# Manual Planilha Treliça v0.1

Material desenvolvido por Luiz Eduardo Belluco Arraes para auxiliar no aprendizado e validação do método dos elementos finitos para elementos do tipo treliça utilizando o software Excel.

Quantos nós você precisa? (mínimo 2 e limite 16)	11
--	----

Insi	ra as coordenac	das	Condições	de Contorno	Esfo	rços
Nó	Х	Υ	Ux	Uy	Fx	Fy
1	0	0	0	0		
2	2000	0		0		
3	2000	2000				
4	0	2000				
5	1000	3000				
6	3000	0		0		
7	5000	0		0		
8	5000	2000				
9	3000	2000				
10	4000	3000				
11	2500	3500				3000

Primeiro campo: Escolher a quantidade de nós que tem sua estrutura. O limite é de 16 nós.

Segundo campo: Define as coordenadas de cada nó em X e Y.

Terceiro campo: Define os deslocamentos impostos para cada grau de liberdade do nó.

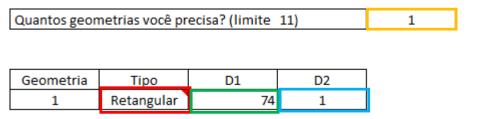
Quarto campo: Impõe os esforços para cada sentido do nó.

Quantos mate	riais você prec	isa? (limite	11)	1
			1	
Insi	ra as proprieda	ides		
Material	Descrição	E		
1	Aço	2.06E+05		

Primeiro campo: Escolher a quantidade de materiais necessários para descrever a sua estrutura.

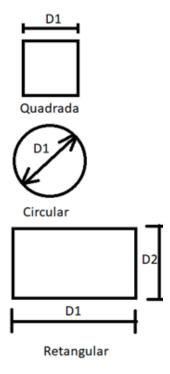
Segundo campo: Define o nome que identifica o seu material.

Terceiro campo: Define as propriedades do material, neste caso como se trata de uma estrutura de treliça a única informação necessária é o Módulo de Elasticidade (E).



Primeiro campo: Escolher a quantidade de geometrias (seções) que tem sua estrutura.

Segundo campo: Escolhe o tipo de seção que será utilizada no cálculo. Atualmente as disponíveis são:



Terceiro campo: Define a dimensão D1. Quarto campo: Define a dimensão D2.

Elementos								
16	de	55	possíveis					
Elemento	Nó 1	Nó 2	Material	E	Geometria	Α	Lo	θ <sub>0</sub> [°]
1	1	2	Aço	206000	1	74	2000	0
2	2	3	Aço	206000	1	74	2000	90
3	3	4	Aço	206000	1	74	2000	180
4	1	4	Aço	206000	1	74	2000	90
5	3	5	Aço	206000	1	74	1414.2136	135
6	4	5	Aço	206000	1	74	1414.2136	45
7	5	11	Aço	206000	1	74	1581.1388	18.434949
8	10	11	Aço	206000	1	74	1581.1388	161.56505
9	10	8	Aço	206000	1	74	1414.2136	-45
10	8	7	Aço	206000	1	74	2000	-90
11	7	6	Aço	206000	1	74	2000	180
12	6	9	Aço	206000	1	74	2000	90
13	9	10	Aço	206000	1	74	1414.2136	45
14	8	9	Aço	206000	1	74	2000	180
15	10	5	Aço	206000	1	74	3000	180

Elementos

Primeiro campo: Escolhe o par de nós que compõem o elemento de treliça.

Segundo campo: Escolhe qual o material do elemento de treliça, com base nos materiais definidos anteriormente.

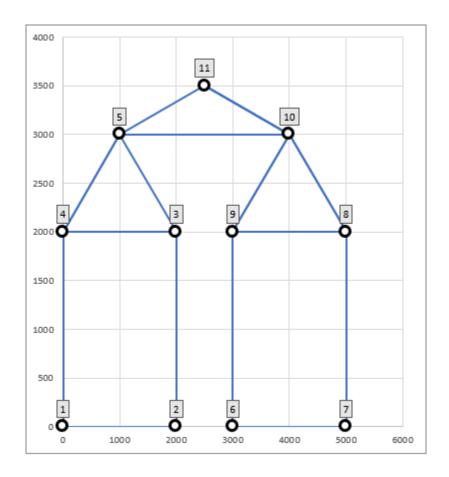
Terceiro campo: Escolhe qual a geometria (seção), que será utilizada naquele elemento de treliça.

