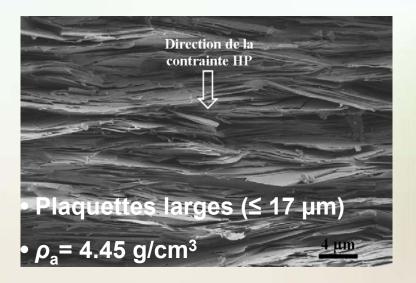


#### Échantillon préparé à 30 MPa

> Figures de pôles



- Le max des pôles {001} est de 22 mrd.
   (M. Prevel-[2005])
  - **▶** Les directions <001> sont fortement alignées parallèlement à l'axe du pressage.



- Plaquettes orientées parallèlement à la direction du pressage.
- Diminution de la porosité → d = 96%

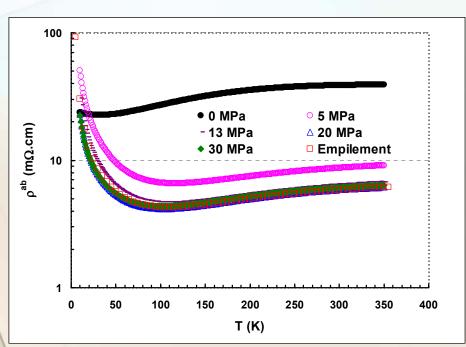
#### Caractérisation microstructurale

> Densités et maximums de figures de pôles {001} obtenus pour différents niveaux de pression

Pression, (MPa)	0	5	13	21	30
Max de figures de pôles {001}, (mrd)	3.48	7.82	9.28	15.36	22.15
Densité (%)	60	90.5	94.6	95.3	96

Pressage à chaud : 920°C, 24 heures, 30 MPa

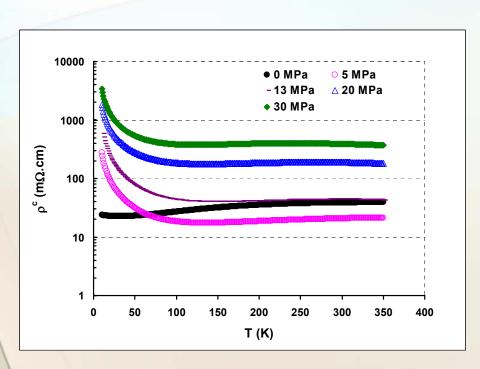
- Basses températures (5 K 350 K)
  - → Méthode standard de quatre contacts DC.
  - → Système PPMS (Quantum Design Physical Property Measurement System)
  - Mesure de la résistivité dans le plan (ab), ρ<sup>ab</sup>(T)



- ✓ Forte diminution de  $\rho^{ab}$  avec la pression appliquée.
- densification
- texturation
- $\sqrt{\rho^{ab}}$  = 6 mΩ.cm à 300 K pour les échantillons élaborés à 30 MPa.

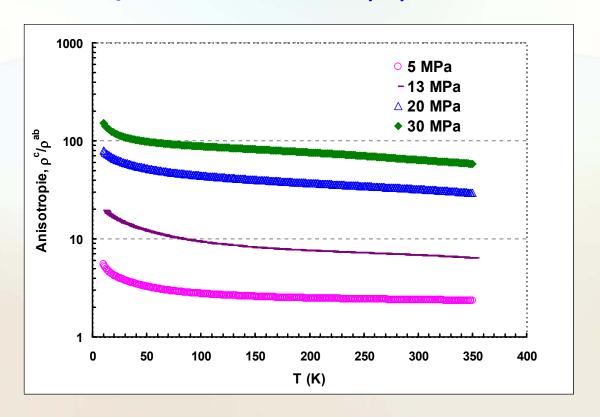
 $\odot$  L'empilement a conservé les mêmes valeurs de  $\rho^{ab}$  que celles trouvées pour les échantillons préparés à 30 MPa.

- Basses températures (5 K 350 K)
  - Mesures de la résistivité, ρc, suivant l'axe de pressage
    - → Méthode de Montgomery (H.C. Montgomery-[1971])



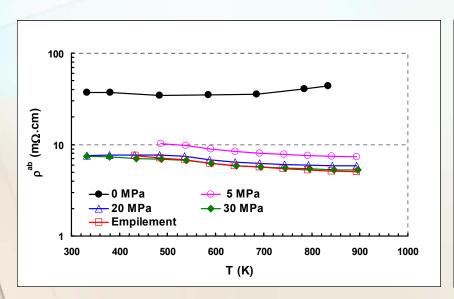
- ✓ Forte augmentation de ρ<sup>c</sup> avec la pression appliquée
- amélioration de la texture
- Augmentation de barrières intergranulaires

