AKHROUF Samy
BOURGEOIS Gaspard
GIE 1 ED 2 TP 21

PROJET RÉDUCTEUR

Conception d'un réducteur : solutions technologiques adoptées

01/06/2017

ARTS ET MÉTIERS

CONCEVOIR DEMAIN





- Montage des lignes d'arbres
- 2 Carter
- **3** Lubrification

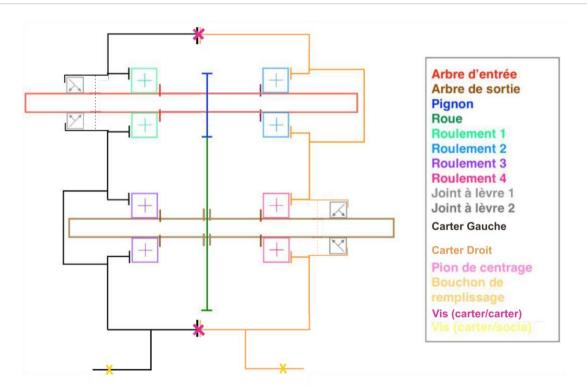
1. Détermination des engrenages

Module d'outil	m	4
Puissance admissible	P _{adm}	7.77 kW
Largeur de la denture	b	50 mm
Nombre de dents du pignon	Z ₁	15
Nombre de dents de la roue	Z ₂	61
Diamètre du pignon	d ₁	60 mm
Diamètre de la roue	d ₂	244 mm
Déport pignon	X ₁	0.45
Déport roue	X ₂	-0.45

Calcul du rapport de réduction

$$\begin{aligned} \frac{Z_2}{Z_1} &= 4,06\\ Z_1 + Z_2 &> 60\\ X1 &= 0.03*(30-Z)\\ X2 &= -0.03*(30-Z) \end{aligned}$$

2. Schéma technologique





3. Dimensionnement des arbres

Symétrie des arbres

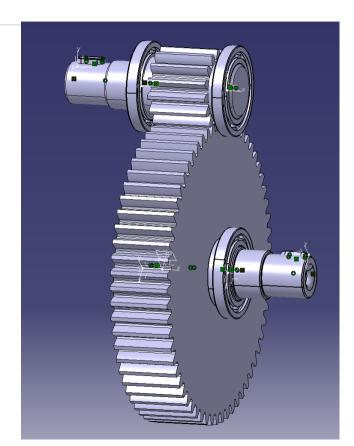
Roulement unique

Joint unique

Clavette unique

Cotes entières

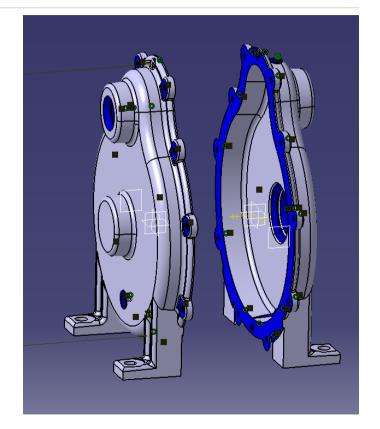
Cotes similaires entre les arbres



3. Dimensionnement des arbres

Symétrie du brut de fonderie du carter

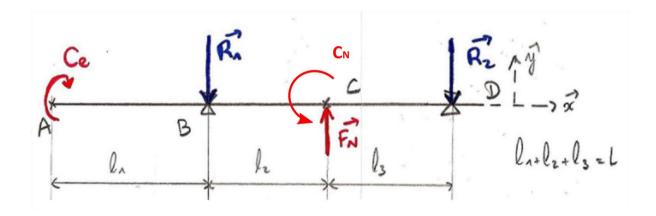
Roues dentées centrées



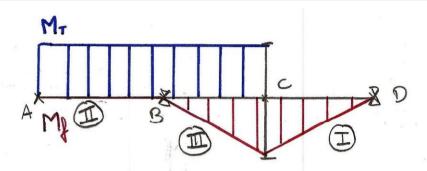
3. Dimensionnement des arbres

Matériau utilisé : 35 CrMo4 (acier allié) trempé revenu à la masse

Plan de coupe du dessin incliné de 20°:



