Nella seconda esercitazione ho analizzato e dimensionato una struttura reticolare tridimensionale attraverso l'utilizzo del software **SAP 2000** e di un foglio di calcolo **Excel**.

Le aste di una struttura reticolare sono elementi strutturali finiti sollecitati esclusivamente a sforzo normale (trazione e compressione) con carichi puntuali applicati sui nodi.

Ora descriviamo i passaggi che mi hanno portato all'analisi e al dimensionamento del sistema strutturale.

1- Apro un nuovo file, inserendo l'unità di misura KN, m, C e scegliendo il modello "griglia" (Grid Only)

2-Impostiamo la maglia strutturale con cubi con *I* = 3*m*, disponendo 3 cubi sull'asse x e 5 sull'asse y

🔀 New Model 🔀	Quick Grid Lines
New Model Initialization     Project Information       Initialize Model from Defaults with Units     N, m, C     Modify/Show Info       Initialize Model from an Existing File     Modify/Show Info     Modify/Show Info	Cartesian Cylindrical Coordinate System Name
- Select Template	Number of Grid Lines
	X direction 4 Y direction 6 Z direction 2
Blank Grid Only Beam 2D Trusses 3D Trusses 2D Frames	Grid Spacing
	X direction 3 Y direction 3 Z direction 3
3D Frames Wall Flat Slab Shells Staircases Storage Structures	First Grid Line Location
	X direction 0, Y direction 0, Z direction 0,
Underground Solid Models Pipes and Concrete Plates	OK Cancel

2- Una volta creata la griglia 2D, iniziamo la modellazione disegnando inizialmente le facce di un singolo cubo e collegandole tra loro attraverso le controventature; copiamo il cubo fino a definire il disegno della struttura.



3- Controllo e cancello eventuali aste duplicate nel modello 3D Seleziono tutte le aste > Edit > Merge Duplicate



4- Correggo eventuali imprecisioni e distacchi tra le aste Seleziono tutte le aste > Edit > Edit Points > Merge
Points > Tollerance 0.1



5- Collego ai quattro vertici sulla base della struttura quattro vincoli cerniere Assign > Joint > Restraints



6- Essendo aste sollecitate impongo che esse non siano sollecitate a flessione ma solo a sforzo normale Seleziono tutte le aste > Assign > Frame > Release Partial Fixity



7- Assegno un profilato a sezione circolare e il materiale acciaio alle aste della struttura Seleziono tutte le aste > Assign > Frame > Frame Section > Add New Property > Pipe





8- Imposto un nuovo schema di carichi ed inserisco un nuovo parametro F con un peso proprio pari a O Seleziono tutte le aste > Define > Load Patterns > F > Add New Load Patterns



Seleziono solo le facce superiori dove andremo ad applicare delle forze di -200 KN poiché dirette verso il basso.
Assign > Joint Loads > Forces



10- Ora possiamo analizzare la struttura cliccando su Run Analysis e scegliendo il parametro F. Ottengo così la configurazione deformata della struttura caricata di cui controlliamo i valori degli sforzi agenti su essa. Frame > Axial Forces

	100	222		Click to:
Case Name	Туре	Status	Action	Run/Do Not Run Case
DEAD MODAL	Linear Static Modal	Not Run Not Run	Bun Bun	Show Case
	Linear Static	Not Run	Run	Delete Results for Case
				Run/Do Not Run All
				Delete All Results
				Show Load Case Tree
alysis Monitor C	Iptions			Model-Alive
Always Show				Run Now
Never Show	-			
Show After	4 seconds			OK Cancel
۲	K	3	(r)	



11- Cliccando su Display > Show Tables posso controllare i dati dell'analisi spuntando Analysis Results e selezionando il parametro F. Esportiamo adesso la tabella dei Element Forces – Frames in un file Excel per ottenere i valori degli sforzi normali di ogni asta utili ai fini del dimensionamento.