Campos não editáveis

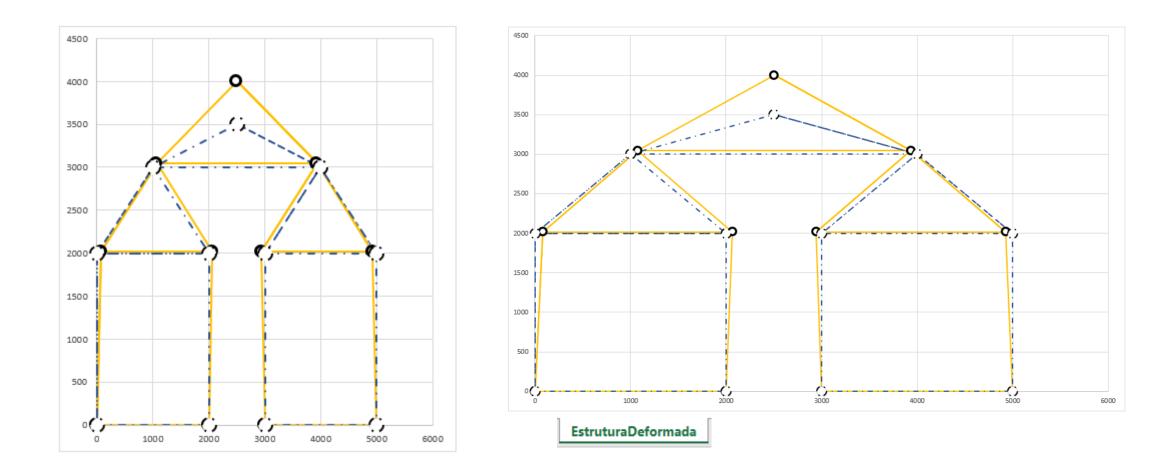
Além dos campos que são possíveis de serem editados a planilha realiza o cálculo da área da seção, do comprimento inicial do elemento e sua inclinação com relação ao eixo x.

Elemento	×	У
1	0	(
ı	2000	(
2	2000	(
_	2000	2000
3	2000	2000
,	0	2000
4	0	Û
4	0	2000
5	2000	2000
,	1000	3000
6	0	2000
0	1000	3000
7	1000	3000
_	2500	3500
8	4000	3000
0	2500	3500
9	4000	3000
,	5000	2000
10	5000	2000
2	5000	Û
11	5000	Û
"	3000	(
12	3000	Û
2	3000	2000
13	3000	2000
2	4000	3000
14	5000	2000
Į†	3000	2000
15	4000	3000
2	1000	3000
16	#N/D	#N/D
10	#N/D	#N/D

Campos não editáveis Quadro que faz um resumo das coordenadas dos elementos.



Campos não editáveis Gráfico que ilustra a estrutura sem deformação definida nos passos anteriores.



Campos não editáveis

Gráfico que ilustra a estrutura deformada sobreposta a estrutura sem deformação. Este mesmo gráfico pode ser visto expandido na planilha "EstruturaDeformada".

Matriz de rigidez de cada elemento

Elemento	1.2	u1	v1	u2	v2
1	u1	7622.00	0.00	-7622.00	0.00
Nós	v1	0.00	0.00	0.00	0.00
1	u2	-7622.00	0.00	7622.00	0.00
2	v2	0.00	0.00	0.00	0.00
Elemento	2.3	u2	v2	u3	v3
2	u2	0.00	0.00	0.00	0.00
Nós	v2	0.00	7622.00	0.00	-7622.00
2	u3	0.00	0.00	0.00	0.00
3	v3	0.00	-7622.00	0.00	7622.00
Elemento	3.4	u3	v3	u4	v4
3	u3	7622.00	0.00	-7622.00	0.00
Nós	v3	0.00	0.00	0.00	0.00
3	u4	-7622.00	0.00	7622.00	0.00
4	v4	0.00	0.00	0.00	0.00
Elemento	1.4	u1	v1	u4	v4
4	u1	0.00	0.00	0.00	0.00
Nós	v1	0.00	7622.00	0.00	-7622.00
1	u4	0.00	0.00	0.00	0.00
4	v4	0.00	-7622.00	0.00	7622.00

