

Roterende schijven met niet constante dikte

Citation for published version (APA):

Slenter, L. H. A. (1971). *Roterende schijven met niet constante dikte*. (DCT rapporten; Vol. 1971.020). Technische Hogeschool Eindhoven.

Document status and date:

Gepubliceerd: 01/01/1971

Document Version:

Uitgevers PDF, ook bekend als Version of Record

Please check the document version of this publication:

- A submitted manuscript is the version of the article upon submission and before peer-review. There can be important differences between the submitted version and the official published version of record. People interested in the research are advised to contact the author for the final version of the publication, or visit the DOI to the publisher's website.
- The final author version and the galley proof are versions of the publication after peer review.
- The final published version features the final layout of the paper including the volume, issue and page numbers.

[Link to publication](#)

General rights

Copyright and moral rights for the publications made accessible in the public portal are retained by the authors and/or other copyright owners and it is a condition of accessing publications that users recognise and abide by the legal requirements associated with these rights.

- Users may download and print one copy of any publication from the public portal for the purpose of private study or research.
- You may not further distribute the material or use it for any profit-making activity or commercial gain
- You may freely distribute the URL identifying the publication in the public portal.

If the publication is distributed under the terms of Article 25fa of the Dutch Copyright Act, indicated by the "Taverne" license above, please follow below link for the End User Agreement:

www.tue.nl/taverne

Take down policy

If you believe that this document breaches copyright please contact us at:

openaccess@tue.nl

providing details and we will investigate your claim.

Roterende schijven met niet constante dikte.

In de „Aantekeningen bij het college Voortgenette Sterkteleer“ door ir C.M. Menken (pag 6 e.v.) wordt de differentiaal vergelijking voor dit probleem afgeleid. Tevens wordt aangegeven voor welke functies $y(r)$ deze diff. vergl. gesloten oplossingen toelaat. Het numeriek integreren van de diff. vergl. is mogelijk doch zeker in dit stadium te moeilijk. Een voor de hand liggende methode om te komen tot een benaderingsoplossing wordt gegeven door Grammel (zie Technische Dynamiek Bieseno/Grammel, deel 2, pag. 12 e.v.). Deze methode leidt tot voldoende nauwkeurige resultaten waarop hier niet verder wordt ingegaan.

Grammel splitst de schijf op in een aantal schijven met constante dikte. fig. 1.

Neem als breedte y_j
het gemiddelde van $y(r)$
tussen r_j en r_{j-1}

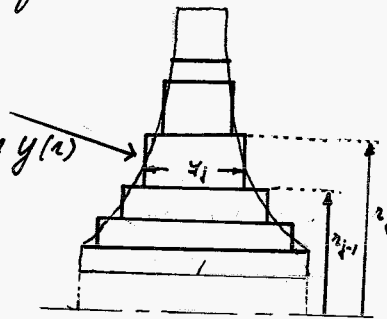


fig 1

Voor iedere schijf geldt (zie Menken pag. 5) als oplossing van de lineaire differentiaal vergelijking in de spanningen:

$$\sigma_r = A_1 + A_2/r^2 - \frac{3m+1}{8m} \frac{\rho}{g} \omega^2 r^2 \quad (1)$$

$$\sigma_t = A_1 - A_2/r^2 - \frac{m+3}{8m} \frac{\rho}{g} \omega^2 r^2 \quad (2)$$

waarin:

σ_r de radiale spanning in kg/cm^2

σ_t de tangentiële spanning in kg/cm^2

- r de straal in cm
 m de reciproque waarde van de dwarscontracte coëfficiënt
 j soortelijk gewicht in kg/cm^3
 g valversnelling in cm/min^2
 w aantal omwentelingen per minuut
 A_1 en A_2 integratie constanten

Door in te voeren $x = 1/r^2$ (3)

$$S = \sigma_r + \alpha w^2 r^2 \quad (4)$$

$$t = \sigma_t + \beta w^2 r^2 \quad (5)$$

waarin $\alpha = \frac{3m+1}{8m} \frac{j}{g}$ en $\beta = \frac{m+3}{8m} \frac{j}{g}$ (6)

krijgen we eenvoudige uitdrukkingen voor (1) en (2)

$$S = A_1 + A_2 x \quad (7)$$

$$t = A_1 - A_2 x \quad (8)$$

Zijn nu de spanningen σ_{rj} en σ_{tj} aan de buitenrand van een tussenschijf j met buitenstraal r_j bekend, dus ook s_j en t_j , dan kunnen we met (3), (4) en (8) de constanten A_1 en A_2 voor die schijf berekenen.

Immers $s_j = A_1 + A_2 x_j$ en $t_j = A_1 - A_2 x_j$

Hieruit volgt s_{j-1} en t_{j-1} voor de binnenvijde van de schijf met straal r_{j-1} : $s_{j-1} = A_1 + A_2 x_{j-1}$ en $t_{j-1} = A_1 - A_2 x_{j-1}$ (9)

waaruit met (4) en (5) de spanningen σ_{rj-1} en σ_{tj-1} volgen

We noteren dit als volgt (zie ook fig 2):

$$s_j - t_j = 2 A_2 x_j \quad \Rightarrow \quad A_2 = \frac{s_j - t_j}{2 x_j}$$

$$s_j + t_j = 2 A_1 \quad \Rightarrow \quad A_1 = \frac{s_j + t_j}{2}$$

sub in (9)

