

## Måling og kalibrering av sensorverdier

### Forspenning av trykksensorene

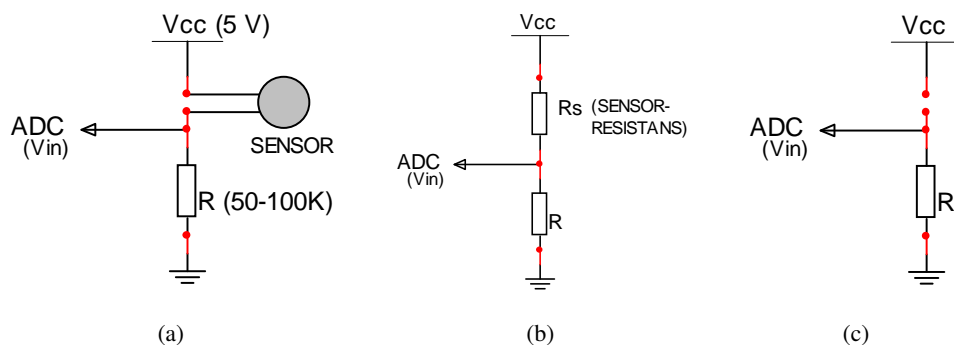
Figur ?? viser hvordan trykksensorene kan forspennes. Trykksensorens ene terminal er koblet til en tilførselsspenning  $V_{CC}$  på 5 V. Den andre terminalen går til jord gjennom en motstand  $R$  på 50–100 k $\Omega$ . Analog-til-digital-omformerer (ADC) måler spenningen mellom sensoren og motstanden.

Dette oppsettet gir en spenningsdeling mellom sensorresistansen  $R_S$  og motstanden  $R$  (fig. ??). Når sensoren ikke brukes, er  $R_S \approx \infty$  og kan regnes som et brudd (fig. ??). Spenningen ADC-en måler,  $V_{IN}$ , er da 0 V. Ellers avhenger målingen av spenningsdelingen:

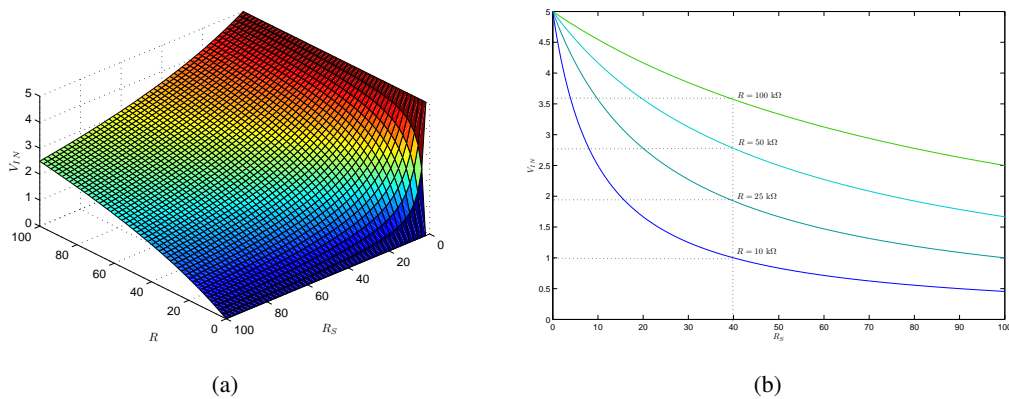
$$V_{IN} = V_{CC} \cdot \frac{R}{R_S + R} \quad (1)$$

Dersom  $R$  holdes konstant, sier vi at  $V_{IN} = f(R_S)$  antar *hyperbolsk vekst*:  $V_{IN}$  synker når  $R_S$  øker, men den synker stadig mindre og mindre. Hvor markert denne stigningsendringen er, avhenger av verdien av  $R$ , som må velges i proporsjon med  $R_S$  slik at ADC-en får fornuftige voltverdier. Målinger på en sensor ga  $R_S = 10\text{--}100\text{ k}\Omega$ , der 100 k $\Omega$  svarte til et forsiktig trykk og 10 k $\Omega$  er om lag den laveste oppnåelige resistansen ved bruk av tungen. Vi lar  $R$  variere og betrakter  $V_{IN}$  som en funksjon av  $R$  og  $R_S$ :

$$V_{IN} = f(x, y) = f(R, R_S)$$



Figur 1: Forspenning av trykksensor ??, spenningsdeling ?? og brudd ??



