



الصفحة

1
8

الامتحان الوطني الموحد للبكالوريا
الدورة الإستدراكية 2010
عناصر الإجابة

8	المعامل:	RR45	علوم المهندس	المادة:
4	مدة الإنجاز:	شعبة العلوم والتكنولوجيات: مسلك العلوم والتكنولوجيات الميكانيكية		الشعب(ة) أو المسلك :

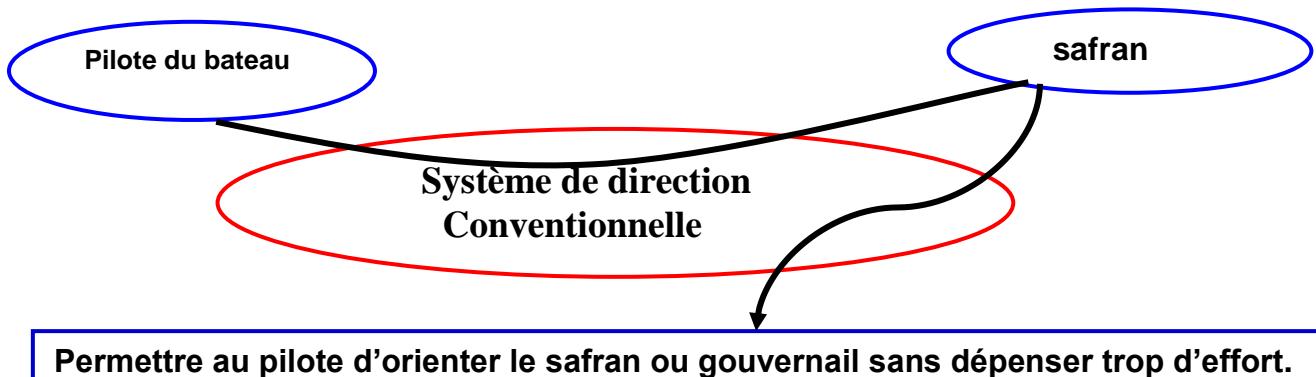
Eléments de correction

Grille de notation

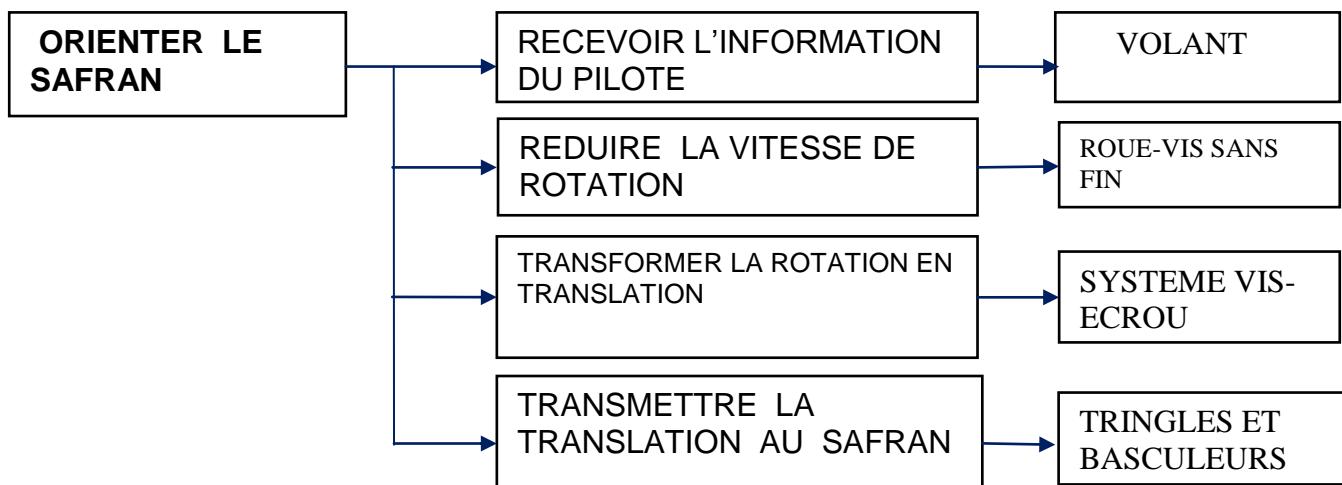
Situations D'évaluation	Tâches	Questions	Barème	Situation D'évaluation	Tâches	Questions	Barème
SEV1	Tâche 11	1	2 pts	SEV3	Tâche 31	1	1 pt
		2	1,5 pt			2	2 pts
		3	1 pt			3	2 pts
	Tâche 12	1	1 pt		Tâche 32	1	0,5 pt
		2	1 pt			2	0,5 pt
		3	1 pt			3	2 pts
	Tâche 13	1	1,5 pt			4	2 pts
		2	1,5 pt			5	1,5 pt
		3	1,5 pt			6	1,5 pt
		4	1,5 pt			7	1 pt
		5	2 pts				
SEV2	Tâche 21	1	0,5 pt		Tâche 33	1	2 pts
		2	0,5 pt			2	2 pts
		3	0,5 pt			3	2 pts
		4	0,5 pt			4	2 pts
	Tâche 22	1	1 pt			5	4 pts
		2	1 pt		Tâche 34	1	1,5 pt
		3	1 pt			2	1,5 pt
	Tâche 23	1	1,5 pt			3	2 pts
		2	2 pts			4	2 pts
		3	2 pts			5	1 pt
				Total : /60			