$$s_{j-1} = \frac{s_j + t_j}{2} + \frac{s_j - t_j}{2 x_j} (x_{j-1})$$

$$= \frac{s_j x_j + t_j x_j + s_j x_{j-1} - t_j x_{j-1}}{2 x_j}$$

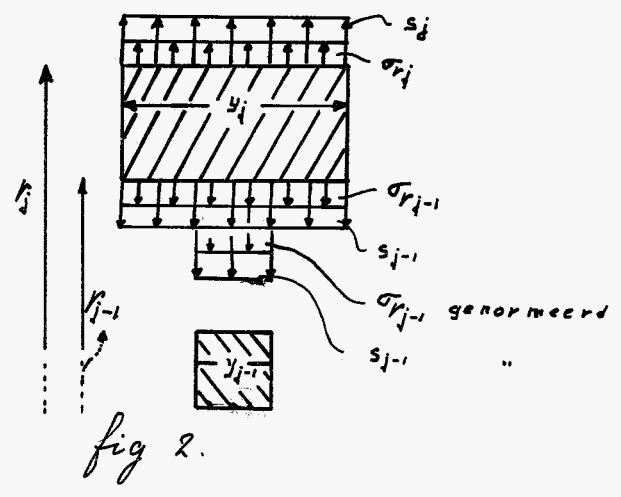
$$S_{j-1} = S_j + \frac{-S_j x_j + t_j x_j + S_j x_{j-1} - t_j x_{j-1}}{2 x_j}$$

$$S_{j-1} = S_j + \frac{(x_{j-1} - x_j) (S_j - t_j)}{2 x_j}$$

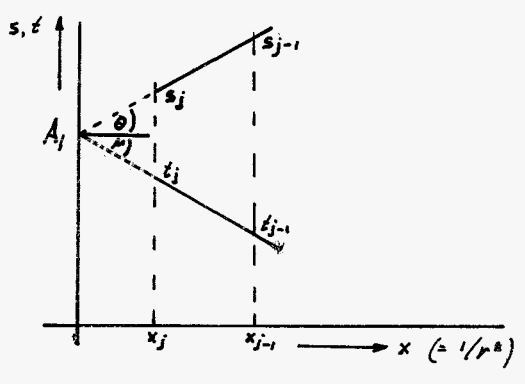
Stellen we $q = \frac{x_{j-1} - x_j}{2 x_j} (S_j - t_j)$ (9)'

dan krijgen we $S_{j-1} = S_j + q$ (10)
 en eveneens $t_{j-1} = t_j - q$ (11)

fig 2



Grafisch is dit als volgt te zien

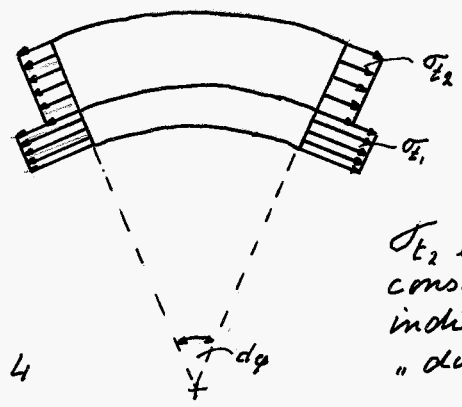
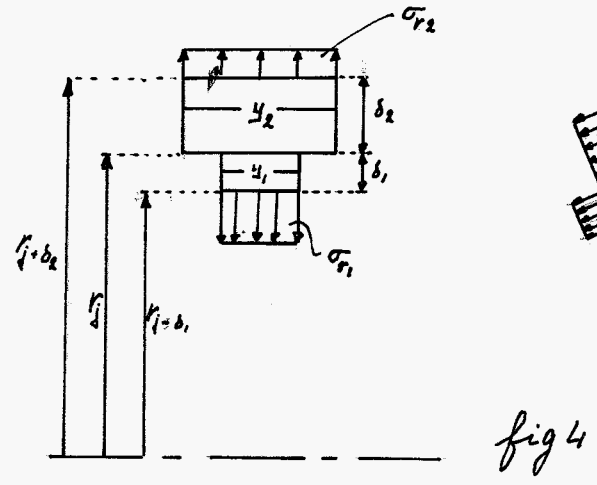


$L \theta$ wordt bepaald door A_2
 $L \mu$ wordt bepaald door $-A_2$
 immers $S = A_1 + A_2 x$
 $t = A_1 - A_2 x$
 $S - t = 2 A_2 x$

fig 3.

Uit fig 2 volgt dat de berekende spanningen σ_{j-1} en S_{j-1} zo ook t_{j-1} en ϵ_{j-1} fictieve spanningen zijn die nog genormeerd moeten worden op de breedte van schijf $j-1$.

De sprong in de radiale spanning bij de overgang van schijf j op schijf j-1 bepalen we met behulp van het krachtenevenwicht in radiale richting van een schijfsegment:



σ_{t2} en σ_{t1} mogen we constant veronderstellen indien de schijven "dun" zijn.

$$\sigma_{t2} \cdot y_2 (r + d_2) d\varphi + \alpha \omega^2 (r + \frac{1}{2} d_2)^2 y_2 (r + \frac{1}{2} d) d\varphi \delta_2 +$$

$$- \sigma_{r1} \cdot y_1 (r - d_1) d\varphi + \alpha \omega^2 (r - \frac{1}{2} d_1)^2 y_1 (r - \frac{1}{2} d) d\varphi \delta_1 +$$

$$- \sigma_{t2} y_2 \delta_2 \alpha \varphi - \sigma_{t1} \cdot y_1 \delta_1 d\varphi = 0$$

Wanneer d_1 en $d_2 \rightarrow 0$ (in de overgang!)

$$\sigma_{r2} \cdot y_2 \cdot r - \sigma_{r1} \cdot y_1 \cdot r = 0$$

$$\sigma_{r2} \cdot y_2 - \sigma_{r1} \cdot y_1 = 0 \tag{12}$$

Bij de overgang geldt sprong in $\sigma_r =$ sprong in S
immers

$$S + \Delta S = \sigma_r + \Delta \sigma_r + \alpha \omega^2 r^2$$

$$S = \sigma_r + \alpha \omega^2 r^2$$

$$\Delta S = \Delta \sigma_r$$

evenzo is $\Delta t = \Delta \sigma_t$

De op schijf j-1 genormeerde spanning noemen we $\sigma_r^* \rightarrow S^*$

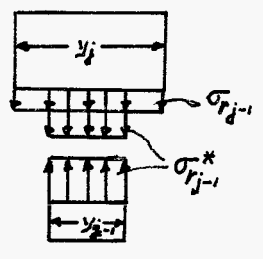


fig 5

Uit (12) volgt : $\sigma_{r_{j-1}} y_2 = \sigma_{r_{j-1}}^* y_{j-1}$

$$- \sigma_{r_{j-1}} + \sigma_{r_{j-1}}^* = \Delta \sigma_{r_{j-1}} = \Delta S_{j-1} = -\sigma_{r_{j-1}} + \sigma_{r_{j-1}} \frac{y_j}{y_{j-1}} \Rightarrow \Delta S_{j-1} = \frac{y_{j-1} - y_j}{y_{j-1}} \sigma_{r_{j-1}} \tag{13}$$