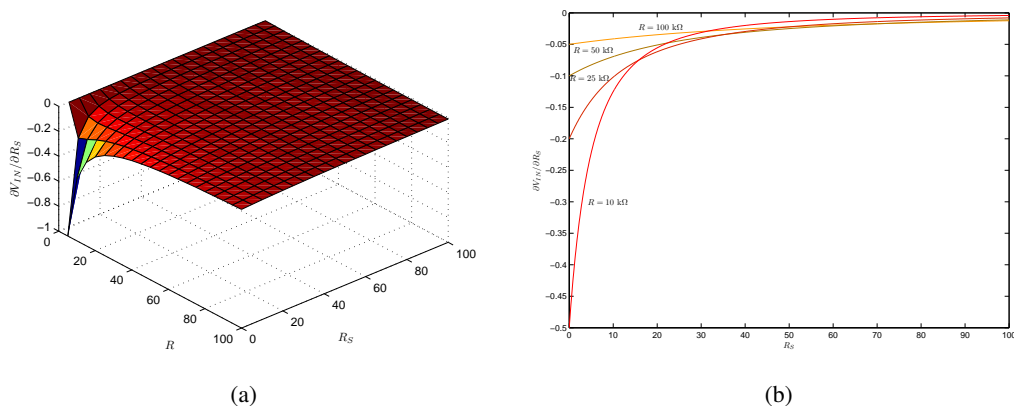
Figur 2:  $V_{IN}$  som funksjon av  $R$  og  $R_S$ , ligning (??)

Figur ?? viser plott av  $V_{IN}$  for  $R, R_S \in [0, 100]$ . Vi ser at jo større  $R$ -verdi, jo høyere er den laveste  $V_{IN}$ -verdien, som vi kan kalle  $V_{IN \min}$ . Det må imidlertid understrekes at vi *ønsker* at  $V_{IN \min} > 0$  V, for 0 V er jo typisk spenningen som måles når sensoren *ikke* brukes ( $R_S \approx \infty$ ). Når sensoren tas i bruk, vil vi få et *sprang* på minst minimumsverdien,  $V_{IN \min}$ , som selvfølgelig ikke bør være så lav at spranget ikke registreres.

Vi ser også at sammenhengen mellom  $R_S$  og  $V_{IN}$  blir *mer ulineær* (hyperbolsk) for lavere verdier av  $R$ . Dette fremgår enda tydeligere dersom vi betrakter den retningsderiverte av  $V_{IN}$  i  $R_S$ -retning, dvs. den partiellderivate av  $V_{IN}$  med hensyn på  $R_S$  (fig. ??):

$$\frac{\partial V_{IN}}{\partial R_S} = \frac{\partial}{\partial R_S} \left( V_{CC} \cdot \frac{R}{R_S + R} \right) = -\frac{V_{CC} R}{(R_S + R)^2} \quad (2)$$

For virkelig lave  $R$ -verdier,  $R < 40$  kΩ, observerer vi *kraftig* stigning når vi beveger oss fra null i  $R_S$ -retning. (Stigningstallet til de lavere  $R_S$ - $V_{IN}$ -kurvene i figur ?? endres altså kraftig i dette



Figur 3: Plott av den partiellderivate av  $V_{IN}$  med hensyn på  $R_S$ , ligning (??)

området.) Denne endringen følges av et jevnt nivå som er om lag det samme for alle  $R$ -verdier. For høye  $R$ -verdier, derimot, er det nesten ingen begynnende endring i  $R_S$ -retning, og nivået er «jevnt» hele veien. Selv om dette er en konsekvens av zoom-nivået, viser det tydelig forskjellen i linearitet for lave og høye  $R$ -verdier.