Volet 4 : Documents Réponses DRI**Tâche 11**

1- Le diagramme bête à cornes relatif au système de direction conventionnelle montée sur le bateau : /2pts



2- Le diagramme FAST de la fonction « orienter le safran » : /1.5pt

3- La liaison entre l'arbre fileté et l'écrou guidé : /1pt
liaison hélicoïdale**Tâche 12**

1- Le rapport de transmission du système roue-vis sans fin: /1pt

$$N_{\text{roue}} / N_{\text{vsf}} = \omega_{\text{roue}} / \omega_{\text{vsf}} = \alpha_{\text{roue}} / \alpha_{\text{vsf}} = Z_{\text{vsf}} / Z_{\text{roue}} = 5 / 30 = 1 / 6 \quad ((1))$$

2- Le déplacement (a) de l'écrou guidé en fonction de l'angle de rotation (γ) de l'arbre fileté : /1pt

2π rad

1 pas

 γ_{vis} $a_{\text{écrou}}$

$$\left. \begin{array}{l} 2\pi \cdot a_{\text{écrou}} = \gamma_{\text{vis}} \cdot \text{pas} \\ \text{d'où } a_{\text{écrou}} = \gamma_{\text{vis}} \cdot \text{pas} / 2\pi \end{array} \right\} \quad ((2))$$

3- La loi d'entrée-sortie du système de transmission et de transformation de mouvement : /1pt

la rotation est la même pour ces deux pièces : $\alpha_{\text{roue}} = \gamma_{\text{vis}}$ **De même, le volant et la vis sans fin sont solidaires en rotation : donc : $\alpha_{\text{volant}} = \alpha_{\text{vsf}}$**

$$((1)) \rightarrow \alpha_{\text{roue}} = \gamma_{\text{vis}} = \alpha_{\text{vsf}} / 6 = \alpha_{\text{volant}} / 6$$

$$((2)) \rightarrow a_{\text{écrou}} = x_{\text{triangle}} = \alpha_{\text{vis}} \cdot \text{pas} / 2\pi = \alpha_{\text{volant}} \cdot \text{pas} / 12\pi$$

Tâche 13

$$Re = 400 \text{ N/mm}^2 ; s = 5 ; G = 8 \cdot 10^4 \text{ N/mm}^2 \quad \text{et} \quad Reg = Re/2$$

1- Le moment de torsion M_t appliqué sur le safran : /1,5pt

D'après la formule du constructeur: $M_{t_{maxi}} = S \times [(0,4Lg) - Lc] \times V^2 \times K \times g$

$$S = Lg \times H = 0,4 \times 0,6 = 0,24 \text{ m}^2$$

$$\text{AN: } M_{t_{maxi}} = 0,24 \times [(0,4 \cdot 0,4) - 0,1] \times (10)^2 \times 15,89 \times 9,81 = 224,47 \text{ mN}$$

2- Le diamètre de l'arbre : /1.5pt

$$T_{maxi} \leq T_p \quad M_{t_{maxi}} / I_0 / r \leq R_e / 2s \quad \text{avec } r = \text{diamètre de l'arbre}$$

$$16M_{t_{maxi}} / \pi d^3 \leq R_e / 2s \quad I_0 = \pi d^4 / 32 \quad I_0 / r = \pi d^3 / 16$$

$$d^3 \geq 16M_{t_{maxi}} \cdot 2s / \pi \cdot R_e$$

$$\text{AN: } d \geq \sqrt[3]{16 \cdot 224,47 \cdot 1000 \cdot 2 \cdot 5/\pi \cdot 400} = \sqrt[3]{28580,408} = 30,57 \text{ mm}$$

