

ZW-PonWeSe Ver.0.1

NASTRAN 溶接部自重等の静荷重による応力計算 Word マクロ使用説明書

ソフトの概要

NASTRAN による自重等の静荷重応力計算アウトプットリストよりばね要素荷重、拘束点反力、多点拘束荷重及びバー要素部材力を溶接部荷重として、引張応力、曲げ応力及びせん断応力を求め最大応力発生個所の計算結果を詳細に数式で出力するマクロです。

使用した応力値をすべて表示するため電卓での検証が可能です。

また、計算に使用したアウトプットリストのヘッダ及び荷重値の行も出力するため使用したアウトプットリストとの検証が可能です。

なお、ばね要素を使用する場合は荷重方向を定義するため要素番号の付番にルールがあります。同様に多点拘束のスカラーポイントを使用する場合も付番にルールがあります。

メリット

- ①アウトプットリストから直接指定範囲の最大応力が求められる。
- ②計算に使用している数値が分かる。
- ③Word に出力しているためそのまま資料に使用できます。
- ④Word があれば誰でもマクロを作成、修正することができます。

デメリット

- ①マクロ処理のため処理が遅い。
- ②マクロでは複雑な処理ができない。

注意事項

- ①本マクロは個人所有です。開発者の許可を得て使用して下さい。
- ②機能のチェックは行っていますが、使用者の責任において使用して下さい。
- ③不具合、機能の追加要望については開発者に連絡をお願いします。
- ④本マクロはパスワードを設定しています。開示してほしい方は開発者に相談して下さい。

開発者: 茨木 栄

Mail: sakae-ibaraki@mbr.nifty.com

改正来歴

説明書 Rev.	システム Ver.	改正日	改正内容
0.0	0.1	2022/3/24	初版

目 次

1. 概要	1
1.1 ばね要素	2
1.2 拘束節点	3
1.3 多点拘束スカラーポイント	4
1.4 バー要素	5
2. 計算式	6
3. 計算制限	7
4. 使用方法	8
4.1 起動方法	8
4.2 入力フォーム	9
4.3 応力計算用溶接部剛性データ	11
4.4 処理範囲データ	11
4.5 計算例	12
4.6 計算結果 CSV ファイル	21

参考資料

①ZE-PonWeDe Ver. 0.1

NASTRAN 溶接部地震荷重による応力計算 Excel マクロ使用説明書

②ZE-PonWeSe Ver. 0.1

NASTRAN 溶接部自重等の静荷重による応力計算 Excel マクロ使用説明書

③ZW-PonWeDe Ver. 0.1

NASTRAN 溶接部地震荷重による応力計算 Word マクロ使用説明書

添付ファイル

①使用説明書

ZW-PonWeSe_Ver. 0.1_NASTRAN 溶接部自重等の静荷重による応力計算
Word マクロ使用説明書.pdf

②マクロファイル

ZW-PonWeSe_Ver. 0.1.docm

③テストファイル(計算に不要な個所は削除しています。)

- ばね要素、バー要素を使用の場合

¥TestData¥Test_Load_Elass_Bar_S1.f06

¥TestData¥Test_Load_Elass_Bar_S2.f06

- 拘束節点、多点拘束のスカラーポイントを使用の場合

¥TestData¥Test_Load_SPC1_MPC_S1.f06

¥TestData¥Test_Load_SPC1_MPC_S2.f06

¥TestData¥Test_Load_SPC1_MPC_S3.f06

¥TestData¥Test_Load_SPC1_MPC_S4.f06

- 溶接部剛性データ

溶接部剛性.inp

- 処理範囲データ

処理範囲_ばね.inp

処理範囲_バー.inp

処理範囲_SPC.inp

処理範囲_MPC.inp

処理範囲_SPC_マイナス.inp

処理範囲_SPC_絶対値.inp

1. 概要

本 Word マクロは、図 1-1 に示すように NASTRAN による自重等の静荷重応力計算アウトプットリストよりばね要素荷重、拘束点反力、多点拘束荷重及びバー要素部材力を SRSS または絶対和して溶接部荷重とし、引張応力、曲げ応力及びせん断応力を求めるために作成した。なお、静荷重計算結果のアウトプットリストは4つまでとする。

本マクロを使用するには 1.1~1.4 項に示すインプット及びアウトプットリストが必要です。インプットはアウトプットリスト内のインプットデータエコーを使用します。