View Form	at-Filter-Sort Sele	ct Options						
Export Curren	t Table		+	Assem	bled Joint Masse	s		•
Dicplay Curre	at Table							
Display Currei			, 1	112	D1	<b>D</b> 2	<b>D</b> 2	
Print Current	lable as Text File		q	Kg	N-m-s2	N-m-s2	N-m-s2	-
Export All Tab	les			To Excel	0	0	0	
Display All Tal	bles		•	To Access	0	0	0	
Print All Table	r ar Text File		15	202 75	0	0	0	
PTINL AIT TADIE	s ds Text File		14	234.24	0	0	0	
Save Current	Table Format to Tab	le Formats File	j6	365,56	0	0	0	
Save All Table	Formats to Table F	ormats File	16	365,56	0	0	0	
Sore rai rubie	i onnaco to rubier	or manage of the	'5	282,75	0	0	0	
Apply Format	from File to Curren	t Table	24	234,24	0	0	0	
Apply Format	s from File to All Ta	bles	15	282,75	0	0	0	
			i6	365,56	0	0	0	
Add Tables			6	365,56	0	0	0	
Remove Curre	ent Table		(4	234,24	U 0	U	0	
			2	282,75	0	0	0	
Close Form			16	365.56	0	0	0	
29	MSSSRC1	234,24	234,24	234,24	0	0	0	
30	MSSSRC1	282,75	282,75	282,75	0	0	0	
31	MSSSRC1	365,56	365,56	365,56	0	0	0	
32	MSSSRC1	365,56	365,56	365,56	0	0	0	1000
33	MSSSRC1	102,91	102,91	102,91	0	0	0	
ord: 🚺 🖣	1 <b>)</b> of 48	3					dd Tables	Done
ç								

-Dal foglio **Excel,** rimuoviamo i valori duplicati e ordiniamo gli sforzi dal più piccolo al più grande. A questo punto analizzare gli sforzi di trazione(positivi)

e quelli di compressioni (negativi).

## TRAZIONE

Nella prima colonna inserisco i valori degli sforzi normali di ciascuna asta e assegno a queste una classe del materiale di tipo S235 JR H con una tensione di snervamento pari a **235 MPa.** Aggiungiamo un coefficiente di sicurezza  $\gamma_m$  pari a **1,05** e otteniamo la tensione di progetto  $f_d$  pari a **223,81 Mpa**. A questo punto otteniamo l'area minima di sezione data dalla formula  $A_{min} = N/f_{yd}$  e possiamo scegliere un profilato a sezione circolare che abbia una sezione maggiore di quella minima.

