

Laboratorium voor
Schoepenonderzoek
(Slooptank) der
Technische Hogeschool
Prof. Meissnerweg,
D E L F T.

Rapport nr. 14

Hellingproef "Willem Bonthuisen"

Hellingproef:

Op 15 maart 1956 is in de Kanaalgrond Bakkendiepen te Vlaardingen een hellingproef uitgevoerd met de "Willem Bonthuisen".

Het schip werd met één ton over het achtersteven vastgelegd in de richting van de wind.

De weersomstandigheden waren niet ideaal, doch uit de afleiding van de hellinghoek bleek, dat het schip vrij rustig lag.

Alle tanks van het schip waren tot in de valpijpen gevuld, behalve de middenbunker, waarmit $\pm 0,1$ ton olie voorzien was.

Als helling gewichten zijn gevulde en gevogen voorraden gebruikt met een totaalgewicht van 3,056 ton.

De hellinghoeken zijn gemeten met een slinger, waarvan de meetlengte 3,229 m. bedroeg.

Er zijn 4 hellingen gemeten; de resultaten in tabel I zijn aangegeven.

TABEL I

Proef nr.	Gewicht p in t.	Plaatje °		afwijking van de slinger in m,	tg φ = $\sin \varphi$
		330,5 tot boord schip in m	330,666 ALL in m.		
a	3,056	33,2,30	21,08	0,0070	0,00009
b	3,056	33,2,70	19,92	0,1120	0,00347
c	3,056	33,2,34	21,31	0,0080	0,00273
d	3,056	33,2,68	20,00	0,1020	0,00339

Aangetoond is, dat de trimverandering van het schip niet merkbaar beïnvloed wordt door de geringe verschuivingen in langsgeschoepse richting van de hellinggewichten.

Het water bleek een e.g. = 1 te hebben, terwijl de diepgangen

afgelopen zijn bij de volgende toestand:

Hellinggewichten (totaal 3,036 t.) middelscheeps. Dwaartegent hellinggewichten 21,42 n. vóór ALL en 4,68 n. boven de basislijn.
De daling van de waterlijn tot onderkant van de staafriol op
1,25 n. vóór de ALL en bedraagt 3,30 n.

De daling van de waterlijn tot aan de doorsnijdtrekking lijn van de onderkant van de staafriol en bedraagt 2,70 n.

Voor deze toestand zijn berekend:

- | | |
|--|------------------------------|
| 1) de inhoud van de carène | $\Delta = 288,4 \text{ m}^3$ |
| 2) het statisch moment van de waterlijn t.o.v. S ₁ = 2379,5 | m^3 |
| 3) het statisch moment van de carène t.o.v. de ALL | $S_2 = 4276,5 \text{ m}^4$ |
| 4) het oppervlak van de waterlijn | $O = 167,5 \text{ m}^2$ |
| 5) het statisch moment van de carène t.o.v. de basislijn | $= 525,7 \text{ m}^4$ |
| 6) het dwarsveerhoogtelement van de waterlijn | $= 525,4 \text{ m}^4$ |

Hieruit volgt:

7) de waterverplaatsing $P = 1,035 \times 288,4 = 299,5 \text{ ton}$
(inhoud boot + aankangzwaar = 0,5%)

8) $MK = \frac{2379,5}{288,4} = 8,2 \text{ m.}$

9) $MV = \frac{2379,5}{288,4} = 8,2 \text{ m.}$

10) $MK = 1,625 + 1,836 = 3,46 \text{ m.}$

11) het dwaartegent van de waterlijn ligt $\frac{2379,5}{167,5} = 14,21 \text{ m.}$
vóór ALL.

12) het dwarsveerhoogtelement van de carène ligt $\frac{2379,5}{288,4} = 8,2 \text{ m.}$
vóór ALL.

Van de formule: $(P + p) MV \sin \varphi = p \times b$
volgt nu MV zie tabel II

TABEL II

Proef no.	$p \times b$ ton	$\frac{p}{\sin \varphi} =$ $\frac{p}{\sin \varphi}$	MG m
a	6,42	0,0269	0,82
b	8,35	0,0347	0,82
c	6,54	0,0273	0,83
d	8,19	0,0339	0,82

$$P + p = 289,8 \text{ t.}$$

$$p = 3,036 \text{ t.}$$

$$\text{We vinden dus MG gem.} = 0,82 \text{ m.}$$

$$MK = 3,66 \text{ m.}$$

Waarmit volgt GK = 2,84 m. bij vol schip
met de helling gewichten.

Nietna is de MG-waarde berekend voor het geval dat geen hellinggewichten aanwezig zijn, terwijl de watertank achter het voorpierschot leeg is.

Tabel III geeft de gewichten en zwartepuntligging van schip, hellinggewichten en ballastwater.

TABEL III

Onderdeel	Gewicht ton	zwartepunt in lengte (m)t.o.v. de ALL	zwartepunt in hoogte t.o.v. basis- lijn in m.	moment t.o.v. ALL ton	moment t.o.v. basis- lijn
Schip met ballast en helling- gewichten	289,8	14,83	2,84	4298	823
ballast- water	6,8	26,31	1,16	179	8
hellinggew.	3,1	21,42	4,68	66	15
Schip zonder helling- gewichten en ballastwater	279,9	14,48	2,86	4053	800

Uitgaande van de opgenomen diepgangen is nu de nieuwe waterlijn bepaald, waarop het schip moet te liggen zonder hellingverrichten en zonder het ballastwater in de voertank, gevonden wordt:

$$\begin{aligned} t_v &= 2,45 \text{ m.} \\ t_A &= 3,47 \text{ m.} \end{aligned}$$

Voor deze lastlijn zijn tenslotte de volgende grootheden bekend.

$$\begin{aligned} MK &= 1,78 \text{ m.} \\ MW &= 1,92 \text{ m.} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} MX &= 3,70 \text{ m.} \\ MX &= 2,85 \text{ m.} \end{aligned}$$

dan $MH = 0,84 \text{ m.}$ d.i. $0,62 \text{ m.}$ minder dan bij de eerste toestand.