注1:NASTRAN のバージョンによるアウトプット形式は変わらないものとして処理しています。

1.1 項のアウトプットリスト中のタイトルを判断して計算結果の読み込みを行っているため、異なる場合は処理が出来ません。

注2:サブケースの指定は出来ません。解析ケースは1つとして下さい。

注3:本説明書中の図中にバージョンの表記がありますがバージョン以外に変更がない場合は旧バージョンの表記のままとします。

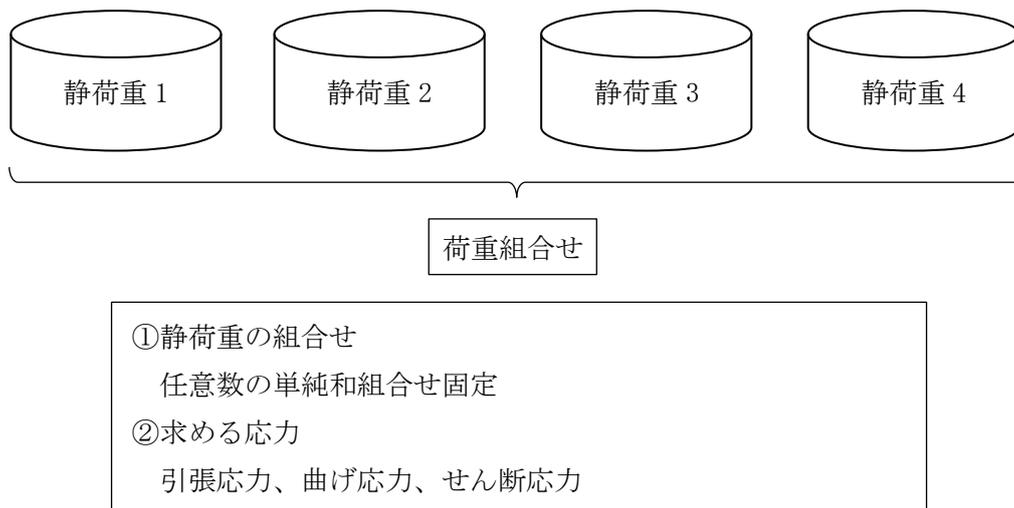


図 1-1 マクロの概要

1.1 ばね要素

ばね要素で溶接部の応力計算に使用するインプットデータとアウトプットリストの抜粋を表 1-1-1 及び表 1-1-2 に示す。

ばね要素番号の下一桁と自由度を同じにしておく必要がある。また、ばね要素番号の下一桁を除いた番号を溶接部 ID とする。

なお、応力計算には自由度 1~6 の荷重を使用し、軸力の方向はユーザーが指定する。

表 1-1-1 ばね要素 NASTRAN インプットデータの抜粋(計算には使用しない)

CELAS2	6111	1. +11	5011	1	5111	1	0.
CELAS2	6112	1. +11	5011	2	5111	2	0.
CELAS2	6113	1. +11	5011	3	5111	3	0.
CELAS2	6114	1. +11	5011	4	5111	4	0.
省略							
CELAS2	6433	1. +11	5043	3	5143	3	0.
CELAS2	6434	1. +11	5043	4	5143	4	0.
CELAS2	6435	1. +11	5043	5	5143	5	0.
CELAS2	6436	1. +11	5043	6	5143	6	0.

自由度

同じ番号にする。

表 1-1-2 ばね要素 NASTRAN アウトプットリストの抜粋

FORCES IN SCALAR SPRINGS (CELAS2)							
ELEMENT ID.	FORCE	ELEMENT ID.	FORCE	ELEMENT ID.	FORCE	ELEMENT ID.	FORCE
6111	-9.997439E+01	6112	4.233270E+00	6113	2.812336E-08	6114	-9.523239E+03
6115	-8.795521E+03	6116	1.729974E+03	6121	-1.397224E+02	6122	0.572722E+04
6123	-2.565690E+00	6124	-4.497955E+03	6125	-1.544994E+04	6126	2.997493E+02
6131	-3.730097E+01	6132	-9.595656E-01	6133	3.825995E+00	6134	-1.795597E+03
6135	-4.063974E+05	6136	3.977300E+04	6211	-1.869776E+01	6212	-1.565674E-01
6213	5.378355E+00	6214	-4.950639E+04	6215	-1.749550E+03	6216	3.730055E+03
6221	-1.051277E+02	6222	-2.673783E+00	6223	3.116779E+01	6224	-1.063979E+04
6225	-3.187300E+03	6226	1.300512E+03	6231	-2.243001E+02	6232	-1.378300E+00
6233	1.787339E+01	6234	-1.631873E+04	6235	4.936332E+04	6236	3.051239E+04
6311	-2.751207E+02	6312	-3.807873E+00	6313	2.088997E+00	6314	-2.187306E+03
6315	-1.193512E+03	6316	-1.517512E+04	6321	-2.165795E+02	6322	-4.787312E+00
6323	-1.036373E+00	6324	2.871935E+05	6325	-3.938565E+04	6326	-2.751270E+03
6331	3.371573E+00	6332	-1.870363E+00	6333	-4.268730E+02	6334	1.199743E+03
6335	-1.189912E+04	6336	-1.513715E+04	6411	7.085063E+00	6412	1.079554E-13
6413	-1.949102E+02	6414	-3.601899E+04	6415	-9.016378E+04	6416	-3.356562E+05
6421	-3.865232E+01	6422	-1.997491E+00	6423	2.634051E+00	6424	-1.173002E+03
6425	-2.599745E+04	6426	1.795552E+04	6431	-1.807187E+01	6432	-1.906395E+00
6433	4.679559E+00	6434	-3.565600E+03	6435	-1.598787E+03	6436	3.837839E+00

使用する荷重

1.2 拘束節点

拘束節点で溶接部の応力計算に使用するインプットデータとアウトプットリストの抜粋を表 1-2-1 及び表 1-2-2 に示す。

なお、応力計算には自由度 1~6 の荷重を使用し、軸力の方向はユーザーが指定する。

表 1-2-1 拘束の NASTRAN インプットデータの抜粋

SPC1	1	123456	15
SPC1	1	123456	32
SPC1	1	123456	49
SPC1	1	123456	67
SPC1	1	123456	95
SPC1	1	123456	112
SPC1	1	123456	127

自由度

拘束節点

表 1-2-2 節点拘束アウトプットリストの抜粋

FORCES OF SINGLE-POINT CONSTRAINT							
POINT ID.	TYPE	T1	T2	T3	R1	R2	R3
20	G	-8.717143E+01	6.853520E+01	1.384206E+02	5.725419E+01	4.402576E+01	-1.191036E+03
134	G	-5.187490E-02	4.543558E-02	2.186048E+02	5.375808E+01	1.238584E+02	-6.940633E-01
248	G	8.722113E+01	-6.858063E+01	1.384204E+02	5.026198E+01	1.898407E+02	1.191826E+03
296	G	8.717143E+01	6.853520E+01	1.384206E+02	4.676587E+01	2.628629E+02	1.191036E+03
410	G	5.187489E-02	4.543557E-02	2.186048E+02	9.908916E-01	2.998070E+02	6.940631E-01
524	G	-8.722113E+01	-6.858063E+01	1.384204E+02	2.505212E+00	3.103217E+02	-1.191826E+03

