



8	المعامل:	NR45	علوم المهندس	المادة:
4	مدة الإنجاز:	شعبة العلوم والتكنولوجيات: مسلك العلوم والتكنولوجيات الميكانيكية		الشعب(ة) أو المسلك:

# ELEMENTS DE CORRECTION

## GRILLE D'EVALUATION

SITUATION D'EVALUATION 1		SITUATION D'EVALUATION 2		SITUATION D'EVALUATION 3			
TACHE1		TACHE1		TACHE1			
a	2 pts	a	2 pts	a	2 pts		
b	2 pts	b	0,5 pt	b	2 pts		
c	1,5 pt			c	2 pts		
				d	3 pts		
TACHE2		TACHE2		TACHE2			
a	2 pts	a	1,5 pt	a	3,5 pts		
b	1 pt	b	0,5 pt	b	4 pts		
c	4 pts			c	2 pts		
d	1 pt						
e	2 pts						
f	1 pt						
g	2 pts						
h	2 pts						
TACHE3						TACHE3	
a	2,5 pts					a	1 pt
b	3 pts			b	3 pts		
c	2 pts			c	3 pts		
		d	2 pts				
TOTAL 1	28 /60	TOTAL 2	4,5/60	TOTAL 3	27,5/60		
NOTE GLOBALE					60 / 60		



**TACHE N° 2 :**

- a. Expression de la puissance dissipée  $P_d$  : (..... /2pts)

$$\eta = P_d / P_m = 0,98 \text{ donc } P_d = \eta \times P_m = 0,98 \times P_m$$

- b. Dédution de l'expression du couple de frottement  $C_f$  : (..... /1pt)

$$P_d = C_f \times (\omega_{12} - \omega_{11}) = \eta \times P_m \text{ donc } C_f = \eta \times P_m / (\omega_{12} - \omega_{11})$$

- c. Détermination des vitesses de rotation  $\omega_{12}$  et  $\omega_{11}$  en rad/s : (..... /4pts)

$$\omega_{12} / \omega_{\text{moteur}} = Z_1 / Z_2 \text{ donc } \omega_{12} = (Z_1 / Z_2) \times \omega_{\text{moteur}} = (Z_1 / Z_2) \times (\pi / 30) \times N_{\text{moteur}}$$

$$\text{A.N.: } \omega_{12} = (26 / 42) \times (\pi / 30) \times 1450 \text{ soit } \omega_{12} = 93,95 \text{ rad/s.}$$

$$\omega_{11} / \omega_{\text{moteur}} = Z_3 / Z_4 \text{ donc } \omega_{11} = (Z_3 / Z_4) \times \omega_{\text{moteur}} = (Z_3 / Z_4) \times (\pi / 30) \times N_{\text{moteur}}$$

$$\text{A.N.: } \omega_{11} = (20 / 48) \times (\pi / 30) \times 1450 \text{ soit } \omega_{11} = 63,24 \text{ rad/s.}$$

- d. Calcul de la valeur numérique du couple de frottement  $C_f$  : (..... /1pt)

$$\text{On a } C_f = \eta \times P_m / (\omega_{12} - \omega_{11}) \text{ donc}$$

$$\text{A.N.: } C_f = (0,98 \times 1500) / (93,95 - 63,24) \text{ soit } C_f = 47,86 \text{ N.m}$$

- e. Expression littérale de l'effort presseur  $N$  : (..... /2pts)

$$\text{On a : } C_f = (n \times f \times N) \times (R_{\text{ext}} + R_{\text{int}}) / 2 \text{ ou } C_f = (2/3) \times n \times f \times N \times (R_{\text{ext}}^3 - R_{\text{int}}^3) / (R_{\text{ext}}^2 - R_{\text{int}}^2)$$

$$N = 2 \times C_f / n \times f \times (R_{\text{ext}} + R_{\text{int}}) \text{ ou } N = (3 \times C_f \times (R_{\text{ext}}^2 - R_{\text{int}}^2)) / 2 \times n \times f \times (R_{\text{ext}}^3 - R_{\text{int}}^3)$$

- f. Dédution de la valeur numérique de l'effort presseur  $N$  : (..... /1pt)

$$\text{En appliquant la 1}^{\text{ère}} \text{ formule : } N = 2 \times 47,86 / (1 \times 0,5 \times (70 + 25) \times 10^{-3}) = 2015,16 \text{ N}$$

$$\text{En appliquant la 2}^{\text{ème}} \text{ formule : } N = 3 \times 47,86 \times (70^2 - 25^2) \times 10^3 / 2 \times 1 \times 0,5 \times (70^3 - 25^3)$$

$$\text{Donc } N = 1874,92 \text{ N.}$$

- g. Détermination de l'effort maximal  $F_{\text{max}}$  que peut développer le vérin : (..... /2pts)

$$F_{\text{max}} = p \times s = p \times \pi d_v^2 / 4 \text{ donc } F_{\text{max}} = 0,8 \times \pi \times 63^2 / 4$$

$$F_{\text{max}} = 2493,79 \text{ N.}$$

- h. Conclusion sur la validation du choix du vérin et justification : (..... /2pts)

Le vérin est toujours convenable pour la détermination d'un coefficient de frottement  $f$  de l'ordre de 0,5 car l'effort maximal développé  $F_{\text{max}}$  est supérieur à l'effort presseur  $N$  nécessaire pour l'essai des garnitures.

