

МИНИСТЕРСТВО НАУКИ И ВЫСШЕГО ОБРАЗОВАНИЯ РФ
ФЕДЕРАЛЬНОЕ ГОСУДАРСТВЕННОЕ БЮДЖЕТНОЕ ОБРАЗОВАТЕЛЬНОЕ
УЧРЕЖДЕНИЕ ВЫСШЕГО ОБРАЗОВАНИЯ
«ПЕНЗЕНСКИЙ ГОСУДАРСТВЕННЫЙ УНИВЕРСИТЕТ АРХИТЕКТУРЫ И
СТРОИТЕЛЬСТВА»

Институт экономики и менеджмента
Кафедра «Экономика, организация и управление производством»

РАСЧЁТНО-ГРАФИЧЕСКАЯ РАБОТА

по дисциплине «Организация и управление производственной деятельностью»

на тему:

«Выбор рационального варианта организации возведения объекта недвижимости в рамках
выбранной стратегии развития и производственной деятельности предприятий в
строительной сфере»

Автор работы: Гафаров М. З.

Группа: 22СТ1м

Обозначение: РГР-2069059-08.04.01-220851-23.

Направление: 08.04.01 «Строительство»

Руководитель работы: к.э.н. доцент Романенко М. И.

Работа защищена _____

Пенза 2023

Содержание

1. Исходные данные	3
2. Определение оптимальной продолжительности возведения здания	3
3. Расчёт эффекта по основным участникам инвестиционного процесса.....	13
4. Вариант контракта.....	19
5. Расчёт дисконтированных показателей эффективности инвестиций	20
5.1. Расчёт денежного потока и чистого дисконтированного дохода	20
5.2. Расчёт индекса рентабельности	21
5.3. Расчёт внутренней нормы доходности	22
Заключение	23
Список использованных источников	24
Приложение	25
Приложение А	25
Приложение Б	39

1. Исходные данные

Таблица 1.1.

Объект	5-ти эт. 120 кв. кирпичный жилой дом
Объём суммарных инвестиций K , млн. руб.	163,10
Общая трудоёмкость Q_i , чел.-дн.	15000
Продолжительность строительного процесса $t_{пр}$, мес	14

Нормативный срок t_n продолжительности строительства объекта

$$t_n = t_{п} + t_{рп} + t_{пр},$$

где $t_{п}$ – подготовительный период;

$t_{рп}$ – период развёртывания процесса по объекту;

$t_{пр}$ – период возведения здания.

$$t_{п} = (0,25 - 0,3)t_{пр} = 0,3 \cdot 14 = 4,2 \text{ мес};$$

$$t_{рп} = (0,1 - 0,15)t_{пр} = 0,15 \cdot 14 = 2,1 \text{ мес};$$

$$t_n = 4,2 + 2,1 + 14 = 20,3 \approx 21 \text{ мес.}$$

2. Определение оптимальной продолжительности возведения здания

1. Расчёт 1 варианта (характер распределения вложений – равномерный $\alpha_p = 0,5$; период окупаемости – базовый $T = 6,25$ лет).

1.1. Расчёт снижающих затрат.

$$S_1 = \frac{HP_1 t_p}{t_n} = \frac{\alpha_1 \alpha_2 \alpha_3 \alpha_{и} K t_p}{t_n} = \frac{0,95 \cdot 0,22 \cdot 0,5 \cdot 1,2 \cdot 163,10}{21} = 0,974,$$

где HP_1 – сумма накладных расходов, зависящих от длительности строительного процесса при его нормативной величине, руб.;

α_1 – коэффициент, показывающий долю сметной стоимости строительно-монтажных работ в общих капитальных вложениях на объект;

α_2 – коэффициент, показывающий долю накладных расходов в сметной стоимости объекта;

α_3 – коэффициент, отражающий долю анализируемой части накладных расходов;

$\alpha_{и}$ – коэффициент, учитывающий инфляционные процессы в строительстве;

K – объем капитальных вложений в строительство объекта, млн. руб.

Таблица 2.1.

Const	t_p , мес.	S_1 , млн. руб.
0,974	1	0,974
	2	1,948
	3	2,922
	4	3,896
	5	4,870
	6	5,844
	7	6,818
	8	7,792
	9	8,765

	10	9,739
	11	10,713
	12	11,687
	13	12,661
	14	13,635
	15	14,609
	16	15,583
	17	16,557
	18	17,531
	19	18,505
	20	19,479
	21	20,453

Размер затрат в незавершенное производство S_2

$$S_2 = \frac{\alpha_p E_{н1} \alpha_{и} K t_p}{F_d} = \frac{0,5 \cdot 0,16 \cdot 163,10 \cdot 1,2}{12} = 1,305,$$

где $E_{н1}$ – нормативный коэффициент эффективности капитальных вложений, равный 0,16;

F_d – число рабочих месяцев в году;

α_p – коэффициент, характеризующий вид распределения капитальных вложений K .

Таблица 2.2.

Const	t_p , мес.	S_2 , млн. руб.
1,305	1	1,305
	2	2,610
	3	3,914
	4	5,219
	5	6,524
	6	7,829
	7	9,134
	8	10,438
	9	11,743
	10	13,048
	11	14,353
	12	15,658
	13	16,962
	14	18,267
	15	19,572
	16	20,877
	17	22,182
	18	23,486
	19	24,791
	20	26,096
	21	27,401

Величина потерь народного хозяйства от неиспользования объектов, находящихся в стадии строительства, с учетом длительности возведения зданий и сооружений (S_3) рассчитывается по формуле

$$S_3 = \frac{\alpha_p E_{H2} \alpha_i K t_p}{F_d} = \frac{0,5 \cdot 0,25 \cdot 163,10 \cdot 1,2}{12} = 2,039,$$

где E_{H2} – нормативный коэффициент эффективности капитальных вложений для отрасли, эксплуатирующей здание или сооружение, равный 0,25.

Таблица 2.3.

Const	t_p , мес.	S_3 , млн. руб.
2,039	1	2,039
	2	4,078
	3	6,116
	4	8,155
	5	10,194
	6	12,233
	7	14,271
	8	16,310
	9	18,349
	10	20,388
	11	22,426
	12	24,465
	13	26,504
	14	28,543
	15	30,581
	16	32,620
	17	34,659
	18	36,698
	19	38,736
	20	40,775
	21	42,814

1.2. Расчёт возрастающих затрат.

Накладные расходы S_4 , зависящие от численности рабочих, изменяются в связи с необходимостью дополнительного привлечения трудовых ресурсов:

$$S_4 = \frac{HP_2 t_H}{K_{r1} t_p} = \frac{\alpha_1 \alpha_2 \alpha_i \alpha'_p K t_H}{K_{r1} t_p} = \frac{0,95 \cdot 0,22 \cdot 1,2 \cdot 0,34 \cdot 163,10 \cdot 21}{0,87} = 335,707,$$

где HP_2 – сумма накладных расходов, зависящих от численности рабочих, руб.;

α'_p – коэффициент, отражающий долю анализируемой части накладных расходов (0,3-0,35), принимаем 0,34;

K_{r1} – коэффициент надежности процесса с учетом трудовых ресурсов (0,08-0,88), принимаем 0,87.

Таблица 2.4.

Const	t_p , мес.	S_4 , млн. руб.
335,707	1	335,707
	2	167,854
	3	111,902
	4	83,927
	5	67,141

	6	55,951
	7	47,958
	8	41,963
	9	37,301
	10	33,571
	11	30,519
	12	27,976
	13	25,824
	14	23,979
	15	22,380
	16	20,982
	17	19,747
	18	18,650
	19	17,669
	20	16,785
	21	15,986

Заработная плата рабочих S_5 с учетом применения премиальных систем

$$S_5 = \frac{\alpha_4 \alpha_5 \alpha_{\text{и}} Q_i F_{\text{д}} C_1}{t_p} = 0,01 \cdot 1 \cdot 1,2 \cdot 15000 \cdot 12 \cdot 0,002 = 4,320,$$

где α_4 – коэффициент доплат к заработной плате при сокращении продолжительности строительства (0,005-0,01), принимаем 0,01;

α_5 – коэффициент, учитывающий часть рабочих, находящихся на премиальной оплате труда, принимаем 1,00;

Q_i – трудоемкость возведения зданий и сооружений, чел.-дн.;

C_1 – дневная тарифная ставка среднего разряда рабочих, руб., принимаем 2000 руб.

Таблица 2.5.

Const	t_p , мес.	S_5 , млн. руб.
4,320	1	4,320
	2	2,160
	3	1,440
	4	1,080
	5	0,864
	6	0,720
	7	0,617
	8	0,540
	9	0,480
	10	0,432
	11	0,393
	12	0,360
	13	0,332
	14	0,309
	15	0,288
	16	0,270
	17	0,254
	18	0,240
	19	0,227

	20	0,216
	21	0,206

Расходы по эксплуатации машин и механизмов S_6

$$S_6 = \sum_{i=1}^m \frac{V_m \alpha_i Z_m}{P_i n \alpha_6 K_{r2} \beta_1 t_p} = \frac{12000 \cdot 1,2 \cdot 0,12}{300 \cdot 0,6 \cdot 0,91 \cdot 0,97} + \frac{630 \cdot 1,2 \cdot 0,2}{35 \cdot 0,6 \cdot 0,91 \cdot 0,97} + \frac{3600 \cdot 1,2 \cdot 0,15}{500 \cdot 0,6 \cdot 0,91 \cdot 0,97} = 21,48,$$

где V_m – объем строительных механизированных работ в физических единицах (m^3);

Z_m – затраты на строительные механизированные работы, млн. руб./см.;

P_i – производительность i -й машины (дневная), m^3 ;

n – число смен работы i -й машины;

α_6 – интегральный коэффициент использования i -й машины во времени и по производительности, принимаем 0,6;

m – число видов механизированных работ;

K_{r2} – коэффициент надежности работы строительных машин (0,90-0,91, принимаем 0,9);

β_1 – коэффициент, учитывающий увеличение единовременных затрат на транспорте средства при более интенсивном потреблении материалов и изделий, принимаем 0,97.

Таблица 2.6.

Const	t_p , мес.	S_6 , млн. руб.
21,480	1	21,480
	2	10,740
	3	7,160
	4	5,370
	5	4,296
	6	3,580
	7	3,069
	8	2,685
	9	2,387
	10	2,148
	11	1,953
	12	1,790
	13	1,652
	14	1,534
	15	1,432
	16	1,342
	17	1,264
	18	1,193
	19	1,131
	20	1,074
	21	1,023

Затраты на строительство временных зданий и сооружений S_7 для обслуживания дополнительного числа рабочих:

$$S_7 = \frac{Z_2 Q_i \alpha_i}{\alpha_7 n t_p} = \frac{0,03 \cdot 15000 \cdot 1,2}{1,18 \cdot 1} = 457,627,$$

где Z_2 – затраты на материалы к сборно-разборным зданиям, тыс. руб./чел., чел., принимаем 0,03 млн. руб./чел.;

α_7 – коэффициент, учитывающий неоднородность работ и различную загрузку рабочих по сменам (1,15-1,20), принимаем 1,18;

n – число смен работы на объекте, принимаем 1.

Таблица 2.7.

Const	t_p , мес.	S_7 , млн. руб.
457,627	1	457,627
	2	228,814
	3	152,542
	4	114,407
	5	91,525
	6	76,271
	7	65,375
	8	57,203
	9	50,847
	10	45,763
	11	41,602
	12	38,136
	13	35,202
	14	32,688
	15	30,508
	16	28,602
	17	26,919
	18	25,424
	19	24,086
	20	22,881
	21	21,792

Капитальные вложения в смежные отрасли:

– в промышленность строительных материалов

$$S_8 = \frac{KF_d \alpha_i}{t_p 10^3 K_{ГЗ} \alpha_8} \sum_{i=1}^n K'_{уд i} V'_i E'_{ni},$$

где $K_{ГЗ}$ – коэффициент, учитывающий надежность материально-технического снабжения, равный 0,75;

α_8 – коэффициент, учитывающий равномерность использования ресурсов, принимаем $\alpha_8 = 0,5$;

$K'_{уд i}$ – удельные капитальные вложения на производство единицы i -го вида продуктов, руб./т;

V'_i – объем i -го вида, материала, изделия конструкции на 1 млн. руб. строительно-монтажных работ по отрасли;

E'_{hi} – коэффициент экономической эффективности отрасли, выпускающей i -ю продукцию.

$$const_1 = \frac{KF_d \alpha_{и}}{10^3 K_{г3} \alpha_8} = \frac{163,10 \cdot 12 \cdot 1,2}{10^3 \cdot 0,75 \cdot 0,5} = 6,263;$$

$$const_2 = \sum_{i=1}^n K'_{ydi} V'_i E'_{hi} = \frac{60,6 \cdot 2300000 \cdot 0,16}{10^6} + \frac{285 \cdot 75000 \cdot 0,16}{10^6} = 25,721;$$

Таблица 2.8.

Const ₁	Const ₂	t_p , мес.	S_8 , млн. руб.
6,263	25,721	1	161,090
		2	80,545
		3	53,697
		4	40,273
		5	32,218
		6	26,848
		7	23,013
		8	20,136
		9	17,899
		10	16,109
		11	14,645
		12	13,424
		13	12,392
		14	11,506
		15	10,739
		16	10,068
		17	9,476
		18	8,949
		19	8,478
		20	8,055
		21	7,671

– в производство металлоконструкций:

$$S_9 = \frac{KF_d \alpha_{и}}{t_p 10^3 K_{г3} \alpha_8} \sum_{i=1}^n K''_{ydi} V''_i E''_{hi}.$$

$$const_2 = \sum_{i=1}^n K''_{ydi} V''_i E''_{hi} = \frac{243 \cdot 80000 \cdot 0,16}{10^6} = 3,11;$$

Таблица 2.9.

Const ₁	Const ₂	t_p , мес.	S_9 , млн. руб.
6,263	3,110	1	19,481
		2	9,740
		3	6,494
		4	4,870
		5	3,896
		6	3,247
		7	2,783

	8	2,435
	9	2,165
	10	1,948
	11	1,771
	12	1,623
	13	1,499
	14	1,391
	15	1,299
	16	1,218
	17	1,146
	18	1,082
	19	1,025
	20	0,974
	21	0,928

– в машиностроение:

$$S_{10} = \frac{KF_d \alpha_n}{t_p 10^3 K_{r3} \alpha_8} \sum_{i=1}^n K_{ydi}''' V_i''' E_{ni}'''.$$

$$const_2 = \sum_{i=1}^n K_{ydi}''' V_i''' E_{ni}''' = \frac{1574 \cdot 30000 \cdot 0,16}{10^6} = 7,555;$$

Таблица 2.10.

Const ₁	Const ₂	t _p , мес.	S ₁₀ , млн. руб.
6,263	7,555	1	47,319
		2	23,659
		3	15,773
		4	11,830
		5	9,464
		6	7,886
		7	6,760
		8	5,915
		9	5,258
		10	4,732
		11	4,302
		12	3,943
		13	3,640
		14	3,380
		15	3,155
		16	2,957
		17	2,783
		18	2,629
		19	2,490
		20	2,366
		21	2,253

Анализируя совместно все изменяющие затраты и величину эффекта от сокращения длительности процесса, можно определить для каждого значения суммарное значение сельскохозяйственных затрат $S_{общ_i}$, минимальная величина

которых соответствует оптимальной (рациональной) для данных условий длительности функционирования процесса.

$$S_{\text{общ}i} = \sum_{i=1}^{10} S_i.$$

Таблица 2.11.

t_p , мес.	S_1	S_2	S_3	S_4	S_5	S_6	S_7	S_8	S_9	S_{10}	$S_{\text{общ}}$
	млн. руб.										
1	0,974	1,305	2,039	335,707	4,320	21,480	457,627	161,090	19,481	47,319	1051,341
2	1,948	2,610	4,078	167,854	2,160	10,740	228,814	80,545	9,740	23,659	532,147
3	2,922	3,914	6,116	111,902	1,440	7,160	152,542	53,697	6,494	15,773	361,960
4	3,896	5,219	8,155	83,927	1,080	5,370	114,407	40,273	4,870	11,830	279,026
5	4,870	6,524	10,194	67,141	0,864	4,296	91,525	32,218	3,896	9,464	230,992
6	5,844	7,829	12,233	55,951	0,720	3,580	76,271	26,848	3,247	7,886	200,409
7	6,818	9,134	14,271	47,958	0,617	3,069	65,375	23,013	2,783	6,760	179,797
8	7,792	10,438	16,310	41,963	0,540	2,685	57,203	20,136	2,435	5,915	165,418
9	8,765	11,743	18,349	37,301	0,480	2,387	50,847	17,899	2,165	5,258	155,193
10	9,739	13,048	20,388	33,571	0,432	2,148	45,763	16,109	1,948	4,732	147,877
11	10,713	14,353	22,426	30,519	0,393	1,953	41,602	14,645	1,771	4,302	142,676
12	11,687	15,658	24,465	27,976	0,360	1,790	38,136	13,424	1,623	3,943	139,062
13	12,661	16,962	26,504	25,824	0,332	1,652	35,202	12,392	1,499	3,640	136,668
14	13,635	18,267	28,543	23,979	0,309	1,534	32,688	11,506	1,391	3,380	135,232
15	14,609	19,572	30,581	22,380	0,288	1,432	30,508	10,739	1,299	3,155	134,564
16	15,583	20,877	32,620	20,982	0,270	1,342	28,602	10,068	1,218	2,957	134,519
17	16,557	22,182	34,659	19,747	0,254	1,264	26,919	9,476	1,146	2,783	134,987
18	17,531	23,486	36,698	18,650	0,240	1,193	25,424	8,949	1,082	2,629	135,883
19	18,505	24,791	38,736	17,669	0,227	1,131	24,086	8,478	1,025	2,490	137,139
20	19,479	26,096	40,775	16,785	0,216	1,074	22,881	8,055	0,974	2,366	138,701
21	20,453	27,401	42,814	15,986	0,206	1,023	21,792	7,671	0,928	2,253	140,526

Выделенные строки содержат информацию об оптимальном варианте инвестирования при данном распределении капитальных вложений и при определенной норме доходности. В варианте В-1 ($T_{\text{ок}} = 6,25$ лет, $\alpha_p = 0,5$) минимальные затраты на строительство – 134,519 млн. руб. обеспечиваются при сроке строительства 16 месяцев. Это и есть оптимальный срок строительства для В-1.

