

**SEMINAR 8**

**STATICA PUNCTULUI MATERIAL**

**CUPRINS**

<b>8. Statica punctului material</b>	.....1
Cuprins	.....1
Introducere	.....1
<b>8.1. Aspecte teoretice</b>	.....2
<b>8.2. Aplicații rezolvate</b>	.....3

**8. Statica punctului material**



**Introducere  
seminar**

În acest seminar se vor aplica condițiile de echilibru pentru un punct material liber, pentru un punct material cu legături ideale și pentru un punct material cu legături cu frecare.

Aplicațiile studiate sunt aplicații în plan.



**Obiective seminar**

După parcurgerea acestui seminar cursantul va ști:

- să aplice condițiile de echilibru pentru un punct material liber;
- să aplice condițiile de echilibru pentru un punct material cu legături ideale;
- să aplice condițiile de echilibru pentru un punct material cu legături reale (cu frecare).



**Durata medie de  
studiu individual**

2 ore

Acest interval de timp presupune asimilarea noțiunilor prezentate în acest seminar și realizarea aplicațiilor.



**Cunoștințe  
necesare**

Cunoștințele necesare studiului acestui seminar sunt:

- scrierea condițiilor de echilibru scalare de tip ecuații de forțe (seminar 2, seminar 5, modul 7);
- scrierea condițiilor de echilibru pentru un punct material liber (modul 7);
- scrierea condițiilor de echilibru pentru un punct material cu legături ideale (modul 7);
- scrierea condițiilor de echilibru pentru un punct material cu legături reale (modul 7).

**8.1. Aspecte teoretice**

Punctul material este unul dintre modelele utilizate de Mecanica teoretică pentru descrierea corpurilor reale. Prin punct material se schematizează corpurile cu dimensiunile neglijabile în raport cu dimensiunile problemei studiate sau corpurile pentru care nu interesează geometria în problema studiată.

Un punct material ce poate ocupa orice poziție în spațiu se numește punct material liber. Dacă punctul material nu poate ocupa orice poziție în spațiu datorită unor restricții de natură geometrică (punctul material este obligat să se deplaseze pe o anumită suprafață, pe o curbă sau să rămână într-un anumit punct) atunci se va numi punct material cu legături.

Posibilitățile independente de mișcare ale punctului material se numesc grade de libertate. Punctul material liber are trei grade libertate în spațiu și două grade de libertate în plan.

Se spune despre un punct material că este în echilibru atunci când este acționat de un sistem de forțe în echilibru.

Condițiile scalare de echilibru pentru un punct material liber, în problema plană sunt:

$$\sum X_i = 0, \sum Y_i = 0$$

unde  $X_i$  și  $Y_i$  sunt proiecțiile forțelor active pe două axe (de regulă orizontală, respectiv verticală).

Condițiile scalare de echilibru pentru un punct material cu legături ideale, în problema plană sunt:

$$\sum X_{di} + \sum X_{lj} = 0$$

$$\sum Y_{di} + \sum Y_{lj} = 0$$

unde  $X_{di}$  și  $Y_{di}$  sunt proiecțiile forțelor active pe două axe (de regulă orizontală, respectiv verticală) iar  $X_{li}$  și  $Y_{li}$  sunt proiecțiile forțelor de legătură pe aceleași axe.

Condițiile scalare de echilibru pentru un punct material cu legături reale, în problema plană sunt:

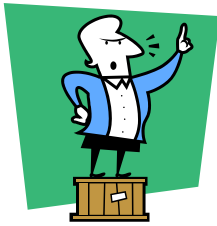
$$\sum X_{di} + \sum X_{lj} = 0$$

$$\sum Y_{di} + \sum Y_{lj} = 0$$

$$T_k \leq \mu_k \cdot N_k, \quad k = 1, 2$$

unde  $T_k$  este forța de frecare „ $k$ ”,  $\mu_k$  este coeficientul de frecare „ $k$ ” (adimensional) iar  $N_k$  este apăsarea normală „ $k$ ” pe suprafața de contact.