(	Calcolo dell						
		_		1			
N	fyk	Υm	f <sub>d</sub>	A_min	A_design	Profilato	Frame
kN	Mpa		Mpa	cm2	cm2	mm	N°
4 55E-13	235.00	1.05	223.81	0.00	2.54	337×26	q
7,128	235.00	1.05	223,81	0,00	2,54	33.7 x 2.6	117
9,685	235,00	1,05	223,81	0,43	2,54	33,7 x 2,6	178
14,599	235,00	1,05	223,81	0,65	2,54	33,7 x 2,6	150
17,585	235,00	1,05	223,81	0,79	2,54	33,7 x 2,6	209
19,023	235,00	1,05	223,81	0,85	2,54	33,7 X 2,6	187
21,925	235.00	1.05	223,81	0,90	2,54	33.7 x 2.6	185
22,461	235,00	1,05	223,81	1,00	2,54	33,7 x 2,6	145
22,476	235,00	1,05	223,81	1,00	2,54	33,7 x 2,6	192
25,152	235,00	1,05	223,81	1,12	2,54	33,7 x 2,6	169
29,994	235,00	1,05	223,81	1,34	2,54	33,7 x 2,6	115
36,282	235,00	1,05	223,81	1,62	2,54	33,7 x 2,6	139
50,573	235.00	1.05	223,81	2,00	2,54	33.7 x 2.6	159
53,222	235,00	1,05	223,81	2,38	2,54	33,7 x 2,6	122
53,602	235,00	1,05	223,81	2,39	2,54	33,7 x 2,6	182
55,841	235,00	1,05	223,81	2,50	2,54	33,7 x 2,6	260
58,849	235,00	1,05	223,81	2,63	2,81	33,7 x 2,9	127
59,450 62,476	235,00	1,05	223,01	2,00	2,81	33,7 X 2,9	200
66.299	235,00	1.05	223,81	2.96	3.07	33.7 x 3.2	172
69,143	235,00	1,05	223,81	3,09	3,07	33,7 x 3,2	175
71,893	235,00	1,05	223,81	3,21	3,25	42,4 x 2,6	241
71,893	235,00	1,05	223,81	3,21	3,25	42,4 x 2,6	244
82,474	235,00	1,05	223,81	3,69	3,94	42,4 x 3,2	233
90,159	235,00	1,05	223,81	4,03	4,14	40,3 X 2,9 48 3 x 2 0	149
95.889	235.00	1,05	223.81	4,28	4,53	48,3 x 3.2	193
96,592	235,00	1,05	223,81	4,32	4,53	48,3 x 3,2	269
103,321	235,00	1,05	223,81	4,62	5,23	60,3 x 2,9	205
104,58	235,00	1,05	223,81	4,67	5,23	60,3 x 2,9	163
114,345	235,00	1,05	223,81	5,11	5,23	60,3 x 2,9	203
128 876	235,00	1,05	223,01	5,24	5,74	60 3 x 3 6	174
129,548	235.00	1.05	223,81	5.79	6.41	60.3 x 3.6	10
131,435	235,00	1,05	223,81	5,87	6,41	60,3 x 3,6	16
133,202	235,00	1,05	223,81	5,95	6,41	60,3 x 3,6	132
133,21	235,00	1,05	223,81	5,95	6,41	60,3 x 3,6	230
134,724	235,00	1,05	223,81	6,02	6,41	60,3 x 3,6	235
