13/24

1) Liaisons mécaniques:

- Compléter le tableau (nom des liaisons, mouvement relatif et solutions techniques) suivant l'exemple.

Liaison	Mouvement relatif	Nom	Solution technique
Bras rep. 2	O R (zéro rotation)	Encastrement	Entraînement en rotation clavette repère 13.
Arbre rep. 4	O T (zéro translation)		Arrêt en translation entretoise rep. 16 + rondelle rep. 22 + Vis rep. 21.
	1 R		2
Bâti rep.1		Pivot	2 roulements à contact radial rep. 8
Arbre rep. 4	0 T		•
	0 R		Entraînement en rotation clavette parallèle rep. 13
Arbre rep. 4		Encastrement	_
Roue rep. 6	0 T		Arrêt en translation vis de pression rep. 25
	3 R		
Bras rep. 2		Rotule	Forme sphérique sur pièce
Embout rep. 10	0 T		rep. 10
	1 R		Guidage en rotation
Bras rep. 3		Pivot	axe rep. 26
Vérin rep. 5	0 T		Arrêt en translation : montage en chape

2) Classe d'équivalence (ensemble des pièces qui n'ont aucun mouvement relatif) :

- Définir l'ensemble des pièces qui sont en rotation avec le bras repère 2.

{2, 4, 6, 8 BI, 12, 13, 15, 16, 21, 22, 23, 25, 18, 19, 20}

Nota: Indiquer pour les roulements, BI pour bague intérieure et BE pour bague extérieure.

1

15

SYSTEME SM44

14/24

3) Guidage de l'arbre repère 4:

- Définir à partir du document ressource 24/24 les caractéristiques dimensionnelles d, D, B des roulements repère 8.

$$d = 25$$
; $D = 47$; $B = 12$

- Entourer ci-dessous la case correspondant au type de protection des roulements repère 8.

Aucune	1 flasque	2 flasques	1 joint	2 joints

- La charge sur les roulements repère 8 étant **faible**, définir les cotes tolérancées de diamètre à mettre en place sur les dessins de définition de l'arbre repère 4 et du châssis repère 1.

Arbre rep. $4 \rightarrow$

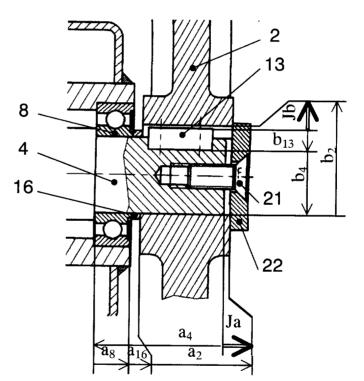
 \emptyset 25 h5 ou j5 ou j6

Châssis rep. 1 →

Ø 47 H7 ou H8

4) Cotation fonctionnelle:

- Tracer les chaînes de cotes relatives aux jeux :
 - Ja, nécessaire au serrage en translation du bras rep. 2 sur l'arbre rep. 4,
 - **Jb**, nécessaire au montage de la clavette rep. 13.



5) <u>Transmission roues et chaîne repère 6 et 7</u>:

- Justifier le montage croisé de la chaîne repère 7.

Les 2 bras rep. 2 et rep. 3 doivent avoir un mouvement de rotation de sens opposé, synchronisé et de même angle.

- Au montage, comment règle-t-on la symétrie des bras repère 2 et 3 ?
- Sur quelles pièces doit-on agir ?

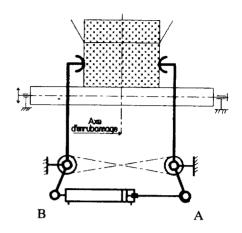
On doit dévisser les écrous rep. 31, puis régler la symétrie des bras en vissant ou dévissant les pièces rep. 30

Sous total →

SYSTEME SM44

15/24

L'étude de la force de poussée du bras sur le colis se fera en fin de phase de centrage pour une pression dans le vérin de 0,6 MPa.