На примере данных таблицы построим графики, изображающие изменение затрат во времени, построим кривую общих затрат и графически определим рациональный вариант возведения объекта и использования инвестиций.

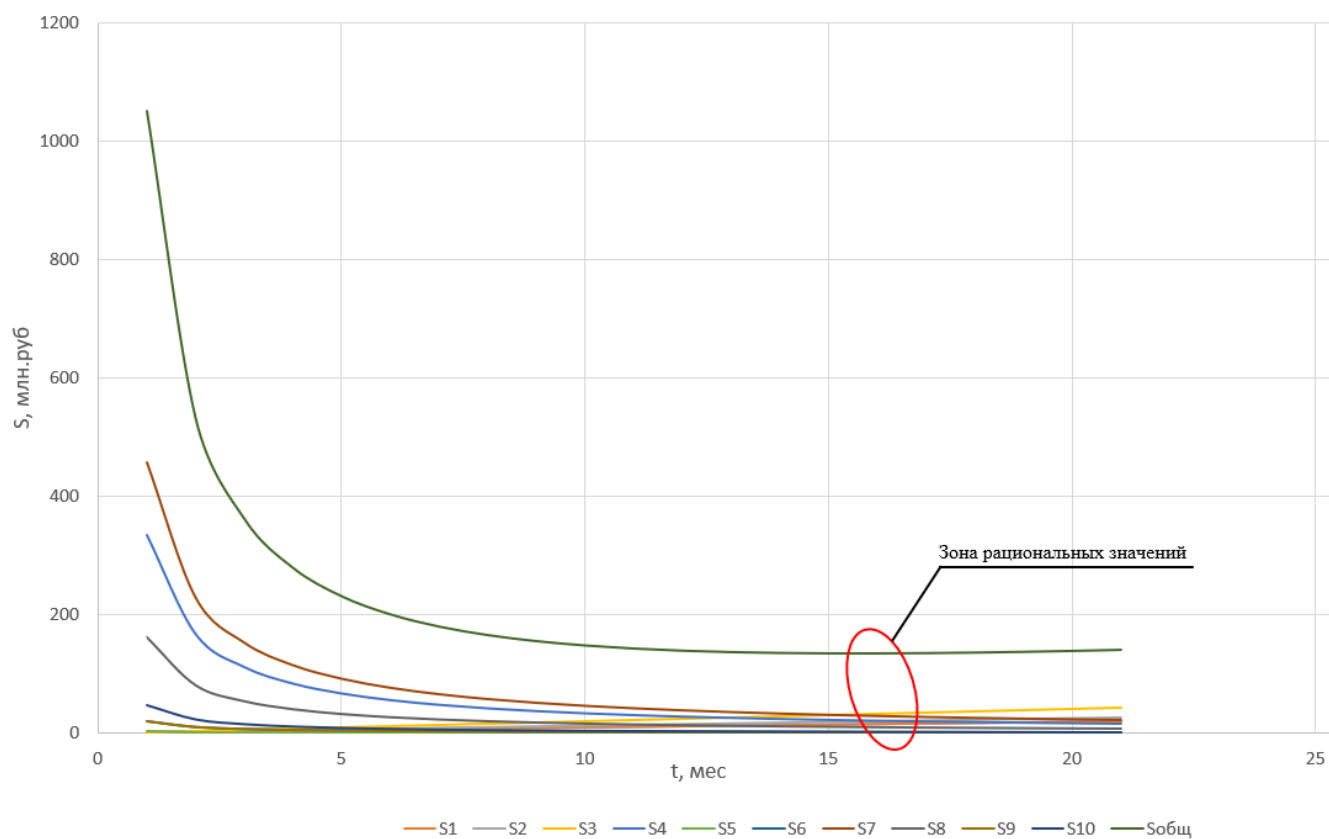


Рис. 1. Определение рационального варианта возведения объекта и использования капитальных вложений для В-1.

3. Расчёт эффекта по основным участникам инвестиционного процесса.

В сводной таблице 3.1 представлено сравнение оптимальных вариантов инвестирования с базовым. На основе анализа полученных данных определим наилучший вариант инвестирования для генерального подрядчика.

Таблица 3.1.

№	$T_{ок}$	α	t_p	$S_{общ}$	$t_{баз}$	$S_{баз}$	Δt	ΔS	Примечание
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
B-1	6,25	0,5	16	134,519	21	1222,369	5	1087,850	
B-2	6,25	0,333	18	115,420	21	1222,369	3	1106,949	
B-3	6,25	0,25	20	105,265	21	1222,369	1	1117,104	
B-4	6,25	0,2	21	98,397	21	1222,369	0	1123,972	
B-5	6,25	0,667	14	150,867	21	1222,369	7	1071,502	
B-6	6,25	0,625	14	147,403	21	1222,369	7	1074,966	
B-7	6,25	0,75	13	158,401	21	1222,369	8	1063,968	
B-8	6,25	0,8	13	162,747	21	1222,369	8	1059,622	
B-9	2	0,5	10	211,046	21	1222,369	11	1011,323	
B-10	2	0,333	11	166,993	21	1222,369	10	1055,376	
B-11	2	0,25	12	143,902	21	1222,369	9	1078,467	
B-12	2	0,2	13	129,364	21	1222,369	8	1093,005	
B-13	2	0,667	9	252,805	21	1222,369	12	969,564	
B-14	2	0,625	9	242,353	21	1222,369	12	980,016	
B-15	2	0,75	9	273,461	21	1222,369	12	948,908	
B-16	2	0,8	8	285,763	21	1222,369	13	936,606	$\Delta S \rightarrow \min$, $\Delta t \rightarrow \max$, оптимальный для заказчика
B-17	3	0,5	11	177,001	21	1222,369	10	1045,368	
B-18	3	0,333	13	141,656	21	1222,369	8	1080,713	
B-19	3	0,25	14	123,242	21	1222,369	7	1099,127	
B-20	3	0,2	15	111,737	21	1222,369	6	1110,632	
B-21	3	0,667	11	210,908	21	1222,369	10	1011,461	
B-22	3	0,625	11	202,379	21	1222,369	10	1019,99	
B-23	3	0,75	10	227,409	21	1222,369	11	994,96	
B-24	3	0,8	10	237,205	21	1222,369	11	985,164	
B-25	4	0,5	13	157,188	21	1222,369	8	1065,181	
B-26	4	0,333	14	127,076	21	1222,369	7	1095,293	
B-27	4	0,25	15	111,472	21	1222,369	6	1110,897	
B-28	4	0,2	16	101,751	21	1222,369	5	1120,618	
B-29	4	0,667	12	186,258	21	1222,369	9	1036,111	
B-30	4	0,625	12	179,033	21	1222,369	9	1043,336	
B-31	4	0,75	12	200,530	21	1222,369	9	1021,839	
B-32	4	0,8	12	209,130	21	1222,369	9	1013,239	
B-33	5	0,5	14	144,064	21	1222,369	7	1078,305	
B-34	5	0,333	15	117,500	21	1222,369	6	1104,869	
B-35	5	0,25	16	103,796	21	1222,369	5	1118,573	
B-36	5	0,2	17	95,291	21	1222,369	4	1127,078	$\Delta S \rightarrow \max$, $\Delta t \rightarrow \min$, оптимальный для подрядчика
B-37	5	0,667	13	169,871	21	1222,369	8	1052,498	

В-38	5	0,625	13	163,481	21	1222,369	8	1058,888	
В-39	5	0,75	13	182,496	21	1222,369	8	1039,873	
В-40	5	0,8	13	190,103	21	1222,369	8	1032,266	

Из выявленных оптимальных решений для подрядчика выберем два крайних варианта инвестирования: вариант В-16, когда $\Delta S \rightarrow \min$ и $\Delta t \rightarrow \max$ и вариант В-36, когда $\Delta S \rightarrow \max$ и $\Delta t \rightarrow \min$.

В-16 имеет следующие параметры: суммарные затраты 936,606 млн. руб., срок строительства 8 месяцев, период окупаемости 2 года, коэффициент распределения инвестиций 0,8 соответствует неравномерно-убывающему (по закону вогнутой кубической параболы) потреблению ресурсов. В контракт ген. подрядчику выгодно заложить максимальный срок строительства – 21 месяц и соответствующие ему затраты 1222,369 млн. руб. Это позволит подрядчику при прочих равных условиях сократить срок строительства с 21 месяца (контрактный срок строительства) до 8 месяцев (расчетный срок строительства). Это обеспечивает подрядчику возможность достижения различных видов эффектов, а также снижение рисков. Однако в этом случае подрядчик имеет минимальное сокращение затрат ΔS , что ведет к уменьшению общего эффекта. Возникает риск нехватки финансовых ресурсов в случае непредвиденных расходов.

В-36 имеет следующие параметры: суммарные затраты 1127,078 млн. руб., срок строительства 17 месяцев, период окупаемости 5 лет, коэффициент распределения инвестиций 0,2. Данный вариант обеспечивает получение максимального эффекта от сокращения затрат. В контракт ген. подрядчиком будет заложен максимальный срок строительства – 21 месяц и соответствующие ему затраты 1222,369 млн. руб.

Рассчитаем эффекты подрядчика для предложенных вариантов и проведем их количественную оценку.

Эффекты от сокращения сроков строительства

Рассчитаем условно-постоянную часть расходов в составе сметной стоимости строительства:

$$C_{\text{уп}} = C_{\text{Н}} + C_{\text{Э}} + C_{\text{З}} + C_{\text{ЗП}} = 102,050 + 23,768 + 6,536 + 79,228 = 211,582 \text{ млн. руб.,}$$

$C_{\text{Н}}$ – расходы на административно-хозяйственные нужды

$$C_{\text{Н}} = \frac{C_{\text{СМ}} K_{\text{Н}} K_{\text{У}}}{(1 + K_{\text{Н}})(1 + K_{\text{П}})} = \frac{1222,369 \cdot 0,22 \cdot 0,5}{(1 + 0,22) \cdot (1 + 0,08)} = 102,050 \text{ млн. руб.,}$$

где $C_{\text{СМ}}$ – стоимость СМР;

$K_{\text{Н}}$ – коэффициент накладных расходов, принимаем равным 0,22;

$K_{\text{У}}$ – коэффициент управления расходами, принимаем равным 0,5;

$K_{\text{П}}$ – коэффициент плановых накоплений, принимаем равным 0,08.

$C_{\text{Э}}$ – расходы на эксплуатацию машин и механизмов

$$C_{\text{Э}} = \frac{C_{\text{СМ}} K_{\text{Э}} K_{\text{Э}}''}{(1 + K_{\text{П}})} = \frac{1222,369 \cdot 0,07 \cdot 0,3}{(1 + 0,08)} = 23,768 \text{ млн. руб.,}$$

где K_3 – удельный вес затрат на эксплуатацию машин и механизмов, принимаем равным 0,07;

K_3'' – доля условно-постоянных расходов на эксплуатацию машин и механизмов, принимаем равным 0,3.

C_3 – условно-постоянные заготовительно-складские расходы

$$C_3 = \frac{C_{CM} K_M K_3 K_3''}{(1 + K_{\Pi})} = \frac{1222,369 \cdot 0,5 \cdot 0,021 \cdot 0,55}{(1 + 0,08)} = 6,536 \text{ млн. руб.},$$

где K_M – удельный вес затрат на материалы в стоимости СМР, принимаем равным 0,5;

K_3 – средний размер заготовительно-складских расходов в затратах на материалы, принимаем равным 0,021;

K_3'' – доля условно-постоянных расходов в заготовительно-складских затратах, принимаем равным 0,55.

$C_{3\Pi}$ – условно-постоянные расходы по заработной плате

$$C_{3\Pi} = \frac{C_{CM} Z K_{3\Pi}}{(1 + K_{\Pi})} = \frac{1222,369 \cdot 0,2 \cdot 0,35}{(1 + 0,08)} = 79,228 \text{ млн. руб.},$$

где Z – удельный вес заработной платы в стоимости СМР, принимаем равным 0,2;

$K_{3\Pi}$ – коэффициент заработной платы, принимаем равным 0,35.

Расчёт эффектов на этапе строительства (для подрядчика)

Эффект от сокращения условно-постоянной части расходов:

$$\mathcal{E}_H = C_{y\Pi} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_H}\right) = 211,582 \cdot \left(1 - \frac{17}{21}\right) = 40,301 \text{ млн. руб.}$$

Эффект от высвобождения основных фондов:

$$\mathcal{E}_{OC} = \frac{\Phi_{OC}}{T_{OK}} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_H}\right) = \frac{1}{5} \cdot \left(1 - \frac{17}{21}\right) = 0,038 \text{ млн. руб.},$$

где Φ_{OC} – величина основных производственных фондов, принимаем равной 1 млн. руб.

Эффект от сокращения оборотных средств:

$$\mathcal{E}_{OB} = \frac{\Phi_{OB}}{T_{OK}} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_H}\right) = \frac{0,5}{5} \cdot \left(1 - \frac{17}{21}\right) = 0,019 \text{ млн. руб.},$$

где Φ_{OB} – величина основных производственных фондов, принимаем равной 0,5 млн. руб.

Эффект по фонду заработной платы:

$$\begin{aligned} \mathcal{E}_C &= C_{CM} \cdot Z \cdot \left(1 - \frac{100 + \Pi_3}{100 + \Pi_{\Pi}}\right) = 1222,369 \cdot 0,2 \cdot \left(1 - \frac{100 + 3}{100 + 10}\right) = \\ &= 15,557 \text{ млн. руб.}, \end{aligned}$$

где Π_3 – прирост заработной платы за счет совершенствования организации управления производством на основе научно-технического прогресса, принимаем равным 3%;

Π_{Π} – прирост производительности труда, принимаем равным 10%.

Эффект от уменьшения переменной части накладных расходов за счет сокращения фонда заработной платы:

$$\mathcal{E}_3 = \mathcal{E}_c \cdot 0,15 = 15,557 \cdot 0,15 = 2,334 \text{ млн. руб.}$$

Эффект от уменьшения переменной части накладных расходов от внедрения НИОКР:

$$\mathcal{E}_Q = Q \cdot 0,06 = 15000 \cdot 0,06 = 900 \text{ млн. руб.}$$

Тогда общий эффект будет равен сумме всех эффектов:

$$\mathcal{E} = \mathcal{E}_H + \mathcal{E}_{OC} + \mathcal{E}_{OB} + \mathcal{E}_c + \mathcal{E}_3 + \mathcal{E}_Q = 40,301 + 0,038 + 0,019 + 15,557 + 2,334 + 900 = 958,249 \text{ млн. руб.}$$

Общий эффект подрядчика включает также ΔS :

$$\mathcal{E}_{\text{общ}}^{\text{ГП}} = \mathcal{E} + \Delta S = 958,249 + 1127,078 = 2085,327 \text{ млн. руб.}$$

Таблица 3.2.

