

1)

- (2) : Roulement à 1 rangée de billes à contact radial.
- (3) : Ecrou à encoches.
- (6) : Anneau élastique (circlips).
- (10) : Joint d'étanchéité à lèvres.

..... [2=4*0.5]

2) cf FIG. 1 [1.75+2.25]

3) On a $d = 32$, $D = 42$, $\frac{d}{D} = 0.76$ et $\frac{r}{t} = \frac{1}{5} = 0.20$ [0.25]

Les graphes donnent : $K_{t0} = 1.80$, $K_{tf} = 2.2$ [1]

Les contraintes nominales :

$$\tau = \frac{16M_t}{\pi d^3} = 31 \text{ MPa} \quad ; \quad \sigma_f = \frac{32M_f}{\pi d^3} = 93 \text{ MPa}$$

..... [1]

Les contraintes maxis :

$$\tau_M = K_{t0}\tau = 56 \text{ MPa} \quad ; \quad \sigma_{fM} = K_{tf}\sigma_f = 205 \text{ MPa}$$

..... [1]

La contrainte de Von-Mises :

$$\sigma_{eq.V.M.} = \sqrt{\sigma_M^2 + 3\tau_M^2} = 226.7 \text{ MPa}$$

..... [0.5]

Avec le coefficient de sécurité $s = 2.5$, la limite élastique du matériau de l'arbre devra être supérieure à 567 MPa. [0.25]

On pouvait lire $d = 33$, $D = 43$, $\frac{d}{D} = 0.77$ et $\frac{r}{t} = \frac{1}{5} = 0.20$.

Les graphes donnent : $K_{t0} = 1.80$, $K_{tf} = 2.25$

Les contraintes nominales :

$$\tau = 28.3 \text{ MPa} \quad ; \quad \sigma_f = 85.0 \text{ MPa}$$

Les contraintes maxis :

$$\tau_M = 51.0 \text{ MPa} \quad ; \quad \sigma_{fM} = 191.3 \text{ MPa}$$

La contrainte de Von-Mises :

$$\sigma_{eq.V.M.} = 210.7 \text{ MPa}$$

La limite élastique du matériau de l'arbre devra être supérieure à 527 MPa.