6) Calcul de la force en bout de tige du vérin :

Données:

pression $0.6 \text{ MPa} = 0.6 \text{ N/mm}^2 = 6 \text{ bars}.$

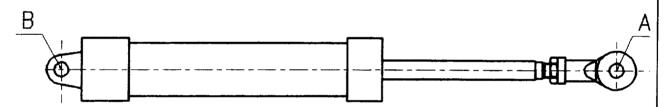
D = diamètre du piston = 40 mm. d = diamètre de la tige = 16 mm.

Course = 120mm.

F = P · S = P ·
$$\pi$$
 · D² / 4
F = 6 · 10⁵ · π · 0,04² / 4

$$F = 754 N$$

7) <u>Isoler le vérin repère 5 + embout repère 10</u>:



Compléter le tableau du bilan des actions extérieur.

Action	Point d'application	Direction	Sens	Norme
FA 18/10	A	Horizontale	-	754 N
FB 26/5	В	Horizontale		?

Que peut-on en déduire ?

Le système isolé est soumis à l'action de deux forces de même direction, sens opposé et même intensité

$$\rightarrow$$
 FB 26/5 = FA 18/10 = 754 N

8) <u>Isoler le bras centreur repères {2 + 12 + 18}</u>:

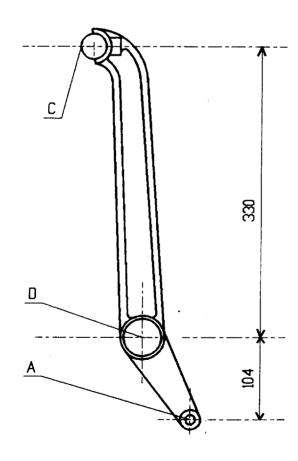
Hypothèses: poids des pièces négligé.

Frottements négligés.

- Compléter le tableau du bilan des forces extérieures.

Action	Point d'application	Direction	Sens	Norme
FA 10/18	A	Horizontale		754 N
FC colis/12	С	Horizontale		?
FD 4/2	D	Horizontale	4	?

- Calculer F_C colis/2 et F_D 4/2



$$P.F.S. \rightarrow M_D (\overline{Fext}) = 0$$

$$\rightarrow$$
 $F_{A \cdot 10/18} \cdot 104 - F_{C \cdot colis/12} \cdot 330 = 0$

$$\rightarrow$$
 $F_{C \text{ colis}/12} = F_{A \text{ 10/18}} \cdot 104 / 330$

$$\rightarrow$$
 $F_{C \text{ colis}/12} = 237,6 \text{ N}$

P.F.S.
$$\rightarrow \Sigma \overrightarrow{Fext} = \overrightarrow{0}$$

$$\Rightarrow \overrightarrow{F_{A 10/18}} + \overrightarrow{F_{C \text{ colis}/12}} + \overrightarrow{F_{D 4/2}} = 0$$

$$\rightarrow$$
 $F_{A \cdot 10/18} + F_{C \cdot colis/12} - F_{D \cdot 4/2} = 0$

$$\rightarrow$$
 F_{D 4/2} = 754 + 237,6 = 991,6 N

10

SYSTEME SM44

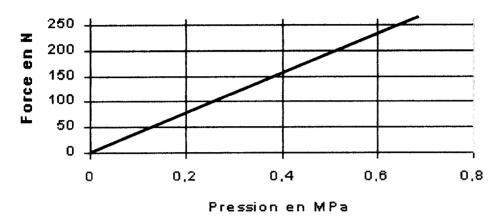
17/24

9) Tracer de l'abaque donnant la force de poussée du bras en fonction de la pression :

Valeurs connues:

$$-P = 0$$
 MPa $Fc = 0$ N

$$-P = 0.6 \text{ MPa Fc} = 237,5 \text{ N}$$



10) Déterminer le poids maxi du colis pour une poussée de 237,5N du bras :

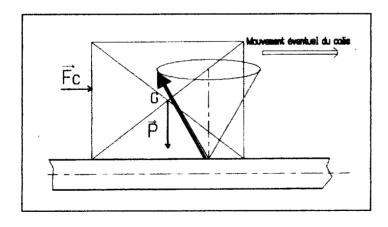
Données : - Le colis est en phase de centrage sur rouleaux.