De sprong in de tangentiële spanning bij de overgang bepalen we uit de contabiliteitseis m.a.w. uit de continuïteit van de radiale verplaatsing u .

$$u = \frac{r}{E} (\sigma_t - \frac{1}{m} \sigma_r)$$

$$u^* = \frac{r}{E} (\sigma_t^* - \frac{1}{m} \sigma_r^*)$$

$$\Delta u = 0 = \frac{r_{j-1}}{E} (\Delta \sigma_t - \frac{1}{m} \Delta \sigma_r) \Rightarrow \Delta \sigma_{t_{j-1}} = \frac{\Delta \sigma_{r_{j-1}}}{m}$$

$$\text{dus} \quad \Delta \epsilon_{j-1} = \frac{\Delta s_{j-1}}{m} \tag{14}$$

$$\left. \begin{aligned} s_{j-1}^* &= s_{j-1} + \Delta s_{j-1} \\ \text{en } \epsilon_{j-1}^* &= \epsilon_{j-1} + \Delta \epsilon_{j-1} \end{aligned} \right\} \tag{15}$$

Voor de buitenrand van schijf j was $\Delta s_j = \Delta \epsilon_j = 0$ zodat ook hier gold: $\left. \begin{aligned} s_j^* &= s_j + \Delta s_{j-1} \\ \epsilon_j^* &= \epsilon_j + \Delta \epsilon_{j-1} \end{aligned} \right\} \tag{15}'$

Willen we uniform te werk gaan dan voeren vergl (10) en (11) over in: $\left. \begin{aligned} s_{j-1} &= s_j^* - q & (10)' \\ \epsilon_{j-1} &= \epsilon_j^* - q & (11)' \end{aligned} \right\}$

Geven we de binnenste schijf rangnummer 2 met binnenstraal r_1 en breedte y_2 en laten we de vergelijkingen (15)' (9)' (10)' en (11)' $(n-1)$ maal los op de steeds nieuw gevonden waarden van de verschillende parameters, dan hebben we hiermee een procedure ontwikkeld, die bij gegeven randspanningen σ_{rn} en σ_{tn} aan de buitenkant, berekent alle spanningen σ_{rj} en σ_{tj} voor $1 \leq j \leq n$.

In bijgevoegd computerprogramma is deze procedure opgenomen onder de naam procedure GRAMMEL

Algoritmisch betekent een "procedure" een stukje programma, dat onder een bepaalde naam (hier GRAMMEL) als zodanig in de kop van een hoofdprogramma staat

vermeld en dat later naar wens aangeroepen kan worden waarna de procedure uitgevoerd wordt. (zie R.C informatie)

In het algemeen zijn niet de randvoorwaarden T_n en T_n gegeven doch b.v. T_n en T_n .

In dat geval nemen we een willekeurige waarde T_n' aan en berekenen met behulp van $T_n' = T_n$ en T_n' de spanningen $T_{n,1}'$ en $T_{n,2}'$ aan de binnenzijde en de tussenliggende spanningen. Hiermede hebben we een spanningstoestand I gevormd die wel wat betreft T_n aan de gegeven randvoorwaarde voldoet doch verder in het algemeen nergens.

Wij creëren nu een tweede spanningstoestand II met willekeurige randvoorwaarden T_n'' met $w=0$ en $T_n''=0$ waaruit met de procedure volgt een $T_{n,1}''$ en $T_{n,2}''$.

Vermenigvuldigen we nu spanningstoestand II met een bepaald getal k en tellen deze op bij spanningstoestand I dan krijgen we een spanningstoestand die 'n aan de buiten randvoorwaarde $T_n = T_n' + k \cdot 0$ 'n aan de binnen randvoorwaarde $T_{n,1} = T_{n,1}' + k T_{n,1}''$ (16) voldoet.

i.p.v. T_n nemen we de gem. spanning $T_n + 1/2 \Delta s$

Doordat $T_{n,1} = T_{n,1}' + k T_{n,1}''$

Dere laatste spanningstoestand nemen we aan als benadering voor de werkelijke toestand.

Dat superpositie geoorloofd is, volgt uit het lineair-zijn van de beschrijvende tweede orde differentiaalvergelijking.

Men kan derhalve toestand I opvatten als oplossing van het particuliere deel van de differentiaalvergelijking waarin een randvoorwaarde reeds verwerkt zit, en toestand II als oplossing van het homogene gedeelte van de dif. vergl. waarbij de integratie constante k volgt uit (16); $T_{n,1}$ is immers de tweede gegeven randconditie

Uit de praktijk weten we dat het $s-x$ verband van de volgende aard is:

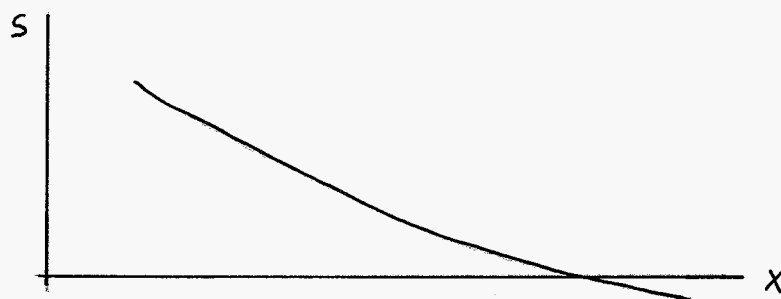


fig 6

In de procedure Grammel wordt deze kromme benaderd met rechte stukken tussen de x_j 's

