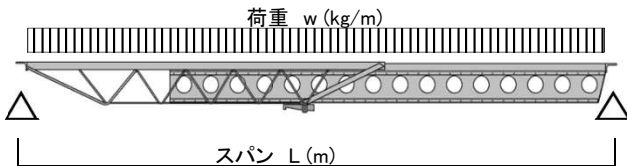


リーラック機材株式会社

計算条件	
コンクリート重量	2,400 kg/m ³
作業衝撃荷重	350 kg/m ²
型枠支保工荷重	40 kg/m ²
ペコビーム自重	23 kg/m

	断面積	断面2次モーメント	断面係数	
	A (cm ²)	I _x (cm ⁴)	Z _x 圧 (cm ³)	Z _x 引 (cm ⁴)
外ビーム	8.17	1,126	105	72
内ビーム	13.83	1,026	89	85

スラブ荷重			ベコビームスパン (M)																																																															
コンクリート厚(cm)	コンクリート重量(kg/m ²)	動荷重仮設重量(kg/m ²)	1.9	2.0	2.1	2.2	2.3	2.4	2.5	2.6	2.7	2.8	2.9	3.0	3.1	3.2	3.3	3.4	3.5	3.6	3.7	3.8	3.9	4.0	4.1	4.2	4.3	4.4	4.5	4.6	4.7	4.8	4.9	5.0	5.1	5.2	5.3	5.4	5.5	5.6	5.7	5.8	5.9	6.0	6.1	6.2	6.3	6.4	6.5	6.6	6.7	6.8	6.9	7.0	7.1	7.2	7.3	7.4	7.5	7.6	7.7					
10	240	390	4.14	3.93	3.74	3.57	3.32	3.05	2.81	2.59	2.40	2.23	2.08	1.94	1.81	1.70	1.60	1.50	1.41	1.34	1.26	1.19	1.13	1.07	1.02	0.97	0.92	0.88	0.84	0.80	0.77	0.74	0.71	0.68	0.65	0.62	0.60	0.57	0.55	0.53	0.51	0.49	0.47	0.46	0.44	0.43	0.41	0.40	0.38	0.37	0.36	0.35	0.34	0.32	0.31	0.30	0.29	0.28	0.27	0.26	0.25	0.24	0.23	0.22	0.21	0.20
11	264	390	3.99	3.79	3.61	3.44	3.20	2.94	2.70	2.50	2.31	2.15	2.00	1.87	1.75	1.64	1.54	1.45	1.36	1.29	1.22	1.15	1.09	1.04	0.98	0.94	0.89	0.85	0.81	0.77	0.74	0.71	0.68	0.65	0.63	0.60	0.58	0.55	0.53	0.51	0.49	0.47	0.46	0.44	0.43	0.41	0.40	0.38	0.37	0.36	0.35	0.33	0.32	0.31	0.30	0.29	0.28	0.27	0.26	0.25	0.24	0.23	0.22	0.21	0.20	
12	288	390	3.85	3.65	3.48	3.32	3.09	2.83	2.61	2.41	2.23	2.07	1.93	1.80	1.69	1.58	1.48	1.40	1.31	1.24	1.17	1.11	1.05	1.00	0.95	0.90	0.86	0.82	0.78	0.75	0.71	0.68	0.65	0.63	0.60	0.58	0.55	0.53	0.51	0.49	0.47	0.46	0.44	0.42	0.41	0.40	0.38	0.37	0.36	0.35	0.33	0.32	0.31	0.30	0.29	0.28	0.27	0.26	0.25	0.24	0.23	0.22	0.21	0.20		
13	312	390	3.72	3.53	3.36	3.20	2.98	2.74	2.52	2.33	2.16	2.00	1.86	1.74	1.63	1.53	1.43	1.35	1.27	1.20	1.13	1.07	1.02	0.96	0.92	0.87	0.83	0.79	0.76	0.72	0.69	0.66	0.63	0.61	0.58	0.56	0.54	0.51	0.49	0.48	0.46	0.44	0.43	0.41	0.40	0.38	0.37	0.36	0.34	0.33	0.32	0.31	0.30	0.29	0.28	0.27	0.26	0.25	0.24	0.23	0.22	0.21	0.20			
14	336	390	3.59	3.41	3.25	3.10	2.88	2.65	2.44	2.25	2.08	1.94	1.80	1.68	1.57	1.47	1.38	1.30	1.23	1.16	1.10	1.04	0.98	0.93	0.89	0.84	0.80	0.77	0.73	0.70	0.67	0.64	0.61	0.59	0.56	0.54	0.52	0.50	0.48	0.46	0.44	0.43	0.41	0.40	0.38	0.37	0.36	0.34	0.33	0.32	0.31	0.30	0.29	0.28	0.27	0.26	0.25	0.24	0.23	0.22	0.21	0.20				
15	360	390	3.48	3.30	3.14	3.00	2.79	2.56	2.36	2.18	2.02	1.87	1.74	1.63	1.52	1.43	1.34	1.26	1.19	1.12	1.06	1.00	0.95	0.90	0.86	0.82	0.78	0.74	0.71	0.68	0.65	0.62	0.59	0.57	0.54	0.52	0.50	0.48	0.46	0.45	0.43	0.41	0.40	0.38	0.37	0.36	0.35	0.33	0.32	0.31	0.30	0.29	0.28	0.27	0.26	0.25	0.24	0.23	0.22	0.21	0.20					
