## DR1 (de 1/4 à 4/4)

## 1-Présentation du projet.

## 1-1 Hypothèses sur les chargements

#### 1-1-1 Charges permanentes:

- Tuiles + liteaux  $\cong 0,45 \text{ kN/m}^2$
- Chevrons 100 X 50; espacement 600mm
- BA 13 + isolation  $\cong 0,20 \text{ kN/m}^2$
- Poids propre de la panne.

## 1-1-2 Charges de neige :

Valeur à prendre en compte : 0,36 kN/m²h

Cette valeur prend en compte la situation géographique (région A2) et le coefficient de forme.

On ne retiendra que ces deux cas de chargement; la neige accidentelle et le vent interviennent dans des combinaisons de charges qui ne sont pas abordées dans cette étude.

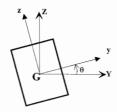
## 1-2 Hypothèses sur le matériau

Sections rabotées en résineux classe C24 Poids volumique : p= 4,2 kN/m<sup>3</sup>

## 1-3 Hypothèses sur les repères

Le repère (x,y,z) est le repère lié à la pièce ou Gz sera l'axe de hauteur, Gy l'axe de largeur et Gx l'axe de longueur.

Le repère global est le repère (X,Y,Z)

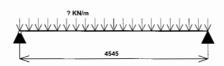


## 1-4 Hypothèses sur les liaisons

Toutes les liaisons des pannes avec leur environnement peuvent être considérées comme des appuis simples. Aucun dispositif n'est prévu pour limiter la flexion selon une quelconque direction

## 2-Etude.

## 2-1 Modélisation.



2-1-1 Justifier la modélisation proposée pour vérifier l'ensemble des pannes
2-1-2 Préciser le type de sollicitation auquel est soumise la panne.
2-1-3 Calculer les charges permanentes (sauf la panne) par m² de rampant
2-1-4 Calculer la charge de neige par m² de rampant
<ul> <li>2-1-5 Déterminer la largeur de la bande de chargement à retenir et en déduire les charges de G et S appliquées par mètre de panne (ne pas oublier le poids propre de la panne).</li> <li>Nota: G correspond aux actions permanentes.</li> <li>S correspond aux charges climatiques de neige</li> </ul>

DR1 1/4

## 2-2 Vérification à l'ELU - Etats Limites Ultimes- (résistance).

### Le principe

Pour déterminer les conditions les plus défavorables subies par la structure, l'EC5 propose de la soumettre à un ensemble de combinaisons d'actions

Nous limitons cette étude à la combinaison réglementaire suivante :

$$C_I = 1.35 G + 1.5 S$$

2-2-1 Calculer la résistance en flexion et au cisaillement (valeurs limites)

Selon l'EC5, la résistance de calcul est donnée par la relation suivante :

$$f_{,,d} = f_{,k} \frac{k_{mod}}{\gamma_M} k_h$$
 où  $f_{,d}$  est la résistance (d)de calcul .

fi.k. est la valeur (k) caractéristique de la résistance (voir tableau)

Le point d'interrogation est à remplacer par les indices suivants :

: flexion : compression : traction : cisaillement

0, 90 : angle direction d'effort / fil du bois

 $k_{mod}$ : facteur modificatif qui tient compte de la durée de chargement et de l'humidité.

Dans une combinaison d'actions,  $k_{mod}$  correspond à celui de la charge la plus courte. Dans cette combinaison d'action,  $k_{mod}$  = 0.9

Coefficient partiel; bois massif:  $\gamma_M$  =1,3  $k_h$  Coefficient de hauteur: prendre  $k_h = 1$ kh ne s'applique qu'à la flexion.

Symbole	Désignation	Unité	C24
$f_{m,k}$	Contrainte de flexion	N/mm <sup>2</sup>	24
$f_{t,0,k}$	Contrainte de traction axiale	N/mm²	14
$f_{t,90,k}$	Contrainte de traction perpendiculaire	N/mm²	0.5
$f_{c,0,k}$	Contrainte de compression axiale	N/mm²	21
$f_{c,90,k}$	Contrainte de compression perpendiculaire	N/mm²	2.5
$f_{v,k}$	Contrainte de Cisaillement	N/mm <sup>2</sup>	2.5
E	Module moyen axial	N/mm²	11000
ρ	Masse volumique moyenne	kg/m³	420

A partir de ces données , donner les valeurs de $f_{m,y,d}$ , $f_{m,z,d}$ et $f_{v,d}$ Remarque : $f_{m,y,d} = f_{m,z,d}$
<b>2-2-2</b> Calculer la charge correspondant à la combinaison C <sub>1</sub> , décomposer cette charge suivant les axes Gy et Gz
2-2-3 Calculer les moments de flexion maxi Mfy <sub>maxi</sub> et Mfz <sub>maxi</sub> (poutre uniformément chargée/ relation habituelle en flexion)
<b>2-2-4</b> Calculer les contraintes normales $\mathbf{\sigma}_{m,y,d}$ et $\mathbf{\sigma}_{m,z,d}$ dues à Mfy et Mfz.

