





Thèse pour le grade de Docteur

Ecole doctorale SP-SA Spécialité Génie des Procédés

Formulation et étude des propriétés mécaniques d'agrobétons légers isolants à base de balles de riz et de chènevotte pour l'éco-construction

Présentée par Morgan CHABANNES

Le 26 Novembre 2015

Équipe encadrante: Jean-Charles BÉNÉZET – Laurent CLERC – Eric GARCIA-DIAZ

C2MA - Centre des Matériaux des Mines d'Alès



Parc résidentiel et tertiaire :

- > 25% des émissions de gaz à effet de serre (GES)
- > 43% des consommations énergétiques



Réduction de l'impact environnemental global



- Grenelle de l'Environnement (2009)
- Réglementation Thermique RT 2012



Neuf RT 2012



(Magniont, 2010 – Nozahic, 2012)



C. Magniont. Thèse de doctorat de l'Université de Toulouse III, 2010

V. Nozahic. Thèse de doctorat de l'Université Blaise Pascal (Clermont-Ferrand II), 2012



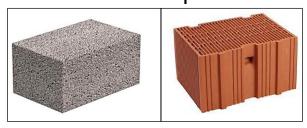
Impact environnemental:

> Performance énergétique durant le fonctionnement (chauffage et climatisation)

Isolants



Isolation répartie



Impact carbone des matériaux de construction



Ecomatériaux de construction



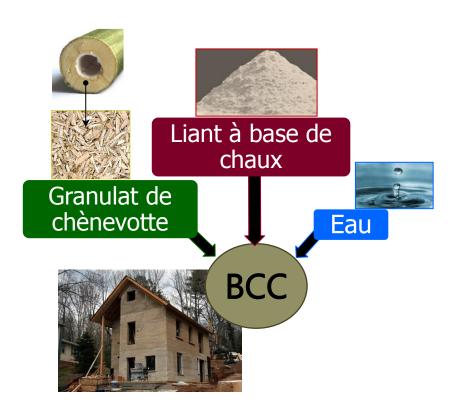
Agro-sourcés

- Matières premières renouvelables et locales
- Faible énergie incorporée
- Faibles émissions de GES sur le cycle de vie
- Performances hygrothermiques

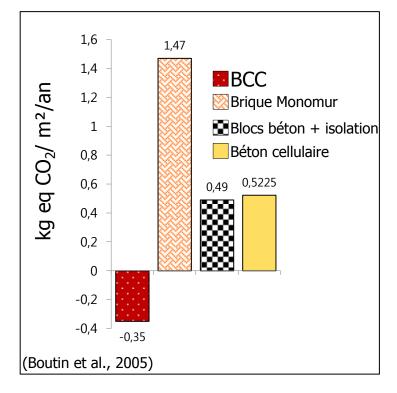


26/11/2015

Bétons Chaux-Chanvre (BCC)



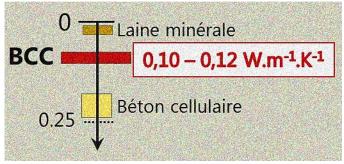
Analyse de Cycle de Vie (ACV)







(Aigbomian & Fan, 2013 - Stazi et al., 2014)



Conductivité thermique λ (W.m⁻¹.K⁻¹)

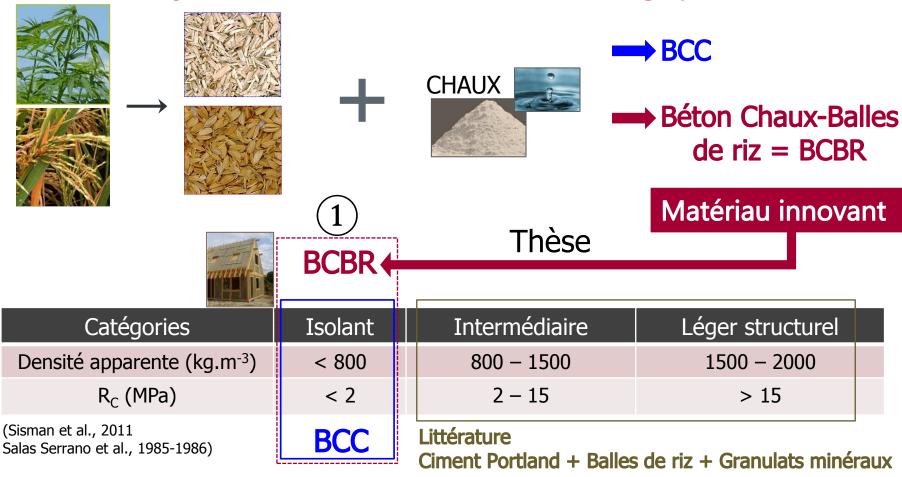
Isolant thermique



- Régulateur hydrique (Collet & Pretot, 2012)
- Faible résistance mécanique ($R_{C-28i} \le 0,5 \text{ MPa}$) \otimes (Nozahic, 2012)

E.P Aigbomian & M. Fan. Construction and Building materials, 2013
F. Stazi, F. Tittarelli, G. Politi, C. Di Perna, P. Munafo. Energy and Buildings, 2014
CenC. Règles professionnelles d'éxécution, 2012
F. Collet & S. Pretot. Construction and Building Materials, 2012