**TACHE N° 3 :**

- a. Ecriture de la condition de résistance de l'arbre à la torsion : (..... /2,5pts)

$$M_t / (I_o / V) \leq R_{pg} \text{ avec } R_{pg} = R_{eg} / s \text{ donc : } (16 \times C) / (\pi \times d^3) \leq R_{eg} / s$$

- b. Dédution et calcul du diamètre minimal  $d$  de l'arbre : (..... /3pts)

$$\text{On a } (16 \times C) / (\pi \times d^3) \leq R_{eg} / s$$

$$\text{Donc } d \geq (16 \times C \times s / \pi \times R_{eg})^{1/3}$$

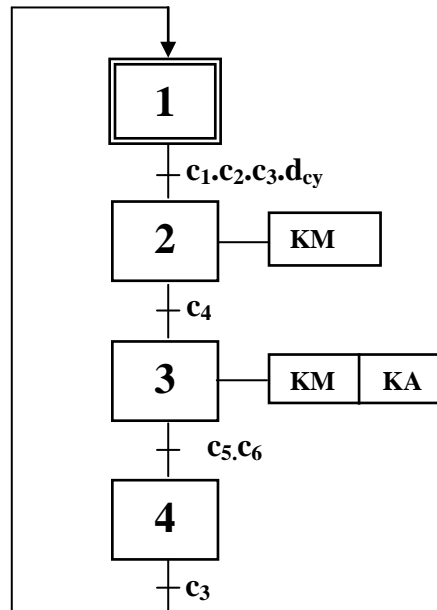
$$\text{A.N.: } d \geq (16 \times 14.60 \times 10^3 \times 3 / \pi \times 60)^{1/3} d \text{ où } d \geq 15,48 \text{ mm.}$$

- c. l'arbre inférieur est-il toujours convenable ? Justifiez votre réponse : (..... /2pts)

L'arbre inférieur est toujours convenable car son diamètre est égal à 20 mm donc supérieur au diamètre minimal calculé qui est 15,48 mm.

**SITUATION D'EVALUATION 2 :**  
**TACHE N° 1 :**

a- Le **Grafcet** du point de vue partie commande (**Grafcet** niveau 2) de l'électrovanne **KA** : (..... /2pts)

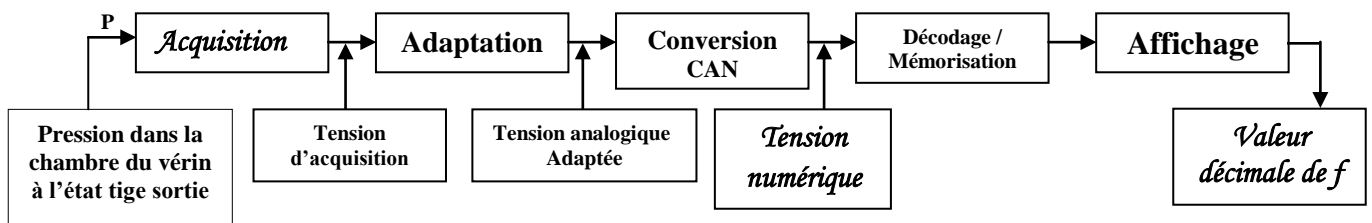


b- Dédution de l'équation du circuit de commande de l'électrovanne **KA** : (..... /0,5pt)

$$KA = (\bar{c}_5 + \bar{c}_6) \cdot (c_4 + KA)$$

**TACHE N° 2 :**

a- La chaîne de traitement relative à cet affichage : (..... /1,5pt)



b- Le rôle du **CAN** : (..... /0,5pt)

*Convertir une tension ou un courant analogiques en une tension ou courant numériques.*


**SITUATION D'EVALUATION 3 :**  
**TACHE N° 1 :**

a- La signification de la désignation suivante : **EN-GJL-250** (..... /2pts)

*EN-GJL-250 : Fonte à graphite lamellaire,*

*EN : Préfixe, GJ : Fonte,*

*L : lamellaire, 250 : R<sub>e</sub> résistance à la rupture par traction (en N/mm<sup>2</sup> ou MPa).*

b- L'explication de la spécification : **F1**  **0,03** (..... /2pts)