### 2-2-5 Vérifier les contraintes normales

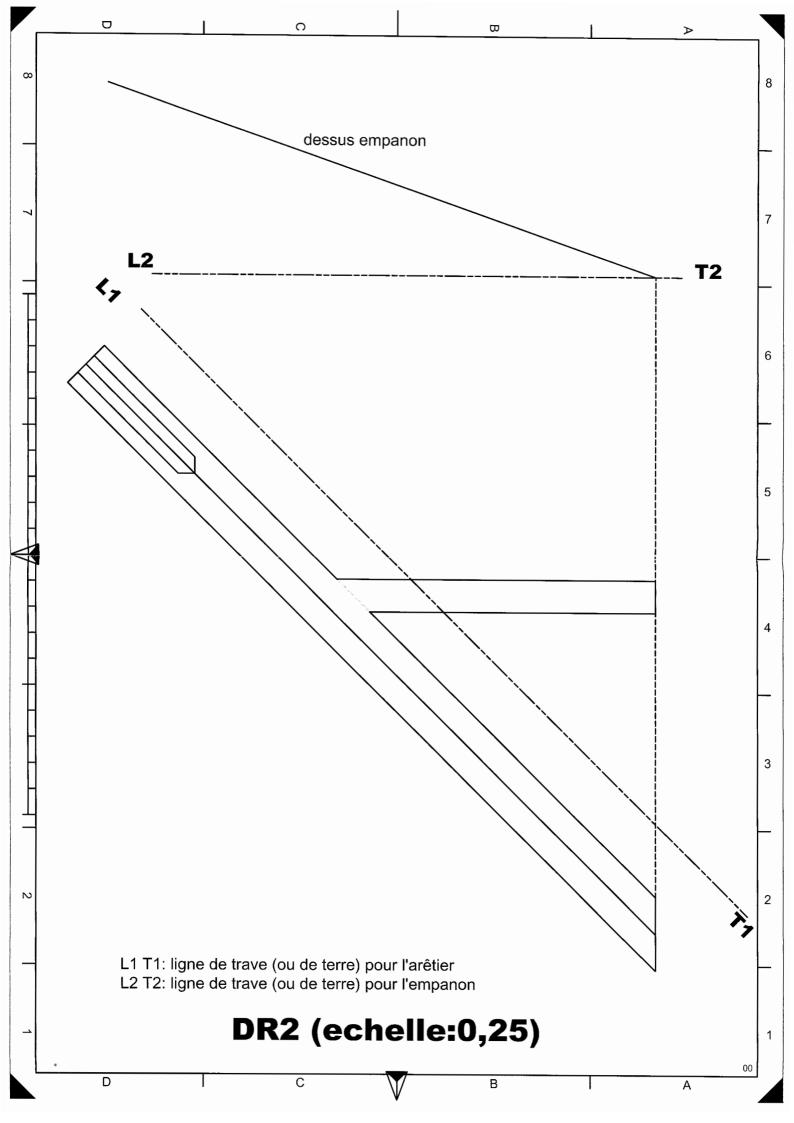
Pour être conforme aux règles EC5 les contraintes normales doivent respecter les conditions ci-contre, avec km = 0,7 pour une section rectangulaire

