МИНЕСТЕРСТВО 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: Саиджонов С. С.

Группа: 22СТ1м

Обозначение: РГР-2069059-08.04.01-220941-23.

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 20
5. Расчёт дисконтированных показателей эффективности инвестиций 21
5.1. Расчёт денежного потока и чистого дисконтированного дохода 21
5.2. Расчёт индекса рентабельности 22
5.3. Расчёт внутренней нормы доходности 23
Заключение 24
Список использованных источников 25
Приложение 26
Приложение А 26
Приложение Б 45

1. Исходные данные

Объект	10-ти эт. 180 кв. панельный жилой дом
Объём суммарных инвестиций *K*, млн. руб.	290,80
Общая трудоёмкость Q_i, чел.-дн.	24200
Продолжительность строительного процесса $t_{\text{пр}}$, мес	20

Нормативный срок $t_{\text{н}}$ продолжительности строительства объекта

$$t_{\text{н}} = t_{\text{п}} + t_{\text{рп}} + t_{\text{пр}},$$

где $t_{\text{п}}$ – подготовительный период;
$t_{\text{рп}}$ – период развёртывания процесса по объекту;
$t_{\text{пр}}$ – период возведения здания.

$$t_{\text{п}} = (0{,}25 - 0{,}3)t_{\text{пр}} = 0{,}3 \cdot 20 = 6 \text{ мес};$$

$$t_{\text{рп}} = (0{,}1 - 0{,}15)t_{\text{пр}} = 0{,}15 \cdot 20 = 3 \text{ мес};$$

$$t_{\text{н}} = 6 + 3 + 20 = 29 \text{ мес}.$$

2. Определение оптимальной продолжительности возведения здания

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

1.1. Расчёт снижающих затрат.

$$S_1 = \frac{\text{НР}_1 t_{\text{р}}}{t_{\text{н}}} = \frac{\alpha_1 \alpha_2 \alpha_3 \alpha_{\text{и}} K t_{\text{р}}}{t_{\text{н}}} = \frac{0{,}95 \cdot 0{,}22 \cdot 0{,}5 \cdot 1{,}2 \cdot 290{,}80}{29} = 1{,}257,$$

где НР_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;
$\alpha_{\text{и}}$ – коэффициент, учитывающий инфляционные процессы в строительстве;
K – объем капитальных вложений в строительство объекта, млн. руб.

Таблица 2.1.

Const	$t_{\text{р}}$, мес.	S_1, млн. руб.
1,257	1	1,257
	2	2,515
	3	3,772
	4	5,030
	5	6,287
	6	7,545
	7	8,802
	8	10,060
	9	11,317
	10	12,575
	11	13,832

	12	15,090
	13	16,347
	14	17,604
	15	18,862
	16	20,119
	17	21,377
	18	22,634
	19	23,892
	20	25,149
	21	26,407
	22	27,664
	23	28,922
	24	30,179
	25	31,436
	26	32,694
	27	33,951
	28	35,209
	29	36,466

Размер затрат в незавершенное производство S_2

$$S_2 = \frac{\alpha_{\text{р}} E_{\text{н1}} \alpha_{\text{и}} K t_{\text{р}}}{F_{\text{д}}} = \frac{0{,}5 \cdot 0{,}16 \cdot 290{,}80 \cdot 1{,}2}{12} = 2{,}326,$$

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

$F_{\text{д}}$ – число рабочих месяцев в году;

$\alpha_{\text{р}}$ – коэффициент, характеризующий вид распределения капитальных вложений K.

Таблица 2.2.

Const	$t_{\text{р}}$, мес.	S_2, млн. руб.
2,326	1	2,326
	2	4,653
	3	6,979
	4	9,306
	5	11,632
	6	13,958
	7	16,285
	8	18,611
	9	20,938
	10	23,264
	11	25,590
	12	27,917
	13	30,243
	14	32,570
	15	34,896
	16	37,222
	17	39,549
	18	41,875
	19	44,202
	20	46,528
	21	48,854

	22	51,181
	23	53,507
	24	55,834
	25	58,160
	26	60,486
	27	62,813
	28	65,139
	29	67,466

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

$$S_3 = \frac{\alpha_р E_{н2} \alpha_и K t_р}{F_д} = \frac{0{,}5 \cdot 0{,}25 \cdot 290{,}80 \cdot 1{,}2}{12} = 3{,}635,$$

где $E_{н2}$ – нормативный коэффициент эффективности капитальных вложений для отрасли, эксплуатирующей здание или сооружение, равный 0,25.

Таблица 2.3.

Const	$t_р$, мес.	S_3, млн. руб.
3,635	1	3,635
	2	7,270
	3	10,905
	4	14,540
	5	18,175
	6	21,810
	7	25,445
	8	29,080
	9	32,715
	10	36,350
	11	39,985
	12	43,620
	13	47,255
	14	50,890
	15	54,525
	16	58,160
	17	61,795
	18	65,430
	19	69,065
	20	72,700
	21	76,335
	22	79,970
	23	83,605
	24	87,240
	25	90,875
	26	94,510
	27	98,145
	28	101,780
	29	105,415

1.2. Расчёт возрастающих затрат.

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

$$S_4 = \frac{\text{НР}_2 t_\text{н}}{K_\text{г1} t_\text{р}} = \frac{\alpha_1 \alpha_2 \alpha_\text{и} \alpha'_\text{р} K t_\text{н}}{K_\text{г1} t_\text{р}} = \frac{0{,}95 \cdot 0{,}22 \cdot 1{,}2 \cdot 0{,}34 \cdot 290{,}80 \cdot 29}{0{,}87} = 826{,}570,$$

где НР_2 – сумма накладных расходов, зависящих от численности рабочих, руб.;
$\alpha'_\text{р}$ – коэффициент, отражающий долю анализируемой части накладных расходов (0,3-0,35), принимаем 0,34;
$K_\text{г1}$ – коэффициент надежности процесса с учетом трудовых ресурсов (0,08-0,88), принимаем 0,87.

Таблица 2.4.

Const	$t_\text{р}$, мес.	S_4, млн. руб.
826,570	1	826,570
	2	413,285
	3	275,523
	4	206,642
	5	165,314
	6	137,762
	7	118,081
	8	103,321
	9	91,841
	10	82,657
	11	75,143
	12	68,881
	13	63,582
	14	59,041
	15	55,105
	16	51,661
	17	48,622
	18	45,921
	19	43,504
	20	41,328
	21	39,360
	22	37,571
	23	35,938
	24	34,440
	25	33,063
	26	31,791
	27	30,614
	28	29,520
	29	28,502

Заработная плата рабочих S_5 с учетом применения премиальных систем

$$S_5 = \frac{\alpha_4 \alpha_5 \alpha_\text{и} Q_i F_\text{д} C_1}{t_\text{р}} = 0{,}01 \cdot 1 \cdot 1{,}2 \cdot 24200 \cdot 12 \cdot 0{,}002 = 6{,}970,$$

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	$t_р$, мес.	S_5, млн. руб.
6,970	1	6,970
	2	3,485
	3	2,323
	4	1,742
	5	1,394
	6	1,162
	7	0,996
	8	0,871
	9	0,774
	10	0,697
	11	0,634
	12	0,581
	13	0,536
	14	0,498
	15	0,465
	16	0,436
	17	0,410
	18	0,387
	19	0,367
	20	0,348
	21	0,332
	22	0,317
	23	0,303
	24	0,290
	25	0,279
	26	0,268
	27	0,258
	28	0,249
	29	0,240

Расходы по эксплуатации машин и механизмов S_6

$$S_6 = \sum_{i=1}^{m} \frac{V_м \alpha_и З_м}{P_i n \alpha_6 K_{г2} \beta_1 t_р} = \frac{12000 \cdot 1{,}2 \cdot 0{,}12}{300 \cdot 0{,}6 \cdot 0{,}91 \cdot 0{,}97} + \frac{540 \cdot 1{,}2 \cdot 0{,}2}{20 \cdot 0{,}6 \cdot 0{,}91 \cdot 0{,}97} +$$

$$+ \frac{3600 \cdot 1{,}2 \cdot 0{,}15}{500 \cdot 0{,}6 \cdot 0{,}91 \cdot 0{,}97} = 25{,}558,$$

где $V_м$ – объем строительных механизированных работ в физических единицах ($м^3$);
$З_м$ – затраты на строительные механизированные работы, млн. руб./см.;

P_i – производительность i-й машины (дневная), м^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;
$K_{г2}$ – 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	$t_р$, мес.	S_6, млн. руб.
25,558	1	25,558
	2	12,779
	3	8,519
	4	6,389
	5	5,112
	6	4,260
	7	3,651
	8	3,195
	9	2,840
	10	2,556
	11	2,323
	12	2,130
	13	1,966
	14	1,826
	15	1,704
	16	1,597
	17	1,503
	18	1,420
	19	1,345
	20	1,278
	21	1,217
	22	1,162
	23	1,111
	24	1,065
	25	1,022
	26	0,983
	27	0,947
	28	0,913
	29	0,881

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

$$S_7 = \frac{З_2 Q_i \alpha_и}{\alpha_7 n t_р} = \frac{0{,}03 \cdot 24200 \cdot 1{,}2}{1{,}18 \cdot 1} = 738{,}305,$$

где $З_2$ – 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	$t_р$, мес.	S_7, млн. руб.
738,305	1	738,305
	2	369,153
	3	246,102
	4	184,576
	5	147,661
	6	123,051
	7	105,472
	8	92,288
	9	82,034
	10	73,831
	11	67,119
	12	61,525
	13	56,793
	14	52,736
	15	49,220
	16	46,144
	17	43,430
	18	41,017
	19	38,858
	20	36,915
	21	35,157
	22	33,559
	23	32,100
	24	30,763
	25	29,532
	26	28,396
	27	27,345
	28	26,368
	29	25,459

Капитальные вложения в смежные отрасли:
– в промышленность строительных материалов

$$S_8 = \frac{KF_д\alpha_и}{t_р 10^3 K_{гз}\alpha_8}\sum_{i=1}^{n} K'_{удi}V'_i E'_{нi},$$

где $K_{гз}$ – коэффициент, учитывающий надежность материально-технического снабжения, равный 0,75;
α_8 – коэффициент, учитывающий равномерность использования ресурсов, принимаем $\alpha_8 = 0{,}5$;
$K'_{удi}$ – 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;

$E'_{\text{н}i}$ – коэффициент экономической эффективности отрасли, выпускающей i-ю продукцию.

$$const_1 = \frac{KF_{\text{д}}\alpha_{\text{и}}}{10^3 K_{\text{гз}}\alpha_8} = \frac{290{,}80 \cdot 12 \cdot 1{,}2}{10^3 \cdot 0{,}75 \cdot 0{,}5} = 11{,}167;$$

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

Таблица 2.8.

Const_1	Const_2	$t_{\text{р}}$, мес.	S_8, млн. руб.
11,167	25,721	1	287,217
		2	143,608
		3	95,739
		4	71,804
		5	57,443
		6	47,869
		7	41,031
		8	35,902
		9	31,913
		10	28,722
		11	26,111
		12	23,935
		13	22,094
		14	20,515
		15	19,148
		16	17,951
		17	16,895
		18	15,956
		19	15,117
		20	14,361
		21	13,677
		22	13,055
		23	12,488
		24	11,967
		25	11,489
		26	11,047
		27	10,638
		28	10,258
		29	9,904

– в производство металлоконструкций:

$$S_9 = \frac{KF_{\text{д}}\alpha_{\text{и}}}{t_{\text{р}} 10^3 K_{\text{гз}}\alpha_8} \sum_{i=1}^{n} K''_{\text{уд}i} V''_i E''_{\text{н}i}.$$

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

Таблица 2.9.

$Const_1$	$Const_2$	$t_р$, мес.	S_9, млн. руб.
11,167	3,11	1	34,733
		2	17,366
		3	11,578
		4	8,683
		5	6,947
		6	5,789
		7	4,962
		8	4,342
		9	3,859
		10	3,473
		11	3,158
		12	2,894
		13	2,672
		14	2,481
		15	2,316
		16	2,171
		17	2,043
		18	1,930
		19	1,828
		20	1,737
		21	1,654
		22	1,579
		23	1,510
		24	1,447
		25	1,389
		26	1,336
		27	1,286
		28	1,240
		29	1,198

– в машиностроение:

$$S_{10} = \frac{KF_д\alpha_и}{t_р 10^3 K_{гз}\alpha_8}\sum_{i=1}^{n} K'''_{удi}V'''_i E'''_{нi}.$$

$$const_2 = \sum_{i=1}^{n} K'''_{удi}V'''_i E'''_{нi} = \frac{1574 \cdot 30000 \cdot 0{,}16}{10^6} = 7{,}555;$$

Таблица 2.10.

$Const_1$	$Const_2$	$t_р$, мес.	S_{10}, млн. руб.
11,167	7,555	1	84,367
		2	42,183
		3	28,122
		4	21,092
		5	16,873
		6	14,061
		7	12,052
		8	10,546
		9	9,374

		10	8,437
		11	7,670
		12	7,031
		13	6,490
		14	6,026
		15	5,624
		16	5,273
		17	4,963
		18	4,687
		19	4,440
		20	4,218
		21	4,017
		22	3,835
		23	3,668
		24	3,515
		25	3,375
		26	3,245
		27	3,125
		28	3,013
		29	2,909

Анализируя совместно все изменяющие затраты и величину эффекта от сокращения длительности процесса, можно определить для каждого значения суммарное значение сельскохозяйственных затрат $S_{\text{общ}_i}$, 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.

$t_{\text{р}}$, 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	1,257	2,326	3,635	826,570	6,970	25,558	738,305	287,217	34,733	84,367	2010,938
2	2,515	4,653	7,270	413,285	3,485	12,779	369,153	143,608	17,366	42,183	1016,297
3	3,772	6,979	10,905	275,523	2,323	8,519	246,102	95,739	11,578	28,122	689,563
4	5,030	9,306	14,540	206,642	1,742	6,389	184,576	71,804	8,683	21,092	529,805
5	6,287	11,632	18,175	165,314	1,394	5,112	147,661	57,443	6,947	16,873	436,838
6	7,545	13,958	21,810	137,762	1,162	4,260	123,051	47,869	5,789	14,061	377,266
7	8,802	16,285	25,445	118,081	0,996	3,651	105,472	41,031	4,962	12,052	336,778
8	10,060	18,611	29,080	103,321	0,871	3,195	92,288	35,902	4,342	10,546	308,216
9	11,317	20,938	32,715	91,841	0,774	2,840	82,034	31,913	3,859	9,374	287,605
10	12,575	23,264	36,350	82,657	0,697	2,556	73,831	28,722	3,473	8,437	272,561
11	13,832	25,590	39,985	75,143	0,634	2,323	67,119	26,111	3,158	7,670	261,564
12	15,090	27,917	43,620	68,881	0,581	2,130	61,525	23,935	2,894	7,031	253,603
13	16,347	30,243	47,255	63,582	0,536	1,966	56,793	22,094	2,672	6,490	247,977
14	17,604	32,570	50,890	59,041	0,498	1,826	52,736	20,515	2,481	6,026	244,187
15	18,862	34,896	54,525	55,105	0,465	1,704	49,220	19,148	2,316	5,624	241,864
16	20,119	37,222	58,160	51,661	0,436	1,597	46,144	17,951	2,171	5,273	240,734
17	21,377	39,549	61,795	48,622	0,410	1,503	43,430	16,895	2,043	4,963	240,586
18	22,634	41,875	65,430	45,921	0,387	1,420	41,017	15,956	1,930	4,687	241,257
19	23,892	44,202	69,065	43,504	0,367	1,345	38,858	15,117	1,828	4,440	242,617

20	25,149	46,528	72,700	41,328	0,348	1,278	36,915	14,361	1,737	4,218	244,563
21	26,407	48,854	76,335	39,360	0,332	1,217	35,157	13,677	1,654	4,017	247,011
22	27,664	51,181	79,970	37,571	0,317	1,162	33,559	13,055	1,579	3,835	249,893
23	28,922	53,507	83,605	35,938	0,303	1,111	32,100	12,488	1,510	3,668	253,152
24	30,179	55,834	87,240	34,440	0,290	1,065	30,763	11,967	1,447	3,515	256,741
25	31,436	58,160	90,875	33,063	0,279	1,022	29,532	11,489	1,389	3,375	260,620
26	32,694	60,486	94,510	31,791	0,268	0,983	28,396	11,047	1,336	3,245	264,756
27	33,951	62,813	98,145	30,614	0,258	0,947	27,345	10,638	1,286	3,125	269,121
28	35,209	65,139	101,780	29,520	0,249	0,913	26,368	10,258	1,240	3,013	273,689
29	36,466	67,466	105,415	28,502	0,240	0,881	25,459	9,904	1,198	2,909	278,441

Выделенные строки содержат информацию об оптимальном варианте инвестирования при данном распределении капитальных вложений и при определенной норме доходности. В варианте В-1 ($T_{ок} = 6{,}25$ лет, $\alpha_р = 0{,}5$) минимальные затраты на строительство – 240,586 млн. руб. обеспечиваются при сроке строительства 17 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.