使用する荷重

G は節点

節点番号

1.3 多点拘束スカラーポイント

多点拘束のスカラーポイントで溶接部の応力計算に使用するインプットデータとアウトプットリストの抜粋を表 1-3-1 及び表 1-3-2 に示す。

スカラーポイント番号の下一桁と自由度を同じにしておく必要がある。また、スカラーポイント番号の下一桁を除いた番号を溶接部 ID とする。

表 1-3-1 多点拘束 NASTRAN インプットデータの抜粋

MPC	1	29	11.000000	10011	01.000000	+
+		2995	1-1.00000			
MPC	1	29	21.000000	10012	01.000000	+
+		2995	2-1.00000			
MPC	1	29	31.000000	10013	01.000000	+
+		2995	3-1.00000			
MPC	1	29	41.000000	10014	01.000000	+
+		2995	4-1.00000			
MPC	1	29	51.000000	10015	01.000000	+
+		2995	5-1.00000			
MPC	1	29	61.000000	10016	01.000000	+
+		2995	6-1.00000			
省略						
MPC	1	2430	11.000000	10141	01.000000	
+		4010	1-1.00000			
MPC	1	2430	21.000000	10142	01.000000	
+		4010	2-1.00000			
MPC	1	2430	31.000000	10143	01.000000	
+		4010	3-1.00000			
MPC	1	2430	41.000000	10144	01.000000	
+		4010	4-1.00000			
MPC	1	2430	51.000000	10145	01.000000	
+		4010	5-1.00000			
MPC	1	2430	61.000000	10146	01.000000	
+		4010	6-1.00000			

ケースコントロールデータで指定されている MID のみ対象とする。

自由度

スカラーポイント

表 1-3-2 多点拘束アウトプットリストの抜粋

FORCES OF SINGLE-POINT CONSTRAINT								
POINT ID.	TYPE	T1	T2	T3	R1	R2	R3	
20	G	0.0	1.314850E+02	4.793833E+01	0.0	0.0	1.266283E+04	
省略								
10011	S	1.199040E+02	1.141660E+02	3.798584E+01	1.472044E+01	-1.272295E+02	1.143614E+03	
10021	S	1.845433E+02	1.223981E+02	3.933761E+00	1.143614E+03	-3.192361E+02	2.135883E+03	
10031	S	1.218862E+02	1.156849E+02	3.594255E+01	2.135883E+03	-5.112428E+02	2.962088E+03	
10041	S	1.199040E+02	1.141660E+02	3.798582E+01	2.962088E+03	-7.032495E+02	3.622227E+03	
10051	S	1.845432E+02	1.223981E+02	3.933795E+00	3.622227E+03	-1.482043E+03	3.792067E+03	
10061	S	1.218861E+02	1.156849E+02	3.594256E+01	3.792067E+03	-1.566681E+03	3.795841E+03	
10111	S	4.843647E+01	7.868630E+01	1.313794E+02	3.795841E+03	-1.651319E+03	3.633551E+03	
10121	S	4.843647E+01	7.868631E+01	1.313795E+02	3.633551E+03	-1.735957E+03	3.305196E+03	
10131	S	4.440431E+01	7.863978E+01	1.312739E+02	3.305196E+03	-2.615918E+03	-2.554479E+03	
10141	S	4.440429E+01	7.863979E+01	1.312739E+02	2.554479E+03	2.439514E+03	9.978978E+03	

スカラーポイント

G は節点
S はスカラーポイント

使用する荷重

1.4 バー要素

バー要素で溶接部評価に使用するインプットデータとアウトプットリストの抜粋を表 1-4-1～表 1-4-3 に示す。アウトプットリストは 2 つの形式に対応している。

なお、「AXIAL FORCE」を軸力とし「SHEAR」の「PLANE1」及び「PLANE2」をせん断荷重とし、モーメントは指定された A 端または B 端のみを荷重とする。

表 1-4-1 バー要素 NASTRAN インプットデータの抜粋(計算には使用しない)

CBAR	1	1	1	2	0.	1.	0.
CBAR	2	1	2	3	0.	1.	0.
CBAR	3	1	3	4	0.	1.	0.
省略							
CBAR	152	2	124	125	1.	0.	0.
CBAR	153	2	125	126	1.	0.	0.
CBAR	154	2	126	127	1.	0.	0.

表 1-4-2 バー要素 NASTRAN アウトプットリストの抜粋

FORCES IN BAR ELEMENTS (CBAR)									
0	ELEMENT ID.	BEND-MOMENT END-A		BEND-MOMENT END-B		- SHEAR -		AXIAL FORCE	TORQUE
		PLANE 1	PLANE 2	PLANE 1	PLANE 2	PLANE 1	PLANE 2		
	1	0.0	7.275958E-12	0.0	1.637090E-11	0.0	-4.547474E-13	-4.779363E-01	-1.136868E-13
	2	-5.414788E+02	-3.637979E-12	-7.738042E+02	9.955667E+01	4.891062E+00	-2.095930E+00	-4.076803E+01	2.934302E+01
	3	-7.738042E+02	9.955667E+01	-1.006130E+03	1.991133E+02	4.891062E+00	-2.095930E+00	-4.303822E+01	2.934302E+01
省略									
	152	-6.403150E+02	6.527299E+03	-2.514430E+02	6.514056E+03	-1.555488E+01	5.297020E-01	-2.562148E+02	2.177683E+02
	153	2.177683E+02	6.514056E+03	6.818248E+02	1.429637E+04	-1.555488E+01	-2.608581E+02	-5.297020E-01	2.514430E+02
	154	6.818248E+02	1.429637E+04	1.145881E+03	2.222941E+04	-1.555488E+01	-2.659107E+02	-5.297020E-01	2.514430E+02

A 端の使用する荷重

B 端の使用する荷重

使用する荷重

表 1-4-3 バー要素 NASTRAN アウトプットリストの抜粋(分布荷重)

