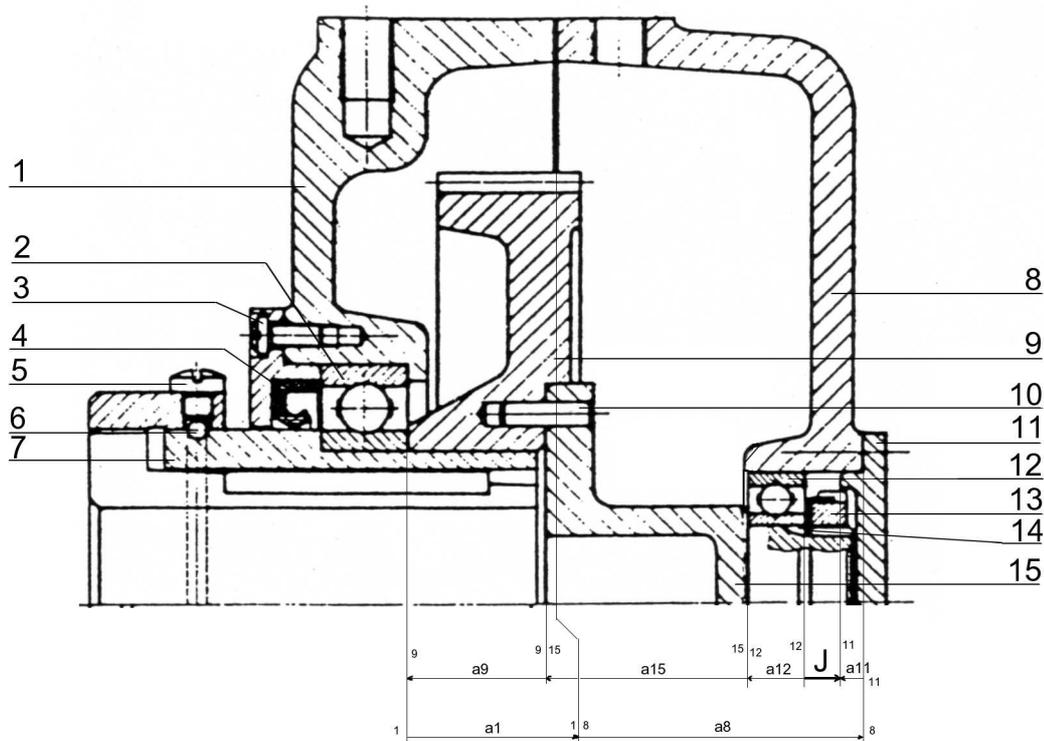


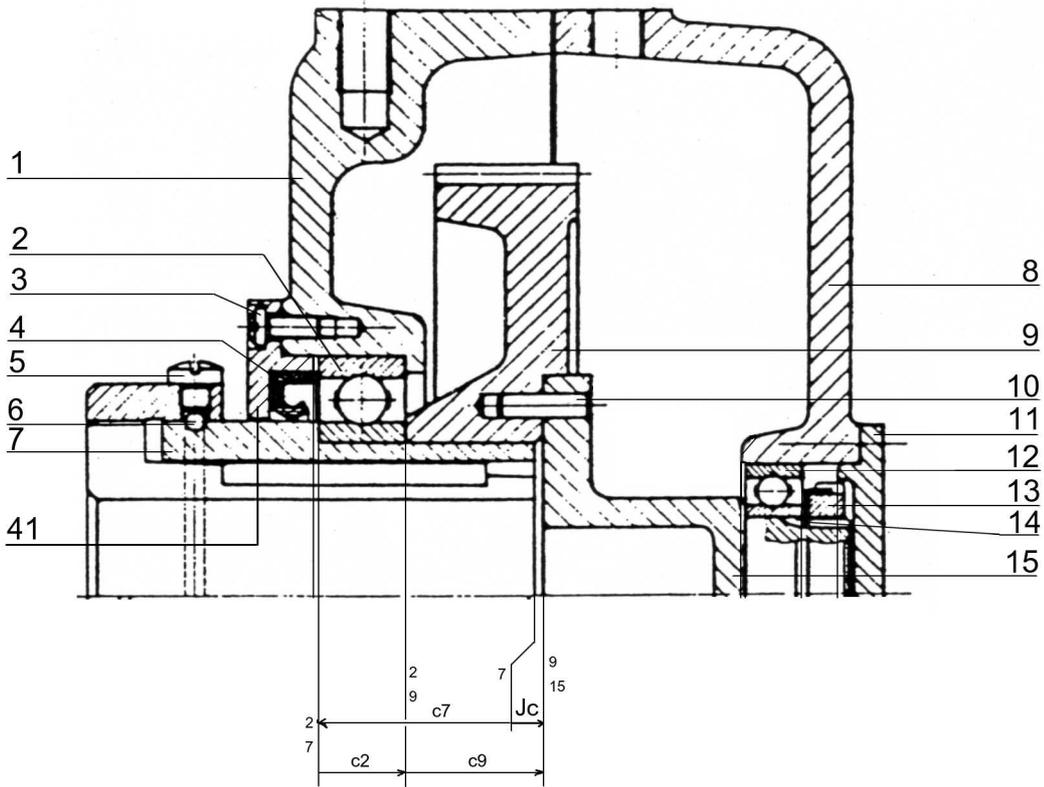