№	\mathcal{E}_H	\mathcal{E}_{OC}	\mathcal{E}_{OB}	\mathcal{E}_c	\mathcal{E}_3	\mathcal{E}_Q	\mathcal{E}	$\mathcal{E}_{\text{общ}}^{\text{ГП}}$	$C_{\text{уп}}$	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
1	50,377	0,048	0,024	15,557	2,334	900	968,339	2056,189	211,582	
2	30,226	0,029	0,014	15,557	2,334	900	948,160	2055,109	211,582	
3	10,075	0,010	0,005	15,557	2,334	900	927,981	2045,085	211,582	
4	0,000	0,000	0,000	15,557	2,334	900	917,891	2041,863	211,582	
5	70,527	0,067	0,033	15,557	2,334	900	988,518	2060,020	211,582	
6	70,527	0,067	0,033	15,557	2,334	900	988,518	2063,484	211,582	
7	80,603	0,076	0,038	15,557	2,334	900	998,608	2062,576	211,582	
8	80,603	0,076	0,038	15,557	2,334	900	998,608	2058,230	211,582	
9	110,829	0,105	0,052	15,557	2,334	900	1028,877	2040,200	211,582	
10	100,753	0,095	0,048	15,557	2,334	900	1018,787	2074,163	211,582	
11	90,678	0,086	0,043	15,557	2,334	900	1008,698	2087,165	211,582	
12	80,603	0,076	0,038	15,557	2,334	900	998,608	2091,613	211,582	max
13	120,904	0,114	0,057	15,557	2,334	900	1038,966	2008,530	211,582	
14	120,904	0,114	0,057	15,557	2,334	900	1038,966	2018,982	211,582	
15	120,904	0,114	0,057	15,557	2,334	900	1038,966	1987,874	211,582	
16	130,979	0,124	0,062	15,557	2,334	900	1049,056	1985,662	211,582	min
17	100,753	0,095	0,048	15,557	2,334	900	1018,787	2064,155	211,582	
18	80,603	0,076	0,038	15,557	2,334	900	998,608	2079,321	211,582	
19	70,527	0,067	0,033	15,557	2,334	900	988,518	2087,645	211,582	
20	60,452	0,057	0,029	15,557	2,334	900	978,429	2089,061	211,582	
21	100,753	0,095	0,048	15,557	2,334	900	1018,787	2030,248	211,582	
22	100,753	0,095	0,048	15,557	2,334	900	1018,787	2038,777	211,582	
23	110,829	0,105	0,052	15,557	2,334	900	1028,877	2023,837	211,582	
24	110,829	0,105	0,052	15,557	2,334	900	1028,877	2014,041	211,582	
25	80,603	0,076	0,038	15,557	2,334	900	998,608	2063,789	211,582	
26	70,527	0,067	0,033	15,557	2,334	900	988,518	2083,811	211,582	

27	60,452	0,057	0,029	15,557	2,334	900	978,429	2089,326	211,582	
28	50,377	0,048	0,024	15,557	2,334	900	968,339	2088,957	211,582	
29	90,678	0,086	0,043	15,557	2,334	900	1008,698	2044,809	211,582	
30	90,678	0,086	0,043	15,557	2,334	900	1008,698	2052,034	211,582	
31	90,678	0,086	0,043	15,557	2,334	900	1008,698	2030,537	211,582	
32	90,678	0,086	0,043	15,557	2,334	900	1008,698	2021,937	211,582	
33	70,527	0,067	0,033	15,557	2,334	900	988,518	2066,823	211,582	
34	60,452	0,057	0,029	15,557	2,334	900	978,429	2083,298	211,582	
35	50,377	0,048	0,024	15,557	2,334	900	968,339	2086,912	211,582	
36	40,301	0,038	0,019	15,557	2,334	900	958,249	2085,327	211,582	
37	80,603	0,076	0,038	15,557	2,334	900	998,608	2051,106	211,582	
38	80,603	0,076	0,038	15,557	2,334	900	998,608	2057,496	211,582	
39	80,603	0,076	0,038	15,557	2,334	900	998,608	2038,481	211,582	
40	80,603	0,076	0,038	15,557	2,334	900	998,608	2030,874	211,582	

Расчёт эффектов на этапе строительства (для заказчика)

Эффект от сокращения условно-постоянной части расходов:

$$\mathcal{E}_H = C_{\text{УП}} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_H}\right) = 211,582 \cdot \left(1 - \frac{8}{21}\right) = 130,979 \text{ млн. руб.}$$

Эффект от высвобождения основных фондов:

$$\mathcal{E}_{\text{ОС}} = \frac{\Phi_{\text{ОС}}}{T_{\text{ОК}}} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_H}\right) = \frac{1}{5} \cdot \left(1 - \frac{8}{21}\right) = 0,124 \text{ млн. руб.}$$

Эффект от сокращения оборотных средств:

$$\mathcal{E}_{\text{ОБ}} = \frac{\Phi_{\text{ОБ}}}{T_{\text{ОК}}} \cdot \left(1 - \frac{t_p}{t_H}\right) = \frac{0,5}{5} \cdot \left(1 - \frac{8}{21}\right) = 0,062 \text{ млн. руб.}$$

Эффект по фонду заработной платы, эффект от уменьшения переменной части накладных расходов за счет сокращения фонда заработной платы, эффект от уменьшения переменной части накладных расходов за счет внедрения НИОКР остаются постоянными.

Тогда общий эффект будет равен сумме всех эффектов:

$$\mathcal{E} = \mathcal{E}_H + \mathcal{E}_{\text{ОС}} + \mathcal{E}_{\text{ОБ}} + \mathcal{E}_C + \mathcal{E}_3 + \mathcal{E}_Q = 130,979 + 0,124 + 0,062 + 15,557 + 2,334 + 900 = 1049,056 \text{ млн. руб.}$$

Общий эффект подрядчика включает также ΔS :

$$\mathcal{E}_{\text{общ}}^{\text{ГП}} = \mathcal{E} + \Delta S = 1049,056 + 936,606 = 1985,662 \text{ млн. руб.}$$

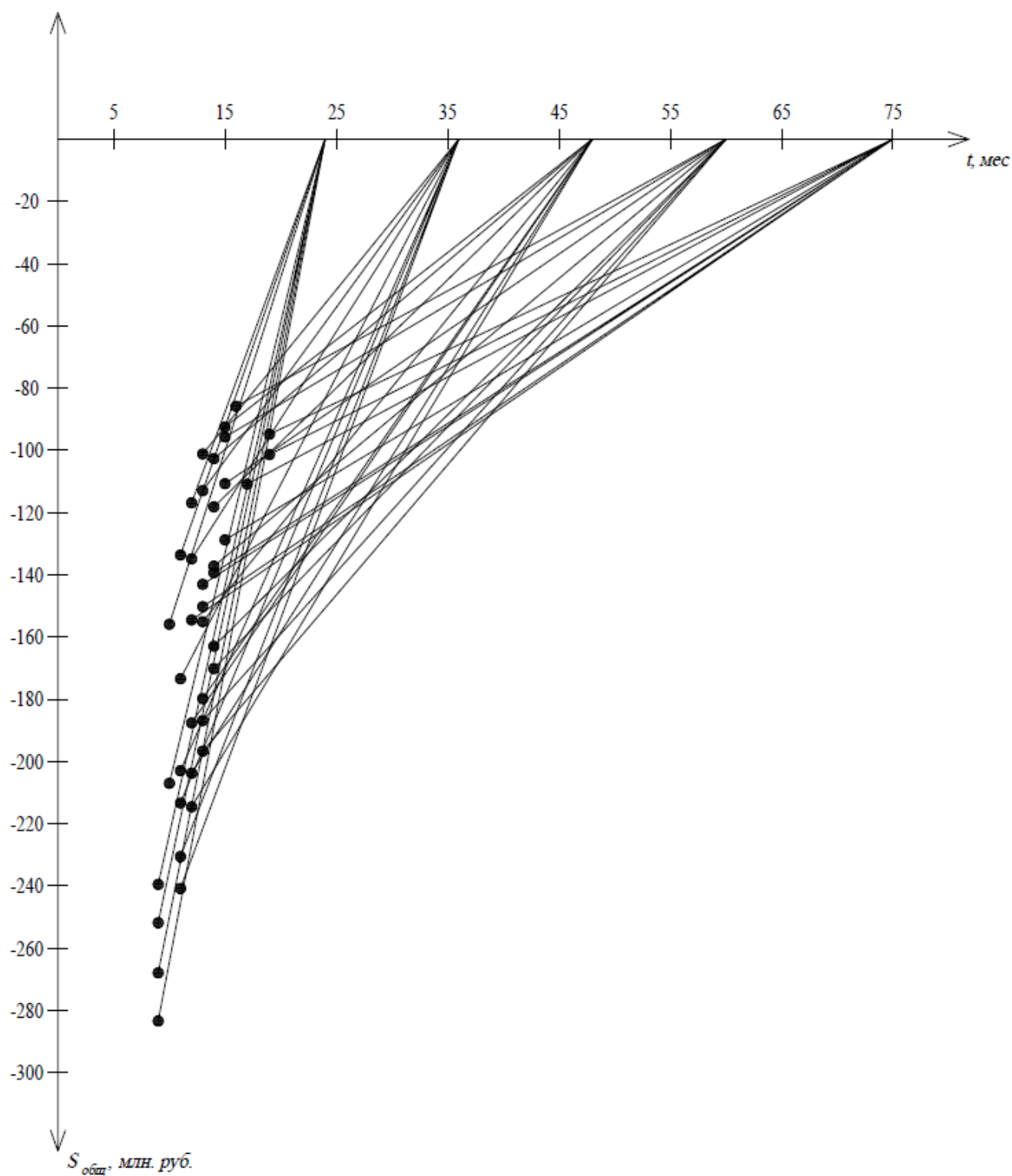


Рис. 3.1 Варианты рационального размещения инвестиций и определение нормативного срока окупаемости объекта

4. Вариант контракта

Контракт, заключенный между подрядчиком и заказчиком, должен максимально учитывать интересы обеих сторон. Понятно, что подрядчику выгодно заложить в контракт максимальный срок строительства 21 месяц и максимальные затраты 1222,369 млн. руб., обеспечив при этом окупаемость объекта через 5 лет. Очевидно и то, что заказчик захочет сократить срок строительства, чтобы окупаемость объекта произошла как можно быстрее, а также сократить затраты на строительство объекта.

Поэтому подрядчик должен предложить заказчику следующие условия контракта:

- срок строительства – 21 месяц;
- объем инвестиций – 1222,369 млн. руб.;
- период окупаемости – 5 лет.

Распределение капитальных вложений – равномерно-убывающее.

При этом подрядчик обеспечивает себе равномерное потребление ресурсов, что принесет подрядчику эффект от сокращения сроков строительства в размере 958,249 млн. руб. и доход в размере $\Delta S = 1127,078$ млн. руб. Таким образом, общий экономический эффект подрядчика составит 2085,327 млн. руб.

Для защиты строительной системы необходимо обеспечить эффективное функционирование контрактной системы, это обойдется заказчику в 366,711 млн. руб. (30% от стоимости строительства).

При данном варианте инвестирования увеличиваются риски подрядчика, т.е. возможность возникновения неблагоприятных ситуаций в ходе реализации планов: риск возникновения непредвиденных расходов, ресурсный риск, организационный риск и др. Риски нужно учитывать и страховать.

Договор страхования от всех видов рисков учитывает определенные потребности подрядчика, гарантирует страхование имущества от всех рисков материальных потерь. Он охватывает все стадии незавершенного строительства, основное, вспомогательное и транспортное оборудование, а также результаты труда.

В таком страховании заинтересованы не только подрядчики, но и в первую очередь заказчики. Это дает им уменьшение риска потерь, вызванных нарушением графиков строительно-монтажных работ. Заказчик, в свою очередь, также имеет риски: риск нежизнеспособности проекта, налоговый риск, риск не завершения строительства и др. На страхование рисков необходимо выделить 50% себестоимости строительства с учетом затрат на контракт, т.е. 611,185 млн. руб.

Таким образом, в договоре подряда объем инвестиций должен учитывать затраты на обеспечение контрактной системы и страхование рисков, он составит $1222,369 + 366,711 + 611,185 = 2200,264$ млн. руб. Договором подряда также должны быть оговорены все случаи нарушения договора и предусмотрены соответствующие санкции.

5. Расчёт дисконтированных показателей эффективности инвестиций

Экономический результат от инвестиционного проекта определяется дополнительными изменениями или приращениями денежных потоков, возникающими на стадии его реализации, в которой условно можно выделить следующие фазы:

- начальную или инвестиционную (приобретение и ввод в эксплуатацию основных фондов, формирование необходимого оборотного капитала, обучение персонала и т.п.);
- эксплуатационную (с момента начала выпуска продукции и услуг);
- завершающую или ликвидационную.

В соответствии с фазами реализации инвестиционного проекта можно выделить три основных элемента его денежного потока:

- чистый объем первоначальных затрат;
- чистый денежный поток от предполагаемой деятельности;
- чистый денежный поток, возникающий в результате завершения проекта.

Для определения операционного денежного потока предполагается, что объект будет сдаваться в аренду, а арендные платежи в год составят фиксированную величину пропорциональную стоимости строительства объекта.

5.1. Расчёт денежного потока и чистого дисконтированного дохода

Метод определения чистого дисконтированного дохода основан на определении разницы между суммой денежных поступлений (денежных потоков и оттоков), порождаемых реализацией инвестиционного проекта и дисконтированных к текущей их стоимости, и суммы дисконтированных текущих стоимостей всех затрат (денежных потоков, оттоков), необходимых для реализации этого проекта.

$$NPV = \sum_{t=1}^n \frac{CF_t}{(1+k)^t} - \sum_{t=1}^n \frac{I_t}{(1+k)^t},$$

где I_t – инвестиционные затраты в t -й период;

CF_t – поступления денежных средств (денежный поток) в конце t -го периода;

k – желаемая норма прибыльности (рентабельности).

Если ЧДД проекта положителен, проект является эффективным (при данной норме дисконта) и может рассматриваться вопрос о его принятии. Чем больше ЧДД, тем эффективнее проект. Если проект будет осуществлен при отрицательном ЧДД, то инвестор понесет убытки, значит проект неэффективен. Результаты расчета ЧДД заносим в таблицу 5.1 при ставке дисконтирования 0,15.

Таблица 5.1.

№ п/п	Наименование	Периоды t				
		1	2	3	4	5
1	Начальные капитальные вложения (COF)	2200,264				
2	Операционный денежный поток (аренда) (CIF)	495,059	660,079	660,079	660,079	660,079
3	Чистый денежный поток (ЧДП)	-1705,205	660,079	660,079	660,079	660,079
4	Ставка дисконтирования (r)	0,15	0,15	0,15	0,15	0,15

5	Фактор дисконтирования $1/(1+r)^t$	0,870	0,756	0,658	0,572	0,497
6	ЧДД (NPV)	-1482,787	499,115	434,013	377,402	328,176
7	ЧДД проекта	155,919				

При ставке дисконтирования 0,2

Таблица 5.2.

№ п/п	Наименование	Периоды t				
		1	2	3	4	5
1	Начальные капитальные вложения (COF)	2200,264				
2	Операционный денежный поток (аренда) (CIF)	495,059	660,079	660,079	660,079	660,079
3	Чистый денежный поток (ЧДП)	-1705,205	660,079	660,079	660,079	660,079
4	Ставка дисконтирования (r)	0,20	0,20	0,20	0,20	0,20
5	Фактор дисконтирования $1/(1+r)^t$	0,833	0,694	0,579	0,482	0,402
6	ЧДД (NPV)	-1421,004	458,388	381,990	318,325	265,271
7	ЧДД проекта	2,971				

Если текущий дисконтированный доход проекта NPV положителен, то проект может считаться приемлемым.

$ЧДД = -1421,004 + 458,388 + 381,990 + 318,325 + 265,271 = 2,971$ млн. руб.

В данном случае ЧДД составит 2,971 млн. руб. $ЧДД > 0$, следовательно, проект считается приемлемым.

5.2. Расчёт индекса рентабельности

Для определения величины критерия используются те же потоки платежей, что и для критерия чистого дисконтированного дохода. Критерий представляет собой не разницу доходов и затрат от реализации проекта, а их соотношение – доходы, деленные на затраты. Этот показатель позволяет определить, в какой мере возрастает богатство инвестора в расчете на один рубль инвестиций.

$$PI = \frac{\sum_{t=1}^n \frac{CF_t}{(1+k)^t}}{\sum_{t=1}^n \frac{I_t}{(1+k)^t}},$$

где CF_t – денежные поступления в t -ом году, которые будут получены благодаря этим инвестициям;

I_t – инвестиции в t -ом году.

$$PI = \frac{495,059 \cdot 0,833 + 660,079 \cdot 0,694 + 660,079 \cdot 0,579 + 660,079 \cdot 0,482 + 660,079 \cdot 0,402}{2200,264 \cdot 0,833} = 1,0016.$$

5.3. Расчёт внутренней нормы доходности

Внутренняя норма доходности представляет ту норму дисконта, при которой величина приведенной разности результата и затрат равна приведенным капитальным вложениям.

Показатель *IRR* представляет собой проверочный дисконт, при котором отдача от инвестиционного проекта равна первоначальным инвестициям в проект.

$$E_{\text{вн}} = E_1 - \text{ЧДД}_1 \cdot \frac{E_2 - E_1}{\text{ЧДД}_2 - \text{ЧДД}_1} = 15 - 155,919 \cdot \frac{20 - 15}{2,971 - 155,919} = 20,097,$$

Ставка дисконтирования r_1 или норма дисконта $E_1 = 15 \%$.

Ставка дисконтирования r_2 или норма дисконта $E_1 = 20 \%$. Получаемую расчетную величину $E_{\text{вн}}$ сравнивают с требуемой инвестором нормой рентабельности вложений. Вопрос о принятии инвестиционного проекта может рассматриваться, если значение $E_{\text{вн}}$ не меньше требуемой инвестором величины.