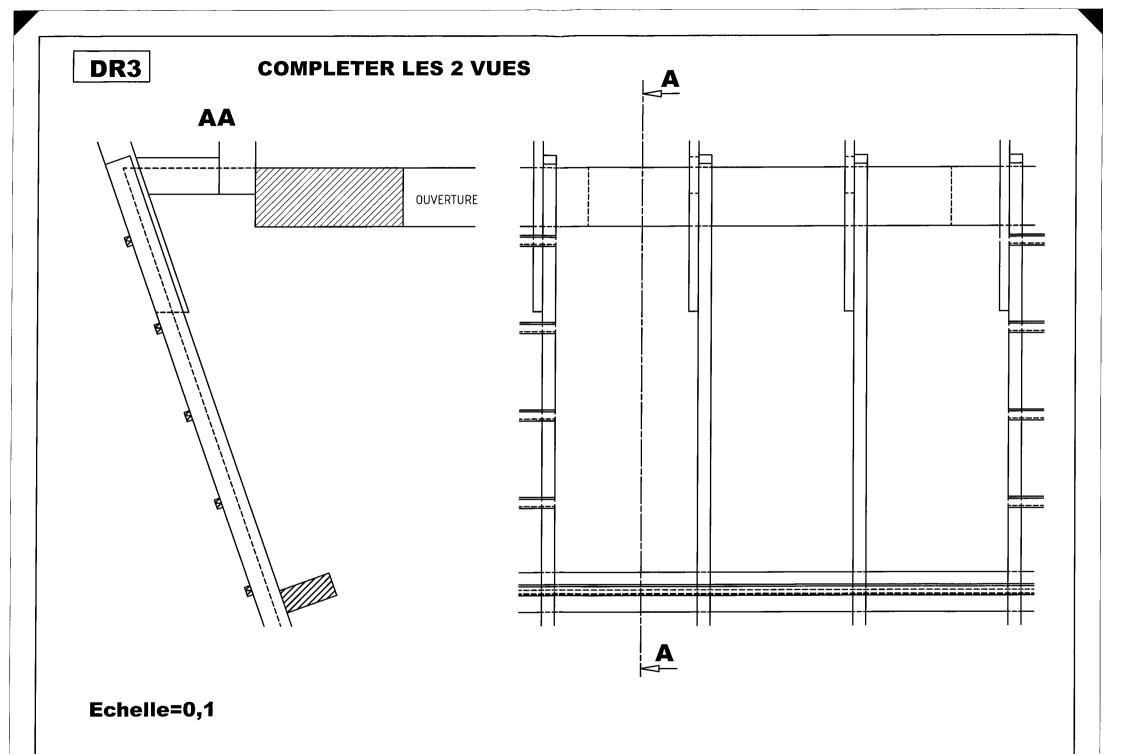
$$k_m \frac{\sigma_{m,y,d}}{f_{m,y,d}} + \frac{\sigma_{m,z,d}}{f_{m,z,d}} \le 1$$

$$\frac{\sigma_{m,y,d}}{f_{m,y,d}} + k_m \frac{\sigma_{m,z,d}}{f_{m,z,d}} \le 1$$