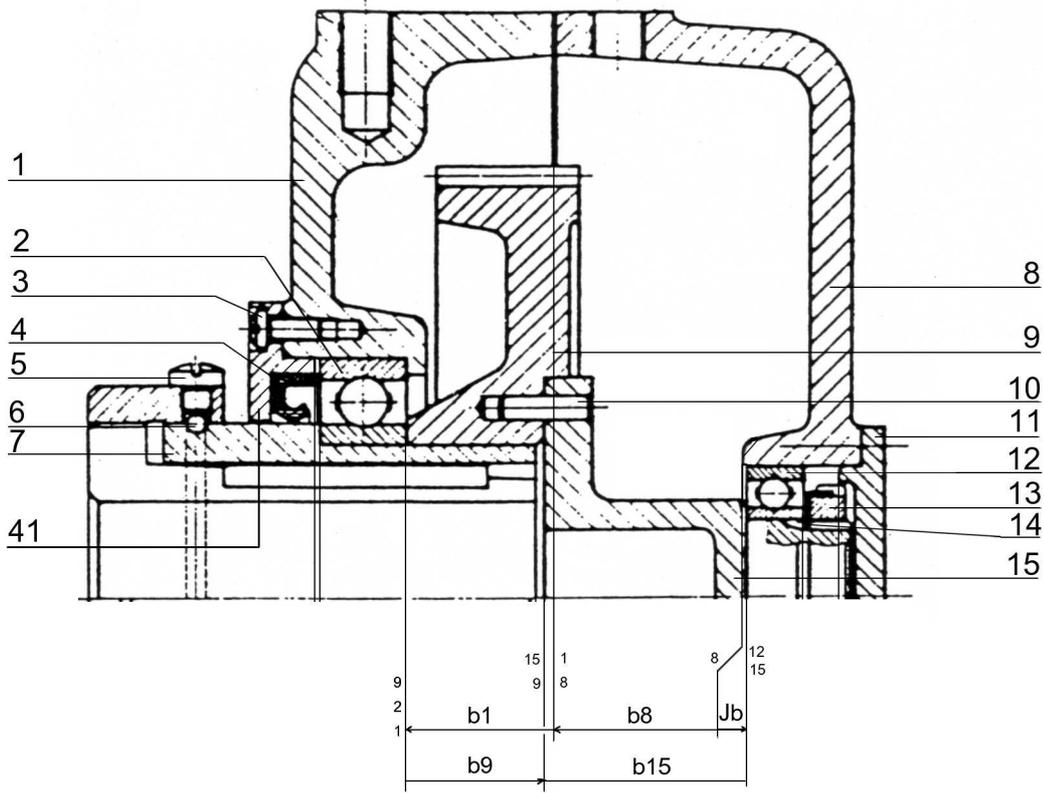
1)