3. Dimensionnement des arbres



Torsion simple

$$M = \sqrt{M_{fmax}^2 + M_t^2}$$

$$\tau_{max} = \frac{|M_{t max}|}{I_{Gz}} \cdot \frac{D}{2} \le \frac{R_e}{s} \quad \tau$$

$$I_{Gz} = \frac{\pi d^3}{16}$$

$$s = 15$$

$$\tau_{max} = \frac{|M|}{I_{Gz}} \cdot \frac{D}{2} \le \frac{R_e}{2s}$$

$$I_{Gz} = \frac{\pi d^3}{16}$$

$$s = 15$$

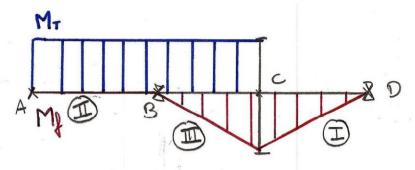
Flexion simple

$$\sigma_{max} = \frac{\left| M_{f \ max} \right|}{I_{Gz}} \cdot \frac{D}{2} \le \frac{R_e}{s}$$

$$I_{Gz} = \frac{\pi \ d^3}{32}$$

$$s = 15$$

3. Dimensionnement des arbres



Torsion simple

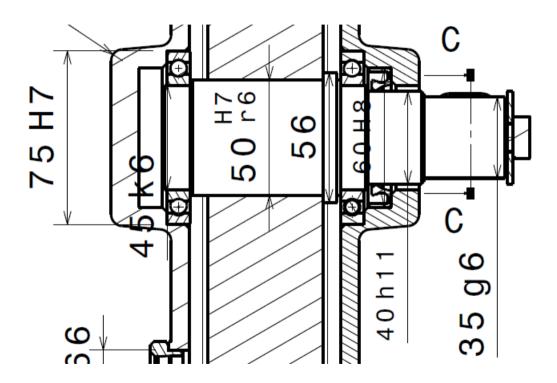
Flexion + Torsion

Flexion simple

$$d_{mini} \ge \sqrt[3]{\frac{32 |M_{t max}| s}{\pi R_e}}$$
 $d_{mini} \ge \sqrt[3]{\frac{32 |M| s}{\pi R_e}}$ $d_{mini} \ge \sqrt[3]{\frac{32 |M_{f max}| s}{\pi R_e}}$

$$\geq$$
 19,4 mm

3. Cotation et ajustement des arbres



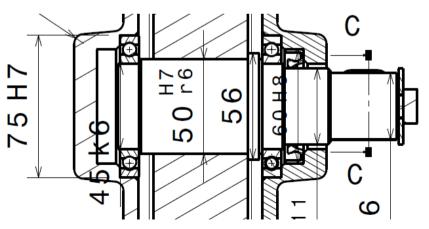
4. Frettage de l'arbre de sortie avec la roue dentée

Paramètres:

Coefficient de frottement acier trempé + acier trempé + huile = 0,1 Couple à transmettre \rightarrow 47,7 N.m Coefficient de sécurité \rightarrow 15 Limite élastique du $35CrMo4 \rightarrow 700$ MPa

Ajustement: H7r6

Montage: presse + dilatation thermique



5. Dimensionnement des roulements

Méthode ISO 281

$$L_{10} = \left(\frac{C}{P}\right)^3$$

 $C_{dyn} = P \left(\frac{w \ 60 \ N_{heures}}{10^6} \right)^{1/3} = 9,6 \ kN$ $w \rightarrow fr\'{e}quence \ de \ rotation = 1500 \ tr/min$ $N_{heures} \rightarrow Dur\'{e}e \ de \ vie \ du \ roulement = 20 \ 000 \ heures$

Roulement choisi : 45x75x10 avec $C_{dyn} = 17.5 \ kN$

La charge est verticale par rapport au sol et la bague intérieur tourne par rapport à la direction des efforts

Bague intérieur monté serrée: k6

Bague extérieur monté glissante: H7

6. Dimensionnement des joints à lèvre

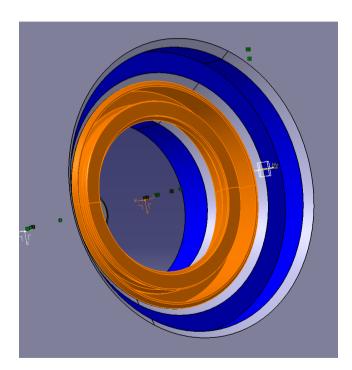
Caractéristiques:

Dimensions: 40*58*10

Type: I.E.

