CALCULATION OF THE TRACTION RESISTANCE AND THE STSBILITY OF THE MOLDER WHILE SOWING COTTON

P.T.Berdimuratov, B.N.Ramazanov, D.K.Jumamuratov

Tashkent institute of irrigation and agricultural mechanization engineers¹, Karakalpak institute of agriculture and agrotechnology².

Annotation: In the article presents the parametrs and calculation of a universal forming-opener section for a cotton seeder. A diagram of the action of forces on a molder is presented. The parametrs of the formation of beds are determined.

Key words: sowing, cotton, device, rain stream, pendants, molder, cotton seeder.

В связи с изменением климата в Республике Узбекистан особо остро встал вопрос своевременного и качественного посева хлопчатника из-за чего приходится ежегодно на 20-30 процентов площадей пересевать хлопчатник, а это большие дополнительные затраты и снижение урожая.

Для ликвидации погодных аномалий на посевах хлопчатника в первую очередь необходимо устранить попадание дождевых потоков в семенное ложе и тем самым ликвидировать источник образования над ней почвенной корки, которая препятствует появлению всходов.

Для устранения этого недостатка было создано устройство [1] которое устанавливалось на сеялке и одновременно с посевом формировало грядку необходимой высоты, что бы дождевые потоки не попадали в семенное ложе.

В процессе работы агрегате на формовщик действуют следующие силы (рис 1). где P_T — сила тяги; G = mg — сила веса; Q — сила давления пружины; N_1 , N_2 , N_3 —нормальные реакции почвы, приложенные, соответственно на наклонную и прямую части формовщика; $T_1, T_2, 2T_3 \cos \alpha$ — силы трения, возникающие соответственно от нормальных сил N_1 и N_2 и $2N_3$.

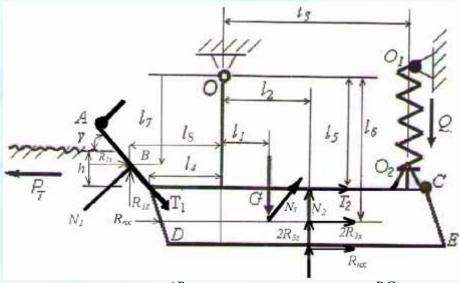


Схема действия сил формовщик того, здесь *0*- точка

того, здесь 0- точка формовщика к переднему брусу точка крепления

сеялки; 0_{1} -

подвески

Рис.1.

на Кроме

нажимной пружине к раме сеялки; AB - наклонная часть полоза; BC — прямая часть полоза; $BCE\mathcal{I}$ — боковой отвал формовщика.

Предложенная технология обладает той простотой, которая присуща традиционной технологии посева хлопчатника по гладкому полю и надежностью устранения попадания дождевого потока в семенное ложе, которая присуща посевам хлопчатника на гребнях.

Для устойчивого движения формовщика при заданной глубине погружения в почву должно быть соблюдено следующие условие:

$$\sum M_0 = mgl_1 + Ql_3 - N_2l_2 - T_2l_5 + N_1l_6\cos\gamma - N_1l_7\sin\gamma - T_1l_7\cos\gamma - T_1l_6\sin\gamma = 0$$
 (1)

Учитывая, что
$$T_1=fN_1=N_1tg\varphi$$
 и $T_2=fN_2=N_2tg\varphi$

(где f и φ - соответственно коэффициент и угол трения металла о почву) уравнение (1) можно переписать в следующем виде

$$\sum_{l} M_{0} = mgl_{1} + Ql_{3} - N_{2}(l_{2} + l_{5}tg\varphi) + N_{1}[(l_{6} - l_{7}tg\varphi)\cos\gamma - (l_{7} + l_{6}tg\varphi)\times\sin\gamma] = 0$$
 (2)

где $l_1,...,l_7$ – плечи действующих сил относительно шарнира "0".

Из анализа формулы (2) следует, что для заданных параметров формовщика и условий его работы устойчивость его движения обеспечивается в основном за счет изменения силы давления пружины Q. Кроме этого для защиты семенного ложа от дождевых потоков в республике начали использовать также посевы на гребнях. Недостатком данной технологии является то, что здесь сложно проводить посевы существующими посевными агрегатами, так как сошники сеялки из-за отсутствия опоры начинают «вилять» из стороны в сторону, что резко нарушает качество сева.