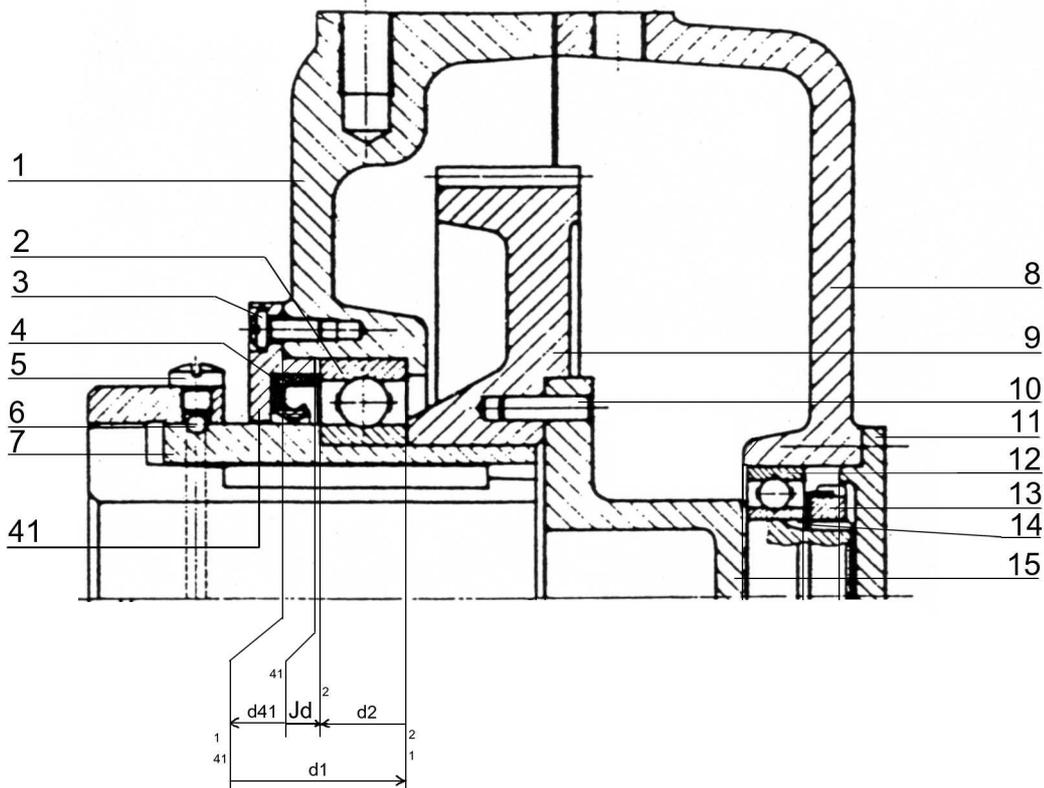
- (9) : roue dentée cylindrique à denture droite ;
- (10) : goupille ;
- (21) : roulement à rouleaux cylindriques ;
- (24) : joint d'étanchéité à lèvre ;
- (26) : bouchon de vidange ;
- (31) : écrou à encoches ;
- (37) : roulement à 1 rangée de billes à contact radial ;
- (39) : roulement à rouleaux coniques ;
- (40) : vis

[2]

2)