## 8.2. Aplicații rezolvate



### Enunț general

Se disting trei tipuri de probleme:

- a) problema directă – fiind dat un punct material liber acționat de un sistem de forțe concurente se cere determinarea poziției de echilibru a acestuia;
- b) se cunoaște poziția de echilibru a punctului material și se cere determinarea sistemului de forțe care determină punctul să ocupe acea poziție;
- c) se cunosc o parte din parametrii de poziție ce definesc poziția de echilibru și o parte din forțele ce acționează asupra punctului material și se cere determinarea celorlalte forțe și a parametrilor de poziție necunoscuți pentru acea poziție de echilibru a punctului material considerat.



Etapele de rezolvare se vor observa în cadrul fiecărui exemplu considerat.

### Etape de rezolvare



### Enunț

### APLICAȚIA 1

Un punct material  $M$  de greutate  $G$  se suspendă prin intermediul a două fire ideale petrecute peste doi scripeți punctuali fără frecare de alte două greutateți  $P$  și  $Q$  (figura 8.1). Cunoscând poziția celor doi scripeți și faptul că echilibrul punctului  $M$  se realizează în plan vertical, să se determine poziția de echilibru a punctului.

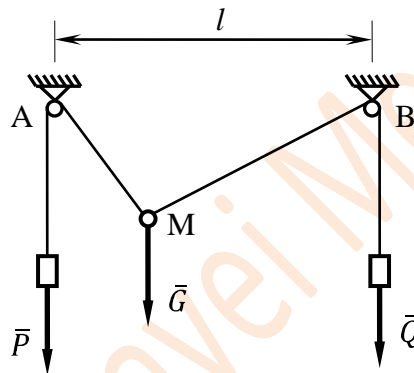


Fig. 8.1

### Rezolvare:

Punctul  $M$  poate ocupa orice poziție în spațiu, deci este un punct material liber. Problema este una directă. Poziția punctului este cunoscută dacă se determină unghiurile făcute de firele ideale cu o dreaptă de direcție oarecare (de exemplu orizontala ce trece prin punctul  $M$ ) [1].

Etape de rezolvare:

1) Se alege un sistem de referință fix.

Sistemul de referință fix  $xAy$  este reprezentat în figura 8.2.a.

2) Se realizează schema statica în modul următor (figura 8.2.b):

- se izolează punctul material;
- se încarcă punctul material cu forțele active.

Obs. Deoarece firele sunt ideale și scripetii sunt punctuali și fără frecare, aceste fire transmit punctului M forțele  $\bar{P}$  și  $\bar{Q}$  așa cum sunt ele, în așa fel încât firele să fie mereu întinse.

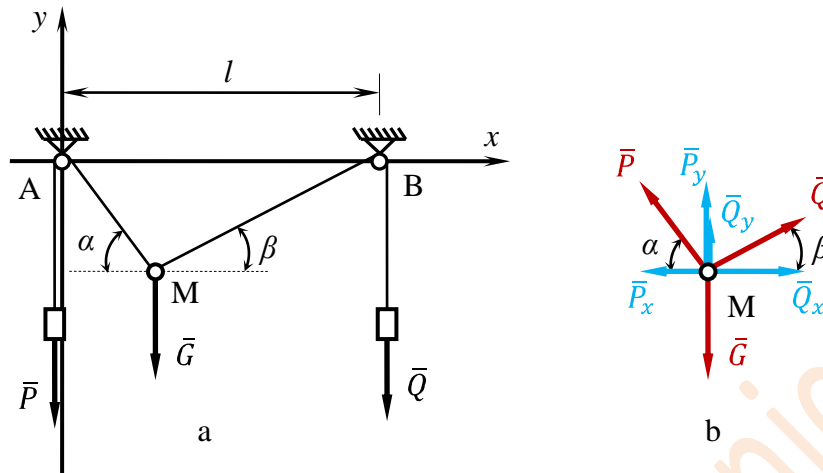


Fig. 8.2

3) Scrierea condițiilor de echilibru.