Campos não editáveis Monta a matriz de rigidez de cada elemento. Matriz de rigidez global

			1	í	2		3	-	1	Ĺ	5	(	6		7		8	•	3	1	0	1	1
		u1	v1	u2	v2	u3	v3	u4	ν4	u5	v5	u6	v6	u7	ν7	u8	v8	u9	v9	u10	v10	u11	v11
-	u1	7622.00	0.00	-7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	v1	0.00	7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
2	u2	-7622.00	0.00	7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	v2	0.00	0.00	0.00	7622.00	0.00	-7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
3	u3	0.00	0.00	0.00	0.00	13011.57	-5389.57	-7622.00	0.00	-5389.57	5389.57	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	v3	0.00	0.00	0.00	-7622.00	-5389.57	13011.57	0.00	0.00	5389.57	-5389.57	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
۱ ۵	u4	0.00	0.00	0.00	0.00	-7622.00	0.00	13011.57	5389.57	-5389.57	-5389.57	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	ν4	0.00	-7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	5389.57	13011.57	-5389.57	-5389.57	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
5	u5	0.00	0.00	0.00	0.00	-5389.57	5389.57	-5389.57	-5389.57	24537.51	2892.35	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-5081.33	0.00	-8677.04	-2892.35
	v5	0.00	0.00	0.00	0.00	5389.57	-5389.57	-5389.57	-5389.57	2892.35	11743.25	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-2892.35	-964.12
l 6	u6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	7622.00	0.00	-7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	v6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00
7	u7	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-7622.00	0.00	7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	ν7	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	7622.00	0.00	-7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
8	u8	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	13011.57	-5389.57	-7622.00	0.00	-5389.57	5389.57	0.00	0.00
	v8	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-7622.00	-5389.57	13011.57	0.00	0.00	5389.57	-5389.57	0.00	0.00
9	u9	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-7622.00	0.00	13011.57	5389.57	-5389.57	-5389.57	0.00	0.00
	v9	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	5389.57	13011.57	-5389.57	-5389.57	0.00	0.00
10	u10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-5081.33	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-5389.57	5389.57	-5389.57	-5389.57	24537.51	-2892.35	-8677.04	2892.35
	v10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	5389.57	-5389.57	-5389.57	-5389.57	-2892.35	11743.25	2892.35	-964.12
11	u11	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-8677.04	-2892.35	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-8677.04	2892.35	17354.07	0.00
	v11	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-2892.35	-964.12	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2892.35	-964.12	0.00	1928.23

Campos não editáveis Monta a matriz de rigidez global da estrutura.

#### Vetor Deslocamentos

		_	1
1	u1	0	1
	v1	0	1
2	u2	u2	0
	v2	v2	0
3	u3	u3	0
	v3	v3	0
4	u4	u4	0
	v4	v4	0
5	u5	u5	0
	v5	v5	0
6	u6	u6	0
	v6	v6	0
7	u7	u7	0
_ ′	v7	0	1
8	u8	u8	0
	v8	v8	0
9	u9	u9	0
	v9	v9	0
10	u10	u10	0
	v10	v10	0
11	u11	u11	0
	v11	v11	0

## Campos não editáveis

Monta o vetor de deslocamentos e identifica os graus de liberdade onde existe um deslocamento imposto.