Adapté pour l'huile

h11 et $\leq R_e \leq$



7. Dimensionnement des clavettes

$$P_{matage} = \frac{F_t}{h \ l} < P_{adm} \approx 60 \ MPa \ avec \ F_t = \frac{2 \ C}{d} = 11,09 \ kN$$

 $\begin{array}{c} l \rightarrow longueur \ de \ la \ clavette \\ h \rightarrow hauteur \ en \ contact \ avec \ la \ poulie \\ C \rightarrow couple \ d'entr\'e \end{array}$

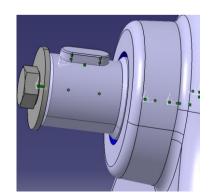
On prend h = 4 mm et une largeur de 10 mm

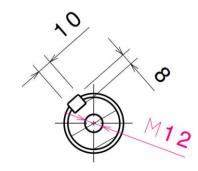
ightarrow dimensionné par rapport au diamètre de l'arbre pprox 35~mm

$$l_{min} \ge \frac{F_t}{h \, P_{adm}} = 23 \, mm$$

Caractéristiques :

Dimension: 10x8x24





8. Calcul du jeu de l'arbre

$$\Delta L = \alpha_{acier} \ \Delta T \ L_0 = 0.05 \ mm$$

$$\alpha_{acier} \rightarrow coefficient \ de \ dilatation \ thermique \ de \ l'acier = 1,2 \ 10^6 \ K^{-1}$$

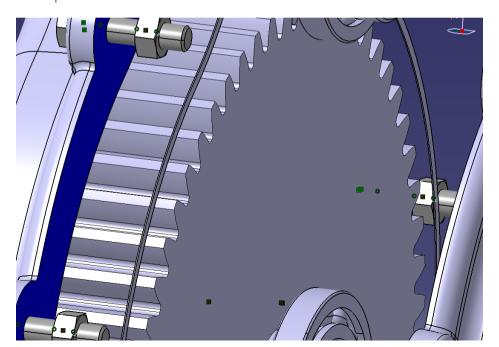
$$\Delta T = 60^{\circ} C$$

$$L_0 \rightarrow Distance \ initiale \ entres \ les \ roulements = 65 \ mm$$

9. Étanchéité

Pate d'étanchéité:

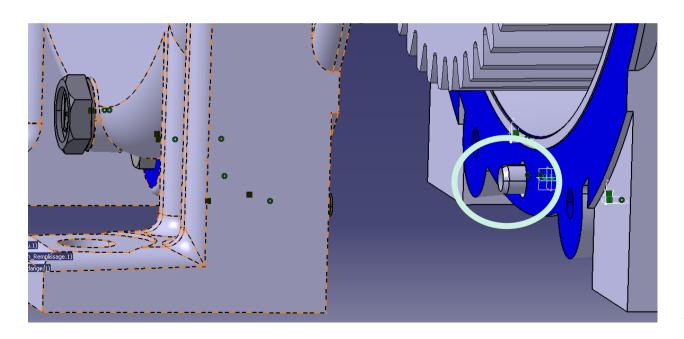
Facilite le montage Anticipation de son épaisseur



10. Goupille de positionnement

Centre les carters

Deux trous H7h7 + colle

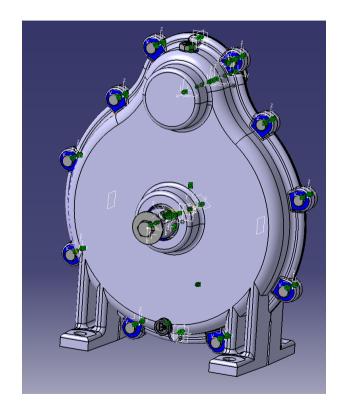


11. Dimensionnement des vis

Vis du carter

10 vis M8 CHC (moins chère que les torx) Renfort de matière Usinage de la surface

Vis des arbres M6 CHC

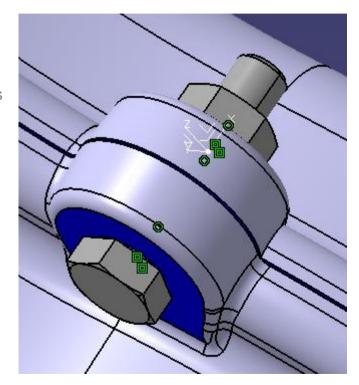


12. Dimensionnement des écrous

Choix de mettre des écrous

Symétrie de l'usinage des trous
Facilite l'usinage
Facilite le remplacement des pièces

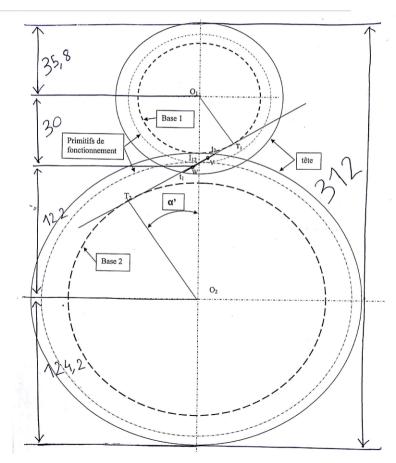
Facilite le remplacement des pièces cassées Ajustement du serrage plus facile