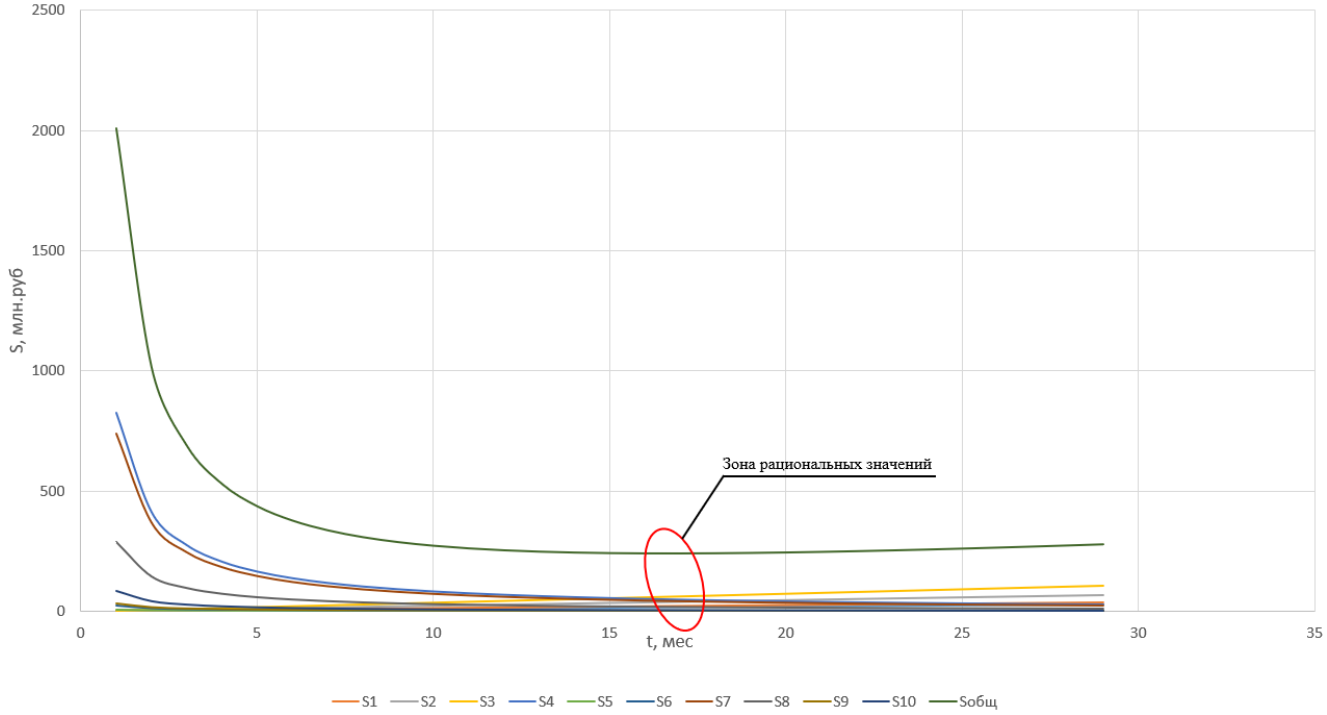


Рис. 1. Определение рационального варианта возведения объекта и использования капитальных вложений для В-1.

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	$t_{р}$	$S_{общ}$	$t_{баз}$	$S_{баз}$	Δt	ΔS	Примечание
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
В-1	6,25	0,5	17	240,586	29	2601,742	12	2361,156	
В-2	6,25	0,333	20	204,026	29	2601,742	9	2397,716	
В-3	6,25	0,25	22	184,318	29	2601,742	7	2417,424	
В-4	6,25	0,2	23	170,885	29	2601,742	6	2430,857	
В-5	6,25	0,667	15	271,731	29	2601,742	14	2330,011	
В-6	6,25	0,625	15	265,114	29	2601,742	14	2336,628	
В-7	6,25	0,75	14	285,917	29	2601,742	15	2315,825	
В-8	6,25	0,8	14	294,263	29	2601,742	15	2307,479	
В-9	2	0,5	10	392,415	29	2601,742	19	2209,327	
В-10	2	0,333	11	301,303	29	2601,742	18	2300,439	
В-11	2	0,25	12	254,064	29	2601,742	17	2347,678	
В-12	2	0,2	13	224,544	29	2601,742	16	2377,198	
В-13	2	0,667	10	480,966	29	2601,742	19	2120,776	
В-14	2	0,625	10	458,696	29	2601,742	19	2143,046	
В-15	2	0,75	9	524,871	29	2601,742	20	2076,871	
В-16	2	0,8	9	550,646	29	2601,742	20	2051,096	$\Delta S \to min$, $\Delta t \to max$, оптимальный для заказчика
В-17	3	0,5	12	326,728	29	2601,742	17	2275,014	
В-18	3	0,333	14	252,845	29	2601,742	15	2348,897	
В-19	3	0,25	15	214,889	29	2601,742	14	2386,853	
В-20	3	0,2	16	191,373	29	2601,742	13	2410,369	
В-21	3	0,667	12	398,580	29	2601,742	17	2203,162	
В-22	3	0,625	12	380,509	29	2601,742	17	2221,233	
В-23	3	0,75	11	434,133	29	2601,742	18	2167,609	
В-24	3	0,8	11	455,169	29	2601,742	18	2146,573	
В-25	4	0,5	14	288,150	29	2601,742	15	2313,592	
В-26	4	0,333	15	224,832	29	2601,742	14	2376,910	
В-27	4	0,25	16	192,387	29	2601,742	13	2409,355	
В-28	4	0,2	17	172,304	29	2601,742	12	2429,438	
В-29	4	0,667	13	350,231	29	2601,742	16	2251,511	
В-30	4	0,625	13	334,846	29	2601,742	16	2266,896	
В-31	4	0,75	13	380,631	29	2601,742	16	2221,111	
В-32	4	0,8	13	398,946	29	2601,742	16	2202,796	
В-33	5	0,5	15	262,552	29	2601,742	14	2339,190	
В-34	5	0,333	17	206,181	29	2601,742	12	2395,561	
В-35	5	0,25	18	177,486	29	2601,742	11	2424,256	
В-36	5	0,2	19	159,847	29	2601,742	10	2441,895	$\Delta S \to max$, $\Delta t \to min$, оптимальный для подрядчика
В-37	5	0,667	15	317,701	29	2601,742	14	2284,041	
В-38	5	0,625	15	303,831	29	2601,742	14	2297,911	
В-39	5	0,75	14	344,951	29	2601,742	15	2256,791	
В-40	5	0,8	14	361,196	29	2601,742	15	2240,546	

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

В-16 имеет следующие параметры: суммарные затраты 2051,096 млн. руб., срок строительства 9 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 – 29 месяцев и соответствующие ему затраты 2601,742 млн. руб. Это позволит подрядчику при прочих равных условиях сократить срок строительства с 29 месяцев (контрактный срок строительства) до 9 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 2441,895 млн. руб., срок строительства 19 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 – 29 месяцев и соответствующие ему затраты 2601,742 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:

$$С_{уп} = С_Н + С_Э + С_З + С_{ЗП} = 217{,}207 + 50{,}589 + 13{,}912 + 168{,}631 =$$

$$= 450{,}340 \text{ млн. руб.},$$

$С_Н$ – расходы на административно-хозяйственные нужды

$$С_Н = \frac{С_{СМ} К_Н К_у}{(1 + К_Н)(1 + К_п)} = \frac{2601{,}742 \cdot 0{,}22 \cdot 0{,}5}{(1 + 0{,}22) \cdot (1 + 0{,}08)} = 217{,}207 \text{ млн. руб.},$$

где $С_{СМ}$ – стоимость СМР;
$К_Н$ – коэффициент накладных расходов, принимаем равным 0,22;
$К_у$ – коэффициент управления расходов, принимаем равным 0,5;
$К_п$ – коэффициент плановых накоплений, принимаем равным 0,08.

$С_Э$ – расходы на эксплуатацию машин и механизмов

$$С_Э = \frac{С_{СМ} К_Э К''_Э}{(1 + К_п)} = \frac{2601{,}742 \cdot 0{,}07 \cdot 0{,}3}{(1 + 0{,}08)} = 50{,}589 \text{ млн. руб.},$$

где $К_Э$ – удельный вес затрат на эксплуатацию машин и механизмов, принимаем равным 0,07;
$К''_Э$ – доля условно-постоянных расходов на эксплуатацию машин и механизмов, принимаем равным 0,3.

$С_З$ – условно-постоянные заготовительно-складские расходы

$$С_З = \frac{С_{СМ} К_М К_З К''_З}{(1 + К_п)} = \frac{2601{,}742 \cdot 0{,}5 \cdot 0{,}021 \cdot 0{,}55}{(1 + 0{,}08)} = 13{,}912 \text{ млн. руб.},$$

где $К_М$ – удельный вес затрат на материалы в стоимости СМР, принимаем равным 0,5;
$К_З$ – средний размер заготовительно-складских расходов в затратах на материалы, принимаем равным 0,021;
$К''_З$ – доля условно-постоянных расходов в заготовительно-складских затратах, принимаем равным 0,55.

$С_{ЗП}$ – условно-постоянные расходы по заработной плате

$$С_{ЗП} = \frac{С_{СМ} З К_{ЗП}}{(1 + К_п)} = \frac{2601{,}742 \cdot 0{,}2 \cdot 0{,}35}{(1 + 0{,}08)} = 168{,}631 \text{ млн. руб.},$$

где З – удельный вес заработной платы в стоимости СМР, принимаем равным 0,2;
$К_{ЗП}$ – коэффициент заработной платы, принимаем равным 0,35.

Расчёт эффектов на этапе строительства (для подрядчика)

Эффект от сокращения условно-постоянной части расходов:

$$Э_Н = С_{УП} \cdot \left(1 - \frac{t_р}{t_н}\right) = 450{,}340 \cdot \left(1 - \frac{19}{29}\right) = 155{,}290 \text{ млн. руб.}$$

Эффект от высвобождения основных фондов:

$$Э_{ОС} = \frac{Ф_{ОС}}{T_{ОК}} \cdot \left(1 - \frac{t_р}{t_н}\right) = \frac{1}{5} \cdot \left(1 - \frac{19}{29}\right) = 0{,}069 \text{ млн. руб.},$$

где $Ф_{ОС}$ – величина основных производственных фондов, принимаем равной 1 млн. руб.

Эффект от сокращения оборотных средств:

$$Э_{ОБ} = \frac{Ф_{ОБ}}{T_{ОК}} \cdot \left(1 - \frac{t_р}{t_н}\right) = \frac{0{,}5}{5} \cdot \left(1 - \frac{19}{29}\right) = 0{,}034 \text{ млн. руб.},$$

где $Ф_{ОС}$ – величина основных производственных фондов, принимаем равной 0,5 млн. руб.

Эффект по фонду заработной платы:

$$Э_С = С_{СМ} \cdot З \cdot \left(1 - \frac{100 + П_З}{100 + П_П}\right) = 2601{,}742 \cdot 0{,}2 \cdot \left(1 - \frac{100 + 3}{100 + 10}\right) =$$

$$= 33{,}113 \text{ млн. руб.},$$

где $П_З$ – прирост заработной платы за счет совершенствования организации управления производством на основе научно-технического прогресса, принимаем равным 3%;
$П_П$ – прирост производительности труда, принимаем равным 10%.

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

$$Э_З = Э_С \cdot 0{,}15 = 33{,}113 \cdot 0{,}15 = 4{,}967 \text{ млн. руб.}$$

Эффект от уменьшения переменной части накладных расходов от внедрения НИОКР:

$$Э_Q = Q \cdot 0{,}06 = 24200 \cdot 0{,}06 = 1452 \text{ млн. руб.}$$

Тогда общий эффект будет равен сумме всех эффектов:

$$Э = Э_Н + Э_{ОС} + Э_{ОБ} + Э_С + Э_З + Э_Q = 155{,}290 + 0{,}069 + 0{,}034 + 33{,}113 +$$

$$+4{,}967 + 1452 = 1645{,}473 \text{ млн. руб.}$$

Общий эффект подрядчика включает также ΔS:

$$Э_{общ}^{ГП} = Э + \Delta S = 1645{,}473 + 2441{,}895 = 4087{,}368 \text{ млн. руб.}$$

Таблица 3.2.

№	$Э_Н$	$Э_{ОС}$	$Э_{ОБ}$	$Э_С$	$Э_З$	$Э_Q$	Э	$Э_{общ}^{ГП}$	$С_{УП}$	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
1	186,347	0,083	0,041	33,113	4,967	1452	1676,552	4037,708	450,340	
2	139,761	0,062	0,031	33,113	4,967	1452	1629,934	4027,650	450,340	
3	108,703	0,048	0,024	33,113	4,967	1452	1598,855	4016,279	450,340	
4	93,174	0,041	0,021	33,113	4,967	1452	1583,316	4014,173	450,340	
5	217,405	0,097	0,048	33,113	4,967	1452	1707,630	4037,641	450,340	
6	217,405	0,097	0,048	33,113	4,967	1452	1707,630	4044,258	450,340	
7	232,934	0,103	0,052	33,113	4,967	1452	1723,170	4038,995	450,340	
8	232,934	0,103	0,052	33,113	4,967	1452	1723,170	4030,649	450,340	
9	295,050	0,131	0,066	33,113	4,967	1452	1785,327	3994,654	450,340	
10	279,521	0,124	0,062	33,113	4,967	1452	1769,787	4070,226	450,340	
11	263,992	0,117	0,059	33,113	4,967	1452	1754,248	4101,926	450,340	
12	248,463	0,110	0,055	33,113	4,967	1452	1738,709	4115,907	450,340	max
13	295,050	0,131	0,066	33,113	4,967	1452	1785,327	3906,103	450,340	
14	295,050	0,131	0,066	33,113	4,967	1452	1785,327	3928,373	450,340	
15	310,579	0,138	0,069	33,113	4,967	1452	1800,866	3877,737	450,340	
16	310,579	0,138	0,069	33,113	4,967	1452	1800,866	3851,962	450,340	min
17	263,992	0,117	0,059	33,113	4,967	1452	1754,248	4029,262	450,340	
18	232,934	0,103	0,052	33,113	4,967	1452	1723,170	4072,067	450,340	
19	217,405	0,097	0,048	33,113	4,967	1452	1707,630	4094,483	450,340	
20	201,876	0,090	0,045	33,113	4,967	1452	1692,091	4102,460	450,340	
21	263,992	0,117	0,059	33,113	4,967	1452	1754,248	3957,410	450,340	
22	263,992	0,117	0,059	33,113	4,967	1452	1754,248	3975,481	450,340	
23	279,521	0,124	0,062	33,113	4,967	1452	1769,787	3937,396	450,340	
24	279,521	0,124	0,062	33,113	4,967	1452	1769,787	3916,360	450,340	
25	232,934	0,103	0,052	33,113	4,967	1452	1723,170	4036,762	450,340	
26	217,405	0,097	0,048	33,113	4,967	1452	1707,630	4084,540	450,340	
27	201,876	0,090	0,045	33,113	4,967	1452	1692,091	4101,446	450,340	
28	186,347	0,083	0,041	33,113	4,967	1452	1676,552	4105,990	450,340	
29	248,463	0,110	0,055	33,113	4,967	1452	1738,709	3990,220	450,340	
30	248,463	0,110	0,055	33,113	4,967	1452	1738,709	4005,605	450,340	
31	248,463	0,110	0,055	33,113	4,967	1452	1738,709	3959,820	450,340	
32	248,463	0,110	0,055	33,113	4,967	1452	1738,709	3941,505	450,340	
33	217,405	0,097	0,048	33,113	4,967	1452	1707,630	4046,820	450,340	
34	186,347	0,083	0,041	33,113	4,967	1452	1676,552	4072,113	450,340	

35	170,819	0,076	0,038	33,113	4,967	1452	1661,012	4085,268	450,340	
36	155,290	0,069	0,034	33,113	4,967	1452	1645,473	4087,368	450,340	
37	217,405	0,097	0,048	33,113	4,967	1452	1707,630	3991,671	450,340	
38	217,405	0,097	0,048	33,113	4,967	1452	1707,630	4005,541	450,340	
39	232,934	0,103	0,052	33,113	4,967	1452	1723,170	3979,961	450,340	
40	232,934	0,103	0,052	33,113	4,967	1452	1723,170	3963,716	450,340	

Расчёт эффектов на этапе строительства (для заказчика)

Эффект от сокращения условно-постоянной части расходов:

$$Э_{Н} = С_{УП} \cdot \left(1 - \frac{t_{р}}{t_{н}}\right) = 450{,}340 \cdot \left(1 - \frac{9}{29}\right) = 310{,}579 \text{ млн. руб.}$$

Эффект от высвобождения основных фондов:

$$Э_{ОС} = \frac{Ф_{ОС}}{T_{ОК}} \cdot \left(1 - \frac{t_{р}}{t_{н}}\right) = \frac{1}{5} \cdot \left(1 - \frac{9}{29}\right) = 0{,}138 \text{ млн. руб.}$$

Эффект от сокращения оборотных средств:

$$Э_{ОБ} = \frac{Ф_{ОБ}}{T_{ОК}} \cdot \left(1 - \frac{t_{р}}{t_{н}}\right) = \frac{0{,}5}{5} \cdot \left(1 - \frac{9}{29}\right) = 0{,}069 \text{ млн. руб.}$$

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:

$$Э = Э_{Н} + Э_{ОС} + Э_{ОБ} + Э_{С} + Э_{З} + Э_{Q} = 310{,}579 + 0{,}138 + 0{,}069 + 33{,}113 +$$

$$+4{,}967 + 1452 = 1800{,}866 \text{ млн. руб.}$$

Общий эффект подрядчика включает также ΔS:

$$Э_{общ}^{ГП} = Э + \Delta S = 1800{,}866 + 2051{,}096 = 3851{,}962 \text{ млн. руб.}$$

