

ANNEX IV – NON SYMMETRIC BUILDINGS

The tables can be found after the following explanation:

Table IV.1: Distribution factors of the external forces

- The first column is the number of bays of the building n (range from three to eight bays)
- The second column is the number of frame f_n . The building is numbered as follows: zero the first and stiffened frame, one is the one next to it, and this way successively
- The first row is the value of the relative flexibility r
- The content of the table is the percentage of the external force on the frame absorbed by the frame f_n of a building with n bays and with a relative flexibility r , when a constant external force of value H acts on all the frames, except in the last frame where acts a force $H/2$
- For an example see chapter V

Table IV.2: Maximum shear force on the diaphragm(KN)

- The first column is the value of the relative flexibility r
- The last column is the external load H (KN) in each frame (except the last one where it is the half)
- The first row is the number of bays of the building n
- The content of the table is the shear load (KN) that would be absorbed by the shear cell next to the building's end (maximum). It is considered that the width of the diaphragm is the building's half, and that each one of them absorbs half of the external load H
- In case the whole roof was an only diaphragm, the external load would be absorbed by an unique diaphragm, the maximum shear load would be the double als tabulated for the same external load H

Table IV.3: Deformation(mm) on the diaphragm for a force $H=1$ KN and $k=1$ mm/KN

- The first column is the number of bays of the building n
- The second column has the number of frame f_n .
- The first row is the value of the relative flexibility r
- The content of the table is the deformation in millimetre of each one of the bays, assumed that a external force $H=1$ KN is loading the building, the building frame had a flexibility $k=1$ mm/KN and c is equal to $r \cdot k$. For a general case with random c , k . Choose first the r corresponding to it and then multiply by the tabulated values by k
- There are the graphics of the table in the next page
- For an example see chapter V

Table VI.4: Maximum Deformation(mm) on the diaphragm for a force $H=1$ KN

- The first row is the number of bays of the building n
- The first column is the value of the relative flexibility r
- The second column is the value of the diaphragm flexibility c
- The third column is the k for the given r , and c
- The content of the table is the deformation in millimetre on the most deformed frame, assumed that a external force $H=1$ KN is loading the building,
- There are the graphics of deformations in the next page. In these graphics is assumed $H=1$ KN and $k=1$ mm/KN and the $c=r$
- For an example see chapter V