Pinaleaneala de maleir

1	-1	-1	•2	•2	.1	.1	.4		-5	-5	-6	.6	.7	•7			.1	.1	-11	-18	-11	-11
-1	7622.88	1.11	-7622.88	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11
-1	1.11	7622.88	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-7622.88	1.11	1.11	1.1	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11
•2	-7522.88	1.11	7622.88	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.1	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11
•2	1.11	1.11	1.11	7622.88	1.11	-7622.88	1.11	1.11	1.11	1.11	1.1	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11
-3	1.11	1.11	1.11	1.11	15811.57	-5989.57	-7622.88	1.11	-5989.57	5989.57	1.1	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11
-3	1.11	1.11	1.11	-7622.88	-5585.57	15811.57	1.11	1.11	5989.57	-5585.57	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11
-4	1.11	1.11	1.11	1.11	-7622.88	1.11	15811.57	5989.57	-5585.57	-5585.57	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11
-4	1.11	-7522.88	1.11	1.11	1.11	1.11	5989.57	15811.57	-5585.57	-5585.57	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11
2.0	1.11	1.11	1.11	1.11	-5585.57	5989.57	-5585.57	-5585.57	24557.51	2852.55	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-5884.55	1.11	-8677.84	-2852.55
-5	1.11	1.11	1.11	1.11	5989.57	-5989.57	-5585.57	-5989.57	2852.55	11745.25	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-2852.55	-364.12
	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	7522.88	1.11	-7622.88	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11
	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	7622.88	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-7522.88	1.11	1.11	1.11	1.11
-7	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-7622.88	1.11	7622.88	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11
-7	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	7622.88	1.11	-7522.88	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11
	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	15811.57	-5989.57	-7622.88	1.11	-5989.57	5989.57	1.11	1.11
	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-7622.88	-5989.57	15811.57	1.11	1.11	5989.57	-5989.57	1.11	1.11
-5	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-7622.88	1.11	15811.57	5989.57	-5989.57	-5989.57	1.11	1.11
- 3	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-7622.88	1.11	1.11	1.11	1.11	5989.57	15811.57	-5989.57	-5989.57	1.11	1.11
-11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-5881.55	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-5989.57	5989.57	-5585.57	-5989.57	24557.51	-2852.55	-8577.84	2852.55
-11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	5989.57	-5989.57	-5383.57	-5989.57	-2852.55	11745.25	2852.55	-364.42
•11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-8677.84	-2892.95	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-8677.84	2852.55	17354.87	1.11
•11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-2852.55	-354.42	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	2852.55	-354.42	1.11	1528.25

2	.1	•1	•2	•2	.1	.1		•	.5	-5			•7	•7			.1	.1	-11	-11	•11	e11
-1	7622.88	1.11	-7622.88	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11
-1	1.11	7622.88	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-7622.88	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11
-2	-7522.88	1.11	7622.88	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11
-2	1.11	1.11	1.11	7622.88	1.11	-7622.88	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11
	1.11	1.11	1.11	1.11	15811.57	-5383.57	-7622.88	1.11	-5989.57	5989.57	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11
.,	1.11	1.11	1.11	-7622.88	-5989.57	15811.57	1.11	1.11	5989.57	-5989.57	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11
	1.11	1.11	1.11	1.11	-7622.88	1.11	15811.57	5989.57	-5989.57	-5989.57	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11
	1.11	-7522.88	1.11	1.11	1.11	1.11	5989.57	15811.57	-5989.57	-5989.57	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11
-5	1.11	1.11	1.11	1.11	-5989.57	5989.57	-5989.57	-5989.57	24557.51	2852.55	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-5884.55	1.11	-8677.84	-2852.55
-5	1.11	1.11	1.11	1.11	5989.57	-5989.57	-5989.57	-5989.57	2852.55	11745.25	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-2852.55	-354.12
-6	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	7622.88	1.11	-7522.88	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11
	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	7622.88	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-7522.88	1.11	1.11	1.11	1.11
-7	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-7622.88	1.11	7622.88	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11
-7	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	7622.88	1.11	-7522.88	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11
	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	15811.57	-5585.57	-7522.88	1.11	-5585.57	5585.57	1.11	1.11
	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-7622.88	-5585.57	15811.57	1.11	1.11	5989.57	-5383.57	1.11	1.11
	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-7622.88	1.11	15811.57	5585.57	-5585.57	-5385.57	1.11	1.11
	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-7622.88	1.11	1.11	1.11	1.11	5989.57	15811.57	-5585.57	-5383.57	1.11	1.11
-11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-5881.55	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-5585.57	5989.57	-5585.57	-5383.57	24597.51	-2852.55	-8677.84	2852.55
-11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	5989.57	-5383.57	-5989.57	-5383.57		11745.25	2852.55	-354.12
•11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-8577.84	-2852.55	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-8577.84	2852.55	17554.87	1.11
•11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	-2852.55	-364.42	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	1.11	2852.55	-354.12	1.11	1528.25

