Première Partie :

Q1 :

Q2 :

req [Paquet] Cahier des charges [Diagramme d'exigences]

Q3 :

Prépa VAUBAN		Cahier réponse DS1	DS SI	
PTSI	DR2		DS1	4h

Partie 2 : Etude d'une unité de conditionnement

Q4 : D'après le diagramme d'exigences, si la masse du produit est inférieure à 100g, la cadence est de 200 coups par minute. C'est supérieur à 190 coups/min, donc compatibles avec les exigences client.

Q5 : Si la cadence est de 200 coups par minute, la durée pour mettre en boîte les 8 produits est :

$$T = \frac{8 \times 60}{200} = 2,4s$$

La distance parcourue par le tapis de tunnel pendant cette durée T est :

$$D = V \times T = \frac{12 \times 2,4}{60} = 0,48m = 480mm$$

Cette distance est supérieure à 450mm, il y a des produits qui vont tomber !

La vitesse à respecter pour ne pas faire tomber de produits est :

$$V' = \frac{D}{T} = \frac{0,45}{2,4} \approx \frac{45}{250} \approx \frac{9}{50} m/s = \frac{540}{50} m/min \approx 11m/min$$

Q6 : A une cadence de 200 coups par minute, on remplit 25 boîtes par minute, le tapis doit donc se déplacer de 25 fois 130mm par minute.

$$V_T = 25 \times 130 = 3250mm/min = 3,25m/min$$

Q7 : La zone que peut atteindre le point C est une surface cylindrique d'axe O,z, de rayon 800mm , d'ouverture angulaire de 240° et de hauteur 100mm

Q8 :

Prépa VAUBAN		Cahier réponse DS1	DS SI	
PTSI	DR3		DS1	4h

Q9 :

Q10 :

$$\vec{OC} = \vec{OA} + \vec{AB} + \vec{BC} = L_1 \cdot \vec{x}_1 + L_2 \cdot \vec{x}_2 - \lambda \cdot \vec{z}_0$$

Q11 :

$$\vec{V}_{C \in 3/0} = \left[\frac{d\vec{OC}}{dt} \right]_0 = L_1 \cdot \left[\frac{d\vec{x}_1}{dt} \right]_0 + L_2 \cdot \left[\frac{d\vec{x}_2}{dt} \right]_0 - \dot{\lambda} \cdot \vec{z}_0$$

Remarque : L_1 et L_2 sont des constantes, leurs dérivées sont nulles, ainsi que $\left[\frac{d\vec{z}_0}{dt} \right]_0$

$$\left[\frac{d\vec{x}_1}{dt} \right]_0 = \left[\frac{d\vec{x}_1}{dt} \right]_1 + \vec{\Omega}_{1/0} \wedge \vec{x}_1 = \dot{\theta}_{10} \cdot \vec{z}_0 \wedge \vec{x}_1 = \dot{\theta}_{10} \cdot \vec{y}_1$$

$$\left[\frac{d\vec{x}_2}{dt} \right]_0 = \left[\frac{d\vec{x}_2}{dt} \right]_2 + \vec{\Omega}_{2/0} \wedge \vec{x}_2 = (\vec{\Omega}_{2/1} + \vec{\Omega}_{1/0}) \wedge \vec{x}_2 = (\dot{\theta}_{21} + \dot{\theta}_{10}) \cdot \vec{z}_0 \wedge \vec{x}_2 = (\dot{\theta}_{21} + \dot{\theta}_{10}) \cdot \vec{y}_2$$

Finalement, on a :

$$\vec{V}_{C \in 3/0} = L_1 \cdot \dot{\theta}_{10} \cdot \vec{y}_1 + L_2 \cdot (\dot{\theta}_{21} + \dot{\theta}_{10}) \cdot \vec{y}_2 - \dot{\lambda} \cdot \vec{z}_0$$

Q12 :

$$\vec{a}_{C \in 3/0} = \left[\frac{d\vec{V}_{C \in 3/0}}{dt} \right]_0 = \left[\frac{L_1 \cdot \dot{\theta}_{10} \cdot \vec{y}_1 + L_2 \cdot (\dot{\theta}_{21} + \dot{\theta}_{10}) \cdot \vec{y}_2 - \dot{\lambda} \cdot \vec{z}_0}{dt} \right]_0$$

$$\vec{a}_{C \in 3/0} = L_1 \cdot \ddot{\theta}_{10} \cdot \vec{y}_1 + L_1 \cdot \dot{\theta}_{10} \cdot \left[\frac{d\vec{y}_1}{dt} \right]_0 + L_2 \cdot (\ddot{\theta}_{21} + \ddot{\theta}_{10}) \cdot \vec{y}_2 + L_2 \cdot (\dot{\theta}_{21} + \dot{\theta}_{10}) \cdot \left[\frac{d\vec{y}_2}{dt} \right]_0 - \ddot{\lambda} \cdot \vec{z}_0$$

