MERENJE PROTOKA

Definicija protoka

Količina sipkastog materijala, tečnosti ili gasa koja protekne kroz posmatrani poprečni presek za jedinicu vremena:

Zapreminski protok- m³/s

$$Q_V = \lim_{\Delta t \to 0} \frac{\Delta V}{\Delta t} = \frac{dV}{dt}$$

Za fluid koji protiče prosečnom brzinom V[m/s] kroz poprečni presek $A[m^2]$ zapreminski protok je

$$Q_V = vA$$

Maseni protok – kg/s

$$Q_m = \frac{dm}{dt} [kg/s]$$

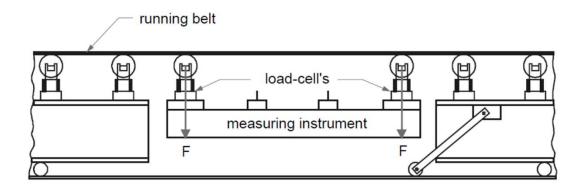
Odnos masenog i zapreminskog protoka

$$Q_m = \rho Q_V = \rho \frac{dV}{dt}$$

Merenja protoka sipkastog materijala

• **Protok sipkastog materijala** - svodi se na merenje težine. U industrijskim procesima sipkasti materijali obično se prenose transportnim trakama, koje se kreću brzinom v[m/s]. Deo trake (dužine l[m]) služi kao tas ispod kojeg je smešten senzor sile (težine), koji određuje masu materijala na tom delu trake m[kg] i na svom izlazu daje maseni protok:

$$Q_m = \frac{mv}{l} [kg/s]$$



Specifičnosti kod merenja protoka gasova

• **Protok gasova** - merenje protoka gasova zavisi od gustine koja se menja sa promenom temperature i pritiska. Informacija o gustini gasa u radnim uslovima može da se dobije merenjem radne temparature i pritiska, na osnovu gustine gasa u normalnom stanju, ρ_n . Normalno staje je definisano pritiskom $p_n = 101325$ Pa i temperaturom $T_n = 273$, 15 K, pri relativnoj vlažnosti $\phi = 0\%$. Maseni protok se na taj način može izraziti preko:

$$Q_m = \rho Q_V = \rho_n \frac{pT_n}{p_n Tk} Q_V$$

gde se koeficijentom k koriguje neidealnost gasova pri visokim pritiscima.

Dobija se iz toga što je za idealan gas:

$$pV = nRT$$
, $n = \frac{m}{M}$

$$pV = \frac{m}{M}RT$$
, $\rho = \frac{m}{V}$

$$p = \rho \frac{R}{M} T$$

$$\frac{R}{M} = const = \frac{p}{\rho T} = \frac{p_n}{\rho_n T_n}$$

$$\rho = \rho_n \frac{pT_n}{p_n T}$$

p – apsolutni pritisak gasa

V – zapremina gasa

T – temperatura gasa u K

n – broj molova gasa

R – univerzalna gasna konstanta

m — masa gasa

M — molarna masa gasa

 ρ – gustina gasa

Protokomeri sa prigušnicom

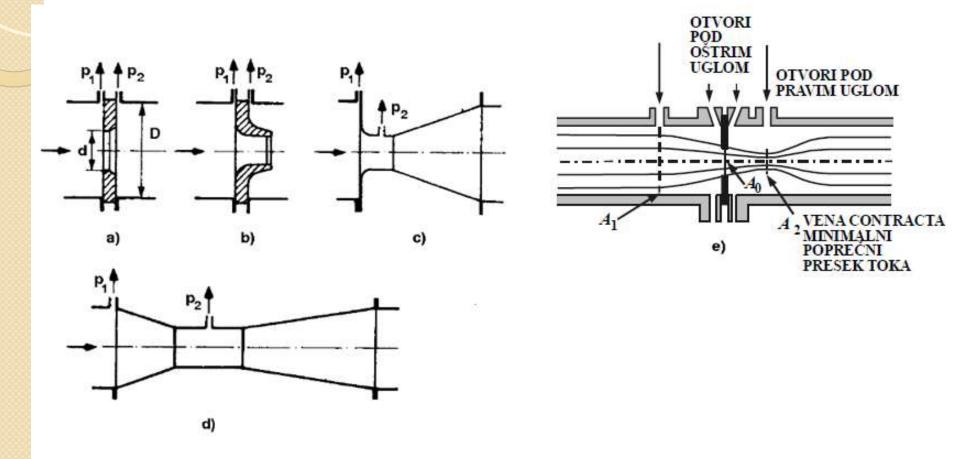
- Koriste se za merenje protoka fluida
- Bazira se na Bernulijevoj jednačini