- Fc : force de poussée du bras est de 237,5 N.

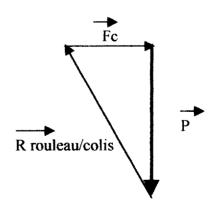
- Le facteur de frottement des rouleaux sur le colis est fixé à 0,6.

A partir du cône de frottement, placer sur la figure l'action R rouleau/colis en équilibre strict (sans échelle).

Déterminer graphiquement le poids P maxi du colis que la force Fc peut déplacer (équilibre strict).



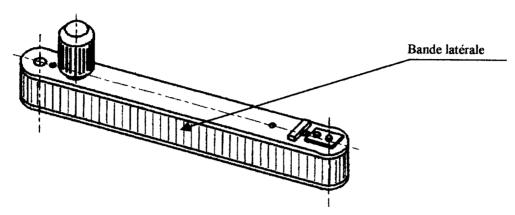
Ech:
$$1 \text{mm} \rightarrow 10 \text{N}$$



Sous total →

2ème Problème : transporteur latéral

Document ressource: document technique 2/24, 9/24, 10/24 et 23/24.

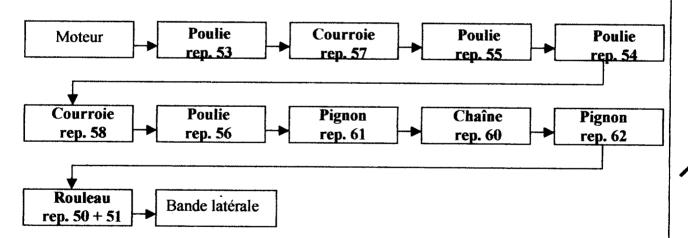


Le service de maintenance est appelé sur la ligne automatisée de fermeture des cartons, qui ne sont plus entraînés.

Après une observation rapide du système il constate que les moteurs d'entraînement des transporteurs latéraux fonctionnent, mais que les bandes latérales ne sont pas entraînées.

Nous allons étudier la transmission mécanique entre le moteur d'un transporteur latéral et sa bande latérale.

1) Complétez la chaîne de transmission du transporteur latéral.



2) En vous aidant des documents ressources 23/24 indiquer les dimensions principales de la courroie repère 57 : 190 XL 050

190: Longueur primitive de la courroie XL: Type de courroie (pas = 5,08 mm) 050: Largeur de la courroie = 12,7 mm

/3

SYSTEME SM44

19/24

3) Quel est l'avantage à utiliser une courroie crantée ?

Pas de glissement entre la poulie et la courroie

4) Calculer les rapports de réduction (résultat avec trois chiffres après la virgule).

Rapport de réduction	Type de transmission	Calcul du rapport
r 53 /55	Poulie – Courroie crantée	$r_{53/55} = Z_{53}/Z_{55} = 20 / 56 = 0,357$
r 54 / 56	Poulie – Courroie crantée	$r_{54/56} = Z_{54}/Z_{56} = 12/30 = 0.4$
r 61 /62	Pignons - Chaîne	$r_{61/62} = Z_{61}/Z_{62} = 11/28 = 0.393$
r globale		$r_{globale} = r_{53/55} \cdot r_{54/56} \cdot r_{61/62}$ = 0,056

5) Calculer la fréquence de rotation (tr/min) du rouleau 50. On prendra r = 0,056.

$$N_{50} = N_{moteur}$$
 . $r_{globale} = 1500$. $0.056 = 84$ trs/mn

6) Calculer la vitesse linéaire de la bande latérale.

