Механизм вывешивания жатки для уборки трав навесного комбайна "Полесье – 1400"

1. Исходные данные

Координаты крепления звеньев на раме комбайна

X01 := 0.291	X03 := 0.161	X05 := 0.481
Y01 := 0.7649	Y03 := 0.9333	Y05 := 0.308

Величина обобщенной координаты Х

Максимальная Средняя Минимальная (Соответствует подъему башмаков)

0.536 0.5046 0.453

Изменение обобщенной координаты (растяжение пружины)

$$S_{AA} := 0.455, 0.465...0.535$$
 $X := 0.5046$

Длины звеньев механизма вывешивания

Вес и координаты центра тяжести жатки

Параметры жатки в поперечной плоскости

$$R := 30$$
 $XM := 1.168$ $YM := 0.0$

Расстояние от центра тяжести до правого и левого башмаков

$$ar := 0.575$$
 $al := 0.783$

Распределение веса жатки на левый и правый башмаки

$$PI := P \cdot \frac{ar}{al + ar} \qquad PI = 211.708 \qquad Pr := P \cdot \frac{al}{al + ar} \qquad Pr = 288.292$$

$$Pr := PI + Pr \qquad P = 500$$

Расстояния между верхними ловителями и башмаками и между собственно ловителями

Нагрузка на правый ловитель

Нагрузка на левый ловитель

$$Prr := \frac{Pr \cdot (a1 + a2 + a3) + Pl \cdot a3}{a2 + a3} \qquad Pll := P - Prr \\ Pll = 150.94 \qquad Pll := \frac{Pl \cdot a2 - Pr \cdot a1}{a2 + a3}$$