142 528	235,00	1,05	223,01	6,04	6.41	60,3 x 3,6	236
153,486	235,00	1,05	223,81	6,86	7,33	76.1 x 3.2	162
155,683	235,00	1,05	223,81	6,96	7,33	76,1 x 3,2	237
158,189	235,00	1,05	223,81	7,07	7,33	76,1 x 3,2	259
159,907	235,00	1,05	223,81	7,14	7,33	76,1 x 3,2	152
101,71	235,00	1,05	223,81	7,23	7,33	76,1 x 3,2 76 1 x 3 6	167
174,225	235.00	1.05	223,01	7,04	8 20	761x36	171
180,155	235,00	1,05	223,81	8,05	8,20	76,1 x 3,6	128
187,865	235.00	1.05	223.81	8.39	9.65	88.9 x 3.6	226
207,642	235,00	1,05	223,81	9,28	9,65	88,9 x 3,6	124
208,63	235,00	1,05	223,81	9,32	9,65	88,9 x 3,6	257
226,243	235,00	1,05	223,81	10,11	12,50	114,3 x 3,6	246
235,477	235,00	1,05	223,81	10,52	12,50	114,3 x 3,6	0 136
240,023	235,00	1,05	223,01	11 11	12,50	114,3 x 3,6	113
262,587	235,00	1,05	223,81	11,73	12,50	114,3 x 3.6	112
266,712	235,00	1,05	223,81	11,92	12,50	114,3 x 3,6	200
278,852	235,00	1,05	223,81	12,46	12,50	114,3 x 3,6	118
282,843	235,00	1,05	223,81	12,64	13,90	114,3 x 4,0	15
282 843	235,00	1,05	223,81	12,04	13,90	114,3 X 4,0	140
282.843	235.00	1,05	223.81	12.64	13.90	114,3 x 4,0	214
302,26	235,00	1,05	223,81	13,51	13,90	114,3 x 4,0	217
306,3	235,00	1,05	223,81	13,69	13,90	114,3 x 4,0	190
306,482	235,00	1,05	223,81	13,69	13,90	114,3 x 4,0	204
322,365	235,00	1,05	223,81	14,40	15,50	114,3 x 4,5	129
360 028	235,00	1,05	223,01	14,57	19,50	1397×45	223
380,205	235.00	1,05	223,81	16,99	19,10	139,7 x 4,5	114
381,505	235,00	1,05	223,81	17,05	19,10	139,7 x 4,5	194
382,253	235,00	1,05	223,81	17,08	19,10	139,7 x 4,5	18
405,392	235,00	1,05	223,81	18,11	19,10	139,7 x 4,5	161
434,88	235,00	1,05	223,81	19,43	25,70	168,3 x 5,0	184
441,705	235,00	1,05	223,01	21.40	25,70	168,3 x 5,0	255
550,777	235.00	1,05	223.81	24.61	25.70	168,3 x 5.0	263
637,895	235,00	1,05	223,81	28,50	33,60	219,1 x 5,0	268
672,085	235,00	1,05	223,81	30,03	33,60	219,1 x 5,0	207
1188,671	235,00	1,05	223,81	53,11	58,90	323,9 x 5,9	8
12/0,181	235,00	1,05	223,81	56,75	58,90	323,9 x 5,9	240