Table IV.1: Distribution factors of the external forces

n	fn	0,01	0,02	0,03	0,04	0,06	0,08	0,1	0,2	0,3	0,4	0,5	0,6	0,7	0,8	0,9	1	1,1	1,2	1,3	1,4	1,5	1,6	1,7	1,8	1,9
3	1	0,024	0,046	0,066	0,085	0,119	0,149	0,176	0,277	0,347	0,400	0,442	0,477	0,507	0,533	0,556	0,577	0,595	0,612	0,628	0,642	0,655	0,667	0,678	0,688	0,698
	2	0,038	0,073	0,105	0,134	0,186	0,231	0,270	0,410	0,498	0,559	0,605	0,640	0,669	0,693	0,713	0,731	0,746	0,759	0,771	0,782	0,792	0,801	0,809	0,816	0,823
	3	0,085	0,163	0,233	0,296	0,408	0,502	0,582	0,850	0,997	1,084	1,140	1,175	1,199	1,214	1,225	1,231	1,234	1,236	1,236	1,235	1,234	1,231	1,229	1,226	1,223
4	1	0,033	0,061	0,087	0,110	0,149	0,183	0,211	0,314	0,382	0,433	0,474	0,507	0,536	0,561	0,583	0,603	0,621	0,636	0,651	0,664	0,676	0,688	0,698	0,708	0,717
	2	0,056	0,104	0,146	0,184	0,248	0,300	0,344	0,491	0,579	0,639	0,684	0,719	0,748	0,772	0,792	0,809	0,824	0,837	0,848	0,859	0,868	0,876	0,883	0,890	0,896
	3	0,069	0,129	0,180	0,226	0,301	0,361	0,411	0,567	0,650	0,701	0,737	0,763	0,783	0,799	0,812	0,824	0,833	0,841	0,848	0,855	0,861	0,866	0,870	0,875	0,879
	4	0,147	0,272	0,379	0,472	0,624	0,743	0,838	1,112	1,230	1,288	1,316	1,329	1,333	1,332	1,329	1,324	1,317	1,310	1,303	1,296	1,288	1,281	1,274	1,268	1,261
5	1	0,041	0,075	0,104	0,129	0,171	0,205	0,233	0,334	0,399	0,448	0,488	0,520	0,548	0,572	0,593	0,612	0,629	0,645	0,659	0,671	0,683	0,694	0,704	0,713	0,722
	2	0,072	0,131	0,180	0,223	0,291	0,346	0,390	0,534	0,618	0,676	0,719	0,753	0,780	0,802	0,821	0,837	0,851	0,863	0,873	0,883	0,891	0,898	0,905	0,911	0,916
	3	0,094	0,170	0,232	0,285	0,370	0,434	0,486	0,641	0,722	0,774	0,810	0,836	0,857	0,874	0,888	0,899	0,908	0,917	0,924	0,930	0,935	0,940	0,944	0,948	0,951
	4	0,107	0,192	0,262	0,319	0,410	0,478	0,530	0,676	0,743	0,781	0,805	0,822	0,835	0,845	0,853	0,860	0,865	0,870	0,875	0,879	0,882	0,886	0,889	0,892	0,894
	5	0,221	0,396	0,537	0,653	0,830	0,959	1,055	1,294	1,374	1,401	1,407	1,403	1,394	1,383	1,371	1,360	1,348	1,337	1,326	1,316	1,306	1,297	1,288	1,280	1,272
6	1	0,048	0,086	0,117	0,143	0,185	0,219	0,247	0,344	0,408	0,456	0,494	0,526	0,553	0,577	0,597	0,616	0,632	0,647	0,661	0,674	0,685	0,696	0,706	0,715	0,724
	2	0,087	0,154	0,207	0,251	0,321	0,375	0,418	0,557	0,638	0,693	0,735	0,767	0,793	0,815	0,832	0,848	0,861	0,872	0,882	0,890	0,898	0,905	0,911	0,917	0,922
	3	0,116	0,204	0,274	0,330	0,417	0,481	0,532	0,681	0,759	0,809	0,843	0,869	0,889	0,904	0,917	0,927	0,936	0,943	0,949	0,954	0,958	0,962	0,966	0,969	0,971
	4	0,137	0,239	0,318	0,382	0,478	0,546	0,598	0,741	0,808	0,847	0,873	0,892	0,906	0,917	0,926	0,933	0,940	0,945	0,949	0,953	0,956	0,959	0,962	0,964	0,967
	5	0,149	0,259	0,343	0,409	0,507	0,575	0,624	0,750	0,799	0,825	0,840	0,850	0,858	0,864	0,869	0,873	0,877	0,881	0,884	0,887	0,889	0,892	0,894	0,896	0,898
	6	0,305	0,527	0,695	0,825	1,013	1,138	1,226	1,416	1,460	1,464	1,453	1,438	1,421	1,405	1,389	1,373	1,359	1,346	1,334	1,322	1,311	1,301	1,292	1,283	1,275
7	1	0,055	0,095	0,127	0,153	0,195	0,228	0,255	0,350	0,412	0,459	0,497	0,528	0,555	0,578	0,599	0,617	0,634	0,648	0,662	0,674	0,686	0,696	0,706	0,715	0,724
	2	0,100	0,172	0,228	0,273	0,342	0,394	0,436	0,569	0,648	0,702	0,743	0,774	0,799	0,820	0,837	0,852	0,864	0,875	0,885	0,893	0,900	0,907	0,913	0,918	0,923
	3	0,136	0,233	0,306	0,363	0,449	0,511	0,560	0,703	0,778	0,826	0,859	0,884	0,902	0,917	0,928	0,938	0,945	0,952	0,957	0,962	0,966	0,969	0,972	0,975	0,977
	4	0,164	0,278	0,362	0,428	0,523	0,590	0,640	0,777	0,842	0,880	0,906	0,924	0,937	0,947	0,955	0,961	0,967	0,971	0,974	0,977	0,980	0,982	0,984	0,985	0,987
	5	0,183	0,309	0,400	0,470	0,569	0,636	0,684	0,807	0,858	0,887	0,905	0,918	0,928	0,936	0,942	0,947	0,951	0,955	0,958	0,961	0,963	0,965	0,967	0,969	0,971
	6	0,194	0,326	0,420	0,491	0,588	0,652	0,696	0,798	0,832	0,848	0,857	0,864	0,868	0,872	0,876	0,879	0,882	0,884	0,887	0,889	0,891	0,894	0,896	0,898	0,900
	7	0,394	0,658	0,844	0,982	1,167	1,282	1,357	1,496	1,511	1,497	1,477	1,455	1,433	1,414	1,395	1,379	1,363	1,349	1,336	1,324	1,313	1,303	1,293	1,284	1,276
8	1	0,061	0,103	0,135	0,161	0,202	0,234	0,260	0,353	0,415	0,461	0,499	0,530	0,556	0,579	0,600	0,618	0,634	0,649	0,662	0,675	0,686	0,697	0,706	0,715	0,724
	2	0,112	0,187	0,244	0,288	0,355	0,406	0,446	0,577	0,654	0,707	0,746	0,777	0,802	0,822	0,839	0,853	0,865	0,876	0,886	0,894	0,901	0,908	0,914	0,919	0,924
	3	0,154	0,256	0,330	0,387	0,471	0,531	0,577	0,716	0,789	0,835	0,867	0,891	0,908	0,922	0,933	0,942	0,949	0,955	0,960	0,964	0,968	0,971	0,974	0,976	0,978
	4	0,188	0,310	0,396	0,461	0,554	0,618	0,666	0,798	0,861	0,898	0,922	0,939	0,951	0,960	0,967	0,972	0,976	0,980	0,983	0,985	0,987	0,989	0,990	0,991	0,992
	5	0,214	0,349	0,444	0,514	0,611	0,675	0,721	0,840	0,891	0,919	0,937	0,950	0,959	0,965	0,971	0,975	0,978	0,981	0,983	0,985	0,986	0,988	0,989	0,990	0,991
	6	0,231	0,376	0,475	0,547	0,644	0,706	0,748	0,849	0,888	0,908	0,921	0,931	0,938	0,943	0,948	0,952	0,955	0,958	0,961	0,963	0,965	0,967	0,969	0,971	0,972
	7	0,241	0,391	0,491	0,562	0,656	0,713	0,751	0,829	0,851	0,861	0,866	0,870	0,873	0,876	0,878	0,881	0,883	0,885	0,888	0,890	0,892	0,894	0,896	0,898	0,900
	8	0,488	0,785	0,982	1,120	1,294	1,394	1,456	1,548	1,541	1,516	1,488	1,462	1,439	1,417	1,398	1,381	1,365	1,350	1,337	1,325	1,314	1,303	1,293	1,284	1,276

