

선박용 센서 기술(3)

이영일/부산수산대학교 기관공학과 교수

7. 유량의 측정

7.1 유량 측정의 개요

(1) 유속, 평균 유속 및 유량

유속이란 유체가 유동하는 유동장 내 국소 위치(한 점)에서의 유체 속도를 의미하고, 유량이란 유체가 단위 시간 동안에 특정 단면적을 통과한 양을 의미한다.

예를 들어, 원형 단면을 갖는 관로로 통하여 유체가 흐를 때, 관로 내의 유속은 단면내의 위치에 따라 달라진다. 즉, 유속이 가장 빠른 곳은 관로 중심부이고, 벽면 쪽에 가까워질수록 감소하며, 관로 벽면에서는 0이 된다.

유속 v , 유량 Q 의 단위와 평균 유속 V 의 정의를 기술하면 아래와 같다.

- 유속(flow velocity) : V (m/s, cm/s, ...)
- 유량(flow rate) : Q (m^3/s , X/min , ...)

$$V = \frac{1}{A} \int v dA = \frac{Q}{A} \quad Q = AV \quad \dots (7.1)$$

여기서, v 는 관로 단면 내 임의 위치에서의 유속을 나타내고, A 는 관로 단면적을 나타낸다.

(2) 동적 유량과 정적 유량

순시적으로 변화하는 유량 $Q(t)$ 를 동적 유량이라 하며, 현재 공업적으로 사용되고 있는 유량 센서들(예 : 터빈 유량계, 용적식 유량계 등)은 대개 응답성이 그다지 좋지 않은 것들이므로 응답성이 우수한 동적 유량 센서라

고 말할 수 있는 유량 센서는 찾아보기 어렵다.

급격하게 변동하는 동적 유량을 엄밀하게 측정하는 방법으로는 레이저(laser) 유속계로 측정한 유속 신호를 유로 단면상에서 적분하는 방법 등이 있으나 이러한 방법은 연구 목적으로 실험실 내에서 사용되고 있는 정도이다.

따라서 공업적으로 비교적 간편하게 사용할 수 있는 동적 유량 센서로는 회전부 질량이 작은 터빈 유량계, 전자 유량계, 초음파 유량계 등이 있다.

(3) 선박에서의 유량 측정법

현재 선박에서 연료유 유량 측정 등에서 일반적으로 오발(Oval)형, 베인(Vane)형과 같은 용적형 유량계가 널리 사용되고 있다. 이러한 용적식 유량계들은 차압식 유량계, 면적식 유량계 등에 비하여 측정 정밀도가 우수한 편이지만, 그렇다고 해서 정밀도, 신뢰성의 면에서 만족할만한 유량 측정기라고 보기是很 어렵다. 그 이유는 이들 유량계가 질량유량이 아닌 체적 유량을 계측하는 것들이기 때문이다. 따라서, 이들 유량계로 예를 들어 연료유 유량을 측정하는 경우, 연료유 속에 공기가 혼입되어 있거나 또는 온도 변화에 따른 기름의 밀도 변화가 있는 경우에는 계측된 유량과 실제 유량(질량 유량) 사이에는 상당한 차이가 발생할 수 있다.

이러한 문제점을 보완할 목적으로 최근에는 용적식 유량계에 의한 유량 측정과 병행하여 기름의 밀도와 온도로 측정하고, 이 계측 신

호들을 컴퓨터로 전송하여 연산 과정을 거쳐서 실제 유량을 측정하기도 한다.

7.2 각종 유량 센서

(1) 차압(差壓)식 유량 센서

유체 관로에 오리피스(orifice), 노즐(nozzle), 벤추리 관(venturi tube) 등으로 교축부를 설치하면, 교축부 앞뒤에는 압축기가 생기며 이 압축기를 측정함으로써 유량을 구할 수 있다. 이러한 차압식 유량계는 구조가 간단하고, 내구성이 우수하며, 고온 고압에 잘 견디고, 가격이 저렴하기 때문에 공업상 널리 사용된다.

그림 7.1에 차압식 유량계로 사용되는 오리피스, 노즐, 벤추리 관의 구조를 나타내었다. 어느 것이나 유체가 수평으로 흐르고 있는 관로의 일부를 교축하여 부분적으로 속도 변화를 발생시킨다. 속도의 변화는 베르누이 정리에 의하여 압력의 변화를 유발하기 때문에 교축부 전후의 압축차 $p_1 - p_2$ 를 측정하여 유량을 구할 수 있다.

