

# К проектированию лентоукладчиков

Кандидат технических наук доцент А. Г. СЕВОСТЬЯНОВ  
(Московский текстильный институт)

На чесальных и ленточных машинах лента укладывается в таз по гипоциклоиде, при этом обеспечивается достаточно плотная укладка ленты и свободное (без перепутывания) извлечение ее из таза. Лентоукладчик имеет верхнюю тарелку *A* (рис. 1) и нижнюю *B* (подтазник). Канал (точка *K*) в верхней тарелке, через который выпускается лента в таз, вращается по часовой стрелке с постоянной угловой скоростью  $\omega_2$  и отстоит от оси *C* тарелки на расстоянии *r*. Таз, стоящий на нижней тарелке, вращается против часовой стрелки с постоянной угловой скоростью  $\omega_1$ . Ось верхней тарелки смещена относительно оси *O* таза на расстояние *a*. Такое относительное движение и расположение таза и верхней тарелки обуславливают вышеуказанную укладку ленты.

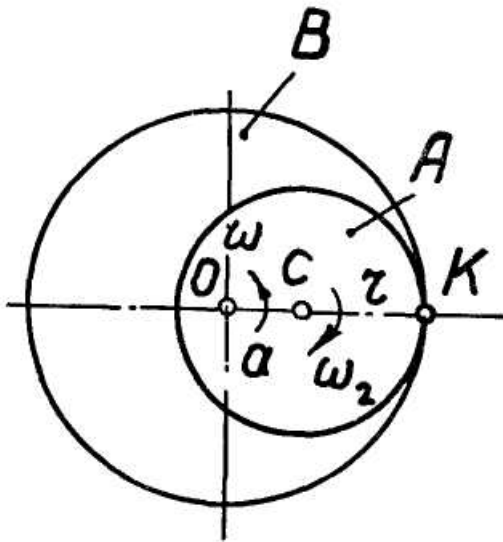


Рис. 1.

При проектировании лентоукладчиков важно знать, как влияют основные конструктивные размеры на характер кривой, по которой происходит укладка ленты в таз. Установим уравнение этой кривой.

За время *t* верхняя тарелка (рис. 2) повернется вокруг своей оси *C* на угол  $\psi = \omega_2 t$ , и ось канала *K*, а, следовательно, и ее проекция на подтазнике, перейдет из точки *K* в *K*<sup>1</sup>. Одновременно с этим проекция оси *C* верхней тарелки на подтазнике повернется на угол  $\omega_1 t$  вокруг оси *O* и займет положение *C*<sub>1</sub>. Последнее обусловит переход проекции оси канала из *K*<sup>1</sup> в точку *K*<sub>1</sub>, описывая искомую кривую *KK*<sub>1</sub>. Таким образом точка *K*<sub>1</sub> находится в относительном движении со скоростью  $v_r = \omega_2 \cdot r$  и в переносном движении со скоростью  $v_e = \omega_1$ . Абсолютная скорость этой точки равна  $v = v_r + v_e$ .

Для определения проекций этой скорости на оси координат *x* и *y* введем обозначения и определим необходимые углы. Пусть угол *C*<sub>1</sub>*OK*<sub>1</sub> будет  $\alpha$ . Тогда  $\angle K_1 O M = \omega_1 t - \alpha$

Из рис. 2 видно, что  $\angle C_1 M O = (\omega_2 - \omega_1) t$

Разделив и умножив на  $\omega_2$  правую часть полученного равенства, находим:

$$\angle C_1MO = \frac{\omega_2 - \omega_1}{\omega_2} \cdot \varphi = p\varphi$$

где  $p = \frac{\omega_2 - \omega_1}{\omega_2}$  и  $\varphi = \omega_2 t$

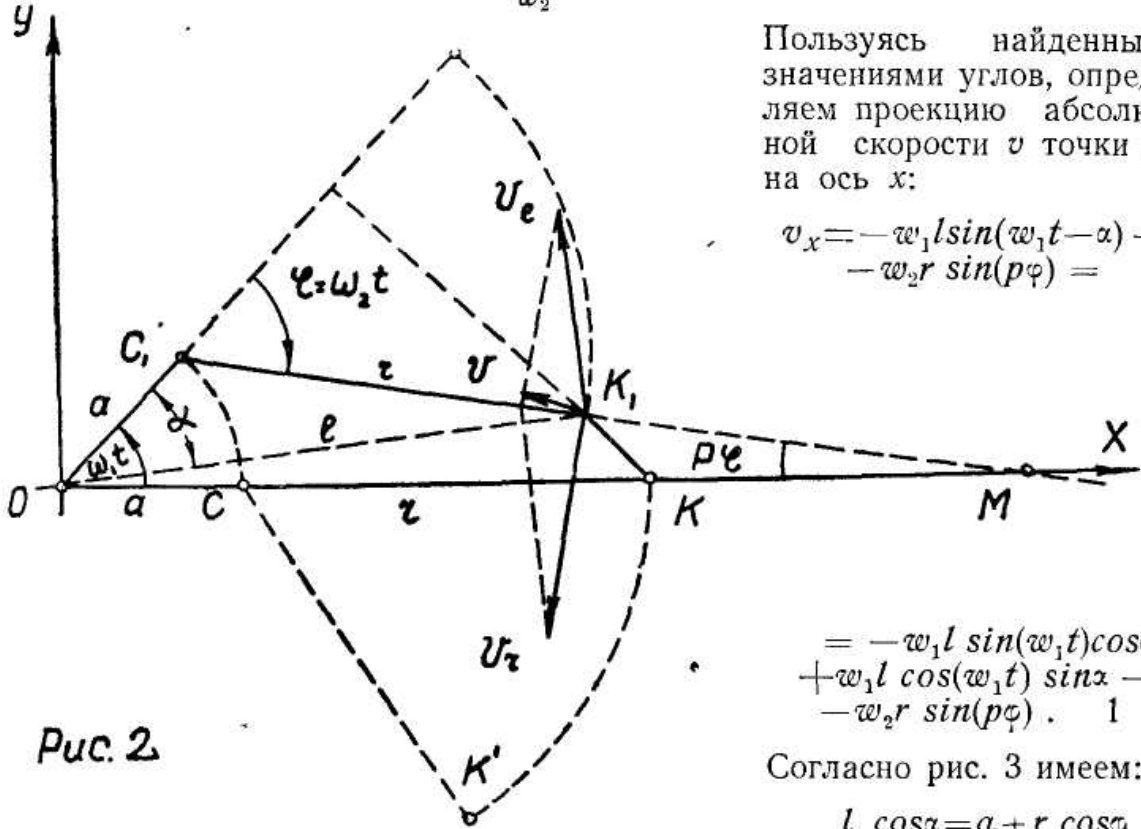


Рис. 2

Пользуясь найденными значениями углов, определяем проекцию абсолютной скорости  $v$  точки  $K_1$  на ось  $x$ :

$$v_x = -\omega_1 l \sin(\omega_1 t - \alpha) - \omega_2 r \sin(p\varphi) =$$

$$= -\omega_1 l \sin(\omega_1 t) \cos \alpha + \omega_1 l \cos(\omega_1 t) \sin \alpha - \omega_2 r \sin(p\varphi) \quad 1$$

Согласно рис. 3 имеем:

$$l \cos \alpha = a + r \cos \varphi$$

$$l \sin \alpha = r \sin \varphi \quad \dots 2$$

Подставляя эти значения в равенство 1, после преобразований получаем:

$$v_x = \frac{dx}{dt} = -a\omega_1 \sin\left(\frac{\omega_1}{\omega_2} \varphi\right) - r\omega_2 p \sin(p\varphi) \quad \dots 3$$

Так как  $dt = \frac{d\varphi}{\omega_2}$ , то после подстановки получим:

$$dx = -\frac{a\omega_1}{\omega_2} \sin\left(\frac{\omega_1}{\omega_2} \varphi\right) d\varphi - rp \sin(p\varphi) d\varphi.$$

После интегрирования этого уравнения находим:

$$x = a \cos\left(\frac{\omega_1}{\omega_2} \varphi\right) + r \cos(p \cdot \varphi) \quad \dots 4$$