#### Campos não editáveis

Na parte inferior da matriz de rigidez global e do vetor de deslocamentos é realizado o "pivoteamento" da matriz e do vetor através de algumas iterações, ou seja, é realizada uma reordenação da matriz e do vetor de forma que a matriz siga a seguinte estrutura:

#### Matriz de rigidez global pivotada

32	u1	v1	v2	v6	v7	v3	u4	v4	u5	v5	u6	u2	u7	u3	u8	v8	u9	<b>v</b> 9	u10	v10	u11	v11
u1	7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
v1	0.00	7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
v2	0.00	0.00	7622.00	0.00	0.00	-7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
ν6	0.00	0.00	0.00	7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00
v7	0.00	0.00	0.00	0.00	7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
v3	0.00	0.00	-7622.00	0.00	0.00	13011.57	0.00		5389.57	-5389.57	0.00	0.00	0.00	-5389.57	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
u4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	13011.57	5389.57	-5389.57	-5389.57	0.00	0.00	0.00	-7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
v4	0.00	-7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	5389.57	13011.57	-5389.57	-5389.57	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
u5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	5389.57	-5389.57	-5389.57	24537.51	2892.35	0.00	0.00	0.00	-5389.57	0.00	0.00	0.00	0.00	-5081.33	<del> </del>	-8677.04	-2892.35
v5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-5389.57	-5389.57	-5389.57	2892.35	11743.25	0.00	0.00	0.00	5389.57	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-2892.35	-964.12
u6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	7622.00	0.00	-7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
u2	-7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
u7	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-7622.00	0.00	7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
u3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-5389.57	-7622.00	0.00	-5389.57	5389.57	0.00	0.00	0.00	13011.57	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
u8	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	13011.57	-5389.57	-7622.00	0.00	-5389.57	5389.57	0.00	0.00
v8	0.00	0.00	0.00	0.00	-7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-5389.57	13011.57	0.00	0.00	5389.57	-5389.57	0.00	0.00
u9	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-7622.00	0.00	13011.57	5389.57	-5389.57	-5389.57	0.00	0.00
v9	0.00	0.00	0.00	-7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	5389.57	13011.57	-5389.57	-5389.57	0.00	0.00
u10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-5081.33	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-5389.57	5389.57	-5389.57	-5389.57	24537.51	-2892.35	-8677.04	2892.35
v10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	5389.57	-5389.57	-5389.57	-5389.57	-2892.35	<del></del>	2892.35	-964.12
u11	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-8677.04		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-8677.04	-	17354.07	0.00
v11	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-2892.35	-964.12	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2892.35	-964.12	0.00	1928.23

Καα	Καβ	uα	_	Fα
Κβα	Κββ	uβ	_	Fβ

u5

u2

u3 u8

u10

u11

Campos não editáveis

Com essa ordenação é possível obter os deslocamentos que até então são desconhecidos através da solução do sistema:

$$K\beta\alpha * u\alpha + K\beta\beta * u\beta = F\beta$$

Se deseja portanto encontrar o valor do vetor  $u\beta$ , para se obter esta solução se utilizou o método iterativo de Gauss-Seidel.