FORCE DISTRIBUTION IN BAR ELEMENTS (CBAR)									
0	ELEMENT ID.	STATION (PCT)	BEND-MOMENT		SHEAR FORCE		AXIAL FORCE	TORQUE	
			PLANE 1	PLANE 2	PLANE 1	PLANE 2			
	1	0.000	2.980231E-09	-6.984919E-10	-3.166498E-10	-5.820766E-11	0.0	-3.637979E-12	A 端
	1	1.000	-7.320000E+01	4.656613E-10	7.320000E+00	-5.820766E-11	0.0	-3.637979E-12	B 端
	2	0.000	-7.578900E+02	-2.328306E-10	4.802640E+02	2.145981E+01	-4.890643E+01	-3.004373E+02	
	2	1.000	-2.398333E+04	-1.019341E+03	4.976490E+02	2.145981E+01	-4.890643E+01	-3.004373E+02	
省略									
	153	0.000	-1.673911E+04	6.735574E+05	1.195651E+03	-1.143518E+03	2.455642E+03	1.009772E+05	
	153	1.000	-5.240955E+04	7.076726E+05	1.195651E+03	-1.143518E+03	2.455642E+03	1.009772E+05	
	154	0.000	-5.240955E+04	7.076726E+05	1.195651E+03	-1.143518E+03	2.455642E+03	1.009772E+05	
	154	1.000	-8.807999E+04	7.417877E+05	1.195651E+03	-1.143518E+03	2.455642E+03	1.009772E+05	

2. 計算式

本マクロは、以下の計算式にて引張応力、曲げ応力及びせん断応力を求める。②～④の荷重方向はユーザーが指定する。

① 静荷重組合せ

- ・ 静荷重組合せ= 静荷重 1+ 静荷重 n
- ・ 静荷重組合せ=- (静荷重 1+ 静荷重 n)
- ・ 静荷重組合せ= |(静荷重 1+ 静荷重 n)|

注 1: 軸力荷重の組合せは上記の 3 つから選択できます。

② 引張応力 σ_t

$$\sigma_t = \text{軸方向荷重 } F_x' / \text{断面積 } A$$

注 2: 軸方向荷重が圧縮の場合は 0 とします。

③ 曲げ応力 σ_b

$$\sigma_b = | \text{曲げモーメント } M_y' | / \text{断面係数 } Z_y + | \text{曲げモーメント } M_z' | / \text{断面係数 } Z_z$$

④ せん断応力 τ

$$\tau = \frac{\sqrt{\text{せん断荷重 } F_y'^2 + \text{せん断荷重 } F_z'^2}}{\text{断面積 } A} + \frac{| \text{ねじりモーメント } M_x' |}{\text{断面係数 } Z_p}$$

⑤ せん断応力 τ_w

$$\tau_w = \sqrt{(\sigma_t + \sigma_b)^2 + \tau^2}$$

3. 計算制限

本マクロは、以下の制限において使用が出来ます。

- ①環境 : Windows Office365 (他のバージョンで確認していません)
- ②ソルバー : NASTRAN
- ③NASTRAN 入力形式 : シングルワード(8文字入力)
- ④ファイル数 : 動荷重 3、静荷重 4
- ⑤対応要素タイプ : CELASS2 , CBAR
- ⑥拘束節点 : SPC1(拘束節点)
- ⑦多点拘束 : MPC(スカラーポイント)
- ⑧最大評価位置数 : 999999
- ⑨動荷重応力の組合せ : SRSS または絶対和
- ⑩静荷重応力の組合せ : 単純和
- ⑪最大溶接部剛性数 : 999
- ⑫処理方法 : 以下の 9 種類

- ・テキストファイルで溶接部の節点、スカラーポイントまたは要素番号で指定した範囲の荷重のせん断応力 τ_w が最大値の溶接部
- ・全ばね要素荷重のせん断応力 τ_w が最大値の要素
- ・指定した溶接部番号^{注1}の範囲でせん断応力 τ_w が最大値の要素
- ・全拘束節点荷重のせん断応力 τ_w が最大値の節点
- ・指定した拘束節点番号の範囲の荷重で引せん断応力 τ_w が最大値の節点
- ・全多点拘束の溶接部番号^{注2}荷重のせん断応力 τ_w が最大値の節点
- ・指定した溶接部番号^{注2}の範囲の荷重でせん断応力 τ_w が最大値の節点
- ・全バー要素の部材力の引張またはせん断応力 τ_w が最大値の要素
- ・指定したバー要素番号の範囲の部材力で引せん断応力 τ_w が最大値の要素

注 1:ばね要素(CELASS2)の荷重で溶接部の応力求める場合に範囲を指定する場合、ばね要素番号の下 1 桁を除いた番号を溶接部番号とします。

注 2:多点拘束(MPC)荷重で溶接部の応力求める場合に範囲を指定する場合、スカラーポイント番号の下 1 桁を除いた番号を溶接部番号とします。

注 3:ばね要素(CELASS2)荷重で溶接部の応力求める場合は NASTRAN に出力されてるいるインプットデータエコーの CELASS を使用します。

注 4:多点拘束(MPC)のスカラーポイント荷重で溶接部の応力求める場合は NASTRAN に出力されてるいるインプットデータエコーの MPC を使用します。

4. 使用方法

4.1 起動方法

本マクロのファイルを開くと、表 4-1 の文章が表示されます。以下の内容で使用して下さい。

表 4-1 起動時の説明

NASTRAN 溶接部自重等の静荷重による応力計算 Word マクロ ZW-PonWeSe Ver.0.1 実行方法	
①初めて使用される方は右の「説明書」ボタンをクリックして下さい。	説明書
②右の「実行」ボタンを押すとマクロを実行します	実行
③マクロが実行され入力フォームが表示されます。	
④必要に応じてファイル名等を入力して「実行」ボタンをクリックして下さい。 最初はファイル名等は初期設定されたものが表示されます。 入力方法が分からない場合は「F1」をクリックして下さい。	
⑤マクロが実行され「終了」のメッセージが表示されますので「OK」ボタンをクリックして下さい。続けて処理する場合は条件を変更して「実行」ボタンをクリックして下さい。	
⑥新規文書に作成された計算結果を保存する場合はファイル名を変更して保存して下さい。	
⑦入力フォームで「終了」ボタンをクリックするとフォームを閉じて終了します。	
注:計算結果計算式中のルート、分数及び二乗はフィールドコードで作成しています。	