$$\frac{p}{\rho} + \frac{v^2}{2} + gh = const$$

- U tok fluida postavlja se prepreka u obliku suženja cevi
- Zbog suženja, fluid na izlasku iz prepreke ima povećanu brzinu
- Zbog povećane brzine, iza prepreke dolazi do smanjenja pritiska
- Protok je proporcionalan kvadratnom korenu razlike pritiska ispred i iza prepreke

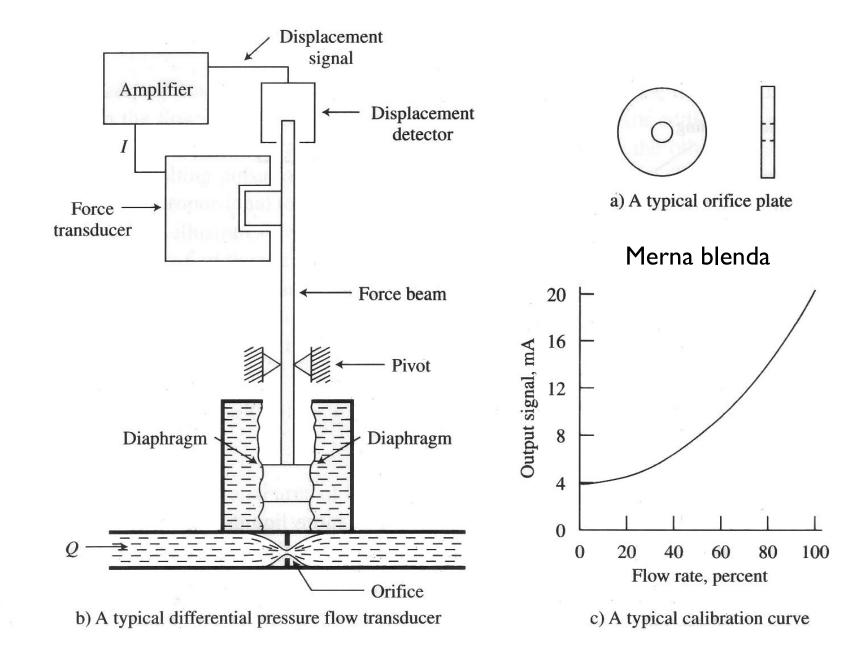
$$Q = k \sqrt{\frac{\Delta p}{\rho}}$$

Tipični oblici prigušnice

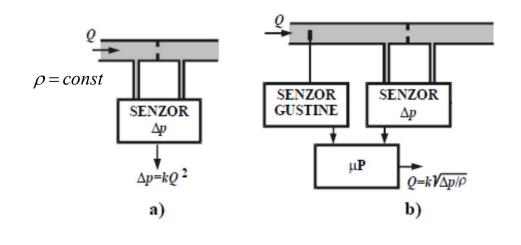


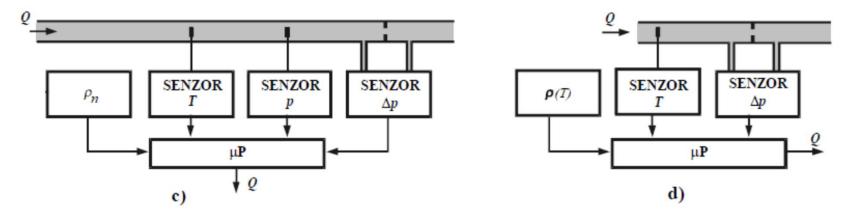
Senzori protoka sa prigušnicom: a) merna blenda, b) mlaznica, c) Venturijeva mlaznica, d) Venturijeva cev, e) deo cevovoda sa mernom blendom