#### Gauss-Seidel

v3	u4	v4	u5	v5	u6	u2	u7	u3	u8	v8	u9	v9	u10	v10	u11	v11
13011.57	0.00	0.00	5389.57	-5389.57	0.00	0.00	0.00	-5389.57	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
0.00	13011.57	5389.57	-5389.57	-5389.57	0.00	0.00	0.00	-7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
0.00	5389.57	13011.57	-5389.57	-5389.57	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
5389.57	-5389.57	-5389.57	24537.51	2892.35	0.00	0.00	0.00	-5389.57	0.00	0.00	0.00	0.00	-5081.33	0.00	-8677.04	-2892.35
-5389.57	-5389.57	-5389.57	2892.35	11743.25	0.00	0.00	0.00	5389.57	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-2892.35	-964.12
0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	7622.00	0.00	-7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-7622.00	0.00	7622.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
-5389.57	-7622.00	0.00	-5389.57	5389.57	0.00	0.00	0.00	13011.57	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	13011.57	-5389.57	-7622.00	0.00	-5389.57	5389.57	0.00	0.00
0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-5389.57	13011.57	0.00	0.00	5389.57	-5389.57	0.00	0.00
0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-7622.00	0.00	13011.57	5389.57	-5389.57	-5389.57	0.00	0.00
0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	5389.57	13011.57	-5389.57	-5389.57	0.00	0.00
0.00	0.00	0.00	-5081.33	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-5389.57	5389.57	-5389.57	-5389.57	24537.51	-2892.35	-8677.04	2892.35
0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	5389.57	-5389.57	-5389.57	-5389.57	-2892.35	11743.25	2892.35	-964.12
0.00	0.00	0.00	-8677.04	-2892.35	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-8677.04	2892.35	17354.07	0.00
0.00	0.00	0.00	-2892.35	-964.12	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2892.35	-964.12	0.00	1928.23

Campos não editáveis Matriz Κββ utilizada para cálculo iterativo por Gauss-Seidel.

Fv3 Fu4 Fv4 Fu5 Fv5 Fu6 Fu2 Fu7 Fu3	_
Fv4 Fu5 Fv5 Fu6 Fu2 Fu7	0
Fu5 Fv5 Fu6 Fu2 Fu7	0
Fv5 Fu6 Fu2 Fu7	0
Fu6 Fu2 Fu7	0
Fu2 Fu7	0
Fu7	0
	0
Fu3	0
1 43	0
Fu8	0
Fv8	0
Fu9	0
Fv9	0
Fu10	0
Fv10	0
Fu11	0
Fv11 300	00

Campos não editáveis Vetor Fβ utilizado para obter a solução do sistema.

	e	1.00E-09																	
i	v3	u4	v4	u5	v5	u6	u2	u7	u3	u8	v8	u9	v9	u10	v10	u11	v11		
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1.555831	0	0
2	0	0	0	0.183392721	0.082563582	0	0	0	0.041765	0	0	0	0	-0.14541	0.091917	0.01743	2.136283	0	0
3	-0.02447	0.134628	0.054398	0.274197508	0.16850349	0	-1.5E-18	0	0.112509	-0.09831	0.057586	-0.07975	0.010872	-0.2274	0.155024	0.025644	2.469993	0	0
4	0.002823	0.226747	0.089451	0.326807838	0.223387717	6.66E-19	1.73E-19	-2.9E-18	0.176833	-0.18127	0.083323	-0.14067	0.028286	-0.27893	0.197625	0.028232	2.674945	0	0
5	0.030408	0.294433	0.10594	0.361299346	0.254127719	-1.1E-18	1.86E-18	-6.2E-18	0.229462	-0.24528	0.095796	-0.18908	0.044641	-0.31385	0.225606	0.028478	2.808424	0	0
6	0.050654	0.345452	0.111827	0.385876962	0.270347889	-3.5E-18	3.1E-18	-9.4E-18	0.271197	-0.29453	0.101452	-0.22758	0.057712	-0.33875	0.243899	0.027969	2.899901	0	0
7	0.06448	0.38436	0.11261	0.404259239	0.278612617	-5.8E-18	3.95E-18	-1.2E-17	0.303906	-0.33263	0.103563	-0.25805	0.067596	-0.35711	0.25602	0.027341	2.965199	0	0
8	0.073837	0.414234	0.111273	0.418356018	0.28272671	-7.9E-18	4.52E-18	-1.4E-17	0.329417	-0.36223	0.103926	-0.28206	0.074961	-0.37092	0.264245	0.0268	3.013226	0	0
9	0.080269	0.437275	0.109273	0.429293359	0.284742771	-9.7E-18	4.92E-18	-1.6E-17	0.349273	-0.38527	0.103508	-0.30092	0.080461	-0.38144	0.26998	0.026387	3.049292	0	0
10	0.084799	0.455101	0.107255	0.437820572	0.28572248	-1.1E-17	5.19E-18	-1.7E-17	0.364718	-0.40323	0.102804	-0.3157	0.0846	-0.38952	0.274087	0.026089	3.076749	0	0
11	0.08807	0.468922	0.105468	0.444479445	0.286199106	-1.2E-17	5.39E-18	-1.9E-17	0.37673	-0.41723	0.102055	-0.32726	0.087742	-0.39576	0.277095	0.025877	3.097837	0	0
12	0.090485	0.479654	0.103978	0.449680386	0.286434503	-1.3E-17	5.54E-18	-1.9E-17	0.386073	-0.42814	0.101365	-0.33629	0.090145	-0.40059	0.279338	0.025728	3.114123	0	0
13	0.092298	0.487996	0.102774	0.453741268	0.286554894	-1.4E-17	5.65E-18	-2E-17	0.393344	-0.43665	0.100771	-0.34334	0.091994	-0.40434	0.281033	0.025622	3.126744	0	0
14	0.093677	0.494486	0.101818	0.456910521	0.286620217	-1.4E-17	5.74E-18	-2.1E-17	0.399002	-0.44328	0.100279	-0.34884	0.093422	-0.40725	0.282327	0.025546	3.136544	0	0
15	0.094735	0.499536	0.101066	0.459382826	0.286658625	-1.5E-17	5.8E-18	-2.1E-17	0.403407	-0.44844	0.099881	-0.35313	0.094528	-0.40951	0.283321	0.025491	3.144165	0	0
16	0.095552	0.503468	0.100477	0.461310749	0.286683286	-1.5E-17	5.85E-18	-2.1E-17	0.406837	-0.45247	0.099562	-0.35648	0.095387	-0.41128	0.284088	0.02545	3.150095	0	0
17	0.096184	0.50653	0.100018	0.462813739	0.286700403	-1 6F-17	5 89F-18	-2 2F-17	0.409508	-0.45561	0.09931	-0.35908	0.096054	-0.41265	0.284681	0.02542	3 154712	0	0