3- La déformation angulaire en rad et en deg : /1.5pt

$$\text{On a: } \theta = \alpha / I \quad M_t = G \theta I_0$$

$$\theta = M_t / G I_0 \quad \alpha / I = M_t / G I_0$$

$$\alpha = M_t \cdot 32 \cdot I / G \cdot \pi \cdot d^4$$

$$\text{AN: } \alpha = 224,47 \cdot 10^3 \cdot 32 \cdot 0,5 \cdot 10^3 / 8 \cdot 10^4 \cdot \pi \cdot 30,57^4 = 0,016 \text{ rad}$$

$$\alpha = 0,016 \cdot 180 / \pi = 0,937 \text{ deg}$$

4- Calcul de d pour que la déformation angulaire unitaire ne dépasse pas 0.25 deg/m : /1.5pt

$$\theta \leq \theta_{\text{limite}} \Rightarrow M_t / G I_0 \leq \theta_{\text{limite}}$$

$$\theta_{\text{limite}} = 0,25 \cdot \pi / 180 \cdot 10^{-3}$$

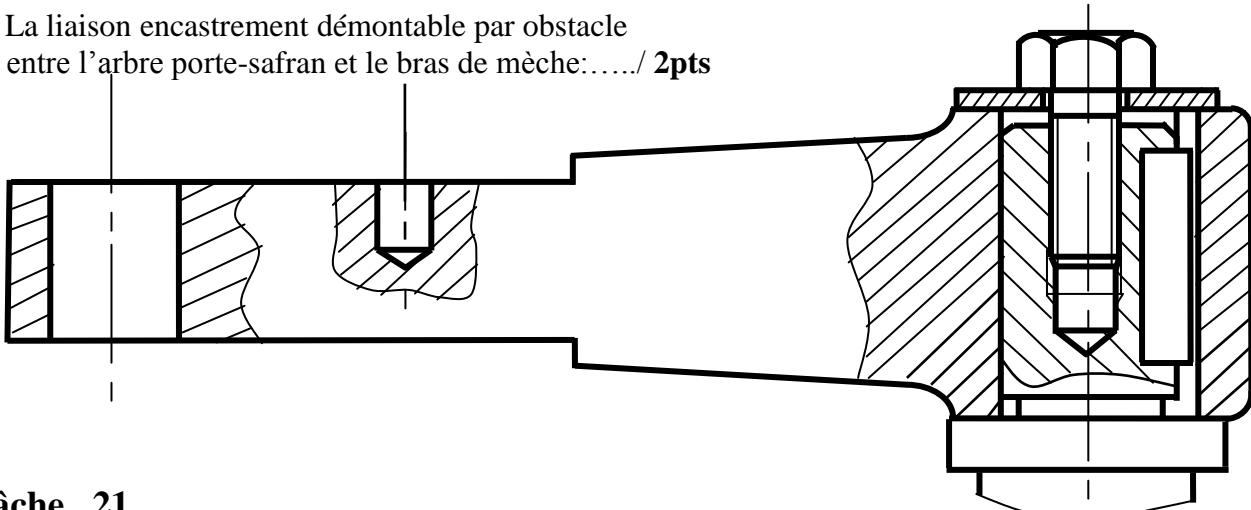
$$M_t \cdot 32 \cdot I / G \cdot \pi \cdot d^4 \leq 0,25 \cdot \pi / 180 \cdot 10^{-3}$$

$$d^4 \geq M_t \cdot 32 \cdot 180 \cdot 10^{-3} / G \cdot \pi^2 \cdot 0,25$$

$$d^4 \geq 224,47 \cdot 10^3 \cdot 32 \cdot 0,5 \cdot 10^3 \cdot 180 \cdot 10^{-3} / 8 \cdot 10^4 \cdot \pi^2 \cdot 0,25 = 6555663$$

$$\text{AN: } d \geq 50,60 \text{ mm}$$

5- La liaison encastrement démontable par obstacle entre l'arbre porte-safran et le bras de mèche: / 2pts

**Tâche 21**

1- Le rôle du comparateur : /0.5pt

..... le comparateur a le rôle de comparer la consigne et la mesure.

