Straßenbrücke über die Eisenbahn Luna - Frühendorf im Zuge der B 1 bei Meseen

Einordnung der Brücke in die militärische Belastungsklasse gemäß Stanag 2021.

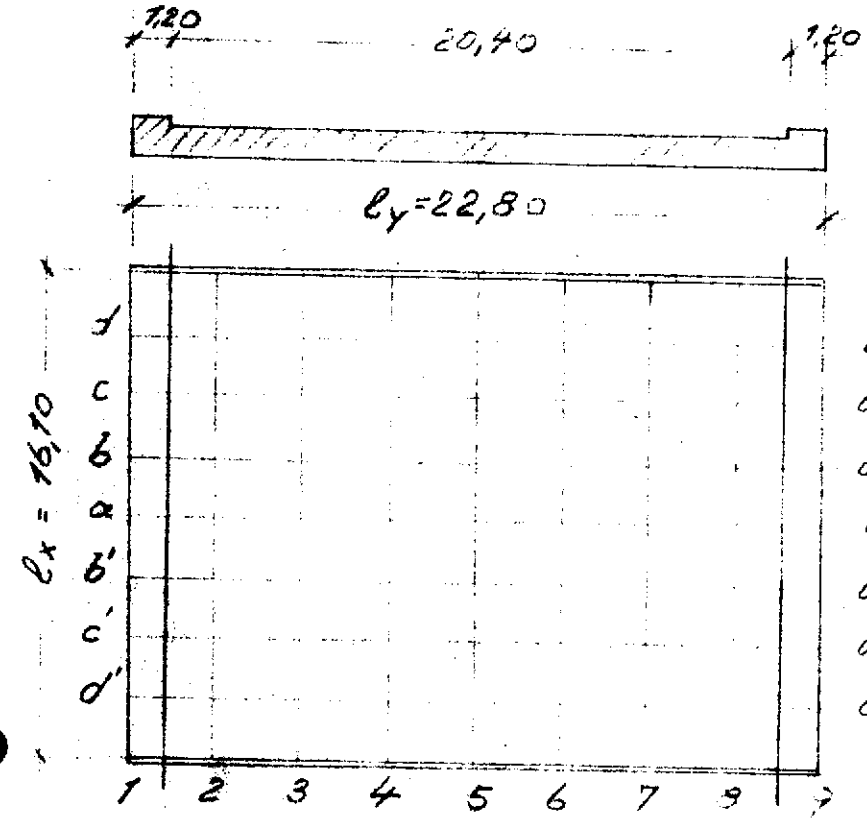
Anmerkung: Die nachfolgende Berechnung beschränkt sich darauf, die Momente der rechtwinkeligen Deckplatte unter der militärischen Belastung mit den Belastungen nach DIN 1072 der Ursprungsberechnung zu vergleichen.

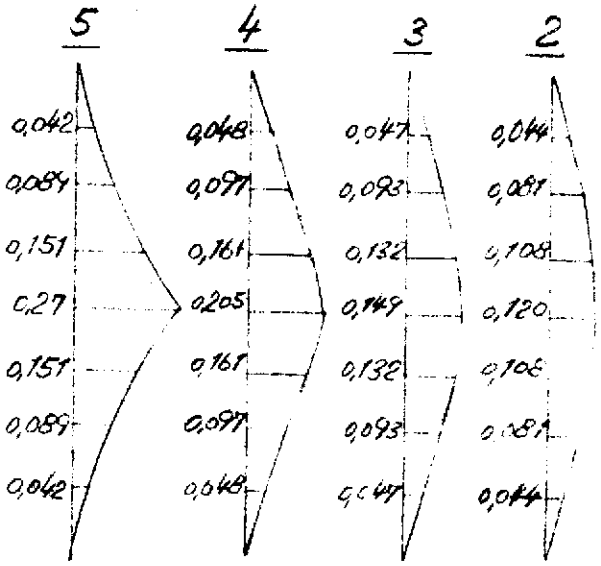
Jede Durchführungsberechnung ist für die Brückenklasse 60 nach DIN 1072 aufgestellt worden.

