

Федеральное агентство по образованию
Нижегородский Государственный Технический Университет
Кафедра "Инженерная экология и охрана труда"

ВЫБОР И РАСЧЕТ СРЕДСТВ ОЧИСТКИ ГАЗОВ

Методические указания по выполнению практических работ по курсу
“Экология”

г. Н. Новгород, 2005 год

УДК: 502.7:621.311.1 Составители: А.Б. Елькин, О.В.Маслеева

Выбор и расчет средств очистки газов: Методические указания для практических работ по дисциплине "Экология" /НГТУ; Сост. А.Б. Елькин, О.В. Маслеева. Н.Новгород, 2005, 11с.

1. Цель работы

- Ознакомиться с принципом работы циклона - аппарата сухой очистки от пыли.
- выбрать и рассчитать циклон для заданного источника образования пыли.

2. Краткие сведения из теории

Основными источниками загрязнения атмосферного воздуха являются автомобили, промышленные предприятия и тепловые электростанции. Ежегодно в воздух предприятиями черной и цветной металлургии, промышленности строительных материалов выбрасывается более 250 млн т мелкодисперсной пыли. Загрязнение атмосферы оказывает неблагоприятное воздействие на человека, флору и фауну, различные сооружения и транспортные средства и др. Очистка промышленных выбросов осуществляется в аппаратах сухой и мокрой очистки. Одним из аппаратов сухой очистки является циклон.

Принцип работы циклона

Широкое применение для сухой очистки газов от пыли получили циклоны различных типов. В настоящее время применяется около двадцати типов циклонов. Сравнительные испытания циклонов различного типа показали, что для промышленного применения они могут быть ограничены в большинстве случаев цилиндрическими и коническими циклонами НИИОГАЗ (научно-исследовательский институт по промышленной и санитарной очистке газов). Наиболее часто применяются цилиндрические циклоны марок ЦН-11, ЦН-15, ЦН-24, конические СК ЦН-34, СК ЦН-34М, СДК ЦН-33, конструктивные схемы которых представлены на рис.1(1). Геометрические размеры цилиндрических и конических циклонов указываются в долях от внутреннего диаметра.

Газовый поток вводится в циклон через патрубок по касательной к внутренней поверхности корпуса и совершает вращательно-поступательное движение вдоль корпуса к бункеру. На частицу пыли действуют - сила тяжести, сила сопротивления среды. Центробежная сила. Центробежная сила направлена по радиусу к стенкам циклона и определяется по формуле:

$$F_{CB} = \frac{\rho d_4^3}{6} \frac{W_{TR}^2}{R} (r_4 - r_\Gamma)$$

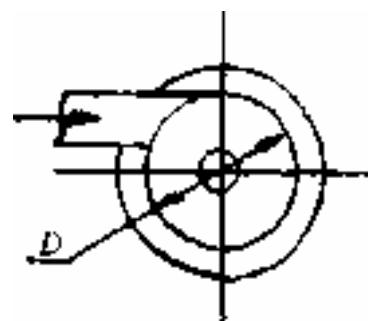
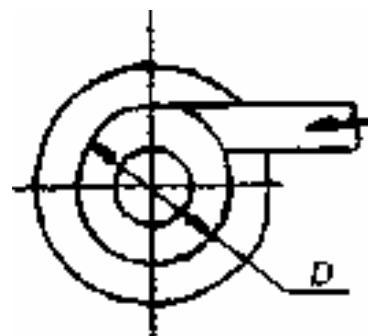
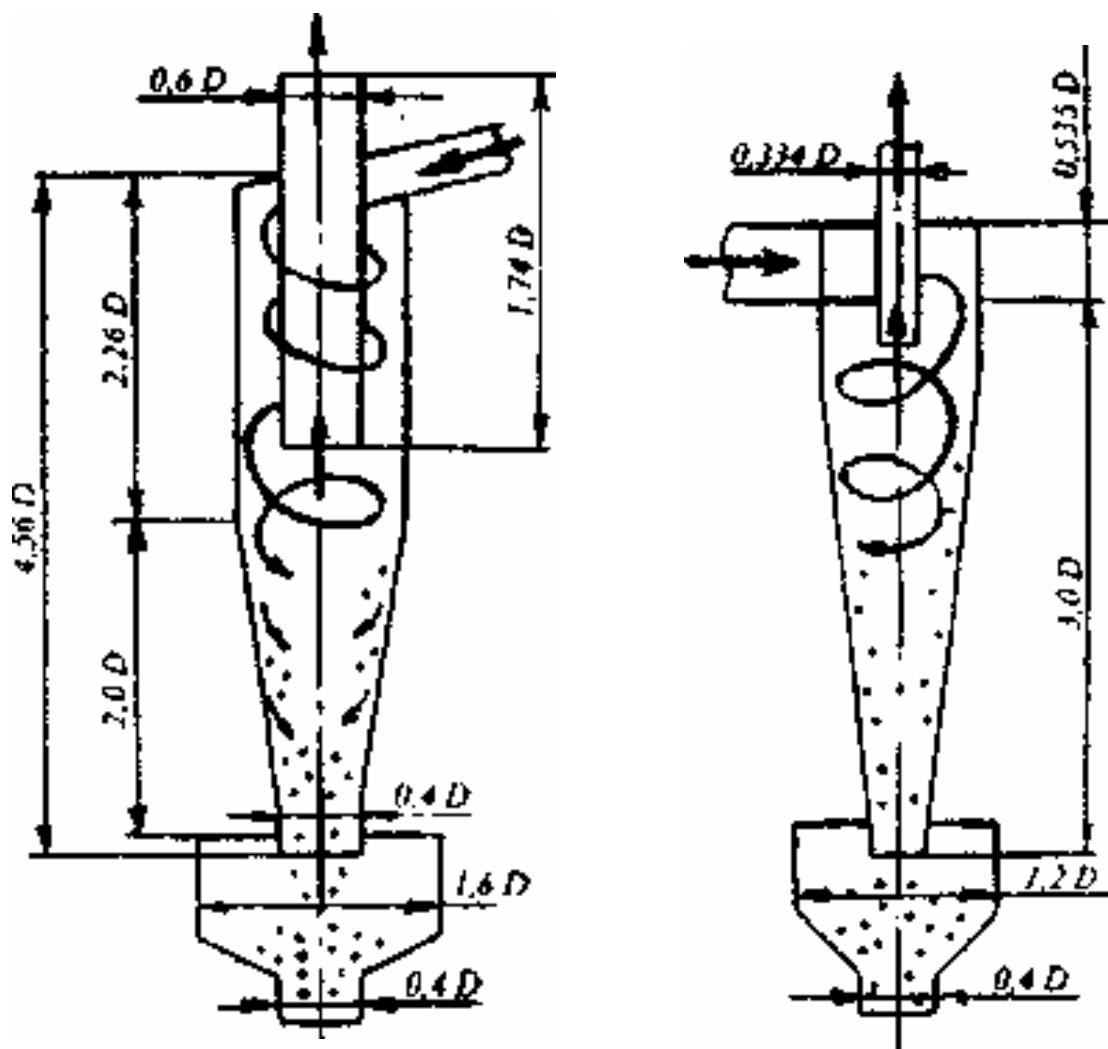
где d_4 - диаметр частиц,

W_{TR} - тангенциальная составляющая скорости газа.

R - радиус циклона,

r_4 - плотность частиц пыли,

r_Γ - плотность газа.



Циклон цилиндрический

Циклон конический

рис. 1

Эффективность циклона выше, чем больше диаметр частиц пыли, её удельный вес, скорость вращения газового потока и чем меньше диаметр циклона. Под действием центробежной силы частицы пыли образуют на стенках циклона пылевой слой, который постепенно опускается в бункер. Отделение частиц пыли от газа, попавшего в бункер, происходит при повороте газового потока в бункере на . Освободившись от пыли, газовый поток образует вихрь и выходит через выходную трубу. Циклоны не применяются для очистки влажных газов и взрывоопасных сред.

Циклоны НИИОГАЗ подразделяются на высокоэффективные и высокопроизводительные. Циклоны СДК ЦН-33, СК ЦН 34, ЦН-11 относятся к высокоэффективным циклонам. При диаметрах менее 1 м они обеспечивают степень очистки $t] = 0.85 - 0.95$ при улавливании частиц диаметром более 5 мкм. Циклоны типа ЦН-24 относятся к высокопроизводительным, они могут надежно и без забивания работать при высокой входной запыленности. Циклоны типа ЦН-15 занимают среднее положение и обеспечивают несколько меньшую степень очистки, чем циклоны ЦН-11, но обладают большей надежностью при работе в условиях повышенной запыленности.

