FEM-Beispielrechnung:

Mit Hilfe dieser Rechnung (ANSYS, Ver. 4.4) sollten die Eigenfrequenzen eines resonanten Kraftsensors (Quartz-Doppelstimmgabel, DETF) und die zugehörigen Schwingungsformen grob bestimmt werden.

A.) Materialdaten:

Material: Quartz

E-Modul: $8.9 * 10e10 \text{ g/mm}^2 \text{ (isotrop)}$

Dichte: 2.648 g/ccm

Poissonzahl: 0.122894

b.) Geometrie:

Die Abmessungen wurden der AutoCAD-Zeichnung (siehe Anhang) entnommen. Die Dicke wurde mit 200 μ m festgesetzt. Aufgrund der zweifachen Symmetrie wurde der Sensor mit 19 Keypoints eingegeben und die somit erhalten Fläche Al anschließend vervielfältigt (siehe Bildschirm-Hardcopy im Anhang).

c.) Annahmen:

Zur Vereinfachung wurden bei der Berechnung folgende Annahmen getroffen:

- unbelasteter Sensor (Zugkraft = 0)
- Isotroper Elastizitätsmodul
- freie, ungedämpfte Schwingung (ANSYS-Analysetyp KAN=2)
- Vernachlässigung der piezoelektrischen Schwingungsanregung (erfordert eine gekoppelte Feldberechnung: elektrisches Feld <-> mechanische Spannung)
- Schwingungen wurden nur in der X-Y-Ebene zugelassen, aufgrund der Auswahl des Elementes STIF42
- Geometrie nicht vollständig erfaßt (Mittellöcher, Aufhängung zur Krafteinleitung)
- Randbedingungen z.T. idealisiert: für die Bereiche x=0 und x=15 mm wurden keine Schwingungen zugelassen.

d.) Modellaufbereitung:

- Pre-Processor: ANSYS-Standardprepocessor PREP7

- Elementauswahl: STIF42 (2-D isoparametric solid),

Schalenelement mit vier Knoten

- Knotenanzahl: 297

- Elementanzahl: 216

- Automatische Netzgenerierung (AMESH), max. mittlere Seitenlänge der Elemente betrug ca. 0.5 mm

e.) Ergebnisse:

Die FEM-Berechnung mit ANSYS, Version 4.4 durchgeführt, ergaben auf einer Mikro-VAX II (ca. 1 MIPS, Rechenzeit ca. 20 min) folgende Resultate:

R.M.S. Wavefront: 191 (entspricht einem kleinen Problem)

Eigenfrequenzen: 1. EF = 40.057 kHz

2. EF = 43.427 kHz

3. EF = 46.161 kHz

4. EF = 50.412 kHz

5. EF = 70.121 kHz

Die Eigenformen der obigen fünf Eigenfrequenzen sind den Bildschirm-Hardcopies des Anhangs zu entnehmen. Die Schwingungsamplituden sind zwecks besserer Darstellung z.T. erheblich vergrößert (Faktor DSCA).

Die vierte Eigenform, mit einer Resonanzfrequenz von 50.4 kHz stellt die gewünschte Schwingungsart des Sensors dar, in der nur die beiden mittleren Stege zueinander, entgegengesetzt schwingen.

Th.Fabula, 13.10.89

(Berechnet bei der Fa. CAD-FEM, Ebersberg)