C.B. Sisman, E. Gezer, I. Kocaman. Bulgarian journal of Agricultural Science, 2011

J. Salas, M. Alvarez, J. Veras. International journal of cement composites and lightweight concrete, 1896

J. Salas Serrano, J. Veras Castro. Informes de la Construcción, 1985



Améliorer les performances mécaniques des agrobétons



 $R_{C-28} \rightarrow 2-3$ MPa sans augmenter la conductivité thermique

(1)Mise en œuvre Compactage (Nguyen, 2010)

Traitements de surface des granulats végétaux

en vue d'améliorer l'interface liant/granulat

(Nozahic, 2012 – Khazma et al., 2008-2014 - Manh, 2014)

(3)

Modification de la matrice minérale

Additions pouzzolaniques, agents rétenteurs d'eau, etc.)

(Magniont, 2010 – Manh, 2014 – Nozahic, 2012 – Khazma 2008)

(4)

Conditions de cure

Humidité relative %HR Température T°C Taux de CO₂



Très peu abordé dans la littérature

(Arnaud & Gourlay, 2012)

T.T. Nguyen. Thèse de doctorat de l'Université de Bretagne-Sud, 2010 M. Khazma et al. Industrial crops and products, 2011/Composites Part A, 2008 Dinh The Manh. Thèse de doctorat de l'Université de Toulouse III, 2014 Arnaud & Gourlay. Construction and Building Materials, 2012



Matériaux

Granulats végétaux :



Chènevotte commerciale (FRD, Troyes)



Institut Mines-Télécom





15 000 Tonnes/an (FAO, 2013)

Balles de riz naturelles (Biosud, Arles)

- → Coque protectrice du grain de riz
- Ressource locale et disponible toute l'année
- Volumes importants dans les bassins rizicoles
- Valorisation négligeable (enfouie) ou non bénéfique d'un point de vue environnemental (calcinée)



> Liant minéral:

- Chaux hydraulique NHL3.5
- Chaux aérienne CL90-S

Mélange 50/50 (% massique): — Composition minéralogique:

% Ca(OH) ₂	% C ₂ S	% CaCO ₃
65	≈ 15	10

% massique

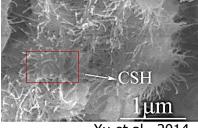
Processus de durcissement:

Hydratation

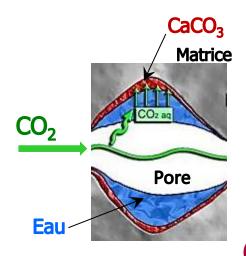
$$C_2S + H_2O \rightarrow C-S-H + Ca(OH)_2$$

Carbonatation

$$Ca(OH)_2 + CO_2 \rightarrow CaCO_3 + H_2O$$



Xu et al., 2014



S. Xu, J. Wang, Y. Sun. Materials and Structures, 2014

Sommaire

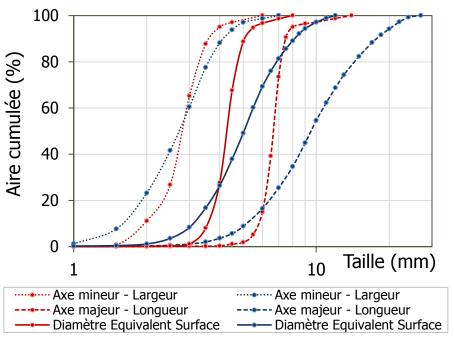
- 1. De la caractérisation des particules végétales à la formulation des agrobétons
- 2. Propriétés thermiques et mécaniques en conditions standards
- Caractérisation du durcissement et des performances mécaniques en fonction des conditions de cure

Conclusion générale

Perspectives



Distribution granulométrique par analyse d'image

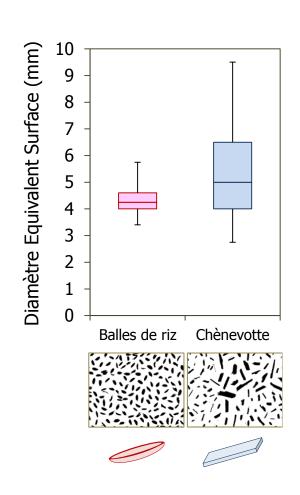


Balles de riz



Chènevotte







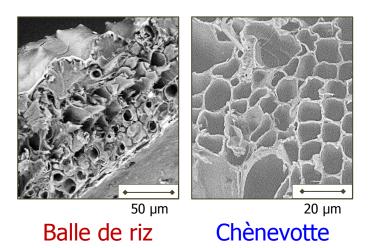


Porosités

Propriétés physiques	Balle de riz	Chènevotte	_
Masse volumique en vrac sèche (kg.m ⁻³)	103,2 ± 5,4	103,5 ± 4	
Masse volumique apparente d'une particule (kg.m ⁻³)	453	256	(Nguyen et al., 2010
Masse volumique absolue (phase solide) (kg.m ⁻³)	690	1465	Salas Serrano & Veras Castro, 1985González de la Cotera, 1982)
Porosité inter-granulaire du mélange η _{inter} (%)	78	60	\rightarrow $\eta_{inter} = 1 - vrac/apparente$
Porosité intra-granulaire ouverte η _O (%)*	34	83	\rightarrow $\eta_0 = 1$ – apparente/absolue