유체 관로상의 수평인 두점 사이에 압력 손실이 없고, 유체의 밀도가 일정(비압축성 유체)한 경우, 베르누이 정리에 의하여 다음 식이 성립한다.

$$p_1 + \frac{1}{2} \rho V_1^2 = p_2 + \frac{1}{2} \rho V_2^2 \quad (7.1)$$

여기서, p_1, V_1 은 위치 I에서의 압력과 유속 p_2, V_2 는 위치 II에서의 압력과 유속, ρ 는 유체의 밀도를 나타낸다.

위치 I 및 교축부에서의 단면적을 A_1, A_2 라 하면 유량 연속의 법칙에 의하여 다음식이 성립된다.

$$Q = A_1 V_1 = A_2 V_2 \dots \dots \dots \quad (7.2)$$

식 (7.1) 및 (7.2)로부터 유량 Q는 다음식으로 표시된다.

$$Q = A_2 V_2 = \frac{A_2}{\sqrt{1-m^3}} \sqrt{\frac{2(p_1-p_2)}{\rho}} \dots \dots \quad (7.3)$$

여기서, m은 교축 면적비(A_2/A_1)이다.

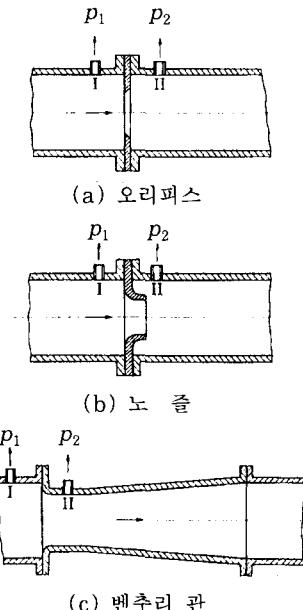


그림 7.1 차압식 유량계의 구조

식 (7.3)은 차압 유량계의 기본식으로, 이식은 이상 유체가 이상적으로 흐르고 있을 때 성립한다. 설계의 유체 유동에서의 유체가 통과하는 단면적이 교축부의 단면적 A_2 보다도 작아지며, 유체의 점성 마찰 등에 의한 압력 손실도 존재하므로, 유량은 식 (7.3)에 의한 계산치보다 작아지게 된다. 그래서 유출 계수 C를 정리하여 식 (7.3)을 아래와 같이 수정한다.

$C = \text{실제의 유량}/\text{이론적 유량}$,

$$Q = A_2 V_2 = \frac{CA_2}{\sqrt{1-m^3}} \sqrt{\frac{2(p_1-p_2)}{\rho}} \quad (7.4)$$

$$= \alpha A_2 \sqrt{\frac{2(p_1-p_2)}{\rho}}$$

여기서, $\alpha = C/\sqrt{1-m^3}$ 을 유량 계수라 부른다.

기체와 같이 압축성 유체의 경우는 압축 계수 ε 을 사용하여 다음과 같이 나타낸다.

$$Q = \alpha \epsilon A_2 \sqrt{\frac{2(p_1 - p_2)}{\rho}} \quad (7.5)$$

식 (7.5)는 체적 유량이며, 질량 유량 Q_m 은 다음 식으로 구해진다.

$$Q = \alpha \epsilon A_2 \sqrt{2(p_1 - p_2)} \quad (7.6)$$

식 (7.5) 및 (7.6)은 차압 유량계에서 유량을 구하는 실용식이다. 미리 α 와 ϵ 를 실측을 통하여 구해 두면 압력차 ($p_1 - p_2$)을 측정 함으로써 유량을 구할 수 있다. 또, 규격으로 정해진 교축 기구와 상사(相似)한 것을 사용 하며 계산 또는 표를 사용하여 α 와 ϵ 를 구할 수 있다. 차압의 측정에는 U자형 액주계 또는 다이아프램 압력계 등을 이용하여 차압신호를 전기 신호로 변환하면 압력 신호의 원격지시 및 자동제어용 피드백 신호로의 이용이 가능하다.

차압식 유량계는 가격이 저렴하고, 사용 중 고장의 우려가 작은 점 등의 이점이 있어 널리 사용되고 있지만, 높은 정밀도를 요구하는 측정 개소에는 사용할 수 없다.

(2) 면적식 유량 센서

일반적으로 로터 미터(rotor meter)로 불리는 유량계이며, 그 구조는 그림 7.2에 나타내었다.

