

важен для определения геометрии режущей кромки ножа и его радиуса кривизны. Важно, чтобы режущая кромка ножа имела одинаковую толщину вдоль всей длины ножа. Для этого необходимо, чтобы в процессе изгиба кромки ножа не возникло изгиба в боковой плоскости. Для этого необходимо, чтобы в процессе изгиба кромки ножа не возникло изгиба в боковой плоскости. Для этого необходимо, чтобы в процессе изгиба кромки ножа не возникло изгиба в боковой плоскости. Для этого необходимо, чтобы в процессе изгиба кромки ножа не возникло изгиба в боковой плоскости.

В.Н.ЗАБОРЦЕВ, А.А.ХВАТЦЕВ

Изучаны начальные условия

РАСЧЕТ ГЕОМЕТРИЧЕСКИХ РАЗМЕРОВ ОТРЕЗНЫХ И РАЗДЕЛИТЕЛЬНЫХ НОЖЕЙ ДЛЯ ДВУХВАЛКОВЫХ СТАНОВ ПОПЕРЕЧНО-КЛИНОВОЙ ПРОКАТКИ

Для определения геометрии режущей кромки ножа достаточно задать межцентровое расстояние A , диаметр разрезаемого стержня d_p , начальный и конечный угол подъёма режущей кромки α_1, α_2 (см. рис.).

Определяем: радиус лезвия – R_H , угол сектора, занимаемого ножом – α , центр кривизны - точку $O_1(a, b)$.

Величины R_0, h задаются соотношениями

$$h = \frac{d_p}{2} + \Delta, \quad R_0 = \frac{1}{2} \left(A - \frac{d_p}{2} \right),$$

где Δ - величина перекрытия режущей кромки ножа за ось прокатки, принимается равной 0,5 – 2мм.

Из треугольников ABO и ABO_1 по теореме косинусов находим

$$OO_1^2 = (R + h)^2 + R_H^2 - 2R_H(R_0 + h)\cos\alpha_2,$$

$$OO_1^2 = R_0^2 + R_H^2 - 2R_0R_H \cdot \cos\alpha_1, \text{ или, исключая } OO_1^2,$$

$$R_H = \frac{R^2 - R_0^2}{2(R \cdot \cos\alpha_2 - R_0 \cdot \cos\alpha_1)}, \text{ где } R = R_0 + h. \quad (1)$$

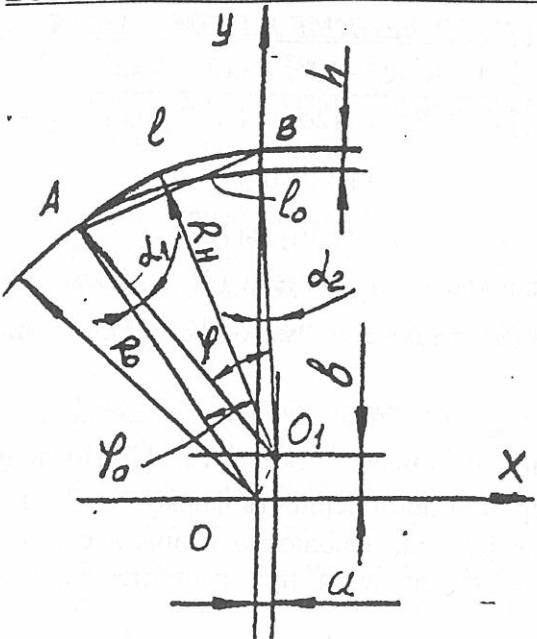


Рис. Схема построения профиля ножа

Для определения координат a и b центра кривизны O_1 воспользуемся следующими соотношениями:

$$\varphi = \varphi_0 + \alpha_1 - \alpha_2; \quad (2)$$

$$R_H \cdot \cos \alpha_2 + b = R_0 + h; \quad (3)$$

$$R_H \cdot \sin \alpha_2 = a; \quad (4)$$

$$R_H \cdot \sin(\varphi_0 + \alpha_1) = R_0 \cdot \sin \varphi_0 + a; \quad (5)$$

$$R_H \cdot \cos(\varphi_0 + \alpha_1) = R_0 \cdot \cos \varphi_0 - b. \quad (6)$$

Подставляя значения R_H в (3) и (4), получим

$$a = \frac{(R^2 - R_0^2) \sin \alpha_2}{2(R \cdot \cos \alpha_2 - R_0 \cdot \cos \alpha_1)}; \quad (7)$$

$$b = R - \frac{(R^2 - R_0^2) \cdot \cos \alpha_2}{2(R \cdot \cos \alpha_2 - R_0 \cdot \cos \alpha_1)}. \quad (8)$$

Для определения φ_0 теперь имеем систему

$$\begin{cases} (R^2 - R_0^2) \cdot \sin(\varphi_0 + \alpha_1) = 2R_0(R \cdot \cos \alpha_2 - R_0 \cdot \cos \alpha_1) \sin \varphi_0 + (R^2 - R_0^2) \sin \alpha_2; \\ (R^2 - R_0^2) \cdot \cos(\varphi_0 + \alpha_1) = 2R_0(R \cdot \cos \alpha_2 - R_0 \cdot \cos \alpha_1) \cdot \cos \varphi_0 - \\ - 2R(R \cdot \cos \alpha_2 - R_0 \cdot \cos \alpha_1) + (R^2 - R_0^2) \cdot \cos \alpha_2, \end{cases}$$

из которой получаем

$$\sin \varphi_0 = \frac{(R_0^4 - R^4) \cdot \sin(\alpha_1 + \alpha_2) + (R^3 R_0 - RR_0^3)(\sin 2\alpha_1 + \sin 2\alpha_2)}{4RR_0 \cdot \cos \alpha_1 \cdot \cos \alpha_2 (R^2 + R_0^2) - 2R^2 R_0^2 \cdot \cos 2\alpha_1 - 4R^2 R_0^2 \cdot \cos^2 \alpha_2 - R^4 - R_0^4}. \quad (9)$$

Угол φ определяется построением или из формулы (2).