Princip Δp protokomera



Struktura Δp protokomera



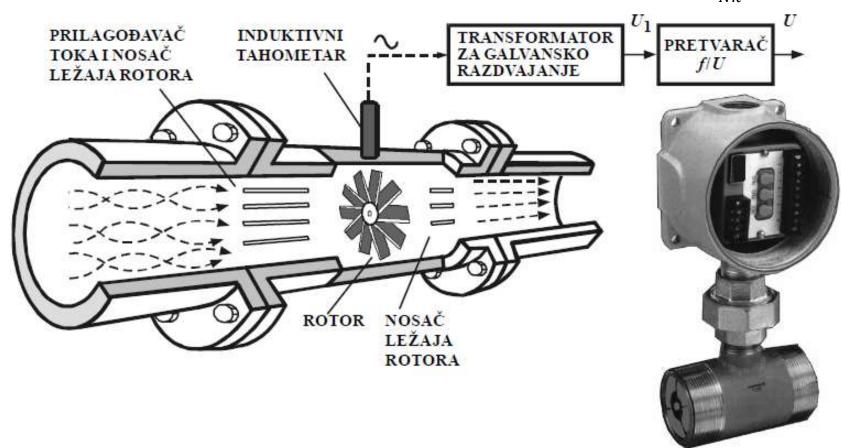


Strukturne blok-šeme senzora protoka sa prigušnicom: a) Δp-protokometar, b) Δp-protokometar sa senzorom gustine u radnim uslovima, c) Δp-protokometar za gasove (sa posrednim merenjem gustine),

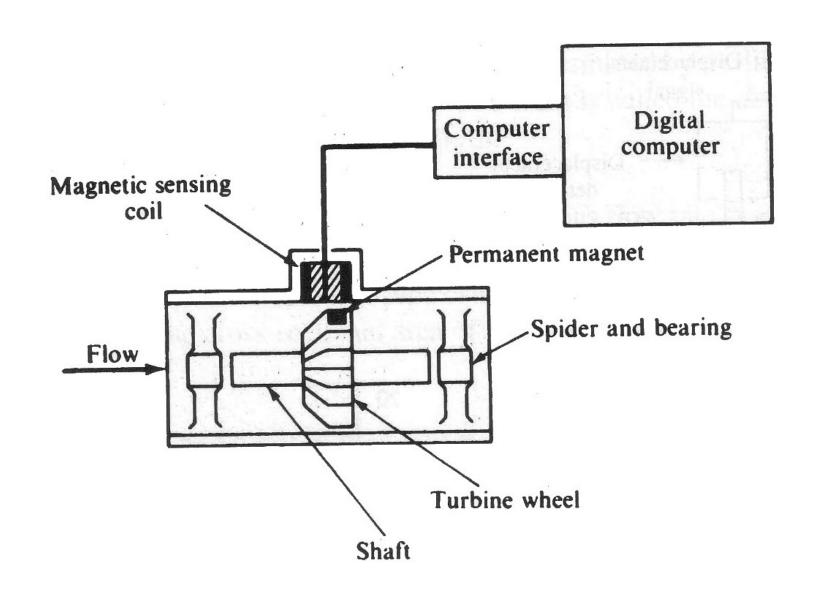
d) Δp-protokometar za tečnosti (sa posrednim merenjem gustine),

