$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$						k = 1				
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	Ref. #	$h_{\max}$	$h_{\min}$	$\frac{h_{\text{max}}}{h}$	Elements	Energy Err.	Nonlinear Steps	Total Iterations	Per Step	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0		1/2		4	6.42 e-01	4	4	1	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	1	1/4	1/4	1	16	4.67e-01	9	166	18	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	2	1/8	1/4	2	43	5.19e-01	8	342	43	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3	1/16	1/4	4	85	6.69 e-01	30	1884	63	
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	4	1/32	1/4	8	142	8.04e-01	30	2499	83	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	5	1/64	1/4	16	172	1.01e+00	6	466	78	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	6	1/128	1/4	32	211	7.75e-01	3	237	79	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	7	1/256	1/4	64	262	5.31e-01	3	237	79	
$ \begin{array}{ c c c c c c c c } \hline \text{Ref.} \# & h_{\text{max}} & h_{\text{min}} & \frac{h_{\text{max}}}{h_{\text{min}}} & \text{Elements} & \text{Energy Err.} & \text{Nonlinear Steps} & \text{Total Iterations} & \text{Per Step} \\ \hline 0 & 1/2 & 1/2 & 1 & 4 & 4.30\text{e-}01 & 7 & 129 & 18 \\ \hline 1 & 1/4 & 1/2 & 2 & 13 & 4.84\text{e-}01 & 30 & 1438 & 48 \\ \hline 2 & 1/8 & 1/2 & 4 & 31 & 2.52\text{e-}01 & 12 & 1125 & 94 \\ \hline 3 & 1/16 & 1/2 & 8 & 61 & 1.73\text{e-}01 & 5 & 694 & 139 \\ \hline 4 & 1/32 & 1/4 & 8 & 151 & 1.10\text{e-}01 & 10 & 1873 & 187 \\ \hline 5 & 1/64 & 1/4 & 16 & 253 & 1.73\text{e-}01 & 11 & 2847 & 259 \\ \hline 6 & 1/128 & 1/4 & 32 & 265 & 1.56\text{e-}01 & 21 & 5380 & 256 \\ \hline 7 & 1/256 & 1/4 & 64 & 346 & 1.20\text{e-}01 & 21 & 5701 & 271 \\ \hline 8 & 1/512 & 1/4 & 128 & 409 & 8.57\text{e-}02 & 30 & 8594 & 286 \\ \hline \hline Ref. \# & h_{\text{max}} & h_{\text{min}} & h_{\text{min}} & \text{Elements} & \text{Energy Err.} & \text{Nonlinear Steps} & \text{Total Iterations} & \text{Per Step} \\ \hline 0 & 1/2 & 1/2 & 1 & 4 & 2.54\text{e-}01 & 20 & 797 & 40 \\ \hline 1 & 1/4 & 1/2 & 2 & 10 & 1.29\text{e-}01 & 7 & 547 & 78 \\ \hline 2 & 1/8 & 1/2 & 4 & 25 & 7.35\text{e-}02 & 6 & 847 & 141 \\ \hline 3 & 1/16 & 1/4 & 4 & 67 & 3.49\text{e-}02 & 7 & 1677 & 240 \\ \hline 4 & 1/32 & 1/4 & 8 & 88 & 5.42\text{e-}02 & 4 & 1070 & 268 \\ \hline 5 & 1/64 & 1/4 & 16 & 109 & 2.08\text{e-}02 & 4 & 1093 & 273 \\ \hline 6 & 1/128 & 1/4 & 32 & 142 & 3.46\text{e-}02 & 4 & 1136 & 284 \\ \hline 7 & 1/256 & 1/4 & 64 & 175 & 2.15\text{e-}02 & 5 & 1476 & 295 \\ \hline \end{array}$	8	1/512	1/4	128	418	3.74e-01	3	286	95	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	k=2									
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	Ref. #	$h_{\max}$	$h_{\min}$	$\frac{h_{\max}}{h_{\min}}$	Elements	Energy Err.	Nonlinear Steps	Total Iterations	Per Step	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0	1/2	1/2		4	4.30e-01	7	129	18	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		1/4	1/2	2	13	4.84e-01	30	1438	48	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		1/8	1/2	4	31	2.52e-01	12	1125	94	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3	1/16	1/2	8	61	1.73e-01	5	694	139	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	4		1/4	8	151	1.10e-01	10	1873	187	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	5	1/64	1/4	16	253	1.73e-01	11	2847	259	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	6	1/128	1/4	32	265	1.56e-01	21	5380	256	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		1/256	1/4	64	346	1.20e-01	21	5701	271	
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	8	1/512	1/4	128	409	8.57e-02	30	8594	286	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$						k=4				
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	Ref. #	$h_{\max}$	$h_{\min}$		Elements	Energy Err.	Nonlinear Steps	Total Iterations	Per Step	
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0	1/2	1/2		4	2.54e-01	20	797	40	
3 1/16 1/4 4 67 3.49e-02 7 1677 240   4 1/32 1/4 8 88 5.42e-02 4 1070 268   5 1/64 1/4 16 109 2.08e-02 4 1093 273   6 1/128 1/4 32 142 3.46e-02 4 1136 284   7 1/256 1/4 64 175 2.15e-02 5 1476 295			1/2	2	10	1.29e-01	7	547	78	
4 1/32 1/4 8 88 5.42e-02 4 1070 268   5 1/64 1/4 16 109 2.08e-02 4 1093 273   6 1/128 1/4 32 142 3.46e-02 4 1136 284   7 1/256 1/4 64 175 2.15e-02 5 1476 295		1/8	1/2	4	25	7.35e-02	6	847	141	
5 1/64 1/4 16 109 2.08e-02 4 1093 273   6 1/128 1/4 32 142 3.46e-02 4 1136 284   7 1/256 1/4 64 175 2.15e-02 5 1476 295	3	1/16	1/4	4	67	3.49e-02	7	1677	240	
6 1/128 1/4 32 142 3.46e-02 4 1136 284 7 1/256 1/4 64 175 2.15e-02 5 1476 295	4	1/32	1/4	8	88	5.42e-02	4	1070	268	
7   1/256   1/4   64   175   2.15e-02   5   1476   295	5	1/64	1/4		109	2.08e-02	4	1093	273	
	6	1/128	1/4	32	142	3.46e-02	4	1136	284	
8 1/512 1/4 128 208 1.60e-02 4 1179 295	7	1/256	1/4	64	175	2.15e-02	5	1476	295	
	8	1/512	1/4	128	208	1.60e-02	4	1179	295	