^{*}des particules isolées

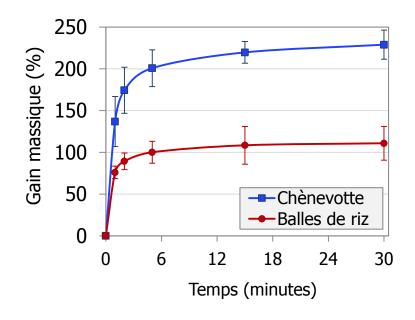
> MEB



G. De la Cotera. IV Congreso Nacional de Ingenieria Civil, 1982



> Test d'absorption par immersion-centrifugation



Taux d'absorption d'eau après 5 minutes :

Balles de riz: 100%

Chènevotte: 200%

Eau de prémouillage

- ○ Prémouillage des granulats
 - Ajout du liant à base de chaux
 - o Ajout de l'eau de gâchage

Dosages en eau

BCBR :
$$E = E_P + E_G = 1 \times G + 0.5 \times L$$

BCC:
$$E = E_P + E_G = 2 \times G + 0.5 \times L$$

Test d'absorption

$$E_G/L = 0.5$$

 E_P = Eau de prémouillage

 E_G = Eau de gâchage

G = Granulats

L = Liant

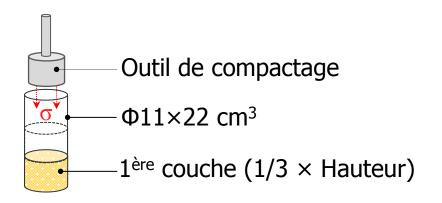
(Nozahic, 2012)





	L/G	E/L	Densité à l'état frais (kg.m ⁻³)	Densité après stabilisation 20°C - 50%HR (kg.m ⁻³)	
	1,5	1,17	800	509 ± 6	
BCBR	2	1	980	637 ± 2	
	2,5	0,9	1125	734 ± 12	
	1,5	1,83	705	364 ± 5	UR J
BCC	2	1,5	860	459 ± 5	
	2,5	1,3	1055	600 ± 14	

> Mise en œuvre





BCC

BCBR



Granulat



Formulation de l'agrobéton

Balles de riz



BCBR

Par rapport à la chènevotte:

- Granulométrie quasi-monodisperse
- Morphologie particulière en demi-coque
- Masse volumique apparente plus élevée
 - Porosité inter-granulaire favorisée

Par rapport au BCC:

Densité visée plus forte à L/G donné de façon à limiter la macroporosité

- → assurer une tenue mécanique
- \rightarrow rester < 800 kg.m⁻³

Porosité intra-particule plus faible

Absorption d'eau nettement plus limitée



Ratio E/L plus faible



Sommaire

- 1. De la caractérisation des particules végétales à la formulation des agrobétons
- 2. Propriétés thermiques et mécaniques en conditions standards
- Caractérisation du durcissement et des performances mécaniques en fonction des conditions de cure

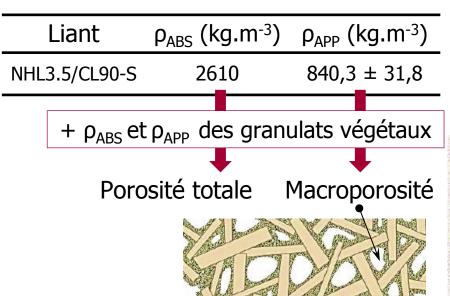
Conclusion générale

Perspectives





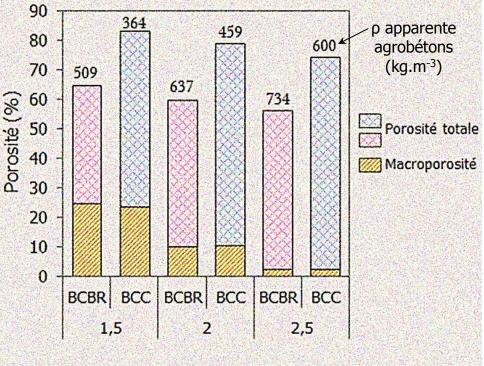
Estimation des porosités



Porosité totale:

- Intra-granulat
- Intra-liant
- Inter-granulat (macroporosité)

(Nozahic, 2012 Grilo et al.,2014)