Если инвестиционный проект полностью финансируется за счет ссуды банка, то значение $E_{\text{вн}}$ указывает верхнюю границу допустимого уровня банковской процентной ставки, превышение которого делает инвестиционный проект неэффективным.

В случае, когда имеет место финансирование из разных источников, нижняя граница значения $E_{\text{вн}}$ соответствует «цене» авансируемого капитала, которая может рассчитываться как средняя арифметическая взвешенная величина выплат за пользование авансируемым капиталом. ЧДД₂ ближе к нулю, подобрать ставку меньше 10 %.

Заключение

Результатом данной расчётно-графической работы стал выбор наиболее рационального варианта инвестирования возведения объекта, который должен оптимально удовлетворять требованиям заказчика, так и требованиям подрядчика, хотя их интересы расходятся.

Заказчик заинтересован в сооружении объекта и вводе его в эксплуатацию при минимальных затратах на строительство и в наиболее короткие сроки, получении максимального дохода в кратчайшие сроки. Подрядчик же стремится увеличить срок строительного процесса и сумму будущих затрат.

При выборе контракта договора подряда были рассмотрены различные виды распределения капитальных вложений, был рассчитан нормативный срок строительства жилого дома в условиях рыночной экономики и сложившейся организационно-технической ситуации $t_n = 21$ месяц. А также оптимальный срок строительства для каждого вида распределения инвестиций и для каждого из заданных сроков окупаемости объекта. Для этого были определены снижающиеся и возрастающие затраты на строительство по методу Прыкина Б.В. и подсчитаны общие затраты. Оптимальным признавался тот вариант, при котором $\Delta S \rightarrow \min$, $\Delta t \rightarrow \min$, расчётное время t , соответствующее этим затратам, и является оптимальной продолжительностью возведения здания.

В контракт подряда закладывается сумма, учитывающая также дополнительные инвестиции на обеспечение эффективного функционирования контрактной системы и на страхование рисков. Подрядчик должен предложить заказчику следующие условия контракта:

- срок строительства – 21 месяц;
- объем инвестиций – 1222,369 млн. руб.;
- период окупаемости – 5 лет;
- характер использования капитальных вложений – неравномерно-возрастающий.

Экономический результат от инвестированного проекта определяется дополнительными изменениями или приращениями денежных потоков, возникающими на стадии его реализации. Экономический результат выражается путем расчета дисконтированных показателей эффективности проекта.

По результатам расчетов получаем:

- ЧДД = 2,971 млн. руб. > 0;
- $PI = 1,0016 > 0$;
- $IRR = 20,1 \%$.

Следовательно, проект может быть принят.

Список использованных источников

1. «Организация и управление производственной деятельностью». Методические указания к выполнению работы по направлению подготовки 08.04.01 «Строительство». – Пенза: ПГУАС, 2022. – 24 с.
2. Евсенко О.С. Инвестиции в вопросах и ответах: учеб. пособие. – М.: ТК Велби, Изд-во Проспект, 2005. – 256 с.
3. Игониная Л.Л. Инвестиции: Учеб. пособие / Под ред. д-ра экон. наук, проф. В.А. Слепова. — М.: Юристъ, 2002. — 480 с.
4. Инвестиции: Учебник / Под ред. В.В. Ковалёва, В.В. Иванова, В.А. Лялина. – М.: ООО «ТК Велби», 2003. – 440 с.
5. Колтынюк Б.А. Инвестиции. Учебник. – СПб.: Изд-во Михайлова В.А. 2003. – 848 с.
6. Крылов Э.И., Власова В.М., Чеснокова В.В. Основные принципы оценки эффективности инвестиционного проекта / СПбГУАП. СПб., 2003. 28 с.
7. Малыгин А.А., Ларюшина Н.М., Витин А.Г. Нормативы капитальных вложений: Справ. пособие. – М.: Экономика, 1990. – 315 с.
8. Методические рекомендации по оценке эффективности инвестиционных проектов (Вторая редакция, исправленная и дополненная). – М.: Экономика, 2000. Издание официальное.
9. Непомнящий Е.Г. Экономическая оценка инвестиций: Учебное пособие. – Таганрог: Изд-во ТРТУ, 2005. – 292 с.
10. Хрусталёв Б.Б. Экономическая оценка инвестиций: Учебник для студентов экономических специальностей вузов / Б.Б. Хрусталёв, М.Н. Филюнин, В.Б. Клячман, Н.А. Лежикова / Под ред. Б.Б. Хрусталёва. – Пенза: ПГУАС, 2004. – 306 с.

Приложение

Приложение А

а _г /Месяц	S ₁	S ₂	S ₃	S ₄	S ₅	S ₆	S ₇	S ₈	S ₉	S ₁₀	Сумма
В-2: T_{ок}=6,25, α_р=0,33											
0,33/1	0,974	0,861	1,346	335,707	4,320	21,480	457,627	161,090	19,481	47,319	1050,204
0,33/2	1,948	1,722	2,691	167,854	2,160	10,740	228,814	80,545	9,740	23,659	529,873
0,33/3	2,922	2,584	4,037	111,902	1,440	7,160	152,542	53,697	6,494	15,773	358,550
0,33/4	3,896	3,445	5,382	83,927	1,080	5,370	114,407	40,273	4,870	11,830	274,479
0,33/5	4,870	4,306	6,728	67,141	0,864	4,296	91,525	32,218	3,896	9,464	225,308
0,33/6	5,844	5,167	8,073	55,951	0,720	3,580	76,271	26,848	3,247	7,886	193,588
0,33/7	6,818	6,028	9,419	47,958	0,617	3,069	65,375	23,013	2,783	6,760	171,840
0,33/8	7,792	6,889	10,765	41,963	0,540	2,685	57,203	20,136	2,435	5,915	156,323
0,33/9	8,765	7,751	12,110	37,301	0,480	2,387	50,847	17,899	2,165	5,258	144,962
0,33/10	9,739	8,612	13,456	33,571	0,432	2,148	45,763	16,109	1,948	4,732	136,509
0,33/11	10,713	9,473	14,801	30,519	0,393	1,953	41,602	14,645	1,771	4,302	130,171
0,33/12	11,687	10,334	16,147	27,976	0,360	1,790	38,136	13,424	1,623	3,943	125,420
0,33/13	12,661	11,195	17,492	25,824	0,332	1,652	35,202	12,392	1,499	3,640	121,889
0,33/14	13,635	12,056	18,838	23,979	0,309	1,534	32,688	11,506	1,391	3,380	119,317
0,33/15	14,609	12,918	20,184	22,380	0,288	1,432	30,508	10,739	1,299	3,155	117,512
0,33/16	15,583	13,779	21,529	20,982	0,270	1,342	28,602	10,068	1,218	2,957	116,330
0,33/17	16,557	14,640	22,875	19,747	0,254	1,264	26,919	9,476	1,146	2,783	115,661
0,33/18	17,531	15,501	24,220	18,650	0,240	1,193	25,424	8,949	1,082	2,629	115,420
0,33/19	18,505	16,362	25,566	17,669	0,227	1,131	24,086	8,478	1,025	2,490	115,539
0,33/20	19,479	17,223	26,912	16,785	0,216	1,074	22,881	8,055	0,974	2,366	115,965
0,33/21	20,453	18,085	28,257	15,986	0,206	1,023	21,792	7,671	0,928	2,253	116,653
В-3: T_{ок}=6,25, α_р=0,25											
0,25/1	0,974	0,652	1,019	335,707	4,320	21,480	457,627	161,090	19,481	47,319	1049,669
0,25/2	1,948	1,305	2,039	167,854	2,160	10,740	228,814	80,545	9,740	23,659	528,803
0,25/3	2,922	1,957	3,058	111,902	1,440	7,160	152,542	53,697	6,494	15,773	356,945
0,25/4	3,896	2,610	4,078	83,927	1,080	5,370	114,407	40,273	4,870	11,830	272,339
0,25/5	4,870	3,262	5,097	67,141	0,864	4,296	91,525	32,218	3,896	9,464	222,633
0,25/6	5,844	3,914	6,116	55,951	0,720	3,580	76,271	26,848	3,247	7,886	190,378
0,25/7	6,818	4,567	7,136	47,958	0,617	3,069	65,375	23,013	2,783	6,760	168,095
0,25/8	7,792	5,219	8,155	41,963	0,540	2,685	57,203	20,136	2,435	5,915	152,044
0,25/9	8,765	5,872	9,174	37,301	0,480	2,387	50,847	17,899	2,165	5,258	140,147
0,25/10	9,739	6,524	10,194	33,571	0,432	2,148	45,763	16,109	1,948	4,732	131,159
0,25/11	10,713	7,176	11,213	30,519	0,393	1,953	41,602	14,645	1,771	4,302	124,287
0,25/12	11,687	7,829	12,233	27,976	0,360	1,790	38,136	13,424	1,623	3,943	119,001
0,25/13	12,661	8,481	13,252	25,824	0,332	1,652	35,202	12,392	1,499	3,640	114,935
0,25/14	13,635	9,134	14,271	23,979	0,309	1,534	32,688	11,506	1,391	3,380	111,827
0,25/15	14,609	9,786	15,291	22,380	0,288	1,432	30,508	10,739	1,299	3,155	109,487
0,25/16	15,583	10,438	16,310	20,982	0,270	1,342	28,602	10,068	1,218	2,957	107,770
0,25/17	16,557	11,091	17,329	19,747	0,254	1,264	26,919	9,476	1,146	2,783	106,567
0,25/18	17,531	11,743	18,349	18,650	0,240	1,193	25,424	8,949	1,082	2,629	105,791
0,25/19	18,505	12,396	19,368	17,669	0,227	1,131	24,086	8,478	1,025	2,490	105,375
0,25/20	19,479	13,048	20,388	16,785	0,216	1,074	22,881	8,055	0,974	2,366	105,265
0,25/21	20,453	13,700	21,407	15,986	0,206	1,023	21,792	7,671	0,928	2,253	105,418
В-4: T_{ок}=6,25, α_р=0,20											
0,20/1	0,974	0,522	0,816	335,707	4,320	21,480	457,627	161,090	19,481	47,319	1049,335
0,20/2	1,948	1,044	1,631	167,854	2,160	10,740	228,814	80,545	9,740	23,659	528,134
0,20/3	2,922	1,566	2,447	111,902	1,440	7,160	152,542	53,697	6,494	15,773	355,942
0,20/4	3,896	2,088	3,262	83,927	1,080	5,370	114,407	40,273	4,870	11,830	271,001
0,20/5	4,870	2,610	4,078	67,141	0,864	4,296	91,525	32,218	3,896	9,464	220,961
0,20/6	5,844	3,132	4,893	55,951	0,720	3,580	76,271	26,848	3,247	7,886	188,372
0,20/7	6,818	3,653	5,709	47,958	0,617	3,069	65,375	23,013	2,783	6,760	165,754
0,20/8	7,792	4,175	6,524	41,963	0,540	2,685	57,203	20,136	2,435	5,915	149,369
0,20/9	8,765	4,697	7,340	37,301	0,480	2,387	50,847	17,899	2,165	5,258	137,138
0,20/10	9,739	5,219	8,155	33,571	0,432	2,148	45,763	16,109	1,948	4,732	127,816
0,20/11	10,713	5,741	8,971	30,519	0,393	1,953	41,602	14,645	1,771	4,302	120,609
0,20/12	11,687	6,263	9,786	27,976	0,360	1,790	38,136	13,424	1,623	3,943	114,988
0,20/13	12,661	6,785	10,602	25,824	0,332	1,652	35,202	12,392	1,499	3,640	110,588

0,20/14	13,635	7,307	11,417	23,979	0,309	1,534	32,688	11,506	1,391	3,380	107,146
0,20/15	14,609	7,829	12,233	22,380	0,288	1,432	30,508	10,739	1,299	3,155	104,472
0,20/16	15,583	8,351	13,048	20,982	0,270	1,342	28,602	10,068	1,218	2,957	102,421
0,20/17	16,557	8,873	13,864	19,747	0,254	1,264	26,919	9,476	1,146	2,783	100,883
0,20/18	17,531	9,395	14,679	18,650	0,240	1,193	25,424	8,949	1,082	2,629	99,772
0,20/19	18,505	9,916	15,495	17,669	0,227	1,131	24,086	8,478	1,025	2,490	99,022
0,20/20	19,479	10,438	16,310	16,785	0,216	1,074	22,881	8,055	0,974	2,366	98,578
0,20/21	20,453	10,960	17,126	15,986	0,206	1,023	21,792	7,671	0,928	2,253	98,397
B-5: T_{ок}=6,25, α_p=0,667											
0,67/1	0,974	1,741	2,720	335,707	4,320	21,480	457,627	161,090	19,481	47,319	1052,457
0,67/2	1,948	3,481	5,439	167,854	2,160	10,740	228,814	80,545	9,740	23,659	534,380
0,67/3	2,922	5,222	8,159	111,902	1,440	7,160	152,542	53,697	6,494	15,773	365,310
0,67/4	3,896	6,962	10,879	83,927	1,080	5,370	114,407	40,273	4,870	11,830	283,493
0,67/5	4,870	8,703	13,598	67,141	0,864	4,296	91,525	32,218	3,896	9,464	236,576
0,67/6	5,844	10,444	16,318	55,951	0,720	3,580	76,271	26,848	3,247	7,886	207,109
0,67/7	6,818	12,184	19,038	47,958	0,617	3,069	65,375	23,013	2,783	6,760	187,614
0,67/8	7,792	13,925	21,758	41,963	0,540	2,685	57,203	20,136	2,435	5,915	174,352
0,67/9	8,765	15,665	24,477	37,301	0,480	2,387	50,847	17,899	2,165	5,258	165,244
0,67/10	9,739	17,406	27,197	33,571	0,432	2,148	45,763	16,109	1,948	4,732	159,045
0,67/11	10,713	19,147	29,917	30,519	0,393	1,953	41,602	14,645	1,771	4,302	154,961
0,67/12	11,687	20,887	32,636	27,976	0,360	1,790	38,136	13,424	1,623	3,943	152,463
0,67/13	12,661	22,628	35,356	25,824	0,332	1,652	35,202	12,392	1,499	3,640	151,185
0,67/14	13,635	24,368	38,076	23,979	0,309	1,534	32,688	11,506	1,391	3,380	150,867
0,67/15	14,609	26,109	40,795	22,380	0,288	1,432	30,508	10,739	1,299	3,155	151,315
0,67/16	15,583	27,850	43,515	20,982	0,270	1,342	28,602	10,068	1,218	2,957	152,387
0,67/17	16,557	29,590	46,235	19,747	0,254	1,264	26,919	9,476	1,146	2,783	153,972
0,67/18	17,531	31,331	48,954	18,650	0,240	1,193	25,424	8,949	1,082	2,629	155,984
0,67/19	18,505	33,071	51,674	17,669	0,227	1,131	24,086	8,478	1,025	2,490	158,357
0,67/20	19,479	34,812	54,394	16,785	0,216	1,074	22,881	8,055	0,974	2,366	161,036
0,67/21	20,453	36,553	57,114	15,986	0,206	1,023	21,792	7,671	0,928	2,253	163,977
B-6: T_{ок}=6,25, α_p=0,63											
0,63/1	0,974	1,644	2,569	335,707	4,320	21,480	457,627	161,090	19,481	47,319	1052,210
0,63/2	1,948	3,288	5,138	167,854	2,160	10,740	228,814	80,545	9,740	23,659	533,885
0,63/3	2,922	4,932	7,706	111,902	1,440	7,160	152,542	53,697	6,494	15,773	364,568
0,63/4	3,896	6,576	10,275	83,927	1,080	5,370	114,407	40,273	4,870	11,830	282,503
0,63/5	4,870	8,220	12,844	67,141	0,864	4,296	91,525	32,218	3,896	9,464	235,339
0,63/6	5,844	9,864	15,413	55,951	0,720	3,580	76,271	26,848	3,247	7,886	205,625
0,63/7	6,818	11,508	17,982	47,958	0,617	3,069	65,375	23,013	2,783	6,760	185,882
0,63/8	7,792	13,152	20,551	41,963	0,540	2,685	57,203	20,136	2,435	5,915	172,372
0,63/9	8,765	14,796	23,119	37,301	0,480	2,387	50,847	17,899	2,165	5,258	163,017
0,63/10	9,739	16,440	25,688	33,571	0,432	2,148	45,763	16,109	1,948	4,732	156,570
0,63/11	10,713	18,085	28,257	30,519	0,393	1,953	41,602	14,645	1,771	4,302	152,239
0,63/12	11,687	19,729	30,826	27,976	0,360	1,790	38,136	13,424	1,623	3,943	149,494
0,63/13	12,661	21,373	33,395	25,824	0,332	1,652	35,202	12,392	1,499	3,640	147,969
0,63/14	13,635	23,017	35,964	23,979	0,309	1,534	32,688	11,506	1,391	3,380	147,403
0,63/15	14,609	24,661	38,532	22,380	0,288	1,432	30,508	10,739	1,299	3,155	147,604
0,63/16	15,583	26,305	41,101	20,982	0,270	1,342	28,602	10,068	1,218	2,957	148,428
0,63/17	16,557	27,949	43,670	19,747	0,254	1,264	26,919	9,476	1,146	2,783	149,765
0,63/18	17,531	29,593	46,239	18,650	0,240	1,193	25,424	8,949	1,082	2,629	151,531
0,63/19	18,505	31,237	48,808	17,669	0,227	1,131	24,086	8,478	1,025	2,490	153,656
0,63/20	19,479	32,881	51,377	16,785	0,216	1,074	22,881	8,055	0,974	2,366	156,087
0,63/21	20,453	34,525	53,945	15,986	0,206	1,023	21,792	7,671	0,928	2,253	158,781
B-7: T_{ок}=6,25, α_p=0,75											
0,75/1	0,974	1,957	3,058	335,707	4,320	21,480	457,627	161,090	19,481	47,319	1053,012
0,75/2	1,948	3,914	6,116	167,854	2,160	10,740	228,814	80,545	9,740	23,659	535,490
0,75/3	2,922	5,872	9,174	111,902	1,440	7,160	152,542	53,697	6,494	15,773	366,976
0,75/4	3,896	7,829	12,233	83,927	1,080	5,370	114,407	40,273	4,870	11,830	285,713
0,75/5	4,870	9,786	15,291	67,141	0,864	4,296	91,525	32,218	3,896	9,464	239,351
0,75/6	5,844	11,743	18,349	55,951	0,720	3,580	76,271	26,848	3,247	7,886	210,439
0,75/7	6,818	13,700	21,407	47,958	0,617	3,069	65,375	23,013	2,783	6,760	191,500
0,75/8	7,792	15,658	24,465	41,963	0,540	2,685	57,203	20,136	2,435	5,915	178,792
0,75/9	8,765	17,615	27,523	37,301	0,480	2,387	50,847	17,899	2,165	5,258	170,239

