

МИНИСТЕРСТВО ОБРАЗОВАНИЯ И НАУКИ РЕСПУБЛИКИ КАЗАХСТАН

НАО «Казахский национальный исследовательский технический университет
имени К.И. Сатпаева»

Институт промышленной инженерии им. А. Буркитбаева

Кафедра «Стандартизация, сертификация и технология машиностроения»

Технология изготовления породоразрушающих инструментов

Специальность 6М071200 – «Машиностроение»

Форма обучения	Дневная
Всего	2 кредита
Курс	1
Семестр	2
Лекций	30 часов
Практические занятия	15 часов
Рубежный контроль	2
СРМП	45 часов
СРМ	45 часов
Трудоемкость	135 часов
Экзамен	2 семестр

В.В. Поветкин
д.т.н., профессор



ТЕМА 7 – ДИНАМИКА ПРОЦЕССОВ ПРИ ВРАЩАТЕЛЬНОМ БУРЕНИИ ШПУРОВ.

- Влияние частоты вращения инструмента на процесс бурения.

Как известно, математические модели динамики машин базируются на преобразованиях уравнения Лагранжа. Применительно к бурильной установке БУЭ-1М принятые эквивалентные схемы систем подачи и вращателя согласно ранее выполненным исследованиям можно представить двухмассовыми системами

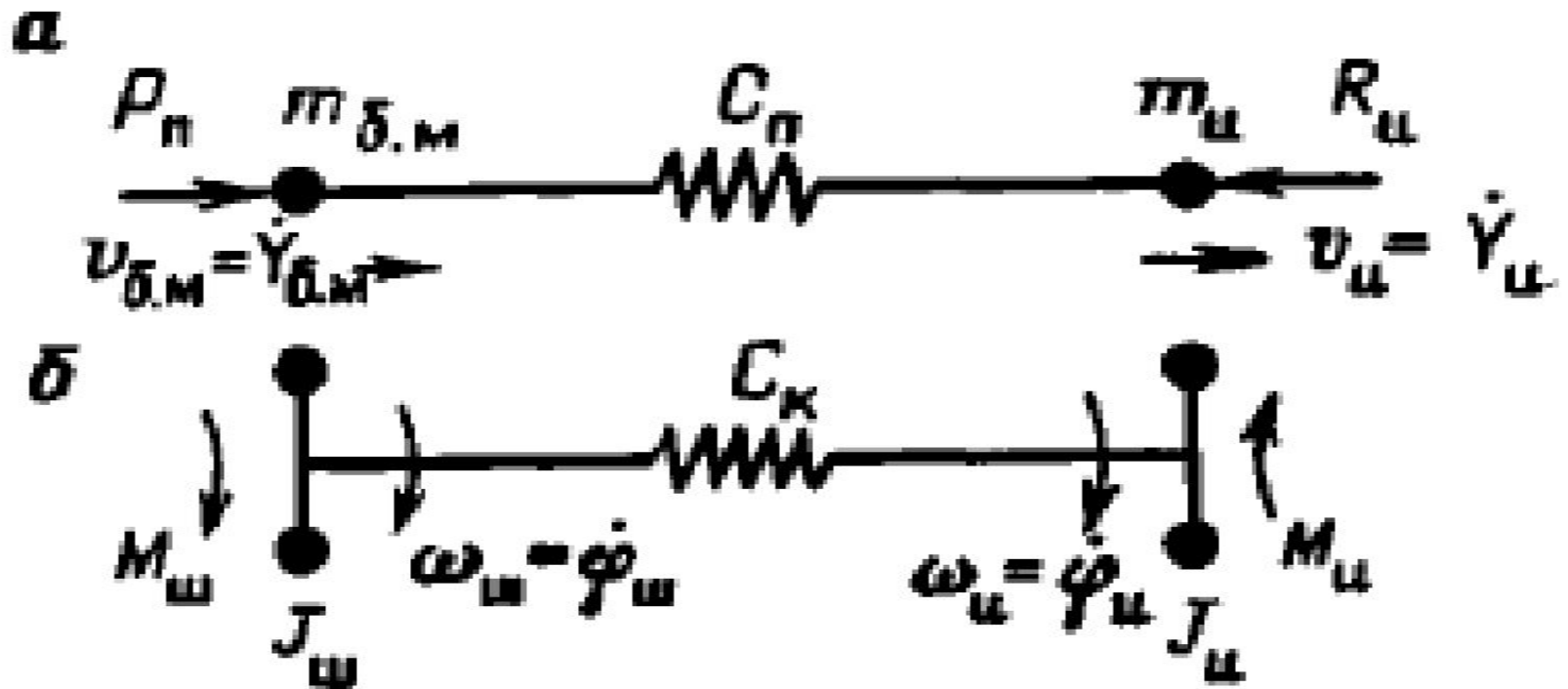


Рисунок 7.1 – Эквивалентные схемы:
 а – системы подачи; б – системы вращателя.