3.161107

Campos não editáveis

Método iterativo, cada linha representa uma iteração, no canto superior esquerdo é especificado o resíduo admissível para considerar que a solução convergiu.

1.00E-09
1.00E-09

### Campos não editáveis

Primeira linha representa linha em que a solução convergiu. Coluna da esquerda mostra o resíduo para aquela iteração. Coluna da direita mostra o critério para atingir a convergência.



Campos não editáveis Gráfico que indica se solução convergiu ou se serão necessárias mais iterações para reduzir o resíduo.

#### Deslocamentos

u1	0			
v1	0			
u2	6.02769E-18			
v2	0			
u3	0.418919198			
v3	0.098399369			
u4	0.517318567			
v4	0.098399371			
u5	0.468118885			
v5	0.286756779			
u6	-1.65319E-17			
v6	0			
u7	-2.25596E-17			
v7	0			
u8	-0.466675124			
v8	0.098399371			
u9	-0.368275755			
v9	0.098399369			
u10	-0.417475442			
v10	0.286756778			
u11	0.025321722			
u11 v11	0.025321722 3.170978921			

Campos não editáveis Vetor uβ resolvido com o método iterativo.

#### Reações

Ru1	-9.18861E-14
Rv1	-750.0000063
Rv2	-749.9999913
Rv6	-749.9999908
Rv7	-750.0000036

Campos não editáveis

Vetor  $F\alpha$  resolvido com multiplicação de matrizes, representa as reações de apoio da estrutura.