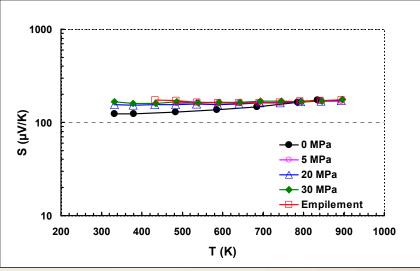
- Basses températures (5 K 350 K)
  - Anisotropie de la résistivité, ρ<sup>c</sup>/ρ<sup>ab</sup>



- $\checkmark \rho^{c}/\rho^{ab}$  augmente remarquablement avec la pression.
- $\rightarrow \rho^{c}/\rho^{ab}$  = 64 à 300 K pour l'échantillon préparé à 30 MPa.

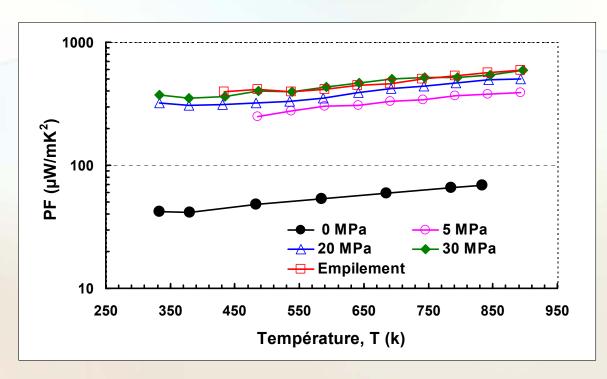
- Hautes températures (350 K 800 K)
- Mesures de la résistivité, ρ<sup>ab</sup> et du coefficient de Seebeck, S
  - → Utilisation de l'appareil ZEM-3





- $\checkmark$  Forte réduction de  $\rho^{ab}$  avec la pression (5.25 m $\Omega$ .cm à 893 K pour 30 MPa)
- ✓ Indépendance du S de la pression (174 µV/K à 896 K pour 30 MPa)
  - $\odot$  L'empilement a conservé les mêmes valeurs de  $\rho^{ab}$  et de S que celles obtenues pour les échantillons préparés à 30 MPa.

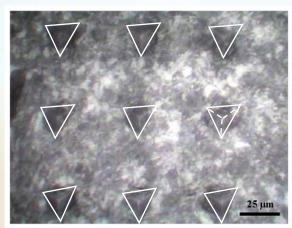
- Hautes températures (350 K 800 K)
  - Facteur de puissance, PF = S²/ρ



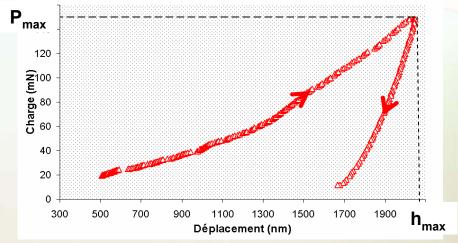
Comparable avec les valeurs publiées [Y. Zhou - 2002]).

- → Forte amélioration du PF avec la pression (595 μW/mK² à 893 K pour 30 MPa).
- © L'empilement affiche les mêmes valeurs du PF que celles trouvées pour les échantillons préparés à 30 MPa.

- Technique de nanoindentation (Indenteur XP MTS)
- Principe (Exemple de l'échantillon préparé à 30 MPa)



Matrice 3x3 des empreintes introduites sur la surface de l'échantillon préparé à 30 MPa



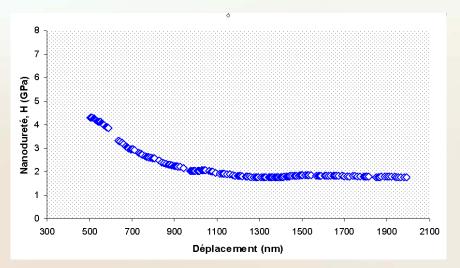
Courbe charge-déplacement obtenue pour un test de nanoindentation.

→ Dureté, H, du matériau pour une profondeur d'indentation, h.

 $P_{max}$ : Le chargement mesuré à  $h_{max}$ .

A : La surface du contact projetée entre l'indenteur et le matéria à  $P_{max}$ .

