3.2 Modalanalyse eines Kraftsensors:

Modellparameter:

- Struktur: Doppelstimmgabel (DETF)

- <u>Material: Quarz (SiQ)</u>

- E=Modul: 8.9 * 10e10 g/mm2 (isotrop)

- Poissonzahl: 0.122894

- Dichte: 2.648 g/cm³

- Strukturdicke: 0.200 mm (ETA: 0.125)

Annahmen:

- unbelasteter Sensor (Zugkraft = 0)

- freie, ungedämpfte Schwingung (ANSYS-Analysetyp KAN=2)

- Vernachlässigung der piezoelektrischen Effekte

- Schwingungen nur in X-Y-Ebene zugelassen

- Geometrie nicht vollständig erfaßt

- Randbedingungen idealisiert

- 2D=Rechnung: Schalenelement

- Cr-Au Elektroden weggelassen

Aufbereitung:

- Pre-Processor: ANSYS-Standardprepocessor PREP7

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

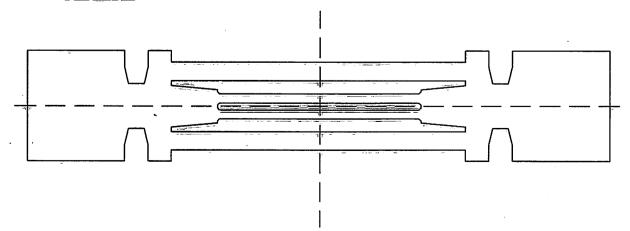
Schalenelement mit vier Knoten

- Knotenanzahl: 297

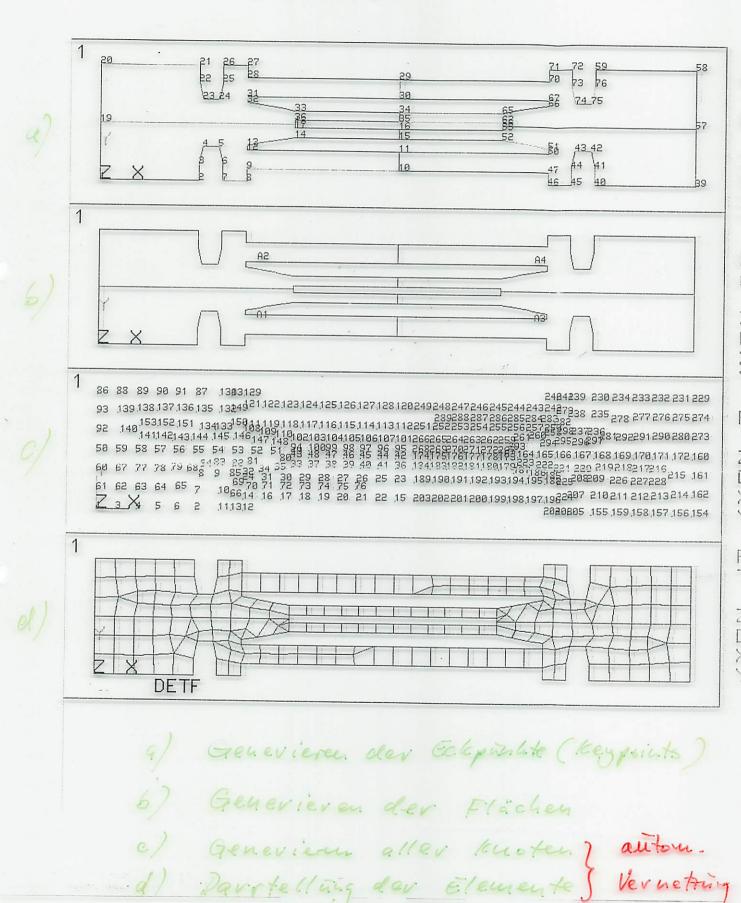
- Elementanzahl: 216

- max. mittlere Seitenlänge der Elemente ca. 0.5 mm

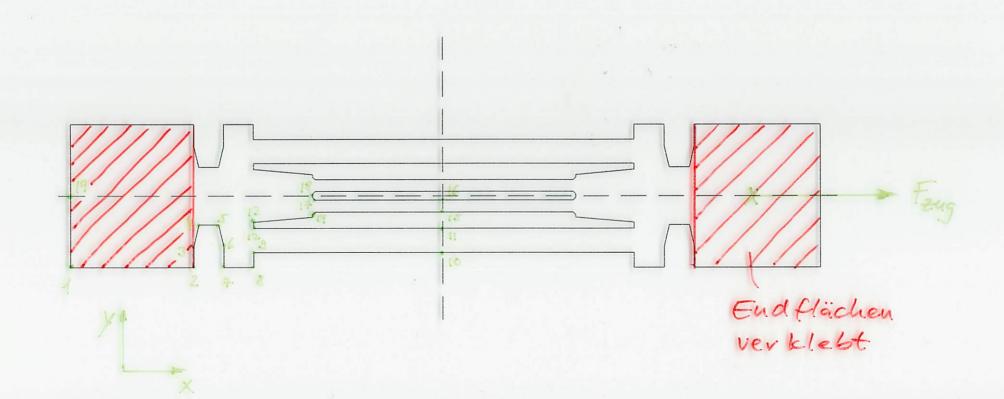
Struktur:



