관성 원통 Shell 에서의 산란 병택 고찰

도 희실, 장 덕용, 김 성희, 나 정열 진 해 기 계 창

Analysis of Acoustic Scattering Fatterns by Elastic Cylindrical Shells

> E. S. ROH, D. H. CHANG, S. H. KIM, J. Y. NA Chinhae Machine Depot

<u>n</u> _9

환성 원통형 Shell 에서의 산란 이론을 수 지해석을 이용하여 전산 프로그램학 하였다. 이 프로그램을 통하여 탄성 원통형 Shell의 주파수, 재질, 두 개에 따른 산반형태 변화를 고찰하였다.

1. 서 로

한성 운동형 Shell 에서의 음파산란에 관한 일반 (1) 적인 수식을 유도한 R.D. Doolittle 과 H.Doerall 의 결과를 기본으로하여 방향하여 따른 산란형태를 얻기 위한 전산 프로그램와 작성을 설명한다. 그리고 이 이른 산출 프로그램을 통하여 반성 운동형 Shell 의 추파수, 재질, 두께에 따른 산란 형태 변화를 고참하고자 한다.

2. 프로그램 작성 방법

· 탄성 원통형 | Shell 의 산란 이론에 의하면 입사 음많은

Pi = Po
$$\sum_{n=0}^{\frac{2}{2}} i^n \epsilon_n J_n(\mathbf{k}, \mathbf{r}) \cos n\theta$$
 (1)
OF ARRESTED

Bessel 할수의 정학식⁽²⁾

$$J_{n+a+1}(x) - \frac{2(n+a)}{x} J_{n+a}(x) + J_{n+a-1}(x) = 0$$
 (3)

으로부터 Jn+a(x) 를 구하기 위하여
$$G_{n} = \frac{J_{n+a}(x)}{J_{n+a-1}(x)} \tag{4}$$

윰 만족한다. 여기에서

G v+1 = Q을 만족하는 v 의 초기값을 구한 다음
Gv, Gv−1,G2 값을 (5)식을 이용해서 구한다. 이때 n=v, v−1, ..N, ..., 1 이다. 따라서 J_{k+a}(x) = G_k = J_{k+a−1}(x),

$$K = 1, \dots, N \tag{6}$$

이다. 조기과 Ja(x)는 다음 항동식을 이용한다. $J_a(x) \star \left[1 + \sum_{m=1}^{4} \frac{(a+m) \Gamma(a+m)}{m!} \prod_{k=1}^{m} G_k \right] = \frac{\binom{24}{3}}{\Gamma(Ha)}^{a}$

$$\frac{-(n+a)^{(x)}}{J-(n+a)^{(x)}} = \frac{-\frac{1}{2(n+a-1)}}{x} - \frac{-(n+a-1)^{(x)}}{x}$$

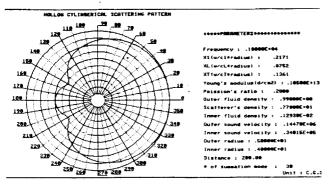
- -(n+a-2) (8) 홀 이용하며 전개 방법은 J_{n+a}(x) 와 동일하다.

실 계수(n x n) 추 정방행렬식을 Sweep→Out 법예 의하여 구한다. 정방행렬식 A 를

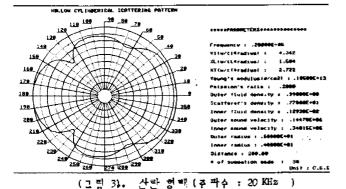
$$A = \begin{bmatrix} a_{11} & a_{12} & \cdots & a_{1n} \\ a_{2n} & a_{2n} & \cdots & a_{2n} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ a_{n} & a_{nn} & \cdots & a_{nn} \end{bmatrix}$$

$$(9)$$

이라하면 축(Pivot)의 선택을 위해서 행렬식 A의 전 요소에서 즐대치가 최대인 것을 빼하며

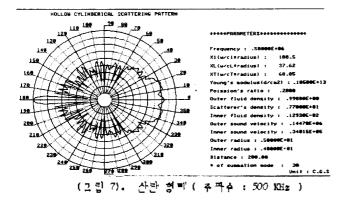


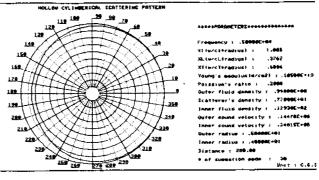
(크립 1). 산란 형택 (주곡수:1 KHz)



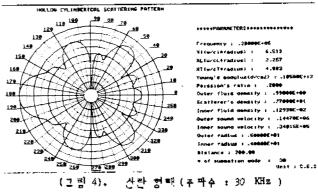
HOLLOW CYLINDERICAL SCATTERING PATTERN 110 ¹⁰⁰ XL(e/cliratius) : 10.65 150 3.762 XL(w/elerastus) : 169 \$1#366761, 1 (Sa3/b)aulubos s'anuo? 179 186 Outer fluid density : .99006E+00 Scatteror's dansaty 1 .77000E+01 198 Laner fluid density 1 .12936E-02 Outer sound velocity : .144765-96 Inner sound velocity : .340155-96 Outer radius & .60000E+01 [nner radius ± .4000E+0] 258 268 4 of summation made : 36 278 298 229