4.2 入力フォーム

本マクロを起動すると図 4-1 に示すフォームが表示されます。以下の内容に従い入力等を行い、「処理」フレーム内のボタンをクリックして下さい。計算結果は表 4-4-2～表 4-4-6 を参照して下さい。なお、入力フォームで「F1」キーを押すと本説明書が表示されます。

図 4-1 入力フォーム

①「荷重 1」～「荷重 4」テキストボックス

NASTRAN アウトプットリスト名を入力して下さい。「参照」ボタンをクリックすると「ファイルを開く」ダイアログが表示され、ファイル名を選択して入力することが出来ます。

②「応力計算用溶接部剛性ファイル」テキストボックス

溶接部剛性データをファイルより入力する場合は 4.3 項の入力形式で予めデータを作成しておいてファイル名を入力して下さい。

③「処理方法」オプション

以下の4つから処理する方法をコンボボックスから選択して下さい。

- ・「ばね」

ばね要素^{注1}の荷重を使用して引張、曲げ及びせん断応力を出力します。

- ・「SPC1」

拘束節点の反力を使用して引張、曲げ及びせん断応力を出力します。

- ・「MPC」

スカラーポイント^{注2}の荷重を使用して引張、曲げ及びせん断応力を出力します。

- ・「バー」

バー要素の部材力を使用して引張、曲げ及びせん断応力を出力します。

注1:ばね要素(CELASS2)で溶接部の応力求める場合、ばね要素番号の下1桁を除いた番号を溶接部番号とします。

例:要素番号 12341 は溶接部番号 1234 とし、下一桁は荷重方向

注2:多点拘束(MPC)で溶接部の応力求める場合、スカラーポイント番号の下1桁を除いた番号を溶接部番号とします。

例:スカラーポイント番号 12341 は溶接部番号 1234 とし、下一桁は荷重方向

④範囲入力

③で選択した溶接部のデータの範囲を、テキストボックスに最初の番号と最後の番号を入力して下さい。最初の番号に0を入力した場合はアウトプットリストに含まれる③で指定したデータを全て出力します。

1つの場合は左のテキストボックスのみ入力して下さい。複数の番号及び複数の範囲を入力する場合は予めテキスト形式のデータで入力しておいて左のテキストボックスを空白にして下さい。「実行」ボタンをクリックした後にファイル名を入力するダイアログが表示されます。入力形式は4.4項を参照して下さい。

注:範囲の番号をテキストボックスに入力した場合の溶接部の軸方向は⑥で入力した方向になり、溶接部剛性 ID は1になります。名称は空白です。

⑤部材力位置

③で「バー」を選択した場合は使用する部材力を「A 端」または「B 端」から選択して下さい。

⑥「溶接部応力計算の選択」オプション

「軸方向」コンボボックスで溶接部の軸方向とする荷重方向を選択して下さい。軸方向でマイナス符号の方向を選択した場合は軸力荷重の符号を反転させます。また、絶対値の方向を選択した場合は軸力荷重を絶対値にします。

また、応力計算に使用する溶接部の断面積、断面係数 Z_y , Z_z , Z_p を入力して下さい。

なお、②の「応力計算用溶接部剛性ファイル」テキストボックスでファイル名を入力した場合は断面積 A 、断面係数 Z_y , Z_z , Z_p は無視されます。

⑦「実行」ボタンをクリックすると文書に計算結果が表示されます。

実行時の入力フォームに入力したデータはレジストリに保存され、次の起動時に同じデータが表示されます。なお、バージョンアップした場合はクリアされます。

⑧「終了」ボタンをクリックするとマクロを終了します。

4.3 応力計算用溶接部剛性データ

4.2 項②で溶接部剛性をファイルを入力する場合、テキストファイルに部材剛性 ID、名称、断面積 A、断面係数 Z_y, Z_z, Z_p を入力しておいて下さい。

1 行にカンマを区切りとして入力して下さい。行の最初の文字が\$の場合はコメント行として読み飛ばします。

\$ID	NAME	A	Zx	Zy	Zp
1	溶接部①	729.3	4350	7600	1020
2	溶接部②	729.3	7600	4350	1020
3	溶接部③	446.7	3480	3480	625
4	溶接部④	739.2	10800	22500	1030

ファイルより入力しなかった場合は 4.2 項の⑥で入力した値となり、以下のテキストファイルと同じになります。

ただし、部材剛性 ID は 1 で固定、名称はブランク、断面積 A、断面係数 Z_y, Z_z, Z_p は入力した値です。

1	,	500	,	2000	,	3000	,	700
---	---	-----	---	------	---	------	---	-----

4.4 処理範囲データ

4.2 項④で複数の溶接部番号及び複数の範囲を入力する場合、テキストファイルに部材剛性 ID、溶接部軸方向(+X, +Y, +Z, -X, -Y, -Z, |X|, |Y|, または|Z|)と溶接部番号を入力しておいて下さい。

1 行にカンマを区切りとして入力して下さい。継続する番号の場合はマイナス符号として下さい。行の最初の文字が\$の場合はコメント行として読み飛ばします。

例:20~134, 248, 296, 410, 524 の番号

\$拘束点の節点番号				
\$ID	軸	番号 1	番号 2	
1	-Z	20	-134	
2	+X	248	296	
3	+Y	410	524	

4.5 計算例

本マクロの計算例を表 4-5-1 に示す。計算は最大応力発生溶接部を出力した結果を示す。計算条件が多いため静荷重組合せ 2 ケースの溶接部処理方法を全条件を添付し、拘束節点荷重のみ静荷重組合せ 1 ケースの組合せを添付した。