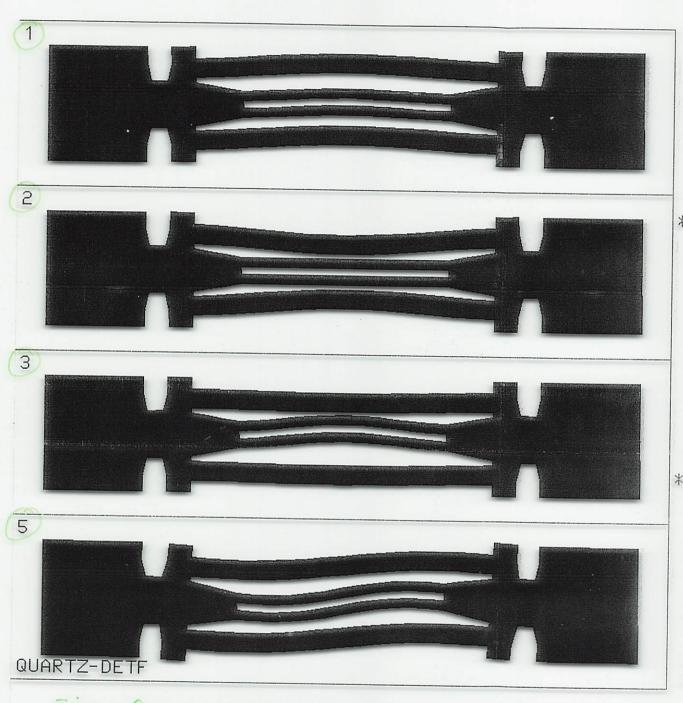
Modellaufbereitung:



Randbedingungen und Krafteihleitung:



Eigenschwingungen: (POST1)



Eigen frequenten:

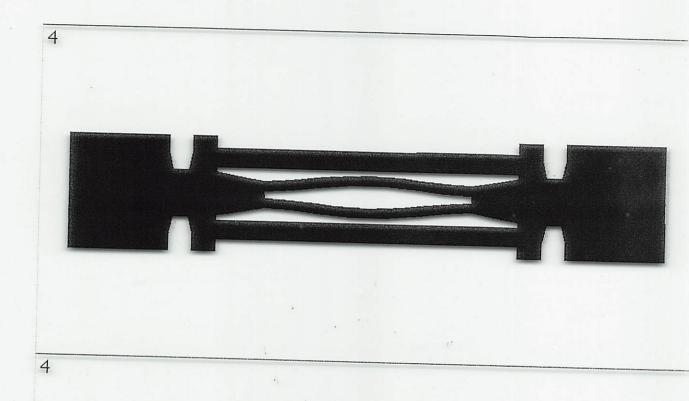
1. EF: 40.057 KHZ

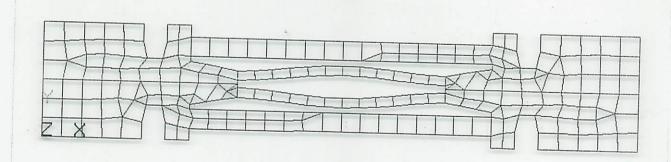
2. EF: 43. 427 KHZ

3. EF: 46. 161 16 HE

5. EF: 70. 121 Ette

Erwünschter Schwingingsmede:





QUARTZ-DETF

(E)

4. EF = 50. 412 EHt

Ergebnisse:

- Rechenzeit: ca. 20 min (Mikro-WAX II, ca. 1 MIPS),

- R.M.S. Wavefront: 191 (kleines Problem)

- Eigenfrequenzen: 1. EF = 40.057 kHz

2. EF = 43.427 kHz

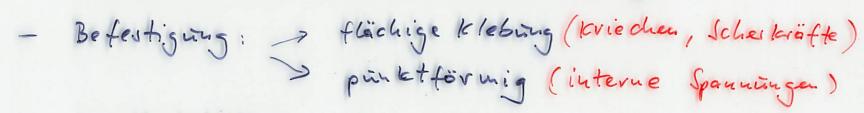
3. EF = 46.161 kHz

4. EF = 50.412 kHz

5. EF = 70.121 kHz

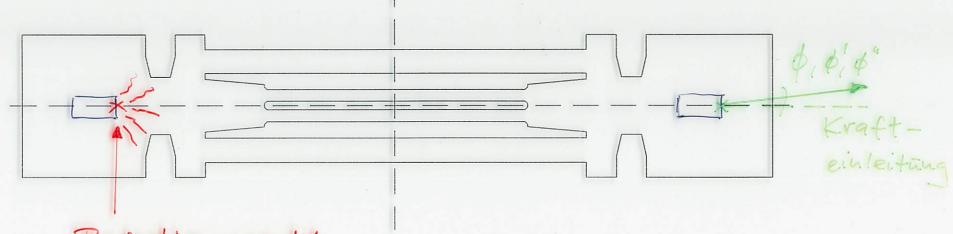
- erwünschter Schwingungsmode Nr.4: f = 50.4 kHz

Problematik der Kraft einleitung:



- Kraft ein leiting
$$\phi = \pm x_1 y$$

 $\phi' = \pm x_1 \pm y_1 \pm y_2 \pm y_2 \pm y_3 \pm y_4 \pm y_4 \pm y_5 \pm y_5$



Befestigungs punkt

3.3 Berechnung der Kennlinie eines Kraftsensors:

1.) Modalanalyse:

- Eigenfrequenzen und Eigenformen
- Materialdaten wie bei Beispiel 3.3 (Dicke: 0.125 mm)
- mittlere Seitenlänge der Elemente: 0.1 mm

2.) Kennlinienberechnung:

- Kraftbeaufschlagung in x-Richtung: 5 Lastschritte: 1, 2, 3, 4 und 5 N