## SESSION 2010

## CA PLP

SECTION: GENIE INDUSTRIEL

Option: Bois

# ETUDE D'UN SYSTEME ET/OU D'UN PROCESSUS TECHNIQUE

Durée: 8 heures

# **DOSSIER RESSOURCE**

•	Extrait DTU 31.2.	DR1-DR4
•	Section de bois massif et dérivé	DR5
•	Portées des solives de plancher	DR6
•	Poutres maîtresses en LVL	DR6-DR7
•	Type de cloisons au rez-de-chaussée	DR8
•	Matériauthèque bois massif, poutre en I et dalle bois.	DR8-DR9
•	Temps de référence	DR10
•	Moyen humain	DR10
•	Goujon d'encrage	DR10
•	Isolation	DR11
•	Tableau comparatif des isolants	DR12
•	Composants de structure ossature bois	DR13-DR15
•	Classement des bois	DR16-DR20
•	Fiche outils	DR21-DR23
•	Caractéristique de la défonceuse	DR24-DR25
•	Fiche outil de calibrage avec guides	DR26-DR28

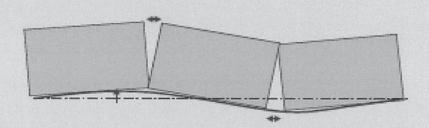
# les dalles

## Enjeux

Ce sujet conditionne le bon déroulement de la phase de montage des panneaux pour laquelle il a des incidences en terme de productivité et de qualité. Cette phase conditionne elle-même le bon déroulement des phases suivantes : charpente, bardage et finitions.

Une mauvaise planéité de la dalle, si elle n'est pas corrigée, pourra entraîner des báillements hauts ou bas entre panneaux adjacents.

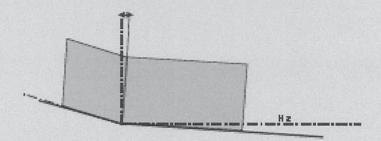




A titre d'exemple, un panneau de 1,2 m de large et 2,5 m de haut i posé sur une dalle présentant localement un défaut de planéité de 5 mm présentera un défaut d'aplomb en tête de 1 cm.

De même en angle, à la jonction des deux panneaux, si le premier n'est pas posé « de niveau », sans ajustement complémentaire, le second sera de faux a plomb.







Toutes des imperfections occasionneront des ajustements et calfeutrements fortement consommateurs de temps.

- La pose de la charpente nécessitera des recoupes ou ajustements pour compenser les faux aplomb et faux niveaux. Ces reprises, réalisées dans les conditions du chantiers seront pénalisantes en terme de temps et de qualité alors qu'elles pourraient être réalisées une lois pour toutes en atelier, aux cotes théoriques, réduisant ensuite la pose à un simple mécano.
- > Les vides et baillements devront être calfeutrés pour permettre des liaisons mécaniques satisfaisantes et éviter les circulations d'air.
- > Les lames de bardage devront être ajustées et la pose en sera d'autant plus complexe, de même pour les profils de finition.

En conséquence, la priorité devra être pour l'entre prise de construction bois, d'obtenir du maçon un parfait dimensionnement et une parfaite planéité de la dalle. Pour cela, l'entre prise de construction bois devra exiger de l'entre prise de maçonnerie des côtes extrémement précises et en cas de non respect, devra reluser de réceptionner la dalle. Ces exigences doivent être écrites et contractuelles.

Cette démarche est réaliste. De nombreuses entreprises de maçonnerie sont capables de réaliser des d'alles conformes à ces spécifications, encore faut-il les faire connaître.

## Regles de l'art

Le DTU 31-2 s'applique, il prevoit no tamment :

Ouvrage de soubassement

Les éléments de structure en bois doivent reposer sur un ouvrage de soubassement en maçonnerie et / ou béton qui comprend :

- > un ouvrage de fondation,
- > un soubassement en maçonnerie couronné par un chaînage en béton armé,
- > éventuellement, des chaînages verticaux aux endroits où des efforts de soulévement sont possibles.

#### Hauteur au dessus du sol fini

En l'absence de spécifications différentes dans les documents du marché, la hauteur au-dessus du sol fini du sommet du soubassement ne sera pas inférieure à 0,20 m (0,30 m à l'intérieur des vides sanitaires).

## Epaisse un du chaînage en béton armé

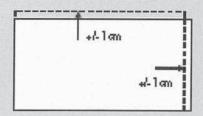
L'épaisseur du chaîtrage en béton armé doit être au moins équivalente à celle des murs extérieurs en ossature bois. A défaut, il convient de renforcer le ferraillage de la dalle de telle sorte que les charges du bâtiment soient transmises aux fondations par la lisse basse (ou d'utiliser une autre méthode ayant fait l'objet de justification).

#### Tolérances sur l'ouvrage de soubassement

Pour l'exécution du soubassement, le DTU 31.2 fixe des tolérances plus strictes que celles fixées par les DTU 20.1 (ouvrages en maçonnerie de petits éléments) et 23.1 (murs en béton banché).

