(10) Kædeligningen 
$$\begin{aligned} L &= \lambda \operatorname{cosh} x \\ L &= \lambda \operatorname{csinh} \frac{x}{a} \end{aligned}$$
 Buelængden 
$$\begin{aligned} L &= \lambda \operatorname{csinh} \frac{x}{a} \\ L &= \lambda \operatorname{csinh} \frac{x}{a} \end{aligned}$$
 (11) 
$$\begin{aligned} L &= \lambda \operatorname{csinh} \frac{x}{a} \\ L &= \lambda \operatorname{csinh} \frac{x}{a} \end{aligned}$$
 (12) 
$$\begin{aligned} L &= \lambda \operatorname{csinh} \frac{x}{a} \\ L &= \lambda \operatorname{csinh} \frac{x}{a} \end{aligned}$$
 (13) 
$$\begin{aligned} L &= \lambda \operatorname{csinh} \frac{x}{a} \\ L &= \lambda \operatorname{csinh} \frac{x}{a} \end{aligned}$$
 (14) 
$$\begin{aligned} L &= \lambda \operatorname{csinh} \frac{x}{a} \end{aligned}$$
 (15) 
$$\begin{aligned} L &= \lambda \operatorname{csinh} \frac{x}{a} \end{aligned}$$
 (16) 
$$\begin{aligned} L &= \lambda \operatorname{csinh} \frac{x}{a} \end{aligned}$$
 (17) 
$$\begin{aligned} L &= \lambda \operatorname{csinh} \frac{x}{a} \end{aligned}$$
 (18) 
$$\begin{aligned} L &= \lambda \operatorname{csinh} \frac{x}{a} \end{aligned}$$
 (19) 
$$\begin{aligned} L &= \lambda \operatorname{csinh} \frac{x}{a} \end{aligned}$$
 (19) 
$$\begin{aligned} L &= \lambda \operatorname{csinh} \frac{x}{a} \end{aligned}$$
 (19) 
$$\begin{aligned} L &= \lambda \operatorname{csinh} \frac{x}{a} \end{aligned}$$
 (15) 
$$\begin{aligned} L &= \lambda \operatorname{csinh} \frac{x}{a} \end{aligned}$$
 (15)

tilnærmelser ignoreres. ledningen, og kædeligningen er ikke eksakt opfyldt for en elastisk ledning. Fejlen fra disse Der er flere tilnærmelser i ovenstående ligninger: Snorspændingen er ikke konstant gennem

Snorspændingen i ledningens ophæng

(11)

som funktion af n a = 40 og er brugbare startgæt i de fleste tilfælde. De (a) For d=30 meter bestem  $L_0 / \log n = 5.0$ , 2.0, 1.0, 0.5, 0.2, 0.1 (meter). Skitsér  $L_0$ 

(b) Ledningen brister, hvis trækkraften H overstiger en kritisk grænse  $H_b$ . øvrige kan aflæses af tegningen.

(c) Ledningen skal føres over en fjord. Afstanden mellem masterne er nu  $d=1000~\mathrm{m},$  og Bestem for  $H_b=8000$  kg og d=30 m værdierne for  $L_0$  og n sværende til brudgrænsen.

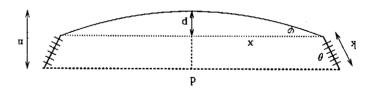
isolatorernes ophængningspunkter er begge 100 m over vandoverfladen.

overfladen og ledningens laveste punkt. Find for samme brudgrænse som ovenfor den størst opnåelige afstand mellem vand-

når det antages, at der er plads til ubegrænset nedhæng. (d) Beskriv en metode til bestemmelse af den størst opnåelige afstand mellem 2 master,

## 3 Højspændingskabler

være ophængt i samme vandrette plan. gen. Ledningen hænger i isolatorer, som selv hænger i masterne. Isolatorerne antages at En (del af en) højspændingsledning er opspændt mellem to master som angivet på tegnin-



Figur 1: Geometri og notation for problemet med højspændingskabler

## Materialekonstanterne er:

 $\alpha = 2 \cdot 10^{-7} \, \text{kg}^{-1}$  c : Ledningens elasticitetskoefficient. m = 4.0 kg/m: Ledningens vægt pr. løbende meter (ustrakt).  $k = 2.5 \,\mathrm{m}$ : Isolatorernes længde. v = 120 kg: lsolatorernes vægt.

De variable er (se tegningen):

: Afstanden mellem masterne.

L<sub>0</sub> : Ledningens længde i ustrakt tilstand.

: Ledningens længde i ophængt tilstand.

: Ledningens nedbæng fra isolatorernes ophængningspunkter.

"Pilhøjden" i fagsprog. Ledningens nedbæng fra sine ophængningspunkter.

: Den halve afstand mellem ledningens ophængningspunkter.  $\boldsymbol{x}$ 

: Vinklen mellem isolator og vandret plan.

: Vinklen, som ledningen i sit ophængningspunkt danner med vandret plan.

: Parametren i kædeligningen for ledningen.

H : Trækkraften (snorspændingen) i ledningen.

Sammenhængen mellem ovenstående størrelser er givet ved følgende ligninger: Et typisk problem er: Givet d og n bestem den tilsvarende ledningslængde  $L_0$ .