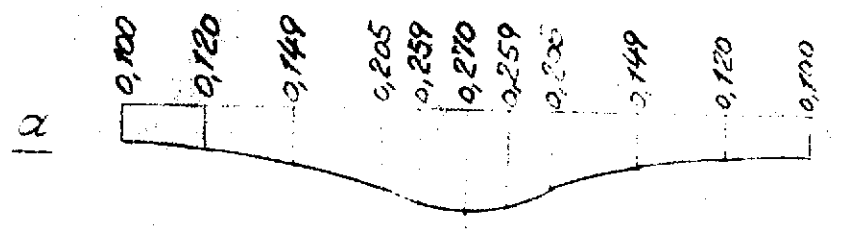
$$l_x = 16,10 \text{ m} \qquad l_y = 22,8 \text{ m}$$

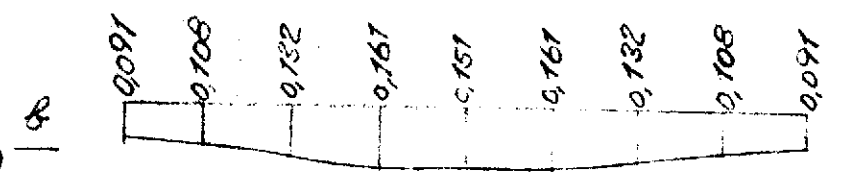
$$\frac{l_x}{l_y} = \frac{16,10}{22,80} = 0,7$$

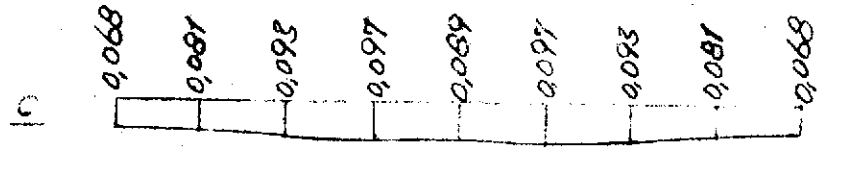
Es werden nachfolgend die Einflußlinien für M_{xm}, M_{xr} und M_{ym} der zweiseitig gelagerten Platte nach Olsen - Dimitrenkow ermittelt.