Проекция абсолютной скорости точки  $K_1$  на ось  $y$  равна:

$$v_y = \omega_1 l \cos(\omega_1 t - \alpha) - \omega_2 r \cos(p\varphi)$$

После преобразований и подстановок соответствующих значений получаем:

$$dy = \frac{a\omega_1}{\omega_2} \cos\left(\frac{\omega_1}{\omega_2} \varphi\right) d\varphi - rp \cos(p\varphi) d\varphi \quad \dots 5$$

Интегрирование полученного уравнения дает:

$$y = a \sin\left(\frac{\omega_1}{\omega_2} \varphi\right) - r \sin(p\varphi) \quad \dots 6$$

Выражения 4 и 6 представляют уравнения искомой кривой в параметрической форме. Возводя их в квадрат и складывая почленно, получим уравнение кривой, по которой укладывается лента в тазе:

$$x^2 + y^2 = a^2 + r^2 + 2ar \cos \varphi \quad \dots 7$$

Исследуем это уравнение.

Когда  $a=0$ , то  $x^2+y^2=r^2$ , т. е. если бы оси нижней и верхней тарелок совпадали, то лента укладывалась бы по окружности с радиусом  $r$ . Когда  $\omega_2=0$ , то  $\varphi=0$  и  $x^2+y^2=(a+r)^2$ , т. е. если бы верхняя тарелка была неподвижна, а нижняя вращалась, то лента укладывалась бы в тазе также по окружности с радиусом  $a+r$ . Исследование показывает, что уравнение 7 составлено верно.

Уравнения 4 и 6 возможно получить непосредственно по рис. 2, определяя координаты точки  $K_1$ .

Уравнение 7 представляет удлиненную гипоциклоиду, которую образует точка  $K_1$  (рис. 3), закрепленная вне диска (подвижная центроида)

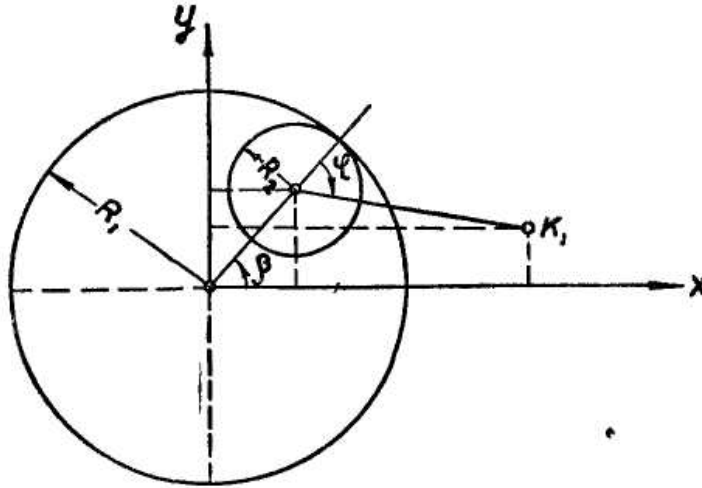


Рис. 3

с радиусом  $R_2$  во время катания последнего внутри другого диска (неподвижная центроида) с радиусом  $R_1$ . Действительно, по рис. 4 находим координаты для точки  $K_1$ :

$$x = (R_1 - R_2) \cos \beta + r \cos(\varphi - \beta)$$

$$y = (R_1 - R_2) \sin \beta - r \sin(\varphi - \beta)$$

Так как центроиды движутся без скольжения, то

$$R_1 \beta = R_2 \varphi; \quad \beta = \frac{R_2}{R_1} \varphi.$$

Кроме того, для мгновенного центра вращения центроид имеем:

$$\frac{R_2}{R_1} = \frac{\omega_1}{\omega_2}$$

Используя найденные соотношения, получаем уравнения:

$$x = (R_1 - R_2) \cos \left( \frac{\omega_1}{\omega_2} \varphi \right) + r \cos \left( \frac{\omega_2 - \omega_1}{\omega_2} \varphi \right)$$

$$y = (R_1 - R_2) \sin \left( \frac{\omega_1}{\omega_2} \varphi \right) - r \sin \left( \frac{\omega_2 - \omega_1}{\omega_2} \varphi \right)$$

