



| VI | V11 | 36 MB | VI 1 1 | 1 / \ | NL (KN= |
|--------|-----------|-------|------------|-------|---------------|
| trecho | N(KN) | 46 | MP/B=O(KN) | L(m) | Nr (128) (KN- |
| AC | 66,59 | -0- | 66,59 | 9,6 | 0 |
| AB | (-P-42,6) | -1 | - 43,6 | 6 | 249,6 |
| BC | 85 | 0 | १५ | 7,5 | Ó |
| BD | (-P-45,6) | -1 | -43,6 | 10,5 | 436,8 |
| DE | 137 | Ö | 237 | 7,5 | 0 |
| CD | -235,7 | 0 | -235,7 | 12,9 | 0 |
| CE | 233,4 | 0 | 233,4 | 10,5 | - 0 |

ENL (3) = 686,4 KNm

Aplicando a equação do delocamento:

D = 1 A (NL 3) = 686,4 = 0,002345 m = 2,145 mm

1 AE 1,6.103.200.106





| 2-9m | a; E=200 GPa; Iz= 128.10. |
|---|--|
| In = 18,4.10 | mm4: my = 130 mm, cogliciente: 2 |
| j = == 1-y | |
| - Homos que o critérie | de resistancia é dado por: |
| in Per=1 250MPa = 25:10 | Pa 120 12 11/12 12 12 12 12 12 |
| A | () |
| Sabanda and L = | L logo. |
| Sabondo que: L = 1 | Iy A |
| my=0,13m e Iy=0,000 |) 128 m . ry = 15 = > 0, 13 = 1,28.10 |
| 2 | List Control of the C |
| $A = 0.00757 \mathrm{m}^2$ | 1200 |
| Aplicando a áreo em | ② : |
| Per 6 25.108.0,0075 | 7 => Pcz = 1893,5 KN |
| · Analisando agora o | criterio de estabilidade: |
| $\sigma_{c_2} = \pi^2 \cdot E \cdot T_2 = \Delta$ | 029.108 72 |
| A.4.92 | |
| σε3 = π ² ·2,046 . Ε. Ty | = 3,23.10° Po |
| Per a very =17 Per = | $\frac{2.121.10^8}{2}.0.00757 = 458,7 kN$ |
| Pen & Teg = 0 1,029 A k 2 | .30 .0,00757 = 389,93KN |
| A corgo admissivil i poro es cutteries de estab | a menor estre es noberes encentrados elidade e resistência, logo: R=389,91 KM |