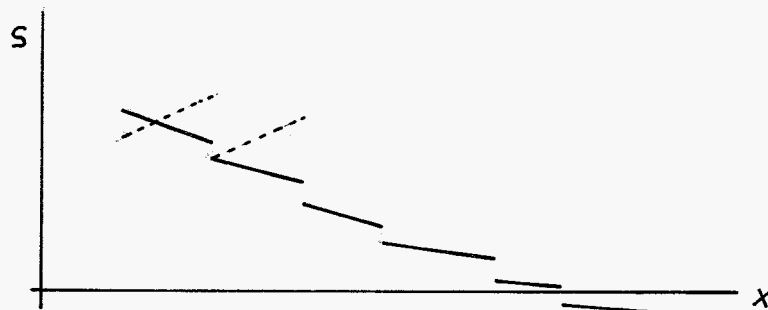


fig. 7

waaruit volgt dat $\frac{ds}{dx} \leq 0$ met andere woorden $A_2 \leq 0$

(immers het zou onjuist zijn de kromme te benaderen met de gestippelde rechten) $A_2 > 0$)

Met $s-t = 2Ax$, $x > 0 \Rightarrow s-t \leq 0 \Rightarrow t \geq s$

Neem dan als startwaarde $t=s$

$$\text{m. a. w. } \sigma_t + \beta \omega^2 r^2 = \sigma_n + \alpha \omega^2 r^2$$

$$\sigma_t = \sigma_n + (\alpha - \beta) \omega^2 r^2 \quad (17)$$

In het programma zijn acht combinaties met gegeven randvoorwaarden opgenomen.

Comb 1 : Gegeven randvoorwaarden σ_n en u_n . Hiermee is ook σ_n gegeven immers: $E_t = \frac{u}{r}$

$$u = r \cdot \frac{1}{E} (\sigma_t - \nu \sigma_n) \quad (18)$$

$$\text{zodat } \sigma_t = \frac{u \cdot E}{r} + \nu \sigma_n \quad (19)$$

met $r = r_n$ en $\sigma_n = \sigma_{nn}$ volgt hieruit σ_{tn} . We hoeven nu slechts één keer Grammel uit te voeren.

Comb 2

Gegeven randconditie σ_n en u ,
 Met $r = r_1$ en (19) kunnen we σ_t berekenen. Het maakt voor het gebruik van de procedure Grammel geen verschil of we van buiten naar binnen werken of omgekeerd. Het enige wat we slechts hoeven te doen is de stralen r_j en de breedten y_j in omgekeerde volgorde te laten inlezen. Indien we voor de boolean variabele comb de waarde 2 opgeven via de getallenband, wordt dit in het programma voor ons gedaan zodat we ook in dit geval de r_j 's en de y_j 's in de normale volgorde moeten opgeven. De procedure behoeft ook nu slechts één keer te worden uitgevoerd.

Comb 3

Gegeven u_1 en σ_{nn}
 Kies m.b.v. (14) $\sigma_{tn} \Rightarrow$ GRAMMEL σ_{n_1}' en $\sigma_{t_1}' \Rightarrow (18) \Rightarrow u_1'$
 Toestand II. Neem $w = 0$ en $\sigma_{nn} = 0$. Kies een $\sigma_{tn}'' \neq 0$
 \Rightarrow GRAMMEL σ_{n_1}'' en $\sigma_{t_1}'' \Rightarrow (18) \Rightarrow u_1''$
 k volgt weer uit $u = u_1' + k u_1''$
 Vermenigvuldig toestand II met k en tel deze op bij spanningstoestand I

Comb 4

Voorgeschreven u_n en σ_n ,
 Kies m.b.v. (14) $\sigma_{t_1}' \Rightarrow$ GRAMMEL σ_{n_n}' en $\sigma_{t_n}' \Rightarrow u_n'$
 Kies $w = 0$ en $\sigma_{n_1}'' = 0$ en een willekeurige $\sigma_{t_1}'' \neq 0$
 Grammel levert weer σ_{n_n}'' en $\sigma_{t_n}'' \Rightarrow u_n''$
 k wordt bepaald door $u_n = u_n' + k u_n''$. Het gevraagde spanningsverloop volgt weer uit superpositie van I en k II

Comb. 5 Gegeven U_1 en U_n

I Kies een willekeurige waarde $\sigma_{zn}^I \Rightarrow (19) : \sigma_{zn}^I, \text{Grammel} : \sigma_{r1}^I \text{ en } \sigma_{z1}^I \Rightarrow U_1^I$

II Kies $U_n^II = 0, w = 0, \sigma_{rn}^II \Rightarrow \sigma_{zn}^II \Rightarrow \text{Grammel} : \sigma_{r1}^II, \sigma_{z1}^II \Rightarrow U_1^II$
k wordt bepaald door $U_1 = U_1^I + k U_1^II$
gevraagde spanningstoestand = I + kII

Comb. 6 Gegeven σ_r en σ_z

I Kies m.b.v. (17) $\sigma_{zn}^I \Rightarrow \text{Grammel} \Rightarrow \sigma_{r1}^I \text{ en } \sigma_{z1}^I$

II Neem $w = 0$ en $\sigma_{rn}^II = 0$ kies $\sigma_{zn}^II (\neq 0) \Rightarrow \sigma_{r1}^II \text{ en } \sigma_{z1}^II$
k volgt uit $\sigma_r = \sigma_{r1}^I + k \sigma_{r1}^II$
Vermenigvuldig toestand II met k en tel op bij I

Comb. 7 Schijf zonder gat. U_n voorgeschreven

Voor de binnenschijf wil dit zeggen $A_2 = 0$ of $\sigma_r = \sigma_z \Rightarrow \Rightarrow s = t$. De procedure wordt van binnen naar buiten uitgevoerd. ($r[n] = 0$).

Staat de schijf stil, dan is per schijf σ_r en σ_z constant. Bij rotatie nemen de spanningen naar binnengaan toe t.g.v. de termen $\alpha \omega^2 r^2$ resp. $\beta \omega^2 r^2$.