2- Les deux chaines directe et de retour : /0.5pt

..... la chaîne directe est composée des éléments C et G.

..... la chaîne de retour est composée de K.

3- Le rôle de la chaîne K : /0.5pt

..... c'est la chaîne de retour, composée du capteur ; elle permet la mesure de la sortie.

4- Le rôle de la consigne : /0.5pt

..... c'est le paramètre réglant du système.

Tâche 22

1- Le nom et le rôle de la pièce repère 4 : /1pt
 joint à lèvres pour assurer l'étanchéité

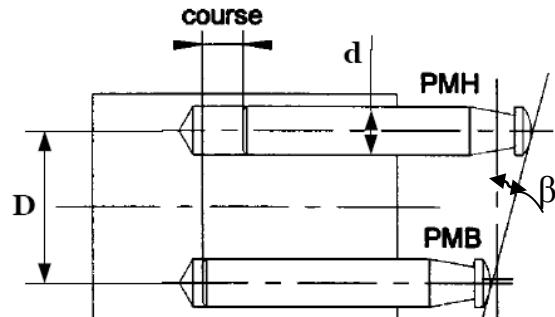
2- Le nom et le rôle de la pièce repère 5 : /1pt
 Roulement à billes à contact radial pour assurer le guidage en rotation

3- Le nombre de pistons repère 7 : /1pt
 6.pistons

Tâche 23

1- La course des pistons repère (7) de la pompe (expression littéraire) : /1.5pt

$$\text{course d'un piston} = D \cdot \tan \beta ;$$



2- La cylindrée de la pompe (expression littéraire) : $C_y = f(d, D, \beta)$ /2pts

Cylindrée = course d'un piston × section d'un piston × nombre de pistons

Avec : course d'un piston = $D \cdot \tan \beta$;

$$\text{Section d'un piston} = \pi \cdot d^2 / 4 ;$$

Nombre de pistons = 6

$$\text{Cylindrée} = 3/2 \pi \cdot d^2 \cdot D \cdot \tan \beta$$

3- Le débit moyen (expression littéraire) : $Q_{\text{moy}} = f(d, D, \beta, N)$ /2pts

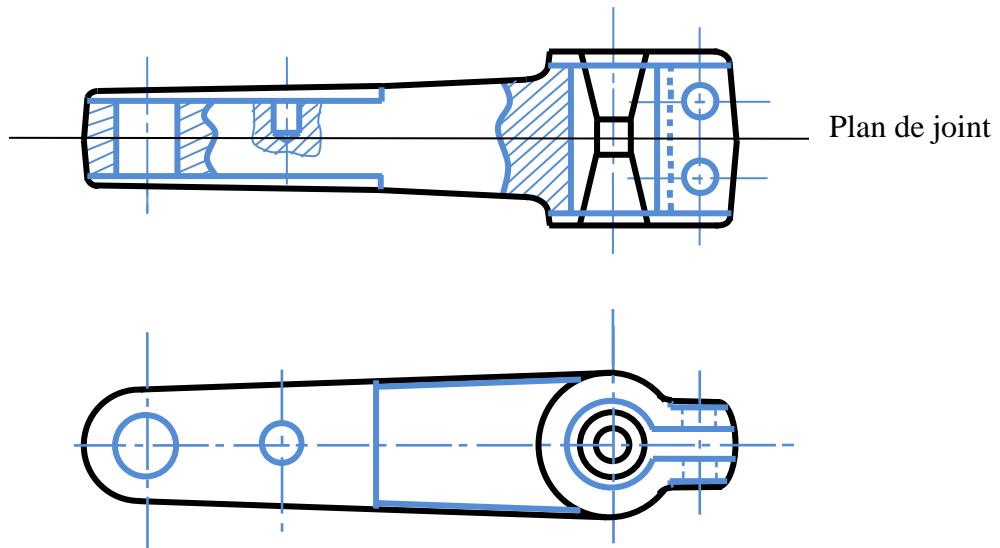
Le débit correspond au volume de fluide refoulé par unité de temps.