#### Tolérances:

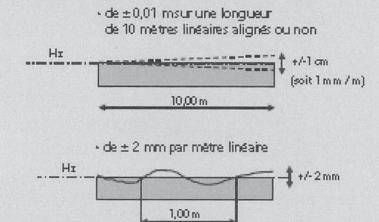
> longueuret largeur : ± 0,01 m



> équerrage : ± 0,01 m mesuré sur 10 m



> arase : sur le muret périphérique, sur la dalle de fondation ou sur les piles, l'arase doit être nivelée avec une tolérance :



> rectitude des bords en plan : ± 5 mm



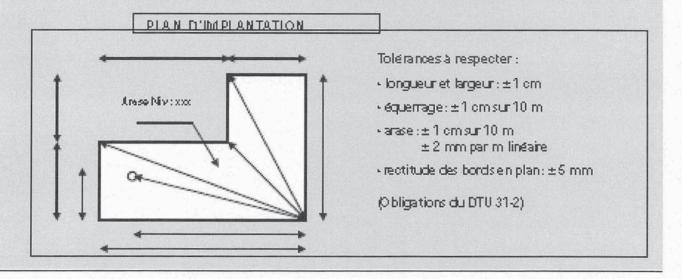
> Parra illeurs : le séchage de la dalle peut avoir des incidences sur le mode de fixation des lisses : 28 jours sont nécessaires pour atteindre la résistance maximale.

## Recommandations

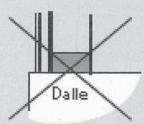
Recommandations générales

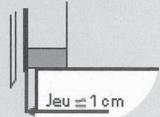
Informer le maçon et le sens ibiliser, lui transmet tre un plan coté où figurent :

- > la longueur des diagonales (ses indications lui faciliteront l'implantation),
- > les niveaux d'arase.
- > la position des réseaux,
- > le rappel des tolérances du DTU 31.



Prévoir un sous-dimensionnement du gros-œuvre (par exemple 1 cm) pour obtenir le débord de la lisse basse sur le gros-œuvre et rattraper sans dommage les mauvais alignements éventuels.





Prévoir des délais suffisants dans le planning et organiser une visite de réception suffisamment tôt avant la pose des panneaux pour pouvoir gérer les éventuelles non-conformités et anomalies.

Nota : on peut par exemple programmer la pose des lisses basses en même temps que la réception de la dalle, une dizaine de jours avant la pose des panneaux se qui évite dese trouver malgré les non conformités dans l'obligation de poser pour satisfaire au planning interne.

Selon le système constructif, on peut s'adapter à l'existant en prévoyant des pièces de compensation par exemple fourrure d'angle re-taillable en atelier sans modification des parmeaux.

## Propositions



Un télémètre laser associé à une mire spécialement adaptée permet à une personne seule d'effectuer le relevé de dimensions avec la précision requise.

Que faire en cas de non conformité ?

La seule solution professionnellement acceptable consiste à refuser de poser et à attendre la mise en conformité du gros œuvre.

Toute lois se lon le type de marché et la charge de travail de l'entre prise, oin peut accepter de poser et s'organiser pour réduire les non-conformités qui en découleront. Il faut alors en faire supporter le coût au maçon.

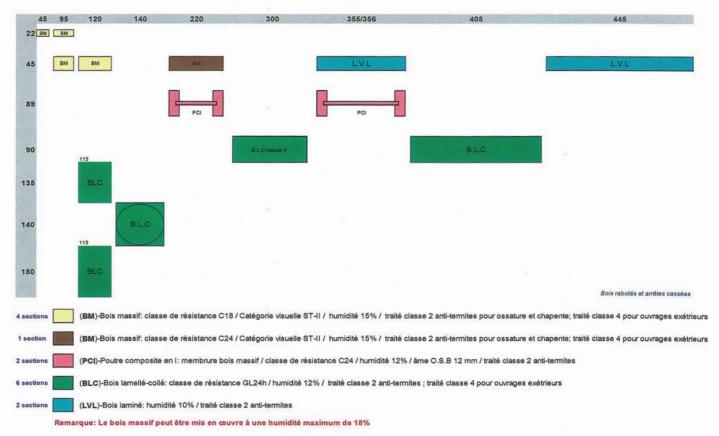
Actions envisagées à moyen terme :

- > Introduire une clause de réparation dans le Cahier des Clauses Spéciales lors de la prochaine révision du DTU 31-2.
- > Dans l'attente, introduire cette clause dans les marchés particuliers.

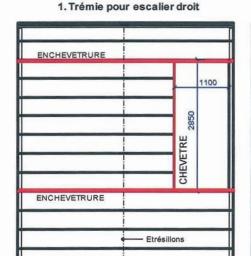
## Reflexions

Des réflexions sont en cours dans plusieurs entre prises qui travaillent en vue de reimplacer le système traditionne I de da lle par un système de longrines préfabriquées et de plancher bois. Les longrines seraient posées par les entreprises d'ossature bois. Elles pourraient être intégrés avec les murs dès l'atelier.

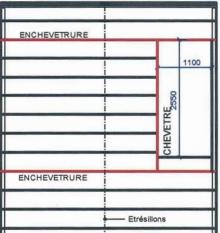
# Section des bois massif et dérivés :



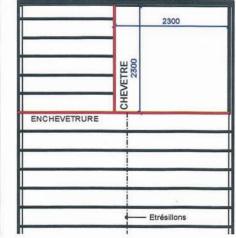
## Les trémies dans les planchers



### 2. Trémie pour escalier 1/4 tournant bas



3. Trémie pour escalier 1/4 tournant milieu



	Portée du solivage ( m )	4.08
Bm	Section du chevêtre	Bm 90x220
45x220	Section de l'enchevêtrure	Bm 180x220
	Portée du solivage ( m )	4.24
I	Section du chevêtre	Bm 90x220
89x220	Section de l'enchevêtrure	Bm 180x220
	Portée du solivage ( m )	6.35
I	Section du chevêtre	LVL 45x355