1. Dimensionnement

Dimension du carter





2. Contraintes à mettre en place

Moulage sable

• Matériaux : FGL 250

• Épaisseur : 8 mm

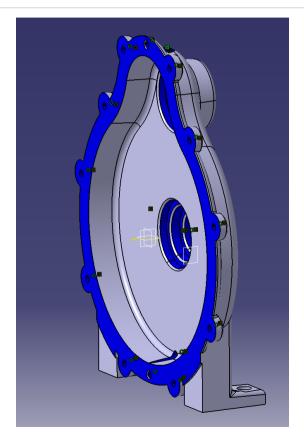
Minimum de matière

• Dépouilles : 2% ou 5%

• Plan de joint

• 10 vis + 2 pions de centrages à positionner

· Faciliter l'évacuation d'huile



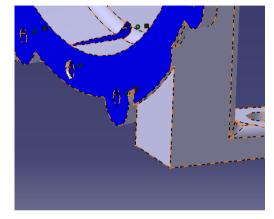


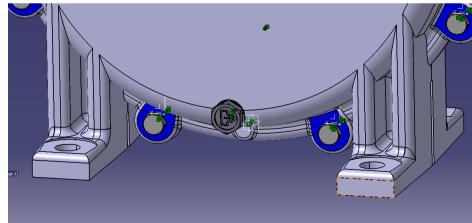
3. Les pieds du carter

Dimensionnement de la hauteur

Minimum de matière nécessaire

Forme pour moulage



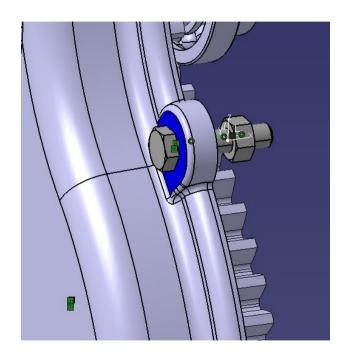




4. Le contour du carter

Épaisseur constante

Surface à usiner plus faible

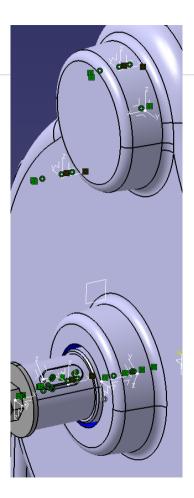




5. Bossage

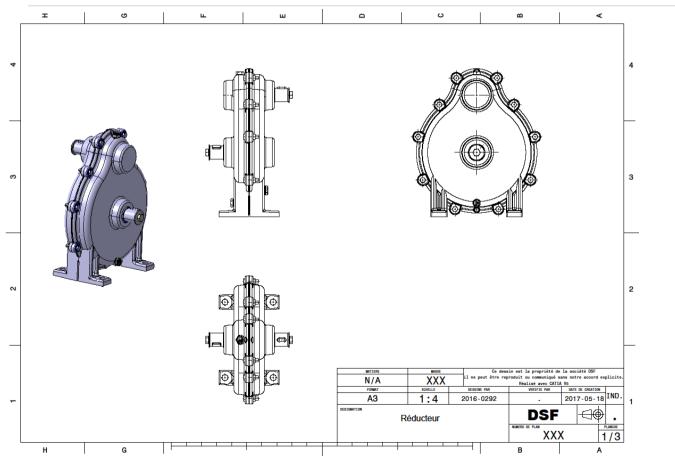
Bossage pour logement

Dépouille 5%

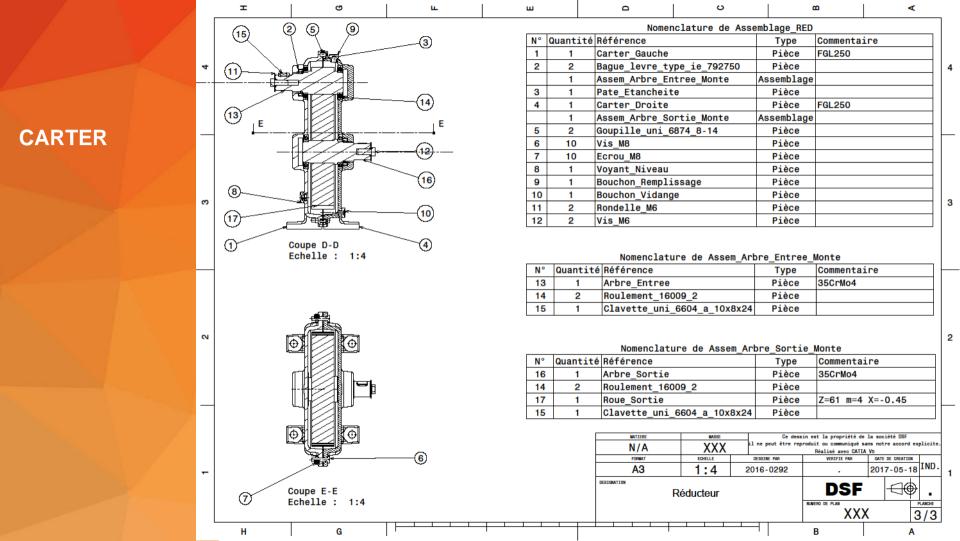


CARTER

3. Mise en plan sur Catia



I 339.82 **CARTER** 152 392 75H7 က 70 Coupe C-C 50 2 65 Coupe A-A 15.01 9 Ce dessin est la propriété de la société DSF il ne peut être reproduit ou communiqué sans notre accord explicite. Réalisé avec CATIA V6 DESSINE PAR VENIFIE PAR DATE DE CREATION XXX XXX FORMAT ECHELLE A3 1:4 2016-0292 XXX 2017-05-18 Coupe B-B DESIGNATION **DSF** Reference Designation XXX2/3





1. Type de lubrification

Recommandations de Shell pour utiliser des huiles :

Diamètre de la	60	100	244	250	500	1000
roue (mm)						
Vitesse minimum	153.3	140	93.3	90	60	45
SHELL						
Vitesse maximum	2900	2500	1100	1000	500	250
