

Рисунок 3 – Совмещение характеристик насоса и установки

1.3 Регулирование работы центробежного насоса обточкой рабочего колеса

Т.к. режимная точка A не совпадает с точкой пересечения характеристик насоса и трубопровода, точкой P, то работу насоса регулируют обточкой рабочего колеса.

Определяю по графику значения подачи и напора для точки А

$$Q_{\rm A}=342rac{{
m M}^3}{{
m q}};\; H_{\rm A}=48,3\;{
m m}.$$

Определяю коэффициент при обточке рабочего колеса

$$C = \frac{H_A}{Q_A^2} = \frac{48,3}{342^2} = 0,00041.$$

Определяю диаметр колеса до обточки по техническим характеристикам насоса $D_2 = 419$ мм (рисунок 2).

Строю параболу обточек, результаты расчетов представлю в виде таблицы 2.

Таблица 2 – Результаты расчетов параболы обточек

Q , м 3 /ч	0	50	100	150	200	250	300	350	400
$H_{\rm of} = C \cdot Q^2$, м	0	1	4,1	9,3	16,5	25,8	37,2	50,6	66,1

Определяю по графику значения подачи и напора $Q_2=343,81~\mathrm{m}^3/\mathrm{u}$; $H_2=48,95~\mathrm{m}$.

Определяю диаметр колеса после обточки из формул подобия

$$\frac{Q_2}{Q_A} = \frac{D_2}{D_2'},$$

$$D_2' = \frac{Q_{\rm A} \cdot D_2}{Q_2} = \frac{342 \cdot 419}{343,81} = 417 \text{ mm}.$$

Определяю коэффициенты пересчета подач и напоров

$$a = \frac{D_2'}{D_2} = \frac{417}{419} = 0,995,$$

$$b = \left(\frac{D_2'}{D_2}\right)^2 = 0,99.$$

Таблица 3 — Результаты расчетов характеристики насоса с обточенным рабочим колесом

I									
Исходное	0	50	100	150	200	250	300	350	400
значение									
подачи Q_2 , м ³ /ч									
Подача Q_1 , м 3 /ч	0	49,75	99,5	149,25	199	248,75	199	248,75	398
Исходное	62,3	61.8	61	59,6	57,5	54,9	51,9	48,5	44,5
значение									
напора H_2 , м									
Напор H_1 , м	61,7	61,2	60,4	59	56,9	51,3	51,4	48	44,1