2.2.6.0-11	
	tranchants maxi Vy <sub>maxi</sub> et Vz <sub>maxi</sub> .
***************************************	
***************************************	
***************************************	
2-2-7 Calculer les contrai	ntes tangentes maxi $\tau_{y,maxi}$ et $\tau_{z,maxi}$ . En déduire la contrainte
tangentielle résulta	
tangentiene resulta	inc vinaxi .
***************************************	
2-2-8 Vérifier les contrain	ntes tangentielles: $\frac{\tau_{\max i}}{\sum_{i=1}^{n} \sum_{j=1}^{n} \sum_{i=1}^{n} \sum_{j=1}^{n} \sum_{j=1}^{n} \sum_{i=1}^{n} \sum_{j=1}^{n} \sum_{j=1}^{$
	$\frac{1}{f_{v,d}} \leq 1$
	Jv,a
***************************************	
	Limites de Service- (déformations).
application des charges , c	celles ci provoquent une flèche appelée flèche instantanée notée $W_{inst}$ ut s'accroître à cause du fluage. Cette flèche finale est notée $W_{net,fin}$
application des charges , c urs du temps , la flèche peu	velles ci provoquent une flèche appelée flèche instantanée notée $W_{inst}$ ut s'accroître à cause du fluage. Cette flèche finale est notée $W_{net,fin}$ $Flèche instantanée limite W_{liminst}(Q) = \frac{l}{200}$
application des charges , c urs du temps , la flèche peu rs limites pour ce type	velles ci provoquent une flèche appelée flèche instantanée notée $W_{inst}$ ut s'accroître à cause du fluage. Cette flèche finale est notée $W_{net,fin}$ $Flèche instantanée limite W_{liminst}(Q) = \frac{l}{200}$
application des charges , c urs du temps , la flèche peu rs limites pour ce type	relles ci provoquent une flèche appelée flèche instantanée notée $W_{inst}$ ut s'accroître à cause du fluage. Cette flèche finale est notée $W_{net,fin}$ $Flèche instantanée limite W_{lim\ inst}(Q) = \frac{l}{300} Flèche finale limite W_{lim\ net,fin} = \frac{l}{200}$
application des charges , c urs du temps , la flèche peu rs limites pour ce type rage :	relles ci provoquent une flèche appelée flèche instantanée notée $W_{inst}$ ut s'accroître à cause du fluage. Cette flèche finale est notée $W_{net,fin}$ $Flèche instantanée limite W_{lim\ inst}(Q) = \frac{l}{300} Flèche finale limite W_{lim\ net,fin} = \frac{l}{200} Avec l = portée de la panne$
application des charges , c urs du temps , la flèche peu es limites pour ce type age : ncipe consiste à établir les	telles ci provoquent une flèche appelée flèche instantanée notée $W_{inst}$ at s'accroître à cause du fluage. Cette flèche finale est notée $W_{net,fin}$ $Flèche instantanée limite W_{lim\ inst}(Q) = \frac{l}{300} Flèche finale limite W_{lim\ net,fin} = \frac{l}{200} Avec l = portée de la panne te deux vérifications$
application des charges , c irs du temps , la flèche peu s limites pour ce type age : acipe consiste à établir les	relles ci provoquent une flèche appelée flèche instantanée notée $W_{inst}$ ut s'accroître à cause du fluage. Cette flèche finale est notée $W_{net,fin}$ $Flèche instantanée limite W_{lim\ inst}(Q) = \frac{l}{300} Flèche finale limite W_{lim\ net,fin} = \frac{l}{200} Avec l = portée de la panne$
application des charges , c urs du temps , la flèche peu es limites pour ce type age : ncipe consiste à établir les	telles ci provoquent une flèche appelée flèche instantanée notée $W_{inst}$ at s'accroître à cause du fluage. Cette flèche finale est notée $W_{net,fin}$ $Flèche instantanée limite W_{lim\ inst}(Q) = \frac{l}{300} Flèche finale limite W_{lim\ net,fin} = \frac{l}{200} Avec l = portée de la panne te deux vérifications$
application des charges , c irs du temps , la flèche peu es limites pour ce type rage : ncipe consiste à établir les	telles ci provoquent une flèche appelée flèche instantanée notée $W_{inst}$ at s'accroître à cause du fluage. Cette flèche finale est notée $W_{net,fin}$ $Flèche instantanée limite W_{lim\ inst}(Q) = \frac{l}{300} Flèche finale limite W_{lim\ net,fin} = \frac{l}{200} Avec l = portée de la panne te deux vérifications$
application des charges , c urs du temps , la flèche peu es limites pour ce type eage : ncipe consiste à établir les 2-3-1 Calculer les flèches	welles ci provoquent une flèche appelée flèche instantanée notée $W_{inst}$ at s'accroître à cause du fluage. Cette flèche finale est notée $W_{net,fin}$ $Flèche instantanée limite W_{lim\ inst}(Q) = \frac{l}{300} Flèche finale limite W_{lim\ net,fin} = \frac{l}{200} Avec \ l = portée \ de \ la \ panne te deux vérifications s limites finale et instantanée$