n	fn	2	3	4	5	6	7	8	9	10	50	100
3	1	0,707	0,775	0,817	0,845	0,866	0,882	0,894	0,905	0,913	0,981	0,990
	2	0,829	0,874	0,899	0,916	0,928	0,937	0,944	0,950	0,955	0,990	0,995
	3	1,220	1,187	1,160	1,139	1,122	1,109	1,099	1,090	1,083	1,019	1,010
4	1	0,725	0,788	0,826	0,853	0,872	0,887	0,899	0,908	0,916	0,981	0,990
	2	0,902	0,939	0,958	0,970	0,977	0,982	0,985	0,988	0,990	0,999	1,000
	3	0,882	0,908	0,924	0,935	0,943	0,949	0,954	0,958	0,961	0,991	0,995
	4	1,255	1,204	1,170	1,145	1,126	1,112	1,101	1,092	1,084	1,019	1,010
5	1	0,730	0,791	0,828	0,854	0,873	0,887	0,899	0,908	0,916	0,981	0,990
	2	0,921	0,953	0,968	0,977	0,983	0,987	0,989	0,991	0,993	1,000	1,000
	3	0,954	0,974	0,983	0,988	0,991	0,993	0,994	0,995	0,996	1,000	1,000
	4	0,897	0,916	0,928	0,937	0,944	0,950	0,954	0,958	0,962	0,991	0,995
	5	1,264	1,208	1,171	1,146	1,127	1,112	1,101	1,092	1,084	1,019	1,010
6	1	0,732	0,791	0,828	0,854	0,873	0,887	0,899	0,908	0,916	0,981	0,990
	2	0,926	0,956	0,970	0,979	0,984	0,987	0,990	0,992	0,993	1,000	1,000
	3	0,974	0,987	0,993	0,996	0,997	0,998	0,999	0,999	0,999	1,000	1,000
	4	0,969	0,981	0,987	0,990	0,993	0,994	0,995	0,996	0,997	1,000	1,000
	5	0,901	0,917	0,929	0,938	0,945	0,950	0,955	0,958	0,962	0,991	0,995
	6	1,267	1,209	1,172	1,146	1,127	1,113	1,101	1,092	1,084	1,019	1,010
7	1	0,732	0,791	0,828	0,854	0,873	0,887	0,899	0,908	0,916	0,981	0,990
	2	0,928	0,956	0,971	0,979	0,984	0,987	0,990	0,992	0,993	1,000	1,000
	3	0,979	0,990	0,995	0,997	0,998	0,999	0,999	0,999	0,999	1,000	1,000
	4	0,988	0,995	0,997	0,998	0,999	0,999	0,999	1,000	1,000	1,000	1,000
	5	0,972	0,982	0,988	0,991	0,993	0,994	0,995	0,996	0,997	1,000	1,000
	6	0,902	0,917	0,929	0,938	0,945	0,950	0,955	0,958	0,962	0,991	0,995
	7	1,268	1,209	1,172	1,146	1,127	1,113	1,101	1,092	1,084	1,019	1,010
8	1	0,732	0,791	0,828	0,854	0,873	0,887	0,899	0,908	0,916	0,981	0,990
	2	0,928	0,956	0,971	0,979	0,984	0,987	0,990	0,992	0,993	1,000	1,000
	3	0,980	0,991	0,995	0,997	0,998	0,999	0,999	0,999	0,999	1,000	1,000
	4	0,993	0,997	0,999	0,999	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
	5	0,992	0,996	0,998	0,999	0,999	0,999	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
	6	0,973	0,983	0,988	0,991	0,993	0,994	0,995	0,996	0,997	1,000	1,000
	7	0,902	0,917	0,929	0,938	0,945	0,950	0,955	0,958	0,962	0,991	0,995
	8	1,268	1,209	1,172	1,146	1,127	1,113	1,101	1,092	1,084	1,019	1,010