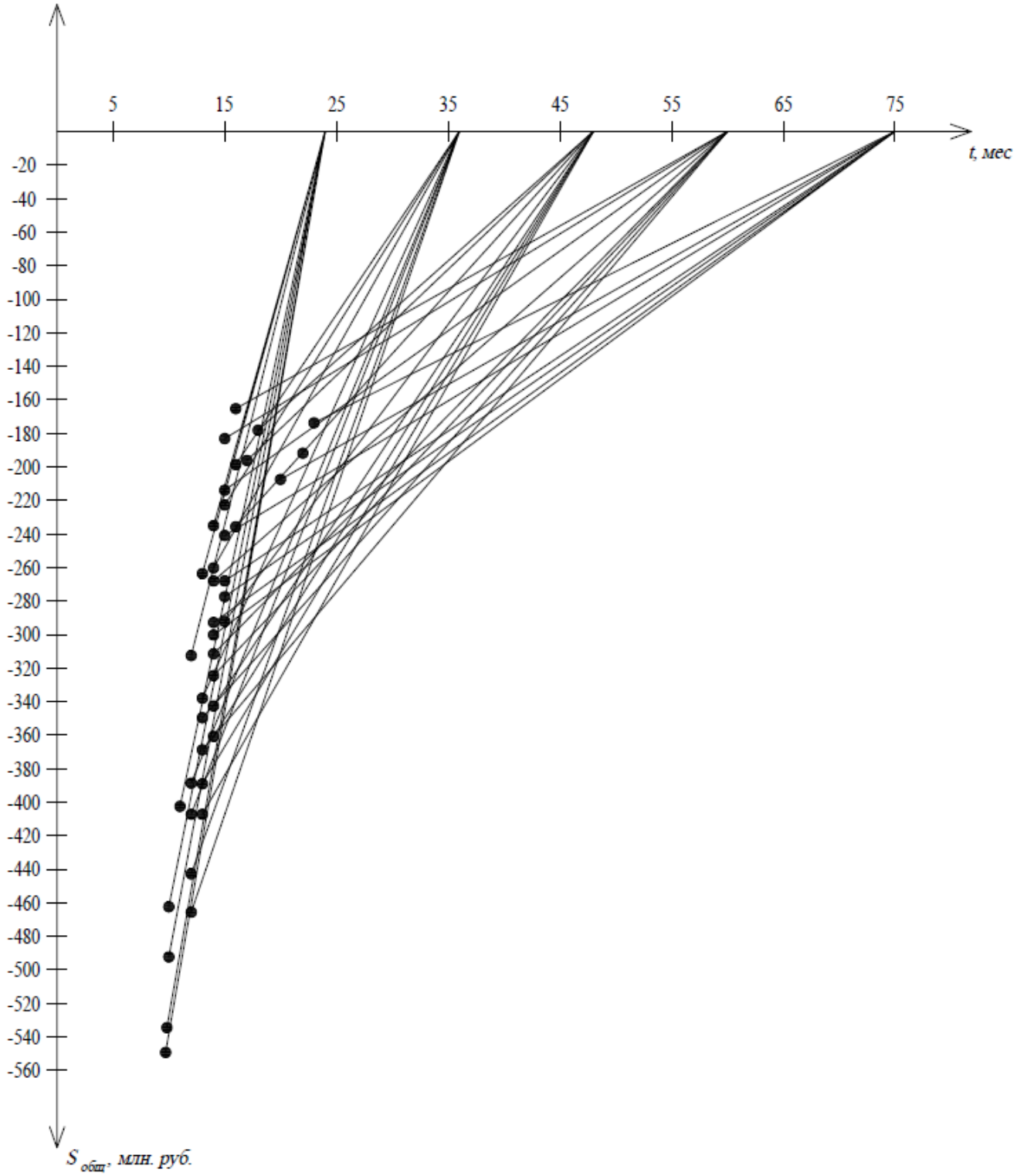


Рис. 3.1 Варианты рационального размещения инвестиций и определение нормативного срока окупаемости объекта

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 29 месяцев и максимальные затраты 2601,742 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 следующий условия контракта:

– срок строительства – 29 месяцев;

– объем инвестиций – 2601,742 млн. руб.;

– период окупаемости – 5 лет.

Распределение капитальных вложений – равномерно-убывающее.

При этом подрядчик обеспечивает себе равномерное потребление ресурсов, имеет запас времени 10 месяцев, что принесет подрядчику эффект от сокращения сроков строительства в размере 1645,473 млн. руб. и доход в размере $\Delta S = 2441{,}895$ млн. руб. Таким образом, общий экономический эффект подрядчика составит 4087,368 млн. руб.

Для защиты строительной системы необходимо обеспечить эффективное функционирование контрактной системы, это обойдется заказчику в 780,523 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. 1300,871 млн. руб.

Таким образом, в договоре подряда объем инвестиций должен учитывать затраты на обеспечение контрактной системы и страхование рисков, он составит 2601,742 + 780,523 + 1300,871 = 4683,136 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 пли 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)	4683,136				
2	Операционный денежный поток (аренда) (CIF)	1053,706	1404,941	1404,941	1404,941	1404,941
3	Чистый денежный поток (ЧДП)	-3629,430	1404,941	1404,941	1404,941	1404,941
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)	-3156,026	1062,337	923,771	803,279	698,504
7	ЧДД проекта	331,865				

При ставке дисконтирования 0,2

Таблица 5.2.

№ п/п	Наименование	Периоды *t*				
		1	2	3	4	5
1	Начальные капитальные вложения (COF)	4683,136				
2	Операционный денежный поток (аренда) (CIF)	1053,706	1404,941	1404,941	1404,941	1404,941
3	Чистый денежный поток (ЧДП)	-3629,430	1404,941	1404,941	1404,941	1404,941
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)	-3024,525	975,653	813,044	677,537	564,614
7	ЧДД проекта	6,324				

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

$$\text{ЧДД} = -3024{,}525 + 975{,}653 + 813{,}044 + 677{,}537 + 564{,}614 = 6{,}324 \text{ млн. руб.}$$

В данном случае ЧДД составит 6,324 млн. руб. $\text{ЧДД} > 0$, 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.

$$PI = \frac{1053{,}706 \cdot 0{,}833 + 1404{,}941 \cdot 0{,}694 + 1404{,}941 \cdot 0{,}579 +}{4683{,}136 \cdot 0{,}833}$$

$$\frac{+1404{,}941 \cdot 0{,}482 + 1404{,}941 \cdot 0{,}402}{4683{,}136 \cdot 0{,}833} = 1{,}0016.$$

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.

$$E_{\text{вн}} = E_1 - \text{ЧДД}_1 \cdot \frac{E_2 - E_1}{\text{ЧДД}_2 - \text{ЧДД}_1} = 15 - 331{,}865 \cdot \frac{20 - 15}{331{,}865 - 6{,}324} = 20{,}097,$$

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. ЧДД_2 ближе к нулю, подобрать ставку меньше 10 %.

Заключение

Результатом данного курсового проекта 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 $t_{\text{н}} = 29$ месяцев. 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 $\Delta S \rightarrow \min$ и $\Delta t \rightarrow max$, 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 – 29 месяцев;

– объем инвестиций – 2601,742 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:

– $\text{ЧДД} = 6{,}324 \text{ млн. руб.} > 0$;

– $PI = 1{,}0016 > 0$;

– $IRR = 20{,}1\ \%$.

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. Игонина 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

a_r/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, $\alpha_р$=0,33										
0,33/1	1,257	1,535	2,399	826,570	6,970	25,558	738,305	287,217	34,733	84,367	2008,911
0,33/2	2,515	3,071	4,798	413,285	3,485	12,779	369,153	143,608	17,366	42,183	1012,244
0,33/3	3,772	4,606	7,197	275,523	2,323	8,519	246,102	95,739	11,578	28,122	683,482
0,33/4	5,030	6,142	9,596	206,642	1,742	6,389	184,576	71,804	8,683	21,092	521,698
0,33/5	6,287	7,677	11,996	165,314	1,394	5,112	147,661	57,443	6,947	16,873	426,704
0,33/6	7,545	9,213	14,395	137,762	1,162	4,260	123,051	47,869	5,789	14,061	365,105
0,33/7	8,802	10,748	16,794	118,081	0,996	3,651	105,472	41,031	4,962	12,052	322,589
0,33/8	10,060	12,283	19,193	103,321	0,871	3,195	92,288	35,902	4,342	10,546	292,001
0,33/9	11,317	13,819	21,592	91,841	0,774	2,840	82,034	31,913	3,859	9,374	269,363
0,33/10	12,575	15,354	23,991	82,657	0,697	2,556	73,831	28,722	3,473	8,437	252,292
0,33/11	13,832	16,890	26,390	75,143	0,634	2,323	67,119	26,111	3,158	7,670	239,268
0,33/12	15,090	18,425	28,789	68,881	0,581	2,130	61,525	23,935	2,894	7,031	229,280
0,33/13	16,347	19,961	31,188	63,582	0,536	1,966	56,793	22,094	2,672	6,490	221,628
0,33/14	17,604	21,496	33,587	59,041	0,498	1,826	52,736	20,515	2,481	6,026	215,811
0,33/15	18,862	23,031	35,987	55,105	0,465	1,704	49,220	19,148	2,316	5,624	211,461
0,33/16	20,119	24,567	38,386	51,661	0,436	1,597	46,144	17,951	2,171	5,273	208,304
0,33/17	21,377	26,102	40,785	48,622	0,410	1,503	43,430	16,895	2,043	4,963	206,130
0,33/18	22,634	27,638	43,184	45,921	0,387	1,420	41,017	15,956	1,930	4,687	204,773
0,33/19	23,892	29,173	45,583	43,504	0,367	1,345	38,858	15,117	1,828	4,440	204,107
0,33/20	25,149	30,708	47,982	41,328	0,348	1,278	36,915	14,361	1,737	4,218	204,026
0,33/21	26,407	32,244	50,381	39,360	0,332	1,217	35,157	13,677	1,654	4,017	204,447
0,33/22	27,664	33,779	52,780	37,571	0,317	1,162	33,559	13,055	1,579	3,835	205,302
0,33/23	28,922	35,315	55,179	35,938	0,303	1,111	32,100	12,488	1,510	3,668	206,534
0,33/24	30,179	36,850	57,578	34,440	0,290	1,065	30,763	11,967	1,447	3,515	208,096
0,33/25	31,436	38,386	59,978	33,063	0,279	1,022	29,532	11,489	1,389	3,375	209,948
0,33/26	32,694	39,921	62,377	31,791	0,268	0,983	28,396	11,047	1,336	3,245	212,058
0,33/27	33,951	41,456	64,776	30,614	0,258	0,947	27,345	10,638	1,286	3,125	214,395
0,33/28	35,209	42,992	67,175	29,520	0,249	0,913	26,368	10,258	1,240	3,013	216,937
0,33/29	36,466	44,527	69,574	28,502	0,240	0,881	25,459	9,904	1,198	2,909	219,661
	В-3: $T_{ок}$=6,25, $\alpha_р$=0,25										
0,25/1	1,257	1,163	1,818	826,570	6,970	25,558	738,305	287,217	34,733	84,367	2007,957
0,25/2	2,515	2,326	3,635	413,285	3,485	12,779	369,153	143,608	17,366	42,183	1010,336
0,25/3	3,772	3,490	5,453	275,523	2,323	8,519	246,102	95,739	11,578	28,122	680,621
0,25/4	5,030	4,653	7,270	206,642	1,742	6,389	184,576	71,804	8,683	21,092	517,882
0,25/5	6,287	5,816	9,088	165,314	1,394	5,112	147,661	57,443	6,947	16,873	421,935
0,25/6	7,545	6,979	10,905	137,762	1,162	4,260	123,051	47,869	5,789	14,061	359,382
0,25/7	8,802	8,142	12,723	118,081	0,996	3,651	105,472	41,031	4,962	12,052	315,913
0,25/8	10,060	9,306	14,540	103,321	0,871	3,195	92,288	35,902	4,342	10,546	284,370
0,25/9	11,317	10,469	16,358	91,841	0,774	2,840	82,034	31,913	3,859	9,374	260,779
0,25/10	12,575	11,632	18,175	82,657	0,697	2,556	73,831	28,722	3,473	8,437	242,754
0,25/11	13,832	12,795	19,993	75,143	0,634	2,323	67,119	26,111	3,158	7,670	228,776
0,25/12	15,090	13,958	21,810	68,881	0,581	2,130	61,525	23,935	2,894	7,031	217,835
0,25/13	16,347	15,122	23,628	63,582	0,536	1,966	56,793	22,094	2,672	6,490	209,228
0,25/14	17,604	16,285	25,445	59,041	0,498	1,826	52,736	20,515	2,481	6,026	202,457
0,25/15	18,862	17,448	27,263	55,105	0,465	1,704	49,220	19,148	2,316	5,624	197,154
0,25/16	20,119	18,611	29,080	51,661	0,436	1,597	46,144	17,951	2,171	5,273	193,043
0,25/17	21,377	19,774	30,898	48,622	0,410	1,503	43,430	16,895	2,043	4,963	189,915
0,25/18	22,634	20,938	32,715	45,921	0,387	1,420	41,017	15,956	1,930	4,687	187,605
0,25/19	23,892	22,101	34,533	43,504	0,367	1,345	38,858	15,117	1,828	4,440	185,984
0,25/20	25,149	23,264	36,350	41,328	0,348	1,278	36,915	14,361	1,737	4,218	184,949
0,25/21	26,407	24,427	38,168	39,360	0,332	1,217	35,157	13,677	1,654	4,017	184,417
0,25/22	27,664	25,590	39,985	37,571	0,317	1,162	33,559	13,055	1,579	3,835	184,318
0,25/23	28,922	26,754	41,803	35,938	0,303	1,111	32,100	12,488	1,510	3,668	184,596
0,25/24	30,179	27,917	43,620	34,440	0,290	1,065	30,763	11,967	1,447	3,515	185,204
0,25/25	31,436	29,080	45,438	33,063	0,279	1,022	29,532	11,489	1,389	3,375	186,103
0,25/26	32,694	30,243	47,255	31,791	0,268	0,983	28,396	11,047	1,336	3,245	187,258
0,25/27	33,951	31,406	49,073	30,614	0,258	0,947	27,345	10,638	1,286	3,125	188,642

0,25/28	35,209	32,570	50,890	29,520	0,249	0,913	26,368	10,258	1,240	3,013	190,230
0,25/29	36,466	33,733	52,708	28,502	0,240	0,881	25,459	9,904	1,198	2,909	192,000
	B-4: $T_{ок}$=6,25, $\alpha_р$=0,20										
0,20/1	1,257	0,931	1,454	826,570	6,970	25,558	738,305	287,217	34,733	84,367	2007,361
0,20/2	2,515	1,861	2,908	413,285	3,485	12,779	369,153	143,608	17,366	42,183	1009,144
0,20/3	3,772	2,792	4,362	275,523	2,323	8,519	246,102	95,739	11,578	28,122	678,832
0,20/4	5,030	3,722	5,816	206,642	1,742	6,389	184,576	71,804	8,683	21,092	515,498
0,20/5	6,287	4,653	7,270	165,314	1,394	5,112	147,661	57,443	6,947	16,873	418,954
0,20/6	7,545	5,583	8,724	137,762	1,162	4,260	123,051	47,869	5,789	14,061	355,805
0,20/7	8,802	6,514	10,178	118,081	0,996	3,651	105,472	41,031	4,962	12,052	311,740
0,20/8	10,060	7,444	11,632	103,321	0,871	3,195	92,288	35,902	4,342	10,546	279,601
0,20/9	11,317	8,375	13,086	91,841	0,774	2,840	82,034	31,913	3,859	9,374	255,414
0,20/10	12,575	9,306	14,540	82,657	0,697	2,556	73,831	28,722	3,473	8,437	236,792
0,20/11	13,832	10,236	15,994	75,143	0,634	2,323	67,119	26,111	3,158	7,670	222,219
0,20/12	15,090	11,167	17,448	68,881	0,581	2,130	61,525	23,935	2,894	7,031	210,681
0,20/13	16,347	12,097	18,902	63,582	0,536	1,966	56,793	22,094	2,672	6,490	201,479
0,20/14	17,604	13,028	20,356	59,041	0,498	1,826	52,736	20,515	2,481	6,026	194,111
0,20/15	18,862	13,958	21,810	55,105	0,465	1,704	49,220	19,148	2,316	5,624	188,212
0,20/16	20,119	14,889	23,264	51,661	0,436	1,597	46,144	17,951	2,171	5,273	183,505
0,20/17	21,377	15,820	24,718	48,622	0,410	1,503	43,430	16,895	2,043	4,963	179,780
0,20/18	22,634	16,750	26,172	45,921	0,387	1,420	41,017	15,956	1,930	4,687	176,874
0,20/19	23,892	17,681	27,626	43,504	0,367	1,345	38,858	15,117	1,828	4,440	174,657
0,20/20	25,149	18,611	29,080	41,328	0,348	1,278	36,915	14,361	1,737	4,218	173,026
0,20/21	26,407	19,542	30,534	39,360	0,332	1,217	35,157	13,677	1,654	4,017	171,898
0,20/22	27,664	20,472	31,988	37,571	0,317	1,162	33,559	13,055	1,579	3,835	171,203
0,20/23	28,922	21,403	33,442	35,938	0,303	1,111	32,100	12,488	1,510	3,668	170,885
0,20/24	30,179	22,333	34,896	34,440	0,290	1,065	30,763	11,967	1,447	3,515	170,897
0,20/25	31,436	23,264	36,350	33,063	0,279	1,022	29,532	11,489	1,389	3,375	171,199
0,20/26	32,694	24,195	37,804	31,791	0,268	0,983	28,396	11,047	1,336	3,245	171,759
0,20/27	33,951	25,125	39,258	30,614	0,258	0,947	27,345	10,638	1,286	3,125	172,546
0,20/28	35,209	26,056	40,712	29,520	0,249	0,913	26,368	10,258	1,240	3,013	173,538
0,20/29	36,466	26,986	42,166	28,502	0,240	0,881	25,459	9,904	1,198	2,909	174,712
	B-5: $T_{ок}$=6,25, $\alpha_р$=0,667										
0,67/1	1,257	3,103	4,849	826,570	6,970	25,558	738,305	287,217	34,733	84,367	2012,929
0,67/2	2,515	6,207	9,698	413,285	3,485	12,779	369,153	143,608	17,366	42,183	1020,280
0,67/3	3,772	9,310	14,547	275,523	2,323	8,519	246,102	95,739	11,578	28,122	695,536
0,67/4	5,030	12,414	19,396	206,642	1,742	6,389	184,576	71,804	8,683	21,092	537,770
0,67/5	6,287	15,517	24,245	165,314	1,394	5,112	147,661	57,443	6,947	16,873	446,794
0,67/6	7,545	18,621	29,095	137,762	1,162	4,260	123,051	47,869	5,789	14,061	389,213
0,67/7	8,802	21,724	33,944	118,081	0,996	3,651	105,472	41,031	4,962	12,052	350,715
0,67/8	10,060	24,827	38,793	103,321	0,871	3,195	92,288	35,902	4,342	10,546	324,145
0,67/9	11,317	27,931	43,642	91,841	0,774	2,840	82,034	31,913	3,859	9,374	305,525
0,67/10	12,575	31,034	48,491	82,657	0,697	2,556	73,831	28,722	3,473	8,437	292,472
0,67/11	13,832	34,138	53,340	75,143	0,634	2,323	67,119	26,111	3,158	7,670	283,466
0,67/12	15,090	37,241	58,189	68,881	0,581	2,130	61,525	23,935	2,894	7,031	277,496
0,67/13	16,347	40,344	63,038	63,582	0,536	1,966	56,793	22,094	2,672	6,490	273,862
0,67/14	17,604	43,448	67,887	59,041	0,498	1,826	52,736	20,515	2,481	6,026	272,062
0,67/15	18,862	46,551	72,736	55,105	0,465	1,704	49,220	19,148	2,316	5,624	271,731
0,67/16	20,119	49,655	77,585	51,661	0,436	1,597	46,144	17,951	2,171	5,273	272,592
0,67/17	21,377	52,758	82,435	48,622	0,410	1,503	43,430	16,895	2,043	4,963	274,435
0,67/18	22,634	55,862	87,284	45,921	0,387	1,420	41,017	15,956	1,930	4,687	277,097
0,67/19	23,892	58,965	92,133	43,504	0,367	1,345	38,858	15,117	1,828	4,440	280,448
0,67/20	25,149	62,068	96,982	41,328	0,348	1,278	36,915	14,361	1,737	4,218	284,385
0,67/21	26,407	65,172	101,831	39,360	0,332	1,217	35,157	13,677	1,654	4,017	288,825
0,67/22	27,664	68,275	106,680	37,571	0,317	1,162	33,559	13,055	1,579	3,835	293,697
0,67/23	28,922	71,379	111,529	35,938	0,303	1,111	32,100	12,488	1,510	3,668	298,947
0,67/24	30,179	74,482	116,378	34,440	0,290	1,065	30,763	11,967	1,447	3,515	304,528
0,67/25	31,436	77,585	121,227	33,063	0,279	1,022	29,532	11,489	1,389	3,375	310,398
0,67/26	32,694	80,689	126,076	31,791	0,268	0,983	28,396	11,047	1,336	3,245	316,525
0,67/27	33,951	83,792	130,925	30,614	0,258	0,947	27,345	10,638	1,286	3,125	322,881
0,67/28	35,209	86,896	135,775	29,520	0,249	0,913	26,368	10,258	1,240	3,013	329,440
0,67/29	36,466	89,999	140,624	28,502	0,240	0,881	25,459	9,904	1,198	2,909	336,183