Ulinearitet er ikke nødvendigvis negativt. Si at vi ønsker at pekerfarten skal være konstant for  $R_S = 40\text{--}100\text{ k}\Omega$ , men at den skal øke når  $R_S < 40\text{ k}\Omega$ . Da er det gunstig med *lav oppløsning* for «lette trykk» og *høy oppløsning* for «harde trykk». Utlagt vil det si at vi bruker en stor del av intervallet av  $V_{IN}$ -verdier til å differensiere mellom ulike «harde trykk» ( $R_S < 40\text{ k}\Omega$ ), mens en mye mindre del delegeres til likestilte «lette trykk» ( $R_S = 40\text{--}100\text{ k}\Omega$ ). Fig. ?? viser at en  $R$ -verdi på  $10\text{--}25\text{ k}\Omega$  kan være egnet.

## Digitale verdier

Gjennom ADC-en får vi en overgang fra den *fysiske* størrelsen  $V_{IN}$  til den *digitale* verdien  $ADC\_VARIABLE$ ,<sup>1</sup> som har en oppløsning på 10 bit. Fra databladet har vi følgende formel:

$$ADC = \frac{V_{IN} \cdot 1023}{V_{REF}} \quad (3)$$

der  $V_{REF}$  er *referansespenningen*, som settes lik  $V_{CC}$  (5 V). Uttrykket for  $V_{IN}$  blir

$$V_{IN} = \frac{ADC \cdot V_{REF}}{1023} \quad (4)$$

Den digitale verdien  $0x000$  representerer altså jord, og  $0x3FF$  ( $= 0b1111111111$ , desimalt 1023) representerer referansespenningen *minus én LSB* (least significant bit). Av (??) er voltverdien til én bit 0,005 V, så den digitale maksverdien svarer til 4,995 V. (I praksis har dette lite å si, ettersom vi aldri kommer ned på en sensorresistans på  $0\text{ k}\Omega$ .)

I den følgende teksten tillater vi oss å bruke  $V_{IN}$  og  $ADC\_VARIABLE$  om hverandre. Det er lettere for oss å betrakte en voltverdi enn et heltall i intervallet  $[0, 1023]$ , men *programkoden* må selvfølgelig forholde seg til det sistnevnte. Uansett kan faktiske verdier bare oppnås gjennom forsøk.

## Kalibrering av nullnivå

ADC-verdien når sensoren ikke brukes, kaller vi *nullnivået*, og er ideelt  $V_{IN} = 0\text{ V}$ . Når sensoren tas i bruk, får vi et sprang fra nullnivået, og sensorens musefunksjon kalles. Når sensoren ikke lenger brukes, får vi et sprang *tilbake til* nullnivået, og musefunksjonen opphører.

Det knytter seg flere problemstillinger til dette, først og fremst til nullnivået som sådan. Bastian har påpekt at det ikke er garantert at nullnivået er 0 V; feil med bøylen eller forskjell i hodestørrelser kan gi en høyere spenning selv om sensoren ikke brukes. Dette oppfordrer til en *selvkalibrerende* rutine, som fastsetter nullnivået på nytt hver gang sensoren brukes.

<sup>1</sup>« $ADC\_VARIABLE$ » er et pseudo-navn på C-variabelen som inneholder verdien til en vilkårlig ADC. De faktiske variabelnavnene er ikke viktige her.

---

### Kodeutdrag 1: Pseudo-C-kode for selvkalibrering

---

```
1 const int SPRANG = 100; // Global, hardkodet verdi
2
3 int main() {
4     int nullverdi = ADC_VARIABEL; // Setter nullnivået
5                                     // første gang
6     // Pollingsløykke
7     do {
8         sensorverdi = ADC_VARIABEL;
9
10        if(nullverdi - sensorverdi > SPRANG) {
11            musefunksjon(nullverdi); // Kaller musefunksjon
12                                     // med nullnivå
13                                     // som referanse
14
15            // Eventuell tidsforsinkelse
16
17            nullverdi = ADC_VARIABEL; // Setter nullnivået
18        }                             // på nytt
19
20        // Eventuell tidsforsinkelse
21
22    } while(1);
23 }
```