SHELL						
Vitesses de nos	1500		368			
dentures (tr/min)						



2. Choix d'une huile

Calcul de la viscosité - Shell (fonction de la vitesse seulement)
$$\nu = \frac{500}{\sqrt{V}} = 74,5 \ cSt \\ \nu \rightarrow viscosité en \ cSt \\ V \rightarrow vitesse des dents des pignons = 45 \ m/s$$

Caractéristiques:

Shell Macoma R 68 - viscosité de 120 cSt à 40°C



3. Calcul du niveau d'huile

Quantité d'huile en litre :

$$Q = k. P \left[\frac{0.1}{Z1} + \frac{0.03}{V + 2} \right]$$

$$K \rightarrow \text{ coefficient} = 5$$

$$P \rightarrow \text{ puissance transmise en CV (1CV = 736W)}$$

$$Z1 \rightarrow \text{ nombre de dents du pignon} = 61$$

$$V \rightarrow \text{ vitesse tangentielle au primitif en m/s} = 45m/s$$

Calcul pour les deux roues dentées

On a ainsi besoin de 0,48 L d'huile



4. Bouchon de remplissage

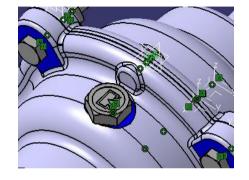
Bouchon de remplissage

Bouchon en haut

Plastique

Dévissable

Gros diamètre





5. Bouchon de vidange

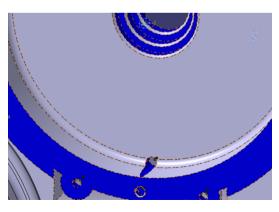
Bouchon de vidange

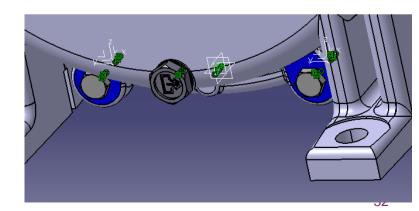
Plastique

Direction de la face avant

Le fluide est guidé vers lui

Obstrué par une poulie trop volumineuse

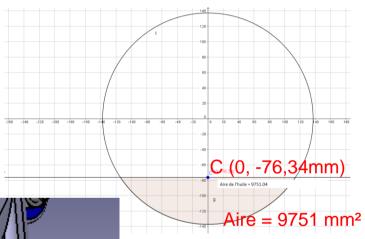


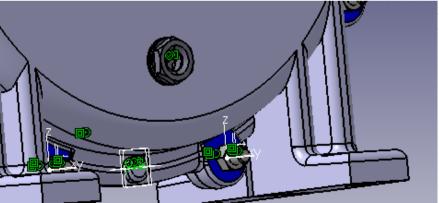


LUBRIFICATION

6. Vitre de niveau

0,48 L de lubrifiant Diamètre intérieur de 138 mm Épaisseur de 62 mm







MERCI POUR VOTRE ATTENTION