	В-6: $T_{ок}$=6,25, $\alpha_р$=0,63										
0,63/1	1,257	2,931	4,580	826,570	6,970	25,558	738,305	287,217	34,733	84,367	2012,488
0,63/2	2,515	5,863	9,160	413,285	3,485	12,779	369,153	143,608	17,366	42,183	1019,397
0,63/3	3,772	8,794	13,740	275,523	2,323	8,519	246,102	95,739	11,578	28,122	694,213
0,63/4	5,030	11,725	18,320	206,642	1,742	6,389	184,576	71,804	8,683	21,092	536,005
0,63/5	6,287	14,656	22,901	165,314	1,394	5,112	147,661	57,443	6,947	16,873	444,588
0,63/6	7,545	17,588	27,481	137,762	1,162	4,260	123,051	47,869	5,789	14,061	386,566
0,63/7	8,802	20,519	32,061	118,081	0,996	3,651	105,472	41,031	4,962	12,052	347,627
0,63/8	10,060	23,450	36,641	103,321	0,871	3,195	92,288	35,902	4,342	10,546	320,615
0,63/9	11,317	26,381	41,221	91,841	0,774	2,840	82,034	31,913	3,859	9,374	301,555
0,63/10	12,575	29,313	45,801	82,657	0,697	2,556	73,831	28,722	3,473	8,437	288,060
0,63/11	13,832	32,244	50,381	75,143	0,634	2,323	67,119	26,111	3,158	7,670	278,613
0,63/12	15,090	35,175	54,961	68,881	0,581	2,130	61,525	23,935	2,894	7,031	272,202
0,63/13	16,347	38,106	59,541	63,582	0,536	1,966	56,793	22,094	2,672	6,490	268,127
0,63/14	17,604	41,038	64,121	59,041	0,498	1,826	52,736	20,515	2,481	6,026	265,886
0,63/15	18,862	43,969	68,702	55,105	0,465	1,704	49,220	19,148	2,316	5,624	265,114
0,63/16	20,119	46,900	73,282	51,661	0,436	1,597	46,144	17,951	2,171	5,273	265,534
0,63/17	21,377	49,831	77,862	48,622	0,410	1,503	43,430	16,895	2,043	4,963	266,936
0,63/18	22,634	52,763	82,442	45,921	0,387	1,420	41,017	15,956	1,930	4,687	269,157
0,63/19	23,892	55,694	87,022	43,504	0,367	1,345	38,858	15,117	1,828	4,440	272,067
0,63/20	25,149	58,625	91,602	41,328	0,348	1,278	36,915	14,361	1,737	4,218	275,562
0,63/21	26,407	61,557	96,182	39,360	0,332	1,217	35,157	13,677	1,654	4,017	279,560
0,63/22	27,664	64,488	100,762	37,571	0,317	1,162	33,559	13,055	1,579	3,835	283,992
0,63/23	28,922	67,419	105,342	35,938	0,303	1,111	32,100	12,488	1,510	3,668	288,801
0,63/24	30,179	70,350	109,922	34,440	0,290	1,065	30,763	11,967	1,447	3,515	293,940
0,63/25	31,436	73,282	114,503	33,063	0,279	1,022	29,532	11,489	1,389	3,375	299,369
0,63/26	32,694	76,213	119,083	31,791	0,268	0,983	28,396	11,047	1,336	3,245	305,056
0,63/27	33,951	79,144	123,663	30,614	0,258	0,947	27,345	10,638	1,286	3,125	310,970
0,63/28	35,209	82,075	128,243	29,520	0,249	0,913	26,368	10,258	1,240	3,013	317,088
0,63/29	36,466	85,007	132,823	28,502	0,240	0,881	25,459	9,904	1,198	2,909	323,390
	В-7: $T_{ок}$=6,25, $\alpha_р$=0,75										
0,75/1	1,257	3,490	5,453	826,570	6,970	25,558	738,305	287,217	34,733	84,367	2013,919
0,75/2	2,515	6,979	10,905	413,285	3,485	12,779	369,153	143,608	17,366	42,183	1022,259
0,75/3	3,772	10,469	16,358	275,523	2,323	8,519	246,102	95,739	11,578	28,122	698,505
0,75/4	5,030	13,958	21,810	206,642	1,742	6,389	184,576	71,804	8,683	21,092	541,728
0,75/5	6,287	17,448	27,263	165,314	1,394	5,112	147,661	57,443	6,947	16,873	451,742
0,75/6	7,545	20,938	32,715	137,762	1,162	4,260	123,051	47,869	5,789	14,061	395,151
0,75/7	8,802	24,427	38,168	118,081	0,996	3,651	105,472	41,031	4,962	12,052	357,643
0,75/8	10,060	27,917	43,620	103,321	0,871	3,195	92,288	35,902	4,342	10,546	332,061
0,75/9	11,317	31,406	49,073	91,841	0,774	2,840	82,034	31,913	3,859	9,374	314,432
0,75/10	12,575	34,896	54,525	82,657	0,697	2,556	73,831	28,722	3,473	8,437	302,368
0,75/11	13,832	38,386	59,978	75,143	0,634	2,323	67,119	26,111	3,158	7,670	294,351
0,75/12	15,090	41,875	65,430	68,881	0,581	2,130	61,525	23,935	2,894	7,031	289,371
0,75/13	16,347	45,365	70,883	63,582	0,536	1,966	56,793	22,094	2,672	6,490	286,727
0,75/14	17,604	48,854	76,335	59,041	0,498	1,826	52,736	20,515	2,481	6,026	285,917
0,75/15	18,862	52,344	81,788	55,105	0,465	1,704	49,220	19,148	2,316	5,624	286,575
0,75/16	20,119	55,834	87,240	51,661	0,436	1,597	46,144	17,951	2,171	5,273	288,425
0,75/17	21,377	59,323	92,693	48,622	0,410	1,503	43,430	16,895	2,043	4,963	291,258
0,75/18	22,634	62,813	98,145	45,921	0,387	1,420	41,017	15,956	1,930	4,687	294,910
0,75/19	23,892	66,302	103,598	43,504	0,367	1,345	38,858	15,117	1,828	4,440	299,251
0,75/20	25,149	69,792	109,050	41,328	0,348	1,278	36,915	14,361	1,737	4,218	304,177
0,75/21	26,407	73,282	114,503	39,360	0,332	1,217	35,157	13,677	1,654	4,017	309,606
0,75/22	27,664	76,771	119,955	37,571	0,317	1,162	33,559	13,055	1,579	3,835	315,468
0,75/23	28,922	80,261	125,408	35,938	0,303	1,111	32,100	12,488	1,510	3,668	321,708
0,75/24	30,179	83,750	130,860	34,440	0,290	1,065	30,763	11,967	1,447	3,515	328,278
0,75/25	31,436	87,240	136,313	33,063	0,279	1,022	29,532	11,489	1,389	3,375	335,138
0,75/26	32,694	90,730	141,765	31,791	0,268	0,983	28,396	11,047	1,336	3,245	342,255
0,75/27	33,951	94,219	147,218	30,614	0,258	0,947	27,345	10,638	1,286	3,125	349,600
0,75/28	35,209	97,709	152,670	29,520	0,249	0,913	26,368	10,258	1,240	3,013	357,149
0,75/29	36,466	101,198	158,123	28,502	0,240	0,881	25,459	9,904	1,198	2,909	364,881
	В-8: $T_{ок}$=6,25, $\alpha_р$=0,80										
0,80/1	1,257	3,722	5,816	826,570	6,970	25,558	738,305	287,217	34,733	84,367	2014,515

0,80/2	2,515	7,444	11,632	413,285	3,485	12,779	369,153	143,608	17,366	42,183	1023,451
0,80/3	3,772	11,167	17,448	275,523	2,323	8,519	246,102	95,739	11,578	28,122	700,294
0,80/4	5,030	14,889	23,264	206,642	1,742	6,389	184,576	71,804	8,683	21,092	544,113
0,80/5	6,287	18,611	29,080	165,314	1,394	5,112	147,661	57,443	6,947	16,873	454,722
0,80/6	7,545	22,333	34,896	137,762	1,162	4,260	123,051	47,869	5,789	14,061	398,727
0,80/7	8,802	26,056	40,712	118,081	0,996	3,651	105,472	41,031	4,962	12,052	361,816
0,80/8	10,060	29,778	46,528	103,321	0,871	3,195	92,288	35,902	4,342	10,546	336,831
0,80/9	11,317	33,500	52,344	91,841	0,774	2,840	82,034	31,913	3,859	9,374	319,797
0,80/10	12,575	37,222	58,160	82,657	0,697	2,556	73,831	28,722	3,473	8,437	308,329
0,80/11	13,832	40,945	63,976	75,143	0,634	2,323	67,119	26,111	3,158	7,670	300,909
0,80/12	15,090	44,667	69,792	68,881	0,581	2,130	61,525	23,935	2,894	7,031	296,525
0,80/13	16,347	48,389	75,608	63,582	0,536	1,966	56,793	22,094	2,672	6,490	294,476
0,80/14	17,604	52,111	81,424	59,041	0,498	1,826	52,736	20,515	2,481	6,026	294,263
0,80/15	18,862	55,834	87,240	55,105	0,465	1,704	49,220	19,148	2,316	5,624	295,517
0,80/16	20,119	59,556	93,056	51,661	0,436	1,597	46,144	17,951	2,171	5,273	297,964
0,80/17	21,377	63,278	98,872	48,622	0,410	1,503	43,430	16,895	2,043	4,963	301,393
0,80/18	22,634	67,000	104,688	45,921	0,387	1,420	41,017	15,956	1,930	4,687	305,640
0,80/19	23,892	70,723	110,504	43,504	0,367	1,345	38,858	15,117	1,828	4,440	310,577
0,80/20	25,149	74,445	116,320	41,328	0,348	1,278	36,915	14,361	1,737	4,218	316,100
0,80/21	26,407	78,167	122,136	39,360	0,332	1,217	35,157	13,677	1,654	4,017	322,125
0,80/22	27,664	81,889	127,952	37,571	0,317	1,162	33,559	13,055	1,579	3,835	328,584
0,80/23	28,922	85,612	133,768	35,938	0,303	1,111	32,100	12,488	1,510	3,668	335,419
0,80/24	30,179	89,334	139,584	34,440	0,290	1,065	30,763	11,967	1,447	3,515	342,585
0,80/25	31,436	93,056	145,400	33,063	0,279	1,022	29,532	11,489	1,389	3,375	350,041
0,80/26	32,694	96,778	151,216	31,791	0,268	0,983	28,396	11,047	1,336	3,245	357,754
0,80/27	33,951	100,500	157,032	30,614	0,258	0,947	27,345	10,638	1,286	3,125	365,696
0,80/28	35,209	104,223	162,848	29,520	0,249	0,913	26,368	10,258	1,240	3,013	373,841
0,80/29	36,466	107,945	168,664	28,502	0,240	0,881	25,459	9,904	1,198	2,909	382,169
	B-9: $T_{ок}$=2, $\alpha_р$=0,5										
0,50/1	1,509	8,724	8,724	906,449	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	2047,405
0,50/2	3,018	17,448	17,448	453,224	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	1052,138
0,50/3	4,527	26,172	26,172	302,150	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	733,021
0,50/4	6,036	34,896	34,896	226,612	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	582,939
0,50/5	7,545	43,620	43,620	181,290	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	500,475
0,50/6	9,054	52,344	52,344	151,075	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	451,817
0,50/7	10,563	61,068	61,068	129,493	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	422,477
0,50/8	12,072	69,792	69,792	113,306	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	405,212
0,50/9	13,581	78,516	78,516	100,717	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	395,997
0,50/10	15,090	87,240	87,240	90,645	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	392,415
0,50/11	16,598	95,964	95,964	82,404	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	392,930
0,50/12	18,107	104,688	104,688	75,537	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	396,520
0,50/13	19,616	113,412	113,412	69,727	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	402,474
0,50/14	21,125	122,136	122,136	64,746	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	410,286
0,50/15	22,634	130,860	130,860	60,430	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	419,584
0,50/16	24,143	139,584	139,584	56,653	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	430,089
0,50/17	25,652	148,308	148,308	53,321	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	441,589
0,50/18	27,161	157,032	157,032	50,358	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	453,917
0,50/19	28,670	165,756	165,756	47,708	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	466,942
0,50/20	30,179	174,480	174,480	45,322	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	480,560
0,50/21	31,688	183,204	183,204	43,164	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	494,687
0,50/22	33,197	191,928	191,928	41,202	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	509,254
0,50/23	34,706	200,652	200,652	39,411	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	524,203
0,50/24	36,215	209,376	209,376	37,769	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	539,486
0,50/25	37,724	218,100	218,100	36,258	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	555,062
0,50/26	39,233	226,824	226,824	34,863	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	570,898
0,50/27	40,742	235,548	235,548	33,572	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	586,966
0,50/28	42,251	244,272	244,272	32,373	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	603,239
0,50/29	43,760	252,996	252,996	31,257	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	619,699
	B-10: $T_{ок}$=2, $\alpha_р$=0,33										
0,33/1	1,509	5,810	5,810	603,695	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	1738,823
0,33/2	3,018	11,620	11,620	301,847	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	889,105
0,33/3	4,527	17,431	17,431	201,232	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	614,621

0,33/4	6,036	23,241	23,241	150,924	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	483,941
0,33/5	7,545	29,051	29,051	120,739	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	410,786
0,33/6	9,054	34,861	34,861	100,616	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	366,392
0,33/7	10,563	40,671	40,671	86,242	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	338,432
0,33/8	12,072	46,481	46,481	75,462	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	320,746
0,33/9	13,581	52,292	52,292	67,077	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	309,909
0,33/10	15,090	58,102	58,102	60,369	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	303,863
0,33/11	16,598	63,912	63,912	54,881	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	301,303
0,33/12	18,107	69,722	69,722	50,308	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	301,359
0,33/13	19,616	75,532	75,532	46,438	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	303,425
0,33/14	21,125	81,343	81,343	43,121	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	307,075
0,33/15	22,634	87,153	87,153	40,246	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	311,986
0,33/16	24,143	92,963	92,963	37,731	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	317,925
0,33/17	25,652	98,773	98,773	35,511	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	324,709
0,33/18	27,161	104,583	104,583	33,539	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	332,200
0,33/19	28,670	110,393	110,393	31,773	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	340,281
0,33/20	30,179	116,204	116,204	30,185	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	348,871
0,33/21	31,688	122,014	122,014	28,747	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	357,890
0,33/22	33,197	127,824	127,824	27,441	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	367,285
0,33/23	34,706	133,634	133,634	26,248	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	377,004
0,33/24	36,215	139,444	139,444	25,154	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	387,007
0,33/25	37,724	145,255	145,255	24,148	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	397,262
0,33/26	39,233	151,065	151,065	23,219	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	407,736
0,33/27	40,742	156,875	156,875	22,359	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	418,407
0,33/28	42,251	162,685	162,685	21,561	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	429,253
0,33/29	43,760	168,495	168,495	20,817	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	440,257
	B-11: $T_{ок}$=2, $\alpha_р$=0,25										
0,25/1	1,509	4,362	4,362	453,224	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	1585,456
0,25/2	3,018	8,724	8,724	226,612	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	808,078
0,25/3	4,527	13,086	13,086	151,075	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	555,774
0,25/4	6,036	17,448	17,448	113,306	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	434,737
0,25/5	7,545	21,810	21,810	90,645	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	366,210
0,25/6	9,054	26,172	26,172	75,537	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	323,935
0,25/7	10,563	30,534	30,534	64,746	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	296,662
0,25/8	12,072	34,896	34,896	56,653	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	278,767
0,25/9	13,581	39,258	39,258	50,358	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	267,122
0,25/10	15,090	43,620	43,620	45,322	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	259,852
0,25/11	16,598	47,982	47,982	41,202	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	255,764
0,25/12	18,107	52,344	52,344	37,769	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	254,064
0,25/13	19,616	56,706	56,706	34,863	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	254,198
0,25/14	21,125	61,068	61,068	32,373	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	255,777
0,25/15	22,634	65,430	65,430	30,215	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	258,509
0,25/16	24,143	69,792	69,792	28,327	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	262,179
0,25/17	25,652	74,154	74,154	26,660	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	266,620
0,25/18	27,161	78,516	78,516	25,179	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	271,706
0,25/19	28,670	82,878	82,878	23,854	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	277,332
0,25/20	30,179	87,240	87,240	22,661	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	283,419
0,25/21	31,688	91,602	91,602	21,582	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	289,901
0,25/22	33,197	95,964	95,964	20,601	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	296,725
0,25/23	34,706	100,326	100,326	19,705	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	303,845
0,25/24	36,215	104,688	104,688	18,884	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	311,225
0,25/25	37,724	109,050	109,050	18,129	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	318,833
0,25/26	39,233	113,412	113,412	17,432	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	326,643
0,25/27	40,742	117,774	117,774	16,786	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	334,632
0,25/28	42,251	122,136	122,136	16,187	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	342,781
0,25/29	43,760	126,498	126,498	15,628	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	351,074
	B-12: $T_{ок}$=2, $\alpha_р$=0,20										
0,20/1	1,509	3,490	3,490	362,579	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	1493,067
0,20/2	3,018	6,979	6,979	181,290	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	759,266
0,20/3	4,527	10,469	10,469	120,860	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	520,325
0,20/4	6,036	13,958	13,958	90,645	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	405,096
0,20/5	7,545	17,448	17,448	72,516	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	339,357