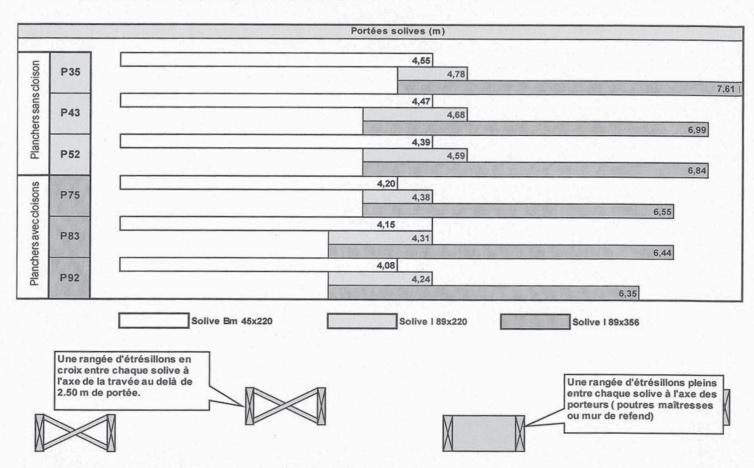
LVL 90x355

Portée du solivage ( m )	4.08				
Section du chevêtre	Bm 90x220				
Section de l'enchevêtrure	Bm 180x220				
Portée du solivage ( m )	4.24				
Section du chevêtre	Bm 90x220				
Section de l'enchevêtrure	Bm 180x220				
Portée du solivage ( m )	6.35				
Section du chevêtre	LVL 45x355				
Section de l'enchevêtrure	LVL 90x355				

	trésillons
Portée du solivage ( m )	4.08
Section du chevêtre	Bm 90x220
Section de l'enchevêtrure	Bm 135x220
Portée du solivage ( m )	4.24
Section du chevêtre	Bm 90x220
Section de l'enchevêtrure	Bm 135x220
Portée du solivage ( m )	6.35
Section du chevêtre	LVL 45x355
Section de l'enchevêtrure	LVL 135x355

89x356 Section de l'enchevêtrure

# Portées des solives de plancher :



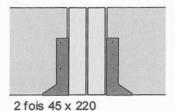
# Poutres maîtresses (charges linéaires

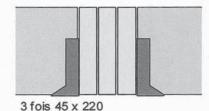
District of		В	ois mas	if 45 x 22	20	La de	Lamel	lé-collé			LVL 4	5 x 355	M. M.			ruini.	LVL 48	x 445	15.7	
Portée	Bm 2x	45x220	Bm 3x	45x220	Bm 4x	45x220	Blc 9	0x405	LVL 2	x45x355	LVL 3	45x355	LVL 4	x45x355	LVL 2x	45×445	LVL 3	x45x445	LVL 4	x45x44
Poutre maitresse (m)	charge maxi daN/ml	réaction daN	charge maxi daN/ml	réaction daN	charge maxi daN/ml	réaction daN	charge maxi daN/ml	réaction	charge maxi daN/ml	réaction daN	charge maxi daN/ml	réaction daN	charge maxi daN/ml	réaction daN	charge maxi daN/ml	réaction daN	charge maxi daN/mi	réaction daN	charge maxi daN/ml	réact
2,00	1118	1126	1678	1690	2237	2254	A IS													
2,20	873	969	1310	1455	1747	1940	1397	1000			1884 30		157000						128880	1550
2,40	694	843	1041	1264	1388	1686		00-100		W. 33.15	15 38						W S		F. C. L.	100
2,60	560	739	840	1108	1120	1478	ME	10.00			TO NOT BE			alway in			Seat Marie			To the
2,80	457	651	686	978	915	1304	3 3 3			MIN	137-23				0225		DAGE BLOW			1000
3,00	378	579	567	869	757	1160				E BOTA			100	Land I					1973	37.3
3,20	316	519	474	778	632	1038	F 448						Marsh.			3155	De la			1157
3,40	266	466	399	700	533	934	100	100		2866									2400	188
3,60	226	422	339	633	453	845					Para								Ban	100
3,80	193	383	290	575	387	767		A SERVICE												1000
4,00	166	349	250	525	333	699	1053	2138	839	1711	1259	2567	1679	3423	1240	2520	1859	3780	2479	50
4,20	N I I						924	1974	733	1574	1100	2361	1467	3149	1180	2520	1769	3780	2359	50
4,40					100		816	1830	643	1450	965	2177	1287	2903	1125	2520	1649	3780	2250	50
4,60					E CHAIN		723	1700	567	1342	851	2014	1135	2685	1056	2476	1584	3714	2112	49
4,80	11 11				BIS W.		643	1582	502	1244	753	1866	1005	2490	940	2305	1411	3460	1881	46
5,00		Section 1			11.50		575	1478	446	1156	670	1736	893	2314	840	2151	1261	3229	1681	43
5,20	310 %				7 11		515	1381	398	1077	597	1616	796	2154	753	2011	1130	3018	1507	40
5,40				31/2/13	100	A SERVICE	463	1293	356	1005	534	1508	712	2010	678	1886	1017	2829	1356	37
5,60			TE TE		Mary V		418	1215	319	939	479	1410	639	1880	611	1768	917	2653	1223	35
5,80						Charles	378	1143	287	880	431	1321	575	1762	553	1663	830	2496	1106	33
6,00	(0.00		The state of	ANY BELL	8840		343	1077	259	826	389	1240	519	1655	500	1561	752	2348	1003	31:
6,20	DH 15 7/6								235	779	352	1167	470	1558	456	1477	684	2215	912	29
6,40	200					KW/-II -	100	MARIE MIL	213	734	319	1099	426	1467	415	1393	623	2092	830	278
6,60	Y D	tal site			2000		1 129	TE SE	193	691	290	1038	387	1385	379	1318	568	1976	758	26
6,80	11 /2-27			DOWN TO	W. Tall			- Park	176	654	264	981	352	1308	346	1246	520	1872	693	24
7,00		OH CH	AND REAL	DESCRIPTION OF THE PARTY OF THE				SEE TAKE	160	617	240	926	321	1236	317	1181	476	1773	635	23
7,20			1 1	201	1000		1	A.S. D.S.		CALUE'S	THE OWNER	STORES			291	1121	437	1683	583	22
7,40	Year Inches		Page 1	130		10.10	N. A. S.				19.89	A STATE OF THE PARTY OF THE PAR	project in	11/1/19	268	1067	402	1601	536	21:
7,60	(F) (S)		uns de	4 3 3 6		PVISU	10351	No.	100	E TO U	All East	20.45		0-1053	247	1016	370	1522	494	20:
7,80		100	745 B	1 921			1	1385			A STATE	100000			227	956	341	1449	455	193
8,00	100		19928	14 15 11				The same						100000	210	922	315	1383	420	184