Коэффициенты преобразования градусной меры в радианную и наоборот

$$g_r := \frac{\pi}{180}$$
 $r_g := \frac{180}{\pi}$

$$\begin{array}{l} \text{L13} := \sqrt{\left(\text{X03} - \text{X01}\right)^2 + \left(\text{Y03} - \text{Y01}\right)^2} \\ \text{L13} = 0.213 \end{array} \\ \text{FIX(S):} = acos \left(\frac{\text{L13}^2 + \text{L1}^2 - \text{S}}{2 \cdot \text{L13} \cdot \text{L1}}\right) \\ \text{FIX(S):} = acos \left(\frac{\text{L13}^2 + \text{L1}^2 - \text{S}}{2 \cdot \text{L13} \cdot \text{L1}}\right) \\ \text{FIX(S):} = acos \left(\frac{\text{L13}^2 + \text{L1}^2 - \text{S}}{2 \cdot \text{L13} \cdot \text{L1}}\right) \\ \text{FIX(S):} = acos \left(\frac{\text{L13}^2 + \text{L1}^2 - \text{L12}}{2 \cdot \text{L13} \cdot \text{S}}\right) \\ \text{AL} := \frac{\pi}{2} - asin \left(\frac{\text{X01} - \text{X03}}{\text{L13}}\right) \\ \text{L53} := 0.702 \\ \text{FI2:} = acos \left(\frac{\text{L3}^2 + \text{L1}^2 - \text{L2}^2}{2 \cdot \text{L3} \cdot \text{L1}}\right) \\ \text{F12(S):} = AL - acos \left(\frac{\text{L13}^2 + \text{S}^2 - \text{L1}^2}{2 \cdot \text{L13} \cdot \text{S}}\right) \\ \text{F12(S):} = AL - acos \left(\frac{\text{L13}^2 + \text{S}^2 - \text{L1}^2}{2 \cdot \text{L13} \cdot \text{S}}\right) \\ \text{F12(S):} = AL - acos \left(\frac{\text{L13}^2 + \text{S}^2 - \text{L1}^2}{2 \cdot \text{L13} \cdot \text{S}}\right) \\ \text{F13.701} \\ \text{16.55} \\ \text{19.582} \\ \text{22.858} \\ \text{22.858} \\ \text{22.858} \\ \text{26.475} \\ \text{30.603} \\ \text{36.631} \\ \text{42.9} \\ \text{F13:} = 2\pi - (AL + \text{F12} + \text{F1X(X)}) \\ \text{F11:} = (AL + \text{F1X(X)}) - \pi \\ \text{F11:} = alan \left(\frac{\text{P1.702} - \text{P1.702}}{2 \cdot \text{L3} \cdot \text{S}}\right) \\ \text{F12:} = alan \left(\frac{\text{P1.702} - \text{P1.702}}{1 \cdot \text{L3}}\right) \\ \text{F13:} = alan \left(\frac{\text{P1.702} - \text{P1.702}}{1 \cdot \text{L3}}\right) \\ \text{F13:} = alan \left(\frac{\text{P1.702} - \text{P1.702}}{1 \cdot \text{L3}}\right) \\ \text{F13:} = alan \left(\frac{\text{P1.702} - \text{P1.702}}{1 \cdot \text{L3}}\right) \\ \text{F13:} = alan \left(\frac{\text{P1.702} - \text{P1.702}}{1 \cdot \text{L3}}\right) \\ \text{F13:} = alan \left(\frac{\text{P1.702} - \text{P1.702}}{1 \cdot \text{L3}}\right) \\ \text{F13:} = alan \left(\frac{\text{P1.702} - \text{P1.702}}{1 \cdot \text{L3}}\right) \\ \text{F13:} = alan \left(\frac{\text{P1.702} - \text{P1.702}}{1 \cdot \text{L3}}\right) \\ \text{F13:} = alan \left(\frac{\text{P1.702} - \text{P1.702}}{1 \cdot \text{L3}}\right) \\ \text{F13:} = alan \left(\frac{\text{P1.702} - \text{P1.702}}{1 \cdot \text{L3}}\right) \\ \text{F13:} = alan \left(\frac{\text{P1.702} - \text{P1.702}}{1 \cdot \text{L3}}\right) \\ \text{F13:} = alan \left(\frac{\text{P1.702} - \text{P1.702}}{1 \cdot \text{L3}}\right) \\ \text{F13:} = alan \left(\frac{\text{P1.702} - \text{P1.702}}{1 \cdot \text{L3}}\right) \\ \text{F13:} = alan \left(\frac{\text{P1.702} - \text{P1.702}}{1 \cdot \text{L3}}\right) \\ \text{F13:} = alan \left(\frac{\text{P1.702} - \text{P1.702}}{1 \cdot \text{L3}}\right) \\ \text{F13:} = alan \left(\frac{\text{P1.702} - \text{P1.702}}{1 \cdot \text{L3}}\right) \\ \text{F13:} = alan \left(\frac{\text{P1.702} - \text{P1.702}}{1 \cdot \text{L3}}\right) \\ \text{F13:} = alan \left(\frac{\text{P1.702} - \text{P1.702}}{1 \cdot \text{L3}}\right)$$