0,75/10	9,739	19,572	30,581	33,571	0,432	2,148	45,763	16,109	1,948	4,732	164,595
0,75/11	10,713	21,529	33,639	30,519	0,393	1,953	41,602	14,645	1,771	4,302	161,066
0,75/12	11,687	23,486	36,698	27,976	0,360	1,790	38,136	13,424	1,623	3,943	159,123
0,75/13	12,661	25,444	39,756	25,824	0,332	1,652	35,202	12,392	1,499	3,640	158,401
0,75/14	13,635	27,401	42,814	23,979	0,309	1,534	32,688	11,506	1,391	3,380	158,637
0,75/15	14,609	29,358	45,872	22,380	0,288	1,432	30,508	10,739	1,299	3,155	159,641
0,75/16	15,583	31,315	48,930	20,982	0,270	1,342	28,602	10,068	1,218	2,957	161,267
0,75/17	16,557	33,272	51,988	19,747	0,254	1,264	26,919	9,476	1,146	2,783	163,407
0,75/18	17,531	35,230	55,046	18,650	0,240	1,193	25,424	8,949	1,082	2,629	165,975
0,75/19	18,505	37,187	58,104	17,669	0,227	1,131	24,086	8,478	1,025	2,490	168,903
0,75/20	19,479	39,144	61,163	16,785	0,216	1,074	22,881	8,055	0,974	2,366	172,136
0,75/21	20,453	41,101	64,221	15,986	0,206	1,023	21,792	7,671	0,928	2,253	175,633
B-8: T_{ок}=6,25, α_p=0,80											
0,80/1	0,974	2,088	3,262	335,707	4,320	21,480	457,627	161,090	19,481	47,319	1053,347
0,80/2	1,948	4,175	6,524	167,854	2,160	10,740	228,814	80,545	9,740	23,659	536,159
0,80/3	2,922	6,263	9,786	111,902	1,440	7,160	152,542	53,697	6,494	15,773	367,979
0,80/4	3,896	8,351	13,048	83,927	1,080	5,370	114,407	40,273	4,870	11,830	287,050
0,80/5	4,870	10,438	16,310	67,141	0,864	4,296	91,525	32,218	3,896	9,464	241,023
0,80/6	5,844	12,526	19,572	55,951	0,720	3,580	76,271	26,848	3,247	7,886	212,446
0,80/7	6,818	14,614	22,834	47,958	0,617	3,069	65,375	23,013	2,783	6,760	193,840
0,80/8	7,792	16,701	26,096	41,963	0,540	2,685	57,203	20,136	2,435	5,915	181,467
0,80/9	8,765	18,789	29,358	37,301	0,480	2,387	50,847	17,899	2,165	5,258	173,248
0,80/10	9,739	20,877	32,620	33,571	0,432	2,148	45,763	16,109	1,948	4,732	167,939
0,80/11	10,713	22,964	35,882	30,519	0,393	1,953	41,602	14,645	1,771	4,302	164,744
0,80/12	11,687	25,052	39,144	27,976	0,360	1,790	38,136	13,424	1,623	3,943	163,135
0,80/13	12,661	27,140	42,406	25,824	0,332	1,652	35,202	12,392	1,499	3,640	162,747
0,80/14	13,635	29,228	45,668	23,979	0,309	1,534	32,688	11,506	1,391	3,380	163,318
0,80/15	14,609	31,315	48,930	22,380	0,288	1,432	30,508	10,739	1,299	3,155	164,656
0,80/16	15,583	33,403	52,192	20,982	0,270	1,342	28,602	10,068	1,218	2,957	166,617
0,80/17	16,557	35,491	55,454	19,747	0,254	1,264	26,919	9,476	1,146	2,783	169,091
0,80/18	17,531	37,578	58,716	18,650	0,240	1,193	25,424	8,949	1,082	2,629	171,993
0,80/19	18,505	39,666	61,978	17,669	0,227	1,131	24,086	8,478	1,025	2,490	175,255
0,80/20	19,479	41,754	65,240	16,785	0,216	1,074	22,881	8,055	0,974	2,366	178,824
0,80/21	20,453	43,841	68,502	15,986	0,206	1,023	21,792	7,671	0,928	2,253	182,654
B-9: T_{ок}=2, α_p=0,5											
0,50/1	1,227	4,893	4,893	327,244	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	1020,151
0,50/2	2,454	9,786	9,786	163,622	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	526,596
0,50/3	3,681	14,679	14,679	109,081	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	369,418
0,50/4	4,909	19,572	19,572	81,811	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	296,338
0,50/5	6,136	24,465	24,465	65,449	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	256,894
0,50/6	7,363	29,358	29,358	54,541	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	234,269
0,50/7	8,59	34,251	34,251	46,749	0,741	3,682	65,375	27,615	3,34	8,112	221,254
0,50/8	9,817	39,144	39,144	40,905	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	214,247
0,50/9	11,044	44,037	44,037	36,36	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	211,244
0,50/10	12,272	48,93	48,93	32,724	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	211,046
0,50/11	13,499	53,823	53,823	29,749	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	212,883
0,50/12	14,726	58,716	58,716	27,27	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	216,253
0,50/13	15,953	63,609	63,609	25,173	0,399	1,983	35,202	14,87	1,798	4,368	220,798
0,50/14	17,18	68,502	68,502	23,375	0,37	1,841	32,688	13,808	1,67	4,056	226,266
0,50/15	18,407	73,395	73,395	21,816	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	232,472
0,50/16	19,635	78,288	78,288	20,453	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	239,283
0,50/17	20,862	83,181	83,181	19,25	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,34	246,585
0,50/18	22,089	88,074	88,074	18,18	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	254,3
0,50/19	23,316	92,967	92,967	17,223	0,273	1,357	24,086	10,174	1,23	2,989	262,363
0,50/20	24,543	97,86	97,86	16,362	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	270,719
0,50/21	26,998	107,646	107,646	14,875	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	288,161
B-10: T_{ок}=2, α_p=0,33											
0,33/1	1,227	3,259	3,259	217,944	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	907,583
0,33/2	2,454	6,517	6,517	108,972	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	465,408
0,33/3	3,681	9,776	9,776	72,648	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	323,179
0,33/4	4,909	13,035	13,035	54,486	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	255,939
0,33/5	6,136	16,294	16,294	43,589	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	218,692

0,33/6	7,363	19,552	19,552	36,324	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	196,44
0,33/7	8,59	22,811	22,811	31,135	0,741	3,682	65,375	27,615	3,34	8,112	182,76
0,33/8	9,817	26,07	26,07	27,243	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	174,437
0,33/9	11,044	29,329	29,329	24,216	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	169,684
0,33/10	12,272	32,587	32,587	21,794	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	167,43
0,33/11	13,499	35,846	35,846	19,813	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	166,993
0,33/12	14,726	39,105	39,105	18,162	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	167,923
0,33/13	15,953	42,364	42,364	16,765	0,399	1,983	35,202	14,87	1,798	4,368	169,9
0,33/14	17,18	45,622	45,622	15,567	0,37	1,841	32,688	13,808	1,67	4,056	172,698
0,33/15	18,407	48,881	48,881	14,53	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	176,158
0,33/16	19,635	52,14	52,14	13,622	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	180,156
0,33/17	20,862	55,399	55,399	12,82	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,34	184,591
0,33/18	22,089	58,657	58,657	12,108	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	189,394
0,33/19	23,316	61,916	61,916	11,471	0,273	1,357	24,086	10,174	1,23	2,989	194,509
0,33/20	24,543	65,175	65,175	10,897	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	199,884
0,33/21	26,998	71,692	71,692	9,907	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	211,285
B-11: T_{ок}=2, α_p=0,25											
0,25/1	1,227	2,446	2,446	163,622	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	851,635
0,25/2	2,454	4,893	4,893	81,811	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	434,999
0,25/3	3,681	7,339	7,339	54,541	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	300,198
0,25/4	4,909	9,786	9,786	40,905	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	235,86
0,25/5	6,136	12,232	12,232	32,724	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	199,703
0,25/6	7,363	14,679	14,679	27,27	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	177,64
0,25/7	8,59	17,125	17,125	23,375	0,741	3,682	65,375	27,615	3,34	8,112	163,628
0,25/8	9,817	19,572	19,572	20,453	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	154,651
0,25/9	11,044	22,018	22,018	18,18	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	149,026
0,25/10	12,272	24,465	24,465	16,362	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	145,754
0,25/11	13,499	26,911	26,911	14,875	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	144,185
0,25/12	14,726	29,358	29,358	13,635	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	143,902
0,25/13	15,953	31,804	31,804	12,586	0,399	1,983	35,202	14,87	1,798	4,368	144,601
0,25/14	17,18	34,251	34,251	11,687	0,37	1,841	32,688	13,808	1,67	4,056	146,076
0,25/15	18,407	36,697	36,697	10,908	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	148,168
0,25/16	19,635	39,144	39,144	10,226	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	150,768
0,25/17	20,862	41,59	41,59	9,625	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,34	153,778
0,25/18	22,089	44,037	44,037	9,09	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	157,136
0,25/19	23,316	46,483	46,483	8,612	0,273	1,357	24,086	10,174	1,23	2,989	160,784
0,25/20	24,543	48,93	48,93	8,181	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	164,678
0,25/21	26,998	53,823	53,823	7,437	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	173,077
B-12: T_{ок}=2, α_p=0,20											
0,20/1	1,227	1,957	1,957	130,898	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	817,933
0,20/2	2,454	3,914	3,914	65,449	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	416,679
0,20/3	3,681	5,872	5,872	43,633	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	286,356
0,20/4	4,909	7,829	7,829	32,724	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	223,765
0,20/5	6,136	9,786	9,786	26,18	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	188,267
0,20/6	7,363	11,743	11,743	21,816	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	166,314
0,20/7	8,59	13,7	13,7	18,7	0,741	3,682	65,375	27,615	3,34	8,112	152,103
0,20/8	9,817	15,658	15,658	16,362	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	142,732
0,20/9	11,044	17,615	17,615	14,544	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	136,584
0,20/10	12,272	19,572	19,572	13,09	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	132,696
0,20/11	13,499	21,529	21,529	11,9	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	130,446
0,20/12	14,726	23,486	23,486	10,908	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	129,431
0,20/13	15,953	25,444	25,444	10,069	0,399	1,983	35,202	14,87	1,798	4,368	129,364
0,20/14	17,18	27,401	27,401	9,35	0,37	1,841	32,688	13,808	1,67	4,056	130,039
0,20/15	18,407	29,358	29,358	8,727	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	131,309
0,20/16	19,635	31,315	31,315	8,181	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	133,065
0,20/17	20,862	33,272	33,272	7,7	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,34	135,217
0,20/18	22,089	35,23	35,23	7,272	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	137,704
0,20/19	23,316	37,187	37,187	6,889	0,273	1,357	24,086	10,174	1,23	2,989	140,469
0,20/20	24,543	39,144	39,144	6,545	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	143,47
0,20/21	26,998	43,058	43,058	5,95	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	150,06
B-13: T_{ок}=2, α_p=0,67											
0,67/1	1,227	6,527	6,527	436,543	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	1132,718

0,67/2	2,454	13,055	13,055	218,272	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	587,784
0,67/3	3,681	19,582	19,582	145,514	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	415,657
0,67/4	4,909	26,109	26,109	109,136	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	336,737
0,67/5	6,136	32,636	32,636	87,309	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	295,096
0,67/6	7,363	39,164	39,164	72,757	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	272,097
0,67/7	8,59	45,691	45,691	62,363	0,741	3,682	65,375	27,615	3,34	8,112	259,748
0,67/8	9,817	52,218	52,218	54,568	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	254,058
0,67/9	11,044	58,745	58,745	48,505	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	252,805
0,67/10	12,272	65,273	65,273	43,654	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	254,662
0,67/11	13,499	71,8	71,8	39,686	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	258,774
0,67/12	14,726	78,327	78,327	36,379	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	264,584
0,67/13	15,953	84,854	84,854	33,58	0,399	1,983	35,202	14,87	1,798	4,368	271,695
0,67/14	17,18	91,382	91,382	31,182	0,37	1,841	32,688	13,808	1,67	4,056	279,833
0,67/15	18,407	97,909	97,909	29,103	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	288,787
0,67/16	19,635	104,436	104,436	27,284	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	298,41
0,67/17	20,862	110,963	110,963	25,679	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,34	308,578
0,67/18	22,089	117,491	117,491	24,252	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	319,206
0,67/19	23,316	124,018	124,018	22,976	0,273	1,357	24,086	10,174	1,23	2,989	330,218
0,67/20	24,543	130,545	130,545	21,827	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	341,554
0,67/21	26,998	143,6	143,6	19,843	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	365,037
B-14: T_{ок}=2, α_p=0,63											
0,63/1	1,227	6,116	6,116	409,055	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	1104,408
0,63/2	2,454	12,232	12,232	204,527	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	572,393
0,63/3	3,681	18,349	18,349	136,352	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	404,029
0,63/4	4,909	24,465	24,465	102,264	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	326,577
0,63/5	6,136	30,581	30,581	81,811	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	285,488
0,63/6	7,363	36,697	36,697	68,176	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	262,582
0,63/7	8,59	42,814	42,814	58,436	0,741	3,682	65,375	27,615	3,34	8,112	250,067
0,63/8	9,817	48,93	48,93	51,132	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	244,046
0,63/9	11,044	55,046	55,046	45,451	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	242,353
0,63/10	12,272	61,162	61,162	40,905	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	243,691
0,63/11	13,499	67,279	67,279	37,187	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	247,233
0,63/12	14,726	73,395	73,395	34,088	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	252,429
0,63/13	15,953	79,511	79,511	31,466	0,399	1,983	35,202	14,87	1,798	4,368	258,895
0,63/14	17,18	85,627	85,627	29,218	0,37	1,841	32,688	13,808	1,67	4,056	266,359
0,63/15	18,407	91,744	91,744	27,27	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	274,624
0,63/16	19,635	97,86	97,86	25,566	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	283,54
0,63/17	20,862	103,976	103,976	24,062	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,34	292,987
0,63/18	22,089	110,092	110,092	22,725	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	302,881
0,63/19	23,316	116,209	116,209	21,529	0,273	1,357	24,086	10,174	1,23	2,989	313,153
0,63/20	24,543	122,325	122,325	20,453	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	323,74
0,63/21	26,998	134,557	134,557	18,593	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	345,701
B-15: T_{ок}=2, α_p=0,75											
0,75/1	1,227	7,339	7,339	490,866	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	1188,665
0,75/2	2,454	14,679	14,679	245,433	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	618,193
0,75/3	3,681	22,018	22,018	163,622	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	438,637
0,75/4	4,909	29,358	29,358	122,716	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	356,815
0,75/5	6,136	36,697	36,697	98,173	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	314,082
0,75/6	7,363	44,037	44,037	81,811	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	290,897
0,75/7	8,59	51,376	51,376	70,124	0,741	3,682	65,375	27,615	3,34	8,112	278,879
0,75/8	9,817	58,716	58,716	61,358	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	273,844
0,75/9	11,044	66,055	66,055	54,541	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	273,461
0,75/10	12,272	73,395	73,395	49,087	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	276,339
0,75/11	13,499	80,734	80,734	44,624	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	281,58
0,75/12	14,726	88,074	88,074	40,905	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	288,604
0,75/13	15,953	95,413	95,413	37,759	0,399	1,983	35,202	14,87	1,798	4,368	296,992
0,75/14	17,18	102,753	102,753	35,062	0,37	1,841	32,688	13,808	1,67	4,056	306,455
0,75/15	18,407	110,092	110,092	32,724	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	316,774
0,75/16	19,635	117,432	117,432	30,679	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	327,797
0,75/17	20,862	124,771	124,771	28,874	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,34	339,389
0,75/18	22,089	132,111	132,111	27,27	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	351,464
0,75/19	23,316	139,45	139,45	25,835	0,273	1,357	24,086	10,174	1,23	2,989	363,941