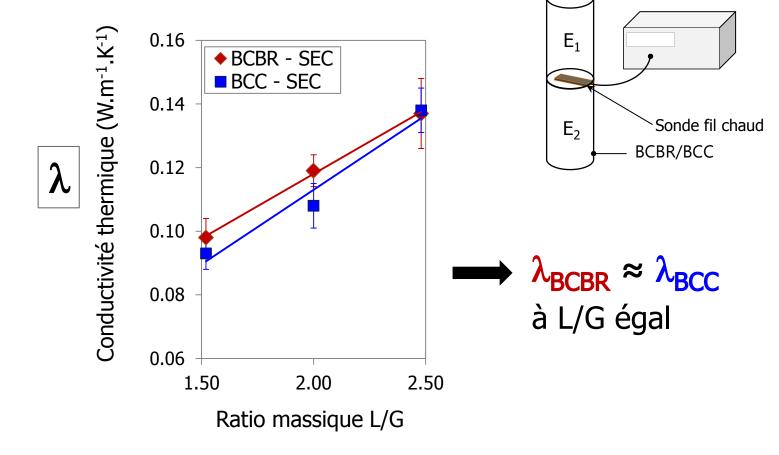




Conductivité thermique par la méthode du fil chaud

• Stabilisation hydrique des éprouvettes à 20°C et 50%HR

• Étuvage des éprouvettes à 60°C pendant 48 heures

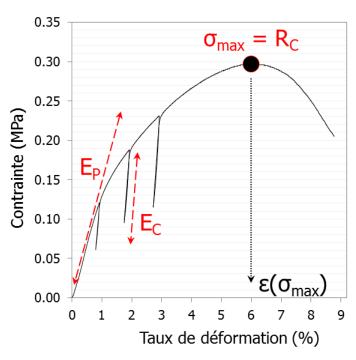






Caractéristiques mécaniques en compression

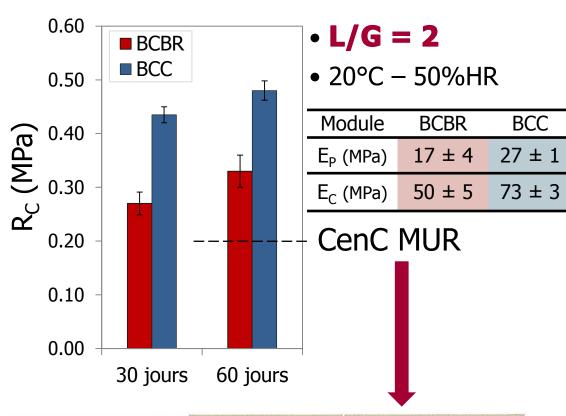
Essais de compression:





(Chamoin, 2013)

J. Chamoin. Thèse de doctorat de l'Université de Rennes I, 2013



60jours
20°C-50%HR
Valeur seuil
(minimum) en
condition standard

Module	Résistance
d'élasticité	à la compression*
(MPa)	(MPa)
>15 MPa	>0,2 MPa

Bilan

BCC	BCBR
459 ± 5	637 ± 2
$0,108 \pm 0,007$	0,119 ± 0,005
0,48 ± 0,02	0.33 ± 0.03
	459 ± 5 0,108 ± 0,007

Interface liant/granulats

Durcissement du liant



Sommaire

- 1. De la caractérisation des particules végétales à la formulation des agrobétons
- 2. Propriétés thermiques et mécaniques en conditions standards
- Caractérisation du durcissement et des performances mécaniques en fonction des conditions de cure

Conclusion générale

Perspectives



26/11/2015



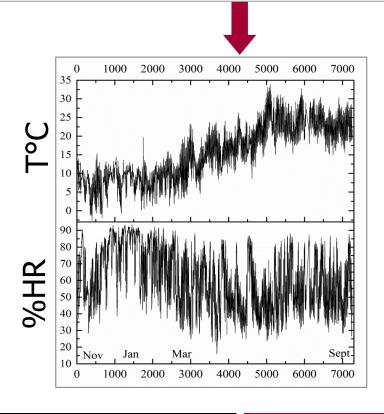
Formulation étudiée



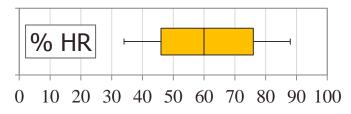
Agrobéton	L/G	E/L	L	G	Е	Densité fraiche
	MUR				kg.r	n ⁻³
BCBR	2	1 /	395	195	390	980
BCC	2	1,5	285	145	430	860



- 1 Carbonatation naturelle 10 mois
- ISC: Indoor Standard Conditions: 20°C 50%HR
- OC: Outdoor exposure Conditions