0,20/6	9,054	20,938	20,938	60,430	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	298,360
0,20/7	10,563	24,427	24,427	51,797	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	271,499
0,20/8	12,072	27,917	27,917	45,322	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	253,478
0,20/9	13,581	31,406	31,406	40,287	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	241,347
0,20/10	15,090	34,896	34,896	36,258	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	233,340
0,20/11	16,598	38,386	38,386	32,962	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	228,332
0,20/12	18,107	41,875	41,875	30,215	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	225,572
0,20/13	19,616	45,365	45,365	27,891	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	224,544
0,20/14	21,125	48,854	48,854	25,899	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	224,875
0,20/15	22,634	52,344	52,344	24,172	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	226,294
0,20/16	24,143	55,834	55,834	22,661	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	228,597
0,20/17	25,652	59,323	59,323	21,328	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	231,626
0,20/18	27,161	62,813	62,813	20,143	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	235,264
0,20/19	28,670	66,302	66,302	19,083	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	239,409
0,20/20	30,179	69,792	69,792	18,129	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	243,991
0,20/21	31,688	73,282	73,282	17,266	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	248,945
0,20/22	33,197	76,771	76,771	16,481	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	254,219
0,20/23	34,706	80,261	80,261	15,764	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	259,774
0,20/24	36,215	83,750	83,750	15,107	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	265,572
0,20/25	37,724	87,240	87,240	14,503	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	271,587
0,20/26	39,233	90,730	90,730	13,945	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	277,792
0,20/27	40,742	94,219	94,219	13,429	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	284,165
0,20/28	42,251	97,709	97,709	12,949	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	290,689
0,20/29	43,760	101,198	101,198	12,503	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	297,349
	В-13: $T_{ок}$=2, $\alpha_р$=0,67										
0,67/1	1,509	11,638	11,638	1209,202	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	2355,986
0,67/2	3,018	23,276	23,276	604,601	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	1215,171
0,67/3	4,527	34,913	34,913	403,067	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	851,420
0,67/4	6,036	46,551	46,551	302,301	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	681,938
0,67/5	7,545	58,189	58,189	241,840	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	590,163
0,67/6	9,054	69,827	69,827	201,534	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	537,242
0,67/7	10,563	81,465	81,465	172,743	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	506,521
0,67/8	12,072	93,103	93,103	151,150	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	489,678
0,67/9	13,581	104,740	104,740	134,356	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	482,084
0,67/10	15,090	116,378	116,378	120,920	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	480,966
0,67/11	16,598	128,016	128,016	109,927	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	484,557
0,67/12	18,107	139,654	139,654	100,767	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	491,682
0,67/13	19,616	151,292	151,292	93,016	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	501,523
0,67/14	21,125	162,929	162,929	86,372	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	513,498
0,67/15	22,634	174,567	174,567	80,613	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	527,181
0,67/16	24,143	186,205	186,205	75,575	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	542,253
0,67/17	25,652	197,843	197,843	71,130	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	558,468
0,67/18	27,161	209,481	209,481	67,178	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	575,635
0,67/19	28,670	221,119	221,119	63,642	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	593,602
0,67/20	30,179	232,756	232,756	60,460	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	612,250
0,67/21	31,688	244,394	244,394	57,581	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	631,484
0,67/22	33,197	256,032	256,032	54,964	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	651,224
0,67/23	34,706	267,670	267,670	52,574	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	671,402
0,67/24	36,215	279,308	279,308	50,383	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	691,964
0,67/25	37,724	290,945	290,945	48,368	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	712,862
0,67/26	39,233	302,583	302,583	46,508	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	734,061
0,67/27	40,742	314,221	314,221	44,785	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	755,525
0,67/28	42,251	325,859	325,859	43,186	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	777,226
0,67/29	43,760	337,497	337,497	41,697	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	799,141
	В-14: $T_{ок}$=2, $\alpha_р$=0,63										
0,63/1	1,509	10,905	10,905	1133,061	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	2278,379
0,63/2	3,018	21,810	21,810	566,530	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	1174,168
0,63/3	4,527	32,715	32,715	377,687	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	821,644
0,63/4	6,036	43,620	43,620	283,265	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	657,040
0,63/5	7,545	54,525	54,525	226,612	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	567,607
0,63/6	9,054	65,430	65,430	188,843	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	515,757
0,63/7	10,563	76,335	76,335	161,866	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	485,384

0,63/8	12,072	87,240	87,240	141,633	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	468,435
0,63/9	13,581	98,145	98,145	125,896	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	460,434
0,63/10	15,090	109,050	109,050	113,306	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	458,696
0,63/11	16,598	119,955	119,955	103,006	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	461,514
0,63/12	18,107	130,860	130,860	94,422	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	467,749
0,63/13	19,616	141,765	141,765	87,159	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	476,612
0,63/14	21,125	152,670	152,670	80,933	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	487,541
0,63/15	22,634	163,575	163,575	75,537	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	500,121
0,63/16	24,143	174,480	174,480	70,816	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	514,044
0,63/17	25,652	185,385	185,385	66,651	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	529,073
0,63/18	27,161	196,290	196,290	62,948	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	545,023
0,63/19	28,670	207,195	207,195	59,635	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	561,747
0,63/20	30,179	218,100	218,100	56,653	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	579,131
0,63/21	31,688	229,005	229,005	53,955	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	597,080
0,63/22	33,197	239,910	239,910	51,503	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	615,519
0,63/23	34,706	250,815	250,815	49,264	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	634,382
0,63/24	36,215	261,720	261,720	47,211	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	653,616
0,63/25	37,724	272,625	272,625	45,322	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	673,176
0,63/26	39,233	283,530	283,530	43,579	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	693,026
0,63/27	40,742	294,435	294,435	41,965	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	713,133
0,63/28	42,251	305,340	305,340	40,466	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	733,468
0,63/29	43,760	316,245	316,245	39,071	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	754,011
	B-15: $T_{ок}$=2, $\alpha_р$=0,75										
0,75/1	1,509	13,086	13,086	1359,673	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	2509,353
0,75/2	3,018	26,172	26,172	679,836	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	1296,198
0,75/3	4,527	39,258	39,258	453,224	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	910,267
0,75/4	6,036	52,344	52,344	339,918	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	731,141
0,75/5	7,545	65,430	65,430	271,935	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	634,740
0,75/6	9,054	78,516	78,516	226,612	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	579,698
0,75/7	10,563	91,602	91,602	194,239	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	548,291
0,75/8	12,072	104,688	104,688	169,959	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	531,657
0,75/9	13,581	117,774	117,774	151,075	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	524,871
0,75/10	15,090	130,860	130,860	135,967	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	524,977
0,75/11	16,598	143,946	143,946	123,607	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	530,097
0,75/12	18,107	157,032	157,032	113,306	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	538,977
0,75/13	19,616	170,118	170,118	104,590	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	550,749
0,75/14	21,125	183,204	183,204	97,119	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	564,795
0,75/15	22,634	196,290	196,290	90,645	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	580,659
0,75/16	24,143	209,376	209,376	84,980	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	598,000
0,75/17	25,652	222,462	222,462	79,981	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	616,557
0,75/18	27,161	235,548	235,548	75,537	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	636,128
0,75/19	28,670	248,634	248,634	71,562	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	656,552
0,75/20	30,179	261,720	261,720	67,984	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	677,702
0,75/21	31,688	274,806	274,806	64,746	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	699,473
0,75/22	33,197	287,892	287,892	61,803	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	721,783
0,75/23	34,706	300,978	300,978	59,116	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	744,560
0,75/24	36,215	314,064	314,064	56,653	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	767,746
0,75/25	37,724	327,150	327,150	54,387	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	791,291
0,75/26	39,233	340,236	340,236	52,295	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	815,154
0,75/27	40,742	353,322	353,322	50,358	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	839,300
0,75/28	42,251	366,408	366,408	48,560	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	863,698
0,75/29	43,760	379,494	379,494	46,885	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	888,323
	B-16: $T_{ок}$=2, $\alpha_р$=0,80										
0,80/1	1,509	13,958	13,958	1450,318	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	2601,742
0,80/2	3,018	27,917	27,917	725,159	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	1345,011
0,80/3	4,527	41,875	41,875	483,439	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	945,716
0,80/4	6,036	55,834	55,834	362,579	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	760,782
0,80/5	7,545	69,792	69,792	290,064	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	661,593
0,80/6	9,054	83,750	83,750	241,720	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	605,274
0,80/7	10,563	97,709	97,709	207,188	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	573,454
0,80/8	12,072	111,667	111,667	181,290	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	556,946
0,80/9	13,581	125,626	125,626	161,146	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	550,646

0,80/10	15,090	139,584	139,584	145,032	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	551,490
0,80/11	16,598	153,542	153,542	131,847	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	557,529
0,80/12	18,107	167,501	167,501	120,860	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	567,469
0,80/13	19,616	181,459	181,459	111,563	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	580,404
0,80/14	21,125	195,418	195,418	103,594	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	595,698
0,80/15	22,634	209,376	209,376	96,688	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	612,874
0,80/16	24,143	223,334	223,334	90,645	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	631,581
0,80/17	25,652	237,293	237,293	85,313	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	651,551
0,80/18	27,161	251,251	251,251	80,573	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	672,570
0,80/19	28,670	265,210	265,210	76,333	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	694,475
0,80/20	30,179	279,168	279,168	72,516	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	717,130
0,80/21	31,688	293,126	293,126	69,063	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	740,430
0,80/22	33,197	307,085	307,085	65,924	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	764,290
0,80/23	34,706	321,043	321,043	63,057	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	788,631
0,80/24	36,215	335,002	335,002	60,430	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	813,399
0,80/25	37,724	348,960	348,960	58,013	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	838,537
0,80/26	39,233	362,918	362,918	55,781	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	864,004
0,80/27	40,742	376,877	376,877	53,715	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	889,767
0,80/28	42,251	390,835	390,835	51,797	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	915,789
0,80/29	43,760	404,794	404,794	50,011	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	942,049
	B-17: $T_{ок}$=3, $\alpha_р$=0,50										
0,50/1	1,509	5,816	5,816	906,449	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	2041,589
0,50/2	3,018	11,632	11,632	453,224	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	1040,506
0,50/3	4,527	17,448	17,448	302,150	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	715,573
0,50/4	6,036	23,264	23,264	226,612	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	559,675
0,50/5	7,545	29,080	29,080	181,290	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	471,395
0,50/6	9,054	34,896	34,896	151,075	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	416,921
0,50/7	10,563	40,712	40,712	129,493	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	381,765
0,50/8	12,072	46,528	46,528	113,306	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	358,684
0,50/9	13,581	52,344	52,344	100,717	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	343,653
0,50/10	15,090	58,160	58,160	90,645	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	334,255
0,50/11	16,598	63,976	63,976	82,404	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	328,954
0,50/12	18,107	69,792	69,792	75,537	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	326,728
0,50/13	19,616	75,608	75,608	69,727	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	326,866
0,50/14	21,125	81,424	81,424	64,746	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	328,862
0,50/15	22,634	87,240	87,240	60,430	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	332,344
0,50/16	24,143	93,056	93,056	56,653	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	337,033
0,50/17	25,652	98,872	98,872	53,321	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	342,717
0,50/18	27,161	104,688	104,688	50,358	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	349,229
0,50/19	28,670	110,504	110,504	47,708	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	356,438
0,50/20	30,179	116,320	116,320	45,322	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	364,240
0,50/21	31,688	122,136	122,136	43,164	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	372,551
0,50/22	33,197	127,952	127,952	41,202	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	381,302
0,50/23	34,706	133,768	133,768	39,411	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	390,435
0,50/24	36,215	139,584	139,584	37,769	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	399,902
0,50/25	37,724	145,400	145,400	36,258	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	409,662
0,50/26	39,233	151,216	151,216	34,863	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	419,682
0,50/27	40,742	157,032	157,032	33,572	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	429,934
0,50/28	42,251	162,848	162,848	32,373	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	440,391
0,50/29	43,760	168,664	168,664	31,257	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	451,035
	B-18: $T_{ок}$=3, $\alpha_р$=0,33										
0,33/1	1,509	3,873	3,873	603,695	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	1734,949
0,33/2	3,018	7,747	7,747	301,847	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	881,359
0,33/3	4,527	11,620	11,620	201,232	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	602,999
0,33/4	6,036	15,494	15,494	150,924	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	468,447
0,33/5	7,545	19,367	19,367	120,739	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	391,418
0,33/6	9,054	23,241	23,241	100,616	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	343,152
0,33/7	10,563	27,114	27,114	86,242	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	311,318
0,33/8	12,072	30,988	30,988	75,462	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	289,760
0,33/9	13,581	34,861	34,861	67,077	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	275,047
0,33/10	15,090	38,735	38,735	60,369	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	265,129
0,33/11	16,598	42,608	42,608	54,881	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	258,695

0,33/12	18,107	46,481	46,481	50,308	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	254,877
0,33/13	19,616	50,355	50,355	46,438	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	253,071
0,33/14	21,125	54,228	54,228	43,121	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	252,845
0,33/15	22,634	58,102	58,102	40,246	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	253,884
0,33/16	24,143	61,975	61,975	37,731	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	255,949
0,33/17	25,652	65,849	65,849	35,511	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	258,861
0,33/18	27,161	69,722	69,722	33,539	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	262,478
0,33/19	28,670	73,596	73,596	31,773	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	266,687
0,33/20	30,179	77,469	77,469	30,185	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	271,401
0,33/21	31,688	81,343	81,343	28,747	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	276,548
0,33/22	33,197	85,216	85,216	27,441	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	282,069
0,33/23	34,706	89,089	89,089	26,248	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	287,914
0,33/24	36,215	92,963	92,963	25,154	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	294,045
0,33/25	37,724	96,836	96,836	24,148	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	300,424
0,33/26	39,233	100,710	100,710	23,219	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	307,026
0,33/27	40,742	104,583	104,583	22,359	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	313,823
0,33/28	42,251	108,457	108,457	21,561	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	320,797
0,33/29	43,760	112,330	112,330	20,817	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	327,927
	B-19: $T_{ок}$=3, $\alpha_р$=0,25										
0,25/1	1,509	2,908	2,908	453,224	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	1582,548
0,25/2	3,018	5,816	5,816	226,612	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	802,262
0,25/3	4,527	8,724	8,724	151,075	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	547,050
0,25/4	6,036	11,632	11,632	113,306	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	423,105
0,25/5	7,545	14,540	14,540	90,645	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	351,670
0,25/6	9,054	17,448	17,448	75,537	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	306,487
0,25/7	10,563	20,356	20,356	64,746	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	276,306
0,25/8	12,072	23,264	23,264	56,653	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	255,503
0,25/9	13,581	26,172	26,172	50,358	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	240,950
0,25/10	15,090	29,080	29,080	45,322	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	230,772
0,25/11	16,598	31,988	31,988	41,202	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	223,776
0,25/12	18,107	34,896	34,896	37,769	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	219,168
0,25/13	19,616	37,804	37,804	34,863	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	216,394
0,25/14	21,125	40,712	40,712	32,373	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	215,065
0,25/15	22,634	43,620	43,620	30,215	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	214,889
0,25/16	24,143	46,528	46,528	28,327	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	215,651
0,25/17	25,652	49,436	49,436	26,660	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	217,184
0,25/18	27,161	52,344	52,344	25,179	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	219,362
0,25/19	28,670	55,252	55,252	23,854	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	222,080
0,25/20	30,179	58,160	58,160	22,661	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	225,259
0,25/21	31,688	61,068	61,068	21,582	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	228,833
0,25/22	33,197	63,976	63,976	20,601	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	232,749
0,25/23	34,706	66,884	66,884	19,705	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	236,961
0,25/24	36,215	69,792	69,792	18,884	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	241,433
0,25/25	37,724	72,700	72,700	18,129	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	246,133
0,25/26	39,233	75,608	75,608	17,432	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	251,035
0,25/27	40,742	78,516	78,516	16,786	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	256,116
0,25/28	42,251	81,424	81,424	16,187	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	261,357
0,25/29	43,760	84,332	84,332	15,628	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	266,742
	B-20: $T_{ок}$=3, $\alpha_р$=0,20										
0,20/1	1,509	2,326	2,326	362,579	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	1490,739
0,20/2	3,018	4,653	4,653	181,290	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	754,614
0,20/3	4,527	6,979	6,979	120,860	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	513,345
0,20/4	6,036	9,306	9,306	90,645	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	395,792
0,20/5	7,545	11,632	11,632	72,516	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	327,725
0,20/6	9,054	13,958	13,958	60,430	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	284,400
0,20/7	10,563	16,285	16,285	51,797	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	255,215
0,20/8	12,072	18,611	18,611	45,322	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	234,866
0,20/9	13,581	20,938	20,938	40,287	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	220,411
0,20/10	15,090	23,264	23,264	36,258	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	210,076
0,20/11	16,598	25,590	25,590	32,962	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	202,740
0,20/12	18,107	27,917	27,917	30,215	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	197,656
0,20/13	19,616	30,243	30,243	27,891	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	194,300