表 4-5-1 計算例一覧表

溶接部処理方法	静荷重数	応力表番号
ばね要素荷重	2	表 4-5-2
拘束節点荷重	2	表 4-5-3
スカラーポイント荷重	2	表 4-5-4
バー要素部材力	2	表 4-5-5
拘束節点荷重	1	表 4-5-6

表 4-5-2(1/2) ばね要素荷重 静荷重組合せ 2 ケース

処理したデータ

処理溶接部 ID
 溶接部 **最大応力 全ばね要素**
 WELD ID: 613
 溶接部断剛性(軸方向:Z) ID:1 名称: **溶接部①** 溶接部剛性名称
 入力断面積 断面積: **729.3 mm²** 断面係数 Zx: **4350 mm³** Zy: **7600 mm³** Zp: **1020 mm³**
 溶接部荷重 静荷重 2 入力断面係数

静荷重 1

$$\begin{aligned}
 F_x &= -3.415597E+01 + (-3.415597E+01) = -6.831194E+01 \\
 F_y &= -9.549974E-01 + (-9.599974E-01) = -1.914995E+00 \\
 F_z &= 3.827955E+00 + 3.825995E+00 = 7.653950E+00 \\
 M_x &= -3.642617E+03 + (-1.559597E+03) = -5.202214E+03 \\
 M_y &= -9.549974E+05 + (-4.549974E+05) = -1.409995E+06 \\
 M_z &= 3.827955E+04 + 3.977955E+04 = 7.805910E+04
 \end{aligned}$$
 静荷重組合せ荷重

引張応力 σ_t (圧縮の場合は 0)

$$\sigma_t = F_z / A = 7.653950E+00 / 729.3 = 0.01049493 = 1 \text{ MPa}$$
 整数値に切り上げ

曲げ応力 σ_b

$$\sigma_b = |M_x| / Z_x + |M_y| / Z_y = |-5.202214E+03| / 4350 + |-1.409995E+06| / 7600$$

$$= 186.72154284 = 187 \text{ MPa}$$
 整数値に切り上げ

せん断応力 τ

$$\tau = \sqrt{F_x^2 + F_y^2} / A + |M_z| / Z_p$$

$$\tau = \sqrt{-6.831194E+01^2 + (-1.914995E+00)^2} / 729.3 + |7.805910E+04| / 1020$$

$$= 76.62223403 = 77 \text{ MPa}$$
 整数値に切り上げ

せん断応力 τ_w

$$\tau_w = \sqrt{(\sigma_t + \sigma_b)^2 + \tau^2} = \sqrt{(1.049493E-02 + 1.867215E+02)^2 + 7.662223E+01^2}$$

$$= 201.84107777 = 202 \text{ MPa}$$
 整数値に切り上げ

表 4-5-2(2/2) ばね要素荷重 静荷重組合せ 2 ケース

NASTRAN アウトプットリストの抜粋

1 *** TEST ELASS BAR ***									
**** LOAD - 4 ****									
APRIL 7, 2021 MSC Nastran 9/11/18 PAGE 16									
0									
FORCES IN SCALAR SPRINGS (CELAS2)									
ELEMENT	FORCE	FORCES IN	SCALAR	SPRINGS	(CELAS2)	ELEMENT	FORCE	ELEMENT	FORCE
ID.		ELEMENT	FORCE	ELEMENT	FORCE	ID.		ID.	
6131	-3.415597E+01	6132	-9.549974E-01	6133	3.827955E+00	6134	-3.642617E+03		
6135	-9.549974E+05	6136	3.827955E+04	6211	-3.869636E+01	6212	-9.549974E-01		
1 *** TEST ELASS BAR ***									
**** LOAD - 5 ****									
APRIL 7, 2021 MSC Nastran 9/11/18 PAGE 16									
0									
FORCES IN SCALAR SPRINGS (CELAS2)									
ELEMENT	FORCE	FORCES IN	SCALAR	SPRINGS	(CELAS2)	ELEMENT	FORCE	ELEMENT	FORCE
ID.		ELEMENT	FORCE	ELEMENT	FORCE	ID.		ID.	
6131	-3.415597E+01	6132	-9.599974E-01	6133	3.825995E+00	6134	-1.559597E+03		
6135	-4.549974E+05	6136	3.977955E+04	6211	-1.869776E+01	6212	-1.997974E-01		

表 4-5-3(1/2) 拘束節点荷重 静荷重組合せ 2 ケース

処理したデータ

処理溶接部 ID

溶接部 最大応力 全拘束節点

NODE ID: 134 SPOINT ID: 20002

入力軸方向 スカラーポイント ID

溶接部断剛性(軸方向:Z) ID: 1 名称: 溶接部① 部材剛性 ID

溶接部剛性名称

入力断面積 断面積: 729.3 mm² 断面係数 Zx: 4350 mm³ Zy: 7600 mm³ Zp: 1020 mm³

溶接部荷重 静荷重 2

静荷重 1

Fx	= -5.187490E-02 + 1.194344E+02	= 1.193825E+02
Fy	= 4.543558E-02 + 5.636804E+01	= 5.641348E+01
Fz	= 2.186048E+02 + 1.410883E+00	= 2.200157E+02
Mx	= 5.375808E+01 + 2.249769E+03	= 2.303527E+03
My	= 1.238584E+02 + 6.745944E+01	= 1.913178E+02
Mz	= -6.940633E-01 + 8.062617E+03	= 8.061923E+03

静荷重組合せ荷重

引張応力 σt (圧縮の場合は 0)

$\sigma t = Fz / A = 2.200157E+02 / 729.3 = 0.30168063 = 1 \text{ MPa}$ ← 整数値に切り上げ

曲げ応力 σb

$\sigma b = |Mx| / Zx + |My| / Zy = |2.303527E+03| / 4350 + |1.913178E+02| / 7600$