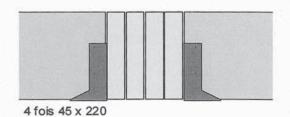
# Type de poutres maîtresses :

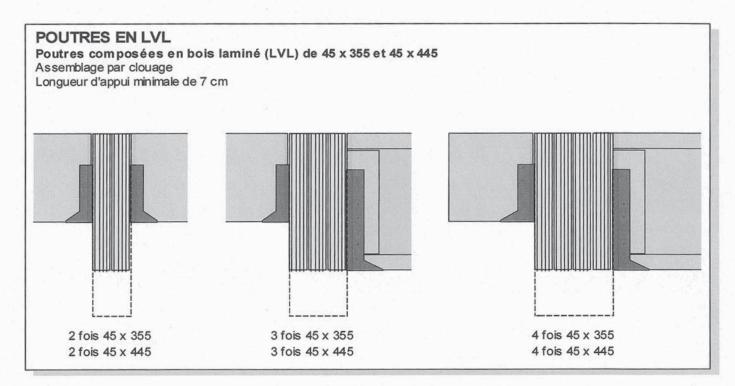
## **POUTRES EN BOIS MASSIF**

Poutres composées en bois massif de 45 x 220 Assemblage par clouage Longueur d'appui minimale de 7 cm



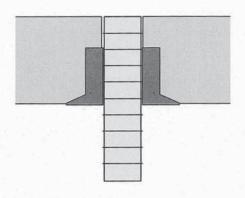


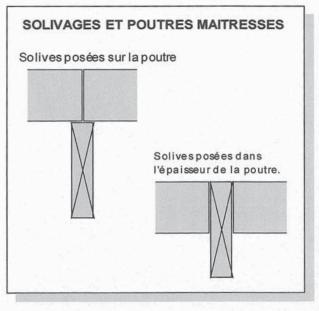




## POUTRE EN LAMELLE-COLLE

Poutre en bois lamellé-collé 90 x 405 Longueur d'appui minimale de 7 cm





## Poutres maîtresses en LVL:

Les poutres maîtresses sont réalisées avec deux LVL de 45x355. Ce materiau est livré en longueur de 13.50 m au prix de 8.56 € HT le ml.

## Type de cloisons au rez-de-chaussée:

Les cloisons porteuses seront réalisées en ossature de 45x95 avec un voile de contreventement en OSB. Pour l'étude on prendra un coût moyen de 17.04 € HT/m². Prévoir un surcoût de 6.8 € HT/ouverture (porte ou fenêtre).

Les cloisons non porteuses seront réalisées en cloisons sèches type placo style avec un coût moyen de 10.74 € HT/m². Pas de surcoût pour les ouvertures.

# Matériauthèque bois, poutre en 1 et dalle bois :

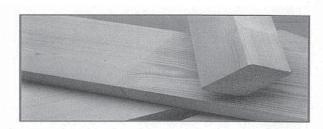
 Caractéristique bois massif
 Section des bois pour un solivage : 45x220x5100

Coût unitaire : 11.40 € HT

• Caractéristique poutre en I :

Section 89x220x13500 : 6.23 € HT/ml Section 89x356x13500 : 9.53 € HT/ml Ces poutres peuvent être livrées de longueur avec un surcoût de 5 € HT

par pièce





 Caractéristique dalle bois Kronoply

	Format (mm)	Épaisseur (mm) (Palatisation)
anneaux	2070 x 2800	12 (78), 15 (60), 18 (52)
OSB3	2400 x 1196	9 (100)
	2500 x 1250	8   1 20 , 9   100 , 10   12 , 12   78 , 15   60 , 18   52 , 22   42 , 25   38
	2700 x 1196	9 (100)
	2800 x 1196	9 (100)
	2800 x 1250	12 (78)
	5000 x 1250	12 (36), 15 (30), 18 (26), 22 (22), 25 (20)
	5000 x 2500	12 (20), 15 (16), 18 (14), 22 (12), 25 (10)
Dalles	1800 x 675	16 (60)
OSB3	2000 x 910	16 (60)
	2440 x 595	18 (52)
	2500 x 675	12 (78), 15 (60), 18 (52), 22 (42), 25 (38)
	2500 x 1250	15 (60), 18 (52), 22 (42)