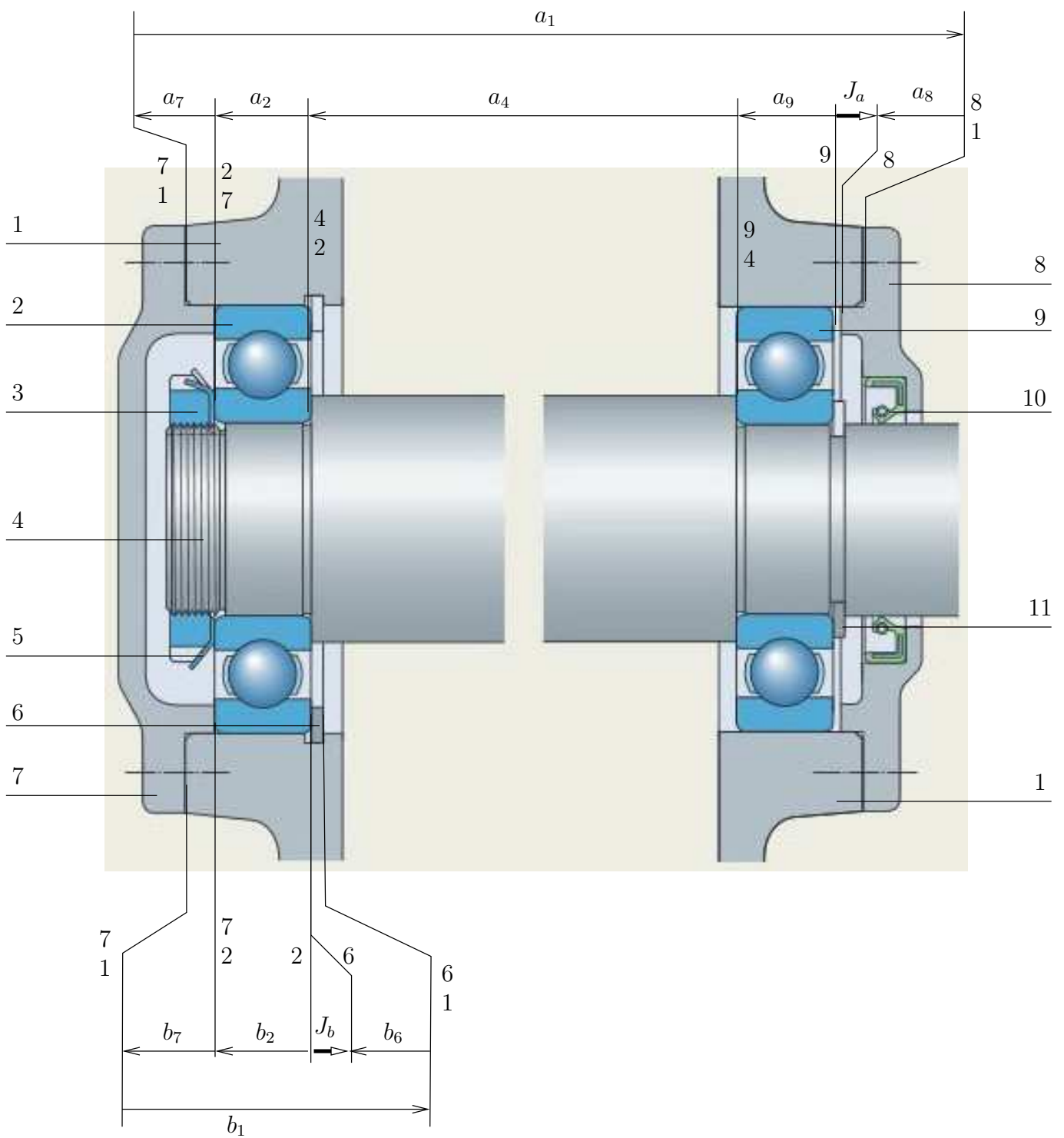
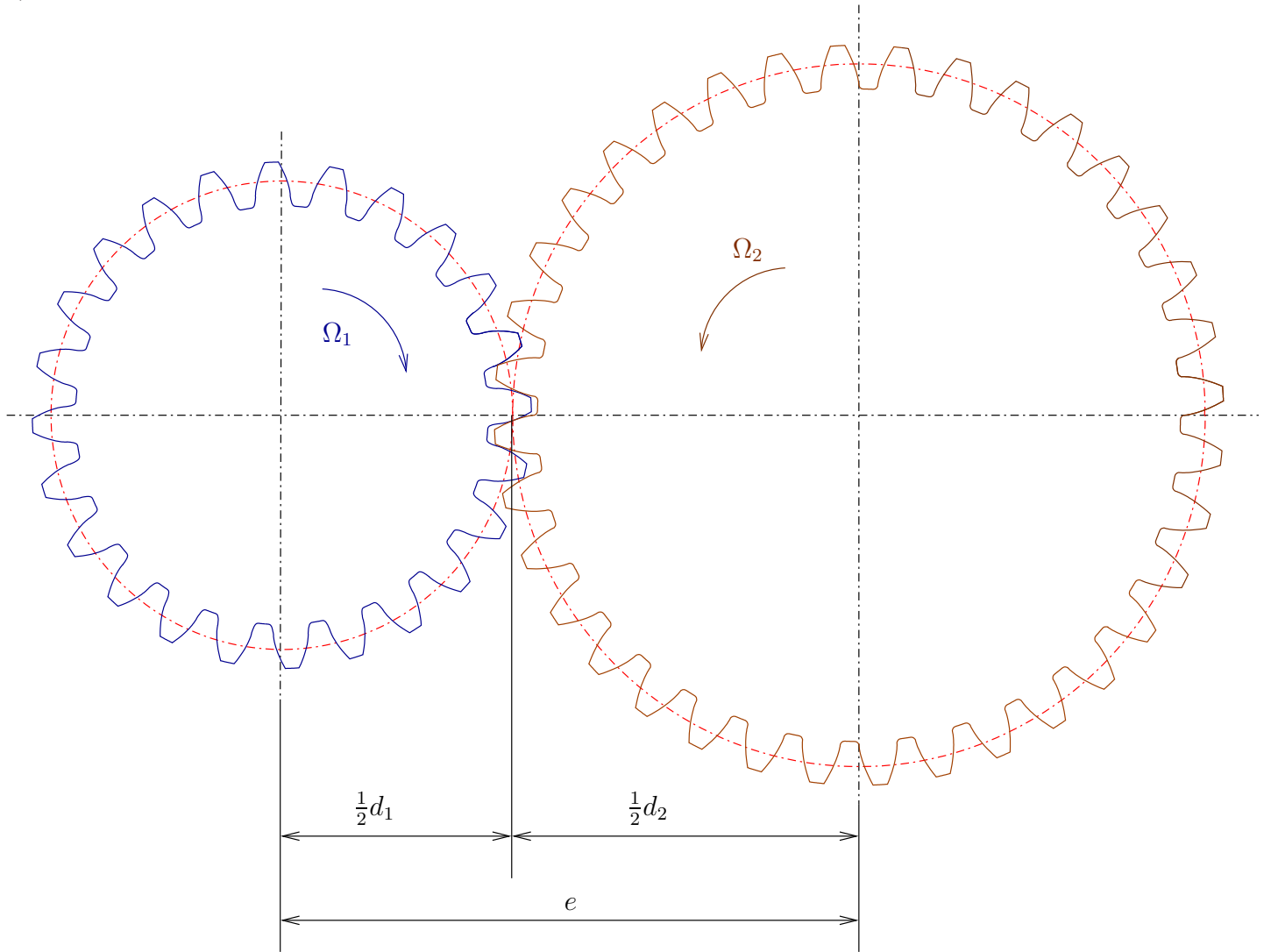