We kiezen bij $r[n] = 0$ spanningen σ_{rn}^I en $\sigma_{zn}^I \Rightarrow \Rightarrow \text{Grammel} : \sigma_{r1}^I \text{ en } \sigma_{z1}^I$. Bij de overgangen middelen we de spanningen: $\bar{\sigma}_r$ en $\bar{\sigma}_z$.

In het algemeen zijn deze spanningen niet gelijk aan die welke moeten voldoen aan: $U = \frac{u}{E} (\sigma_z - \nu \sigma_r)$.

We vermeerderen daartoe de gevonden spanningen met een waarde ka .

$$U_1 = \frac{r[1]}{E} \{ (\bar{\sigma}_z + ka) - \nu (\bar{\sigma}_r + ka) \}$$

Hieruit volgt de waarde van ka zodat ook aan deze randvoorwaarde is voldaan.

Comb. 8 Schijf zonder gat. σ_r gegeven.

Evenals onder 7. De waarde van ka volgt uit σ_r (gegeven) = $\bar{\sigma}_r + ka$

Om numeriek niet in moeilijkheden te komen, komt in de procedure Grammel $x[j]$ niet voor. We voeren daar in: $d = r[j] - r[j-1]$ en berekenen hiermede q . Iets dergelijks geldt voor de breedte $y[j]$.

In algol kunnen we de Griekse letters α en β evenals de accenten en sterren zoals boven gezegd niet gebruiken. We hebben daarvoor ingevoerd:

$$\alpha = a$$

$$\beta = b$$

$T_1 = P_1$ } het cijfer 1 resp 2 staat op eerste resp tweede ronde waarin
 $T_2 = P_2$ } we de schijven 1-n doorlopen

$$S^* = SS, \quad \Delta S = dS$$

$$T^* = TS, \quad \Delta T = dT$$

$$k = k.a$$

$w = v$ (de w in het programma stelt de hoeksnelheid $2\pi n$ voor)

Men dient zich steeds te realiseren wat de „indices“ 1 en n betekenen, vooral bij het omgekeerd werken met de procedure Grammel. Het tekenen van een plaatje geeft voldoende duidelijkheid.

De ingebouwde procedure Graf tekent T_1 en T_2 als functie van n . Het is niet de bedoeling deze procedure te bestuderen.

17-2-'71

L. Slenter

Lalgol 05064788 SLENTER, O, 1

begin comment Berekening van roterende schijven met niet constante doorsnede volgens de methode van grammel met verschillende voorgeschreven randvoorwaarden

Volgorde van inlezen

KK integer, aantal malen, dat het programma in zijn geheel uitgevoerd moet worden (aantal schijven)
n integer, aantal sneden, aan binnenrand n = 1, buitenrand n = n (aantal stralen)
comb integer, afhankelijk van gegeven randvoorwaarden

Indien voorgeschreven
met gat spanning buitenrand -- verplaatsing buitenrand comb = 1
spanning binnenrand -- verplaatsing binnenrand comb = 2
spanning buitenrand -- verplaatsing binnenrand comb = 3
spanning binnenrand -- verplaatsing buitenrand comb = 4
verplaatsing binnenrand -- verplaatsing buitenrand comb = 5
spanning binnenrand -- spanning buitenrand comb = 6
zonder gat verplaatsing buitenrand comb = 7
spanning buitenrand comb = 8

E real, elasticiteits-modulus [kgf/cm²]
r[1|n] array, straal van de sneden r[1] = straal binnenrand r[n] = straal buitenrand [cm] beginnen met r[n]
y[2|n] array, breedte van de schyven y[2] = breedte binnenste schyf y[n] = breedte buitenste schyf [cm] //BEGINNEN MET Y[n]
m 1/poisson-constante

gamma real, soortelyk gewicht [kgf/cm³]
g real, valversnelling [cm/min²]
v real, aantal omwent./min
Pr1 real, radiale spanning [kgf/cm²] voor comb 1, 3, 6 gegeven radiale buitenspanning
voor comb 2, 4 gegeven radiale binnenspanning
voor comb 5 gekozen radiale buitenspanning
voor comb 7, 8 gekozen binnenspanning

combinatie 1
Un real, voorgeschreven verplaatsing aan de buitenrand [cm]
combinatie 2
U real, voorgeschreven verplaatsing binnenzyde
combinatie 3
Ph1 real, tangentielle spanning [kgf/cm²] aan de buitenrand kiezen
Ph2 real, tang. spanm. aan de buitenrand kiezen tweede ronde
Uc real, verplaatsing [cm] aan de binnenrand voorgeschreven
combinatie 4
U real, voorgeschreven verplaatsing buitenrand [cm]
Ph1 real, e kiezen tang spanning [kgf/cm²] aan de binnenzyde eerste ronde
Ph2 real, te kiezen tang spanning [, , ,] aan de binnenzyde tweede ronde
combinatie 5
Uc voorgeschreven verplaatsing binnenrand [cm]
Un voorgeschreven verplaatsing buitenrand [cm]
combinatie 6