수직으로 설치된 테이퍼 관(tapered tube) 내에 부표(float)가 있으며, 하부 입구로부터 유입한 유체는 부표를 밀어 올리고, 부표와 테이퍼 관과의 사이에 존재하는 틈새를 통하여 상부 출구로 나간다. 일정 유량일 때 여러 가지 힘[① 부표 상하 압력차에 의한 힘, ② 부표의 중량, ③ 유체 점성력, ④ 부표의 부력]이 평행을 이루어 부표는 일정 높이에서 정지한다.

유체는 부표와 관내벽 사이를 통과하는데, 이 부분은 교축 면적을 가변(可變)으로 한 오리피스에 상당한다.

이러한 면적식 유량계는 어느 범위 내의 유량 영역에서는 유량과 부표의 위치가 비례적

으로 변하도록 설계되며, 따라서 부표의 위치로부터 유량을 구할 수가 있다.

테이퍼 관 재료로는 유리가 많이 사용되며, 부표로는 유체의 종류에 따라서 스테인리스 강, 텐플론, 도자기 재료의 것이 사용된다.

부표의 변위를 직접 읽음으로써 유량을 계측하는 것이 일반적이지만, 직격 또는 磁氣的으로 결합된 변위 전달 기구에 의하여 부표의 변위를 외부의 변위/전기 신호 변환기를 거쳐 전기 신호로 얻기도 한다.

면적식 유량계는 차압식 유량계에 비하여 작은 유량의 계측이 가능한 점, 압력 손실이 비교적 적은 점 등의 이점이 있지만, 점도가 높거나 점도 변화가 심한 유체에는 부적당하며, 높은 정밀도가 요구되는 경우에도 사용하기가 곤란하다.

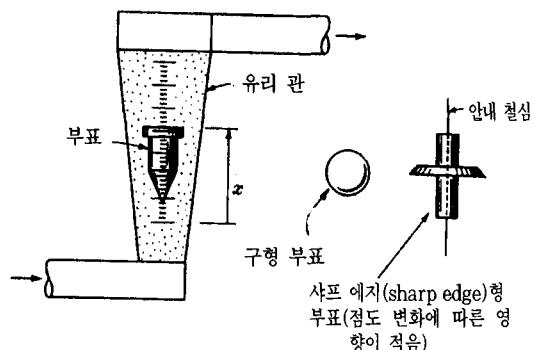


그림 7.2 면적식 유량계

(3) 용적식 유량 센서.

그림 7.3에 오발(Oval) 유량계의 구조도를 나타내었다. 이 유량계는 유량의 적산치 뿐만 아니라 순시 유량의 계측에도 사용되며, 유량 적산치는 회전자의 회전수를 감속 기어식 카운터상에 나타내게 된다.

순시 유량은 회전자(기어) 회전축의 회전속도를 계측함으로써 유량을 측정하게 되며, 회전 속도 계측에는 보통 磁氣式 속도 센서가 사용된다. 자기식 속도 센서에서 얻어지는 펄스 신호는 F/V(Frequency/Voltage) 변환기

를 거치면서 직류 전압 신호로 바뀌므로, 순시 유량을 전압계상에서 직접 읽을 수 있음은 물론이며, 대상 장치의 자동 제어를 위한 피드백 신호로도 사용할 수 있다.

디젤기관 연료유 소모 유량을 매우 정밀하게 측정하고자 하는 경우나, 각종 기기로부터 미량의 누설 유량을 계측(예 : 유압 펌프나 유압 모터의 용적 효율 계측)하고자 하는 경우에는 관로상에 설치된 정밀 기어 펌프를 전기 서보 모터로 구동함으로써 펌프 전·후의 차압을 항상 영(zero)으로 유지하면서 동적 유량을 계측하는 유량 센서(時定數 0.5s이하)가 시판되고 있다(그림 7.4).

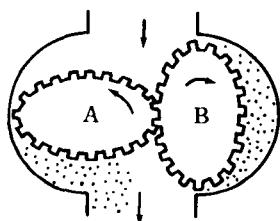


그림 7.3 오발(Oval) 유량계

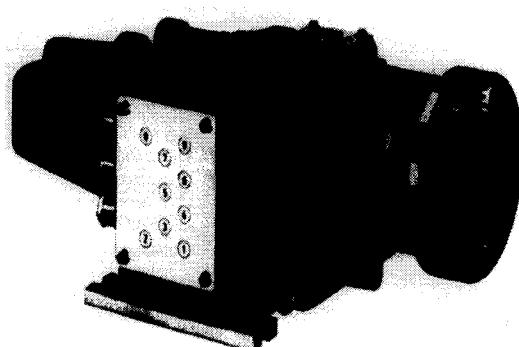


그림 7.4 기어 펌프식 정밀 유량계

(4) 터빈 미터(turbine flow meter)

그림 7.5와 같이 유체 관로 도중에 놓인 유량계에 소형 회전차가 설치된 구조의 유량센

서이다. 회전차의 회전 속도는 磁氣 회전 센서에 의하여 펄스 열로서 검출되고, 이 펄스 신호는 변환기를 F/V 변환기를 거쳐서 직류 전압 신호로 출력된다.