При выборе и расчете циклонов необходимо учитывать свойства пыли - абразивность и слипаемость. Для уменьшения абразивного износа следует выбирать циклоны, исходя из наименьших значений скорости газа. При улавливании сильно слипающейся пыли не рекомендуется применять циклоны малого диаметра (менее 0,8 м), которые склонны к засорению. Так для очистки газов от сажи применяются конические циклоны серии СК, которые обладают высокой эффективностью за счет более высокого гидравлического сопротивления

Расчет циклонов

Расчет циклонов ведут методом последовательных приближений.

Таблица 1 - Параметры, определяющие эффективность циклонов

| Параметры | Тип циклона | | | | | | |
|----------------------------------|-------------|--------|-------|-------|-----------|---------|-----------|
| | ЦН-24 | ЦН-15У | ЦН-15 | ЦН-11 | СДК ЦН-33 | СКЦН-34 | СК ЦН 34М |
| $\omega_{\text{оп}}, \text{м/с}$ | 4,5 | 3,5 | 3,5 | 3,5 | 2,0 | 1,7 | 2,0 |
| $d^T_{\text{оп}}, \text{мкм}$ | 8,50 | 6,00 | 4,50 | 3,65 | 2,31 | 1,95 | 1,13 |
| $\lg d_h^T$ | 0,308 | 0,283 | 0,352 | 0,352 | 0,364 | 0,308 | 0,340 |

$\omega_{\text{оп}}$ - скорость движения газа в циклоне, м/с,

$d^T_{\text{оп}}$ - диаметр частиц освящаемых с эффективностью 50%, мкм,

$\lg d_h^T$ - стандартное отклонение функции распределения порциальных коэффициентов очистки.

Расчет начинают с циклона, для которого диаметр частиц пыли должен быть ориентировочно $d_m > 2d_{50}^T$. d_m - медианный размер частиц, который представляет такой размер, при котором количество частиц крупнее d_m , равно количеству частиц мельче d_m .

Диаметр циклона вычисляется по формуле :

$$D = \sqrt{\frac{4 * Q}{P * w_{оп}}} \quad (1)$$

где Q - количество очищаемого газа, $\text{м}^3/\text{с}$.

Полученное значение диаметра D округляется до ближайшего типового значения внутреннего диаметра циклона $D_{Ц}$ (табл.2).

Таблица 2 - Типовые значения внутреннего диаметра циклона

| $D_{Ц}$, м | 0,2 | 0,3 | 0,4 | 0,5 | 0,6 | 0,7 | 0,8 | 0,9 | 1,0 | 1,2 | 1,4 | 1,6 | 1,8 | 2,0 | 2,2 | 2,4 | 2,6 | 2,8 | 3,0 |
|-------------|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|
|-------------|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|

По выбранному диаметру циклона находится действительная скорость движения газа в циклоне :

$$w_p = \frac{4 * Q}{P * D_{Ц}^2}, \frac{\text{м}}{\text{с}} \quad (2)$$

Действительная скорость в циклоне не должна отклоняться от оптимальной более, чем на 15%

$$100 * \left| \frac{w_p - w_{оп}}{w_{оп}} \right| \leq 15\%$$

-При отклонении более чем 15% выбирают другой тип циклона.

Параметр d_{50} определяют следующим образом. d_{50} - диаметр частиц реально осаждаемых с эффективностью 50% при рабочих условиях. Величина d_{50} определяется по формуле :

$$d_{50} = d_{50}^T * \sqrt{\frac{D_{Ц}}{D_T} * \frac{r_u}{r_{um}} * \frac{m}{m_T} * \frac{w_T}{w_p}} \quad (3)$$

Значение d_{50}^T соответствует следующим параметрам работы циклона:

$$w_T = 3,5 \frac{\text{м}}{\text{с}}$$

$$D_T = 0,6 \text{ м}$$

$$r_{um} = 1930 \frac{\text{кг}}{\text{м}^3}$$

$$m_T = 22,2 \cdot 10^{-6} \text{ Па} \cdot \text{с}$$

С учетом этих значений формула (3) принимает вид :

$$d_{50} = d_{50}^T * \sqrt{\frac{D_{II}}{0,6} * \frac{1930}{r_u} * \frac{m}{22,2 \cdot 10^{-6}} * \frac{3,5}{w_p}} \quad (4)$$

Полученное значение d_{50} должно быть меньше d_m (заданного). Если это не выполняется, то необходимо выбрать другой циклон с меньшим значением d_{50}^T .