$= 0.55471986 = 1 \text{ MPa}$ ← 整数値に切り上げ

せん断応力 τ

$\tau = \sqrt{Fx^2 + Fy^2} / A + |Mz| / Zp$

$\tau = \sqrt{1.193825E+02^2 + 5.641348E+01^2} / 729.3 + |8.061923E+03| / 1020$

$= 8.08489689 = 9 \text{ MPa}$ ← 整数値に切り上げ

せん断応力 τw

$\tau w = \sqrt{(\sigma t + \sigma b)^2 + \tau^2} = \sqrt{(3.016806E-01 + 5.547199E-01)^2 + 8.084897E+00^2}$

$= 8.13012789 = 9 \text{ MPa}$ ← 整数値に切り上げ

表 4-5-3(2/2) 拘束節点荷重 静荷重組合せ 2 ケース

NASTRAN アウトプットリストの抜粋

1	**** TEST SPC1, MPC ****	FEBRUARY 7, 2020 MSC Nastran 9/11/18 PAGE 13
0	**** TEST LOAD-4 ****	
	FORCES OF SINGLE-POINT CONSTRAINT	
	POINT ID. TYPE T1 T2 T3 R1 R2 R3	
	134 G -5.187490E-02 4.543558E-02 2.186048E+02 5.375808E+01 1.238584E+02 -6.940633E-01	静荷重 1
1	**** TEST SPC1, MPC ****	FEBRUARY 7, 2020 MSC Nastran 9/11/18 PAGE 19
0	**** TEST LOAD-5 ****	
	SCALED SPECTRAL RESPONSE, SRSS OPTION FORCES OF SINGLE-POINT CONSTRAINT	
	POINT ID. TYPE T1 T2 T3 R1 R2 R3	
	134 G 0.0 5.636804E+01 1.410883E+00 2.249769E+03 6.745944E+01 8.062617E+03	静荷重 2
	20001 S 5.431125E+01 1.194344E+02 5.556576E+01 5.431121E+01 1.194344E+02 5.556573E+01	

表 4-5-4 スカラーポイント荷重 静荷重組合せ 2 ケース

処理したデータ

処理溶接部 ID
 溶接部 **最大応力 全スカラーポイント**
 WELD ID: 1006
 溶接部断剛性(軸方向:Y) ID:3 名称: **溶接部③** 部材剛性 ID
 溶接部剛性名称

入力断面積
 断面積: **446.7** mm² 断面係数 Zz: **3480** mm³ Zx: **3480** mm³ Zp: **625** mm³ 入力断面係数

溶接部荷重 静荷重 2

静荷重 1

静荷重組合せ荷重

$$\begin{aligned} F_x &= -5.147866E+01 + 6.113930E+01 = 9.660640E+00 \\ F_y &= -4.763237E+01 + 5.806432E+01 = 1.043195E+01 \\ F_z &= 1.157772E+02 + 1.803637E+01 = 1.338136E+02 \\ M_x &= 7.131740E+03 + 5.393485E+02 = 7.671089E+03 \\ M_y &= -1.301650E+02 + (-7.113580E+03) = -7.243745E+03 \\ M_z &= -2.331670E+01 + 7.222539E+02 = 6.989372E+02 \end{aligned}$$

引張応力 σ_t (圧縮の場合は 0)
 $\sigma_t = F_y / A = 1.043195E+01 / 446.7 = 0.02335337 = 1 \text{ MPa}$ ← 整数値に切り上げ

曲げ応力 σ_b
 $\sigma_b = |M_z| / Z_z + |M_x| / Z_x = |6.989372E+02| / 3480 + |7.671089E+03| / 3480$
 $= 2.4051798 = 3 \text{ MPa}$ ← 整数値に切り上げ

せん断応力 τ
 $\tau = \sqrt{F_z^2 + F_x^2} / A + |M_y| / Z_p$
 $\tau = \sqrt{1.338136E+02^2 + 9.660640E+00^2} / 446.7 + |-7.243745E+03| / 625$
 $= 11.89033192 = 12 \text{ MPa}$ ← 整数値に切り上げ

せん断応力 τ_w
 $\tau_w = \sqrt{(\sigma_t + \sigma_b)^2 + \tau^2} = \sqrt{(2.335337E-02 + 2.405180E+00)^2 + 1.189033E+01^2}$
 $= 12.13580514 = 13 \text{ MPa}$ ← 整数値に切り上げ

NASTRAN アウトプットリストの抜粋

```

1      **** TEST SPC1, MPC ****                FEBRUARY 7, 2020 MSC Nastran 9/11/18 PAGE 13
0      **** TEST LOAD-4 ****

          FORCES OF SINGLE-POINT CONSTRAINT
POINT ID. TYPE      T1      T2      T3      R1      R2      R3
10061    S      -5.147866E+01 -4.763237E+01 1.157772E+02 7.131740E+03 -1.301650E+02 -2.331670E+01

1      **** TEST SPC1, MPC ****                FEBRUARY 7, 2020 MSC Nastran 9/11/18 PAGE 19
0      SCALED SPECTRAL RESPONSE, SRSS OPTION
          FORCES OF SINGLE-POINT CONSTRAINT
POINT ID. TYPE      T1      T2      T3      R1      R2      R3
10061    S      6.113930E+01 5.806432E+01 1.803637E+01 5.393485E+02 -7.113580E+03 7.222539E+02
    
```

静荷重 1

静荷重 2

表 4-5-5(1/2) バー要素部材力 静荷重組合せ 2 ケース

処理したデータ

処理溶接部 ID

溶接部 ELEMENT ID: 53 最大応力 全バー要素 端点 A 端 入力軸方向 部材剛性 ID

溶接部断剛性(軸方向:Y) ID: 3 名称: 溶接部③ 溶接部剛性名称

入力断面積 断面積: 446.7 mm² 断面係数 Zz: 3480 mm³ Zx: 3480 mm³ Zp: 625 mm³

溶接部荷重 静荷重 2 入力断面係数

静荷重 1

Fx =	1.083873E+00	+	3.070757E+03	=	3.071841E+03
Fy =	3.930512E+00	+	(-1.498827E+03)	=	-1.494896E+03
Fz =	-2.213600E+02	+	4.352963E+02	=	2.139363E+02
Mx =	-4.269707E+02	+	(-7.887670E+04)	=	-7.930367E+04
My =	5.577392E+03	+	7.839233E+05	=	7.895007E+05
Mz =	-5.502717E+01	+	2.098358E+04	=	2.092855E+04