최근의 터빈 미터는, 기중에 따라서는 회전 부 베어링에서의 마찰 저항이 매우 작도록 개량이 진행됨에 따라 재현성 있는 안정된 유량 계측이 가능하게 되었다. 또한, 다른 유량센서들에 비하여 소형으로 대유량 계측이 가능한 것이 장점이다.

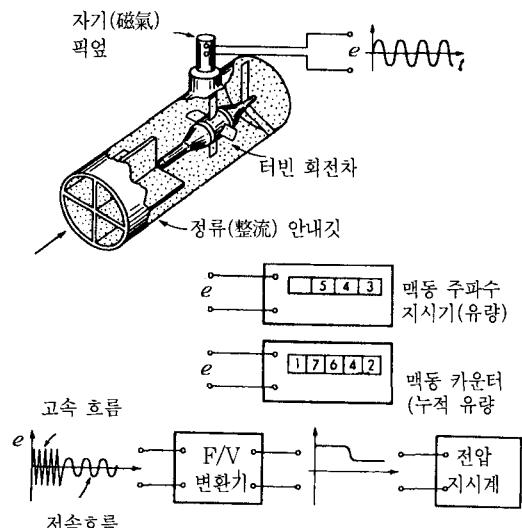


그림 7.5 터빈 미터

(5) 電磁유량계(electromagnetic flow meter)

Faraday의 전자 유도 법칙을 이용한 유량계이며, 그림 7.6에 그 원리를 나타내었다. 유체의 흐름에 따라 발생하는 기전력은 다음 식으로 표시된다.

$$E = DBV$$

여기서, E : 발생 전압(V), B : 자속 밀도 [$T (= wb/m^2)$], D : 관로 내경(m), V : 평균 유속(m/s)이다.

이 유량계는 계측기 내부에 흐름을 방해하는 부분이 전혀 없고, 비정상 유량 계측이 가

능한 것이 장점이지만 도전성(導電性)이 없는 기름, 공기, 순수한 물에 대해서는 측정이 불가능하다. 따라서 기름 수송 계통 등에는 사용할 수가 없지만 일반적인 물 수송 계통에는 사용이 가능하다.

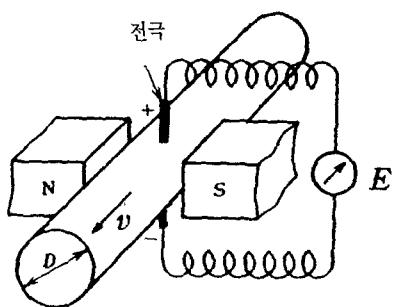


그림 7.6 電磁 유량계

(6) 초음파 유량계(ultrasonic flow meter)

초음파가 유체 속을 전파하는 속도는 유체가 정지하고 있을 때와 움직이고 있을 때에 따라 달라진다. 즉, 그림 7.7에서 중앙에 초음파 발신기, 상류측과 하류측에 수신기가 있을 경우, 초음파 전파 시간은 각각 다음 식으로 주어진다.

$$t_1 = \frac{L_1}{c+v}, \quad t_2 = \frac{L_2}{c-v}$$

여기서, L_1 및 L_2 : 송신기와 수신기 사이의 거리, c : 음속, v : 유속이다.

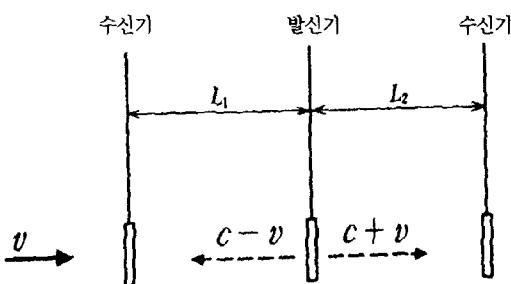


그림 7.7 초음파 유량계의 원리

L_1, L_2, c 가既知라면 t_1 및 t_2 를 측정함으로써 v 를 구하는 것은 원리적으로는 가능하다. 실제로는 v 에 비하여 c 가 매우 크고, c 가 유체 온도에 따라 변하는 점 등으로 측정 오차가 생길 수 있으므로 여러 가지 대책이 강구되고 있다. 예를 들면, 그림 7.8은 초음파 발신기, 수신기 2조를 관로 외부에 붙여서 측정이 가능하도록 한 것이다.