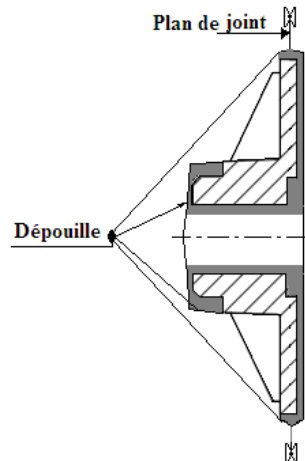
*Tolérance de forme planéité, surface de la pièce doit rester entre deux plans // distants de 0,03mm.*

c- Le procédé d'obtention de la pièce brute Plateau 11 : (..... /2pts)

*Moulage au sable.*

d- Dessin de brut de la pièce 11 (Plateau) :

(..... /3pts)



### TACHE N° 2 :

a- Justification de la mise et le maintien en position :

(..... /3,5pts)

- Appui plan sur F1 (1,2 et 3) : Assurer // avec F4 et la cote  $42^{+0,1}_{-0,1}$ .
- Centrage court dans D3 (4 et 5) : Assurer  $\odot$  de D4.
- Butée 6 sur nervure : éliminer la rotation autour de l'axe.
- Serrage contre l'appui plan.

b- Validation du choix de la machine :

(..... /4pts)

- calcul de l'effort tangentiel de coupe  $F_c$  :  $F_c = K_c \times f \times a$  donc  $F_c = 2900 \times 0,1 \times 2 = 580 \text{ N}$
- calcul de la puissance de coupe  $P_c$  :  $P_c = F_c \times V_c = 580 \times 210/60 = 2,03 \text{ Kw}$
- déduction de la puissance  $P_m$  du moteur de la machine :  $P_m = \frac{P_c}{\eta} = 2,03/0,8 = 2,53 \text{ Kw}$
- conclusion sur le choix de la machine : Le moteur de la machine est convenable ( $P_m=5,5 \text{ Kw}$ ).

c- Calcul du temps technologique  $T_t$  en centième mn :

(..... /2pts)

$$T_t = \frac{L}{V_f} \text{ avec } V_f = f \times N = 0,1 \times 1400 \approx 140 \text{ mm/min}$$

$$\text{Donc } T_t = 14/140 = 0,1 \text{ min} = 10 \text{ cmin}$$

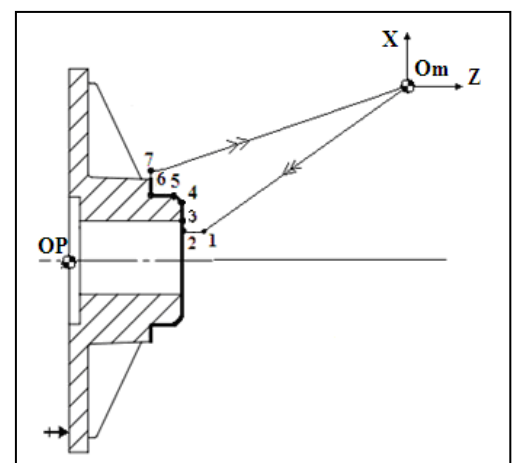
### TACHE N°3 :

a- Les origines (Programme OP et machine Om) voir figure ci-dessous :

(..... /1pt)

b- Le tableau des coordonnées en mode absolu (G90) des points du profil (finition) : (..... /3pts)

Repère	X	Z
1	22	44
2	22	42
3	24	42
4	45	42
5	48	39
6	48	30
7	62	30



c- Le programme CN du profil (finition) :

(..... /3pts)

N10 G40 G80 G90  
 N20 G0 G52 X0 Z0  
 N30 T1 D1 M6  
 N40 G97 S1000 M41 M3 M8  
 N50 G92 S3000  
 N60 G00 X22 Z44 (pt 1)  
 N70 G96 S300 G95 F0.1  
 N80 G01 X22 Z42 (pt2)  
 N90 X24 (pt3)  
 N100 X45 Z42 (pt4)  
 N110 X48 Z39 (pt5)  
 N120 Z30 (pt6)  
 N130 X62 (pt7) Profil fini  
 N140 G00 G52 X0 Z0 M5 M9  
 N150 G77 N10 N20  
 N160 M2

d- Le tableau suivant décrivant l'ordre chronologique des étapes à effectuer pour générer un fichier programme **CN** :

(..... /2pts)

N°d'ordre	Étapes chronologiques
1	Ouverture de FeatureCam
2	Définition de brut
3	Conception géométrique
4	Définition de profil ou affectation courbe
5	Affectation des features
6	Simulation d'usinage
7	Génération du programme fichier (Txt, code CN ou iso)