$$\left[\frac{d\vec{y}_1}{dt} \right]_0 = \left[\frac{d\vec{y}_1}{dt} \right]_1 + \vec{\Omega}_{1/0} \wedge \vec{y}_1 = \dot{\theta}_{10} \cdot \vec{z}_0 \wedge \vec{y}_1 = -\dot{\theta}_{10} \cdot \vec{x}_1$$

$$\left[\frac{d\vec{y}_2}{dt} \right]_0 = \left[\frac{d\vec{y}_2}{dt} \right]_2 + \vec{\Omega}_{2/0} \wedge \vec{y}_2 = (\vec{\Omega}_{2/1} + \vec{\Omega}_{1/0}) \wedge \vec{y}_2 = (\dot{\theta}_{21} + \dot{\theta}_{10}) \cdot \vec{z}_0 \wedge \vec{y}_2 = -(\dot{\theta}_{21} + \dot{\theta}_{10}) \cdot \vec{x}_2$$

Finalement on a :

$$\vec{a}_{C \in 3/0} = L_1 \cdot \ddot{\theta}_{10} \cdot \vec{y}_1 - L_1 \cdot \dot{\theta}_{10}^2 \cdot \vec{x}_1 + L_2 \cdot (\ddot{\theta}_{21} + \ddot{\theta}_{10}) \cdot \vec{y}_2 - L_2 \cdot (\dot{\theta}_{21} + \dot{\theta}_{10})^2 \cdot \vec{x}_2 - \ddot{\lambda} \cdot \vec{z}_0$$

Prépa VAUBAN		Cahier réponse DS1	DS SI	
PTSI	DR4		DS1	4h

Q13 :

On projette $\vec{y}_1$ et $\vec{y}_2$ dans la base 0 :

$$\vec{y}_1 = -\sin\theta_{10} \cdot \vec{x}_0 + \cos\theta_{10} \cdot \vec{y}_0$$

$$\vec{y}_2 = -\sin(\theta_{21} + \theta_{10}) \cdot \vec{x}_0 + \cos(\theta_{21} + \theta_{10}) \cdot \vec{y}_0$$

$$\vec{V}_{C \in \mathbb{E}3/0} = (-L_1 \cdot \dot{\theta}_{10} \cdot \sin\theta_{10} - L_2 \cdot (\dot{\theta}_{21} + \dot{\theta}_{10}) \cdot \sin(\theta_{21} + \theta_{10})) \cdot \vec{x}_0 + (L_1 \cdot \dot{\theta}_{10} \cdot \cos\theta_{10} + L_2 \cdot (\dot{\theta}_{21} + \dot{\theta}_{10}) \cdot \cos(\theta_{21} + \theta_{10})) \cdot \vec{y}_0 + \dot{\lambda} \cdot \vec{z}_0$$

Q14 :

$$\|\vec{V}_{C \in \mathbb{E}3/0}\| = \sqrt{(-L_1 \cdot \dot{\theta}_{10} \cdot \sin\theta_{10} - L_2 \cdot (\dot{\theta}_{21} + \dot{\theta}_{10}) \cdot \sin(\theta_{21} + \theta_{10}))^2 + (L_1 \cdot \dot{\theta}_{10} \cdot \cos\theta_{10} + L_2 \cdot (\dot{\theta}_{21} + \dot{\theta}_{10}) \cdot \cos(\theta_{21} + \theta_{10}))^2 + \dot{\lambda}^2}$$

Q15 :

On remplace par les angles par leurs valeurs dans un premier temps : :

$$\|\vec{V}_{C \in \mathbb{E}3/0}\| = \sqrt{(L_1 \cdot \dot{\theta}_{10} + L_2 \cdot (\dot{\theta}_{21} + \dot{\theta}_{10}))^2 + \dot{\lambda}^2}$$

On affecte les valeurs numériques :

$$\|\vec{V}_{C \in \mathbb{E}3/0}\| = \sqrt{(0,4 \times 60 + 0,4 \times (180 + 60))^2} = 0,4 \times 60 + 0,4 \times (180 + 60) = 24 + 96 = 120m/s$$

Partie 3 : Scie de marqueterie

Q16 :

Classe I : Bâti : {1;2;3;4;8;12;13;14;15;18;20;21;22;23;24;25;31;34;35;36;37}

Classe II : Arbre { 5 ; 11 ;26 ;27 ;28 ;29 ;30 ;32}

Classe III : Coulisseau : {10}

Classe IV : Porte lame : {6 ;7 ;9 ;16 ;17 ;19}

Q17 :

Q18 :

Q19 :

Partie 4 : Etude graphique de la pince Schrader

Q20 :

Format : A4

Ech : 1:1

CORPS DE PINCE

PTSI VAUBAN

Dessiné par :

SolidWorks

Q24 :

Q25 :