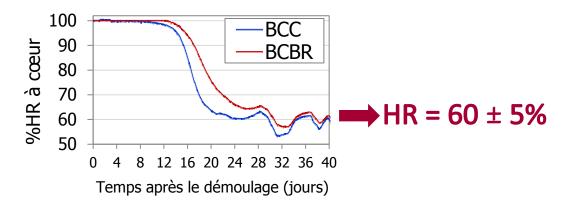




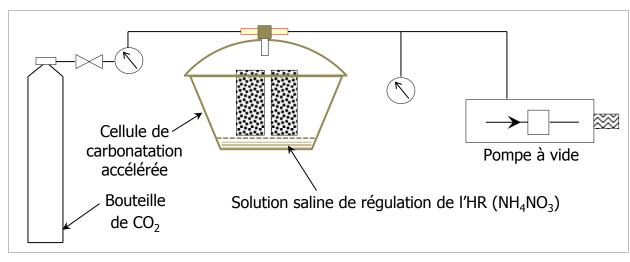
26/11/2015

2 Carbonatation accélérée (ACC)

Préconditionnement
40 jours à 20°C – 50%HR



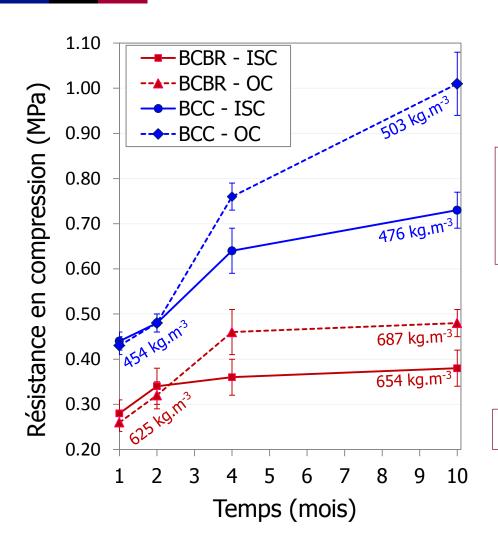
Cure accélérée durant 30 jours



- $[CO_2] = 50\%$
- $20 \pm 2^{\circ}C$
- $65 \pm 5\%HR$



Carbonatation naturelle



$$\rightarrow R_{C-BCBR} < R_{C-BCC}$$

→ BCBR: Effet PLAFOND

BCC > BCBR:

- Cinétique de durcissement
- Liaison mécanique liant/granulat

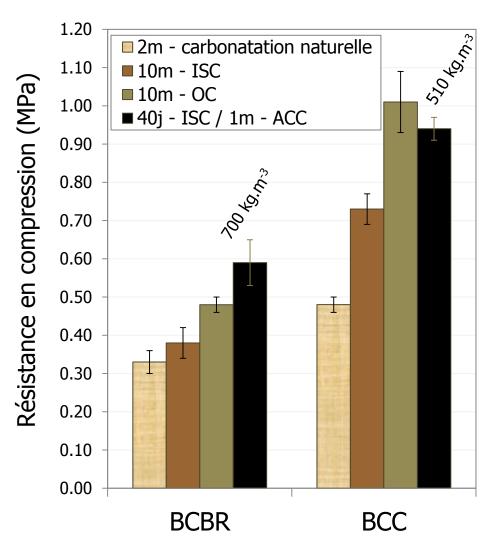
→ Gain de R_c plus significatif à l'extérieur après 2 mois

OC > ISC: Cinétique de durcissement



26/11/2015

Carbonatation accélérée

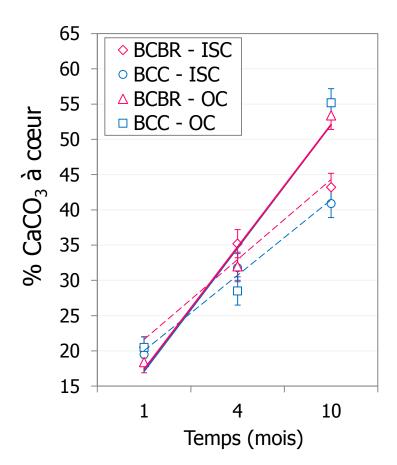


 $\rightarrow R_{C-ACC} \approx R_{C-10m-OC}$





ATG:



Cure	Temps	Béton	TC (%)
ISC	10m	BCBR	42.6
15C 10	10111	BCC	39.6
00	OC 10m	BCBR	55.6
		BCC	57.9

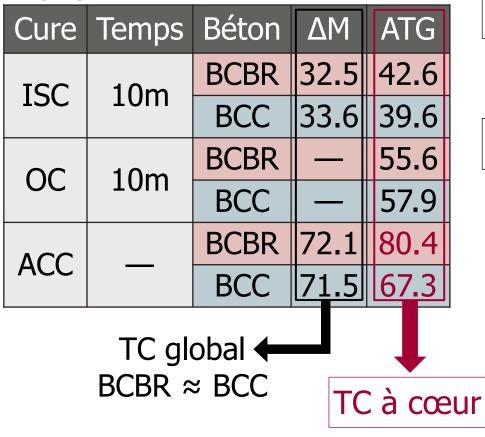
Carbonatation naturelle:

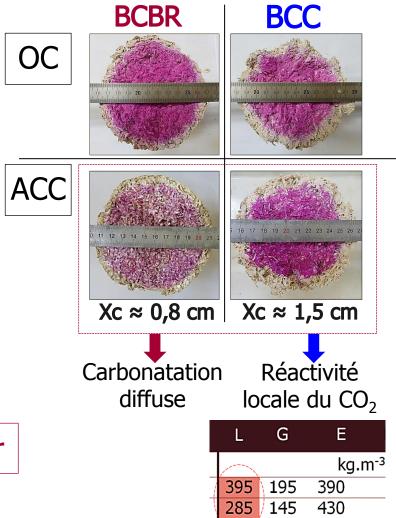
 $TC_{BCBR} \approx TC_{BCC}$





TC(%):