Condițiile de echilibru sunt ecuații de proiecții de forțe scrise pe direcțiile orizontală și verticală:

$$\begin{aligned}\sum X_i = 0 &: -P_x + Q_x = 0 \\ \sum Y_i = 0 &: P_y + Q_y - G = 0\end{aligned}$$

Ecuțiile de echilibru devin:

$$\begin{aligned}\sum X_i = 0 &: -P \cdot \cos \alpha + Q \cdot \cos \beta = 0 \\ \sum Y_i = 0 &: P \cdot \sin \alpha + Q \cdot \sin \beta - G = 0\end{aligned}$$

4) Rezolvarea ecuațiilor de echilibru.

Se elimină necunoscuta  $\alpha$  din ecuațiile de echilibru astfel:

$$\begin{aligned}\cos \alpha &= \frac{Q}{P} \cdot \cos \beta \\ \sin \alpha &= -\frac{Q}{P} \cdot \sin \beta + \frac{G}{P}\end{aligned}$$

Se ridică ambele ecuații la pătrat și se adună.

$$1 = \frac{Q^2}{P^2} \cdot (\sin^2 \beta + \cos^2 \beta) + \frac{G^2}{P^2} - \frac{2 \cdot G \cdot Q}{P^2} \cdot \sin \beta$$

Rezultă

$$\sin \beta = \frac{-P^2 + Q^2 + G^2}{2 \cdot G \cdot Q}$$

Analog, eliminând necunoscuta  $\beta$  din ecuațiile de echilibru, rezultă

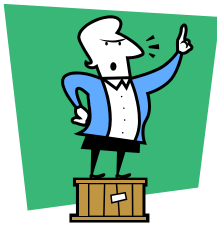
$$\sin \alpha = \frac{-Q^2 + P^2 + G^2}{2 \cdot G \cdot P}$$

Echilibrul nu este posibil decât pentru valori ale funcției sinus în intervalul (0,1). Rezultă condițiile:

$$G < P + Q$$

$$G > Q - P$$

$$G > P - Q$$



### APLICAȚIA 2

O bară AM având posibilitatea de a se roti în jurul extremității A, se menține în poziție verticală sub acțiunea unei forțe orizontale  $F = 100 \text{ daN}$  ce acționează în punctul M datorită unui cablu ce se ancorează în punctele B și M. Cunoscând lungimea barei și poziția punctului B să se determine forțele care iau naștere în bară și cablu [1].

**Enunț**

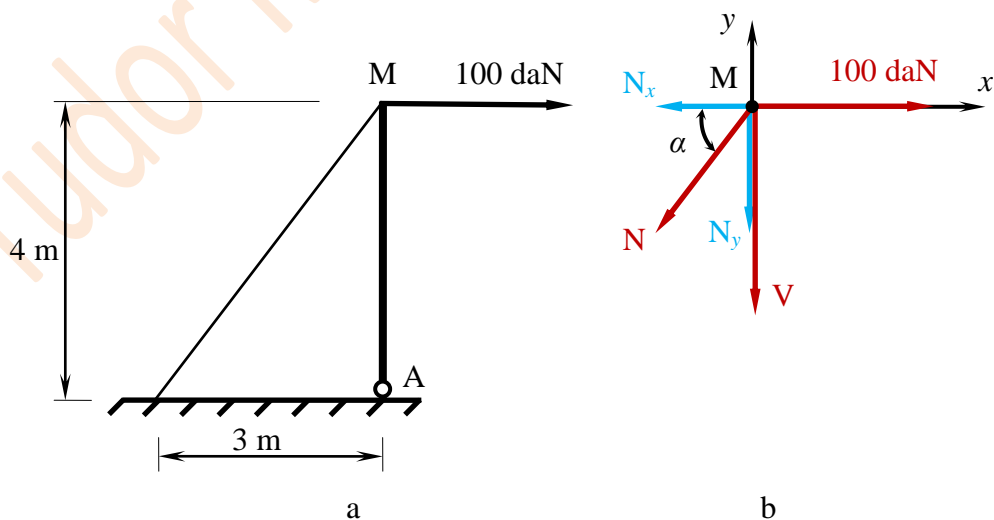


Fig. 8.3

## Rezolvare

Punctul M este immobilizat prin cele două legături (bara AM și firul ideal). Legăturile sunt ideale.