	Format (mm)	Épaisseur (mm) (Palattsation)	
Panneaux	2500 x 1250	12 (78), 15 (60), 18 (52), 22 (42), 25 (38)	
OSB4	5000 x 1250	18 (26), 25 (20)	CE
	5000 x 2500	15 (16)	
Dalles	2500 x 675	15 (60), 18 (52), 22 (42)	(A)
OSB4	2500 x 1250	15 (60), 18 (52), 22 (42)	43

## Abaques des charges (en cms)

	Kror	Util noply C		n en plancher Kronoply F**** OSB4				
Épalsseur (mm)	16	18	22	15	18	22	25	
± 150	60	67	81	70	77	91	115	
200	55	62	75	63	72	85	105	
± ≥ 250	52	58	70	60	68	80	100	
多号 350	47	52	64	55	62	74	92	
<del>ਨ</del> 400	45	50	61	50	58	68	83	

	Kron	oply 0	SB3		Kranoply F**** OSB4					
12	15	16	18	22	12	15	18	22	25	
60	75	80	89	110	67	83	100	125	125	
55	69	73	82	100	63	77	92	110	125	
51	64	68	77	93	60	72	83	100	115	
46	58	61	69	84	55	62	72	83	105	
44	55	59	66	81	50	60	65	72	95	

Dalle OSB3 épaisseur 16 : 4.26€ Ht/m² Dalle OSB3 épaisseur 18 : 4.96€ Ht/m² Dalle OSB4 épaisseur 16 : 5.26€ Ht/m² Dalle OSB4 épaisseur 18 : 5.96€ Ht/m²

## Caractéristique dalle bois Agépan DWD

Dalle DWD épaisseur 16mm : 7.56€ Ht/m²

#### Fibre de bois AGEPAN DWD

Dalle à base de fibre de bois



Avantages :

Excellente stabilité.

Résistant à l'humidité. Confort d'été. Rupture de ponts thermiques. Etanohéité à l'air. Perméable à la vapeur d'eau (concept de mur perspirant). Surface étanche à l'eau. Fabriqué, selon un procédé à sec, à partir de fibres de bois.

Composition:

Fibres de bois de résineux d'origine européenne, 3 % de colle MDI exempte de formaldéhyde, paraffine.

Domaine d'application :

Complément d'isolation thermique et acoustique, pare-pluie toiture,

doublage de cloison, dalle de sol.

Mise en oeuvre :

Découpe avec outils destinés au bois massif. Découper dans des

milieux aérès à cause de la poussière de bois. Pose traditionnelle en construction ossature bois. Fixation à l'aide de vis, clou ou agrafe. Acdimater à l'humidité à laquelle les panneaux seront soumis lors de

leur utilisation.

En parement, soigner le traitement des joints pour éviter tout « fantôme ». Utiliser un calicot qui permet au joint de rester libre.

Format de livraison :

Panneaux Palette de 40 plaques / 63,75 m²

Formats et épaisseurs :

2510 x 635 (so it 1,59385 m²)

16 mm

Densité :

570 kg/m3

Conductivité themique :

à 0,090 W/m℃

Dilatation (longueur et largeur):

0,30 % (30 à 85 % d'hygrométrie à 30 °C)

Perméabilité à la vapeur d'eau µ :

Himidité :

9% ± 4%

Gorflement 24H:

≤8.5 %

Comportement à l'eau :

hydrophobe / non hydrophile

Classement au feu :

# Temps de référence :

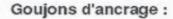
Les temps prennent en compte les découpes avec l'ajustement effectué par une personne sur le chantier. Le temps donné pour la pose des poutres en I comprend 2 salariés si les poutres excèdent 5ml.

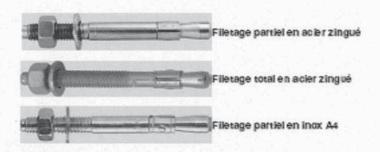
		Durée (mn)	Unité	
Pose poutres maîtresses	Poutre LVL	6	ml	
Pose solives	Bois massif	21	m²	
7 000 0011700	En I	16	m²	
Pose dalle			7	
	OSB	7	m²	
Pose cloison	Placo Bois	4 12 8	pièce m² m²	

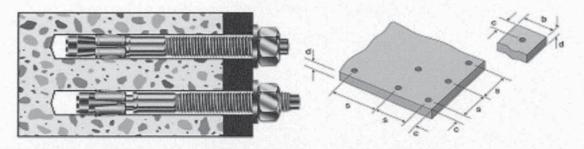
## Moyen humain:

Les salariés travaillent 7 heures par jours au taux de 34 €Ht de l'heure facturée frais de déplacement compris.