FIG. 1 – Chaines de cotes.

4)



Relations

Données

$$\frac{d_2}{d_1} = R = 4.5$$

$$e = \frac{d_1 + d_2}{2} = 450$$

$$\mathcal{P} = 32 \text{ kW}$$

$$\Omega_1 = 750 \text{ tr/mn}$$

$$b < 60$$

$$\sigma < 180 \text{ MPa}$$

$$d_i = m_0 Z_i$$

$$\mathcal{P} = C_i \Omega_i$$

$$\frac{d_2}{d_1} = \frac{\Omega_1}{\Omega_2} = \frac{C_2}{C_1}$$

$$C_i = F_t \frac{d_i}{2}$$

$$F_r = F_t \tan(20^\circ)$$

$$\sigma = \frac{5.5 F_t}{b m_0}$$

$$b = k m_0 \quad \text{avec } k \in [5; 16]$$

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

$$\begin{aligned} e &= \frac{d_1 + d_2}{2} \implies 2e = d_1 + R d_1 = (1 + R) d_1 \implies d_1 = \frac{2e}{(1 + R)} = 163.6 \\ \implies d_2 &= R d_1 = 736.4 \end{aligned}$$

$$\Rightarrow \Omega_2 = \frac{\Omega_1}{R} = 166.7 \text{ tr/mn}$$

$$\Rightarrow C_i = \frac{\mathcal{P}}{\Omega_i} \Rightarrow C_1 = 407.4 \text{ N.m} \quad \text{et} \quad C_2 = 1833.5 \text{ N.m}$$

$$\Rightarrow F_t = \frac{2C_i}{d_i} = 4980 \text{ N}$$

$$\Rightarrow \sigma = \frac{5.5F_t}{km_0^2} \Rightarrow m_0 = \sqrt{\frac{5.5F_t}{k\sigma}} \Rightarrow m_0 = 5.52 \quad \text{si } k = 5$$

$$\Rightarrow m_0 = 3.08 \quad \text{si } k = 16$$

On est obligé de choisir $m_0 > 3.08$ car c'est l'option où les roues sont les plus larges.

Si les roues étaient les moins larges possibles ($k = 5$), on serait obligé de choisir $m_0 > 5.52$.

Si $m_0 \geq 6$, on pourra mettre des roues peu large ($k = 5$).

Choisissons $m_0 = 5$ on a alors $Z_i = \frac{d_i}{m_0}$ qui ne donnent pas forcément des valeurs entières !

$$Z_1 = 32.7 \quad \text{choix } Z_1 = 33 \quad ; \quad Z_2 = 147.3 \quad \text{choix } Z_2 = 147$$

Ce qui change les diamètres :

$$d_i = m_0 Z_i \Rightarrow d_1 = 165 \quad \text{et} \quad d_2 = 735$$

Ce qui change le rapport de réduction :

$$R = \frac{d_2}{d_1} = 4.45$$

Ce qui change :

$$\Omega_2 = 168.4 \text{ tr/mn} \quad ; \quad C_2 = 1815 \text{ N.m} \quad ; \quad F_t = 4939 \text{ N}$$

La composante radiale est $F_r = 1798 \text{ N}$ et la norme de la force au niveau de la denture est $F = 5256 \text{ N}$.