которые без учета диссипативных потерь описываются следующими уравнениями:

$$\left. \begin{aligned} \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial T}{\partial \dot{Y}_{б.м}} \right) - \frac{\partial T}{\partial Y_{б.м}} + \frac{\partial \Pi}{\partial Y_{б.м}} &= P_{п}; \\ \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial T}{\partial \dot{Y}_{и}} \right) - \frac{\partial T}{\partial Y_{и}} + \frac{\partial \Pi}{\partial Y_{и}} &= -R_{и}; \\ \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial T}{\partial \dot{\Phi}_{ш}} \right) - \frac{\partial T}{\partial \Phi_{ш}} + \frac{\partial \Pi}{\partial \Phi_{ш}} &= M_{ш}; \\ \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial T}{\partial \dot{\Phi}_{и}} \right) - \frac{\partial T}{\partial \Phi_{и}} + \frac{\partial \Pi}{\partial \Phi_{и}} &= -M_{и}, \end{aligned} \right\}$$

где T, Π — кинетическая и потенциальная энергия системы; $Y_{б.м}, Y_{и}, \Phi_{ш}, \Phi_{и}$ — обобщенные координаты линейных и угловых перемещений масс; $P_{п}$ — усилие подачи; $R_{и}$ — усилие сопротивления резца внедрению; $M_{ш}$ — момент, развиваемый двигателем вращателя, приведенный к шпинделю; $M_{и}$ — момент сопротивления на резце.

Выражения для определения кинетической (T) и потенциальной (Π) энергий системы:

$$T = (m_{б.м} \dot{Y}_{б.м}^2 + m_{и} \dot{Y}_{и}^2 + J_{ш} \dot{\varphi}_{ш}^2 + J_{и} \dot{\varphi}_{и}^2) / 2;$$

$$\Pi = [C_{п} (Y_{б.м} - Y_{и})^2 + C_{к} (\varphi_{ш} - \varphi_{и})^2] / 2,$$

где $m_{б.м}$, $m_{и}$, $J_{ш}$, $J_{и}$ — приведенные к шпинделю и к инструменту массы и моменты инерции; $C_{п}$, $C_{к}$ — приведенные к штанге продольная и крутильная жесткость.

Значения параметров, входящих в уравнения (7.4), приведены в табл. 7.1 для бурильной установки БУЭ-1М.

Таблица 7.1- Значение параметров для уравнения (7.4) для бурильной установки БУЭ-1М.

Параметры	Обозначение	Значение
Масса бурильной машины, кг	$m_{б.м}$	210
Скорость вращения шпинделя, рад/с	$\dot{\varphi}_{ш}$	15,7; 33,0; 76,6
Рабочая скорость подачи, м/с	$\dot{Y}_{б.м}$	0,024
Усилие подачи (максимальное), кН	$P_{п}$	17,0
Длина штанги, м	$L_{ш}$	3,5
Внешний диаметр штанги, м	D	0,032
Внутренний диаметр штанги, м	d	0,008
Мощность двигателя вращателя, кВт (марка ВАО 52—4)	N	7,5
Номинальная частота вращения, об/мин	$n_{ном}$	1460
Маховый момент ротора, Н·м ²	GD^2	2,34
Кратность максимального вращающего момента по отношению к номинальному	$\lambda_{м}$	2,6

Момент, развиваемый электродвигателем вращателя:

$$M_{\theta} = 2M_{\kappa} S_{\kappa} S_{\text{ном}} / (S_{\kappa}^2 + S_{\text{ном}}^2)$$

где $M_{\kappa} = 975 \lambda_m N / n_{\text{ном}}$ — критический момент, Н·м.

Критическое скольжение

$$S_{к} = S_{ном} \left[\lambda_{м} + \sqrt{(\lambda_{м} - 1)(\lambda_{м} + 1 + 2\alpha S_{ном})} \right] / [1 - 2\alpha S_{ном} (\lambda_{м} - 1)],$$

где $S_{ном} = 0,02662$ — номинальное скольжение; $\alpha=1$ - для двигателей нормального исполнения.

Таблица 7.2 - Значения рассчитанных параметров буровых штанг.