Table IV.2: Maximum shear force on the diaphragm

r	3	4	5	6	7	8	H
0,04	11	15	19	21	24	26	10
0,06	11	14	16	18	19	20	10
0,08	10	12	14	15	16	17	10
0,1	9	11	13	14	14	15	10
0,2	9	11	12	12	13	13	10
0,4	7	8	8	9	9	9	10
0,8	5	5	6	6	6	6	10
1	3	3	3	3	3	3	10
0,04	17	23	28	32	36	39	15
0,06	16	21	24	27	29	30	15
0,08	15	19	21	23	24	25	15
0,1	14	17	19	21	21	22	15
0,2	13	16	18	19	19	20	15
0,4	10	12	13	13	13	13	15
0,8	7	8	8	9	9	9	15
1	4	5	5	5	5	5	15
0,04	23	31	37	43	48	51	20
0,06	21	27	32	36	38	40	20
0,08	20	25	28	31	33	34	20
0,1	19	23	26	27	28	29	20
0,2	18	21	23	25	26	26	20
0,4	14	16	17	17	17	18	20
0,8	10	11	11	11	11	12	20
1	6	6	6	6	6	6	20
0,04	29	38	47	54	59	64	25
0,06	27	34	40	45	48	50	25
0,08	25	31	36	39	41	42	25
0,1	23	29	32	34	36	37	25
0,2	22	26	29	31	32	33	25
0,4	17	20	21	21	22	22	25
0,8	12	14	14	14	14	14	25
1	7	8	8	8	8	8	25
0,04	34	46	56	64	71	77	30
0,06	32	41	48	54	57	60	30
0,08	30	37	43	46	49	50	30
0,1	28	34	38	41	43	44	30
0,2	26	32	35	37	38	39	30
0,4	21	24	25	26	26	26	30
0,8	15	16	17	17	17	17	30
1	9	9	9	9	9	9	30
0,04	40	54	65	75	83	90	35
0,06	37	48	56	63	67	70	35
0,08	35	44	50	54	57	59	35
0,1	33	40	45	48	50	51	35
0,2	31	37	41	43	45	46	35
0,4	24	28	29	30	31	31	35
0,8	17	19	20	20	20	20	35
1	10	11	11	11	11	11	35