Но  $R_1 - R_2 = a$  и поэтому получаем уравнения искомой кривой и в параметрической форме, сходные с 4 и 6:

$$x = a \cos \left( \frac{\omega_1}{\omega_2} \varphi \right) + r \cos \left( \frac{\omega_2 - \omega_1}{\omega_2} \varphi \right) \dots \dots \dots 8$$

$$y = a \sin \left( \frac{\omega_1}{\omega_2} \varphi \right) - r \sin \left( \frac{\omega_2 - \omega_1}{\omega_2} \varphi \right)$$

Полученные уравнения показывают, что характер кривой, по которой осуществляется укладка ленты в таз, зависит от эксцентриситета, взаимной установки тарелок, расстояния оси канала от центра верхней тарелки и угловых скоростей верхней и нижней тарелок.

При выборе размеров  $a$  и  $r$  руководствуются следующими соотношениями:

$$d = 2(a + r0,5d_k + \delta) \dots \dots \dots 9$$

$$r = a + 0,5d_o + 0,5d_k \dots \dots \dots 10$$

где  $d$  — диаметр таза (эта величина задается техническими условиями на проектирование);

- $d_k$  — диаметр выходного отверстия в канале верхней тарелки. Этот размер должен быть больше толщины ленты, например, для хлопковой ленты  $d_k = 20$  мм,
- $d_o$  — диаметр канала (рис. 1) в центре таза, не заполненного лентой. Этот канал образуется лентой вследствие укладки ее витками с диаметром большим, чем радиус таза, т. е.  $2r > 0,5d$ . При такой укладке ленты достигается связь не только между соседними витками, но и с витками, лежащими с противоположной стороны, и тем самым обуславливается свободное извлечение ее из таза. Обычно принимают  $d_o = 80$  мм,
- $\delta$  — зазор между лентой и тазом, необходимый для свободного извлечения ленты из таза. Величина его обычно равна 4—5 мм.
- Угловая скорость верхней тарелки определяется по формуле:

$$\omega_2 = \frac{\pi d_b n_b}{r} \dots \dots \dots 11$$

где  $\pi d_b n_b$  — окружная скорость выпускных валиков лентоукладчика, определяемая производительностью машин из технологических условий.

Формула 11 получена из условий, что верхняя тарелка должна делать один оборот за время, в течение которого выпускные валики лентоукладчика выпустят длину ленты, равную длине одного витка. При этом длина витка принята равной  $2\pi r$ . Точное определение длины витка приводит к очень сложной формуле и поэтому здесь не приводится.

Угловая скорость нижней тарелки может быть определена из условия, что при укладке ленты каждый последующий виток должен смещаться примерно на толщину ленты  $d_k$ . Такое смещение предупреждает совпадение соседних витков и обеспечивает свободное извлечение ленты из таза. Время, необходимое для поворота верхней тарелки на один оборот, равно

$$t = \frac{2\pi}{\omega_2} \dots \dots \dots 12$$

За это время проекция оси верхней тарелки на нижнюю должна сместиться на  $d_k$ , двигаясь по окружности радиуса  $a$ . Поэтому

$$t = \frac{d_k}{a\omega_1} \dots \dots \dots 13$$

Приравняв выражения 12 и 13 и решая полученное равенство относительно  $\omega_1$ , находим угловую скорость нижней тарелки:

$$\omega_1 = d \frac{2\pi}{a} \omega_2 \dots \dots \dots 14$$

Определив по формулам 9, 10, 11 и 14 необходимые данные, можно с помощью формул 8 построить кривую, по которой должна происходить укладка ленты в таз, и тем самым убедиться в правильности укладки.

## Опечатки

66	12 снизу	$\psi$	$\varphi$
66	6 снизу	—	1
67	19 сверху	$v$	$v_x$
67	19 сверху	$di$	$d\varphi$
68	17 сверху	рис. 4	рис. 3
68	12 снизу	$\frac{w_1}{w_2\varphi}$	$\frac{w_1\varphi}{w_2}$
68	4 снизу	$r + 0,5d_k$	$r + 0,5d_n$