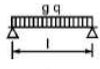
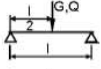
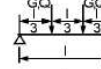
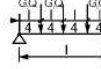
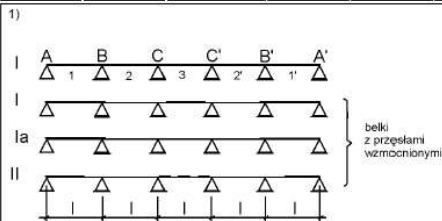


PN-B / 03200 zał. 4

Liczba przęseł	Rodzaj belki ¹⁾	Oznaczenie momentów								
			C_g	C_q	C_G	C_Q	C_G	C_Q	C_G	C_Q
2	I	M_1	0,086	0,105	0,167	0,198	0,250	0,292	0,334	0,412
		M_B	-0,086	-0,105	-0,167	-0,198	-0,250	-0,292	-0,334	-0,412
3	I	M_1	0,086	0,106	0,167	0,200	0,250	0,295	0,334	0,417
		M_B	-0,086	-0,106	-0,167	-0,200	-0,250	-0,295	-0,334	-0,417
		M_2	0,039	0,086	0,083	0,150	0,084	0,217	0,166	0,334
	II	M_1	0,096	0,111	0,188	0,213	0,278	0,308	0,375	0,437
		M_B	-0,063	-0,096	-0,125	-0,175	-0,167	-0,256	-0,250	-0,375
		M_2	0,063	0,096	0,125	0,175	0,167	0,256	0,250	0,375
4	I	M_1	0,086	0,106	0,167	0,200	0,250	0,295	0,334	0,417
		M_B	-0,086	-0,106	-0,167	-0,200	-0,250	-0,295	-0,334	-0,417
		M_2	0,055	0,094	0,111	0,169	0,150	0,253	0,222	0,367
	II	M_1	0,096	0,110	0,188	0,212	0,278	0,306	0,375	0,436
		M_B	-0,063	-0,097	-0,125	-0,177	-0,167	-0,260	-0,250	-0,380
		M_2	0,063	0,097	0,125	0,177	0,167	0,260	0,250	0,380
5	I	M_1	0,086	0,106	0,167	0,200	0,250	0,295	0,334	0,417
		M_B	-0,086	-0,106	-0,167	-0,200	-0,250	-0,295	-0,334	-0,417
		M_2	0,055	0,094	0,111	0,169	0,150	0,253	0,223	0,368
		M_C	-0,055	-0,094	-0,111	-0,169	-0,150	-0,253	-0,223	-0,368
		M_3	0,070	0,102	0,139	0,189	0,184	0,272	0,277	0,401
	II	M_1	0,096	0,110	0,188	0,212	0,278	0,307	0,375	0,436
		M_B	-0,063	-0,097	-0,125	-0,177	-0,167	-0,260	-0,250	-0,380
		M_2	0,063	0,097	0,125	0,177	0,167	0,260	0,250	0,380
		M_C	-0,063	-0,097	-0,125	-0,177	-0,167	-0,260	-0,250	-0,380
		M_3	0,063	0,100	0,125	0,181	0,167	0,265	0,250	0,389
	Ia	M_1	0,086	0,106	0,167	0,200	0,250	0,295	0,334	0,417
		M_B	-0,086	-0,106	-0,167	-0,200	-0,250	-0,295	-0,334	-0,417
M_2		0,051	0,092	0,146	0,164	0,139	0,246	0,209	0,360	
M_C		-0,063	-0,098	-0,125	-0,179	-0,167	-0,263	-0,250	-0,385	
M_3		0,063	0,098	0,125	0,179	0,167	0,263	0,250	0,385	



6. Belki ciągłe o bisymetrycznym przekroju klasy 1, zabezpieczone przed zwichrzeniem, można projektować z uwzględnieniem plastycznej redystrybucji (wyrównania) momentów, obliczając ich ekstremalne wartości wg wzorów:
 - przy obciążeniach równomiernie rozłożonych: g -stałym, q -zmiennym

$$M = C_g g l^2 + C_q q l^2 \quad (Z4-9)$$

- przy obciążeniach skupionych: G - stałym, Q - zmiennym,

$$M = C_G G l + C_Q Q l \quad (Z4-10)$$

gdzie C_g , C_q , C_G , C_Q - wg tabl. Z4-2.

Współczynniki C można również przyjmować, gdy rozpiętość i ekstremalne obciążenia przęseł różnią się nie więcej niż o 10%, przy czym do obliczenia momentu podporowego należy przyjmować wartości średnie rozpiętości i obciążeń przyległych przęseł.

Belki o liczbie przęseł większej niż 5 oblicza się analogicznie jak belki pięcioprzęsłowe, traktując wszystkie przęsła poza dwoma skrajnymi z obu stron jak przęsło środkowe (nr 3).