r	3	4	5	6	7	8	H
0,04	46	61	75	86	95	103	40
0,06	43	55	64	71	77	80	40
0,08	40	50	57	62	65	67	40
0,1	37	46	51	55	57	58	40
0,2	35	42	47	49	51	52	40
0,4	28	31	33	34	35	35	40
0,8	20	22	22	23	23	23	40
1	12	12	12	12	12	12	40
0,04	52	69	84	97	107	116	45
0,06	48	62	72	80	86	90	45
0,08	45	56	64	69	73	76	45
0,1	42	51	58	62	64	66	45
0,2	40	48	53	56	57	59	45
0,4	31	35	38	39	39	40	45
0,8	22	24	25	26	26	26	45
1	13	14	14	14	14	14	45
0,04	57	77	93	107	119	128	50
0,06	53	69	80	89	96	101	50
0,08	50	62	71	77	81	84	50
0,1	47	57	64	68	71	73	50
0,2	44	53	58	62	64	65	50
0,4	35	39	42	43	44	44	50
0,8	25	27	28	28	29	29	50
1	14	15	15	15	15	15	50
0,04	63	84	103	118	131	141	55
0,06	59	75	88	98	105	111	55
0,08	55	68	78	85	89	92	55
0,1	51	63	70	75	78	80	55
0,2	48	58	64	68	70	72	55
0,4	38	43	46	47	48	49	55
0,8	27	30	31	31	32	32	55
1	16	17	17	17	17	17	55
0,04	69	92	112	129	143	154	60
0,06	64	82	97	107	115	121	60
0,08	60	75	85	93	98	101	60
0,1	56	69	77	82	85	88	60
0,2	53	63	70	74	77	78	60
0,4	42	47	50	52	52	53	60
0,8	30	32	34	34	34	35	60
1	17	18	18	18	19	19	60

Table IV.3: Deformation(mm) on the diaphragm for a force H=1 KN and k=1 mm/KN

n	fn	0,01	0,04	0,06	0,08	0,1	0,5	1	1,5
3	1	-0,024	-0,085	-0,119	-0,149	-0,176	-0,442	-0,577	-0,655
	2	-0,038	-0,134	-0,186	-0,231	-0,270	-0,605	-0,731	-0,792
	3	-0,043	-0,148	-0,204	-0,251	-0,291	-0,570	-0,615	-0,617
4	1	-0,033	-0,110	-0,149	-0,183	-0,211	-0,474	-0,603	-0,676
	2	-0,056	-0,184	-0,248	-0,300	-0,344	-0,684	-0,809	-0,868
	3	-0,069	-0,226	-0,301	-0,361	-0,411	-0,737	-0,824	-0,861
	4	-0,074	-0,236	-0,312	-0,372	-0,419	-0,658	-0,662	-0,644
5	1	-0,041	-0,129	-0,171	-0,205	-0,233	-0,488	-0,612	-0,683
	2	-0,072	-0,223	-0,291	-0,346	-0,390	-0,719	-0,837	-0,891
	3	-0,094	-0,285	-0,370	-0,434	-0,486	-0,810	-0,899	-0,935
	4	-0,107	-0,319	-0,410	-0,478	-0,530	-0,805	-0,860	-0,882
	5	-0,111	-0,326	-0,415	-0,479	-0,527	-0,704	-0,680	-0,653
6	1	-0,048	-0,143	-0,185	-0,219	-0,247	-0,494	-0,616	-0,685
	2	-0,087	-0,251	-0,321	-0,375	-0,418	-0,735	-0,848	-0,898
	3	-0,116	-0,330	-0,417	-0,481	-0,532	-0,843	-0,927	-0,958
	4	-0,137	-0,382	-0,478	-0,546	-0,598	-0,873	-0,933	-0,956
	5	-0,149	-0,409	-0,507	-0,575	-0,624	-0,840	-0,873	-0,889
	6	-0,152	-0,413	-0,506	-0,569	-0,613	-0,727	-0,687	-0,656
7	1	-0,055	-0,153	-0,195	-0,228	-0,255	-0,497	-0,617	-0,686
	2	-0,100	-0,273	-0,342	-0,394	-0,436	-0,743	-0,852	-0,900
	3	-0,136	-0,363	-0,449	-0,511	-0,560	-0,859	-0,938	-0,966
	4	-0,164	-0,428	-0,523	-0,590	-0,640	-0,906	-0,961	-0,980
	5	-0,183	-0,470	-0,569	-0,636	-0,684	-0,905	-0,947	-0,963
	6	-0,194	-0,491	-0,588	-0,652	-0,696	-0,857	-0,879	-0,891
	7	-0,197	-0,491	-0,583	-0,641	-0,679	-0,738	-0,689	-0,657
8	1	-0,061	-0,161	-0,202	-0,234	-0,260	-0,499	-0,618	-0,686
	2	-0,112	-0,288	-0,355	-0,406	-0,446	-0,746	-0,853	-0,901
	3	-0,154	-0,387	-0,471	-0,531	-0,577	-0,867	-0,942	-0,968
	4	-0,188	-0,461	-0,554	-0,618	-0,666	-0,922	-0,972	-0,987
	5	-0,214	-0,514	-0,611	-0,675	-0,721	-0,937	-0,975	-0,986
	6	-0,231	-0,547	-0,644	-0,706	-0,748	-0,921	-0,952	-0,965
	7	-0,241	-0,562	-0,656	-0,713	-0,751	-0,866	-0,881	-0,892
	8	-0,244	-0,560	-0,647	-0,697	-0,728	-0,744	-0,690	-0,657