$$FI5: = FI51 - T1 \qquad \qquad FI4: = FI41 - T1 \\ FI51: r_g = 129.35 \qquad FI41: r_g = 49.503 \\ FI5: r_g = 66.451 \qquad FI4: r_g = -13.395 \\ FI5 = 1.16 \qquad FI50: = 1.192 \\ X34: = X03 + L3 \cdot \cos(FI3) \qquad X45: = X34 + L4 \cdot \cos(FI4) \\ X34: = 1.91 \qquad X45 = 0.81 \\ Y34: = 1.062 \\ U43: = \frac{-(L3 \cdot \sin(FI3 - FI5))}{L4 \cdot \sin(FI4 - FI5)} \qquad U53: = \frac{L3 \cdot \sin(FI3 - FI4)}{L5 \cdot \sin(FI5 - FI4)} \\ U43: = \frac{-(L3 \cdot \sin(FI3 - FI5))}{L4 \cdot \sin(FI4 - FI5)} \qquad U53: = \frac{L3 \cdot \sin(FI3 - FI4)}{L5 \cdot \sin(FI5 - FI4)} \\ U43: = 0.133 \qquad U53 = 0.341 \\ X451: = X05 + L5 \cdot \cos(FI5) \qquad X451 = 0.81 \\ Y451: = Y05 + L5 \cdot \sin(FI5) \qquad Y451 = 1.062 \\ LS5: = \sqrt{(YS5 - Y05)^2 + (XS5 - X05)^2} \qquad KS5: = \sqrt{(YS5 - Y45)^2 + (XS5 - X45)^2} \\ LS5: = 0.71918 \qquad LS5: = 0.72577 \qquad KS5 = 0.571 \\ LM: = \sqrt{(YM - Y05)^2 + (XM - X05)^2} \qquad KM = \sqrt{(YM - Y45)^2 + (XM - X45)^2} \\ LM: = 0.75288 \qquad LM: = 0.75543 \qquad KM = 1.121 \\ Xn: = XS5 - X05 \qquad Xn = 0.659 \qquad Xm: = XM - X05 \qquad Xm = 0.687 \\ Nn: = YS5 - Y05 \qquad Yn = 0.288 \qquad Ym: = YM - Y05 \qquad Ym = -0.308 \\ FIS5: = 2 \cdot \pi + atan(\frac{Yn}{Xn}) - FI50 \qquad FIM: = 2 \cdot \pi + atan(\frac{Ym}{Xm}) - FI50 \\ FIS5: r_g = 315.31 \qquad FIM: r_g = 267.555 \\ FIM0: = 4.66972 \\ FIS50: = 5.50675 \qquad FIM0: = 4.67847 \\ XS5: = X05 + LS5 \cdot \cos(FI5 + FIS50) \qquad XM = 1.163 \\ XS5: = Y05 + LS5 \cdot \sin(FI5 + FIS50) \qquad XM = -0.017 \\ XP: = \frac{(Y05 \cdot X03 - Y03 \cdot X05) \cdot (X34 - X45) \cdot (X03 - X05) \cdot (Y45 \cdot X34 - Y34 \cdot X45)}{(Y34 - Y45) \cdot (X03 - X05) \cdot (X34 - X45) \cdot (Y03 - Y05)} \\ XP = -4.32 \times 10^{-3}$$

DFI3(S) :=
$$\frac{2 \cdot S}{\sqrt{4 \cdot L13^2 \cdot L1^2 - \left[S^2 - \left(L13^2 + L1^2\right)\right]^2}}$$

DFI3(S) =
$$\begin{pmatrix} 7.117 \\ 7.529 \\ 8.039 \\ 8.689 \\ 9.553 \\ 10.777 \\ 12.697 \\ 16.356 \\ 28.681 \end{pmatrix}$$

 $IS(S) := DFI3(S) \cdot (U53 \cdot LS5 \cdot cos(FI5 + FIS50))$

 $IM(S) := DFI3(S) \cdot (U53 \cdot LM \cdot cos(FI5 + FIM0))$

$$IS(S) = \begin{pmatrix} 1.632 \\ 1.726 \\ 1.843 \\ 1.992 \\ 2.19 \\ 2.471 \\ 2.911 \\ 3.75 \\ 6.576 \end{pmatrix} IM(S) = \begin{pmatrix} 1.653 \\ 1.749 \\ 1.867 \\ 2.018 \\ 2.219 \\ 2.503 \\ 2.949 \\ 3.799 \\ 6.662 \end{pmatrix}$$

Пружина растяжения N 230 ГОСТ 13772–86 Характеристика пружины

Кол-во рабочих витков	n := 22.0	
Диаметр проволоки	d := 0.012	
Длина нерастянутой пружины	$H0 := (n + 1) \cdot d$	H0 = 0.276
Длина рабочего растяжения пружины	H2:= 0.4065	
Длина максимально растянутой пружины	H3 := 0.420	
Величина максимально растягивающей силы	F3 := 900 [KZE]	
Величина растягивающей силы в рабочем положении	$F2 := F3 \cdot \frac{H2}{H3} [K2C]$	F2 = 871.071