# Goujon d'encrage:







Ø perpage et Ø du geujon (filetage)	Tenue d' arrachement moxi dans le béton B 25 en Kn	Tenue d' arrachement maxi dans le béton B 36 en Kn	Entroxes (valeur mini) (voir croquis) s	Distance aux bords (valeur minit (voir croquis)	Largeur de la construction (valeur mini) b	Epaloseur de la construction (valeur mini) d
6mm	1,50	1,80	160mm	80mm	160mm	150mm
8mm	2,80	3,50	260mm	130mm	260mm	150mm
10mm	4,00	4,80	300mm	150mm	300mm	200mm
12mm	5,70	6,50	360mm	180mm	360mm	220mm
16mm	8,40	9,50	460mm	230mm	460mm	250mm

Tenue d'arrachement en kN (1 kN = 100 kg)

# **Isolation**:

## Valeur de lambda des produits du bâtiment

Matériau	conductivité thermique λ (W/m.°C)						
Enduit de ciment	0.80						
Bloc béton (Parpaing de ciment)	0.952						
Polystyrène expansé	0.039						
Plaque plâtre BA13	0.250						
Brique monomur	0.12						
Laine de bois panneau dense	0.04						
Laine de roche HD	0.04						
Laine de verre haute performance	0.035						
Ouate de cellulose en panneau	0.039						
Panneau OSB	0.13						
Bois résineux	0.12						
Chêne	0.18						

Le coefficient de conductibilité thermique est λ, il est exprimé en (W/m.°C)

La résistance thermique est fonction de l'épaisseur et de la conductivité thermique, elle se calcule par la formule R = e /  $\lambda$ 

La résistance d'une lame d'air est caractérisée m².°C/W.

	Résistanc	e superficielles donn	ées en m².°C/W.
Lame verticale	Interne Rsi	Externe Rse	somme
Lame non ventilée	0.11	0.06	0.17
Lame faiblement ventilée			0.15

				ا ا	Utilisation		Caractér	Caractéristiques isolantes	antes	Car	actéristiq	Caractéristiques techniques	iques	Bilan envi	Bilan environnemental (a)
	GO	GUIDE		snpı				Jnoo	Jnc			ne ;			me (FL
	COMP	COMPARATIF		les pe		-	qs eu	eent b	od OT	idooso	tance ar d'es	иәшә	bonu sesde se qe	eje ire (ei ∃U\q≡	n/bə z
Types d'isolant	DES ISC	DES ISOLANTS	Mur	Planc	Ramp	conve	Lamb					Sasi Seu			(kCO
Origine	isolants	conditionnements													
	styrene expansé							_							;
Isolants synthétiques	PSE	Panneaux	•	•		•	0.037 à 0.04		18 à 20 15 à 21€	non	30 à 100B	8	9	84 🌣	10 \$
colony ciam contin	Laines de verre	Rouleaux		•		•	0,035	17	6 à 16€	non	-	AàB	9	74	12 🌣
Laines minerales	Laines de roche HD	Rouleaux				•	0,04	20	6 à 10€	non	-	AàB	9	₩	43 ☆
	Г	Panneaux souples					0.038 à 0.04	-	19 à 20 24 à 38€	faible	1à2	Е	7,5	41	4
	Fibre de bois	Panneaux denses				•	0.037 à 0.046	_	18 à 23 36 à 75€	faible	3 à 8	Е	15	195	-21 ⊕ ⊕
		Vrac insufflé			•		0.038 à 0.044	-	19 à 22 10 à 15€	Moyenne	1à2	BàE	10	22 @	-10 ⊕
		Vrac déversé					0.037 à 0.04		18 à 20 10 à 15€	Moyenne	1à2	BàE	10	22 ©	-10 ©
	Ouate de cellulose	Panneaux					0,039	20	38 à 42€	Moyenne	2	E	12	7.1	-5 ©
aladahah . aalahala ahaalaal		Vrac				0	0.04 à 0.045	_	20 à 22 28 à 42€	faible	5 à 30	Е	6	41	-26 ⊕ ⊕
Isolants d'origine vegetale	Liège	Panneaux			•	•	0.036 à 0.042*		18 à 21   45 à 71€	faible	5 à 30	ш	13	41	-26 © ©
		Rouleaux					0.038 à 0.042	_	19 à 21 25 à 36€	Moyenne	1à2	ш	7	52	-1
	Laine de Chanvre	Panneaux					0.038 à 0.042	12 19 à 21	20 à 40€	Moyenne	1à2	ш	7	69	٠ <u>.</u>
	Chènevotte	Vrac	0			0	0,048	24	17 à 30€	Moyenne	1à2	Е	8,5	16 ©	-49 © ⊕
		Rouleaux					0,037	19	35 à 40€	Moyenne	1à2	CàD	9	88	0
	Laine de Lin	Panneaux			•		0.037 à 0.047	17 18 à 23	22 à 25€	Moyenne	1à2	CàD	9	22	0
A STATE OF THE PARTY OF THE PAR		Rouleaux		•			0.035 à 0.042	17 à 21	20 à 28€	forte	1à2	O	5	20 @	0
Isolant d'origine animale	Laine de mouton	Panneaux					0.0.35 à 0.04	_	17 à 21 28 à 36€	forte	1à2	O	5	20 ©	0

(a) moyenne calculée (b) 1 UF=1m² d'isolant à R= 5m².k/W

| • Utilisation conseillée
○ Utilisation possible en béton allégé
• 0.049 pour le liège blanc
⑤ = bien
☆ = mauvais
= neutre

EXTRAIT GUIDE DES ISOLANTS " LA MAISON ECOLOGIQUE"