Het blijkt dan, dat de transom in MK, als gevolg van de kleinste diepgang, groter is dan de achter in MX door het afnemen van ballastwater en hellingverrichten.

De diepgangen zijn nu de hellingsoor oppervlakken en een verschuiving van de hellingverrichten en het ballastwater voorbij waren.

Opgenomen werd: $t_v = 2,25 \text{ m.}$ } $t_{\text{gem}} = 2,82 \text{ m.}$
 $t_{\text{gem}} = 3,40 \text{ m.}$

Aan de juistheid van deze opgave moet getwijfeld worden; immers de gemiddelde diepgang zou $0,18 \text{ m.}$ afgemeten zijn, wat overeenkomt met een displacementverandering van $\pm 30 \text{ ton},$ terwijl slechts $\pm 10 \text{ ton}$ van boord is gegaan.

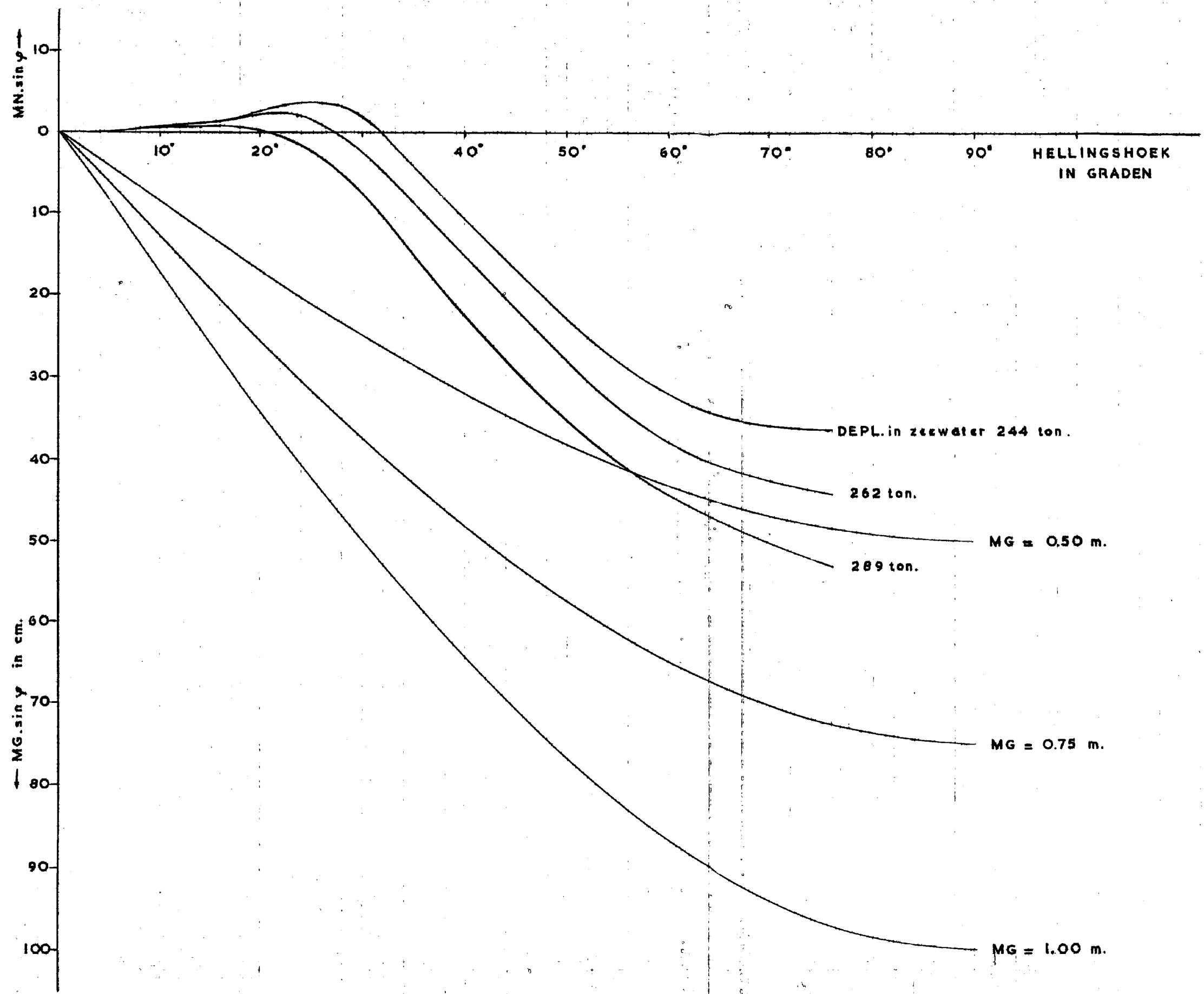
Slingsoortijd

Het kan schip in de eerste toestand is een slingsoortijd uitgevraagd en de trambegrenschingstijd te kunnen bepalen.

Het gemiddelde van drie metingen gaf als slingsoortijd $6,1 \text{ sec.}$

Van de formule $\frac{1}{T} = \frac{1}{T_0}$

waarin $MH = 0,82 \text{ m.}$ volgt de trambegrenschingstijd:
 $T = 6,1 \text{ sec.}$



STATISCHE STABILITEIT
W. BEUKEL SZ.

LAB v. SCHEEPSBOUWKUNDE
TECHNISCHE HOOGESCHOOL

DAT: 4-3-1957 A.W.R.