Ph1 real, te kiezen tang. spanning aan de buitenrand [kgf/cm $\sqrt{2}$]
 Ph2 real, te kiezen tang. spanning aan de buitenrand 2de ronde
 Pr1 real, gegeven radiale binnenspanning
 combinatie 7
 U real, voorgeschreven verplaatsing aan de buitenrand [cm]
 combinatie 8
 Pr1 real, voorgeschreven rad. spanning aan de buitenrand [kgf/cm $\sqrt{2}$];

```
integer K, KK; KK:= read; for K:= 1 step 1 until KK do
begin if K > 1 then NEWPAGE; PRINTTEXT (K, KK = P); FIXT( 2, 0, KK);
```

```
begin
```

```
procedure GRAMEL (m, gamma, G, w, n, r, y, Pr, Ph, ds, dt);
value m, gamma, G, w, n; real m, gamma, G, w; integer n; array r, y, Pr, Ph, ds, dt;
begin real a, d, b, p, s, t, ss, ts, q; integer j, i;
a:= ((3 * m + 1) / (8 * m)) * gamma / G; NLCR; PRINTTEXT (K, a *  $\sqrt{2}$  = P); FLOT ( 5, 3, a *  $\sqrt{2}$  ) ; NLCR ;
b:= ((m + 3) / (8 * m)) * gamma / G; PRINTTEXT (K, b *  $\sqrt{2}$  = P); FLOT ( 5, 3, b *  $\sqrt{2}$  ) ; NLCR ;
s:= Pr[n] + a * (w  $\sqrt{2}$ ) * r[n]  $\sqrt{2}$ ;
t:= Ph[n] + b * (w  $\sqrt{2}$ ) * r[n]  $\sqrt{2}$ ;
CARRIAGE(3); PRINTTEXT(K, n) sigma-r delta-s sigma-h delta-t P); NLCR;
for j:= n step - 1 until 2 do
begin NLCR; FLXT (2, 0, j-1);
ss:= s + ds[j];
ts:= t + dt[j];
d := r[j] - r[j-1];
q := d / r[j-1] * (1 + 1/2 * d / r [j-1]) * (ss - ts);
s:= ss + q;
Pr[j - 1] := s - a * r[j - 1]  $\sqrt{2}$  * w  $\sqrt{2}$ ; SPACE(5); FLOT(5, 3, Pr[j - 1]);
p:= y[j] - y[j-1];
ds[j-1] := p / y[j-1] * Pr[j-1]; SPACE (5); FLOT(5, 3, ds[j-1]);
t:= ts - q;
Ph[j - 1] := t - b * r[j - 1]  $\sqrt{2}$  * w  $\sqrt{2}$ ; SPACE(5); FLOT(5, 3, Ph[j - 1]);
dt[j - 1] := ds[j - 1] / m; SPACE(5); FLOT(5, 3, dt[j - 1]);
```

```
end
```

```
end procedure grameL;
```

```
procedure UITVOER(ka, Pr1, ds1, Ph1, dt1);
```

```
real ka; array Pr1, ds1, Ph1, dt1;
begin integer l;
CARRIAGE(3);
PRINTTEXT(K, n) sigma-Pr sigma-Phg sigma-PhP);
for l := n step - 1 until 1 do
begin NLCR; FLXT(2, 0, l);
Pr1[l] := Pr1[l] + 1/2 * ds1[l]; SPACE(5); FLOT(5, 3, Pr1[l]);
Pr1[l] := Pr1[l] * ka ; SPACE(5); FLOT(5, 3, Pr1[l]);
```

```

Ph1[1] := Ph1[1] + 1/2 * dt1[1]; SPACE(5); FLOT(5, 3, Ph1[1]);
Ph1[1] := Ph1[1] * ka; ; SPACE(5); FLOT(5, 3, Ph1[1]);

```

```

end
end procedure UITVOER;

```

```

procedure UITVOER2 (ka, Pr1, Ph1, Pr2, Ph2, ds1, ds2, dt1, dt2 );

```

```

real ka; array Pr1, Ph1, Pr2, Ph2, ds1, ds2, dt1, dt2;
begin integer 1;
CARRIAGE (3);

```

```

sigma-h t) ; NCR;

```

```

sigma-rg1

```

```

sigma-rg2

```

```

sigma-r

```

```

sigma-hg1

```

```

sigma-hg2

```

```

for l:= n step -1 until 1 do
begin NCR; FLXT (2,0,1);
Pr1[1] :=Pr1[1] + 1/2 * ds1[1]; SPACE (5); FLOT(5,3,Pr1[1]);
Pr2[1] :=Pr2[1] + 1/2 * ds2[1]; SPACE (5); FLOT(5,3,Pr2[1]);
Pr1[1] :=Pr1[1] + ka* Pr2[1]; SPACE (5); FLOT(5,3,Pr1[1]);
Ph1[1] :=Ph1[1] + 1/2*dt1[1]; SPACE (5); FLOT(5,3,Ph1[1]);
Ph2[1] :=Ph2[1] + 1/2*dt2[1]; SPACE (5); FLOT(5,3,Ph2[1]);
Ph1[1] :=Ph1[1] + ka*Ph2[1]; SPACE (5); FLOT(5,3,Ph1[1]);
end

```

```

end procedure UITVOER 2;

```

```

procedure GRAF(N, x, fx, l, nintx, h, ninty, scale, ii, first, sort, curve, lin);
value N, l, nintx, h, ninty, ii; integer l, nintx, h, ninty, ii, N; array x, fx, scale; boolean first, sort, curve, lin;
begin comment GRAFiek, voor nadere gegevens zie 'Toelichting op MW-procedures;
integer i, n1, n2;
own real XMAX, XMIN, DX, Q, YMAX, YMIN, DY, R;
boolean mulx, nuly, S;

```

```

procedure SORT(N,x,fx);
value N; integer N; array x, fx;
begin integer m, k; real s; boolean wissel;
for m := 2 step 1 until N do
begin wissel:= true; k := -1; for k := k + 1 while k < m - 1 ^ wissel do
begin if x[m-k]<x[m-k-1] then begin s := x[m-k]; x[m-k-1] := s;
s := fx[m-k]; fx[m-k-1] := fx[m-k-1];

```

```

end
end
else wissel:= false
end
end SORT;
S:=true;
if first then begin if sort then SORT(N,x,fx); PLOTFRAME(1, 1, 2, 2, 1, 1); PLOT(-1, 0, -1);
if first then begin if scale[1]#scale[2] then SCALE(scale[1], i, 2, nintx, 0, XMIN, XMAX, DX)