Turbinski protokomer

- Broj obrtaja turbine u jedinici vemena $n[^o/_s]$ proporcionalan je brzini fluida $v[^m/_s]$ n=kv, odnosno $v=\frac{n}{k}$, gde je $k[^o/_m]$ koeficijent proporcionalnosti
- Zapreminski protok fluida kroz poprečni presek S je definisan sa $Q_v = vS = \frac{n}{k}S$
- Ako rotor ima N lopatica, onda veza između zapreminskog protoka i broja impulsa r[imp/s] koji u jedinici vremena generišu lopatice rotora $Q_v = vS = \frac{r}{Nk}S$

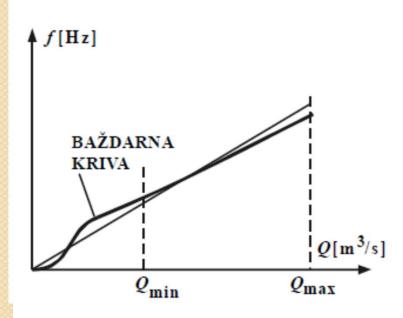


Turbinski protokomer presek

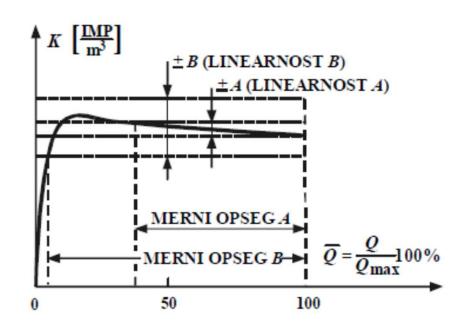


Statička karakteristika turbinskog protokomera

 $K = k \frac{N}{S}$ [imp/m³] - koeficijent protokomera

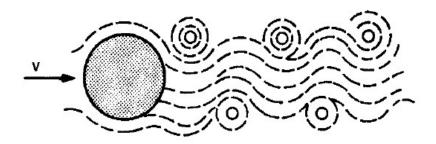


realna karakteristika



standardna haždarna kriva

Vrtložni (vorteks) protokomeri



- Princip rada vrtložnih senzora zasniva se na odvajanju vrtloga iza prepreke postavljene u toku fluida.
- Frekvencija odvajanja vrtloga proporcionalna je brzini toka.
- Nailaskom na prepreku, brzina fluida raste, a pritisak opada. Na polovini poprečnog preseka prepreke dešava se obrnuti proces – brzina opada a pritisak raste. Na taj način na prednjoj strani formira se viši, a na zadnjoj strani niži pritisak.
- Pod delovanjem ove razlike pritiska odvaja se pogranični sloj fluida sa prepreke u obliku vrtloga.
- Vrtlozi se odvajaju naizmenično na gornjoj i donjoj strani.
- Zavisnost frekvencije vrtloga od brzine toka i prečnika cevovoda naziva se Struhalovim brojem:

$$Sh = \frac{fD}{v}$$

Brzina toka fluida se onda može odrediti kao

$$v = \frac{fD}{Sh}$$

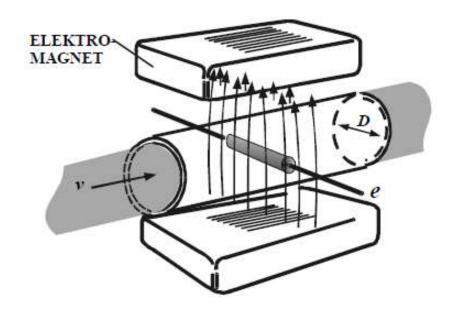
Detekcija vrtloga

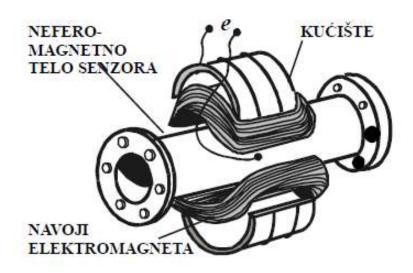
- Na mestu odvajanja vrtloga dolazi do fluktuacija brzine i pritiska. Frekvencija oscilovanja brzine i pritiska jednaka je frekvenciji odvajanja vrtloga.
- Kao detektor vrtloga može se upotrebiti ili senzor brzine ili senzor pritiska.
- Praktične poteškoće nastaju zbog malih amplituda fluktuacija.
- Detekcija se najčešće ostvaruje pomoću:
 - mehaničkog senzora koji prati fluktuacije pritiska preko oscilacija pokretnog elementa
 - pijezoelementa, koji prati fluktuacije pritiska.
 - ultrazvučnog predajnika i prijemnika, postavljenih poprečno na tok iza prepreke,
 tako da nailazak vrtloga modulira ultrazvučni talas;

Indukcioni (magnetski) protokomeri

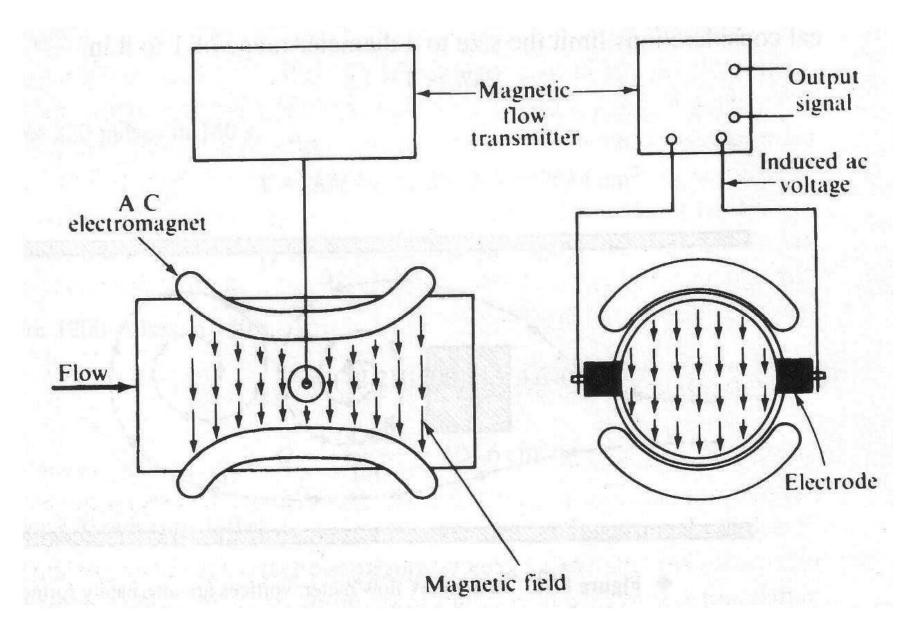
- To su elektromagnetni senzori koji rade na principu Faradejevog zakona indukcije.
- Relativnim kretanjem provodnika i magnetnog polja pod pravim uglom na provodnik indukuje se napon. Na ovom principu rade istosmerni i naizmenični generatori napona.
- Za merenje protoka princip je primenljiv samo za provodne tečnosti. Takva tečnost ekvivalentna je provodniku dužine jednake unutrašnjem prečniku cevi D.
- Provodnik se kreće srednjom brzinom toka v u magnetnom polju B, zbog čega se na krajevima provodnika, tj. na elektrodama indukuje napon