0,20/14	21,125	32,570	32,570	25,899	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	192,307
0,20/15	22,634	34,896	34,896	24,172	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	191,398
0,20/16	24,143	37,222	37,222	22,661	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	191,373
0,20/17	25,652	39,549	39,549	21,328	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	192,078
0,20/18	27,161	41,875	41,875	20,143	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	193,388
0,20/19	28,670	44,202	44,202	19,083	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	195,209
0,20/20	30,179	46,528	46,528	18,129	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	197,463
0,20/21	31,688	48,854	48,854	17,266	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	200,089
0,20/22	33,197	51,181	51,181	16,481	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	203,039
0,20/23	34,706	53,507	53,507	15,764	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	206,266
0,20/24	36,215	55,834	55,834	15,107	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	209,740
0,20/25	37,724	58,160	58,160	14,503	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	213,427
0,20/26	39,233	60,486	60,486	13,945	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	217,304
0,20/27	40,742	62,813	62,813	13,429	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	221,353
0,20/28	42,251	65,139	65,139	12,949	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	225,549
0,20/29	43,760	67,466	67,466	12,503	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	229,885
	B-21: $T_{ок}$=3, $\alpha_р$=0,67										
0,67/1	1,509	7,759	7,759	1209,202	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	2348,228
0,67/2	3,018	15,517	15,517	604,601	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	1199,653
0,67/3	4,527	23,276	23,276	403,067	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	828,146
0,67/4	6,036	31,034	31,034	302,301	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	650,904
0,67/5	7,545	38,793	38,793	241,840	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	551,371
0,67/6	9,054	46,551	46,551	201,534	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	490,690
0,67/7	10,563	54,310	54,310	172,743	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	452,211
0,67/8	12,072	62,068	62,068	151,150	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	427,608
0,67/9	13,581	69,827	69,827	134,356	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	412,258
0,67/10	15,090	77,585	77,585	120,920	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	403,380
0,67/11	16,598	85,344	85,344	109,927	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	399,213
0,67/12	18,107	93,103	93,103	100,767	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	398,580
0,67/13	19,616	100,861	100,861	93,016	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	400,661
0,67/14	21,125	108,620	108,620	86,372	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	404,880
0,67/15	22,634	116,378	116,378	80,613	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	410,803
0,67/16	24,143	124,137	124,137	75,575	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	418,117
0,67/17	25,652	131,895	131,895	71,130	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	426,572
0,67/18	27,161	139,654	139,654	67,178	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	435,981
0,67/19	28,670	147,412	147,412	63,642	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	446,188
0,67/20	30,179	155,171	155,171	60,460	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	457,080
0,67/21	31,688	162,929	162,929	57,581	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	468,554
0,67/22	33,197	170,688	170,688	54,964	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	480,536
0,67/23	34,706	178,447	178,447	52,574	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	492,956
0,67/24	36,215	186,205	186,205	50,383	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	505,758
0,67/25	37,724	193,964	193,964	48,368	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	518,900
0,67/26	39,233	201,722	201,722	46,508	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	532,339
0,67/27	40,742	209,481	209,481	44,785	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	546,045
0,67/28	42,251	217,239	217,239	43,186	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	559,986
0,67/29	43,760	224,998	224,998	41,697	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	574,143
	B-22: $T_{ок}$=3, $\alpha_р$=0,63										
0,63/1	1,509	7,270	7,270	1133,061	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	2271,109
0,63/2	3,018	14,540	14,540	566,530	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	1159,628
0,63/3	4,527	21,810	21,810	377,687	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	799,834
0,63/4	6,036	29,080	29,080	283,265	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	627,960
0,63/5	7,545	36,350	36,350	226,612	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	531,257
0,63/6	9,054	43,620	43,620	188,843	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	472,137
0,63/7	10,563	50,890	50,890	161,866	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	434,494
0,63/8	12,072	58,160	58,160	141,633	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	410,275
0,63/9	13,581	65,430	65,430	125,896	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	395,004
0,63/10	15,090	72,700	72,700	113,306	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	385,996
0,63/11	16,598	79,970	79,970	103,006	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	381,544
0,63/12	18,107	87,240	87,240	94,422	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	380,509
0,63/13	19,616	94,510	94,510	87,159	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	382,102
0,63/14	21,125	101,780	101,780	80,933	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	385,761
0,63/15	22,634	109,050	109,050	75,537	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	391,071

0,63/16	24,143	116,320	116,320	70,816	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	397,724
0,63/17	25,652	123,590	123,590	66,651	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	405,483
0,63/18	27,161	130,860	130,860	62,948	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	414,163
0,63/19	28,670	138,130	138,130	59,635	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	423,617
0,63/20	30,179	145,400	145,400	56,653	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	433,731
0,63/21	31,688	152,670	152,670	53,955	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	444,410
0,63/22	33,197	159,940	159,940	51,503	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	455,579
0,63/23	34,706	167,210	167,210	49,264	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	467,172
0,63/24	36,215	174,480	174,480	47,211	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	479,136
0,63/25	37,724	181,750	181,750	45,322	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	491,426
0,63/26	39,233	189,020	189,020	43,579	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	504,006
0,63/27	40,742	196,290	196,290	41,965	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	516,843
0,63/28	42,251	203,560	203,560	40,466	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	529,908
0,63/29	43,760	210,830	210,830	39,071	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	543,181
	B-23: $T_{ок}$=3, $\alpha_р$=0,75										
0,75/1	1,509	8,724	8,724	1359,673	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	2500,629
0,75/2	3,018	17,448	17,448	679,836	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	1278,750
0,75/3	4,527	26,172	26,172	453,224	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	884,095
0,75/4	6,036	34,896	34,896	339,918	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	696,245
0,75/5	7,545	43,620	43,620	271,935	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	591,120
0,75/6	9,054	52,344	52,344	226,612	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	527,354
0,75/7	10,563	61,068	61,068	194,239	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	487,223
0,75/8	12,072	69,792	69,792	169,959	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	461,865
0,75/9	13,581	78,516	78,516	151,075	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	446,355
0,75/10	15,090	87,240	87,240	135,967	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	437,737
0,75/11	16,598	95,964	95,964	123,607	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	434,133
0,75/12	18,107	104,688	104,688	113,306	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	434,289
0,75/13	19,616	113,412	113,412	104,590	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	437,337
0,75/14	21,125	122,136	122,136	97,119	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	442,659
0,75/15	22,634	130,860	130,860	90,645	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	449,799
0,75/16	24,143	139,584	139,584	84,980	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	458,416
0,75/17	25,652	148,308	148,308	79,981	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	468,249
0,75/18	27,161	157,032	157,032	75,537	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	479,096
0,75/19	28,670	165,756	165,756	71,562	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	490,796
0,75/20	30,179	174,480	174,480	67,984	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	503,222
0,75/21	31,688	183,204	183,204	64,746	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	516,269
0,75/22	33,197	191,928	191,928	61,803	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	529,855
0,75/23	34,706	200,652	200,652	59,116	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	543,908
0,75/24	36,215	209,376	209,376	56,653	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	558,370
0,75/25	37,724	218,100	218,100	54,387	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	573,191
0,75/26	39,233	226,824	226,824	52,295	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	588,330
0,75/27	40,742	235,548	235,548	50,358	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	603,752
0,75/28	42,251	244,272	244,272	48,560	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	619,426
0,75/29	43,760	252,996	252,996	46,885	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	635,327
	B-24: $T_{ок}$=3, $\alpha_р$=0,80										
0,80/1	1,509	9,306	9,306	1450,318	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	2592,438
0,80/2	3,018	18,611	18,611	725,159	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	1326,399
0,80/3	4,527	27,917	27,917	483,439	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	917,800
0,80/4	6,036	37,222	37,222	362,579	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	723,558
0,80/5	7,545	46,528	46,528	290,064	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	615,065
0,80/6	9,054	55,834	55,834	241,720	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	549,442
0,80/7	10,563	65,139	65,139	207,188	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	508,314
0,80/8	12,072	74,445	74,445	181,290	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	482,502
0,80/9	13,581	83,750	83,750	161,146	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	466,894
0,80/10	15,090	93,056	93,056	145,032	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	458,434
0,80/11	16,598	102,362	102,362	131,847	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	455,169
0,80/12	18,107	111,667	111,667	120,860	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	455,801
0,80/13	19,616	120,973	120,973	111,563	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	459,432
0,80/14	21,125	130,278	130,278	103,594	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	465,418
0,80/15	22,634	139,584	139,584	96,688	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	473,290
0,80/16	24,143	148,890	148,890	90,645	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	482,693
0,80/17	25,652	158,195	158,195	85,313	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	493,355

0,80/18	27,161	167,501	167,501	80,573	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	505,070
0,80/19	28,670	176,806	176,806	76,333	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	517,667
0,80/20	30,179	186,112	186,112	72,516	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	531,018
0,80/21	31,688	195,418	195,418	69,063	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	545,014
0,80/22	33,197	204,723	204,723	65,924	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	559,566
0,80/23	34,706	214,029	214,029	63,057	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	574,603
0,80/24	36,215	223,334	223,334	60,430	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	590,063
0,80/25	37,724	232,640	232,640	58,013	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	605,897
0,80/26	39,233	241,946	241,946	55,781	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	622,060
0,80/27	40,742	251,251	251,251	53,715	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	638,515
0,80/28	42,251	260,557	260,557	51,797	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	655,233
0,80/29	43,760	269,862	269,862	50,011	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	672,185
	B-25: $T_{ок}$=4, $\alpha_р$=0,50										
0,50/1	1,509	4,362	4,362	906,449	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	2038,681
0,50/2	3,018	8,724	8,724	453,224	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	1034,690
0,50/3	4,527	13,086	13,086	302,150	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	706,849
0,50/4	6,036	17,448	17,448	226,612	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	548,043
0,50/5	7,545	21,810	21,810	181,290	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	456,855
0,50/6	9,054	26,172	26,172	151,075	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	399,473
0,50/7	10,563	30,534	30,534	129,493	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	361,409
0,50/8	12,072	34,896	34,896	113,306	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	335,420
0,50/9	13,581	39,258	39,258	100,717	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	317,481
0,50/10	15,090	43,620	43,620	90,645	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	305,175
0,50/11	16,598	47,982	47,982	82,404	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	296,966
0,50/12	18,107	52,344	52,344	75,537	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	291,832
0,50/13	19,616	56,706	56,706	69,727	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	289,062
0,50/14	21,125	61,068	61,068	64,746	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	288,150
0,50/15	22,634	65,430	65,430	60,430	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	288,724
0,50/16	24,143	69,792	69,792	56,653	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	290,505
0,50/17	25,652	74,154	74,154	53,321	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	293,281
0,50/18	27,161	78,516	78,516	50,358	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	296,885
0,50/19	28,670	82,878	82,878	47,708	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	301,186
0,50/20	30,179	87,240	87,240	45,322	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	306,080
0,50/21	31,688	91,602	91,602	43,164	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	311,483
0,50/22	33,197	95,964	95,964	41,202	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	317,326
0,50/23	34,706	100,326	100,326	39,411	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	323,551
0,50/24	36,215	104,688	104,688	37,769	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	330,110
0,50/25	37,724	109,050	109,050	36,258	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	336,962
0,50/26	39,233	113,412	113,412	34,863	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	344,074
0,50/27	40,742	117,774	117,774	33,572	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	351,418
0,50/28	42,251	122,136	122,136	32,373	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	358,967
0,50/29	43,760	126,498	126,498	31,257	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	366,703
	B-26: $T_{ок}$=4, $\alpha_р$=0,33										
0,33/1	1,509	2,905	2,905	603,695	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	1733,013
0,33/2	3,018	5,810	5,810	301,847	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	877,485
0,33/3	4,527	8,715	8,715	201,232	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	597,189
0,33/4	6,036	11,620	11,620	150,924	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	460,699
0,33/5	7,545	14,525	14,525	120,739	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	381,734
0,33/6	9,054	17,431	17,431	100,616	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	331,532
0,33/7	10,563	20,336	20,336	86,242	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	297,762
0,33/8	12,072	23,241	23,241	75,462	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	274,266
0,33/9	13,581	26,146	26,146	67,077	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	257,617
0,33/10	15,090	29,051	29,051	60,369	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	245,761
0,33/11	16,598	31,956	31,956	54,881	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	237,391
0,33/12	18,107	34,861	34,861	50,308	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	231,637
0,33/13	19,616	37,766	37,766	46,438	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	227,893
0,33/14	21,125	40,671	40,671	43,121	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	225,731
0,33/15	22,634	43,576	43,576	40,246	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	224,832
0,33/16	24,143	46,481	46,481	37,731	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	224,961
0,33/17	25,652	49,387	49,387	35,511	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	225,937
0,33/18	27,161	52,292	52,292	33,539	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	227,618
0,33/19	28,670	55,197	55,197	31,773	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	229,889

0,33/20	30,179	58,102	58,102	30,185	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	232,667
0,33/21	31,688	61,007	61,007	28,747	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	235,876
0,33/22	33,197	63,912	63,912	27,441	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	239,461
0,33/23	34,706	66,817	66,817	26,248	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	243,370
0,33/24	36,215	69,722	69,722	25,154	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	247,563
0,33/25	37,724	72,627	72,627	24,148	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	252,006
0,33/26	39,233	75,532	75,532	23,219	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	256,670
0,33/27	40,742	78,437	78,437	22,359	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	261,531
0,33/28	42,251	81,343	81,343	21,561	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	266,569
0,33/29	43,760	84,248	84,248	20,817	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	271,763
	В-27: $T_{ок}$=4, $\alpha_р$=0,25										
0,25/1	1,509	2,181	2,181	453,224	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	1581,094
0,25/2	3,018	4,362	4,362	226,612	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	799,354
0,25/3	4,527	6,543	6,543	151,075	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	542,688
0,25/4	6,036	8,724	8,724	113,306	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	417,289
0,25/5	7,545	10,905	10,905	90,645	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	344,400
0,25/6	9,054	13,086	13,086	75,537	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	297,763
0,25/7	10,563	15,267	15,267	64,746	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	266,128
0,25/8	12,072	17,448	17,448	56,653	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	243,871
0,25/9	13,581	19,629	19,629	50,358	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	227,864
0,25/10	15,090	21,810	21,810	45,322	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	216,232
0,25/11	16,598	23,991	23,991	41,202	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	207,782
0,25/12	18,107	26,172	26,172	37,769	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	201,720
0,25/13	19,616	28,353	28,353	34,863	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	197,492
0,25/14	21,125	30,534	30,534	32,373	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	194,709
0,25/15	22,634	32,715	32,715	30,215	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	193,079
0,25/16	24,143	34,896	34,896	28,327	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	192,387
0,25/17	25,652	37,077	37,077	26,660	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	192,466
0,25/18	27,161	39,258	39,258	25,179	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	193,190
0,25/19	28,670	41,439	41,439	23,854	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	194,454
0,25/20	30,179	43,620	43,620	22,661	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	196,179
0,25/21	31,688	45,801	45,801	21,582	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	198,299
0,25/22	33,197	47,982	47,982	20,601	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	200,761
0,25/23	34,706	50,163	50,163	19,705	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	203,519
0,25/24	36,215	52,344	52,344	18,884	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	206,537
0,25/25	37,724	54,525	54,525	18,129	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	209,783
0,25/26	39,233	56,706	56,706	17,432	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	213,231
0,25/27	40,742	58,887	58,887	16,786	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	216,858
0,25/28	42,251	61,068	61,068	16,187	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	220,645
0,25/29	43,760	63,249	63,249	15,628	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	224,576
	В-28: $T_{ок}$=4, $\alpha_р$=0,20										
0,20/1	1,509	1,745	1,745	362,579	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	1489,577
0,20/2	3,018	3,490	3,490	181,290	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	752,288
0,20/3	4,527	5,234	5,234	120,860	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	509,855
0,20/4	6,036	6,979	6,979	90,645	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	391,138
0,20/5	7,545	8,724	8,724	72,516	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	321,909
0,20/6	9,054	10,469	10,469	60,430	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	277,422
0,20/7	10,563	12,214	12,214	51,797	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	247,073
0,20/8	12,072	13,958	13,958	45,322	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	225,560
0,20/9	13,581	15,703	15,703	40,287	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	209,941
0,20/10	15,090	17,448	17,448	36,258	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	198,444
0,20/11	16,598	19,193	19,193	32,962	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	189,946
0,20/12	18,107	20,938	20,938	30,215	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	183,698
0,20/13	19,616	22,682	22,682	27,891	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	179,178
0,20/14	21,125	24,427	24,427	25,899	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	176,021
0,20/15	22,634	26,172	26,172	24,172	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	173,950
0,20/16	24,143	27,917	27,917	22,661	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	172,763
0,20/17	25,652	29,662	29,662	21,328	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	172,304
0,20/18	27,161	31,406	31,406	20,143	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	172,450
0,20/19	28,670	33,151	33,151	19,083	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	173,107
0,20/20	30,179	34,896	34,896	18,129	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	174,199
0,20/21	31,688	36,641	36,641	17,266	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	175,663