$Q_{\text{moy}} = \text{cylindrée} \times \text{fréquence}$

$$Q_{\text{moy}} = 3/2 \cdot d^2 \cdot D \cdot \tan \beta \cdot N$$

Tâche 31

1. La désignation de la matière du bras de **X 5 Cr Ni 18-10**: /1pt
Acier fortement allié 0.05% de carbone, 18 % de chrome et 10% de nickel
2. Le dessin du brut capable du bras de mèche (surépaisseur, dépouille et plan de joint) : .../2pts



3. La spécification de position **D₁** **⊥** **Ø 0.2** **F₁** /2pts

L'axe du diamètre D₁ doit être compris dans un cylindre de diamètre 0.2 et perpendiculaire au plan de référence F₁.....

.....

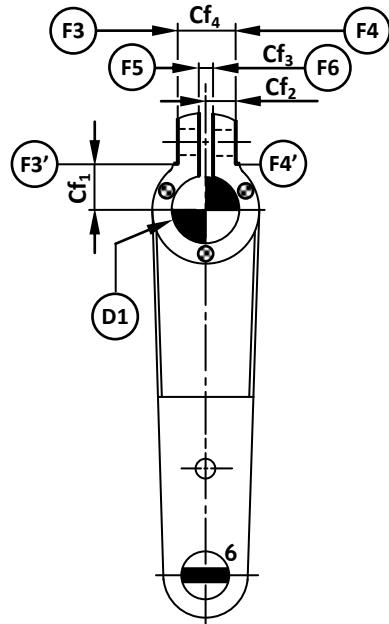
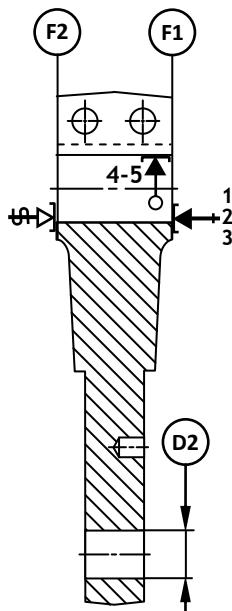
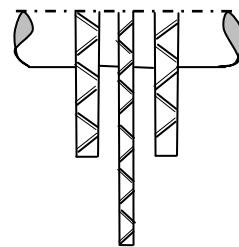
.....

Tâche 32

Le contrat de phase relatif à la phase 70 /9pts

CONTRAT DE PHASE PREVISIONNEL PHASE N°70	Ensemble : Direction hydraulique Pièce : Bras de mèche Matière : X 5 Cr Ni 18-10	Date :
Nom :	Programme :	
Désignation : Fraisage		
Machine : Fraiseuse horizontale		

Barème de notation /9pts	
1	information entête /0,5 pt
2	Surfaces usinées /0,5 p
3	MIP, MAP /2 pts
4	cotes fabriquées /2 pts
5	désignation des opérations /1,5 pt
6	paramètre de coupe /1,5 pt
7	outils et vérificateurs /1 pt



N°	Opération	Outils	Vc m/min	N tr/min	f mm/dt/tr	vf mm/mi n	a mm
1	Surfaçage de : (F3, F3', F4, F4', F5 et F6)	fraises 3 tailles à denture alternée : d1=125mm, Z1=20, e1= 6mm d2=100mm, Z2=118, e2 = 10mm	25	64	0.1	115	1 passe

Tâche 33

1- L'effort tangentiel de coupe F_c ; /2pts

$$F_c = K_c \times a \times f = 2600 \times 2 \times 0.2$$

$$F_c = 1040 \text{ N}$$

2- La puissance nécessaire à la coupe P_c en tournage pour réaliser le diamètre D_1 : /2pts

$$P_c = F_c \times V_c = 1040 \times 25 / 60$$

$$P_c = 433.3 \text{ W}$$

3- La puissance absorbée par la machine (nécessaire au moteur) P_m : /2pts

$$P_m = P_c / \eta = 433.3 / 0.8$$

$$P_m = 541.66 \text{ W}$$

4- La durée de vie de cet outil en utilisant le modèle de Taylor. On donne : le critère d'usure /2pts

$$VB = 0.8 \text{ mm}, Cv = 10^{10}, n = -7 \text{ et } V_c = 25 \text{ m/mn}$$

$$T = Cv \cdot V^n = 10^{10} \times 25^{-7}$$

$$T = 1.64 \text{ mn}$$

5- La puissance nécessaire à la coupe P_c pour le fraisage du bras de mèche: /4pts

$$N = 1000V/\pi D = 1000 \times 25 / 3.14 \times 125 = 64 \text{ tr/mn}$$

$$V_f = N \times f \times Z = 64 \times 0.1 \times 18 = 115.2 \text{ mm/mn}$$

$$Q = a \times l \times V_f \text{ avec } a \times l = 202 \text{ mm}^2 \quad Q = 202 \times 115.2 = 23270,4 \text{ mm}^3/\text{mn}$$

$$P = K_c \times Q = (2600 \times 23270,4) / 60 = 1008,384 \text{ W}$$

Tâche 34

1- La moyenne des moyennes ($\bar{\bar{X}}$): /1.5pt

$$\bar{\bar{X}} = 24,095 + 24,02 + 24,008 + 24,012 + 24,05 + 24,068 + 24,06 + 24,088 = 192,40 / 8 = 24,05$$