$$e = BDv = 4B\frac{Q_V}{\pi D}$$





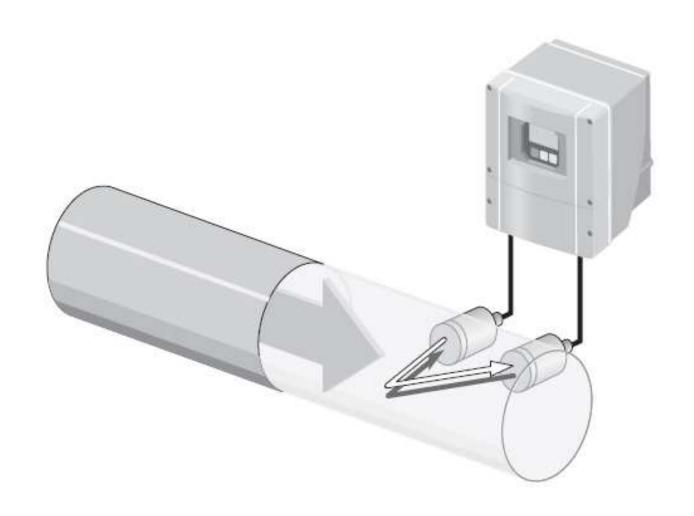
Konstrukcija indukcionog protokomera



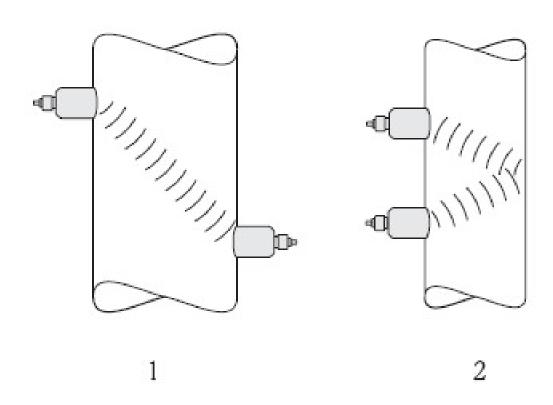
Primeri indukcionih senzora protoka



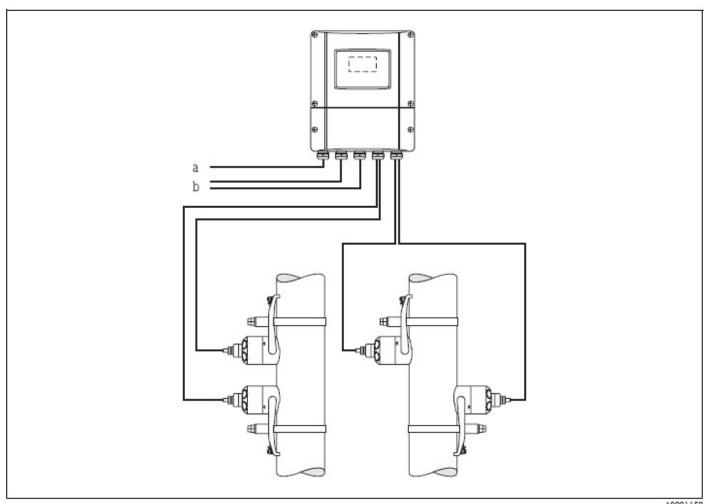
Ultrazvučni senzori protoka



Položaj ultrazvučnih sondi



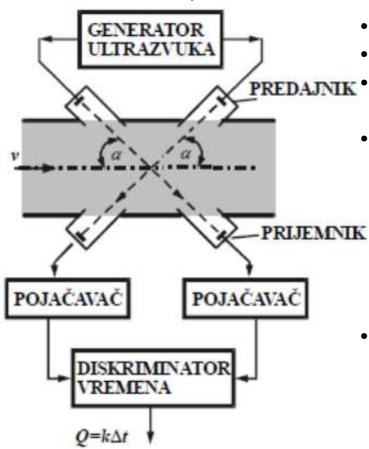
Instrumentacijski komplet



A0001150

- Cable for power supply
- Signal cable (Outputs)