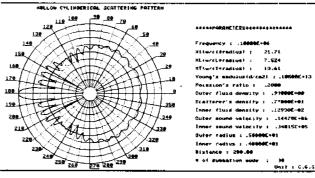
(그림 5). 산란 형태(주막수 : 50 KHz)





(그립 2). 산란 형태(주파수 : 5 KHz)





(그림 6). 산란형택 (주판수 : 100 KH2)

Unit : 0.6.5

$$A_{x_{j}}^{(k+1)} = A_{x_{j}}^{(k)} - \frac{A_{ik}^{(k)} A_{x_{j}}^{(k)}}{A_{xx}}$$

$$A_{x_{j}}^{(k)} = A_{x_{j}}^{(k)} - \frac{A_{ik}^{(k)} A_{x_{j}}^{(k)}}{A_{xx}}$$

$$A_{x_{j}}^{(k)} = A_{x_{j}}^{(k)} - \frac{A_{ik}^{(k)} A_{x_{j}}^{(k)}}{A_{xx_{j}}}$$

$$A_{x_{j}}^{(k)} = A_{x_{j}}^{(k)} - \frac{A_{ik}^{(k)} A_{x_{j}}^{(k)}}{A_{xx_{j}}}$$

$$A_{x_{j}}^{(k)} = A_{x_{j}}^{(k)} - \frac{A_{ik}^{(k)} A_{x_{j}}^{(k)}}{A_{x_{j}}}$$

이다. 식 (8)을 이용하여 행과 열의 교환을 전 요소 에 대하여 행한다. 따라서 행렬사 A 는

$$A = (-1)^{p^{1}+q^{1}} \begin{vmatrix} A_{11} & 0 & \cdots & 0 \\ 0 & A_{24} & \cdots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ 0 & \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ 0 & \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ 0 & \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ 0 & \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ 0 & \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ 0 & \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ 0 & \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ 0 & \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ 0 & \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ 0 & \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ 0 & \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ 0 & \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ 0 & \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ 0 & \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ 0 & \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ 0 & \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ 0 & \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ 0 & \cdots & \cdots \\ 0 & \cdots & \cdots & \cdots \\ 0 & \cdots & \cdots$$

와 같이 다가선 행렬로 변환되고 행렬식 깠은 $A = (-1)^{p'+q'} \cdot a_{n'} \cdot a_{n'} - \cdots \cdot a_{n'} \qquad \qquad (y2)$

약다. 여기서 P', q' 는 각각 Sweep−out 전체를 통해서 행구 열의 교환 횟수이다.

방위가의 변학에 따른 산란파의 형태를 이론적으로 산출하기 위하여 산란강도를 정의된

SS =
$$10 \log Is/I_i$$
 dB (73)

를 이용하였다. 여기에서 Is 는 원통 Shell 의용향 중심으로부터 1m인 곳에서의 산란꾸의 강도이고 It는 입사음의 강도이다. 이 산란강도식은 HP-1000의 소형 계산기에 의한 Portran 언어로 작성되었으며, 상기한 바와 같은 수치 해석 방법이 이용되었다.

3. 결과 및 고찰

(그림 1) - (그림 7)은 재질이 월(Iron)인 원통
Shell의 외경 5Cm , 내경 4Cm일때 주파수를 1KHz 500KHz 로 가변시에 산란형태를 도시한다. 이때
Ra (k: 주파수, a: 원통 외경)는 약 0.42-104.47
의 범위를 가진다. 주파수가 작을때는 후방산란(back scattering, θ=0°)이 크피, 주파수가 증가하여 ka
가 커짐에 따라 방위가 θ 에 따른 산란파형은 복잡한
fluctuation 옵 보이며, 또한 회절 현상이 두드릭제 진방 산란(forward scattering, θ=180°) 의 효과
가 커지게 된다. 이 전방 산란의 이유로는
Geometrical wave 의 효과에 외한다.(5)

(표 1)은 가 재질의 물리적 투성을 보이고, (그림 8) — (그림 25)는 동일 원통 Shell 의 재질 변학에 따른 산란 형태와 동일 주파쉬일 경우의 원통 Shell 의 두계 변학에 따른 산란형태를 도시하나, 지면 관계상 표및 교립 수록을 생략한다.

참 고 분 헌

- R.J. Doolittle and H. "berall, "Sound Scattering by Elastic Cylindrical Shells," J. Acoust. Scc. Am., Vol. 39, No.2, 272-275, 1066.
- M. Abramovitz and I. A. Stegun, "Handbook of Mathematical Functions with Formulas, Graphs and Nathematical Takles," Dover Publications, Inc., P331 494, 1965.
- 3. Shan S. Kuo, "Computer Application of Numerical Methods," Andison-Weslay Publishing Comp., P176-206, 1972
- Philip M. Morse and K. Uno Ingard, "Theoretical Acoustics," McGraw-Hill Book comp., 400-407, 1968
- 5. Donald Brill and H. Überall, "Acoustic Waves Transmitted through Solid Elastic Cylinders," J. Acoust. Soc. Am., Vol. 50, No. 3, 921-939, 1974