静荷重組合せ荷重

引張応力 σ_t (圧縮の場合は 0)

$$\sigma_t = F_y / A = -1.494896E+03 / 446.7 = 0 \text{ MPa}$$

荷重が圧縮の場合は 0

曲げ応力 σ_b

$$\sigma_b = |M_z| / Z_z + |M_x| / Z_x = |2.092855E+04| / 3480 + |-7.930367E+04| / 3480$$

$$= 28.80236308 = 29 \text{ MPa}$$

整数値に切り上げ

せん断応力 τ

$$\tau = \sqrt{F_z^2 + F_x^2} / A + |M_y| / Z_p$$

$$\tau = \sqrt{2.139363E+02^2 + 3.071841E+03^2} / 446.7 + |7.895007E+05| / 625$$

$$= 1270.09450677 = 1271 \text{ MPa}$$

整数値に切り上げ

せん断応力 τ_w

$$\tau_w = \sqrt{(\sigma_t + \sigma_b)^2 + \tau^2} = \sqrt{(0.000000E+00 + 2.880236E+01)^2 + 1.270095E+03^2}$$

$$= 1270.42104526 = 1271 \text{ MPa}$$

整数値に切り上げ

表 4-5-5(2/2) バー要素部材力 静荷重組合せ 2 ケース

NASTRAN アウトプットリストの抜粋

1 *** TEST ELAS BAR ***										APRIL 7, 2021 MSC Nastran 9/11/18 PAGE 15	
0 **** LOAD - 4 ****											
FORCES IN BAR ELEMENTS (CBAR)											
ELEMENT ID.	BEND-MOMENT END-A		BEND-MOMENT END-B		- SHEAR -		AXIAL FORCE		TORQUE		
	PLANE 1	PLANE 2	PLANE 1	PLANE 2	PLANE 1	PLANE 2	FORCE				
53	-5.502717E+01	5.577392E+03	-1.726153E+02	1.219976E+04	3.930512E+00	-2.213600E+02	1.083873E+00	-4.269707E+02			

静荷重1

1 *** TEST ELAS BAR ***										APRIL 7, 2021 MSC Nastran 9/11/18 PAGE 15	
0 **** LOAD - 5 ****											
FORCE DISTRIBUTION IN BAR ELEMENTS (CBAR)											
ELEMENT ID.	STATION (PCT)	BEND-MOMENT		SHEAR FORCE		AXIAL FORCE		TORQUE			
		PLANE 1	PLANE 2	PLANE 1	PLANE 2	FORCE					
53	0.000	2.098358E+04	7.839233E+05	-1.498827E+03	4.352963E+02	3.070757E+03	-7.887670E+04				
53	1.000	6.582363E+04	7.709006E+05	-1.498827E+03	4.352963E+02	3.070757E+03	-7.887670E+04				

静荷重2

表 4-5-6 拘束節点荷重 静荷重組合せ 1 ケース

処理したデータ

処理溶接部 ID

溶接部 最大応力 全拘束節点

NODE ID: 20

溶接部断剛性(軸方向:Z) ID: 1 名称: 溶接部①

部材剛性 ID 溶接部剛性名称

入力断面係数

断面積: 729.3 mm² 断面係数 Zx: 4350 mm³ Zy: 7600 mm³ Zp: 1020 mm³

溶接部荷重

引張応力 σ_t (圧縮の場合は 0)

$\sigma_t = Fz / A = 1.384206E+02 / 729.3 = 0.18979926 = 1 \text{ MPa}$ ← 整数値に切り上げ

曲げ応力 σ_b

$\sigma_b = |Mx| / Zx + |My| / Zy = |5.725419E+01| / 4350 + |4.402576E+01| / 7600$

$= 0.01895475 = 1 \text{ MPa}$ ← 整数値に切り上げ

せん断応力 τ

$\tau = \sqrt{Fx^2 + Fy^2} / A + |Mz| / Zp$

$\tau = \sqrt{-8.717143E+01^2 + 6.853520E+01^2} / 729.3 + |-1.191036E+03| / 1020$

$= 1.31972818 = 2 \text{ MPa}$ ← 整数値に切り上げ

せん断応力 τ_w

$\tau_w = \sqrt{(\sigma_t + \sigma_b)^2 + \tau^2} = \sqrt{(1.897993E-01 + 1.895475E-02)^2 + 1.319728E+00^2}$

$= 1.33613649 = 2 \text{ MPa}$ ← 整数値に切り上げ

NASTRAN アウトプットリストの抜粋

1	**** TEST SPC1, MPC ****	FEBRUARY 7, 2020	MSG Nastran 9/11/18	PAGE 13			
0	**** TEST LOAD-4 ****						
		FORCES OF SINGLE-POINT CONSTRAINT					
	POINT ID. TYPE T1 T2 T3 R1 R2 R3						
	20 G -8.717143E+01 6.853520E+01 1.384206E+02 5.725419E+01 4.402576E+01 -1.191036E+03						

静荷重 1

4.6 計算結果 CSV ファイル

本マクロでは全評価位置の計算結果を CSV 形式で出力している。例として表 4-5-2 に示す評価位置の結果を Excel のフィルター機能を使用して表示した結果を表 4-6-1 に示す。

CSV ファイルはマクロのフォルダに「ZW-PonWeSe.csv」で出力されます。

表 4-6-1 2 方向 SRSS 組合せ 静荷重 1 ケース(1/3)

ID	PID	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Sig-t	Sig-b	Tau	Tau-W
613	1	-6.831194E+01	-1.914995E+00	7.653950E+00	-5.202214E+03	-1.409995E+06	7.805910E+04	1.049493E-02	1.867215E+02	7.662223E+01	2.018411E+02