```

```

else SCALE(x[i], i, N, nintx, 0, XMIN, XMAX, DX);
then SCALE(scale[i+2], i, 2, ninty, 0, YMIN, YMAX, DY)
else SCALE(fx[i], i, N, ninty, 0, YMIN, YMAX, DY);
mulx:=sign(XMAX)>sign(XMIN)=-1; muly:=sign(YMAX)>sign(YMIN)=-1;
Q := (XMAX - XMIN)/(100 * 1); R := (YMAX - YMIN)/(100 * h);
PLOTFRAME(XMIN - Q * 500, YMIN - R * 100, XMAX + Q * 1300, YMAX + R * 50, 1 * 100 + 1800, h * 100 +
150);
PLOTAXIS2(XMIN, XMAX, DX, true, if muly then 0 else XMIN);
PLOTAXIS2(YMIN, YMAX, DY, false, if mulx then 0 else YMIN);
PLOTTEXT(XMAX + Q * 50, if muly then 0 else YMIN, 0, 30, 0, true, 10, koxafh, var. p);
PLOTTEXT(if mulx then 0 else XMIN, YMAX + R * 10, 0, 30, 0, true, 10, kafh, var. p);
n2:=N; scale[1]:=XMAX+500*Q; scale[2]:=YMAX; scale[3]:=Q; scale[4]:=R;
end;
else begin
n1 := 0;
for i := 1 step 1 until N do
begin if fx[i] > YMIN - 80 * R ^ XMAX + 30 * R then
begin n1 := n1 + 1; fx[n1] := fx[i]; x[n1] := x[i] end
end; S := n1 = N;
if sort then SORT(n1, x, fx); n2 := 0;
for i := 1 step 1 until n1 do
begin if x[i] > XMIN - 480 * Q ^ XMAX + 500 * Q then
begin n2 := n2 + 1; x[n2] := x[i]; fx[n2] := fx[i] end
end; S := S ^ n2 = n1
end;
NLGR; PRINTTEXT(k
XMIN XMAX DX YMIN YMAX
NLGR; PLOT(5,3,XMIN); SPACE(5); PLOT(5,3,XMAX); SPACE(5); PLOT(5,3,DX); SPACE(5);
PLOT(5,3,YMIN); SPACE(5); PLOT(5,3,YMAX); SPACE(5); PLOT(5,3,DY);
NLGR; if 1 S then PRINTTEXT(k alle gegevens worden verwerkt);
if 1 curve ^ 1 lin then for i := 1 step 1 until n2 do PLOTTEXT(x[i], fx[i], 0, 28, 0, true, -i, k);
if curve ^ 1 lin then begin
PLOT(5,3,0); PLOT(5,3,1); PLOT(5,3,2); PLOT(5,3,3);
for i := 1 step 1 until n2 do PLOT(5,3,fx[i], 2); PLOT(5,3,0, 0, 3);
PLOTTEXT(x[n2], fx[n2], 0, 28, 0, true, -i, k);
end;
if curve ^ 1 lin then begin
PLOTTEXT(x[1], fx[1], 0, 28, 0, true, -i, k);
for i := 1 step 1 until n2 do PLOT(5,3,fx[i], 1);
PLOTTEXT(x[n2], fx[n2], 0, 28, 0, true, -i, k);
end
end
end GRAF;
end

```

```

procedure GRAFIEK (n, Pr1, Ph1, r, y);
value n ; array Pr1, Ph1, r, y; integer n;
begin integer i, j, l, h, mintx, minty, ii;
array x, fx [1 : 2 × n], scale[1 : 4];
boolean first, sort, curve, lin;
real maxabsfx, factor, ymax;
maxabsfx:= abs(Pr1[1]);
for i:= 1 step 1 until n do
begin if abs(Pr1[i]) > maxabsfx then maxabsfx:= abs(Pr1[i]);
if abs(Ph1[i]) > maxabsfx then maxabsfx:= abs(Ph1[i]);
end;
for j:= 1 step 1 until n do y[j]:= 1/2 × y[j];
for i:= 1 step 1 until n do
begin j:= (i-1) + i; x[j]:= x[j+1]:= r[i] end;
ymax:= y[1];
for i:= 2 step 1 until n do if y[i] > ymax then ymax:= y[i];

factor:= 5 × ymax/maxabsfx;
for i:= 1 step 1 until n do y[i]:= y[i]/factor;
y[1]:= 0;
for i:= 1 step 1 until n - 1 do
begin j:= (i-1) + i;
fx[j]:= y[i]; fx[j+1]:= y[i+1];
end;
fx[2×n-1]:= fx[2×n-2]; fx[2×n]:=0;
CARRIAGE(3); PRINTTEXT(k n U(r) p); for i:= 1 step 1 until n do begin NLCR; FIXT(2,0,i);
factor:= r[i]/FX(Ph1[i]) - 1/m × Pr1[i]); SPACE(5); FLDT(5,3,factor); end;
NLCR; PRINTTEXT (k r= p); SPACE(3); for i:=1 step 1 until 2×n do begin FIXT(2,0,x[i]); SPACE(3); end;
NLCR; PRINTTEXT (k y= p); SPACE(3); for i:=1 step 1 until 2×n do begin FLDT(4,2,fx[i]); SPACE(3) end;

ymax:= r[1]; for i:= 1 step 1 until n do if r[i] > ymax then ymax:= r[i];
scale[1]:= 0; scale[2]:= ymax;
scale[3]:= -maxabsfx; scale[4]:= maxabsfx;
GRAF(2 × n, x, fx, 10, 10, 20, scale, 2, true, false, true, true);
PLDTTEXT(scale[1], scale[2], 0, 30, 0, true, 10, kster=radiale spannp);
PLDTTEXT(scale[1], scale[2] - 1 × 60 × scale[4], 0, 30, 0, true, 10, kvierkant=tang spannp);
GRAF(n, r, Pr1, 10, 10, 20, scale, 5, false, false, true, false);
GRAF(n, r, Ph1, 10, 10, 20, scale, 9, false, false, true, false)
end grafiek;