---

Kodeutdrag ?? skisserer en slik rutine. Når programmet starter, leser det ADC-verdien og setter nullnivået til dette (*nullverdi*). Deretter går det inn i en løkke hvor ADC-verdien kontinuerlig avleses og sammenlignes med den fastsatte *nullverdi*. Dersom differansen er større enn den globale konstanten *SPRANG*, tolkes det som et sprang, og *musefunksjonen* kalles. (Merk at *musefunksjon()*, som ikke er beskrevet ytterligere, kalles med *nullverdi* som argument. Dette er for at funksjonen skal kunne oppdage et sprang *tilbake* til *nullverdi*, for så å opphøre.) Når *musefunksjonen* er ferdig, har vi en eventuell tidsforsinkelse før *nullverdi* fastsettes på nytt. På dette viset kalibreres nullnivået hver gang sensoren brukes.

I eksemplet over «polles» kun én sensor. Dersom koden for alle sensorene bygges opp rundt prinsippet om at *bare én sensor kan brukes av gangen*, vil selvkalibreringen enkelt kunne stanse sensorer som «løper løpsk». La oss si at nullnivået til sensor A, som flytter pekeren til venstre, gjennomgår en endring og blir gradvis høyere. Endringen blir til slutt så stor ( $> \text{SPRANG}$ ) at *musefunksjonen* kalles, og pekeren begynner å bevege seg «av seg selv». Ettersom det *gamle* nullnivået brukes som referanse, vil brukeren aldri kunne oppnå et sprang *tilbake* (stoppe pekeren) ved å trykke på sensor A. Men dersom en *annen* sensor aktiveres, sensor B, vil *musefunksjonen* til sensor A avbrytes ut fra prinsippet om én sensor av gangen. Dermed vil nullnivået til sensor A kalibreres på nytt. Slik vil endringen i nullnivå ikke utgjøre noe varig problem.

## Midlingsfilter

Sensorresistansen har vist seg å variere hyppig ved målinger. Det kan derfor være gunstig å anvende et midlingsfilter på strømmen av innleste verdier for å «jevne» den ut. AVR-programmet kan implementere et filter av orden  $N$  ved å lagre de siste  $N$  ADC-verdiene i et array og beregne gjennomsnittet. Kodeutdrag ??, som skisserer en «pollingsløkke» for én enkelt sensor, implementerer filteret med differanseligningen

$$y[n] = \frac{1}{4}(x[n] + x[n-1] + x[n-2] + x[n-3]) \quad (5)$$

der  $y[n]$  svarer til gjennomsnitt,  $x[n]$  til sensorverdi og  $x[n], \dots, x[n-3]$  lagres i array-et verdier slik at *etter linje 10* svarer verdier[0] til  $x[n-3]$ , verdier[1] til  $x[n-2]$ , verdier[2] til  $x[n-1]$  og verdier[3] til  $x[n]$ .

Hvis dette skal kombineres med deteksjon av sprang, bør filteret slås av og på slik at sprangene ikke gattes ut. Ellers vil vi få en forsinkelse før musepekeren f.eks. beveger seg og før den slutter å bevege seg; særlig det siste vil være et hinder for presisjonen.

Filteret vil imidlertid ikke ha noen erindring om hva som fant sted før det ble slått på; det må basere seg på «standardverdier» for verdiene det mangler. I det 4-punkts filteret i kodeutdrag ?? er disse verdiene  $\{0, 0, 0, 0\}$ , men dette medfører en utjevning «fra null». Det er i stedet om å bruke den sist målte  $V_{IN}$ -verdien som filterets «referansenivå»:  $\{V_{IN}, V_{IN}, V_{IN}, V_{IN}\}$ .

---

### Kodeutdrag 2: Pseudo-C-kode for 4-punkts midlingsfilter, ligning (??)

---

```
1 int main() {
2     int verdier[4] = {0, 0, 0, 0};
3     int sensorverdi = 0;
4     int gjennomsnitt = 0;
5
6     // Pollingsløkke
7     do {
8         sensorverdi = ADC_VARIABEL;
9
10        verdier = { verdier[1], verdier[2], verdier[3], sensorverdi };
11
12        gjennomsnitt = (verdier[0] + verdier[1]
13                       + verdier[2] + verdier[3]) / 4;
14
15        // Eventuell tidsforsinkelse
16
17    } while(1);
18 }
```

---