Для устранения этого недостатка нами была разработана универсальная формовочно - сошниковая секция (2), которая устанавливается на хлопковой сеялке и может эффективно использоваться как при посеве по ровному полю с одновременным формированием грядок, так и при посеве хлопчатника на

> гребнях точно по центру рядка, что резко снизит трудовые и эксплуатационные затраты.

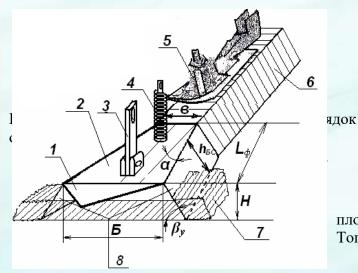
Но для этого необходимо было убедится в возможности агрегатирования пропашного TT3-80X, используемого трактора хлопководстве проводить работу с данной хлопковой сеялкой оборудованной формовочно сошниковыми секциями.

Для этого определим силы сопротивления вершины гребня перемещению формовочносошниковой секции: от веса - G, от давление пружины- Q, от реакции почвқғ N_1 и N_2 и от трения — T_1 , T_2 и $T_3 \cos \alpha$. Для этого все эти величины проектируем на горизонтальную



Тогда

$$P_x = N_1 \cdot \sin \gamma + T_1 \cos \gamma + T_2$$



где ү - угол наклона козырька

(3)

но так как $T_1 = N_1 t g \varphi$ и $T_2 = N_2 t g \varphi$

где φ - угол трения металла о почву

$$P_{x} = N_{1}(\sin \gamma + \cos \gamma t g \varphi) + N_{2} t g \varphi = \frac{1}{\cos \varphi} \left[N_{1} \cdot \sin(\gamma + \varphi) + N_{2} \sin \varphi \right]$$
 (4)

Innovative Developments in Sciences, Education and Humanities

Hosted New York, USA **April 28th 2022**

https: econferencezone.org

Если выразить здесь силы N_1 и N_2 через физико-механические свойства почвы и его параметры, а затем, приняв $q = q_0 a$

где q- удельное давление почвы при формовке; q_0 -коэффициент объемного смятия почвы, а h — ширина боковых отвалов формовщика:

$$N_{1} = q_{o} \cdot \frac{h(E \sin \gamma - hctg\gamma)}{\sin 2\gamma};$$

$$N_{2} = q_{0}hL_{\Phi}(E - \epsilon)$$
(5)

Подставив в (4) значения
$$N_{I}$$
 и N_{2} из (5) и (6) получим, что
$$P_{x} = \frac{q_{0}h(E-e)}{\cos\varphi} + \frac{h\sin(\gamma+\varphi)}{\sin^{2}\gamma} + L_{\phi}\sin\varphi \tag{7}$$

где *Б*– ширина входной кромки формовщика

в - ширина выходной кромки

a – глубина погружения формовщика в почву.

 L_{Φ} – длина полозка формовщика

Из анализа этой формулы следует, что тяговое сопротивление формовочно – сошниковой секции зависит от его параметров (Б, e, L) и физико-механических свойств почвы (q_0, φ, γ) . Расчеты, проведенные по (7), при влажности почвы 12-13% показали, что тяговое сопротивление этого рабочего органа составляет 0.25-0.4кН на рядок что практический не скажется на работе данного трактора, так как в сумме здесь тяговое сопротивление такой сеялки составит всего 44-48% общей его загрузки.

ЛИТЕРАТУРЫ

- 1. Патент UZ № FAP 00396 «Устройство для посева пропашных культур».
- 2. Патент UZ № FAP 00473 «Устройство для посева на гребнях».
- 3. Рудаков Г.М. Перспективные технологические процессы механизации хлопчатника.-Ташкент, 1984. -С. 59.
- 4. Байметов Р.И. Основная и предпосевная обработка почвы Перспективные технологические процессы механизации возделывания хлопчатника. -Ташкент-1984. -С. 3-31.
- 5. Пономарев Е. Обоснование параметров рабочих органов для формирования гребней // Механизация хлопководства. –Ташкент, 1980. - № 11 -С. 10-11.
- 6. Шоумарова М., Абдуллаев Т. Сельскохозяйственные машины, Учеб. пособие для ВУЗов. -Т.: 2002. - 417 c