Elemento	Nó 1	Nó 2	Material	Е	Geometria	Α	L <sub>o</sub>	θ <sub>o</sub> [°]	L	Solicitação	٤	σ
1	1	2	Aço	206000	1	74	2000	0	2000	Corpo Rígido	0	0
2	2	3	Aço	206000	1	74	2000	90	2000.098	Tração	4.92216E-05	10.13965
3	3	4	Aço	206000	1	74	2000	180	1999.902	Compressão	-4.91997E-05	-10.1351
4	1	4	Aço	206000	1	74	2000	90	2000.098	Tração	4.92331E-05	10.14203
5	3	5	Aço	206000	1	74	1414.213562	135	1414.312	Tração	6.95859E-05	14.3347
6	4	5	Aço	206000	1	74	1414.213562	45	1414.312	Tração	6.95859E-05	14.3347
7	5	11	Aço	206000	1	74	1581.13883	18.43494882	1581.633	Tração	0.00031282	64.44095
8	10	11	Aço	206000	1	74	1581.13883	161.5650512	1581.633	Tração	0.00031282	64.44095
9	10	8	Aço	206000	1	74	1414.213562	-45	1414.312	Tração	6.95859E-05	14.3347
10	8	7	Aço	206000	1	74	2000	-90	2000.098	Tração	4.92269E-05	10.14074
11	7	6	Aço	206000	1	74	2000	180	2000	Corpo Rígido	0	0
12	6	9	Aço	206000	1	74	2000	90	2000.098	Tração	4.92166E-05	10.13863
13	9	10	Aço	206000	1	74	1414.213562	45	1414.312	Tração	6.95859E-05	14.3347
14	8	9	Aço	206000	1	74	2000	180	1999.902	Compressão	-4.91997E-05	-10.1351
15	10	5	Aço	206000	1	74	3000	180	2999.114	Compressão	-0.000295198	-60.8108

### Campos não editáveis

Tabela com os resultados finais, mostrando um resumo dos resultados para cada elemento, é calculado o comprimento final do elemento, se a sua solicitação é de tração, compressão ou se não sofreu deformação (corpo rígido), é calculada a sua deformação e consequentemente a tensão atuante neste.

Coordenadas com deformação						
Nó	X	Υ				
1	0	0				
2	2000	0				
3	2000.4189	2000.0984				
4	0.5173186	2000.0984				
5	1000.4681	3000.2868				
6	3000	0				
7	5000	0				
8	4999.5333	2000.0984				
9	2999.6317	2000.0984				
10	3999.5825	3000.2868				
11	2500.0253	3503.171				

Campos não editáveis São apresentadas as coordenadas dos nós após a solicitação da estrutura.

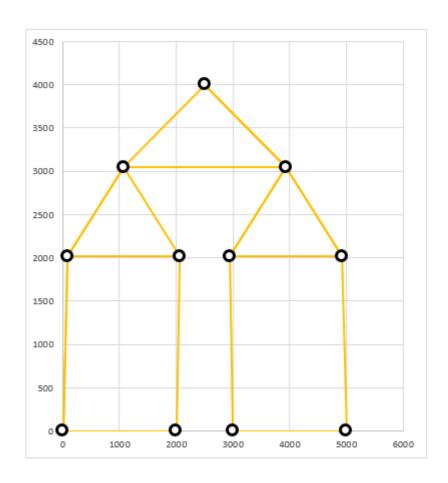
Máx. Dim.	5000
Máx. Deformação	3.170978921
Proporção	10%
Fator de escala	157.6800138

Coordenadas com deformação							
Nó	X	Υ					
1	0	0					
2	2000	0					
3	2066.0552	2015.5156					
4	81.570799	2015.5156					
5	1073.813	3045.2158					
6	3000	0					
7	5000	0					
8	4926.4147	2015.5156					
9	2941.9303	2015.5156					
10	3934.1725	3045.2158					
11	2503.9927	4000					

# Campos não editáveis

É utilizado esse artefato de fator de escala para que a deformação da estrutura fique visível

F1		
Elemento	X	У
1	0	0
	2000	0
2	2000	0
	2066.055	2015.516
3	2066.055	2015.516
,	81.5708	2015.516
4	0	0
4	81.5708	2015.516
5	2066.055	2015.516
٠	1073.813	3045.216
6	81.5708	2015.516
0	1073.813	3045.216
7	1073.813	3045.216
,	2503.993	4000
8	3934.172	3045.216
8	2503.993	4000
	3934.172	3045.216
9	4926.415	2015.516
40	4926.415	2015.516
10	5000	0
	5000	0
11	3000	0
	3000	0
12	2941.93	2015.516
	2941.93	2015.516
13	3934.172	3045.216
		22.3.220



## Campos não editáveis

Por fim é calculada a posição final de cada elemento com fator de escala e a estrutura deformada é plotada.