Расчёты, выполненные для конкретного примера ($R_0 = 312$ мм, $h = 12$ мм, $\alpha_1 = 6^\circ$, $\alpha_2 = 3^\circ$) по формулам (1) и (9), а также по "методике" [1], выявили следующий результат.

Значения радиуса лезвия R_H в обоих случаях совпадают, а при определении угла φ - расхождения составляют около 10,0%. Последующие геометрические построения подтвердили достоверность формулы (9): значения углов α_1 и α_2 , полученные при построении, абсолютно совпали с исходными значениями этих величин, чего не наблюдается при расчётах по методике ВНИИТМАШа [1].

Вычисление φ значительно упрощается, если принять во внимание, что $h \ll R_0$. В этом случае можно положить

$$l_0 \approx \frac{h}{\operatorname{tg} \alpha_{cp}}, \text{ где } \alpha_{cp} = \frac{\alpha_1 + \alpha_2}{2}; \quad (10)$$

$$l = \frac{h}{\sin \alpha_{cp}}; \quad (11)$$

$$l \approx l_0. \quad (12)$$

С учётом введённых допущений определение φ возможно по трём вариантам.

I вариант. По формуле (11) определяем l , а затем φ находим из выражения

$$\varphi = \frac{180 \cdot l}{\pi R_H}. \quad (13)$$

II вариант. По формуле (10) определяем l_0 , а затем из (13) отыскиваем φ .

III вариант. По формуле (13) определяем φ_0 , подставляя l_0 вместо l , и заменив R на R_0 , а затем по формуле (2) определяем φ .

В таблице приведены результаты расчётов по формуле (9), по трём упрощённым вариантам, а также по формуле (28) из [1]. В качестве исходных данных принято: $R_0 = 312$ мм, $h = 12$ мм, $\alpha_1 = 6^\circ$, $\alpha_2 = 3^\circ$.

Параметр	По методике [1]	По (9)	I вариант	II вариант	III вариант
φ_0	24,8	27,6	27,5	27,4	28
φ	27,8	30,6	30,5	30,4	31
l	139	153,2	152,9	-	-
l_0	124,2	138,2	137,7	152,4	152,4
R_H	287	287	287	287	287

Как видно из таблицы, результаты расчётов по упрощённым вариантам достаточно близки к точным значениям, полученным по формуле (9). Прежде всего это касается значений углов ϕ и ϕ_0 , так как l и l_0 получаются из построения. Предпочтение следует отдавать первому варианту, достоверность которого весьма высока: отклонения не превышают 0,1%.

На основании проведённых исследований предлагается следующий порядок расчёта геометрических параметров лезвия ножа.

1. Задаёмся исходными данными:
2. По формулам (1), (7), (8) определяем соответственно величины R_h, a, b .
3. По формуле (11) определяем l .
4. По формуле (13) определяем угол ϕ .
5. По формуле (2) определяем ϕ_0 . Далее, если необходимо, осуществляем проверку результата расчётом по формуле (9).
6. Выполняем геометрические построения и с учётом внесения конструктивных дополнений и изменений выполняем чертежи ножа.

Формула (9) громоздка и требует от конструктора тщательности в расчётах, однако ею не следует пренебрегать, если необходимо точно определить значение угла ϕ .

ЛИТЕРАТУРА

1. Методика расчёта технологии и инструмента для поперечно-клиновой прокатки на двухвалковых станах РТМ 24.Н.286-77, Волгоград, 1977.

В.К.КОШМАК

ТАРИФ И ЛИЦЕНЗИЯ ПРИ ИМПОРТЕ МОНОПОЛЬНОЙ ПРОДУКЦИИ

1. Двухуровневая модель

Представим фирму, которая производит монопольный товар в количестве $q = q_1 + q_2$, где q_1 - часть товара, которую фирма продает в собственной стране, а q_2 - экспортирует в другую страну. Правительство страны-импортера устанавливает плату за лицензию e - и тариф t - плату за каждую единицу проданного товара. Таким образом, политика правительства определяется вектором $z = (e, t)$.

На первом уровне модели вектор z считается фиксированным. Фирма решает задачу максимизации своей прибыли. Максимальная прибыль фирмы является функцией z . Правительство обладает полной информацией о деятельности фирмы и подсчитывает свою прибыль $G = G(z)$. На втором уровне модели определяется оптимальная по критерию прибыли от импорта политика правительства, при которой наблюдается максимум функции $G(z)$.

В такой постановке, насколько известно автору, задача является новой. Ее решение является основной целью данной публикации. Известно решение задачи о тарифной и лицензионной политике в условиях олигополии, когда на рынке