Rappel:
$$\omega = (2 . \pi . N) / 60$$

Diamètre du rouleau D = 102 mm

$$\omega_{50} = \pi$$
 . N_{50} / $30 = \pi$. 84 / $30 = 8,796$ rad/s

$$V_{bande} = \omega_{50}$$
 . $R = 8{,}796$. $0{,}051 \approx 0{,}45$ m/s

7) Comparez votre résultat de la question « 6 » avec les informations données par le constructeur sur le document technique 2/24.

 $V \approx 26,91$ m/mn ≈ 27 m/mn \rightarrow le résultat correspond aux données constructeur

Sous total →

Un démontage du transporteur latéral à fait apparaître une rupture de la clavette parallèle (forme B, 4 x 4 x 15) entre l'arbre de transmission et le pignon repère 62.

Le redimensionnement n'étant pas possible, on désire utiliser un matériau différent pour réaliser une nouvelle clavette.

8) Calcul du couple de transmission :

L'effort nécessaire par bande latérale pour entraîner 2 colis simultanément (1 en entrée, l'autre en sortie) est $F_{bl} = 400N$.

- Calculer le couple de transmission C₅₀ nécessaire sur le rouleau repère 50.

$$C_{50} = F_{bl}$$
. $r_{50} = 400$. $0,061 = 24,4$ N.m

9) Caractéristiques du pignon repère 62 :

A partir du document 23/24 définir les caractéristiques dimensionnelles du pignon repère 62 suivantes :

 \emptyset arbre entraînement = 12 mm

10) En vous aidant du dessin ci-joint, en déduire l'effort de cisaillement T dans la section cisaillée de la clavette si le couple $C_{50} = 24,5 \text{ N.m.}$

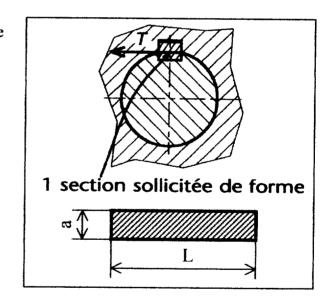
$$T = C_{50} / r = 24,5 / 0,006$$

$$T = 4 083,3 N$$

11) Calculer la contrainte tangentielle \mathbf{T} dans la section de la clavette si T = 4 100 N.

$$\tau = T/S = 4100/(4.15)$$

$$\tau = 68.3 \text{ N/mm}^2$$



12) Calculer la valeur minimale nécessaire pour la résistance élastique du matériau Re_{min},

si $\tau = 70 \text{ N/mm}^2$.

Données:

coefficient de sécurité k = 3

 $Reg = 0.7 \cdot Re_{min}$

$$\tau \le Rpg \rightarrow \tau \le Reg / k \rightarrow \tau \le Re_{min} \cdot 0.7 / k$$

$$\rightarrow$$
 Re_{min} \geq k. τ / 0,7 \rightarrow Re_{min} \geq 3.70 / 0,7

 $\rightarrow Re_{min} \ge 300 \text{ N/mm}^2$

Corrigé SYSTEME SM44 21/24

13) Choisir et entourer dans le tableau ci-joint le matériau adapté aux sollicitations.

Matériau	R _{min} *	Re _{min} *
C22	410	255
C25	460	285
C30	510	315
C35	570	335
C40	620	355

^{*} Valeurs en MPa

Après changement de la clavette défectueuse par le service maintenance, la bande latérale n'est toujours pas entraînée. Nous allons consulter le manuel de la machine pour chercher d'autres causes possibles au dysfonctionnement.

Extrait de la partie diagnostique du manuel de la machine SM 44.

Situation	Cause	Remède
La bande latérale du transporteur latéral, ainsi que le colis ne sont plus entraînés, alors	latérale.	- Régler la tension de la bande latérale.
que la transmission du système n'est pas en cause.		- Changer les anneaux d'entraînement

14) En vous aidant de l'extrait du manuel d'entretien et réparation document 5/24, indiquer quelles sont les valeurs à respecter pour vérifier la tension de la bande latérale.

Flèche de la bande latérale 25 mm avec une traction correspondant à une charge de 3,5 kg.