Modalana/4 fe COM, ANSYS REVISION UP419 22 17.5649 10/13/1989 /PREP7 RESU UP419 22 17.9931 10/13/1989 /COM, ANSYS REVISION /PREP7 /COM, ANSYS REVISION 10/13/1989 18.0508 UP419 /PREP7 VET,1,63 STIF63 (quid. shell) -> Si ET,1,63 K,2,2.5 K,3,2.5,.42 K,4,2.6,.85 K,5,3,.85 K,6,3.1,.42 Key points К,7,3.1 eing eben к,3,3.7,.295 K /9, 7.5, .295 //,7.5,.775 K 143.7,.775 K,3,3.7,.897 Ky,4.9,1.108 K/5,7.5,1.108 K ¼7.5,1.347 K/34.9,1.347 K/8, 4.9, 1.439 K,19,,1.439 75HUW,4115 KPLO /PNUM, KPOI, 1 KPLO 1,1,2 Lihien einzeichnen RP18,1,1 L,19,1 LPLO AL, ALL LOCAL, 11,,,1.439 Fläche generieren und Kopieren ARSYM,2,1 LOCAL, 12,,7.5 ARSY, 1, ALL APLO NUMMRG, KPOI - pankte merger SAVE APLO LPLO ELSI,.5 Flischen verneten AMESH, 1 APLO AMESH, 2,4 E= 0.867 105 \ \ \frac{N}{mm} 2 \] /TITLE, QUARZ-DETF $-- \nu = 0.123$ EX,1,.89E5 \ Material daten

g = 2.6487.10 = [kg]
mm3 NUXY,1,.122894 🗸 DENS,1,2.648E-6 V DENS, 1, 2.648E-9 /WIND,1,-1,1,.5,1

LPLO /NOER Darstelling /WIND, 1, -1, 1, 0, .5/PNUM, KPOI in versel. /PNUM, AREA, 1 APLO /WIND,1,-1,1,-.5,0 Lwob wiw /PNUM, NODE, 1 NPLO /PNUM, NODE /SHOW,4115,,1 /WIND,1,-1,1,-1,-.5 EPLO **TERA** NSEL,X D, ALL, ALL ET,1,42,,,3 NSEL, X, 15 NSEL,X,14.9,15.1 NLIST, 154 NALL NLIST, 154 NSEL, X, 15 NALL NLIST, 154 NUMCPR, ALL NLIST, 154 NSEL, X, 14.9, 16 NALL NRSE, X, 14.9, 16 NALL venschaffen in Kourt. KS NLIST, 154 CSYS NSEL,X,15 /PBC,ALL,1 NPLO NALL NPLO /WIND,1,FULL DDEL, ALL NSEL,X D, ALL, ALL NSEL, X, 15 D, ALL, ALL NALL NPLO ET,1,63 veinen Elem typ wähle 17/42 (> Solwing.) Für avatt DDEL, ALL NPLO ET,1,42 NSEL,X NASE,X,15 D, ALL, ALL NALL NPLO Diche d. Platte R,1,.2 M, ALL, UY /TITLE, QUARTZ-DETF NPLO Modal analyse KAN, 2

5 Eigenformen berechen KAY, 2, 5 AFWR FINI /INP,27 /COM, ANSYS REVISION 18.5717 10/13/1989 UP419 22 /PREP7 RESU veringlischter Solver aufunt (?! NALL EALL AFÚR /INP,27 FINI /POST1 SET,1,1 PLDI,1 // /SHOW,4115 PLDI,1 SET,1,2 SET,1,2 /EOF /EOF 22 19.2192 10/13/1989 UP419 4.4 /COM.ANSYS REVISION /POST1 /SHOW,4115 SET,1,1 SET,1,2 PLDI 7DSCA,1,1E-6 Skeelier d. Amplitüden PLDI,1 /DSCA,1,.5E-4 PLDI /DSCA,1,.2E-4 PLDI /WIND, 2, -1, 1, 0, .5versch. Windows def. /DSCA,2,.2E-4 /WIND,1,-1,1,.5,1 /WIND,3,-1,1,-.5,0 STATUS ELIST, ALL /WIND,1,OFF /WIND,2,OFF __ SET,1,3 PLDI /WIND,4,-1,1,-1,-.5 /WIND,3,OFF SET,1,4 PLDI SET,1,5 SET,1,4 SET,1,5 PLDI /WIND,5,-1,1,-1,-.5 /WIND,4,OFF