Расчет параметра X ведут по формуле :

$$X = \frac{\lg(d_m/d_{50})}{\sqrt{\lg^2 d_h^T + \lg^2 d_u}} \quad (5)$$

По величине параметра X определяют значение нормальной функции распределения $\Phi(X)$. $\Phi(X)$ - это полный коэффициент очистки газа, выраженный в долях.

$$\Phi(X) = \begin{cases} 0,3762 \cdot X + 0,5 & 0 \leq X \leq 0,6 \\ 1 - \frac{1}{5,8 \cdot X + 0,5} & X > 0,6 \end{cases}$$

Эффективность очистки газа в циклоне (η) определяется :

$$h = \frac{1 + \Phi(X)}{2} \quad (6)$$

Полученное значение сопоставляют с требуемым. Если η окажется меньше требуемого, то необходимо выбрать другой тип циклона с меньшим значением ω_{on} и d_{50}^T .

Определение коэффициента гидравлического сопротивления циклона :

$$x = K_1 * K_2 * x_{500} \quad (7)$$

где K_1 - поправочный коэффициент на диаметр циклона (табл. 3),

K_2 - поправочный коэффициент на запыленность газа (табл. 4),

x_{500} - коэффициент гидравлического сопротивления одиночного циклона диаметром 500 мм (табл. 5).

Таблица 3 - Поправочный коэффициент K_1 (3)

| D_{II} , м | ЦН-11 | ЦН-15, ЦН-15У, ЦН-24 | СДК ЦН-3, СДК ЦН-34, СДК ЦН-34М |
|--------------|-------|----------------------|---------------------------------|
| 0,2 | 0,95 | 0,90 | 1,00 |
| 0,3 | 0,96 | 0,93 | 1,00 |
| 0,4 | 0,99 | 1,00 | 1,00 |
| $\geq 0,5$ | 1,00 | 1,00 | 1,00 |

Таблица 4 - Поправочный коэффициент K_2 (3)

| Тип циклона | Запыленность на входе, г/м ³ (C_{bx}) | | | | | | |
|-------------|--|------|-------|------|-------|------|-------|
| | 0 | 10 | 20 | 40 | 80 | 120 | 150 |
| ЦН-11 | 1,00 | 0,96 | 0,94 | 0,92 | 0,90 | 0,87 | 0,85 |
| ЦН-15 | 1,00 | 0,93 | 0,92 | 0,91 | 0,90 | 0,87 | 0,86 |
| ЦН-15У | 1,00 | 0,93 | 0,92 | 0,91 | 0,89 | 0,88 | 0,87 |
| ЦН-24 | 1,00 | 0,95 | 0,93 | 0,92 | 0,90 | 0,87 | 0,86 |
| СДК ЦН-33 | 1,00 | 0,81 | 0,785 | 0,78 | 0,77 | 0,76 | 0,745 |
| СК ЦН-34 | 1,00 | 0,98 | 0,947 | 0,93 | 0,915 | 0,91 | 0,90 |
| СК ЦН-34М | 1,00 | 0,99 | 0,97 | 0,95 | - | - | - |

Таблица 5 - Коэффициент гидравлического сопротивления x_{500} (2)

| Тип циклона | ЦН-24 | ЦН-15, ЦН-15У | ЦН-11 | СДК ЦН-33 | СК ЦН-34 СК ЦН-34М |
|-------------|-------|---------------|-------|-----------|-----------------------|
| x_{500} | 75 | 155 | 245 | 520 | 1050 |

Вычисление гидравлического сопротивления циклона производят по формуле

$$\Delta P = x \frac{rw_p^2}{2}, \text{ Па}$$

где r - плотность газа, $\frac{\text{кг}}{\text{м}^3}$

w_p - скорость газа в циклоне, м/с.

Расчет мощности привода подачи газа. Величина гидравлического сопротивления и объемный расход (Q) очищаемого газа определяют мощность (N) привода устройства для подачи газа к циклону:

$$N = \frac{K_3 \Delta P Q}{h_M h_B} \quad (9)$$

K_3 - коэффициент запаса мощности, ($K_3 = 1,2$)

h_M - КПД передачи мощности от электродвигателя к вентилятору ($\zeta_u = 0,8$).

h_B - КПД вентилятора ($h_B = 0,8$).

Определение концентрации пыли на выходе из циклона :

$$C_{вых} = C_{bx} (1-h), \frac{\text{г}}{\text{м}^3} \quad (10)$$

3. Задание к работе

По своему варианту рассчитать циклон для заданного источника выделения пыли. Начертить циклон с указанием размеров.