0,75/20	24,543	146,79	146,79	24,543	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	376,76
0,75/21	26,998	161,469	161,469	22,312	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	403,244
B-16: T_{ок}=2, α_p=0,80											
0,80/1	1,227	7,829	7,829	523,59	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	1222,369
0,80/2	2,454	15,658	15,658	261,795	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	636,513
0,80/3	3,681	23,486	23,486	174,53	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	452,481
0,80/4	4,909	31,315	31,315	130,898	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	368,911
0,80/5	6,136	39,144	39,144	104,718	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	325,521
0,80/6	7,363	46,973	46,973	87,265	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	302,223
0,80/7	8,59	54,802	54,802	74,799	0,741	3,682	65,375	27,615	3,34	8,112	290,406
0,80/8	9,817	62,63	62,63	65,449	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	285,763
0,80/9	11,044	70,459	70,459	58,177	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	285,905
0,80/10	12,272	78,288	78,288	52,359	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	289,397
0,80/11	13,499	86,117	86,117	47,599	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	295,321
0,80/12	14,726	93,946	93,946	43,633	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	303,076
0,80/13	15,953	101,774	101,774	40,276	0,399	1,983	35,202	14,87	1,798	4,368	312,231
0,80/14	17,18	109,603	109,603	37,399	0,37	1,841	32,688	13,808	1,67	4,056	322,492
0,80/15	18,407	117,432	117,432	34,906	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	333,636
0,80/16	19,635	125,261	125,261	32,724	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	345,5
0,80/17	20,862	133,09	133,09	30,799	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,34	357,952
0,80/18	22,089	140,918	140,918	29,088	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	370,896
0,80/19	23,316	148,747	148,747	27,557	0,273	1,357	24,086	10,174	1,23	2,989	384,257
0,80/20	24,543	156,576	156,576	26,18	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	397,969
0,80/21	26,998	172,234	172,234	23,8	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	426,262
B-17: T_{ок}=3, α_p=0,5											
0,50/1	1,227	3,262	3,262	327,244	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	1016,889
0,50/2	2,454	6,524	6,524	163,622	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	520,072
0,50/3	3,681	9,786	9,786	109,081	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	359,632
0,50/4	4,909	13,048	13,048	81,811	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	283,290
0,50/5	6,136	16,310	16,310	65,449	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	240,584
0,50/6	7,363	19,572	19,572	54,541	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	214,697
0,50/7	8,590	22,834	22,834	46,749	0,741	3,682	65,375	27,615	3,340	8,112	198,420
0,50/8	9,817	26,096	26,096	40,905	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	188,151
0,50/9	11,044	29,358	29,358	36,360	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	181,886
0,50/10	12,272	32,620	32,620	32,724	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	178,426
0,50/11	13,499	35,882	35,882	29,749	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	177,001
0,50/12	14,726	39,144	39,144	27,270	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	177,109
0,50/13	15,953	42,406	42,406	25,173	0,399	1,983	35,202	14,870	1,798	4,368	178,392
0,50/14	17,180	45,668	45,668	23,375	0,370	1,841	32,688	13,808	1,670	4,056	180,598
0,50/15	18,407	48,930	48,930	21,816	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	183,542
0,50/16	19,635	52,192	52,192	20,453	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	187,091
0,50/17	20,862	55,454	55,454	19,250	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,340	191,131
0,50/18	22,089	58,716	58,716	18,180	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	195,584
0,50/19	23,316	61,978	61,978	17,223	0,273	1,357	24,086	10,174	1,230	2,989	200,385
0,50/20	24,543	65,240	65,240	16,362	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	205,479
0,50/21	26,998	71,764	71,764	14,875	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	216,397
B-18: T_{ок}=3, α_p=0,33											
0,33/1	1,227	2,172	2,172	217,944	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	905,409
0,33/2	2,454	4,345	4,345	108,972	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	461,064
0,33/3	3,681	6,517	6,517	72,648	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	316,661
0,33/4	4,909	8,690	8,690	54,486	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	247,249
0,33/5	6,136	10,862	10,862	43,589	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	207,828
0,33/6	7,363	13,035	13,035	36,324	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	183,406
0,33/7	8,590	15,207	15,207	31,135	0,741	3,682	65,375	27,615	3,340	8,112	167,552
0,33/8	9,817	17,380	17,380	27,243	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	157,057
0,33/9	11,044	19,552	19,552	24,216	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	150,130
0,33/10	12,272	21,725	21,725	21,794	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	145,706
0,33/11	13,499	23,897	23,897	19,813	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	143,095
0,33/12	14,726	26,070	26,070	18,162	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	141,853
0,33/13	15,953	28,242	28,242	16,765	0,399	1,983	35,202	14,870	1,798	4,368	141,656
0,33/14	17,180	30,415	30,415	15,567	0,370	1,841	32,688	13,808	1,670	4,056	142,284
0,33/15	18,407	32,587	32,587	14,530	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	143,570

0,33/16	19,635	34,760	34,760	13,622	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	145,396
0,33/17	20,862	36,932	36,932	12,820	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,340	147,657
0,33/18	22,089	39,105	39,105	12,108	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	150,290
0,33/19	23,316	41,277	41,277	11,471	0,273	1,357	24,086	10,174	1,230	2,989	153,231
0,33/20	24,543	43,450	43,450	10,897	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	156,434
0,33/21	26,998	47,795	47,795	9,907	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	163,491
B-19: $T_{ок}=3$, $\alpha_p=0,25$											
0,25/1	1,227	1,631	1,631	163,622	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	850,005
0,25/2	2,454	3,262	3,262	81,811	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	431,737
0,25/3	3,681	4,893	4,893	54,541	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	295,306
0,25/4	4,909	6,524	6,524	40,905	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	229,336
0,25/5	6,136	8,155	8,155	32,724	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	191,549
0,25/6	7,363	9,786	9,786	27,270	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	167,854
0,25/7	8,590	11,417	11,417	23,375	0,741	3,682	65,375	27,615	3,340	8,112	152,212
0,25/8	9,817	13,048	13,048	20,453	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	141,603
0,25/9	11,044	14,679	14,679	18,180	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	134,348
0,25/10	12,272	16,310	16,310	16,362	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	129,444
0,25/11	13,499	17,941	17,941	14,875	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	126,245
0,25/12	14,726	19,572	19,572	13,635	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	124,330
0,25/13	15,953	21,203	21,203	12,586	0,399	1,983	35,202	14,870	1,798	4,368	123,399
0,25/14	17,180	22,834	22,834	11,687	0,370	1,841	32,688	13,808	1,670	4,056	123,242
0,25/15	18,407	24,465	24,465	10,908	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	123,704
0,25/16	19,635	26,096	26,096	10,226	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	124,672
0,25/17	20,862	27,727	27,727	9,625	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,340	126,052
0,25/18	22,089	29,358	29,358	9,090	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	127,778
0,25/19	23,316	30,989	30,989	8,612	0,273	1,357	24,086	10,174	1,230	2,989	129,796
0,25/20	24,543	32,620	32,620	8,181	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	132,058
0,25/21	26,998	35,882	35,882	7,437	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	137,195
B-20: $T_{ок}=3$, $\alpha_p=0,20$											
0,20/1	1,227	1,305	1,305	130,898	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	816,629
0,20/2	2,454	2,610	2,610	65,449	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	414,071
0,20/3	3,681	3,914	3,914	43,633	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	282,440
0,20/4	4,909	5,219	5,219	32,724	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	218,545
0,20/5	6,136	6,524	6,524	26,180	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	181,743
0,20/6	7,363	7,829	7,829	21,816	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	158,486
0,20/7	8,590	9,134	9,134	18,700	0,741	3,682	65,375	27,615	3,340	8,112	142,971
0,20/8	9,817	10,438	10,438	16,362	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	132,292
0,20/9	11,044	11,743	11,743	14,544	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	124,840
0,20/10	12,272	13,048	13,048	13,090	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	119,648
0,20/11	13,499	14,353	14,353	11,900	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	116,094
0,20/12	14,726	15,658	15,658	10,908	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	113,775
0,20/13	15,953	16,962	16,962	10,069	0,399	1,983	35,202	14,870	1,798	4,368	112,400
0,20/14	17,180	18,267	18,267	9,350	0,370	1,841	32,688	13,808	1,670	4,056	111,771
0,20/15	18,407	19,572	19,572	8,727	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	111,737
0,20/16	19,635	20,877	20,877	8,181	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	112,189
0,20/17	20,862	22,182	22,182	7,700	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,340	113,037
0,20/18	22,089	23,486	23,486	7,272	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	114,216
0,20/19	23,316	24,791	24,791	6,889	0,273	1,357	24,086	10,174	1,230	2,989	115,677
0,20/20	24,543	26,096	26,096	6,545	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	117,374
0,20/21	26,998	28,706	28,706	5,950	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	121,356
B-21: $T_{ок}=3$, $\alpha_p=0,67$											
0,67/1	1,227	4,352	4,352	436,543	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	1128,368
0,67/2	2,454	8,703	8,703	218,272	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	579,080
0,67/3	3,681	13,055	13,055	145,514	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	402,603
0,67/4	4,909	17,406	17,406	109,136	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	319,331
0,67/5	6,136	21,758	21,758	87,309	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	273,340
0,67/6	7,363	26,109	26,109	72,757	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	245,987
0,67/7	8,590	30,461	30,461	62,363	0,741	3,682	65,375	27,615	3,340	8,112	229,288
0,67/8	9,817	34,812	34,812	54,568	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	219,246
0,67/9	11,044	39,164	39,164	48,505	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	213,643
0,67/10	12,272	43,515	43,515	43,654	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	211,146
0,67/11	13,499	47,867	47,867	39,686	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	210,908

0,67/12	14,726	52,218	52,218	36,379	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	212,366
0,67/13	15,953	56,570	56,570	33,580	0,399	1,983	35,202	14,870	1,798	4,368	215,127
0,67/14	17,180	60,921	60,921	31,182	0,370	1,841	32,688	13,808	1,670	4,056	218,911
0,67/15	18,407	65,273	65,273	29,103	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	223,515
0,67/16	19,635	69,624	69,624	27,284	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	228,786
0,67/17	20,862	73,976	73,976	25,679	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,340	234,604
0,67/18	22,089	78,327	78,327	24,252	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	240,878
0,67/19	23,316	82,679	82,679	22,976	0,273	1,357	24,086	10,174	1,230	2,989	247,540
0,67/20	24,543	87,030	87,030	21,827	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	254,524
0,67/21	26,998	95,733	95,733	19,843	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	269,303
B-22: $T_{ок}=3$, $a_p=0,63$											
0,63/1	1,227	4,077	4,077	409,055	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	1100,330
0,63/2	2,454	8,155	8,155	204,527	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	564,239
0,63/3	3,681	12,232	12,232	136,352	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	391,795
0,63/4	4,909	16,310	16,310	102,264	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	310,267
0,63/5	6,136	20,387	20,387	81,811	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	265,100
0,63/6	7,363	24,465	24,465	68,176	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	238,118
0,63/7	8,590	28,542	28,542	58,436	0,741	3,682	65,375	27,615	3,340	8,112	221,523
0,63/8	9,817	32,620	32,620	51,132	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	211,426
0,63/9	11,044	36,697	36,697	45,451	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	205,655
0,63/10	12,272	40,775	40,775	40,905	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	202,917
0,63/11	13,499	44,852	44,852	37,187	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	202,379
0,63/12	14,726	48,930	48,930	34,088	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	203,499
0,63/13	15,953	53,007	53,007	31,466	0,399	1,983	35,202	14,870	1,798	4,368	205,887
0,63/14	17,180	57,085	57,085	29,218	0,370	1,841	32,688	13,808	1,670	4,056	209,275
0,63/15	18,407	61,162	61,162	27,270	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	213,460
0,63/16	19,635	65,240	65,240	25,566	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	218,300
0,63/17	20,862	69,317	69,317	24,062	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,340	223,669
0,63/18	22,089	73,395	73,395	22,725	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	229,487
0,63/19	23,316	77,472	77,472	21,529	0,273	1,357	24,086	10,174	1,230	2,989	235,679
0,63/20	24,543	81,550	81,550	20,453	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	242,190
0,63/21	26,998	89,705	89,705	18,593	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	255,997
B-23: $T_{ок}=3$, $a_p=0,75$											
0,75/1	1,227	4,893	4,893	490,866	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	1183,773
0,75/2	2,454	9,786	9,786	245,433	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	608,407
0,75/3	3,681	14,679	14,679	163,622	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	423,959
0,75/4	4,909	19,572	19,572	122,716	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	337,243
0,75/5	6,136	24,465	24,465	98,173	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	289,618
0,75/6	7,363	29,358	29,358	81,811	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	261,539
0,75/7	8,590	34,251	34,251	70,124	0,741	3,682	65,375	27,615	3,340	8,112	244,629
0,75/8	9,817	39,144	39,144	61,358	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	234,700
0,75/9	11,044	44,037	44,037	54,541	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	229,425
0,75/10	12,272	48,930	48,930	49,087	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	227,409
0,75/11	13,499	53,823	53,823	44,624	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	227,758
0,75/12	14,726	58,716	58,716	40,905	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	229,888
0,75/13	15,953	63,609	63,609	37,759	0,399	1,983	35,202	14,870	1,798	4,368	233,384
0,75/14	17,180	68,502	68,502	35,062	0,370	1,841	32,688	13,808	1,670	4,056	237,953
0,75/15	18,407	73,395	73,395	32,724	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	243,380
0,75/16	19,635	78,288	78,288	30,679	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	249,509
0,75/17	20,862	83,181	83,181	28,874	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,340	256,209
0,75/18	22,089	88,074	88,074	27,270	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	263,390
0,75/19	23,316	92,967	92,967	25,835	0,273	1,357	24,086	10,174	1,230	2,989	270,975
0,75/20	24,543	97,860	97,860	24,543	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	278,900
0,75/21	26,998	107,646	107,646	22,312	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	295,598
B-24: $T_{ок}=3$, $a_p=0,80$											
0,80/1	1,227	5,219	5,219	523,590	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	1217,149
0,80/2	2,454	10,438	10,438	261,795	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	626,073
0,80/3	3,681	15,658	15,658	174,530	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	436,825
0,80/4	4,909	20,877	20,877	130,898	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	348,035
0,80/5	6,136	26,096	26,096	104,718	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	299,425
0,80/6	7,363	31,315	31,315	87,265	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	270,907
0,80/7	8,590	36,534	36,534	74,799	0,741	3,682	65,375	27,615	3,340	8,112	253,870