0,20/22	33,197	38,386	38,386	16,481	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	177,449
0,20/23	34,706	40,130	40,130	15,764	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	179,512
0,20/24	36,215	41,875	41,875	15,107	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	181,822
0,20/25	37,724	43,620	43,620	14,503	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	184,347
0,20/26	39,233	45,365	45,365	13,945	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	187,062
0,20/27	40,742	47,110	47,110	13,429	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	189,947
0,20/28	42,251	48,854	48,854	12,949	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	192,979
0,20/29	43,760	50,599	50,599	12,503	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	196,151
	B-29: $T_{ок}$=4, $\alpha_р$=0,67										
0,67/1	1,509	5,819	5,819	1209,202	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	2344,348
0,67/2	3,018	11,638	11,638	604,601	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	1191,895
0,67/3	4,527	17,457	17,457	403,067	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	816,508
0,67/4	6,036	23,276	23,276	302,301	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	635,388
0,67/5	7,545	29,095	29,095	241,840	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	531,975
0,67/6	9,054	34,913	34,913	201,534	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	467,414
0,67/7	10,563	40,732	40,732	172,743	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	425,055
0,67/8	12,072	46,551	46,551	151,150	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	396,574
0,67/9	13,581	52,370	52,370	134,356	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	377,344
0,67/10	15,090	58,189	58,189	120,920	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	364,588
0,67/11	16,598	64,008	64,008	109,927	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	356,541
0,67/12	18,107	69,827	69,827	100,767	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	352,028
0,67/13	19,616	75,646	75,646	93,016	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	350,231
0,67/14	21,125	81,465	81,465	86,372	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	350,570
0,67/15	22,634	87,284	87,284	80,613	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	352,615
0,67/16	24,143	93,103	93,103	75,575	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	356,049
0,67/17	25,652	98,921	98,921	71,130	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	360,624
0,67/18	27,161	104,740	104,740	67,178	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	366,153
0,67/19	28,670	110,559	110,559	63,642	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	372,482
0,67/20	30,179	116,378	116,378	60,460	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	379,494
0,67/21	31,688	122,197	122,197	57,581	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	387,090
0,67/22	33,197	128,016	128,016	54,964	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	395,192
0,67/23	34,706	133,835	133,835	52,574	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	403,732
0,67/24	36,215	139,654	139,654	50,383	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	412,656
0,67/25	37,724	145,473	145,473	48,368	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	421,918
0,67/26	39,233	151,292	151,292	46,508	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	431,479
0,67/27	40,742	157,111	157,111	44,785	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	441,305
0,67/28	42,251	162,929	162,929	43,186	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	451,366
0,67/29	43,760	168,748	168,748	41,697	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	461,643
	B-30: $T_{ок}$=4, $\alpha_р$=0,63										
0,63/1	1,509	5,452	5,452	1133,061	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	2267,473
0,63/2	3,018	10,905	10,905	566,530	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	1152,358
0,63/3	4,527	16,357	16,357	377,687	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	788,928
0,63/4	6,036	21,810	21,810	283,265	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	613,420
0,63/5	7,545	27,262	27,262	226,612	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	513,081
0,63/6	9,054	32,715	32,715	188,843	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	450,327
0,63/7	10,563	38,167	38,167	161,866	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	409,048
0,63/8	12,072	43,620	43,620	141,633	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	381,195
0,63/9	13,581	49,072	49,072	125,896	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	362,288
0,63/10	15,090	54,525	54,525	113,306	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	349,646
0,63/11	16,598	59,977	59,977	103,006	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	341,558
0,63/12	18,107	65,430	65,430	94,422	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	336,889
0,63/13	19,616	70,882	70,882	87,159	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	334,846
0,63/14	21,125	76,335	76,335	80,933	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	334,871
0,63/15	22,634	81,787	81,787	75,537	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	336,545
0,63/16	24,143	87,240	87,240	70,816	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	339,564
0,63/17	25,652	92,692	92,692	66,651	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	343,687
0,63/18	27,161	98,145	98,145	62,948	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	348,733
0,63/19	28,670	103,597	103,597	59,635	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	354,551
0,63/20	30,179	109,050	109,050	56,653	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	361,031
0,63/21	31,688	114,502	114,502	53,955	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	368,074
0,63/22	33,197	119,955	119,955	51,503	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	375,609
0,63/23	34,706	125,407	125,407	49,264	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	383,566

0,63/24	36,215	130,860	130,860	47,211	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	391,896
0,63/25	37,724	136,313	136,313	45,322	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	400,552
0,63/26	39,233	141,765	141,765	43,579	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	409,496
0,63/27	40,742	147,218	147,218	41,965	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	418,699
0,63/28	42,251	152,670	152,670	40,466	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	428,128
0,63/29	43,760	158,123	158,123	39,071	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	437,767
	B-31: $T_{ок}$=4, $\alpha_р$=0,75										
0,75/1	1,509	6,543	6,543	1359,673	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	2496,267
0,75/2	3,018	13,086	13,086	679,836	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	1270,026
0,75/3	4,527	19,629	19,629	453,224	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	871,009
0,75/4	6,036	26,172	26,172	339,918	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	678,797
0,75/5	7,545	32,715	32,715	271,935	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	569,310
0,75/6	9,054	39,258	39,258	226,612	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	501,182
0,75/7	10,563	45,801	45,801	194,239	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	456,689
0,75/8	12,072	52,344	52,344	169,959	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	426,969
0,75/9	13,581	58,887	58,887	151,075	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	407,097
0,75/10	15,090	65,430	65,430	135,967	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	394,117
0,75/11	16,598	71,973	71,973	123,607	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	386,151
0,75/12	18,107	78,516	78,516	113,306	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	381,945
0,75/13	19,616	85,059	85,059	104,590	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	380,631
0,75/14	21,125	91,602	91,602	97,119	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	381,591
0,75/15	22,634	98,145	98,145	90,645	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	384,369
0,75/16	24,143	104,688	104,688	84,980	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	388,624
0,75/17	25,652	111,231	111,231	79,981	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	394,095
0,75/18	27,161	117,774	117,774	75,537	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	400,580
0,75/19	28,670	124,317	124,317	71,562	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	407,918
0,75/20	30,179	130,860	130,860	67,984	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	415,982
0,75/21	31,688	137,403	137,403	64,746	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	424,667
0,75/22	33,197	143,946	143,946	61,803	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	433,891
0,75/23	34,706	150,489	150,489	59,116	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	443,582
0,75/24	36,215	157,032	157,032	56,653	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	453,682
0,75/25	37,724	163,575	163,575	54,387	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	464,141
0,75/26	39,233	170,118	170,118	52,295	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	474,918
0,75/27	40,742	176,661	176,661	50,358	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	485,978
0,75/28	42,251	183,204	183,204	48,560	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	497,290
0,75/29	43,760	189,747	189,747	46,885	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	508,829
	B-32: $T_{ок}$=4, $\alpha_р$=0,80										
0,80/1	1,509	6,979	6,979	1450,318	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	2587,784
0,80/2	3,018	13,958	13,958	725,159	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	1317,093
0,80/3	4,527	20,938	20,938	483,439	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	903,842
0,80/4	6,036	27,917	27,917	362,579	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	704,948
0,80/5	7,545	34,896	34,896	290,064	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	591,801
0,80/6	9,054	41,875	41,875	241,720	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	521,524
0,80/7	10,563	48,854	48,854	207,188	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	475,744
0,80/8	12,072	55,834	55,834	181,290	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	445,280
0,80/9	13,581	62,813	62,813	161,146	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	425,020
0,80/10	15,090	69,792	69,792	145,032	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	411,906
0,80/11	16,598	76,771	76,771	131,847	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	403,987
0,80/12	18,107	83,750	83,750	120,860	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	399,967
0,80/13	19,616	90,730	90,730	111,563	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	398,946
0,80/14	21,125	97,709	97,709	103,594	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	400,280
0,80/15	22,634	104,688	104,688	96,688	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	403,498
0,80/16	24,143	111,667	111,667	90,645	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	408,247
0,80/17	25,652	118,646	118,646	85,313	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	414,257
0,80/18	27,161	125,626	125,626	80,573	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	421,320
0,80/19	28,670	132,605	132,605	76,333	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	429,265
0,80/20	30,179	139,584	139,584	72,516	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	437,962
0,80/21	31,688	146,563	146,563	69,063	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	447,304
0,80/22	33,197	153,542	153,542	65,924	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	457,204
0,80/23	34,706	160,522	160,522	63,057	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	467,589
0,80/24	36,215	167,501	167,501	60,430	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	478,397
0,80/25	37,724	174,480	174,480	58,013	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	489,577

0,80/26	39,233	181,459	181,459	55,781	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	501,086
0,80/27	40,742	188,438	188,438	53,715	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	512,889
0,80/28	42,251	195,418	195,418	51,797	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	524,955
0,80/29	43,760	202,397	202,397	50,011	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	537,255
	B-33: $T_{ок}$=5, $\alpha_р$=0,50										
0,50/1	1,509	3,490	3,490	906,449	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	2036,937
0,50/2	3,018	6,979	6,979	453,224	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	1031,200
0,50/3	4,527	10,469	10,469	302,150	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	701,615
0,50/4	6,036	13,958	13,958	226,612	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	541,063
0,50/5	7,545	17,448	17,448	181,290	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	448,131
0,50/6	9,054	20,938	20,938	151,075	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	389,005
0,50/7	10,563	24,427	24,427	129,493	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	349,195
0,50/8	12,072	27,917	27,917	113,306	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	321,462
0,50/9	13,581	31,406	31,406	100,717	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	301,777
0,50/10	15,090	34,896	34,896	90,645	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	287,727
0,50/11	16,598	38,386	38,386	82,404	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	277,774
0,50/12	18,107	41,875	41,875	75,537	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	270,894
0,50/13	19,616	45,365	45,365	69,727	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	266,380
0,50/14	21,125	48,854	48,854	64,746	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	263,722
0,50/15	22,634	52,344	52,344	60,430	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	262,552
0,50/16	24,143	55,834	55,834	56,653	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	262,589
0,50/17	25,652	59,323	59,323	53,321	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	263,619
0,50/18	27,161	62,813	62,813	50,358	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	265,479
0,50/19	28,670	66,302	66,302	47,708	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	268,034
0,50/20	30,179	69,792	69,792	45,322	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	271,184
0,50/21	31,688	73,282	73,282	43,164	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	274,843
0,50/22	33,197	76,771	76,771	41,202	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	278,940
0,50/23	34,706	80,261	80,261	39,411	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	283,421
0,50/24	36,215	83,750	83,750	37,769	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	288,234
0,50/25	37,724	87,240	87,240	36,258	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	293,342
0,50/26	39,233	90,730	90,730	34,863	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	298,710
0,50/27	40,742	94,219	94,219	33,572	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	304,308
0,50/28	42,251	97,709	97,709	32,373	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	310,113
0,50/29	43,760	101,198	101,198	31,257	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	316,103
	B-34: $T_{ок}$=5, $\alpha_р$=0,33										
0,33/1	1,509	2,324	2,324	603,695	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	1731,851
0,33/2	3,018	4,648	4,648	301,847	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	875,161
0,33/3	4,527	6,972	6,972	201,232	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	593,703
0,33/4	6,036	9,296	9,296	150,924	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	456,051
0,33/5	7,545	11,620	11,620	120,739	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	375,924
0,33/6	9,054	13,944	13,944	100,616	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	324,558
0,33/7	10,563	16,269	16,269	86,242	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	289,628
0,33/8	12,072	18,593	18,593	75,462	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	264,970
0,33/9	13,581	20,917	20,917	67,077	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	247,159
0,33/10	15,090	23,241	23,241	60,369	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	234,141
0,33/11	16,598	25,565	25,565	54,881	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	224,609
0,33/12	18,107	27,889	27,889	50,308	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	217,693
0,33/13	19,616	30,213	30,213	46,438	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	212,787
0,33/14	21,125	32,537	32,537	43,121	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	209,463
0,33/15	22,634	34,861	34,861	40,246	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	207,402
0,33/16	24,143	37,185	37,185	37,731	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	206,369
0,33/17	25,652	39,509	39,509	35,511	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	206,181
0,33/18	27,161	41,833	41,833	33,539	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	206,700
0,33/19	28,670	44,157	44,157	31,773	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	207,809
0,33/20	30,179	46,481	46,481	30,185	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	209,425
0,33/21	31,688	48,806	48,806	28,747	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	211,474
0,33/22	33,197	51,130	51,130	27,441	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	213,897
0,33/23	34,706	53,454	53,454	26,248	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	216,644
0,33/24	36,215	55,778	55,778	25,154	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	219,675
0,33/25	37,724	58,102	58,102	24,148	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	222,956
0,33/26	39,233	60,426	60,426	23,219	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	226,458
0,33/27	40,742	62,750	62,750	22,359	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	230,157

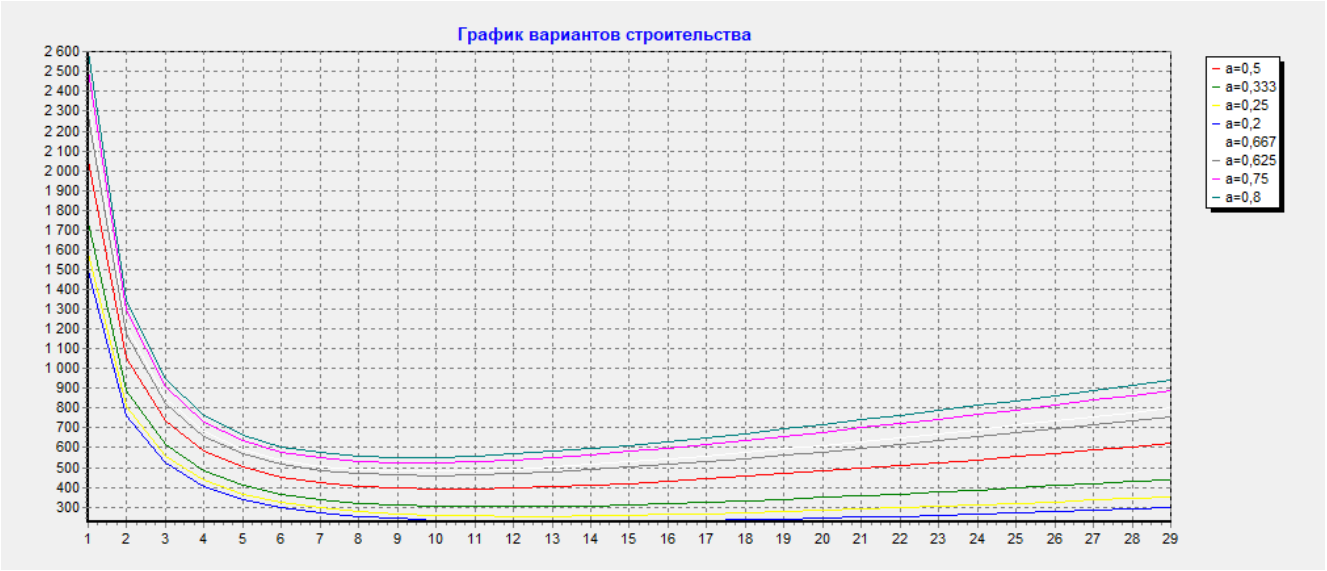
0,33/28	42,251	65,074	65,074	21,561	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	234,031
0,33/29	43,760	67,398	67,398	20,817	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	238,063
	B-35: $T_{ок}$=5, $\alpha_р$=0,25										
0,25/1	1,509	1,745	1,745	453,224	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	1580,222
0,25/2	3,018	3,490	3,490	226,612	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	797,610
0,25/3	4,527	5,234	5,234	151,075	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	540,070
0,25/4	6,036	6,979	6,979	113,306	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	413,799
0,25/5	7,545	8,724	8,724	90,645	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	340,038
0,25/6	9,054	10,469	10,469	75,537	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	292,529
0,25/7	10,563	12,214	12,214	64,746	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	260,022
0,25/8	12,072	13,958	13,958	56,653	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	236,891
0,25/9	13,581	15,703	15,703	50,358	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	220,012
0,25/10	15,090	17,448	17,448	45,322	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	207,508
0,25/11	16,598	19,193	19,193	41,202	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	198,186
0,25/12	18,107	20,938	20,938	37,769	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	191,252
0,25/13	19,616	22,682	22,682	34,863	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	186,150
0,25/14	21,125	24,427	24,427	32,373	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	182,495
0,25/15	22,634	26,172	26,172	30,215	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	179,993
0,25/16	24,143	27,917	27,917	28,327	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	178,429
0,25/17	25,652	29,662	29,662	26,660	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	177,636
0,25/18	27,161	31,406	31,406	25,179	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	177,486
0,25/19	28,670	33,151	33,151	23,854	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	177,878
0,25/20	30,179	34,896	34,896	22,661	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	178,731
0,25/21	31,688	36,641	36,641	21,582	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	179,979
0,25/22	33,197	38,386	38,386	20,601	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	181,569
0,25/23	34,706	40,130	40,130	19,705	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	183,453
0,25/24	36,215	41,875	41,875	18,884	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	185,599
0,25/25	37,724	43,620	43,620	18,129	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	187,973
0,25/26	39,233	45,365	45,365	17,432	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	190,549
0,25/27	40,742	47,110	47,110	16,786	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	193,304
0,25/28	42,251	48,854	48,854	16,187	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	196,217
0,25/29	43,760	50,599	50,599	15,628	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	199,276
	B-36: $T_{ок}$=5, $\alpha_р$=0,20										
0,20/1	1,509	1,396	1,396	362,579	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	1488,879
0,20/2	3,018	2,792	2,792	181,290	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	750,892
0,20/3	4,527	4,188	4,188	120,860	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	507,763
0,20/4	6,036	5,583	5,583	90,645	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	388,346
0,20/5	7,545	6,979	6,979	72,516	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	318,419
0,20/6	9,054	8,375	8,375	60,430	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	273,234
0,20/7	10,563	9,771	9,771	51,797	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	242,187
0,20/8	12,072	11,167	11,167	45,322	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	219,978
0,20/9	13,581	12,563	12,563	40,287	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	203,661
0,20/10	15,090	13,958	13,958	36,258	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	191,464
0,20/11	16,598	15,354	15,354	32,962	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	182,268
0,20/12	18,107	16,750	16,750	30,215	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	175,322
0,20/13	19,616	18,146	18,146	27,891	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	170,106
0,20/14	21,125	19,542	19,542	25,899	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	166,251
0,20/15	22,634	20,938	20,938	24,172	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	163,482
0,20/16	24,143	22,333	22,333	22,661	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	161,595
0,20/17	25,652	23,729	23,729	21,328	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	160,438
0,20/18	27,161	25,125	25,125	20,143	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	159,888
0,20/19	28,670	26,521	26,521	19,083	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	159,847
0,20/20	30,179	27,917	27,917	18,129	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	160,241
0,20/21	31,688	29,313	29,313	17,266	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	161,007
0,20/22	33,197	30,708	30,708	16,481	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	162,093
0,20/23	34,706	32,104	32,104	15,764	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	163,460
0,20/24	36,215	33,500	33,500	15,107	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	165,072
0,20/25	37,724	34,896	34,896	14,503	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	166,899
0,20/26	39,233	36,292	36,292	13,945	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	168,916
0,20/27	40,742	37,688	37,688	13,429	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	171,103
0,20/28	42,251	39,084	39,084	12,949	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	173,439
0,20/29	43,760	40,479	40,479	12,503	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	175,911