Etape

1) Alegerea sistemului de referință

Se alege sistemul de referință  $xMy$  (figura 8.3.b).

2) Se realizează schema statică (figura 8.3.b)

- se izolează punctul material;
- se evidențiază atât forțele active, cât și reacțiunile introduse de legăturile punctului material.

**Obs.** Direcțiile reacțiunilor sunt cunoscute (figura 8.3.b). Astfel, reacțiunea  $\bar{N}$  are direcția firului iar reacțiunea  $\bar{V}$  direcția barei AM. Cum firul nu funcționează decât întins (este o legătură unilaterală), sensul reacțiunii  $\bar{N}$  nu poate fi decât cel din figura 8.3.b. Sensul reacțiunii  $\bar{V}$  poate fi oricum (bara AM reprezintă o legătură bilateră). Pentru această reacțiune se alege un sens (arbitrar) iar la sfârșit se va verifica dacă sensul ales este cel corect (semnul „+” al mărimii determinate pentru reacțiunea  $\bar{V}$  ne confirmă că sensul ales inițial pentru această reacțiune este cel corect).

3) Scrierea condițiilor de echilibru

Condițiile de echilibru sunt ecuații de proiecții de forțe scrise pe direcțiile orizontală și verticală:

$$\sum X_i = 0 : 100 - N_x = 0$$

$$\sum Y_i = 0 : -N_y - V = 0$$

Ecuțiile de echilibru devin:

$$\sum X_i = 0 : 100 - N \cdot \cos \alpha = 0$$

$$\sum Y_i = 0 : -N \cdot \sin \alpha - V = 0$$

$$\sin \alpha = \frac{4}{\sqrt{3^2 + 4^2}} = 0,80 \quad , \quad \cos \alpha = \frac{3}{\sqrt{3^2 + 4^2}} = 0,60$$

4) Rezolvarea sistemului ecuațiilor de echilibru.

Din prima ecuație rezultă:

$$N = \frac{100}{\cos \alpha} = \frac{100}{0,6} = 166,67 \text{ daN}$$

Înlocuind în cea de-a doua ecuație:

$$V = -N \cdot \sin \alpha = -166,67 \cdot 0,8 = -133,33 \text{ daN}$$

Semnul „-” arată că sensul ales inițial pentru reacțiunea  $\bar{V}$  nu este cel corect.

5) Rezultatele se trec în schema rezultatelor (figura 8.4)

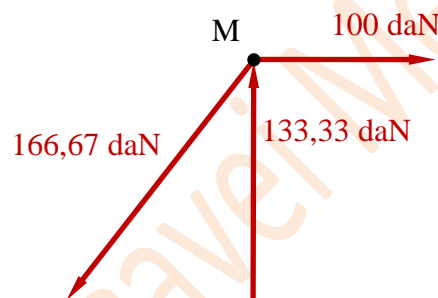


Fig. 8.4



### Prezentarea rezultatelor și

#### modul de evaluare

Cursantul trebuie să prezinte următoarele:

- alegerea sistemului de referință – 1p;
- realizarea corectă a schemei statice – 2p;
- scrierea ecuațiilor de echilibru – 2p;
- rezolvarea ecuațiilor de echilibru – 2p;
- reprezentarea rezultatelor și/sau eventuale comentarii – 2p.

La cele 9 puncte se adaugă 1 punct din oficiu.

Cursantul îndeplinește obiectivele acestui seminar dacă obține în urma evaluării 5 puncte.

Cursantul care obține rezultate eronate într-o etapă nu mai cumulează puncte din etapele ulterioare.





[1]. Szolga, V., Szolga, A. M., „Mecanica Teoretică. Note de curs și îndrumător de seminar. Partea I”, Editura Conspress, București, 2003, pag. 88, 95.

**Bibliografie modul**

Tudor Macavei Mecanica I