application des charges, c irs du temps, la flèche peu es limites pour ce type age: acipe consiste à établir les 2-3-1 Calculer les flèches 2-3-2 calculer la flèche in	relles ci provoquent une flèche appelée flèche instantanée notée $W_{inst}$ ut s'accroître à cause du fluage. Cette flèche finale est notée $W_{net,fin}$ $Flèche instantanée limite W_{lim inst}(Q) = \frac{l}{300} Flèche finale limite W_{lim net,fin} = \frac{l}{200} Avec \ l = portée \ de \ la \ panne t \ deux \ vérifications s limites finale et instantanée$
application des charges, c rs du temps, la flèche peu s limites pour ce type age: acipe consiste à établir les 2-3-1 Calculer les flèches	welles ci provoquent une flèche appelée flèche instantanée notée $W_{inst}$ at s'accroître à cause du fluage. Cette flèche finale est notée $W_{net,fin}$ $Flèche instantanée limite W_{lim\ inst}(Q) = \frac{l}{300} Flèche finale limite W_{lim\ net,fin} = \frac{l}{200} Avec \ l = portée \ de \ la \ panne te deux vérifications s limites finale et instantanée$
application des charges, c rs du temps, la flèche peu s limites pour ce type age: acipe consiste à établir les 2-3-1 Calculer les flèches	relles ci provoquent une flèche appelée flèche instantanée notée $W_{inst}$ ut s'accroître à cause du fluage. Cette flèche finale est notée $W_{net,fin}$ $Flèche instantanée limite W_{lim inst}(Q) = \frac{l}{300} Flèche finale limite W_{lim net,fin} = \frac{l}{200} Avec \ l = portée \ de \ la \ panne t \ deux \ vérifications s limites finale et instantanée$
application des charges, c rs du temps, la flèche peu s limites pour ce type age: acipe consiste à établir les 2-3-1 Calculer les flèches	relles ci provoquent une flèche appelée flèche instantanée notée $W_{inst}$ ut s'accroître à cause du fluage. Cette flèche finale est notée $W_{net,fin}$ $Flèche instantanée limite W_{lim inst}(Q) = \frac{l}{300} Flèche finale limite W_{lim net,fin} = \frac{l}{200} Avec \ l = portée \ de \ la \ panne t \ deux \ vérifications s limites finale et instantanée$
application des charges, c irs du temps, la flèche peu es limites pour ce type age: acipe consiste à établir les 2-3-1 Calculer les flèches 2-3-2 calculer la flèche in	relles ci provoquent une flèche appelée flèche instantanée notée $W_{inst}$ ut s'accroître à cause du fluage. Cette flèche finale est notée $W_{net,fin}$ $Flèche instantanée limite W_{lim inst}(Q) = \frac{l}{300} Flèche finale limite W_{lim net,fin} = \frac{l}{200} Avec \ l = portée \ de \ la \ panne t \ deux \ vérifications s limites finale et instantanée$
application des charges, c irs du temps, la flèche peu es limites pour ce type age: acipe consiste à établir les 2-3-1 Calculer les flèches 2-3-2 calculer la flèche in	relles ci provoquent une flèche appelée flèche instantanée notée $W_{inst}$ ut s'accroître à cause du fluage. Cette flèche finale est notée $W_{net,fin}$ $Flèche instantanée limite W_{lim inst}(Q) = \frac{l}{300} Flèche finale limite W_{lim net,fin} = \frac{l}{200} Avec \ l = portée \ de \ la \ panne t \ deux \ vérifications s limites finale et instantanée$
application des charges, c irs du temps, la flèche peu es limites pour ce type age: acipe consiste à établir les 2-3-1 Calculer les flèches 2-3-2 calculer la flèche in	relles ci provoquent une flèche appelée flèche instantanée notée $W_{inst}$ ut s'accroître à cause du fluage. Cette flèche finale est notée $W_{net,fin}$ $Flèche instantanée limite W_{lim inst}(Q) = \frac{l}{300} Flèche finale limite W_{lim net,fin} = \frac{l}{200} Avec \ l = portée \ de \ la \ panne t \ deux \ vérifications s limites finale et instantanée$
application des charges, curs du temps, la flèche peurs limites pour ce type rage: incipe consiste à établir les 2-3-1 Calculer les flèches	relles ci provoquent une flèche appelée flèche instantanée notée $W_{inst}$ ut s'accroître à cause du fluage. Cette flèche finale est notée $W_{net,fin}$ $Flèche instantanée limite W_{lim inst}(Q) = \frac{l}{300} Flèche finale limite W_{lim net,fin} = \frac{l}{200} Avec \ l = portée \ de \ la \ panne t \ deux \ vérifications s limites finale et instantanée$