	В-37: $T_{ок}$=5, $\alpha_р$=0,67										
0,67/1	1,509	4,655	4,655	1209,202	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	2342,020
0,67/2	3,018	9,310	9,310	604,601	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	1187,239
0,67/3	4,527	13,965	13,965	403,067	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	809,524
0,67/4	6,036	18,621	18,621	302,301	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	626,078
0,67/5	7,545	23,276	23,276	241,840	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	520,337
0,67/6	9,054	27,931	27,931	201,534	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	453,450
0,67/7	10,563	32,586	32,586	172,743	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	408,763
0,67/8	12,072	37,241	37,241	151,150	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	377,954
0,67/9	13,581	41,896	41,896	134,356	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	356,396
0,67/10	15,090	46,551	46,551	120,920	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	341,312
0,67/11	16,598	51,206	51,206	109,927	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	330,937
0,67/12	18,107	55,862	55,862	100,767	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	324,098
0,67/13	19,616	60,517	60,517	93,016	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	319,973
0,67/14	21,125	65,172	65,172	86,372	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	317,984
0,67/15	22,634	69,827	69,827	80,613	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	317,701
0,67/16	24,143	74,482	74,482	75,575	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	318,807
0,67/17	25,652	79,137	79,137	71,130	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	321,056
0,67/18	27,161	83,792	83,792	67,178	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	324,257
0,67/19	28,670	88,447	88,447	63,642	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	328,258
0,67/20	30,179	93,103	93,103	60,460	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	332,944
0,67/21	31,688	97,758	97,758	57,581	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	338,212
0,67/22	33,197	102,413	102,413	54,964	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	343,986
0,67/23	34,706	107,068	107,068	52,574	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	350,198
0,67/24	36,215	111,723	111,723	50,383	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	356,794
0,67/25	37,724	116,378	116,378	48,368	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	363,728
0,67/26	39,233	121,033	121,033	46,508	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	370,961
0,67/27	40,742	125,688	125,688	44,785	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	378,459
0,67/28	42,251	130,344	130,344	43,186	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	386,196
0,67/29	43,760	134,999	134,999	41,697	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	394,145
	В-38: $T_{ок}$=5, $\alpha_р$=0,63										
0,63/1	1,509	4,362	4,362	1133,061	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	2265,293
0,63/2	3,018	8,724	8,724	566,530	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	1147,996
0,63/3	4,527	13,086	13,086	377,687	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	782,386
0,63/4	6,036	17,448	17,448	283,265	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	604,696
0,63/5	7,545	21,810	21,810	226,612	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	502,177
0,63/6	9,054	26,172	26,172	188,843	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	437,241
0,63/7	10,563	30,534	30,534	161,866	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	393,782
0,63/8	12,072	34,896	34,896	141,633	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	363,747
0,63/9	13,581	39,258	39,258	125,896	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	342,660
0,63/10	15,090	43,620	43,620	113,306	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	327,836
0,63/11	16,598	47,982	47,982	103,006	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	317,568
0,63/12	18,107	52,344	52,344	94,422	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	310,717
0,63/13	19,616	56,706	56,706	87,159	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	306,494
0,63/14	21,125	61,068	61,068	80,933	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	304,337
0,63/15	22,634	65,430	65,430	75,537	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	303,831
0,63/16	24,143	69,792	69,792	70,816	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	304,668
0,63/17	25,652	74,154	74,154	66,651	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	306,611
0,63/18	27,161	78,516	78,516	62,948	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	309,475
0,63/19	28,670	82,878	82,878	59,635	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	313,113
0,63/20	30,179	87,240	87,240	56,653	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	317,411
0,63/21	31,688	91,602	91,602	53,955	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	322,274
0,63/22	33,197	95,964	95,964	51,503	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	327,627
0,63/23	34,706	100,326	100,326	49,264	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	333,404
0,63/24	36,215	104,688	104,688	47,211	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	339,552
0,63/25	37,724	109,050	109,050	45,322	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	346,026
0,63/26	39,233	113,412	113,412	43,579	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	352,790
0,63/27	40,742	117,774	117,774	41,965	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	359,811
0,63/28	42,251	122,136	122,136	40,466	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	367,060
0,63/29	43,760	126,498	126,498	39,071	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	374,517
	В-39: $T_{ок}$=5, $\alpha_р$=0,75										
0,75/1	1,509	5,234	5,234	1359,673	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	2493,649

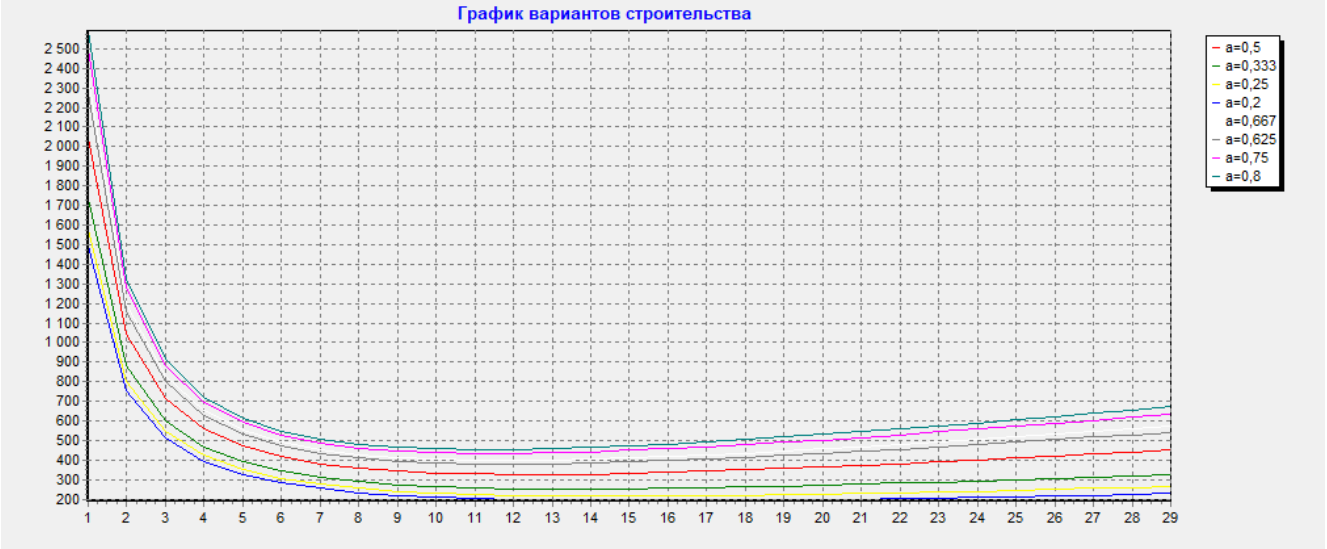
0,75/2	3,018	10,469	10,469	679,836	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	1264,792
0,75/3	4,527	15,703	15,703	453,224	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	863,157
0,75/4	6,036	20,938	20,938	339,918	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	668,329
0,75/5	7,545	26,172	26,172	271,935	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	556,224
0,75/6	9,054	31,406	31,406	226,612	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	485,478
0,75/7	10,563	36,641	36,641	194,239	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	438,369
0,75/8	12,072	41,875	41,875	169,959	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	406,031
0,75/9	13,581	47,110	47,110	151,075	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	383,543
0,75/10	15,090	52,344	52,344	135,967	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	367,945
0,75/11	16,598	57,578	57,578	123,607	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	357,361
0,75/12	18,107	62,813	62,813	113,306	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	350,539
0,75/13	19,616	68,047	68,047	104,590	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	346,607
0,75/14	21,125	73,282	73,282	97,119	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	344,951
0,75/15	22,634	78,516	78,516	90,645	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	345,111
0,75/16	24,143	83,750	83,750	84,980	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	346,748
0,75/17	25,652	88,985	88,985	79,981	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	349,603
0,75/18	27,161	94,219	94,219	75,537	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	353,470
0,75/19	28,670	99,454	99,454	71,562	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	358,192
0,75/20	30,179	104,688	104,688	67,984	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	363,638
0,75/21	31,688	109,922	109,922	64,746	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	369,705
0,75/22	33,197	115,157	115,157	61,803	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	376,313
0,75/23	34,706	120,391	120,391	59,116	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	383,386
0,75/24	36,215	125,626	125,626	56,653	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	390,870
0,75/25	37,724	130,860	130,860	54,387	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	398,711
0,75/26	39,233	136,094	136,094	52,295	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	406,870
0,75/27	40,742	141,329	141,329	50,358	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	415,314
0,75/28	42,251	146,563	146,563	48,560	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	424,008
0,75/29	43,760	151,798	151,798	46,885	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	432,931
	B-40: $T_{ок}$=5, $\alpha_р$=0,80										
0,80/1	1,509	5,583	5,583	1450,318	8,364	30,670	738,305	344,660	41,680	101,240	2584,992
0,80/2	3,018	11,167	11,167	725,159	4,182	15,335	369,153	172,330	20,840	50,620	1311,511
0,80/3	4,527	16,750	16,750	483,439	2,788	10,223	246,102	114,887	13,893	33,747	895,466
0,80/4	6,036	22,333	22,333	362,579	2,091	7,667	184,576	86,165	10,420	25,310	693,780
0,80/5	7,545	27,917	27,917	290,064	1,673	6,134	147,661	68,932	8,336	20,248	577,843
0,80/6	9,054	33,500	33,500	241,720	1,394	5,112	123,051	57,443	6,947	16,873	504,774
0,80/7	10,563	39,084	39,084	207,188	1,195	4,381	105,472	49,237	5,954	14,463	456,204
0,80/8	12,072	44,667	44,667	181,290	1,045	3,834	92,288	43,083	5,210	12,655	422,946
0,80/9	13,581	50,250	50,250	161,146	0,929	3,408	82,034	38,296	4,631	11,249	399,894
0,80/10	15,090	55,834	55,834	145,032	0,836	3,067	73,831	34,466	4,168	10,124	383,990
0,80/11	16,598	61,417	61,417	131,847	0,760	2,788	67,119	31,333	3,789	9,204	373,279
0,80/12	18,107	67,000	67,000	120,860	0,697	2,556	61,525	28,722	3,473	8,437	366,467
0,80/13	19,616	72,584	72,584	111,563	0,643	2,359	56,793	26,512	3,206	7,788	362,654
0,80/14	21,125	78,167	78,167	103,594	0,597	2,191	52,736	24,619	2,977	7,231	361,196
0,80/15	22,634	83,750	83,750	96,688	0,558	2,045	49,220	22,977	2,779	6,749	361,622
0,80/16	24,143	89,334	89,334	90,645	0,523	1,917	46,144	21,541	2,605	6,328	363,581
0,80/17	25,652	94,917	94,917	85,313	0,492	1,804	43,430	20,274	2,452	5,955	366,799
0,80/18	27,161	100,500	100,500	80,573	0,465	1,704	41,017	19,148	2,316	5,624	371,068
0,80/19	28,670	106,084	106,084	76,333	0,440	1,614	38,858	18,140	2,194	5,328	376,223
0,80/20	30,179	111,667	111,667	72,516	0,418	1,533	36,915	17,233	2,084	5,062	382,128
0,80/21	31,688	117,251	117,251	69,063	0,398	1,460	35,157	16,412	1,985	4,821	388,680
0,80/22	33,197	122,834	122,834	65,924	0,380	1,394	33,559	15,666	1,895	4,602	395,788
0,80/23	34,706	128,417	128,417	63,057	0,364	1,333	32,100	14,985	1,812	4,402	403,379
0,80/24	36,215	134,001	134,001	60,430	0,348	1,278	30,763	14,361	1,737	4,218	411,397
0,80/25	37,724	139,584	139,584	58,013	0,335	1,227	29,532	13,786	1,667	4,050	419,785
0,80/26	39,233	145,167	145,167	55,781	0,322	1,180	28,396	13,256	1,603	3,894	428,502
0,80/27	40,742	150,751	150,751	53,715	0,310	1,136	27,345	12,765	1,544	3,750	437,515
0,80/28	42,251	156,334	156,334	51,797	0,299	1,095	26,368	12,309	1,489	3,616	446,787
0,80/29	43,760	161,917	161,917	50,011	0,288	1,058	25,459	11,885	1,437	3,491	456,295

Приложение Б

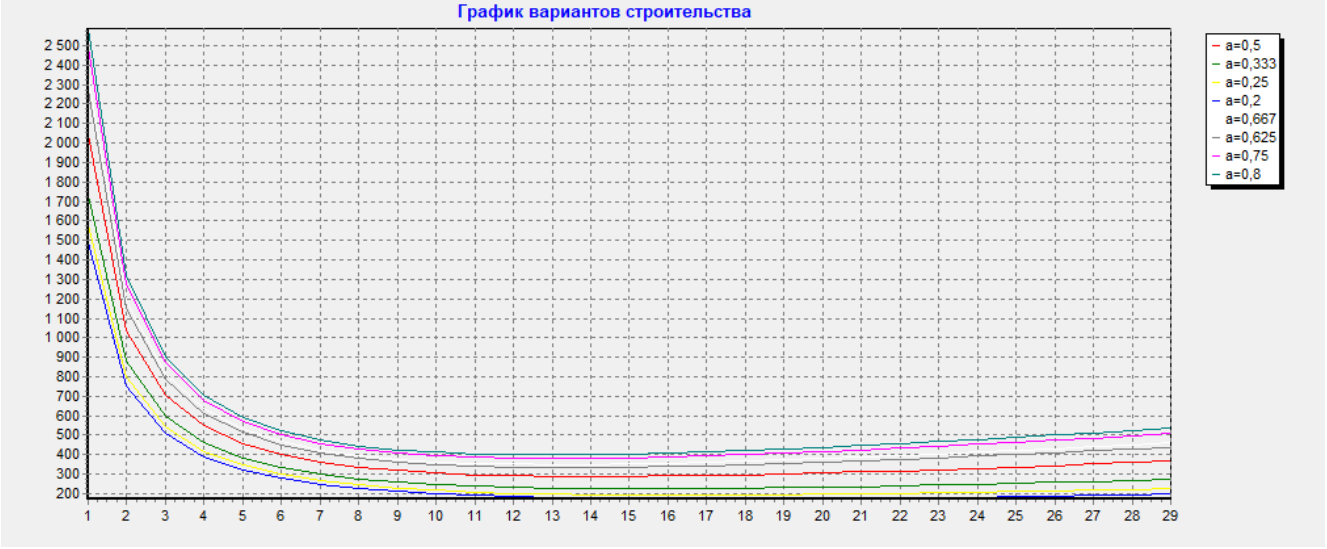
2 год



3 год



4 год



5 год

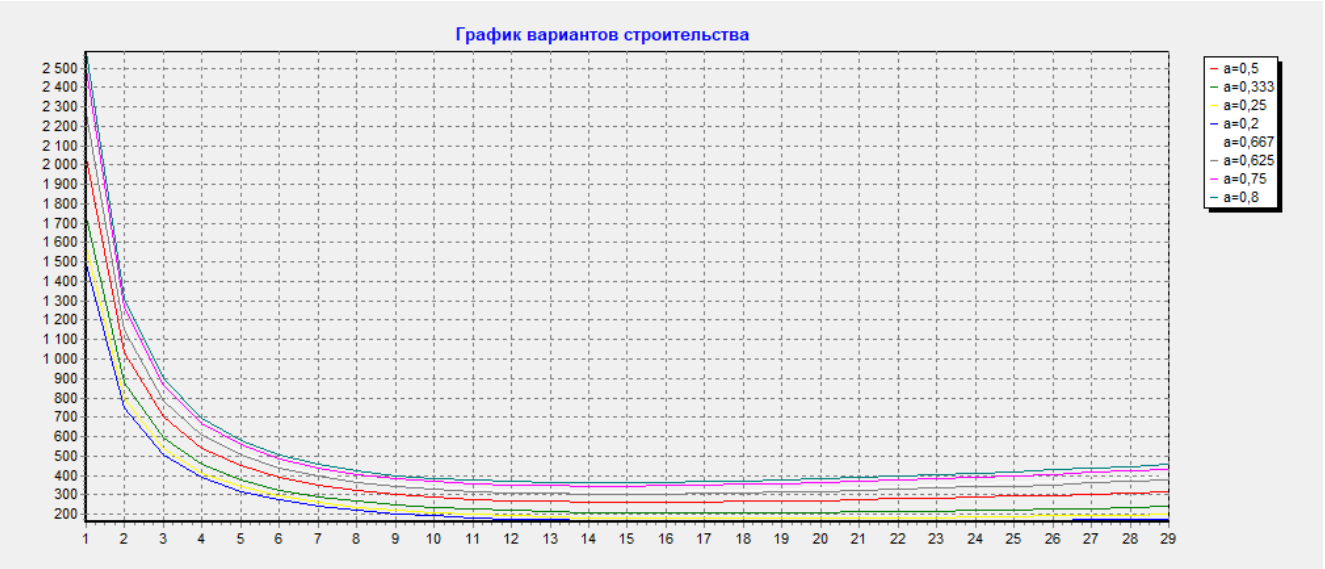


График вариантов строительства
2 500
2 400
2 300
2 200
2 100
2 000
1 900
1 800
1 700
1 600
1 500
1 400
1 300
1 200
1 100
1 000
900
800
700
600
500
400
300
200
1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22 23 24 25 26 27 28 29
a=0,5
a=0,333
a=0,25
a=0,2
a=0,667
a=0,625
a=0,75
a=0,8