Table IV.4: Maximum deformation(mm) on the diaphragm for a force H=1 KN

r	c	k	3	4	5	6	7	8
0,01	0,1	10,0	-0,4	-0,7	-1,1	-1,5	-2,0	-2,4
0,01	0,2	20,0	-0,9	-1,5	-2,2	-3,0	-3,9	-4,9
0,01	0,3	30,0	-1,3	-2,2	-3,3	-4,6	-5,9	-7,3
0,01	0,4	40,0	-1,7	-2,9	-4,4	-6,1	-7,9	-9,8
0,01	0,5	50,0	-2,1	-3,7	-5,5	-7,6	-9,9	-12,2
0,01	0,6	60,0	-2,6	-4,4	-6,6	-9,1	-11,8	-14,6
0,01	0,7	70,0	-3,0	-5,1	-7,7	-10,7	-13,8	-17,1
0,01	0,8	80,0	-3,4	-5,9	-8,8	-12,2	-15,8	-19,5
0,04	0,1	2,5	-0,4	-0,6	-0,8	-1,0	-1,2	-1,4
0,04	0,2	5,0	-0,7	-1,2	-1,6	-2,1	-2,5	-2,8
0,04	0,3	7,5	-1,1	-1,8	-2,4	-3,1	-3,7	-4,2
0,04	0,4	10,0	-1,5	-2,4	-3,3	-4,1	-4,9	-5,6
0,04	0,5	12,5	-1,9	-3,0	-4,1	-5,2	-6,1	-7,0
0,04	0,6	15,0	-2,2	-3,5	-4,9	-6,2	-7,4	-8,4
0,04	0,7	17,5	-2,6	-4,1	-5,7	-7,2	-8,6	-9,8
0,04	0,8	20,0	-3,0	-4,7	-6,5	-8,3	-9,8	-11,2
0,06	0,1	1,7	-0,3	-0,5	-0,7	-0,8	-1,0	-1,1
0,06	0,2	3,3	-0,7	-1,0	-1,4	-1,7	-2,0	-2,2
0,06	0,3	5,0	-1,0	-1,6	-2,1	-2,5	-2,9	-3,3
0,06	0,4	6,7	-1,4	-2,1	-2,8	-3,4	-3,9	-4,4
0,06	0,5	8,3	-1,7	-2,6	-3,5	-4,2	-4,9	-5,5
0,06	0,6	10,0	-2,0	-3,1	-4,2	-5,1	-5,9	-6,6
0,06	0,7	11,7	-2,4	-3,6	-4,8	-5,9	-6,9	-7,6
0,06	0,8	13,3	-2,7	-4,2	-5,5	-6,8	-7,8	-8,7
0,08	0,1	1,3	-0,3	-0,5	-0,6	-0,7	-0,8	-0,9
0,08	0,2	2,5	-0,6	-0,9	-1,2	-1,4	-1,6	-1,8
0,08	0,3	3,8	-0,9	-1,4	-1,8	-2,2	-2,4	-2,7
0,08	0,4	5,0	-1,3	-1,9	-2,4	-2,9	-3,3	-3,6
0,08	0,5	6,3	-1,6	-2,3	-3,0	-3,6	-4,1	-4,5
0,08	0,6	7,5	-1,9	-2,8	-3,6	-4,3	-4,9	-5,3
0,08	0,7	8,8	-2,2	-3,3	-4,2	-5,0	-5,7	-6,2
0,08	0,8	10,0	-2,5	-3,7	-4,8	-5,7	-6,5	-7,1