0,80/8	9,817	41,754	41,754	65,449	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	244,011
0,80/9	11,044	46,973	46,973	58,177	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	238,933
0,80/10	12,272	52,192	52,192	52,359	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	237,205
0,80/11	13,499	57,411	57,411	47,599	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	237,909
0,80/12	14,726	62,630	62,630	43,633	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	240,444
0,80/13	15,953	67,850	67,850	40,276	0,399	1,983	35,202	14,870	1,798	4,368	244,383
0,80/14	17,180	73,069	73,069	37,399	0,370	1,841	32,688	13,808	1,670	4,056	249,424
0,80/15	18,407	78,288	78,288	34,906	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	255,348
0,80/16	19,635	83,507	83,507	32,724	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	261,992
0,80/17	20,862	88,726	88,726	30,799	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,340	269,224
0,80/18	22,089	93,946	93,946	29,088	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	276,952
0,80/19	23,316	99,165	99,165	27,557	0,273	1,357	24,086	10,174	1,230	2,989	285,093
0,80/20	24,543	104,384	104,384	26,180	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	293,585
0,80/21	26,998	114,822	114,822	23,800	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	311,438
B-25: $T_{ок}=4$, $\alpha_p=0,5$											
0,50/1	1,227	2,446	2,446	327,244	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	1015,257
0,50/2	2,454	4,893	4,893	163,622	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	516,810
0,50/3	3,681	7,339	7,339	109,081	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	354,738
0,50/4	4,909	9,786	9,786	81,811	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	276,766
0,50/5	6,136	12,232	12,232	65,449	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	232,428
0,50/6	7,363	14,679	14,679	54,541	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	204,911
0,50/7	8,590	17,125	17,125	46,749	0,741	3,682	65,375	27,615	3,340	8,112	187,002
0,50/8	9,817	19,572	19,572	40,905	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	175,103
0,50/9	11,044	22,018	22,018	36,360	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	167,206
0,50/10	12,272	24,465	24,465	32,724	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	162,116
0,50/11	13,499	26,911	26,911	29,749	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	159,059
0,50/12	14,726	29,358	29,358	27,270	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	157,537
0,50/13	15,953	31,804	31,804	25,173	0,399	1,983	35,202	14,870	1,798	4,368	157,188
0,50/14	17,180	34,251	34,251	23,375	0,370	1,841	32,688	13,808	1,670	4,056	157,764
0,50/15	18,407	36,697	36,697	21,816	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	159,076
0,50/16	19,635	39,144	39,144	20,453	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	160,995
0,50/17	20,862	41,590	41,590	19,250	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,340	163,403
0,50/18	22,089	44,037	44,037	18,180	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	166,226
0,50/19	23,316	46,483	46,483	17,223	0,273	1,357	24,086	10,174	1,230	2,989	169,395
0,50/20	24,543	48,930	48,930	16,362	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	172,859
0,50/21	26,998	53,823	53,823	14,875	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	180,515
B-26: $T_{ок}=4$, $\alpha_p=0,33$											
0,33/1	1,227	1,629	1,629	217,944	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	904,323
0,33/2	2,454	3,259	3,259	108,972	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	458,892
0,33/3	3,681	4,888	4,888	72,648	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	313,403
0,33/4	4,909	6,517	6,517	54,486	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	242,903
0,33/5	6,136	8,147	8,147	43,589	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	202,398
0,33/6	7,363	9,776	9,776	36,324	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	176,888
0,33/7	8,590	11,406	11,406	31,135	0,741	3,682	65,375	27,615	3,340	8,112	159,950
0,33/8	9,817	13,035	13,035	27,243	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	148,367
0,33/9	11,044	14,664	14,664	24,216	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	140,354
0,33/10	12,272	16,294	16,294	21,794	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	134,844
0,33/11	13,499	17,923	17,923	19,813	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	131,147
0,33/12	14,726	19,552	19,552	18,162	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	128,817
0,33/13	15,953	21,182	21,182	16,765	0,399	1,983	35,202	14,870	1,798	4,368	127,536
0,33/14	17,180	22,811	22,811	15,567	0,370	1,841	32,688	13,808	1,670	4,056	127,076
0,33/15	18,407	24,441	24,441	14,530	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	127,278
0,33/16	19,635	26,070	26,070	13,622	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	128,016
0,33/17	20,862	27,699	27,699	12,820	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,340	129,191
0,33/18	22,089	29,329	29,329	12,108	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	130,738
0,33/19	23,316	30,958	30,958	11,471	0,273	1,357	24,086	10,174	1,230	2,989	132,593
0,33/20	24,543	32,587	32,587	10,897	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	134,708
0,33/21	26,998	35,846	35,846	9,907	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	139,593
B-27: $T_{ок}=4$, $\alpha_p=0,25$											
0,25/1	1,227	1,223	1,223	163,622	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	849,189
0,25/2	2,454	2,446	2,446	81,811	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	430,105
0,25/3	3,681	3,670	3,670	54,541	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	292,860

0,25/4	4,909	4,893	4,893	40,905	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	226,074
0,25/5	6,136	6,116	6,116	32,724	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	187,471
0,25/6	7,363	7,339	7,339	27,270	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	162,960
0,25/7	8,590	8,563	8,563	23,375	0,741	3,682	65,375	27,615	3,340	8,112	146,504
0,25/8	9,817	9,786	9,786	20,453	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	135,079
0,25/9	11,044	11,009	11,009	18,180	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	127,008
0,25/10	12,272	12,232	12,232	16,362	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	121,288
0,25/11	13,499	13,456	13,456	14,875	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	117,275
0,25/12	14,726	14,679	14,679	13,635	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	114,544
0,25/13	15,953	15,902	15,902	12,586	0,399	1,983	35,202	14,870	1,798	4,368	112,797
0,25/14	17,180	17,125	17,125	11,687	0,370	1,841	32,688	13,808	1,670	4,056	111,824
0,25/15	18,407	18,349	18,349	10,908	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	111,472
0,25/16	19,635	19,572	19,572	10,226	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	111,624
0,25/17	20,862	20,795	20,795	9,625	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,340	112,188
0,25/18	22,089	22,018	22,018	9,090	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	113,098
0,25/19	23,316	23,242	23,242	8,612	0,273	1,357	24,086	10,174	1,230	2,989	114,302
0,25/20	24,543	24,465	24,465	8,181	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	115,748
0,25/21	26,998	26,911	26,911	7,437	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	119,253
B-28: T_{ок}=4, α_p=0,20											
0,20/1	1,227	0,979	0,979	130,898	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	815,977
0,20/2	2,454	1,957	1,957	65,449	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	412,765
0,20/3	3,681	2,936	2,936	43,633	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	280,484
0,20/4	4,909	3,914	3,914	32,724	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	215,935
0,20/5	6,136	4,893	4,893	26,180	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	178,481
0,20/6	7,363	5,872	5,872	21,816	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	154,572
0,20/7	8,590	6,850	6,850	18,700	0,741	3,682	65,375	27,615	3,340	8,112	138,403
0,20/8	9,817	7,829	7,829	16,362	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	127,074
0,20/9	11,044	8,807	8,807	14,544	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	118,968
0,20/10	12,272	9,786	9,786	13,090	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	113,124
0,20/11	13,499	10,765	10,765	11,900	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	108,918
0,20/12	14,726	11,743	11,743	10,908	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	105,945
0,20/13	15,953	12,722	12,722	10,069	0,399	1,983	35,202	14,870	1,798	4,368	103,920
0,20/14	17,180	13,700	13,700	9,350	0,370	1,841	32,688	13,808	1,670	4,056	102,637
0,20/15	18,407	14,679	14,679	8,727	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	101,951
0,20/16	19,635	15,658	15,658	8,181	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	101,751
0,20/17	20,862	16,636	16,636	7,700	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,340	101,945
0,20/18	22,089	17,615	17,615	7,272	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	102,474
0,20/19	23,316	18,593	18,593	6,889	0,273	1,357	24,086	10,174	1,230	2,989	103,281
0,20/20	24,543	19,572	19,572	6,545	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	104,326
0,20/21	26,998	21,529	21,529	5,950	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	107,002
B-29: T_{ок}=4, α_p=0,67											
0,67/1	1,227	3,264	3,264	436,543	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	1126,192
0,67/2	2,454	6,527	6,527	218,272	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	574,728
0,67/3	3,681	9,791	9,791	145,514	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	396,075
0,67/4	4,909	13,055	13,055	109,136	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	310,629
0,67/5	6,136	16,318	16,318	87,309	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	262,460
0,67/6	7,363	19,582	19,582	72,757	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	232,933
0,67/7	8,590	22,845	22,845	62,363	0,741	3,682	65,375	27,615	3,340	8,112	214,056
0,67/8	9,817	26,109	26,109	54,568	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	201,840
0,67/9	11,044	29,373	29,373	48,505	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	194,061
0,67/10	12,272	32,636	32,636	43,654	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	189,388
0,67/11	13,499	35,900	35,900	39,686	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	186,974
0,67/12	14,726	39,164	39,164	36,379	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	186,258
0,67/13	15,953	42,427	42,427	33,580	0,399	1,983	35,202	14,870	1,798	4,368	186,841
0,67/14	17,180	45,691	45,691	31,182	0,370	1,841	32,688	13,808	1,670	4,056	188,451
0,67/15	18,407	48,954	48,954	29,103	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	190,877
0,67/16	19,635	52,218	52,218	27,284	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	193,974
0,67/17	20,862	55,482	55,482	25,679	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,340	197,616
0,67/18	22,089	58,745	58,745	24,252	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	201,714
0,67/19	23,316	62,009	62,009	22,976	0,273	1,357	24,086	10,174	1,230	2,989	206,200
0,67/20	24,543	65,273	65,273	21,827	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	211,010
0,67/21	26,998	71,800	71,800	19,843	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	221,437

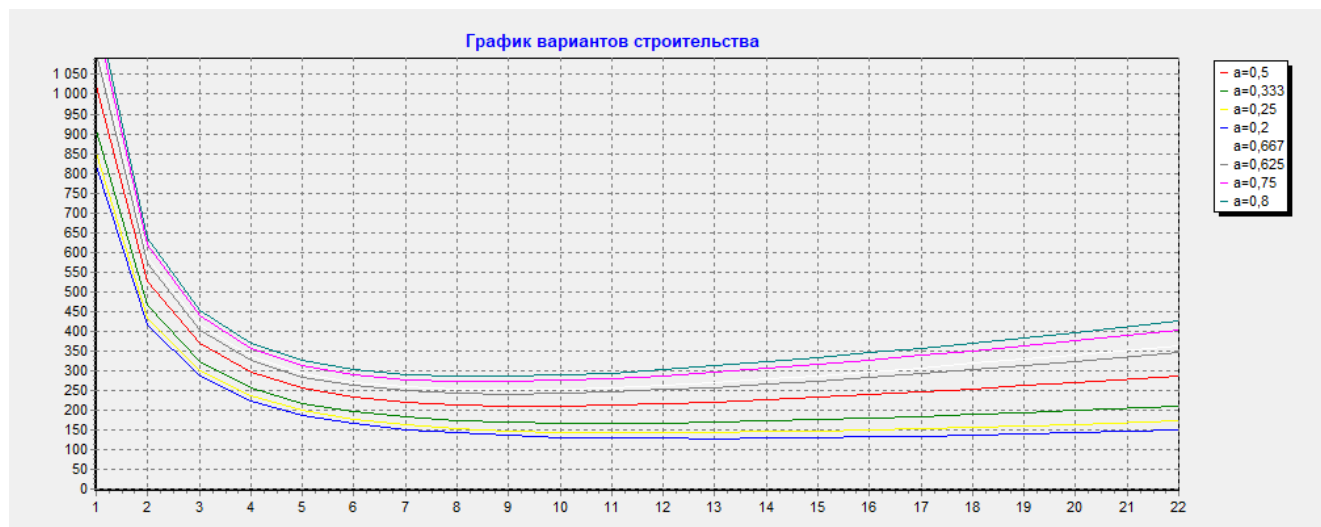
	B-30: $T_{ок}=4$, $\alpha_p=0,63$										
0,63/1	1,227	3,058	3,058	409,055	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	1098,292
0,63/2	2,454	6,116	6,116	204,527	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	560,161
0,63/3	3,681	9,174	9,174	136,352	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	385,679
0,63/4	4,909	12,232	12,232	102,264	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	302,111
0,63/5	6,136	15,291	15,291	81,811	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	254,908
0,63/6	7,363	18,349	18,349	68,176	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	225,886
0,63/7	8,590	21,407	21,407	58,436	0,741	3,682	65,375	27,615	3,340	8,112	207,253
0,63/8	9,817	24,465	24,465	51,132	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	195,116
0,63/9	11,044	27,523	27,523	45,451	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	187,307
0,63/10	12,272	30,581	30,581	40,905	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	182,529
0,63/11	13,499	33,639	33,639	37,187	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	179,953
0,63/12	14,726	36,697	36,697	34,088	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	179,033
0,63/13	15,953	39,756	39,756	31,466	0,399	1,983	35,202	14,870	1,798	4,368	179,385
0,63/14	17,180	42,814	42,814	29,218	0,370	1,841	32,688	13,808	1,670	4,056	180,733
0,63/15	18,407	45,872	45,872	27,270	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	182,880
0,63/16	19,635	48,930	48,930	25,566	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	185,680
0,63/17	20,862	51,988	51,988	24,062	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,340	189,011
0,63/18	22,089	55,046	55,046	22,725	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	192,789
0,63/19	23,316	58,104	58,104	21,529	0,273	1,357	24,086	10,174	1,230	2,989	196,943
0,63/20	24,543	61,162	61,162	20,453	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	201,414
0,63/21	26,998	67,279	67,279	18,593	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	211,145
	B-31: $T_{ок}=4$, $\alpha_p=0,75$										
0,75/1	1,227	3,670	3,670	490,866	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	1181,327
0,75/2	2,454	7,339	7,339	245,433	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	603,513
0,75/3	3,681	11,009	11,009	163,622	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	416,619
0,75/4	4,909	14,679	14,679	122,716	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	327,457
0,75/5	6,136	18,349	18,349	98,173	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	277,386
0,75/6	7,363	22,018	22,018	81,811	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	246,859
0,75/7	8,590	25,688	25,688	70,124	0,741	3,682	65,375	27,615	3,340	8,112	227,503
0,75/8	9,817	29,358	29,358	61,358	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	215,128
0,75/9	11,044	33,028	33,028	54,541	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	207,407
0,75/10	12,272	36,697	36,697	49,087	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	202,943
0,75/11	13,499	40,367	40,367	44,624	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	200,846
0,75/12	14,726	44,037	44,037	40,905	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	200,530
0,75/13	15,953	47,707	47,707	37,759	0,399	1,983	35,202	14,870	1,798	4,368	201,580
0,75/14	17,180	51,376	51,376	35,062	0,370	1,841	32,688	13,808	1,670	4,056	203,701
0,75/15	18,407	55,046	55,046	32,724	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	206,682
0,75/16	19,635	58,716	58,716	30,679	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	210,365
0,75/17	20,862	62,386	62,386	28,874	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,340	214,619
0,75/18	22,089	66,055	66,055	27,270	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	219,352
0,75/19	23,316	69,725	69,725	25,835	0,273	1,357	24,086	10,174	1,230	2,989	224,491
0,75/20	24,543	73,395	73,395	24,543	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	229,970
0,75/21	26,998	80,734	80,734	22,312	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	241,774
	B-32: $T_{ок}=4$, $\alpha_p=0,80$										
0,80/1	1,227	3,914	3,914	523,590	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	1214,539
0,80/2	2,454	7,829	7,829	261,795	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	620,855
0,80/3	3,681	11,743	11,743	174,530	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	428,995
0,80/4	4,909	15,658	15,658	130,898	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	337,597
0,80/5	6,136	19,572	19,572	104,718	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	286,377
0,80/6	7,363	23,486	23,486	87,265	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	255,249
0,80/7	8,590	27,401	27,401	74,799	0,741	3,682	65,375	27,615	3,340	8,112	235,604
0,80/8	9,817	31,315	31,315	65,449	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	223,133
0,80/9	11,044	35,230	35,230	58,177	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	215,447
0,80/10	12,272	39,144	39,144	52,359	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	211,109
0,80/11	13,499	43,058	43,058	47,599	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	209,203
0,80/12	14,726	46,973	46,973	43,633	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	209,130
0,80/13	15,953	50,887	50,887	40,276	0,399	1,983	35,202	14,870	1,798	4,368	210,457
0,80/14	17,180	54,802	54,802	37,399	0,370	1,841	32,688	13,808	1,670	4,056	212,890
0,80/15	18,407	58,716	58,716	34,906	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	216,204
0,80/16	19,635	62,630	62,630	32,724	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	220,238
0,80/17	20,862	66,545	66,545	30,799	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,340	224,862

0,80/18	22,089	70,459	70,459	29,088	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	229,978
0,80/19	23,316	74,374	74,374	27,557	0,273	1,357	24,086	10,174	1,230	2,989	235,511
0,80/20	24,543	78,288	78,288	26,180	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	241,393
0,80/21	26,998	86,117	86,117	23,800	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	254,028
B-33: $T_{ок}=5$, $\alpha_p=0,50$											
0,50/1	1,227	1,957	1,957	327,244	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	1014,279
0,50/2	2,454	3,914	3,914	163,622	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	514,852
0,50/3	3,681	5,872	5,872	109,081	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	351,804
0,50/4	4,909	7,829	7,829	81,811	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	272,852
0,50/5	6,136	9,786	9,786	65,449	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	227,536
0,50/6	7,363	11,743	11,743	54,541	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	199,039
0,50/7	8,590	13,700	13,700	46,749	0,741	3,682	65,375	27,615	3,340	8,112	180,152
0,50/8	9,817	15,658	15,658	40,905	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	167,275
0,50/9	11,044	17,615	17,615	36,360	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	158,400
0,50/10	12,272	19,572	19,572	32,724	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	152,330
0,50/11	13,499	21,529	21,529	29,749	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	148,295
0,50/12	14,726	23,486	23,486	27,270	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	145,793
0,50/13	15,953	25,444	25,444	25,173	0,399	1,983	35,202	14,870	1,798	4,368	144,468
0,50/14	17,180	27,401	27,401	23,375	0,370	1,841	32,688	13,808	1,670	4,056	144,064
0,50/15	18,407	29,358	29,358	21,816	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	144,398
0,50/16	19,635	31,315	31,315	20,453	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	145,337
0,50/17	20,862	33,272	33,272	19,250	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,340	146,767
0,50/18	22,089	35,230	35,230	18,180	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	148,612
0,50/19	23,316	37,187	37,187	17,223	0,273	1,357	24,086	10,174	1,230	2,989	150,803
0,50/20	24,543	39,144	39,144	16,362	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	153,287
0,50/21	26,998	43,058	43,058	14,875	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	158,985
B-34: $T_{ок}=5$, $\alpha_p=0,33$											
0,33/1	1,227	1,303	1,303	217,944	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	903,671
0,33/2	2,454	2,607	2,607	108,972	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	457,588
0,33/3	3,681	3,910	3,910	72,648	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	311,447
0,33/4	4,909	5,214	5,214	54,486	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	240,297
0,33/5	6,136	6,517	6,517	43,589	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	199,138
0,33/6	7,363	7,821	7,821	36,324	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	172,978
0,33/7	8,590	9,124	9,124	31,135	0,741	3,682	65,375	27,615	3,340	8,112	155,386
0,33/8	9,817	10,428	10,428	27,243	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	143,153
0,33/9	11,044	11,731	11,731	24,216	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	134,488
0,33/10	12,272	13,035	13,035	21,794	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	128,326
0,33/11	13,499	14,338	14,338	19,813	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	123,977
0,33/12	14,726	15,642	15,642	18,162	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	120,997
0,33/13	15,953	16,945	16,945	16,765	0,399	1,983	35,202	14,870	1,798	4,368	119,062
0,33/14	17,180	18,249	18,249	15,567	0,370	1,841	32,688	13,808	1,670	4,056	117,952
0,33/15	18,407	19,552	19,552	14,530	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	117,500
0,33/16	19,635	20,856	20,856	13,622	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	117,588
0,33/17	20,862	22,159	22,159	12,820	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,340	118,111
0,33/18	22,089	23,463	23,463	12,108	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	119,006
0,33/19	23,316	24,766	24,766	11,471	0,273	1,357	24,086	10,174	1,230	2,989	120,209
0,33/20	24,543	26,070	26,070	10,897	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	121,674
0,33/21	26,998	28,677	28,677	9,907	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	125,255
B-35: $T_{ок}=5$, $\alpha_p=0,25$											
0,25/1	1,227	0,979	0,979	163,622	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	848,701
0,25/2	2,454	1,957	1,957	81,811	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	429,127
0,25/3	3,681	2,936	2,936	54,541	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	291,392
0,25/4	4,909	3,914	3,914	40,905	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	224,116
0,25/5	6,136	4,893	4,893	32,724	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	185,025
0,25/6	7,363	5,872	5,872	27,270	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	160,026
0,25/7	8,590	6,850	6,850	23,375	0,741	3,682	65,375	27,615	3,340	8,112	143,078
0,25/8	9,817	7,829	7,829	20,453	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	131,165
0,25/9	11,044	8,807	8,807	18,180	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	122,604
0,25/10	12,272	9,786	9,786	16,362	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	116,396
0,25/11	13,499	10,765	10,765	14,875	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	111,893
0,25/12	14,726	11,743	11,743	13,635	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	108,672
0,25/13	15,953	12,722	12,722	12,586	0,399	1,983	35,202	14,870	1,798	4,368	106,437