```



```

Library SCALE, PLOTTEN, PLOTAXIS, PLOTAXIS2;
integer i, n, k, comb; real m, gamma, S, w, v, pi, E;
n := read; comb := read; E := read;
begin array r, Pr1, Ph1, Y, ds1, dt1[1:n];
integer l; NLCR;
for i := 1 step 1 until n do r[i] := read;
for k := 1 step 1 until 2 do y[k] := read; y[1] := y[2];
m := read; gamma := read; S := read;
ds1[n] := dt1[n] := 0; pi := 4 * arctan(1); v := read; w := 2 * pi * v;
Pr1[n] := read;

if comb = 1 then begin NLCR; PRINTTEXT(⟨combinatie 1, voorgeschreven Prn en Un⟩); NLCR;
begin real ka, Un; Un := read; ka := 1;
Ph1[n] := 1/m * Pr1[n] + Un * E/r[n];
GRAMMEL(m, gamma, S, w, n, r, y, Pr1, Ph1, ds1, dt1);
UITVOER(ka, Pr1, ds1, Ph1, dt1);
GRAFIEK(n, Pr1, Ph1, r, y)
end
end;

if comb = 2 then begin NLCR; PRINTTEXT(⟨combinatie 2, voorgeschreven Pro en Uo⟩); NLCR;
begin integer i; real ka, U; array R, Y[1:n];
for i := 0 step 1 until n - 1 do
R[i + 1] := r[n - i]; for i := 0 step 1 until n - 2 do Y[i + 2] := y[n - i];
U := read; ka := 1;
Ph1[n] := 1/m * Pr1[n] + U * E/R[n];
GRAMMEL(m, gamma, S, w, n, R, Y, Pr1, Ph1, ds1, dt1);
UITVOER(ka, Pr1, ds1, Ph1, dt1);
GRAFIEK(n, Pr1, Ph1, R, Y)
end
end;

if comb = 3 then
begin real ka, U, U1, U2; array Pr2, Ph2, ds2, dt2[1 : n];
NLCR; PRINTTEXT(⟨combinatie 3, voorgeschreven U1 en Prn⟩); NLCR;
Ph1[n] := read;
GRAMMEL(m, gamma, S, w, n, r, y, Pr1, Ph1, ds1, dt1);
U1 := r[1] * 1/E * (Ph1[1] - 1/m * Pr1[1]);
w := 0; Pr2[n] := 0; Ph2[n] := read; ds2[n] := dt2[n] := 0;
GRAMMEL(m, gamma, S, w, n, r, y, Pr2, Ph2, ds2, dt2);
U2 := r[1] * 1/E * (Ph2[1] - 1/m * Pr2[1]); U := read;
ka := (U - U1)/U2; NLCR; PRINTTEXT(⟨ka = ⟩); PLOT(5, 3, ka);
UITVOER2(ka, Pr1, Ph1, Pr2, Ph2, ds1, ds2, dt1, dt2)
; GRAFIEK(n, Pr1, Ph1, r, y)
end;
end;

```

```

if comb = 4 then
begin real ka, U, U1, U2; array R, Y, Pr2, Ph2, ds2, dt2[1 : n]; integer i;
MLCR; PRINTTEXT(k combinatie4, voorgeschreven U1 en Pr1  $\beta$ ); MLCR;
U := read; for i := 0 step 1 until n-2 do R[i+1] := y[r(n-1)]; Y[i] := Y[i2];
Ph1[n] := read;
GRAMMEL(m, gamma,  $\xi$ , w, n, R, Y, Pr1, Ph1, ds1, dt1);
U1 := R[1]  $\times$  1/E  $\times$  (Ph1[1] - 1/m  $\times$  Pr1[1]);
w := 0; Pr2[n] := 0; Ph2[n] := read; ds2[n] := dt2[n] := 0;
GRAMMEL(m, gamma,  $\xi$ , w, n, R, Y, Pr2, Ph2, ds2, dt2);
U2 := R[1]  $\times$  1/E  $\times$  (Ph2[1] - 1/m  $\times$  Pr2[1]);
ka := (U - U1)/U2; MLCR; PRINTTEXT(k ka =  $\beta$ ); FLOT(5, 3, ka);
UITVOER2(ka, Pr1, Ph1, Pr2, Ph2, ds1, ds2, dt1, dt2);
GRAFIEK(n, Pr1, Ph1, R, Y)
;
end;

if comb = 5 then
begin real ka, U, U1, U2, Un; array Pr2, Ph2, ds2, dt2[1 : n];
MLCR; PRINTTEXT(k combinatie5, U1 en Un voorgeschreven  $\beta$ ); MLCR;
U := read; Un := read;
Ph1[n] := Un  $\times$  E/r[n] + 1/m  $\times$  Pr1[n];
GRAMMEL(m, gamma,  $\xi$ , w, n, r, Y, Pr1, Ph1, ds1, dt1);
U1 := r[1]  $\times$  1/E  $\times$  (Ph1[1] - 1/m  $\times$  Pr1[1]);
Un := 0; v := 0; Pr2[n] := Pr1[n]; ds2[n] := dt2[n] := 0;
Ph2[n] := 1/m  $\times$  Pr2[n];
GRAMMEL(m, gamma,  $\xi$ , w, n, r, Y, Pr2, Ph2, ds2, dt2);
U2 := r[1]  $\times$  1/E  $\times$  (Ph2[1] - 1/m  $\times$  Pr2[1]);
ka := (U - U1)/U2; PRINTTEXT(k ka =  $\beta$ ); FLOT(5, 3, ka);
UITVOER2(ka, Pr1, Ph1, Pr2, Ph2, ds1, ds2, dt1, dt2);
GRAFIEK(n, Pr1, Ph1, r, Y)
;
end;

if comb = 6 then
begin real ka, PrO; array Pr2, Ph2, ds2, dt2[1 : n];
MLCR; PRINTTEXT(k combinatie6, voorgeschreven Pr1 en Prn  $\beta$ ); MLCR;
Ph1[n] := read;
GRAMMEL(m, gamma,  $\xi$ , w, n, r, Y, Pr1, Ph1, ds1, dt1);
w := 0; Pr2[n] := 0; Ph2[n] := read; ds2[n] := dt2[n] := 0;
GRAMMEL(m, gamma,  $\xi$ , w, n, r, Y, Pr2, Ph2, ds2, dt2);
PrO := read;
ka := (PrO - Pr1[1])/Pr2[1]; PRINTTEXT(k ka :=  $\beta$ ); FLOT(5, 3, ka);
UITVOER2(ka, Pr1, Ph1, Pr2, Ph2, ds1, ds2, dt1, dt2);
GRAFIEK(n, Pr1, Ph1, r, Y)
;
end;

```