On calcule le coefficient k pour la limite de contrainte :

$$k = \frac{5.5F_t}{m_0^2\sigma} = 6.04 \Rightarrow km_0 = 30.2$$

Pour un choix de $b = 32$, la contrainte de tension maximum au pied de dent est

$$\sigma = \frac{5.5F_t}{bm_0} = 170 \text{ MPa} < 180 \text{ MPa}$$

Le coefficient de sécurité est $\frac{180}{170} = 1.06$

Choisissons $m_0 = 4.5$ on a alors :

$$Z_1 = 36.3 \quad \text{choix } Z_1 = 36 \quad ; \quad Z_2 = 163.6 \quad \text{choix } Z_2 = 164$$

Ce qui change les diamètres :

$$d_i = m_0 Z_i \Rightarrow d_1 = 162 \quad \text{et} \quad d_2 = 738$$

Ce qui change le rapport de réduction :

$$R = \frac{d_2}{d_1} = 4.56$$

Ce qui change :

$$\Omega_2 = 164.6 \text{ tr/mn} \quad ; \quad C_2 = 1856 \text{ N.m} \quad ; \quad F_t = 5030 \text{ N}$$

La composante radiale est $F_r = 1831 \text{ N}$ et la norme de la force au niveau de la denture est $F = 5353 \text{ N}$.

On calcule le coefficient k pour la limite de contrainte :

$$k = \frac{5.5F_t}{m_0^2\sigma} = 7.59 \quad \implies \quad km_0 = 34.2$$

Pour un choix de $b = 36$, la contrainte de tension maximum au pied de dent est

$$\sigma = \frac{5.5F_t}{bm_0} = 171 \text{ MPa} < 180 \text{ MPa}$$

Le coefficient de sécurité est $\frac{180}{171} = 1.054$

Choisissons $m_0 = 14$ on a alors :

$$Z_1 = 11.69 \text{ !!! Pas bien !!!} \quad \implies \quad Z_1 > 13$$

Ce tableau donne quelques possibilités.

m_0 mm	Z_1	Z_2	d_1 mm	d_2 mm	e mm	R	Ω_2 tr/mn	C_2 N.m	F_t N	F_r N	F N	k	km_0 mm	b mm	σ MPa	s
4	41	184	164	736	450	4.49	167	1828	4969	1808	5288	9.49	37.9	38	180	1.001
5	33	147	165	735	450	4.45	168	1815	4939	1798	5256	6.04	30.2	32	170	1.06
6	27	123	162	738	450	4.56	164	1856	5030	1831	5353	-	-	30	154	1.17
8	20	92	160	736	448	4.6	163	1874	5093	1854	5420	-	-	40	88	2.06
10	16	74	160	740	450	4.63	162	1884	5093	1854	5420	-	-	50	56	3.21
12	14	61	168	732	450	4.36	172	1775	4850	1765	5162	-	-	60	37	4.86

d_1, d_2	[0.5]
C_1, C_2	[1]
$m_0 > 3.08$	[1.5]
Choix m_0, Z_1, Z_2	[0.75]
F_t, F_r	[1.25]
b, σ	[1.5]

5) La roue (1) étant menante, le vecteur unitaire \vec{z} est perpendiculaire et sortant du plan du dessin, on a :

$$\vec{\Omega}(1/0) = -\omega_1 \vec{z} \quad ; \quad \vec{\Omega}(2/0) = +\omega_2 \vec{z} \quad \text{donc} \quad \vec{\Omega}(2/1) = (\omega_2 + \omega_1) \vec{z} \quad \text{avec} \quad \omega_1 > 0 \quad \text{et} \quad \omega_2 > 0$$