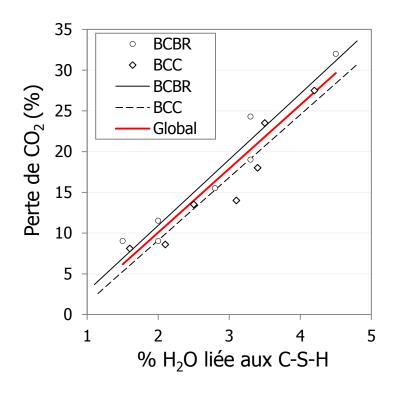






Hydratation

ATG Perte d'eau liée aux C-S-H (LH₂O) entre 100°C et 400°C (Xu et al., 2014)



→ LH₂O: BCBR ≈ BCC

→ Hydratation ← Carbonatation

Hydratation des C₂S favorisée par l'eau relarguée localement lors de la réaction de carbonatation

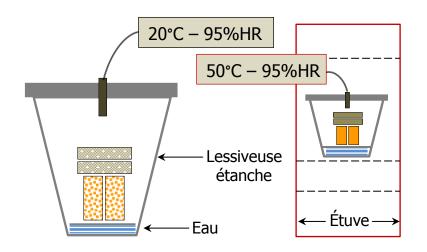
$$Ca(OH)_2 + CO_2 \rightarrow CaCO_3 + H_2O$$

→ Mauvaise hydratation des C₂S pour HR < 75%





(3) Cure en humidité saturée (>95%HR) et à 50°C



ISC: Indoor Standard Conditions

MC: Moist curing

TA: Thermal activation

	Age (jours)	1	7	21	28
de	28d-ISC		20°C – 50%HR		
ons	7d-MC	20°C – 95%HR	20°C – 5	0%HR	D
Conditions	7d-TA	50°C – 95%HR	20°C – 5	i0%HR	$ R_C $
S S	21d-MC	20°C -	- 95%HR	20°C – 50%HR	



Formulations étudiées

• Mortiers de chaux normalisés (NF EN 459-1)



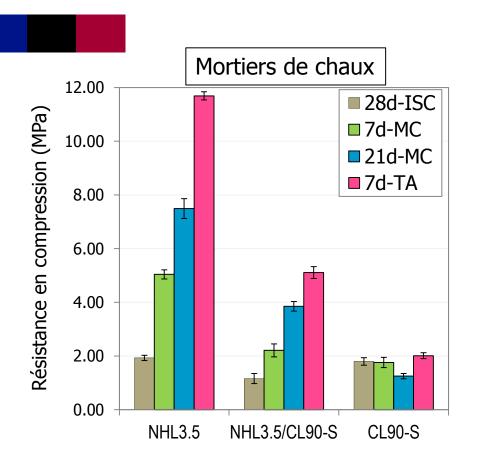
Mortier	Ratios massiques		
	Sable/Chaux E/L		
NHL3.5		0,56	
NHL3.5/CL90-S	2,75	0,62	
CL90-S		0,71	

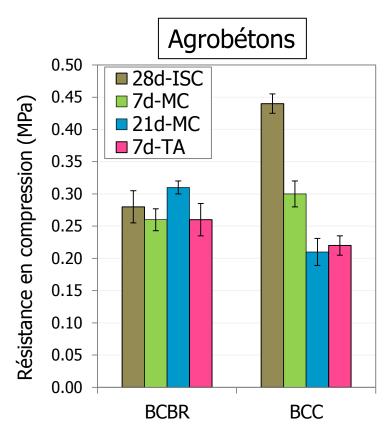
Agrobétons



Béton	L/G	E/L	L	G	Е
				kg.m ⁻³	
BCBR	2	1	395	195	390
BCC	2	1,5	285	145	430





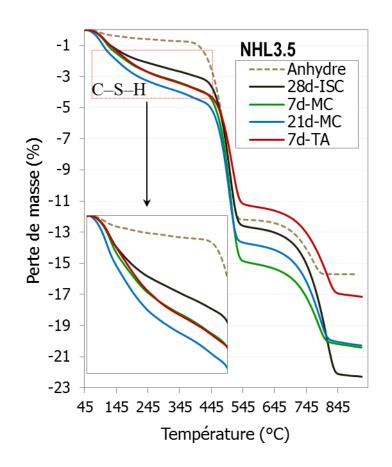


Age (jours)	1	7	21	28
28d-ISC		20°C – 5	50%HR	
7d-MC	20°C – 95%HR		20°C – 50%HR	П
7d-TA	50°C – 95%HR		20°C – 50%HR	$R_{\rm C}$
21d-MC	20°	C – 95%HR	20°C − 50%HR	

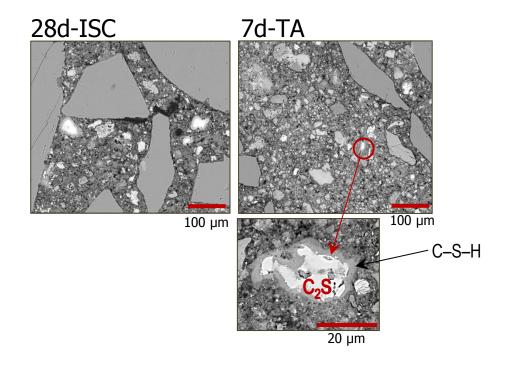


Mortiers de chaux

ATG:



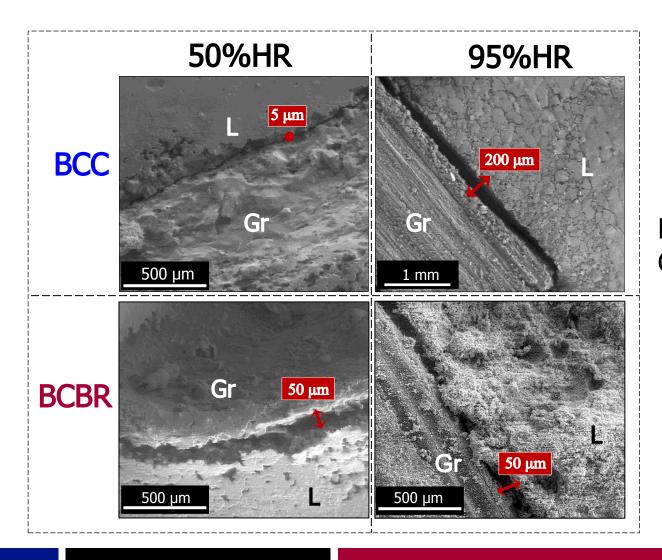
Sections polies au MEB en mode BSE:







Interface par MEB

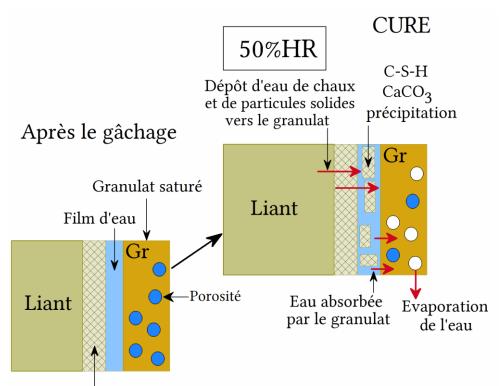


L: Liant

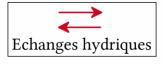
Gr: Granulat



Proposition d'un mécanisme



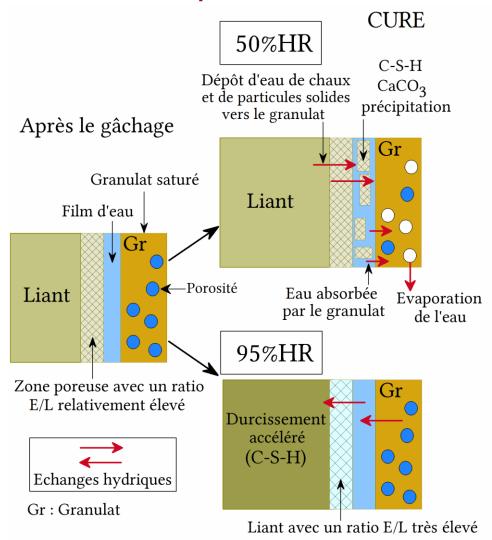
Zone poreuse avec un ratio E/L relativement élevé