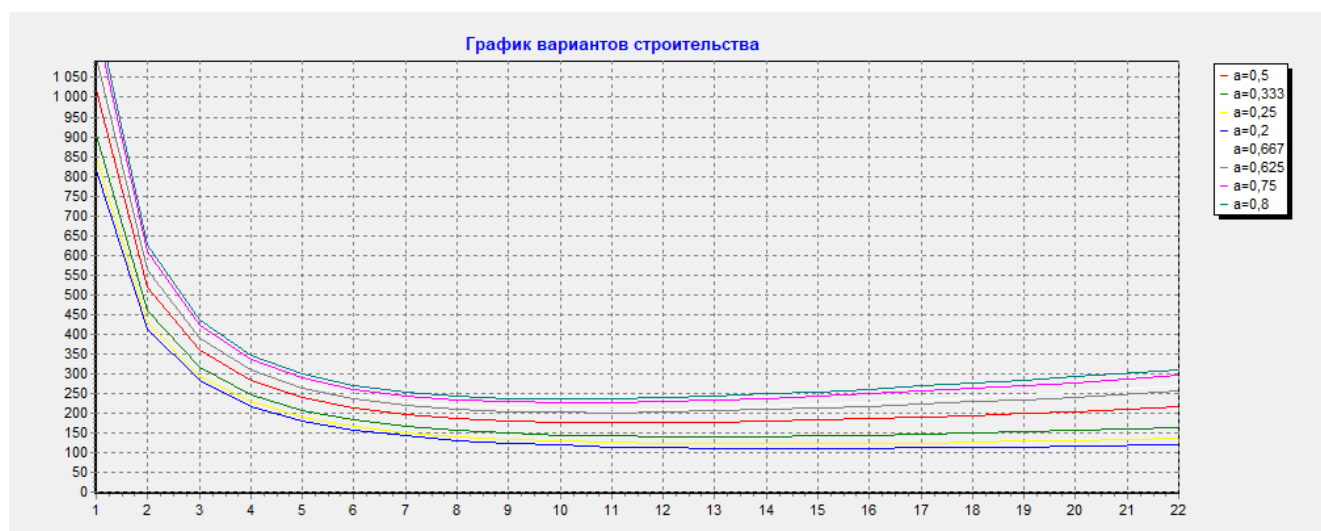
0,25/14	17,180	13,700	13,700	11,687	0,370	1,841	32,688	13,808	1,670	4,056	104,974
0,25/15	18,407	14,679	14,679	10,908	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	104,132
0,25/16	19,635	15,658	15,658	10,226	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	103,796
0,25/17	20,862	16,636	16,636	9,625	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,340	103,870
0,25/18	22,089	17,615	17,615	9,090	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	104,292
0,25/19	23,316	18,593	18,593	8,612	0,273	1,357	24,086	10,174	1,230	2,989	105,004
0,25/20	24,543	19,572	19,572	8,181	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	105,962
0,25/21	26,998	21,529	21,529	7,437	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	108,489
B-36: $T_{ок}=5$, $\alpha_p=0,20$											
0,20/1	1,227	0,783	0,783	130,898	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	815,585
0,20/2	2,454	1,566	1,566	65,449	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	411,983
0,20/3	3,681	2,349	2,349	43,633	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	279,310
0,20/4	4,909	3,132	3,132	32,724	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	214,371
0,20/5	6,136	3,914	3,914	26,180	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	176,523
0,20/6	7,363	4,697	4,697	21,816	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	152,222
0,20/7	8,590	5,480	5,480	18,700	0,741	3,682	65,375	27,615	3,340	8,112	135,663
0,20/8	9,817	6,263	6,263	16,362	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	123,942
0,20/9	11,044	7,046	7,046	14,544	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	115,446
0,20/10	12,272	7,829	7,829	13,090	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	109,210
0,20/11	13,499	8,612	8,612	11,900	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	104,612
0,20/12	14,726	9,395	9,395	10,908	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	101,249
0,20/13	15,953	10,177	10,177	10,069	0,399	1,983	35,202	14,870	1,798	4,368	98,830
0,20/14	17,180	10,960	10,960	9,350	0,370	1,841	32,688	13,808	1,670	4,056	97,157
0,20/15	18,407	11,743	11,743	8,727	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	96,079
0,20/16	19,635	12,526	12,526	8,181	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	95,487
0,20/17	20,862	13,309	13,309	7,700	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,340	95,291
0,20/18	22,089	14,092	14,092	7,272	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	95,428
0,20/19	23,316	14,875	14,875	6,889	0,273	1,357	24,086	10,174	1,230	2,989	95,845
0,20/20	24,543	15,658	15,658	6,545	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	96,498
0,20/21	26,998	17,223	17,223	5,950	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	98,390
B-37: $T_{ок}=5$, $\alpha_p=0,67$											
0,67/1	1,227	2,611	2,611	436,543	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	1124,886
0,67/2	2,454	5,222	5,222	218,272	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	572,118
0,67/3	3,681	7,833	7,833	145,514	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	392,159
0,67/4	4,909	10,444	10,444	109,136	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	305,407
0,67/5	6,136	13,055	13,055	87,309	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	255,934
0,67/6	7,363	15,665	15,665	72,757	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	225,099
0,67/7	8,590	18,276	18,276	62,363	0,741	3,682	65,375	27,615	3,340	8,112	204,918
0,67/8	9,817	20,887	20,887	54,568	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	191,396
0,67/9	11,044	23,498	23,498	48,505	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	182,311
0,67/10	12,272	26,109	26,109	43,654	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	176,334
0,67/11	13,499	28,720	28,720	39,686	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	172,614
0,67/12	14,726	31,331	31,331	36,379	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	170,592
0,67/13	15,953	33,942	33,942	33,580	0,399	1,983	35,202	14,870	1,798	4,368	169,871
0,67/14	17,180	36,553	36,553	31,182	0,370	1,841	32,688	13,808	1,670	4,056	170,175
0,67/15	18,407	39,164	39,164	29,103	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	171,297
0,67/16	19,635	41,774	41,774	27,284	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	173,086
0,67/17	20,862	44,385	44,385	25,679	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,340	175,422
0,67/18	22,089	46,996	46,996	24,252	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	178,216
0,67/19	23,316	49,607	49,607	22,976	0,273	1,357	24,086	10,174	1,230	2,989	181,396
0,67/20	24,543	52,218	52,218	21,827	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	184,900
0,67/21	26,998	57,440	57,440	19,843	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	192,717
B-38: $T_{ок}=5$, $\alpha_p=0,63$											
0,63/1	1,227	2,446	2,446	409,055	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	1097,068
0,63/2	2,454	4,893	4,893	204,527	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	557,715
0,63/3	3,681	7,339	7,339	136,352	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	382,009
0,63/4	4,909	9,786	9,786	102,264	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	297,219
0,63/5	6,136	12,232	12,232	81,811	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	248,790
0,63/6	7,363	14,679	14,679	68,176	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	218,546
0,63/7	8,590	17,125	17,125	58,436	0,741	3,682	65,375	27,615	3,340	8,112	198,689
0,63/8	9,817	19,572	19,572	51,132	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	185,330
0,63/9	11,044	22,018	22,018	45,451	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	176,297

0,63/10	12,272	24,465	24,465	40,905	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	170,297
0,63/11	13,499	26,911	26,911	37,187	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	166,497
0,63/12	14,726	29,358	29,358	34,088	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	164,355
0,63/13	15,953	31,804	31,804	31,466	0,399	1,983	35,202	14,870	1,798	4,368	163,481
0,63/14	17,180	34,251	34,251	29,218	0,370	1,841	32,688	13,808	1,670	4,056	163,607
0,63/15	18,407	36,697	36,697	27,270	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	164,530
0,63/16	19,635	39,144	39,144	25,566	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	166,108
0,63/17	20,862	41,590	41,590	24,062	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,340	168,215
0,63/18	22,089	44,037	44,037	22,725	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	170,771
0,63/19	23,316	46,483	46,483	21,529	0,273	1,357	24,086	10,174	1,230	2,989	173,701
0,63/20	24,543	48,930	48,930	20,453	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	176,950
0,63/21	26,998	53,823	53,823	18,593	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	184,233
B-39: T_{ок}=5, α_p=0,75											
0,75/1	1,227	2,936	2,936	490,866	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	1179,859
0,75/2	2,454	5,872	5,872	245,433	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	600,579
0,75/3	3,681	8,807	8,807	163,622	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	412,215
0,75/4	4,909	11,743	11,743	122,716	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	321,585
0,75/5	6,136	14,679	14,679	98,173	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	270,046
0,75/6	7,363	17,615	17,615	81,811	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	238,053
0,75/7	8,590	20,551	20,551	70,124	0,741	3,682	65,375	27,615	3,340	8,112	217,229
0,75/8	9,817	23,486	23,486	61,358	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	203,384
0,75/9	11,044	26,422	26,422	54,541	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	194,195
0,75/10	12,272	29,358	29,358	49,087	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	188,265
0,75/11	13,499	32,294	32,294	44,624	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	184,700
0,75/12	14,726	35,230	35,230	40,905	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	182,916
0,75/13	15,953	38,165	38,165	37,759	0,399	1,983	35,202	14,870	1,798	4,368	182,496
0,75/14	17,180	41,101	41,101	35,062	0,370	1,841	32,688	13,808	1,670	4,056	183,151
0,75/15	18,407	44,037	44,037	32,724	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	184,664
0,75/16	19,635	46,973	46,973	30,679	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	186,879
0,75/17	20,862	49,909	49,909	28,874	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,340	189,665
0,75/18	22,089	52,844	52,844	27,270	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	192,930
0,75/19	23,316	55,780	55,780	25,835	0,273	1,357	24,086	10,174	1,230	2,989	196,601
0,75/20	24,543	58,716	58,716	24,543	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	200,612
0,75/21	26,998	64,588	64,588	22,312	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	209,482
B-40: T_{ок}=5, α_p=0,80											
0,80/1	1,227	3,132	3,132	523,590	5,184	25,775	457,627	193,308	23,377	56,782	1212,975
0,80/2	2,454	6,263	6,263	261,795	2,592	12,888	228,814	96,654	11,688	28,391	617,723
0,80/3	3,681	9,395	9,395	174,530	1,728	8,592	152,542	64,436	7,792	18,927	424,299
0,80/4	4,909	12,526	12,526	130,898	1,296	6,444	114,407	48,327	5,844	14,196	331,333
0,80/5	6,136	15,658	15,658	104,718	1,037	5,155	91,525	38,662	4,675	11,356	278,549
0,80/6	7,363	18,789	18,789	87,265	0,864	4,296	76,271	32,218	3,896	9,464	245,855
0,80/7	8,590	21,921	21,921	74,799	0,741	3,682	65,375	27,615	3,340	8,112	224,644
0,80/8	9,817	25,052	25,052	65,449	0,648	3,222	57,203	24,164	2,922	7,098	210,607
0,80/9	11,044	28,184	28,184	58,177	0,576	2,864	50,847	21,479	2,597	6,309	201,355
0,80/10	12,272	31,315	31,315	52,359	0,518	2,578	45,763	19,331	2,338	5,678	195,451
0,80/11	13,499	34,447	34,447	47,599	0,471	2,343	41,602	17,573	2,125	5,162	191,981
0,80/12	14,726	37,578	37,578	43,633	0,432	2,148	38,136	16,109	1,948	4,732	190,340
0,80/13	15,953	40,710	40,710	40,276	0,399	1,983	35,202	14,870	1,798	4,368	190,103
0,80/14	17,180	43,841	43,841	37,399	0,370	1,841	32,688	13,808	1,670	4,056	190,968
0,80/15	18,407	46,973	46,973	34,906	0,346	1,718	30,508	12,887	1,558	3,785	192,718
0,80/16	19,635	50,104	50,104	32,724	0,324	1,611	28,602	12,082	1,461	3,549	195,186
0,80/17	20,862	53,236	53,236	30,799	0,305	1,516	26,919	11,371	1,375	3,340	198,244
0,80/18	22,089	56,367	56,367	29,088	0,288	1,432	25,424	10,739	1,299	3,155	201,794
0,80/19	23,316	59,499	59,499	27,557	0,273	1,357	24,086	10,174	1,230	2,989	205,761
0,80/20	24,543	62,630	62,630	26,180	0,259	1,289	22,881	9,665	1,169	2,839	210,077
0,80/21	26,998	68,893	68,893	23,800	0,236	1,172	20,801	8,787	1,063	2,581	219,580

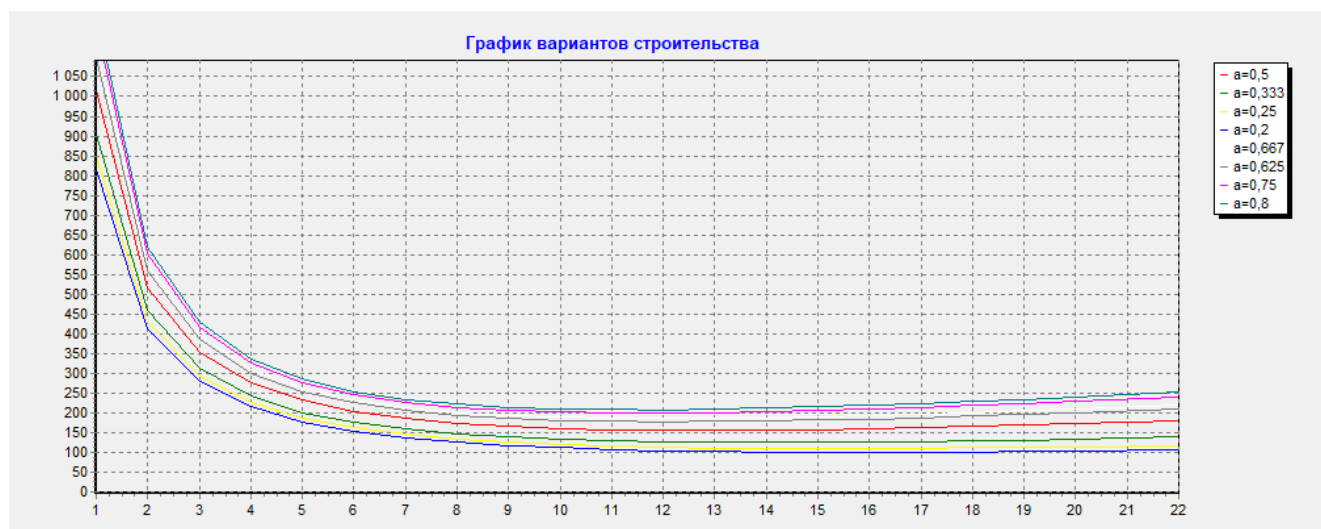
2 год



3 год



4 год



5 год

График вариантов строительства