Жесткость пружины (22 витка) $C = \frac{F3}{H3 - H0}$ $C = 6.25 \times 10^3$

Величина предварительного натяжения пружины

Справа :

Величина приведенной к пружине нагрузки

$$\mathsf{FXr}(\mathsf{S}) \coloneqq \mathsf{C} \cdot (\mathsf{S} - \mathsf{H0}) \\ \mathsf{FXr}(\mathsf{S}) \coloneqq \mathsf{C} \cdot (\mathsf{S} - \mathsf{H0}) \\ \mathsf{FXr}(\mathsf{S}) \coloneqq \mathsf{C} \cdot (\mathsf{S} - \mathsf{H0}) \\ \mathsf{FXr}(\mathsf{S}) = \begin{pmatrix} 374.213 \\ 436.713 \\ 499.213 \\ 561.713 \\ 624.213 \\ 686.713 \\ 749.213 \\ 811.713 \\ 874.213 \end{pmatrix} \\ \mathsf{FXI}(\mathsf{S}) \coloneqq \mathsf{C} \cdot (\mathsf{S} - \mathsf{H}) \\ \mathsf{FXI}(\mathsf{S}) \coloneqq \mathsf{C} \cdot (\mathsf{S} - \mathsf{H}) \\ \mathsf{FXI}(\mathsf{S}) \coloneqq \mathsf{FXI}(\mathsf{S}) = \begin{pmatrix} -52.325 \\ 10.175 \\ 72.675 \\ 135.175 \\ 197.675 \\ 260.175 \\ 322.675 \\ 385.175 \\ 447.675 \end{pmatrix}$$

$$FSr1(S) \coloneqq Prr \cdot IS(S) - R \cdot IM(S)$$

$$FSr1(S) = \begin{pmatrix} 519.976 \\ 550.12 \\ 587.376 \\ 634.858 \\ 698.011 \\ 787.458 \\ 927.731 \\ 1.195 \times 10^{3} \\ 2.096 \times 10^{3} \end{pmatrix} FSI1(S) \coloneqq PII \cdot IS(S) = \begin{pmatrix} 196.7 \\ 208.104 \\ 222.197 \\ 240.159 \\ 264.049 \\ 297.886 \\ 350.949 \\ 452.084 \\ 792.74 \end{pmatrix}$$

$$FSr(S) := Prr \cdot I:$$

$$FSr(S) := Prr \cdot I:$$

$$FSr(S) = \begin{pmatrix} 569.566 \\ 602.586 \\ 643.395 \\ 695.406 \\ 764.581 \\ 862.559 \\ 1.016 \times 10^{3} \\ 1.309 \times 10^{3} \\ 2.295 \times 10^{3} \end{pmatrix}$$

$$FSI(S) := \begin{pmatrix} 246.291 \\ 260.569 \\ 278.216 \\ 300.707 \\ 330.619 \\ 372.987 \\ 439.428 \\ 566.061 \\ 992.601 \end{pmatrix}$$

Величина силы реакции на башмаках

Справа

$Rr(S) := \frac{Prr \cdot IS(S) - C \cdot (S - H0r)}{IM(S)}$

$$Rr(S) = \begin{pmatrix} 118.18\\ 94.847\\ 77.215\\ 66.242\\ 63.257\\ 70.244\\ 90.529\\ 130.907\\ 213.336 \end{pmatrix}$$

Слева

$$RI(S) := \frac{PII \cdot IS(S) - C \cdot (S - H0I)}{IM(S)}$$

$$RI(S) = \begin{pmatrix} 180.648 \\ 143.176 \\ 110.074 \\ 82.018 \\ 59.912 \\ 45.064 \\ 39.587 \\ 47.611 \\ 81.796 \end{pmatrix}$$