Gr : Granulat



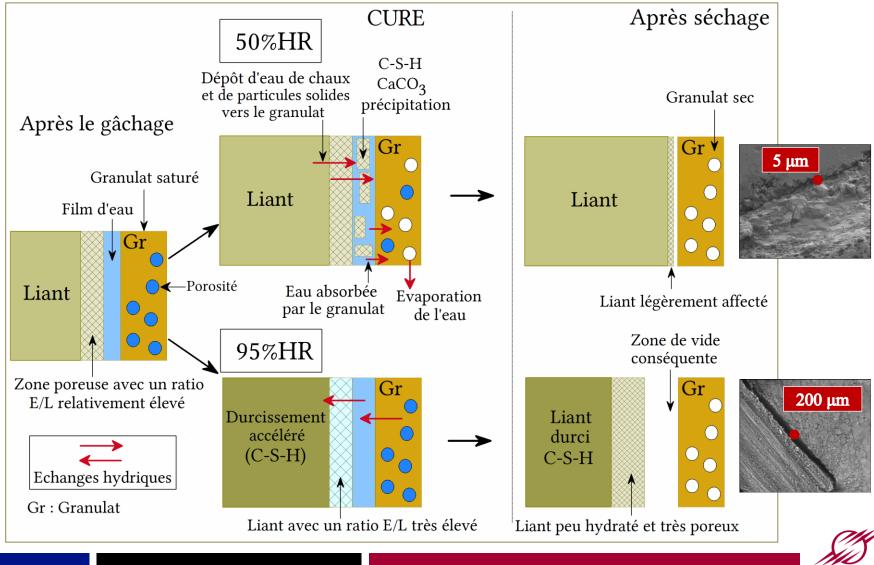
Proposition d'un mécanisme





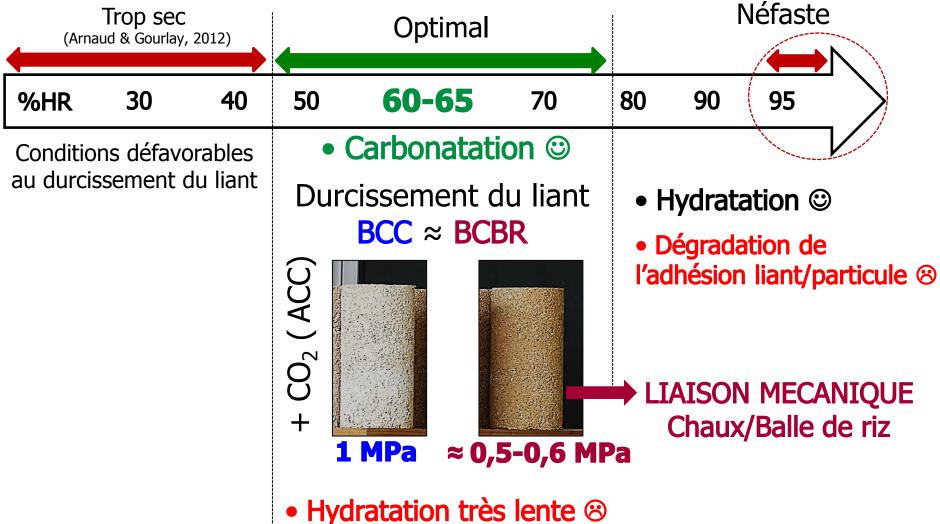
26/11/2015

Proposition d'un mécanisme



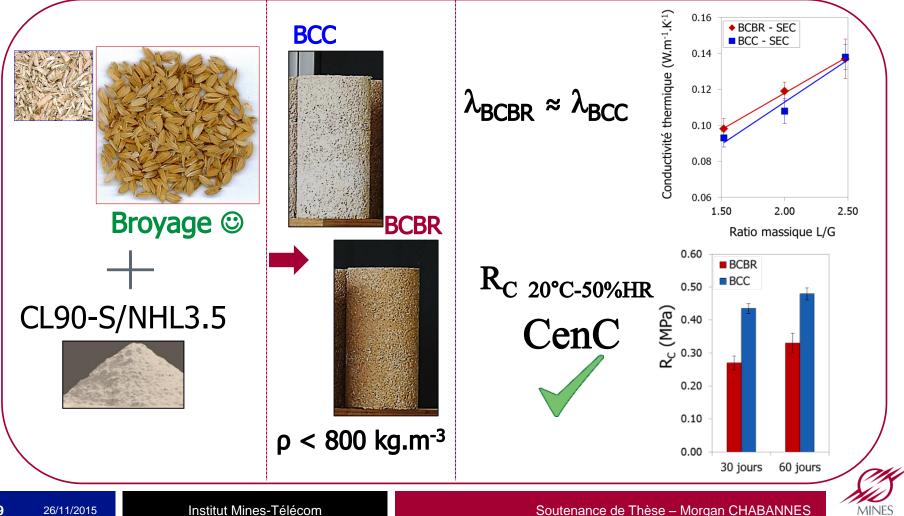
26/11/2015

Bilan



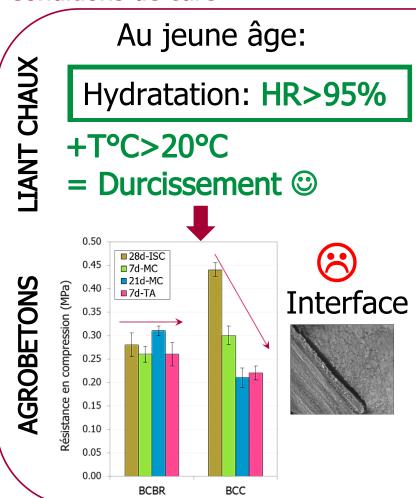
Conclusion générale

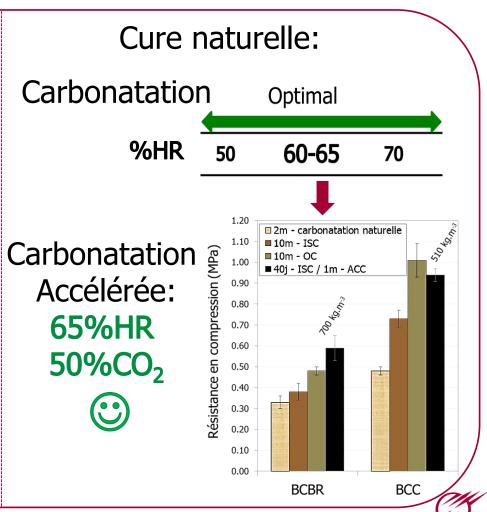
Faisabilité du béton chaux/balles de riz



Conclusion générale

Conditions de cure







Axes de recherche:

- Pré-traitement des balles Liaison mécanique liant/particule
- Propriétés mécaniques au jeune âge en jouant sur la nature du liant et les conditions de cure
- →Traitement **EAU DE CHAUX**
- + cure de l'agrobéton en cellule de carbonatation accélérée

- → Ex: Ajout de ciment prompt
 Liants à base de sulfate de calcium (Pretot et al., 2015)

 Additions pouzzolaniques, etc.
- Confort hygrothermique et acoustique

Institut Mines-Télécom



Merci pour votre attention