2-3-3 calculer la flèche finale $W_{net,fin}$ . Ce calcul doit se faire sous la combinaison de charge $C_3 = G + S + k_{def} \cdot G$ soit $C_3 = G \cdot (I + k_{def}) + S$
Remarques : $k_{def}$ = traduit les effets du fluage et de l'humidité sur les déformations. $k_{def}$ G est la charge fictive qui permet de quantifier la flèche différée (due au fluage) Dans notre cas, $k_{def} = 0.8$
$\frac{W_{inst}}{W_{\lim,inst}} \le 1^{\text{et}} \frac{W_{net,fin}}{W_{\lim,net,fin}} \le 1$ Conclusion partielle?
2-4 Conclusion générale.  La section de la panne convient-elle vis à vis de la combinaison étudiée ?  Dans le cas contraire, à l'examen de vos résultats, des hypothèses émises en 1-4, pouvez vous proposer des dispositions constructives qui permettraien de retenir la section proposée.





## NOMENCLATURE LOT CHARPENTE-COUVERTURE-ZINGUERIE

 Taux horaire moyen du corps d'état
 Fournitures +MO

 et mise en oeuvre

 Taux horaire MO + charges sociales
 24,28 €

 Coeff frais généraux
 1,34

 Coeff bénéfices
 1,111

DR4: compléter les cases vides entourées en gras

		T		,	VOLUME			BORDEREAU	DE PRIX (calc	ul par unité d	'œuvre)	
DESIGNATION	Nbre	Long	Haut	Ер	ou SURFACE ou LINEAIRE ou NOMBRE	UNITE d'OEUVRE	temps moyen d'execution	main d'œuvre + charges sociales	coût fournitures	Déboursés secs	Prix de revient	Prix de vente fournitures et mise en œuvre
		(mm)	(mm)	(mm)			(en h par UNITE)	(en €)	(en €)	(en €)	(en €)	(en €)
CHARPENTE		, ,		, ,								
POTEAUX CONTRECOLLES	4	2180	250	250	4	u	0,750	18,21 €	123,70	141,91 €	190,16 €	211,29 €
POTEAUX CONTRECOLLES	1	2756	250	250	1	u	0,750	18,21 €	123,70	141,91 €	190,16 €	211,29 €
POTEAUX CONTRECOLLES	1	2756	195	195	1	u	0,750	18,21 €	123,70	141,91 €	190,16 €	211,29 €
ARBALETRIERS	3	3025	175	95	0,151	m3	25,000	607,00 €	340,25	947,25 €	1 269,32 €	1 410,35 €
PANNES INTERMEDIAIRES	1	4592	203	90	0,084	m3	25,000	607,00 €	340,25	947,25 €	1 269,32 €	1 410,35 €
PANNES INTERMEDIAIRES	1	3500	203	90	0,064	m3	25,000	607,00 €	340,25	947,25 €	1 269,32 €	1 410,35 €
PANNES INTERMEDIAIRES	1	5370	203	90	0,098	m3	25,000	607,00€	340,25	947,25€	1 269,32 €	1 410,35 €
ECHANTIGNOLES	3	250	190	90		$\geq \leq$		$\sim$		$\sim$	$\leq$	
PANNES SABLIERES	1	4592	210	95	0,092	m3	25,000	607,00 €	340,25	947,25 €	1 269,32 €	1 410,35 €
PANNES SABLIERES	1	3500	210	95	0,070	m3	25,000	607,00 €	340,25	947,25 €	1 269,32 €	1 410,35 €
PANNES SABLIERES	1 1	5900	210	95	0,118	m3	25,000	607,00 €	340,25	947,25 €	1 269,32 €	1 410,35 €
PANNES SABLIERES (coté est)	1 1	6178	240	90	0,133	m3	25,000	607,00 €	340,25	947,25 €	1 269,32 €	1 410,35 €
PANNES SUPPORT (coté est)	1	2833	200	90	0,051	m3	25,000	607,00€	340,25	947,25 €	1 269,32 €	1 410,35 €
POTELET	1 1	409	200	90	0,007	m3	25,000	607,00 €	340,25	947,25 €	1 269,32 €	1 410,35 € 1 952,60 €
ARETIER	1 1	3001	180	80	0,043	m3	40,000	971,20 € 728,40 €	340,25 340,25	1 311,45 € 1 068,65 €	1 757,34 € 1 431.99 €	1 591,10 €
EMPANON	1 1	1794	100	50	0,009	m3	30,000 30,000	728,40 € 728,40 €	340,25	1 068,65 €	1 431,99 €	1 591,10 €
EMPANON EMPANON	1	2430 3066	100	50 50	0,012 0,015	m3	30,000	728,40 € 728,40 €	340,25	1 068,65 €	1 431,99 €	1 591,10 €
EMPANON	1	3701	100	50	0,015	m3 m3	30,000	728,40 €	340,25	1 068,65 €	1 431,99 €	1 591,10 €
EMPANON (coté est)	1	767	100	50	0.004	m3	30,000	728,40 €	340,25	1 068,65 €	1 431,99 €	1 591,10 €
EMPANON (coté est)	1	1402	100	50	0.007	m3	30,000	728,40 €	340,25	1 068,65 €	1 431,99 €	1 591,10 €
EMPANON (coté est)	1	2038	100	50	0.010	m3	30,000	728,40 €	340,25	1 068,65 €	1 431,99 €	1 591,10 €
CHEVRONS	20	3822	100	50	0,382	m3	29,000	704,12 €	340,25	1 044,37 €	1 399,46 €	1 554,95 €
CHEVRONS (coté est)	5	2158	100	50	0,054	m3	29,000	704,12 €	340,25	1 044,37 €	1 399,46 €	1 554.95 €
CITE VINONO (Lote est)	<del></del>	2100	100	30	0,004	1110	20,000	704,12 0	010,20	1011,07 €	, 000, 10 0	1 00 1,00 2
COUVERTURE					_						- , .	
TUILES GRAND MOULE (13,5/m2)+liteaux	1	53			53	m2	0,550	13,35€	10,51			
TUILES CANAL SCELLEES SUR ARETIER	1	3500			3,5	ml	0,800	19,42 €	14,18			
TUILES à RABATS	1	1750			1,75	ml	0,620	15,05 €	11,78			
LINEAIRE PLANCHE DE RIVE	1	20000	195	21	20	ml	0,340	8,26 €	4,84			
ZINGUERIE							1477					
LINVENIL					_							
LINEAIRE GOUTTIERE MOULUREE de 33cm	1	20000			20	ml	0,950	23,07€	13,07	36,14 €	48,42 €	53,80 €
TALON DE GOUTTIERE	3				3	u_	0,300	7,28 €	3,04	10,32 €	13,83 €	15,37 €
NAISSANCE Ø80mm	2				2	u	0,300	7,28 €	3,37	10,65 €	14,28 €	15,86 €
ECHARPE en ZINC	2				2	u	0,450	10,93 €	24,16	35,09 €	47,02 €	52,24 €
LINEAIRE DESCENTE Ø80mm	2	2000			2	ml	0,800	19,42 €	8,20	27,62 €	37,02 €	41,13 €