Courbe dureté-déplacement



Courbe dureté-déplacement obtenue pour un test de nanoindentation effectué sur l'échanillon préparé à 30 MPa

#### → Le module élastique, E

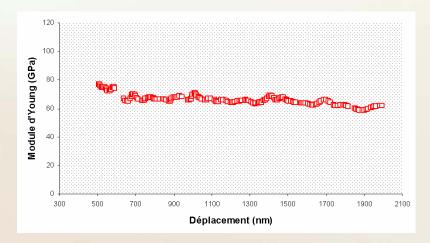
$$E_r = (\pi^{1/2}.S)/(2.\beta.A^{1/2})$$

- S = dP/dh : la raideur élastique du contact définie comme la pente du début de la courbe de déchargement.
- $\beta$  = 1.034 pour une pointe de type Berkovich.

$$E = (1-v^2) [1/E_r - (1-v_i^2) / E_i]^{-1}$$

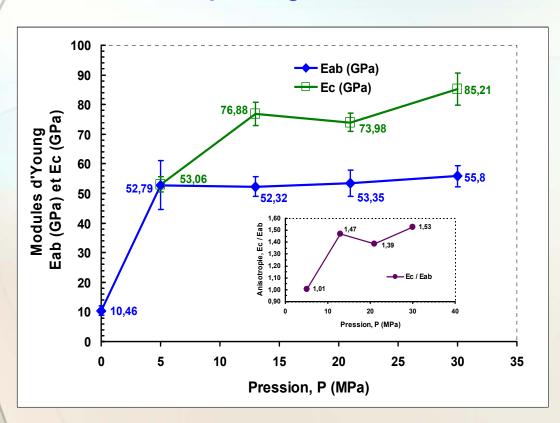
- v et  $v_i$  sont les coefficients de Poisson du matériau testé et de l'indenteur, respectivement.
- E<sub>i</sub> est le module élastique de l'indenteur

#### Courbe module d'Young-déplacement



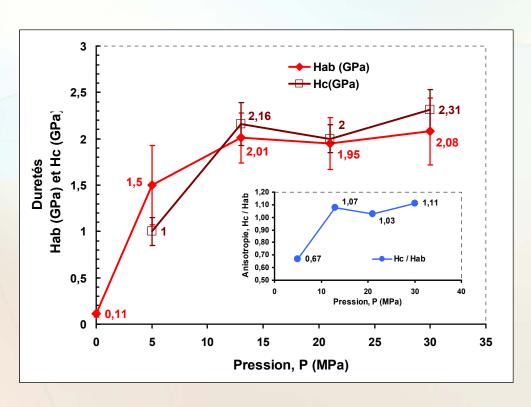
Courbe Module d'Young-déplacement obtenue pour un test de nanoindentation effectué sur l'échantillon préparé à 30 MPa

 $\rightarrow$  Modules d' Young parallèle,  $E_{ab}$ , et perpendiculaire,  $E_c$ , à la direction de pressage.



- ☐ Forte augmentation du E quand P est passée de 0 à 5 MPa.
- E est amélioré de 10.5 à 52.8 GPa quand la densité est passée de 60 à 90,5% et le max de pôles {001} de 3.48 à 7.82 mrd.
- →Amélioration de E est plus liée à l'augmentation de la densité qu'à celle de la texture.
- □ Au-dessus de 5 MPa  $\rightarrow$  Anisotropie du E ( $E_c/E_{ab} = 1.53$  pour 30 MPa).
- → Pour 30 MPa, E<sub>ab</sub> et E<sub>c</sub> sont améliorés de 5 et 8 fois, respectivement.

> Duretés parallèle, H<sub>ab</sub>, et perpendiculaire, H<sub>c</sub>, à la direction de pressage.



- ☐ La dureté, H, présente une évolution similaire que E.
- □ Au-dessus de 13 MPa  $\rightarrow$  Anisotropie de H ( $H_c/H_{ab}$  = 1.11 pour 30 MPa).

- → Pour 30 MPa, H<sub>ab</sub> et H<sub>c</sub> sont améliorés de 19 et 21 fois, respectivement.
- **⇒** Echantillon empilé : H<sub>ab</sub>= 1.93 ± 0.3 GPa

$$H_c = 1.8 \pm 0.1$$
 GPa.

# Caractéristiques dans les plans-ab

Pression, (MPa)	0	5	13	21	30
Max de pôles (001), (mrd)	3.48	7.82	9.28	15.36	22.15
Densité (%)	60	90.5	94.6	95.3	96
E <sub>ab</sub> (GPa)	10.5	52.8	52.3	53.3	55.8
H <sub>ab</sub> (GPa)	0.11	1.5	2.01	1.95	2.08
ρ <sup>ab</sup> <sub>300K</sub> (mΩ.cm)	38.8	8.7	6.5	6	6.1
ρ <sup>ab</sup> <sub>893K</sub> (mΩ.cm)		7.31		5.88	5.25
PF <sup>ab</sup> <sub>893</sub> (μW.m <sup>-1</sup> .K <sup>-2</sup> )		390		501	595

[Y. Zhou-2002].