초음파 유량계는 보통 액체 유량 측정에 사용되며, 이 유량계도 측정 관로내에 장애물이 거의 없는 것이 장점이다. 또한 초음파 발신기, 수신기를 관로 외부에 부착시키는 것도 가능하기 때문에 대형 관로에서의 유량 측정에 유리하다.

(7) 涡 유량계(vortex flow meter)

흐르는 유체 속에 원통을 두면 그 후방에 규칙적인渦列이 발생하는데, 이것을 Karman 와열이라 한다. 이 규칙성을 이용하여 유속을 측정할 수 있다.

그림 7.9에 있어서, 한쪽이渦의 주파수와 유속 사이에는 다음 관계가 성립한다.

$$f = \frac{Kv}{d}$$

여기서, f : 渦 발생 주파수, v : 유속, d : 원통 직경, K : 무차원 수(Re 수 $10^{2.5} \sim 10^5$ 의 범위에서 약 0.2로서 일정)

즉, 유속과 주파수는 비례하며, 주파수 검

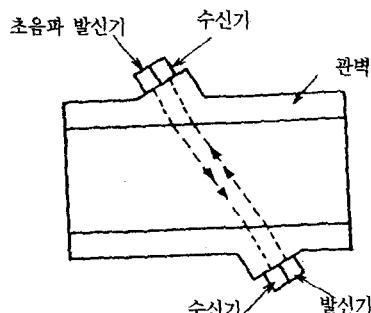


그림 7.8 관로 외부 부착형 초음파 유량계

출에는 국소적 속도 변화 또는 압력 변화를 이용한다.

이 계측법은 기체, 액체에 모두 적용이 가능하고, 유체의 온도, 압력, 밀도 등의 영향을 받지 않으며, 검출되는 양이 디지털 양이라는 점 등이 특징이다.

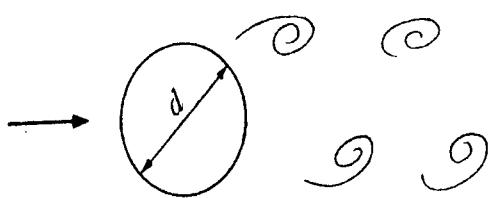


그림 7.9 Kaman 漩列

7.3 유량 센서 설치, 사용상의 주의점

유량 센서를 설치하는 관로의 배관에 대하여 일반적인 주의 사항은 다음과 같다.

- ① 관로의 접속 부분에서 공기가 새어들지 않도록 주의한다. 필요에 따라 유량 센서 상류측에 기포 배출 장치를 설치한다.
- ② 관로에 설치된 유량 센서에 무리한 힘이 작용하지 않도록 주의한다. 특히, 고온이나 저온 유체에 흐르는 곳은 관로에 열변형에 의한 압축이나 인장 응력이 작용하지 않도록 구부러진 관을 설치하면 좋다.

③ 유량 센서의 수리, 내부 청소를 고려하여, 센서 설치 관로와 병열로 바이пас 관로를 설치하고, 유량 센서 앞 뒤에는 밸브를 설치한다. 다만, 액체의 드레인을 쉽게 하기 위하여 드레인 배출 관로를 설치한다.

④ 유량 센서와 근접한 상류측에 밸브, 급 만곡 부 등을 설치하면 공동 현상에 의한 기포발생으로 유량 계측에 나쁜 영향을 끼칠 수 있다. 따라서, 부득이하게 유량 센서 상류측에 밸브, 만곡부 등을 두게 될 때는 밸브나 만곡부와 유량 센서 사이에 일정 길이 이상의 직관부가 존재하도록 배려하여야 한다.

⑤ 사용 도중에 정기적으로 기준 미터와 비교하는 시험과 교정을 해야 하는 유량 센서인 경우에는 설치된 유량 센서를 빼어내지 않고도 시험할 수 있도록 교정용 배관을 설치한다.

⑥ 불순물을 함유한 액체의 유량을 측정할 때는 유량 센서를 보호할 목적으로 상류측에 여과기를 설치하는 경우가 있으며, 이 때는 여과기의 청소, 교환을 용이하게 하기 위하여 병열로 2개의 여과기를 유량 센서 상류에 설치하는 것이 좋다.

〈다음호에 계속〉