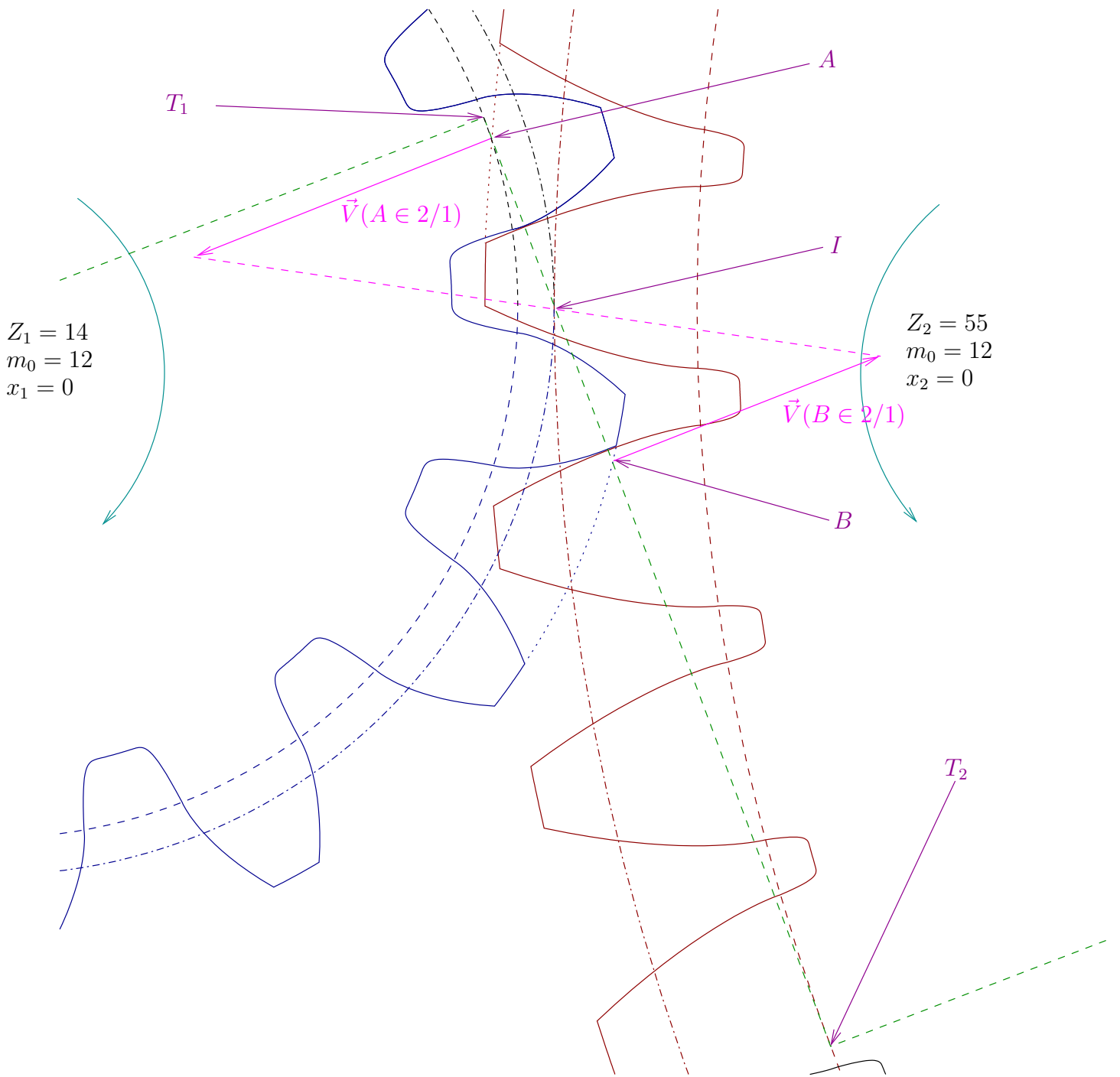


FIG. 2 – Représentation du contact au niveau d'un engrenage.

Le fonctionnement s'effectue avec jeu.....	[0.25]
Position de I	[0.25]
Sens de rotation des roues	[0.25]
Position de A et B	[0.5]
Vitesses de glissement A et B	[0.5]
$\frac{IA}{IB} = \frac{\ \vec{V}(A \in 2/1)\ }{\ \vec{V}(B \in 2/1)\ } = 55/49$ faiblement déséquilibré	[0.75]
Rapport de conduite $\frac{AB}{T_1 T_2} = 57/169$	[0.75]
Propreté et précision	[0.25]