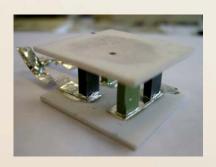
#### **Conclusions**

- Élaboration des céramiques 349 denses (96%), hautement texturées (22 mrd) et avec des grains larges (≤ 17 μm) à 30 MPa.
- Amélioration des modules d'Young, E<sub>ab</sub> et E<sub>c</sub>, et des duretés, H<sub>ab</sub> et H<sub>c</sub>, avec la pression.

  (A 30 MPa, E<sub>c</sub> est amélioré de 8 fois, E<sub>ab</sub> de 5 fois, H<sub>c</sub> de 21 fois et H<sub>ab</sub> de 19 fois).
- Forte réduction de ρ<sup>ab</sup> à basses et à hautes températures avec la pression (6.1 mW.cm à 300 K et 5.3 mW.cm à 893 K pour 30 MPa).
- Augmentation du pouvoir thermoélectrique, PF (595 μW.m<sup>-1</sup>.K<sup>-2</sup> à 893 K)
- Anisotropies de E, H et  $\rho$  augmentent avec la pression.  $(E_c/E_{ab}) = 1.53$ ;  $(H_c/H_{ab}) = 1.11$  et  $(\rho^c/\rho^{ab})_{300K} = 64$  à 30 MPa
- Élaboration des échantillons texturés suffisamment épais pour envisager leur intégration dans les modules TE

## Travaux en cours et perspectives

- Élaboration des céramiques Ca<sub>3</sub>Co<sub>4</sub>O<sub>9</sub>
  - > Optimisation des cycles thermomécaniques HP et SPS
  - Empilement des échantillons HP
- Caractérisations mécaniques et thermoélectriques
  - Compléter la caractérisation mécanique
  - Mesurer le cœfficient de Seebeck, S<sub>c</sub>,
  - Conductivité thermique, κ
  - > Déterminer la figure de mérite, ZT
- Comportement thermomécanique et électrique des modules TE

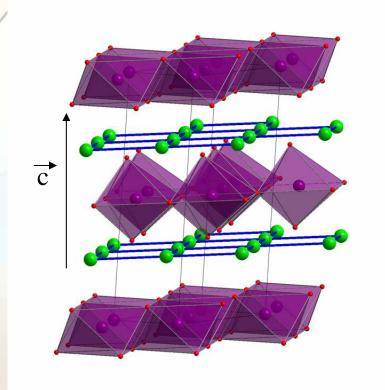


Thèse de Sébastien Lemonnier (en cours au laboratoire CRISMAT)

# Merci de votre attention!



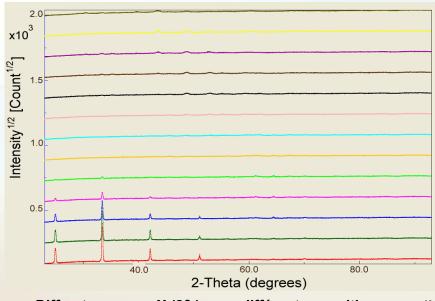
#### $[Ca_2CoO_3]^{RS}[CoO_2]_{b1/b2}$



$$\begin{array}{c} \text{CoO}_2 = \text{S}_2 \text{ (type CdI}_2) \\ \text{Responsable de la conduction} \end{array} \begin{array}{c} S1: a1 = 4,838 \\ 61 = 4,557 \end{array}$$
 
$$\begin{array}{c} \text{CaO} \\ \text{CaO} \\ \text{CoO} \\ \text{Ca}_2\text{CoO}_3 = \text{S}_1 \\ \text{(type NaCl = RS)} \end{array} \begin{array}{c} S2: a2 = a1 \\ 62 = 2,819, \\ c2 = c1 \end{array}$$

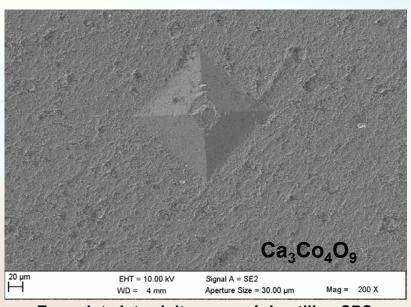
A.C. Masset et al., Phys. Rev. B, 62-2000

#### Echantillon HP

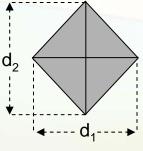


- ✓ Décroissance importante de la hauteur des pics 00l avec l'angle d'inclinaison.
- → Indication d'une forte texture

Diffractogramme X (20) pour différentes positions en  $\chi$  (0 à 20)



Empreinte introduite sur un échantillon SPS



**Empreinte Vickers** 

$$mH_v = 1,854P/(d_1.d_2)$$

#### Méthode de Montgomery (H.C. Montgomery-[1971])