## COMPRESSIONE

Per quanto riguarda il dimensionamento delle aste a compressione il procedimento è lo stesso a meno dei fenomeni d'instabilità.

Aggiungiamo alla tabella il modulo di Young E del materiale pari a **210000 MPa** e la  $\beta$ =1.

Per quanto riguarda la lunghezza delle aste facciamo attenzione a distinguere i lati del cubo di lunghezza 3m con le aste diagonali o controventature di lunghezza 4,24m.

Ottengo i valori di  $\lambda$ ,  $\rho_{min}$  e I<sub>min</sub> e procedo con il dimensionamento delle aste facendo attenzione che i valori del profilato siano superiori a quelli trovati.

Calcolo dell	'area minim	a minima da sforzo di compressione criste) Calcolo dell'inerzia minima per sforzo			di compressione (instabilità euleriana)			Ingegnerizzazione sezione e verifica snellezza per una							
(resistenza	fvk	V m0	fvd	A min	Е	beta		Lam*	rho min	L min	A design	embratura pri	rho min	lam	Frame
kN	N/mm2	T mu	N/mm2	cm2	Mpa		m		cm	cm4	cm2	cm4	cm		N°
1820 756	225.00	1.05	000.04	79.07	010000.00	1.00	1 4 04	08.00	4.44	1404	70.00	159.10	44.40	20.00	
-1040,517	235,00	1,05	223,81	46,49	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	452	47,00	4206	9,46	31,71	1
-1040,517	235,00	1,05	223,81	46,49	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	452	47,00	4206	9,46	31,71	262
-898,701	235,00	1,05	223,81	40,15	210000,00	1,00	4,24	96,23	4,41	780	40,20	5144	11,30	37,55	7
-875,236	235,00	1,05	223,81	39,11 37.56	210000,00	1,00	3,00	96,23 96,23	3,12	380	39,50	2247	7,54	39,79 39,79	206
-822,295	235,00	1,05	223,81	36,74	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	357	39,50	2247	7,54	39,79	199
-753,954 -735,563	235,00	1,05	223,81 223,81	33,69 32.87	210000,00	1,00	3,00	96,23 96,23	3,12	327 639	39,50 33,80	2247 3058	7,54	39,79 44.61	111
-688,803	235,00	1,05	223,81	30,78	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	299	33,80	3058	9,51	31,55	166
-688,79 -680,806	235,00 235,00	1,05	223,81 223,81	30,78	210000,00	1,00	3,00	96,23 96,23	3,12	299	33,80	3058 3058	9,51	31,55 31,55	189
-675,319	235,00	1,05	223,81	30,17	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	293	33,80	3058	9,51	31,55	177
-654,197	235,00	1,05	223,81 223,81	29,55	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	287	33,80	3058	9,51	31,55 44,61	232
-619,857	235,00	1,05	223,81	27,70	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	269	33,80	3058	9,51	31,55	222
-507,469	235,00	1,05	223,81	25,35	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	246	27,00	777	5,79	51,81	144
-491,129	235,00	1,05	223,81	21,94	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	213	23,20	777	5,79	51,81	173
-466,166	235,00	1,05	223,81	20,83	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	202	23,20	777	5,79	51,81	156
-455,893	235,00	1,05	223,81	20,37	210000,00	1,00	4,24	96,23	4,41	396	20,60	697	5,81	73,02	164
-451,06	235,00	1,05	223,81	20,15	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	196	20,60	697	5,81	51,64	266
-434,873	235,00	1,05	223,81	19,43	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	189	20,60	697 437.00	5,81	51,64 62.76	267
-389,458	235,00	1,05	223,81	17,40	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	169	19,10	437,00	4,78	62,76	229
-389,458 -386 237	235,00	1,05	223,81	17,40	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	169	19,10	437,00	4,78	62,76 88,76	265
-378,482	235,00	1,05	223,81	16,91	210000,00	1,00	4,24	96,23	4,41	329	17,10	393,00	4,80	88,39	116
-378,032 -375,453	235,00	1,05	223,81 223.81	16,89 16,78	210000,00	1,00	3,00	96,23 96.23	3,12 4,41	164 326	17,10	393,00 393,00	4,80	62,50 88.39	243 231
-349,334	235,00	1,05	223,81	15,61	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	152	16,60	566,00	5,84	51,37	270
-345,57	235,00	1,05	223,81 223,81	15,44	210000,00	1,00	4,24 3.00	96,23 96,23	4,41 3,12	300	15,40	234,00	3,89	109,07	221 158
-307,45	235,00	1,05	223,81	13,74	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	134	13,90	211,00	3,90	76,92	4
-289,241 -287,055	235,00	1,05	223,81 223,81	12,92	210000,00	1,00	4,24 3,00	96,23	4,41 3,12	1251	13,90	211,00	3,90	76,92	154
