海水汚濁拡散防止膜の係留力

Mooring Force of Silt Fence

木 下 健* · 関本 秀 夫** · 陳 活 雄*** Takeshi KINOSHITA, Hideo SEKIMOTO and Ikuo CHIN

1.序

前報では海水汚濁拡散防止膜の性能と係留力の理論計 算法を示した。本報では前報の実験結果と理論計算結果 と比較する。

2.結果

まず, Figs. 1~2に変位と水平力の関係を示す. 次に変 位と各点の張力の静的関係の実測結果をFigs. 3~7に示 す.

さて、フロートの運動特性(Figs.8~12)について見 てみる。これについてはほぼ理論曲線と一致した結果が 得られた。理論では考えていないサブフロート等の影響 もほとんどでていない。また、波高大小による特に顕著 な差は表れなかった。ただ自由係留方式では理論計算は 周波数と共に数値は小さくなるのに対し、実際にはやや



***新日本技術コンサルタント

 $\begin{pmatrix} g \\ g \\ 70 \\ - & \infty \\ 60 \\ - & & & \\ 50 \\ - & & & \\ 40 \\ - & & & \\ 40 \\ - & & & \\ 30 \\ - & & & \\ 20 \\ - & & & \\ 20 \\ - & & & \\ 0 \\ - & & \\ 0 \\ - & & \\ 5 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 0 \\ - & & \\ 5 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 0 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & & \\ 10 \\ - & \\$

Fig. 2 A-1型およびC-1型係留機構のKs



440 39 巻 10 号 (1987.10)

速

究



Fig.4 C型係留機構のKt(横方向)



上昇傾向を示している。

次に張力の特性(例として沖側上部のCH.2,自由係留 ではCH.1をFigs.13~17に示す)について、まずA型と C型について比較してみると、力の特性としては、測定 場所により、やや違いはあるものの、大きな差はなく、 C型のほうが理論曲線に近い値であることが多い。しか し実験中の係留機構の動きを見ていたときは、A型のほ うがスムーズで張力の記録も正弦波に近いのが多い。ま



生産研究

Fig. 5 A-1型係留機構のKt(横方向)



た、C型では大波高となるとA型よりスナップ発生率が 多い.これは、アンカーの間隔を広げると防げるかしれ ないが、今回の場合の最大索張力は、A型ではそれほど 大きくならないのに対し、C型では2倍近い値を得てい る.これは瞬間的に大きな力がかかっていることを意味 し、スナップ発生率の高さにつながる。発生場所は一番 岸側、すなわちCH.4である。

うがスムーズで張力の記録も正弦波に近いのが多い. ま A型とA-1型に関しては, A-1型のほうが力の絶対



Fig. 13 A型CH. 2

値は半分程度になっている.C型とC-1型でもやはり同 じことがいえる.これはサブフロートの形状の違いによ る,動的応答の影響と思われる.最大索張力ではA-1型 は,CH.3で大きくなっているが,それほど違いはない. C-1型はC型ほどではないが,やはり大きくなる.そし

て測定していないCH. 4のワイヤーでは大波高・高周波 領域でスナップが観測された。

は、CH. 3で大きくなっているが,それほど違いはない. 次に波高影響についてだが,波高が小さいと力の無次 C‐1型はC型ほどではないが,やはり大きくなる.そし 元値は大きな値を示す傾向にある.これはサブフロート



に働く減衰力がモリソン型の抗力であり,波高の2乗に 比例するためであろう。しかし最大索張力の場合は形式 や測定個所によっては全く逆の傾向であったりしていて 全体的な特徴はつかめない。

自由係留方式との比較としては、形式によっては劣ったものもあるが、これは索鎖重量、初期張力の違いが考えられる。その上、自由係留方式は係留索が長く、係留間隔も約1.5倍もあることから、アクアバネ方式、特にA-1型などは優れているといえる。

3. 結

運動については今回の理論値と実験値の一致は良い。

すなわち係留系の動的影響は取り入れる必要がない.さ らに膜の付加質量が大きいため係留系の復原力の大小も ほとんど影響しない.しかし係留張力に関しては係留系 の動的影響が顕著であり,それを考慮しない計算では不 十分である.形式による張力の差はこの動的影響の差で あり,その設計の重要性が確認できる.また形式によっ てはスナップ荷重も起きることがわかったので設計には 注意を要する.すなわちアクアバネ方式は設計いかんで 良い性能を持ちうるが,逆の結果を生むこともある.最 良のシステムの設計法の追求が続けられるべきである. 謝辞 本研究に御協力頂いた中央大学水口優助教授に感 謝します. (1987年7月24日受理)