Тип штанги	Сечение, $\text{м}^2 \times 10^{-4}$	Длина $L_{ш}, \text{м}$	Масса, кг	Продоль- ная жест- кость $C_{п}$, $\text{Н/м} \times 10^3$	Крутиль- ная жест- кость $C_{к}$, $\text{Н-м/рад} \times$ $\times 10^3$	Момент инерции, $\text{кг-м}^2 \times 10^{-4}$
Сталь буровая $D=32 \text{ мм};$ $d=8 \text{ мм}$	7,54	1	5,88	15,07	8,38	8,14
		2	11,76	7,54	4,19	16,28
		3,5	20,60	4,31	2,33	28,49
Труба стальная $D=32 \text{ мм};$ $d=22 \text{ мм}$	4,24	1	3,31	8,48	3,2	4,0
		2	6,62	4,24	1,6	8,0
		3,5	11,59	2,42	0,9	14,1
Сталь витая $36 \times 18 \text{ мм}$	—	1	2,53	5,48	9,36	0,91
		2	5,06	3,24	4,68	1,84
		3,5	8,86	1,85	2,67	3,22

Остальные значения параметров: согласно методу Рэлея, позволяющего массу штанги представить как распределенную, к массе (моменту инерции) шпинделя и к массе (моменту инерции) инструмента необходимо прибавить $\frac{1}{3}$ массы (момента инерции) штанги.

Тогда, при $L_{\text{ш}} = 3,5$ м, $J = 1,271$ кг·м²; $J_{\text{и}} = 9,5 \cdot 10^{-4}$ кг·м²; $m_{\text{б.м}} = 216,8$ кг; $m_{\text{и}} = 6,8$ кг.

Использование этого метода весьма трудоемко, так как связано с разработкой сложных алгоритмов и большими затратами машинного времени. Кроме того, аналитические описания последовательности формирования сколов на забое и миграции мгновенной оси вращения резца пока еще не обладают достаточной для адекватного воспроизведения точностью.

Поэтому в расчетной схеме авторами был принят другой подход, основанный на установлении закономерностей процесса формирования нагрузок в целом на резце без влияния на него динамики системы. Суть подхода заключается в том, что для заданной конструкции бурового резца находят зависимости усилия $R_{и}$ и момента сопротивления $M_{и}$ от угла поворота $\varphi_{и}$ и описывают их посредством средних, и коэффициентов, учитывающих только динамику процесса разрушения пород буровым резцом:

$$R_{и} = P_{ср} K_p; \quad M_{и} = M_{ср} K_m.$$

7.1. Влияние частоты вращения инструмента на процесс бурения

Экспериментальные исследования были выполнены при бурении мрамора, песчаника, мелкозернистого песчаника, известняка с принудительной и свободной подачами практически острыми и затупленными резцами РП-42, БИ-741А, РУ-13М и РПД-42 на токарном и сверлильном стендах, колонковом сверле ЭБГП-1, которые показали, что при любых условиях при изменениях частоты вращения от 22 до 900 об/мин наблюдался значительный рост усилия подачи при принудительной подаче или значительное снижение подачи на оборот при свободной подаче. Интенсивность изменения крутящего момента от частоты была невысокой, а в ряде случаев отсутствовала.

На следующем слайде приведены типичные графики зависимости частоты вращения инструмента от его подачи при бурении мелкозернистого песчаника и известняка с контактной прочностью $P_k = 1500$ и 1130 МПа и абразивностью соответственно $a = 27$ и $1,4$ мг.