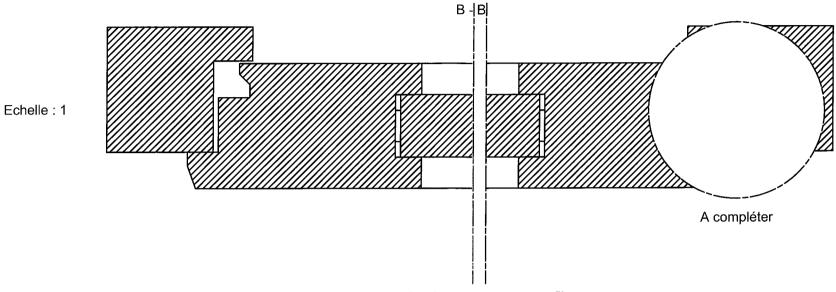
DR5: compléter les cases vides entourées en gras

DEVIS CLIE	BUDGET PREVISIONNEL ENTREPRISE									
Désignation des ouvrages	Unité	Quant.	Prix Unitaire	Produits QxPU	temps d'execution		COUT MO+charges s.		COUT Fournitures	
		(Q)	(PU) (en €)	(en €)	(en heures) Unitaire	(en heures) Total	(en €) <b>Unitaire</b>	(en €) <b>Total</b>	(en €) Unitaire	(en €) <b>Total</b>
CHARPENTE		1				1 1				
Fourniture et mise en œuvre de poteaux	1	1				1 1				
Fourniture et mise en œuvre des arbalétriers						1 1				
Fourniture et mise en œuvre de pannes + potelet						1				
Fourniture et mise en œuvre d'aretier						1 1	- <del></del>	i	<del>                                     </del>	
Fourniture et mise en œuvre des empanons									1	
Fourniture et mise en œuvre des chevrons						1 1		l	<del>                                     </del>	
		TOTAL C	HARPENTE:			1 1				
COUVERTURE										
Tuiles romanes (13,5 tuiles/m²) comprenant 3ml de liteaux	$\overline{}$	$\sim$	><	$\rightarrow$						> <
Tuiles canal scelées sur arêtier		><	$\sim$	$\mathbb{X}$						> <
Rabat de rive droite (2,8tuiles/ml)		><	$\sim$	>						> <
Planche de rive (ep:21mm larg:195mm)		> <	$\sim$	$\supset <$		$\overline{}$		$\sim$		> <
		TOTAL CO	OUVERTURE:	#REF!		#REF!		#REF!		#REF!
ZINGUERIE										
Gouttière moulurée de 33, en zinc de 0,65 mm	$\sim$	$\sim$	$\overline{}$	$\nearrow$						> <
Talon de gouttière moulurée	$\sim$	><	$\sim$	$\leq$					$\sim$	$\overline{>}$
Naissance Ø80	$\sim$	$>\!\!<$	$\mathbb{N}$	=		><		$\sim$	$\sim$	$\geq \leq$
Echarpe en zinc de Ø80mm (2 coudes+tuyau)	$\supset \subset$	$\searrow$	$\mathbb{N}$	><				><		$\geq <$
Descente Ø80	$\overline{}$	$\gg$	$\sim$	>				><	$\searrow$	$\geq$
		TOTAL	ZINGUERIE:	#REF!		#REF!		#REF!		#REF!
						-				
LOT CHARPENTE-COUVERTURE-ZINGUERIE			TOTAL HT=		TOTAL(h)=		TOTAL(€)=		TOTAL(€)=	
		Τ\	/A 19,6%=		temps execu.		MO+charges		fournitures	
		TO	TAL TTC=		1					