4. Пример расчета

Исходные данные :

оборудование - вращающаяся цементная печь,

$$Q = 12 \text{ м}^3/\text{с}$$

$$r = 1,29 \text{ кг}/\text{м}^3$$

$$d_M = 18 \text{ мкм}$$

$$\lg d_4 = 0,652 \quad C_{\text{вх}} = 20 \text{ г}/\text{м}^3$$

$$r_u = 2000 \text{ кг}/\text{м}^3 \quad h = 0,8$$

Исходя из заданного размера частиц пыли ($d_M = 18 \text{ мкм}$), выбираем циклон, который очищает от частиц пыли размером $d_{50}^T = 8,5 \text{ мкм}$.

Циклон: ЦН - 24

$$w_{op} = 4,5 \text{ м}/\text{с} \quad d_{50}^T = 8,5 \text{ мкм} \quad \lg d_h^T = 0,308$$

Определяем диаметр циклона

$$D = \sqrt{\frac{4 \cdot 12}{p \cdot 4,5}} = 1.84 \text{ м}$$

По таблице 2 выбираем ближайшее значение типового диаметра $D_U = 1,8 \text{ м}$

$$w_p = \frac{4 \cdot 12}{p \cdot 1,8^2} = 4,72 \text{ м}/\text{с}$$

$$100 \left| \frac{4,72 - 4,5}{4,5} \right| = 4,8\% < 15\%$$

$$d_{50} = 8,5 * \sqrt{\frac{1,8}{0,6} * \frac{1930}{2000} * \frac{17,3 \cdot 10^{-6}}{22,2 \cdot 10^{-6}} * \frac{3,5}{4,72}} = 9,7 \text{ мкм}$$

$$d_{50} = 9,7 < d_M = 18 \text{ мкм}$$

$$X = \frac{\lg \left(\frac{18}{9,7} \right)}{\sqrt{0,308^2 + 0,652^2}} = 0,372$$

$$\Phi(X) = 0,3762 * 0,372 + 0,5 = 0,64$$

$$h = \frac{1 + 0,64}{2} = 0,82 \quad h > 0,8$$

$$x = 1 \cdot 0,93 * 75 = 69,75$$

$$\Delta z = 69,75 * \frac{1,29 * 4,72^2}{2} = 1002 \text{ Па}$$

$$N = \frac{1,2 * 1002 * 12}{0,8 * 0,8} = 22551 \text{ Вт}$$

$$C_{\text{вых}} = 20 * (1 - 0,812) = 3,76 \text{ г}/\text{м}^3$$

Выходы :

циклон ЦН - 24 ;

$D_u = 1,8\text{м}$;

$\eta = 0,82$;

$N = 22551 \text{ Вт}$;

$C_{\text{вых}} = 3,76 \frac{\text{г}}{\text{м}^3}$

5. Варианты заданий

Согласно заданию преподавателя (табл. 6) выбрать и рассчитать циклон, обеспечивающий требуемую эффективность очистки газа. Обозначения принятые в табл. 6. :

$Q, \frac{\text{м}^3}{\text{с}}$ - объем очищаемого газа,

$r, \frac{\text{кг}}{\text{м}^3}$ - плотность газа при рабочих условиях,

$\mu, \text{Па с}$ - вязкость газа при рабочей температуре,

$d_M, \text{мкм}$ - медианный размер частиц пыли,

$\lg d_4$ - стандартное отклонение размеров частиц пыли,

$C_{\text{вх}}, \frac{\text{г}}{\text{м}^3}$ - входная концентрация пыли,

$r_4, \frac{\text{кг}}{\text{м}^3}$ - плотность частиц пыли,

h - требуемая эффективность очистки газа.

6. Рекомендуемая литература

1. Очистка и рекуперация промышленных выбросов: Учебное пособие для вузов / В. Максимов, И.В. Вольф, Л.Н. Григорьев и др. - М.: Лесная промышленность, 1981, 640 с.
2. Охрана окружающей среды: Учебник для технических вузов / С.В. Белов, Ф.А. Барбинон, АЛ. Зозяков и др.- М.: Высшая школа, 1991, 319 с.
3. Справочник по пыле- и золоулавливанию / М.И. Биргер, А.Ю. Вальдберг, Б.И.Мягков и др: Под ред. А.А. Русанова. - М.: Энергоатомиздат, 1983, 312 с.