## **SESSION 2010**

## CA PLP

**SECTION: GENIE INDUSTRIEL** 

Option: Bois

# ETUDE D'UN SYSTEME ET/OU D'UN PROCESSUS TECHNIQUE

Durée: 8 heures

# **DOSSIER REPONSE**

•	Plan d	le maçonnerie et lisses basses au 1/30	Drép1-1
•	Tablea	au de comparaison des solivages	Drép2-1
	Etude	de fabrication du limon d'escalier	Drép3-1
•	Etude	thermique	
	0	Calcul de la résistance et du flux thermique	Drép4-10, 4-20
	0	Définition de la chute de t° dans un mur	Drép4-11, 4-21
	0	Choix de solution	Drép4-30
•	Prépa	ration de fabrication d'une porte	
	0	Processus de fabrication	Drép6-1
	0	Montage traverse porte	Drép6-2



Ш	U
٥	c
_	3
<	٢
Ç	د
ш	u
c	د
u	n
-	ř
5	7
2	۶
	_
9	_
٥	Ç
Ç	ر
'n	Ц
2	2
Ū	U
ō	7
ш	4

Académie :	Session :		
Concours :			
Spécialité/option :		Repère de l'ép	oreuve :
Intitulé de l'épreuve :			
NOM:			
(en majuscules, suivi s'il y a lieu, du nom d'épouse) Prénoms :		– N° du candidat	
			(le numéro est celui qui figure sur la convocation ou la liste d'appel)

EFE GIB 2

## Drép 2-1 Tableau de comparaison des solivages

1	_			I		
	Coût total					
_	Coût					
outres e	Moyen					
ype 2 po	Tps de pose					
Solivage type 2 poutres en l	Coût matière					
So	Quantité					
	Туре					
	Coût total					
issif	Coût					
Solivage type 1 en bois massif	Moyen					
oe 1 en	Tps de pose					
vage typ	Coût matière					
Soli	Quantité					
	Туре			lu var		
	Elément	Solives				

Dossier réponse Page 3 l CA PLP Session 2010

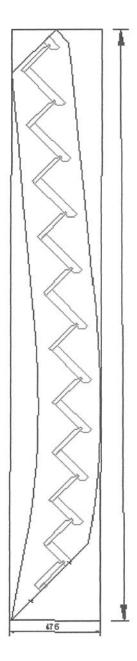


<
c
ш
č
<u>u</u>
-
5
ш
9
0
c
чц
Z
ū
ā
ш

Académie :	Session:		
Concours :			
Spécialité/option :		Repère de l'ép	oreuve :
ntitulé de l'épreuve :			
NOM:			
en majuscules, suivi s'il y a lieu, du nom d'épouse) Prénoms :		– N° du candidat	
			(la numára act calui qui figura aur

EFE GIB 2

## Drép 3-1 usinage limon d'escalier



Dossier réponse Page 4 1 CA PLP Session 2010



ш
2
2
C
ш
۳
<u>u</u>
2
⊴
щ
8
•
ŭ
Ξ
_
ш
ā
ш
Z

Académie :	Session:		
Concours :			
Spécialité/option :		Repère de l'ép	reuve :
Intitulé de l'épreuve :			
NOM:			
(en majuscules, suivi s'il y a lieu, du nom d'épouse) Prénoms :		— N° du candidat	
		ı	(le numéro est celui qui figure sur

EFE GIB 2

Drép 4-10

#### CALCUL DES COEFFICIENTS DE RESISTANCE ET DE FLUX DE CHALEUR

## MUR AVEC ISOLATION PAR L'EXTERIEUR

	9.8
-10	°C
20	°C
	W/(m.°C)
	m

	conductivité thermique	épaisseur	résistance thermique Ri	position	température 0
	W/m.°C	m	m².°C/W	m	°C
extérieur					
parement crepis					
isolant ext					
Voile de contreventement					
isolant					
lame d'air					
plaque de platre					
intérieur					
		résistance	globale R <sub>g</sub> =		m <sup>2</sup> .°C/W
		flux sur	facique $\varphi$ =		W/m²

Calcul du flux de température

$$\varphi = (\theta_{int} - \theta_{ext})/R_{o}$$

 $\varphi = (\theta_{\text{int}} - \theta_{\text{ext}})/R_g$  Calcul de la température de l'extérieur vers l'intérieur

$$\theta_{i+1} = \theta_i + \phi * R_i$$

CA PLP Session 2010 Dossier réponse Page 5

(Ed)

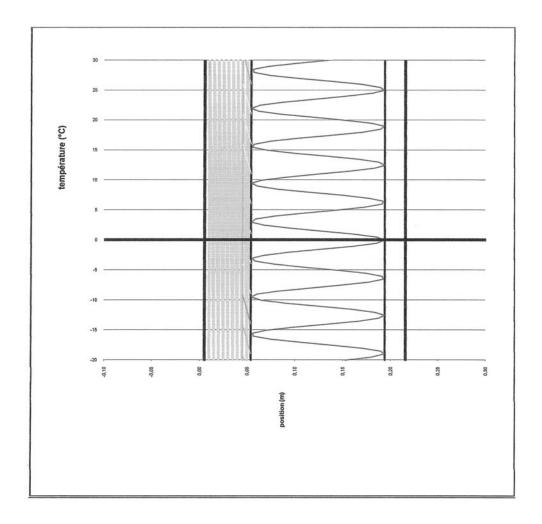
~
9
- ₹
ĕ
ਹ
S
z
<
~
~
္က
Ē
6
~
ū
Z

Académie :	Session:		
Concours :			
Spécialité/option :		Repère de l'ép	oreuve:
ntitulé de l'épreuve :			
NOM:			
en majuscules, suivi s'il y a lieu, du nom d'épouse) Prénoms :		– N° du candidat	
		ı	(le numéro est celui qui figure sur la convocation ou la liste d'appel)