Ultrazvučni senzor protoka – merenje vremena prostiranja 1/2



Senzor sa dva odvojena pedajnika i prijemnika

- Brzina prostiranja zvuka kroz fluid koji miruje: c
- Brzina fluida: v
 - Brzina prostiranja zvuka kroz fluid koji se kreće: $\vec{c} + \vec{v}$
- Brzina prostiranja zvuka između predajnika i prijemnika:
 - Kada se zvuk prostire u smeru toka:

$$c + v \cos(\alpha)$$

• Kada se zvuk prostire suprotno od smera toka:

$$c - v \cos(\alpha)$$

- Vreme potrebno da zvuk dodje od predajnika do prijemnika (*D* je prečnik cevovoda):
 - Kada se zvuk prostire u smeru toka:

$$t_1 = \frac{D/\sin(\alpha)}{c + v\cos(\alpha)}$$

 Kada se zvuk prostire suprotno od smera toka:

$$t_2 = \frac{D/\sin(\alpha)}{c - v\cos(\alpha)}$$

Ultrazvučni senzor protoka – merenje vremena prostiranja 2/2

• Razlika vremena prostiranja u smeru toka i suprotno od smera toka

$$\Delta t = t_2 - t_1 = \frac{\frac{D}{\sin(\alpha)}}{c - v\cos(\alpha)} - \frac{\frac{D}{\sin(\alpha)}}{c + v\cos(\alpha)} = \frac{2Dv \operatorname{ctg}(\alpha)}{c^2 - (v\cos(\alpha))^2}$$

• Pošto je $c \gg v$ izraz može da se koristi u obliku:

$$\Delta t = \frac{2Dv}{c^2 \operatorname{tg}(\alpha)}$$

Odnosno

$$v = \frac{c^2 \operatorname{tg}(\alpha)}{2D} \Delta t = k_1 \Delta t$$

• Tako da je zavisnost protoka od određene razlike vremena Δt linearna:

$$Q = vA = k_1 A \Delta t = k \Delta t$$

• Vrednost Δt je veoma mala i senzori protoka koji su bazirani na ovom principu moraju da imaju sposobnost da mere tako male vremenske intervale

Ultrazvučni senzor protoka – merenje faze 1/2

Određuje se fazna razlika između poslatog i

primljenog prostoperiodičnog ultrazvučnog

signala. To se radi i za slučaj kada se zvuk PREDAJNIK/ prostire u smeru toka i kada se zvuk prostire PRIJEMNIK suprotno od smera toka referentni (poslati) KOMUTATOR u smeru toka POJAČAVAČ DISKRIMINATOR suprotno od smera I FORMATOR toka IMPULSA GENERATOR JLTRAZVUKA $0=k\Delta\theta$ za protok 0

Senzor sa dva para predajnika i

prijemnika koji menjaju ulogu

Ultrazvučni senzor protoka – merenje faze 2/2

- Kada se pošalje prostoperiodični ultrazvučni signal frekvencije f $Asin(2\pi ft)$
- Na prijemniku će zbog kašnjenja signala za vreme τ biti primljen ultrazvučni signal

$$A_p sin(2\pi f(t-\tau)) = A_p sin(2\pi ft - 2\pi f\tau) = A_p sin(2\pi ft - \emptyset)$$

• Tako da je je fazna razlika između poslatog i primljenog ultrazvučnog signala

$$\emptyset = 2\pi f \tau$$

• Fazna razlika između poslatog i primljenog prostoperiodičnog signala frekvencije f kada se zvuk prostire u smeru toka:

$$\emptyset_1 = 2\pi f t_1$$

• Fazna razlika između poslatog i primljenog prostoperiodičnog signala frekvencije *f* kada se zvuk prostire suprotno do smera toka:

$$\emptyset_2 = 2\pi f t_2$$

• Razlika vremena prostiranja u smeru toka i suprotno od smera toka može da se dobije iz faznih razlika, pošto je:

$$\Delta \emptyset = \emptyset_2 - \emptyset_1 = 2\pi f(t_2 - t_1) = 2\pi f \Delta t$$

Odnosno

$$\Delta t = \frac{\Delta \emptyset}{2\pi f}, \qquad Q = k\Delta t = \frac{k}{2\pi f} \Delta \emptyset$$