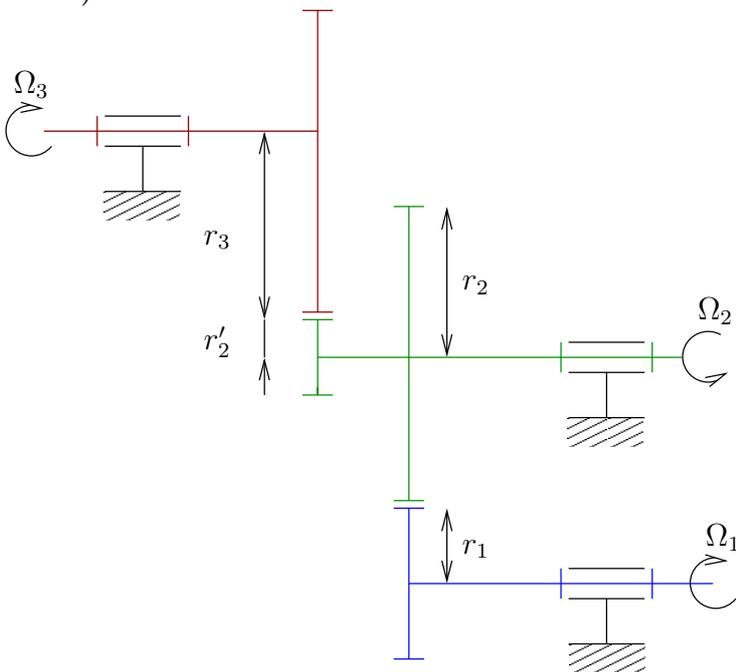






[4]

3)



On relève les rayons primitifs des pignons et roues dentées :

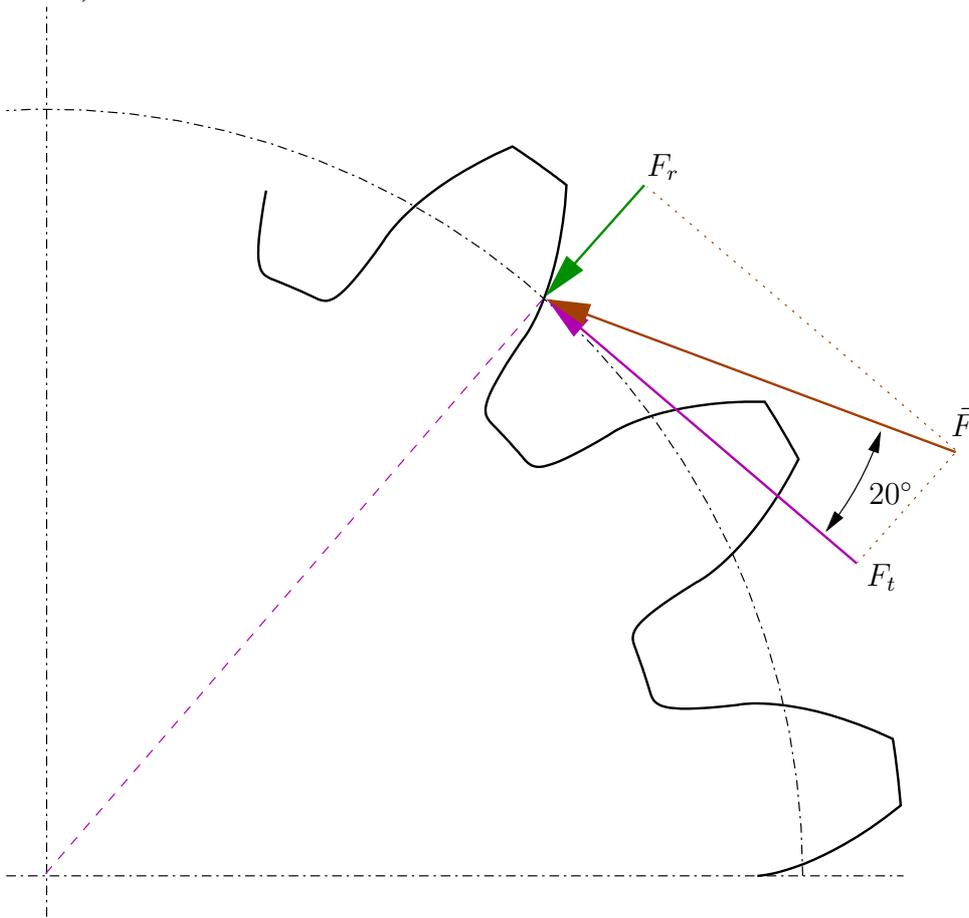
$$r_1 = 28 \quad ; \quad r_2 = 127 \quad ; \quad r'_2 = 35 \quad ; \quad r_3 = 159$$