EFE GIB 2

Drép 4-11

Tracez l'évolution de la T° dans le mur avec isolation par l'extérieur



Dossier réponse Page 6 l CA PLP Session 2010

(Ee)

Académie :	Session:	
Concours :		
Spécialité/option :	Repère de l'épreuve :	
Intitulé de l'épreuve :		
NOM:		
(en majuscules, suivi s'il y a lieu, du nom d'épouse) Prénoms :	N° du candidat	
	(le numéro est celui qui figure sur la convocation ou la liste d'appel)	

EFE GIB 2

## Drép 4-20

## MUR AVEC ISOLATION PAR L'EXTERIEUR

## CALCUL SUR OSSATURE

température extérieure $\theta_{ext}$ =	-10	° C
température intérieure $\theta_{int}$ =	20	°C
conductivité de l'isolant λ =	0,040	W/(m.°C)
épaisseur de l'isolant int =	0,140	m

	conductivité thermique	épaisseur	résistance thermique Ri	position	température (
	W/m.°C	m	m².°C / W	m	°C
extérieur					
parement crepis					-
isolant ext					
Voile de contreventement					
ossature					
lame d'air					
plaque de platre					
intérieur					
		résistan	ce globale R <sub>g</sub> =	2,67	m <sup>2</sup> .°C / W
		flux s	urfacique $\phi$ =	11,23	W/m²

Calcul du flux de température

$$\varphi = (\theta_{\text{int}} - \theta_{\text{ext}})/R_g$$

Calcul de la température de l'extérieur vers l'intérieur

$$\theta_{i+1} = \theta_i + \phi * R_i$$

CA PLP Session 2010

Dossier réponse

Page 7

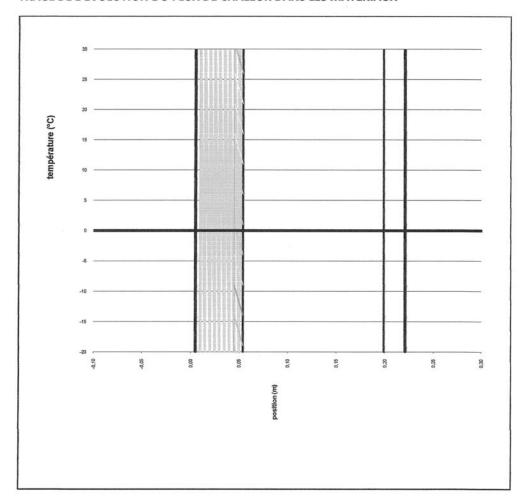
α
4
C
ш
7
_
<u>u</u>
2
Ž
ш
-
ă
ű
_
2
Щ
~
ш

Session:	
Rep	oère de l'épreuve :
N° du	candidat
	(le numéro est celui qui figure sur la convocation ou la liste d'appel)
	Rej

EFE GIB 2

Drép 4-21

## TRACE DE L'EVOLUTION DU FLUX DE CHALEUR DANS LES MATERIAUX



Dossier réponse Page 8 l CA PLP Session 2010



Académie :	Session:		
Concours :			
Spécialité/option :		Repère de l'ép	reuve :
Intitulé de l'épreuve :			
NOM:			
(en majuscules, suivi s'il y a lieu, du nom d'épouse) Prénoms :		— N° du candidat	
		,	(le numéro est celui qui figure sur

			Evalua	ation	<b>Evaluation des ISOLANTS</b>	LANTS				
Total	Total des points pondérés		Ш	П						
			ISOLANT 1	1 1	ISOLANT 2	ISOLANT 3	ISOLANT 4	ISOLANT 5	ISOLANT 6	
°	Critères d'évaluation	Coefficients	Points	Ť	Points	Points	Points	Points	Points	_
1										
2	i							A STATE OF THE PARTY OF		
3										_
4				1						_
2				1						_
9										_
7										_
00	8									_
6										_
10										_
11										
12						The second second				
				П						$\neg$
								40.00		
		Legende:		S	Signification trac faible	polds	exigences	ō		
				3 4	faible	200	non totalament rempli			
					alormal	800	rempli			
				Ψ.	Slevé	4,00	bien rempli	4,00		
				t	très élevé	5,00	très bien rempli	- 1		
	A STATE OF THE PARTY OF THE PAR									1
										E
										re v
										ЗIВ
Doss	Dossier réponse Page 9					CA PLP Session 2010	on 2010			2

(Eh)

Drép 4.30 : Tableau multicritères

Repère Montant Gauche

Drép 6-1 Processus de fabrication

~
Ω
⋖
O
빙
ŝ
-
⊴
$\Box$
ш
끭
H
끭
RIBE
V ÉCRIRE
N ÉCRIRE
IEN ÉCRIRE
RIEN ÉCRIRE
IEN ÉCRIRE

Académie :	Session:		
Concours :			
Spécialité/option :		Repère de l'ép	oreuve :
Intitulé de l'épreuve :			
NOM : (en majuscules, suivi s'il y a lieu, du nom d'épouse) Prénoms :		N° du candidat	(le numéro est celui qui figure sur la convocation ou la liste d'appel)

EFE GIB 2

## Drép 6-2 Montage d'usinage



Dossier réponse

Page 11 |

CA PLP Session 2010