16	384	390	3.37	3.20	3.05	2.91	2.71	2.48	2.29	2.11	1.96	1.82	1.69	1.58	1.48	1.38	1.30	1.22	1.15	1.09	1.03	0.97	0.92	0.87	0.83	0.79	0.75	0.72	0.68	0.65	0.63	0.60	0.57	0.55	0.53	0.51	0.49	0.47	0.45	0.43	0.42	0.40	0.39	0.37	0.36	0.35	0.33	0.32	0.31	0.30	0.29	0.28	0.27	0.26	0.25	0.24	0.23	0.22	0.21	0.20						
17	408	390	3.27	3.10	2.95	2.82	2.62	2.41	2.22	2.05	1.90	1.76	1.64	1.53	1.43	1.34	1.26	1.19	1.12	1.05	1.00	0.94	0.89	0.85	0.81	0.77	0.73	0.70	0.66	0.63	0.61	0.58	0.56	0.53	0.51	0.49	0.47	0.45	0.44	0.42	0.40	0.39	0.37	0.36	0.35	0.34	0.32	0.31	0.30	0.29	0.28	0.27	0.26	0.25	0.24	0.23	0.22	0.21	0.20							
18	432	390	3.17	3.01	2.87	2.74	2.55	2.34	2.15	1.99	1.84	1.71	1.59	1.49	1.39	1.30	1.22	1.15	1.08	1.02	0.97	0.92	0.87	0.82	0.78	0.74	0.71	0.68	0.64	0.62	0.59	0.56	0.54	0.52	0.50	0.48	0.46	0.44	0.42	0.41	0.39	0.38	0.36	0.35	0.34	0.33	0.32	0.30	0.29	0.28	0.27	0.26	0.25	0.24	0.23	0.22	0.21	0.20								
19	456	390	3.08	2.93	2.79	2.66	2.48	2.27	2.09	1.93	1.79	1.66	1.55	1.44	1.35	1.27	1.19	1.12	1.05	0.99	0.94	0.89	0.84	0.80	0.76	0.72	0.69	0.66	0.63	0.60	0.57	0.55	0.52	0.50	0.48	0.46	0.44	0.43	0.41	0.39	0.38	0.37	0.35	0.34	0.33	0.32	0.31	0.30	0.29	0.28	0.27	0.26	0.25	0.24	0.23	0.22	0.21	0.20								
20	480	390	3.00	2.85	2.71	2.59	2.41	2.21	2.03	1.88	1.74	1.62	1.50	1.40	1.31	1.23	1.16	1.09	1.02	0.97	0.91	0.87	0.82	0.78	0.74	0.70	0.67	0.64	0.61	0.58	0.56	0.53	0.51	0.49	0.47	0.45	0.43	0.42	0.40	0.38	0.37	0.36	0.34	0.33	0.32	0.31	0.30	0.29	0.28	0.27	0.26	0.25	0.24	0.23	0.22	0.21	0.20									
21	504	390	2.92	2.77	2.64	2.52	2.34	2.15	1.98	1.83	1.69	1.57	1.46	1.37	1.28	1.20	1.12	1.06	1.00	0.94	0.89	0.84	0.80	0.76	0.72	0.68	0.65	0.62	0.59	0.57	0.54	0.52	0.50	0.48	0.46	0.44	0.42	0.40	0.39	0.37	0.36	0.35	0.33	0.32	0.31	0.30	0.29	0.28	0.27	0.26	0.25	0.24	0.23	0.22	0.21	0.20										
22	528	390	2.84	2.70	2.57	2.45	2.28	2.09	1.93	1.78	1.65	1.53	1.43	1.33	1.24	1.17	1.10	1.03	0.97	0.92	0.87	0.82	0.78	0.74	0.70	0.67	0.63	0.61	0.58	0.55	0.53	0.50	0.48	0.46	0.44	0.43	0.41	0.39	0.38	0.36	0.35	0.34	0.33	0.31	0.30	0.29	0.28	0.27	0.26	0.25	0.24	0.23	0.22	0.21	0.20											
23	552	390	2.77	2.63	2.50	2.39	2.22	2.04	1.88	1.73	1.61	1.49	1.39	1.30	1.21	1.14	1.07	1.00	0.95	0.89	0.84	0.80	0.76	0.72	0.68	0.65	0.62	0.59	0.56	0.54	0.51	0.49	0.47	0.45	0.43	0.42	0.40	0.38	0.37	0.35	0.34	0.33	0.32	0.31	0.30	0.29	0.28	0.27	0.26	0.25	0.24	0.23	0.22	0.21	0.20											
24	576	390	2.70	2.56	2.44	2.33	2.17	1.99	1.83	1.69	1.57	1.46	1.35	1.26	1.18	1.11	1.04	0.98	0.92	0.87	0.82	0.78	0.74	0.70	0.67	0.63	0.60	0.58	0.55	0.52	0.50	0.48	0.46	0.44	0.42	0.40	0.39	0.37	0.36	0.35	0.33	0.32	0.31	0.30	0.29	0.28	0.27	0.26	0.25	0.24	0.23	0.22	0.21	0.20												