r	c	k	3	4	5	6	7	8
0,1	0,1	1,0	-0,3	-0,4	-0,5	-0,6	-0,7	-0,8
0,1	0,2	2,0	-0,6	-0,8	-1,1	-1,2	-1,4	-1,5
0,1	0,3	3,0	-0,9	-1,3	-1,6	-1,9	-2,1	-2,3
0,1	0,4	4,0	-1,2	-1,7	-2,1	-2,5	-2,8	-3,0
0,1	0,5	5,0	-1,5	-2,1	-2,7	-3,1	-3,5	-3,8
0,1	0,6	6,0	-1,7	-2,5	-3,2	-3,7	-4,2	-4,5
0,1	0,7	7,0	-2,0	-2,9	-3,7	-4,4	-4,9	-5,3
0,1	0,8	8,0	-2,3	-3,4	-4,2	-5,0	-5,6	-6,0
0,5	0,1	0,2	-0,1	-0,1	-0,2	-0,2	-0,2	-0,2
0,5	0,2	0,4	-0,2	-0,3	-0,3	-0,3	-0,4	-0,4
0,5	0,3	0,6	-0,4	-0,4	-0,5	-0,5	-0,5	-0,6
0,5	0,4	0,8	-0,5	-0,6	-0,6	-0,7	-0,7	-0,7
0,5	0,5	1,0	-0,6	-0,7	-0,8	-0,9	-0,9	-0,9
0,5	0,6	1,2	-0,7	-0,9	-1,0	-1,0	-1,1	-1,1
0,5	0,7	1,4	-0,8	-1,0	-1,1	-1,2	-1,3	-1,3
0,5	0,8	1,6	-1,0	-1,2	-1,3	-1,4	-1,4	-1,5
1	0,1	0,1	-0,1	-0,1	-0,1	-0,1	-0,1	-0,1
1	0,2	0,2	-0,1	-0,2	-0,2	-0,2	-0,2	-0,2
1	0,3	0,3	-0,2	-0,2	-0,3	-0,3	-0,3	-0,3
1	0,4	0,4	-0,3	-0,3	-0,4	-0,4	-0,4	-0,4
1	0,5	0,5	-0,4	-0,4	-0,4	-0,5	-0,5	-0,5
1	0,6	0,6	-0,4	-0,5	-0,5	-0,6	-0,6	-0,6
1	0,7	0,7	-0,5	-0,6	-0,6	-0,7	-0,7	-0,7
1	0,8	0,8	-0,6	-0,7	-0,7	-0,7	-0,8	-0,8
1,5	0,1	0,1	-0,1	-0,1	-0,1	-0,1	-0,1	-0,1
1,5	0,2	0,1	-0,1	-0,1	-0,1	-0,1	-0,1	-0,1
1,5	0,3	0,2	-0,2	-0,2	-0,2	-0,2	-0,2	-0,2
1,5	0,4	0,3	-0,2	-0,2	-0,2	-0,3	-0,3	-0,3
1,5	0,5	0,3	-0,3	-0,3	-0,3	-0,3	-0,3	-0,3
1,5	0,6	0,4	-0,3	-0,3	-0,4	-0,4	-0,4	-0,4
1,5	0,7	0,5	-0,4	-0,4	-0,4	-0,4	-0,5	-0,5
1,5	0,8	0,5	-0,4	-0,5	-0,5	-0,5	-0,5	-0,5