$$\Rightarrow \quad \Omega_1 = 1500 \text{ tr/mn} \quad ; \quad \Omega_2 = \frac{r_1}{r_2} \Omega_1 \approx 330 \text{ tr/mn} \quad ; \quad \Omega_3 = \frac{r'_2}{r_3} \Omega_2 \approx 73 \text{ tr/mn}$$

Les couples sur les axes de rotation sont :

$$C_1 = \frac{P}{\Omega_1} = 140.0 \text{ N.m} \quad ; \quad C_2 = \frac{P}{\Omega_2} = 635.2 \text{ N.m} \quad ; \quad C_3 = \frac{P}{\Omega_3} = 2885.8 \text{ N.m}$$

4)



Les composantes tangentielle et radiale :

$$F_t = \frac{C_2}{r'_2} = \frac{C_3}{r_3} = 18150 \text{ N} \quad ; \quad F_r = F_t \tan \alpha = 6606 \text{ N}$$

et enfin la norme de la force au niveau de la denture entre le pignon de l'arbre (32) et la roue (16) :

$$F = \sqrt{F_r^2 + F_t^2} = 19314 \text{ N}$$

La largeur de denture $b = 53 \text{ mm}$ entraîne que le module des dents sera dans la plage : $m_0 \in [3; 12] \text{ mm}$
 En limitant la contrainte en flexion au pied de dent :

$$\sigma < \sigma_{Max.} \implies m_0 > \frac{5.5 F_t}{b \sigma_{Max.}} = 5.5 \text{ mm}$$

Choisissons le module $m_0 = 6 \text{ mm}$.

Il faut cependant vérifier : $d'_2 = m_0 Z'_2 = 70 \text{ mm}$ et $d_3 = m_0 Z_3 = 318 \text{ mm}$ ce qui nous donne les nombres de dents (forcément entier) soit $Z'_2 = 11$ à 12 et $Z_3 = 53$.

Z'_2 doit être entier et supérieur à 13 : choix $Z'_2 = 14 \implies d'_2 = 84$ et on a alors $\Omega_3 \approx 87 \text{ tr/mn}$.

Si $d'_2 = 70$ et $m_0 = 5 \text{ mm}$ alors $\sigma = 377 \text{ MPa}$ [3.5]

$$5) \quad d = 50 \quad a = 14 \quad b = 9 \quad j = d - 5.5 \quad l = 46 - 14 = 32$$

La surface de contact de la clavette (19) subissant la pression est $S \approx (b + j - d)l = 3.5 * 32 =$ où l est la longueur de la clavette.

La force transmise par cette surface est :

$$F \approx \frac{C_2}{2} = 25408 \text{ N}$$

La pression de matage est :

$$p = \frac{F}{S} = 226 \text{ MPa}$$

Cette pression est au dessus de l'acceptable qui se situe environ à 100 MPa.

$$6) \quad d = 50, \quad M_T = 140 \text{ N.m}, \quad \tau_{nom} = \frac{M_T}{I_0} \frac{d}{2} \text{ où } I_0 = \frac{\pi d^4}{32}$$

$$\implies \tau_{nom} = \frac{16M_T}{\pi d^3} = 5.7 \text{ MPa} \text{ et } \tau_{Max} = K_T \tau_{nom} = 28.5 \text{ MPa.}$$