Таблица 6. Исходные данные для расчета циклона

| № | Наименование оборудования | ϱ | r | m | d_M | $\lg d_4$ | C_{bx} | r_4 | h |
|----|----------------------------|-----------|------|------|-------|-----------|----------|-------|------|
| 1 | Клинкерно-обжиговая печь | 20 | 1,29 | 17,3 | 23 | 0,501 | 30 | 2000 | 0,85 |
| 2 | | 26 | 1,29 | 17,3 | 20 | 0,602 | 10 | 2000 | 0,80 |
| 3 | | 10 | 1,29 | 17,3 | 14 | 0,535 | 25 | 2000 | 0,80 |
| 4 | | 16 | 1,29 | 17,3 | 9 | 0,497 | 20 | 2000 | 0,80 |
| 5 | Шахтная мельница | 0,1 | 1,29 | 17,3 | 56 | 0,97 | 100 | 2240 | 0,80 |
| 6 | Крекинг установка | 2 | 1,29 | 17,3 | 16 | 0,250 | 10 | 2600 | 0,85 |
| 7 | | 10 | 1,29 | 17,3 | 14 | 0,250 | 20 | 2600 | 0,85 |
| 8 | Крекинг установка | 10 | 1,29 | 17,3 | 7 | 0,301 | 15 | 2600 | 0,85 |
| 9 | Углесушильный барабан | 5 | 1,29 | 17,3 | 15 | 0,334 | 50 | 1350 | 0,80 |
| 10 | Шаровая мельница | 1 | 1,29 | 17,3 | 6 | 0,468 | 20 | 2900 | 0,80 |
| 11 | Вращающаяся цементная печь | 10 | 1,29 | 17,3 | 7 | 0,345 | 40 | 2000 | 0,80 |
| 12 | Вращающаяся цементная печь | 10 | 1,29 | 17,3 | 18 | 0,652 | 20 | 2000 | 0,85 |
| 13 | Электролизер алюминия | 5 | 1,29 | 17,3 | 10 | 0,352 | 1 | 2700 | 0,85 |
| 14 | Вращающаяся печь обжига | 2 | 1,29 | 17,3 | 13 | 0,215 | 100 | 2900 | 0,85 |
| 15 | Вращающаяся печь обжига | 3 | 1,29 | 17,3 | 8 | 0,506 | 40 | 2650 | 0,80 |
| 16 | Распылительная сушилка | 10 | 1,29 | 17,3 | 8 | 0,210 | 4 | 1800 | 0,80 |
| 17 | Барабанная сушилка | 10 | 1,29 | 17,3 | 15 | 0,360 | 10 | 1800 | 0,80 |
| 18 | | 12 | 1,29 | 17,3 | 11 | 0,360 | 20 | 1800 | 0,80 |
| 19 | Барабанная сушилка | 8 | 1,29 | 17,3 | 20 | 0,352 | 10 | 2700 | 0,85 |
| 20 | Цементная мельница | 5 | 1,29 | 17,3 | 12 | 0,468 | 60 | 2900 | 0,85 |
| 21 | Наждачный станок | 0,5 | 1,29 | 17,3 | 38 | 0,214 | 10 | 2500 | 0,85 |
| 22 | Шаровая мельница | 3 | 1,29 | 17,3 | 9 | 0,385 | 10 | 2900 | 0,80 |
| 23 | Электролизер алюминия | 8 | 1,29 | 17,3 | 10 | 0,468 | 2 | 2700 | 0,85 |
| 24 | Наждачный станок | 0,6 | 1,29 | 17,3 | 30 | 0,312 | 15 | 2500 | 0,85 |
| 25 | Шаровая мельница | 2 | 1,29 | 17,3 | 6 | 0,268 | 10 | 2900 | 0,80 |
| 26 | Наждачный станок | 0,8 | 1,29 | 17,3 | 30 | 0,314 | 8 | 2500 | 0,85 |
| 27 | Наждачный станок | 10 | 1,29 | 17,3 | 6 | 0,468 | 10 | 2000 | 0,80 |
| 28 | Шаровая мельница | 12 | 1,29 | 17,3 | 7 | 0,214 | 2 | 2000 | 0,80 |
| 29 | Наждачный станок | 8 | 1,29 | 17,3 | 18 | 0,385 | 15 | 2240 | 0,80 |
| 30 | Барабанная сушилка | 5 | 1,29 | 17,3 | 10 | 0,468 | 10 | 2600 | 0,85 |