25	600	390	2.63	2.50	2.38	2.27	2.12	1.94	1.79	1.65	1.53	1.42	1.32	1.23	1.15	1.08	1.01	0.96	0.90	0.85	0.80	0.76	0.72	0.68	0.65	0.62	0.59	0.56	0.54	0.51	0.49	0.47	0.45	0.43	0.41	0.40	0.38	0.36	0.35	0.34	0.32	0.31	0.30	0.29	0.28	0.27	0.26	0.25	0.24	0.23	0.22	0.21	0.20													
26	624	390	2.57	2.44	2.33	2.22	2.07	1.89	1.74	1.61	1.49	1.39	1.29	1.20	1.13	1.06	0.99	0.93	0.88	0.83	0.78	0.74	0.70	0.67	0.63	0.60	0.57	0.55	0.52	0.50	0.48	0.46	0.44	0.42	0.40	0.39	0.37	0.36	0.34	0.33	0.32	0.31	0.29	0.28	0.27	0.26	0.25	0.24	0.23	0.22	0.21	0.20														
27	648	390	2.51	2.39	2.27	2.17	2.02	1.85	1.70	1.57	1.46	1.35	1.26	1.18	1.10	1.03	0.97	0.91	0.86	0.81	0.77	0.73	0.69	0.65	0.62	0.59	0.56	0.54	0.51	0.49	0.47	0.45	0.43	0.41	0.39	0.38	0.36	0.35	0.33	0.32	0.31	0.30	0.29	0.28	0.27	0.26	0.25	0.24	0.23	0.22	0.21	0.20														
28	672	390	2.46	2.33	2.22	2.12	1.97	1.81	1.67	1.54	1.43	1.32	1.23	1.15	1.08	1.01	0.95	0.89	0.84	0.79	0.75	0.71	0.67	0.64	0.61	0.58	0.55	0.52	0.50	0.48	0.46	0.44	0.42	0.40	0.38	0.37	0.35	0.34	0.33	0.31	0.30	0.29	0.28	0.27	0.26	0.25	0.24	0.23	0.22	0.21	0.20															
29	696	390	2.40	2.28	2.17	2.07	1.93	1.77	1.63	1.50	1.39	1.29	1.21	1.12	1.05	0.99	0.93	0.87	0.82	0.77	0.73	0.69	0.66	0.62	0.59	0.56	0.54	0.51	0.49	0.47	0.45	0.43	0.41	0.39	0.38	0.36	0.35	0.33	0.32	0.31	0.30	0.29	0.28	0.27	0.26	0.25	0.24	0.23	0.22	0.21	0.20															
30	720	390	2.35	2.23	2.12	2.03	1.89	1.73	1.59	1.47	1.36	1.27	1.18	1.10	1.03	0.96	0.91	0.85	0.80	0.76	0.72	0.68	0.64	0.61	0.58	0.55	0.52	0.50	0.48	0.46	0.44	0.42	0.40	0.38	0.37	0.35	0.34	0.33	0.31	0.30	0.29	0.28	0.27	0.26	0.25	0.24	0.23	0.23	0.22	0.21	0.20															
31	744	390	2.30	2.18	2.08	1.98	1.85	1.69	1.56	1.44	1.33	1.24	1.15	1.08	1.01	0.94	0.89	0.83	0.78	0.74	0.70	0.66	0.63	0.60	0.57	0.54	0.51	0.49	0.47	0.45	0.43	0.41	0.39	0.37	0.36	0.34	0.33	0.32	0.31	0.29	0.28	0.27	0.26	0.25	0.25	0.24	0.23	0.22	0.21	0.20																
32	768	390	2.25	2.14	2.04	1.94	1.81	1.66	1.53	1.41	1.31	1.21	1.13	1.05	0.99	0.92	0.87	0.82	0.77	0.73	0.69	0.65	0.62	0.58	0.56	0.53	0.50	0.48	0.46	0.44	0.42	0.40	0.38	0.37	0.35	0.34	0.32	0.31																												



$$\text{荷重 } w = (\text{m2荷重}) \times (\text{ペコビームピッチ}) + (\text{ペコビーム自重})$$

$$a1 = \{ 8 \times (\text{許容曲げモーメント}) / L^2 \} - (\text{ペコビーム自重}) / (m2 \text{荷重})$$

$$a2 = \{ (2 \times (\text{許容支点反力}) / L) - (\text{ペコビーム自重}) \} / (m2 \text{荷重})$$

a1、a2 の小さい方をペコビームのピッチとする