-268,734	235,00	1,05	223,81	12,01	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	117	12,50	192,00	3,92	76,53	121
-260,934	235,00	1,05	223,81	11,66	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	113	12,50	192,00	3,92	76,53	198
-257,204	235,00	1,05	223,81	11,49	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	112	12,50	192,00	3,92	76,53	147
-248,369	235,00	1,05	223,81	11,10	210000,00	1,00	4,24	96,23	4,41	216	12,50	192,00	3,92	108,23	137
-229,344	235,00	1,05	223,81	10,25	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	100	12,50	192,00	3,92	76,53	186
-210,19	235,00	1,05	223,81	9,39	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	91	9,65	87,90	3,02	99,34	248
-210,035	235,00	1,05	223,81	9,38	210000,00	1,00	3,00	96,23 96,23	3,12	91 89	9,65	87,90 87,90	3,02	99,34 99.34	14
				-					-1						10
-200	235,00	1,05	223,81	8,94	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	87	9,65	87,90	3,02	99,34	13
-200	235,00	1,05	223,81	8,94	210000,00	1,00	3,00	96,23 96,23	3,12	87	9,65	87,90	3,02	99,34 99.34	146
-200	235,00	1,05	223,81	8,94	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	87	9,65	87,90	3,02	99,34	179
-200	235,00	1,05	223,81 223,81	8,94	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12 3,12	87	9,65	87,90 87,90	3,02	99,34 99,34	212
-197,178	235,00	1,05	223,81	8,81	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	86	9,65	87,90	3,02	99,34	119
-175,563	235,00	1,05	223,81	7,84	210000,00	1,00	4,24	96,23	4,41	152	8,20	54,00	2,57	165,08	251
-171,232	235,00	1,05	223,81	7,65	210000,00	1,00	4,24	96,23	4,41	149	8,20	54,00	2,57	165,08	249
-158,773	235,00	1,05	223,81	7,09	210000,00	1,00	4,24	96,23	4,41	138	7,33	48,80	2,58	164,44	216
-154,447	235,00	1,05	223,81 223,81	6,90	210000,00	1,00	3,00	96,23 96,23	3,12	67 128	7,33	48,80	2,58	116,28	224
-144,96	235,00	1,05	223,81	6,48	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	63	7,33	48,80	2,58	116,28	201
-144,772 -144.647	235,00	1,05	223,81 223.81	6,47 6,46	210000,00 210000.00	1,00	3,00	96,23 96.23	3,12 4,41	63 126	7,33	48,80 48.80	2,58	116,28 164.44	250 165
-134,651	235,00	1,05	223,81	6,02	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	58	6,41	25,90	2,01	149,25	255
-126,889	235,00	1,05	223,81 223,81	5,67	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12 3,12	55	6,41	25,90	2,01	149,25	213
-119,05	235,00	1,05	223,81	5,32	210000,00	1,00	4,24	96,23	4,41	103	6,41	25,90	2,01	211,08	188
-111,244	235,00	1,05	223,81	4,97	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	48	5,23	21,60	2,03	147,78	120
-101,672	235,00	1,05	223,81	4,54	210000,00	1,00	4,24	96,23	4,41	88	5,23	21,60	2,03	209,00	242
-94,194	235,00	1,05	223,81	4,20	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	41	4,53	11,60	1,60	187,50	196
-94,188 -94 188	235,00	1,05	223,81	4,21	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	41	4,53	11,60	1,60	187,50	125
-91,604	235,00	1,05	223,81	4,09	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	40	4,53	11,60	1,60	187,50	11
-91,604	235,00	1,05	223,81	4,09	210000,00	1,00	3,00	96,23 96,23	3,12	40	4,53	11,60	1,60	187,50	12
-72,25	235,00	1,05	223,81	3,23	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	31	3,25	6,46	1,41	212,77	134
-66,833 -65,006	235,00	1,05	223,81	2,99	210000,00	1,00	4,24	96,23 96,23	4,41	58	3,25	6,46	1,41	300,90	228
-64,415	235,00	1,05	223,81	2,88	210000,00	1,00	4,24	96,23	4,41	56	3,25	6,46	1,41	300,90	183
-32,41	235,00	1,05	223,81 223,81	1,45	210000,00	1,00	4,24	96,23 96,23	4,41	28	2,54	3,09	1,10	385,69	225
-31,236	235,00	1,05	223,81	1,40	210000,00	1,00	3,00	96,23	3,12	14	2,54	3,09	1,10	272,73	153
-22,091 -21.043	235,00	1,05	223,81 223.81	0,99	210000,00	1,00	4,24	96,23 96,23	4,41 3,12	19 9	2,54	3,09	1,10	385,69	17
-16,301	235,00	1,05	223,81	0,73	210000,00	1,00	4,24	96,23	4,41	14	2,54	3,09	1,10	385,69	170
-13,696 -12,434	235,00	1,05	223,81 223.81	0,61	210000,00	1,00	4,24	96,23	4,41 3,12	12	2,54	3,09	1,10	385,69 272.73	176
-12,07	235,00	1,05	223,81	0,54	210000,00	1,00	4,24	96,23	4,41	10	2,54	3,09	1,10	385,69	160
-1,7,341	200,00 1	1.00	663.01	0.00	210000,00 I	1.00	4.24	00.23	4.41		2.34	3.09	1.10	137.30	1242