- Doplerov efekat se dešava kod zvučnih, ali i kod elektromagnetnih talasa
- Kada se izvor ili prijemnik talasa kreću u medijumu, frekvencija na prijemniku će se razlikovati od frekvencije na predajniku.
- Frekvencija se povećava kada je kretanje prema izvoru, a smanjuje kada je kretanja od izvora.
- Tokom merenja izvor (kristal koji emituje ultrazvuk) i prijemnik (kristal koji prima ultrazvuk) su nepomični, a medijum, fluid, se kreće
- Ovi senzori mogu da se koriste samo za tečnosti koje sadrže dovoljno čvrstih čestica ili gasnih džepova od kojih se odbijaju ultrazvučni talasi.
- Ultrazvuk koji se odbija od čvrstih čestica ili gasnih džepova dolazi do prijemnika
- Doplerov efekat za izvor i prijemnik postavljeni kao na slici može da se opiše izrazom

$$f_p = \frac{c - v_p}{c} \frac{c}{c + v_i} f_i = \frac{c - v_p}{c + v_i} f_i$$

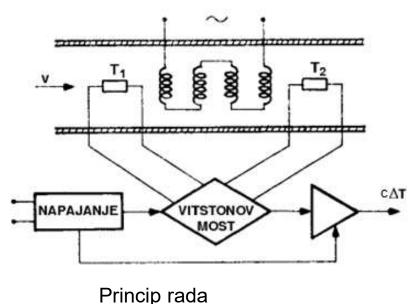
• Ovde su: f_i - frekvencija signala na izvoru, f_p - frekvencija signala na prijemniku, v_i - relativna brzina izvora u odnosu na medijum, v_p - relativna brzina prijemnika u odnosu na medijum, c - brzina prostiranja talasa u medijumu $v_i = v \cos(\theta)$, $v_p = v \cos(\zeta)$

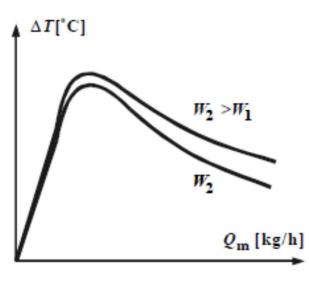
$$f_p = \frac{c - v \cos(\zeta)}{c + v \cos(\theta)} f_i$$

$$\Delta f = f_i - f_p = \left(1 - \frac{c - v \cos(\zeta)}{c + v \cos(\theta)}\right) f_i$$

$$\Delta f = \frac{v \cos(\theta) + v \cos(\zeta)}{c + v \cos(\theta)} f_i \approx \frac{f_i}{c} (\cos(\theta) + \cos(\zeta)) v$$

Kalorimetarski protokomeri 1/2





'

Statička karakteristika

- Koriste se za merenje masenog protoka
- Sastoji se od grejača i dva senzora temperature
- Prolaskom pored grejača fluid se zagreva, tako da se dobije temperaturna razlika $\Delta T = T_2 T_1$
- Zavisnost temperaturne razlike od masenog protoka, za konstantnu snagu grejača je prikazana na statičkoj karakteristici
- Merenjem ΔT dobija se informacija o masenom protoku
- Linearnost statičke karakteristike postoji samo za male brzine

Kalorimetarski protokomeri 2/2

Jednačina toplotne ravnoteže je

$$W = kQ_m c_p \Delta T$$

gde je

k - korekcioni koeficijent, koji uzima u obzir gubitke toplote u okolini i greške merenja ΔT nastale zbog neravnomerne raspodele temperatura po poprečnom preseku,

 c_p - specifični toplotni kapacitet fluida (gasa pri konstantnom pritisku) na temperaturi $(T_1 + T_2)/2$

• Ukoliko se održava konstantna razlika temperatura ΔT =const prilagođavanjem snage grejača W, tada je statička karakteristika snaga grejača – protok linearna

• Zbog toga postoji izvedba kalorimetarskih protokomera kod kojih se vrši promena snage grejača kako bi se održala konstantna razlika temperatura

• Kod kalorimetarskih protokomera kod kojih se održava konstantna razlika temperatura, obično se za merenje T_2 koristi otpornički senzor koji istovremeno služi i kao grejač.