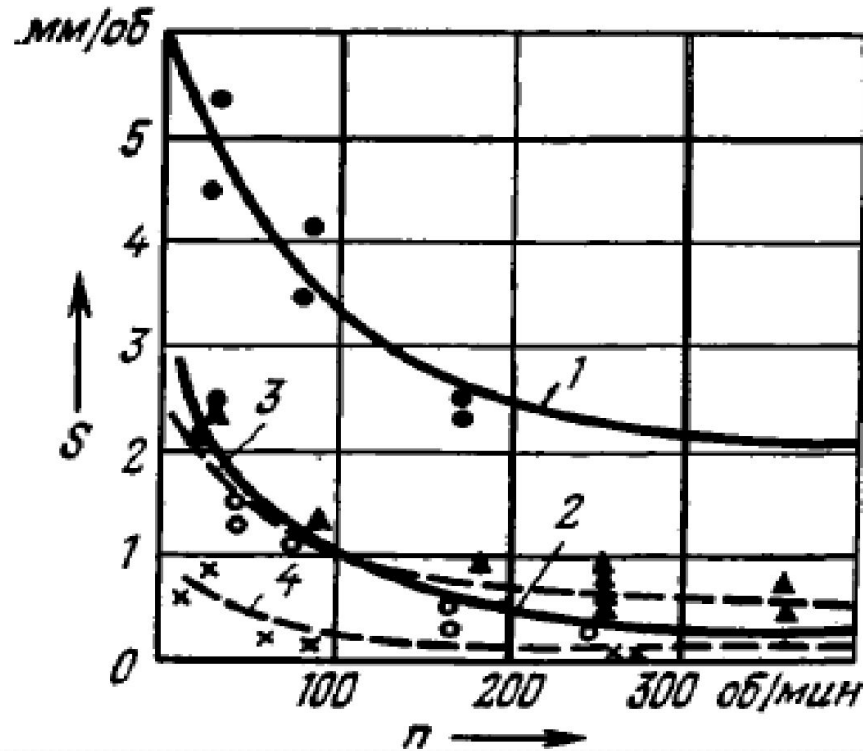


Рисунок 7.2 – Зависимости подачи на оборот от частоты вращения инструмента со свободной подачей:

1 — резец РП-42, $P_y = 4$ кН, $F_{зат} = 5$ мм²;
 2 — резец РП-42, $P_y = 6$ кН, $F_{зат} = 22$ мм² по
 песчанику с $P_K = 1500$ МПа, $a = 27$ мг; 3 —
 резец РПД-42, $P = 6$ кН, $F_{зат} = 5$ мм²; 4 —
 резец РП-42, $P = 4$ кН, $F_{зат} = 5$ мм², по из-
 вестняку с $P = 1130$ МПа, $a = 14$

Результаты обработки экспериментальных данных при бурении песчаника с контактной прочностью $P_k = 1776$ МПа и абразивностью 15,3 мг резцами БИ-741А при усилии подачи, равном 8; 12; 16; 20; 24; 28 кН, представлены на слайде:

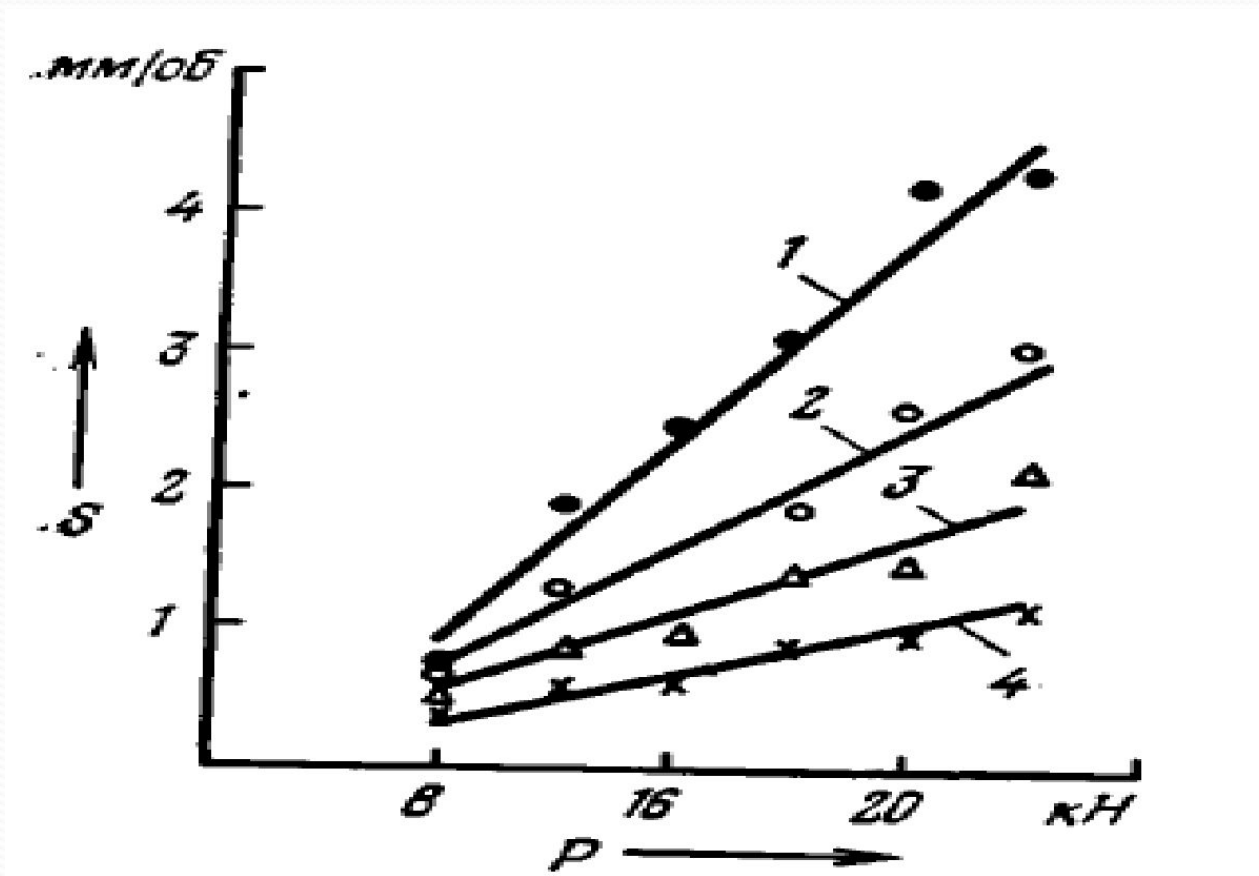


Рисунок 7.3 – Зависимость подачи инструмента от усилия подачи P и частоты вращения n :

1 – $n = 90$ об/мин.; 2 – $n = 155$ об/мин.; 3 – $n = 280$ об/мин.; 4 – $n = 435$ об/мин.

Увеличение усилия подачи и крутящего момента с увеличением частоты вращения является следствием влияния на физико-механические свойства породы скорости ее разрушения, проведены замеры усилия подачи и силы резания при резании известняка (того же блока породы, что и при бурении на сверлильном станке) острым стержневым резцом с шириной режущей кромки 8 мм на карусельном станке с толщиной стружки 1 мм. Из построенных по результатам этого эксперимента графиков (рис. 7.4) видно, что при изменении скорости резания в довольно широком диапазоне — от 0,7 до 3 м/с усилие подачи и сила резания остаются практически неизменными.

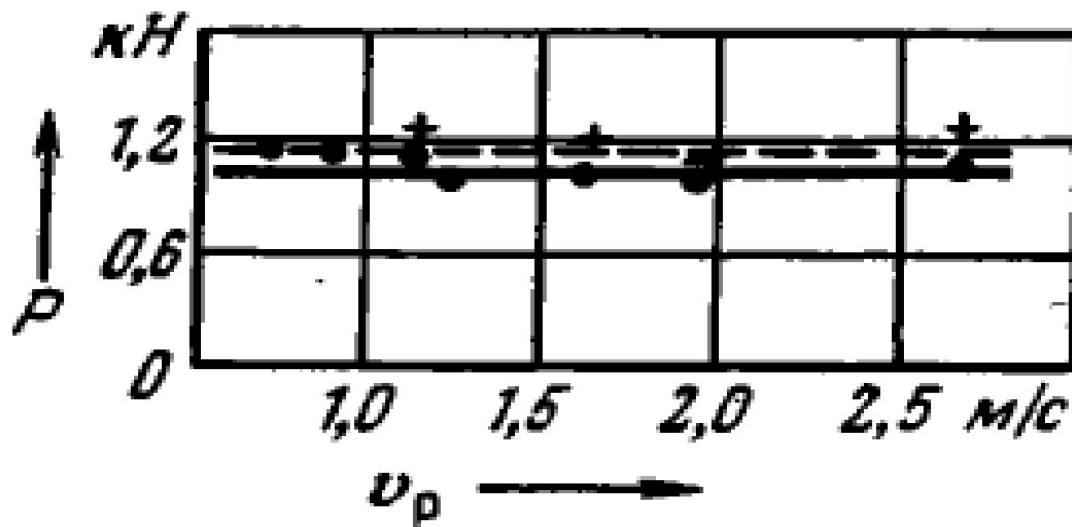



Рисунок 7.4 – Зависимость усилия резания P_z и усилия подачи P_y от скорости резания v_p (известняк $P_k = 1130$ Мпа, $a = 1,4$ мг)

Усилия подачи (Н) при бурении шпуров в зависимости от частоты вращения (об/мин) следующие:

	22 об/мин	251 об/мин
Усилие подачи, Н:		
при бурении резцом БИ-741А	1140	2160
при разбурировании шпура		
без центратора	720	1320
с центратором	840	1260



Таким образом, некоторое снижение интенсивности роста: усилий подачи при увеличении частоты вращения можно получить, применяя центрирующие устройства на резце, исключаящие его поперечные колебания.