2- La moyenne des étendues (\bar{R}): /1.5pt

$$\bar{R} = 0,18 + 0,22 + 0,2 + 0,18 + 0,23 + 0,25 + 0,1 + 0,07 / 8 = 0,178$$

3- Les limites de la carte de la moyenne \bar{X} : /2pts

La limite supérieure de contrôle : $Lsc = \bar{\bar{X}} + (A'c \times \bar{R})$;

$$Lsc = 24,02 + (0,594 \times 0,178)$$

$$Lsc = 24,15$$

La limite inférieure de contrôle : $Lic = \bar{\bar{X}} - (A'c \times \bar{R})$

$$Lic = 24,05 - (0,594 \times 0,178)$$

$$Lic = 23,94$$

La limite supérieure de surveillance : $Lss = \bar{\bar{X}} + (A's \times \bar{R})$

$$Lss = 24,05 + (0,377 \times 0,178)$$

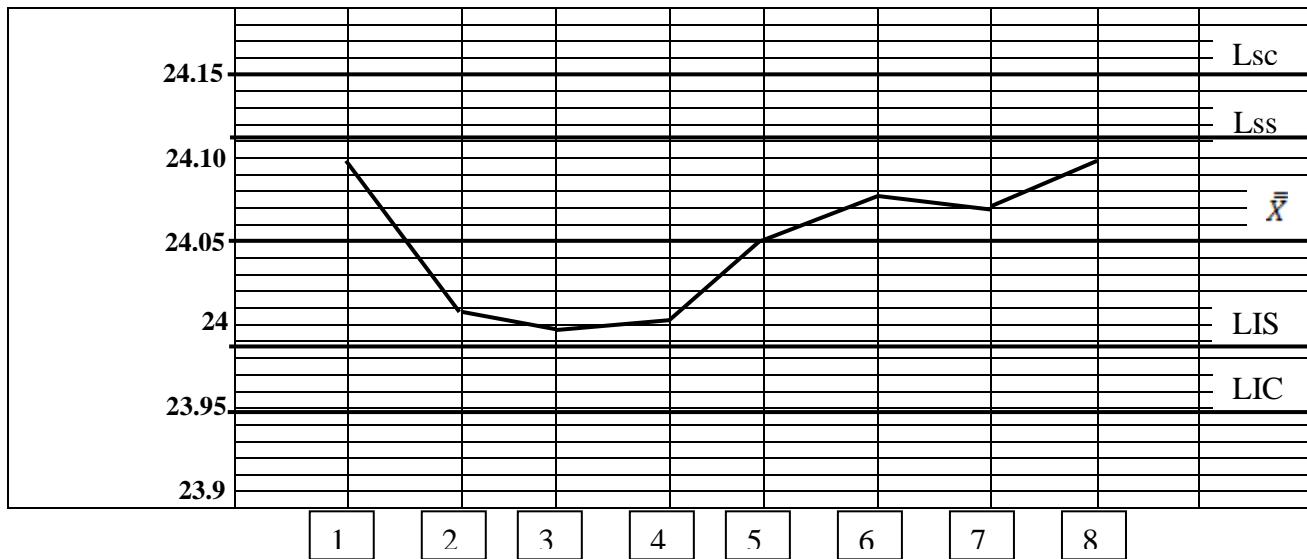
$$Lss = 24,11$$

La limite inférieure de surveillance : $Lis = \bar{\bar{X}} - (A's \times \bar{R})$

$$Lis = 24,05 - (0,377 \times 0,178)$$

$$Lis = 23,98$$

4- La carte de contrôle de la moyenne \bar{X} /2pts



5- Interprétation de la carte de contrôle : /1pt

Procédé sous contrôle, la courbe de la moyenne oscille de chaque côté de la moyenne, poursuivre la production.