RECAPITULATIF CHANTIER									
DESIGNATION QUAN. UNITES EXPLICATIONS ANNEXES									
Temps MO		Heures							
Coût MO avec charges sociales		€	Résultats du tableau BUDGET PREVISIONNEL ENTREPRISE						
Fournitures		€							
Déboursé sec		€	Coût MO avec charges sociales + fournitures						
Prix de revient		€	Déboursés secs x coeff multiplicateur frais généraux (1,34)						
Prix de vente HT		€	Prix de revient x coeff multiplicateur bénéfice (1,111)						
Bénéfices		€	10 % du prix de vente						

Document réponse  DR6	ANALYSE DE DEFAILLANCE D'ETANCHEITE								
Effets de la défaillance	Causes de la défaillance	Liste des actions correctives							

2.12 Choisir et mettre en place une étanchéité périphérique entre l'ouvrant et le cadre de la porte à l'aide des documents DT5.



Expliquer et justifier votre choix, et pour tout nouvel usinage redessiner et coter vos profils. Enoncer les critères de choix et faire une analyse de choix.

# Etude conception

- 2.14 Pour résoudre les problèmes d'étanchéités de la porte entre :
  - 1- montants-panneau

  - 2- traverses-panneau
    3- entre éléments constituant le panneau
- Proposer des solutions de conception et expliquer chacune de vos solutions avec l'aide de PT5.

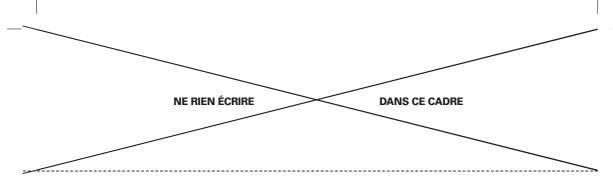
DR 9 2/2

Analyse de Fabrication	Anal	vse	de	Fab	ric	ation	١
------------------------	------	-----	----	-----	-----	-------	---

	Ensemble :	Réf.:			
Produit	Article :	Réf.:			
	Matière :	Réf.:			
	Programme de fabrication :				

Phases		Phases Machines Outils								
	epère		Désignation					Croquis de phase	Contrôle	Observations
Phase	Ss-ph	Opé.	<u> </u>	Туре	Réf.	Type	Réf.			
				···· <del>-</del> -						
										···
										-
			<del></del>							
					_					
H								-		
		-		***						
										.,
	_									
										-
				,,						
								1		
								1	-	
			1		š	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>		

			Phases	Machine		Outils					
Repères		S	Désignation					Croquis de phase	Contrôle	Observations	
Phase	5s-ph	Opé.		Туре	Réf.	Туре	Réf.				
									-		
									-		
_	-					,,					
							_		_		
										-	
	-	-									
										-	
				7411							
-								-		<u></u> -	
<b>-</b>								1			
			_					-			
										-	
-											
						-					
				-							
									ļ		
-	-										
H								-			
<u> </u>						<u> </u>	_		<u> </u>		



DR11													
		Con	trat		d e		рl	h a s	s e				
Proc	duit	Programme de 1	Ensemble : Article : Matière : Programme de fabrication :						Réf. : Réf. : Réf. :				
Pha	ise	D	Phase n° : ésignation : Poste :							Réf.:			
Oné	rations	d'usinage		F	lémer	ts	de co	nune	100		C + 21		
Repère		Désignation	Outils	Réf.	d mm	z	V <sub>c</sub> m/s	n tr/min	a <sub>p</sub> mm	V <sub>f</sub> m/min	Contrôle des cotes		
			Sch	éma d	e pho	se							

9236 E ano 21x35.indd 1 27/11/2008 09:31:35