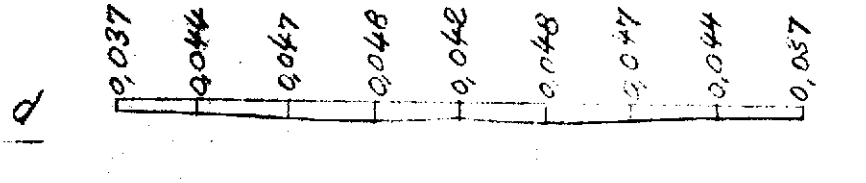




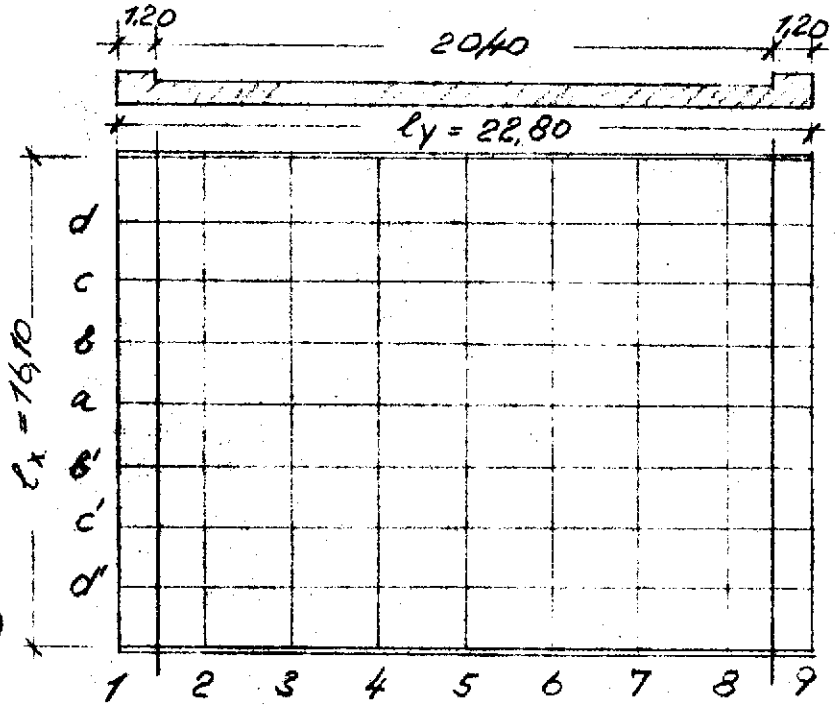


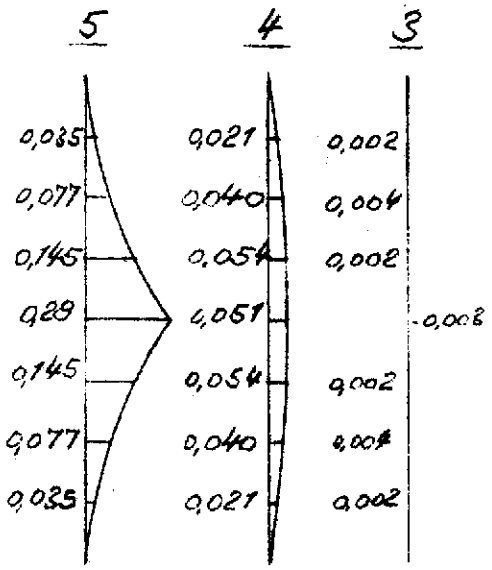




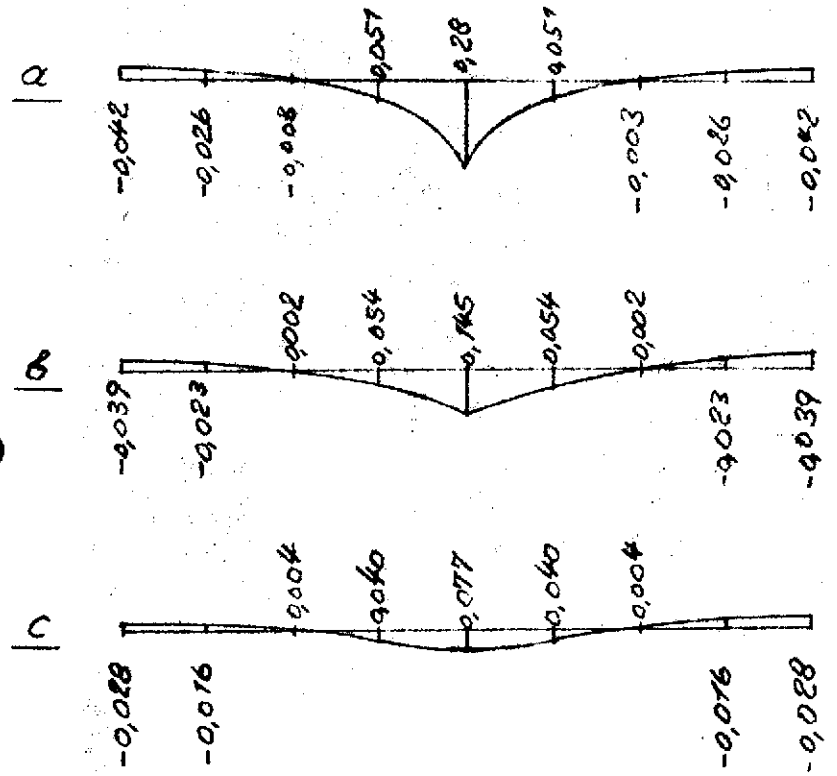


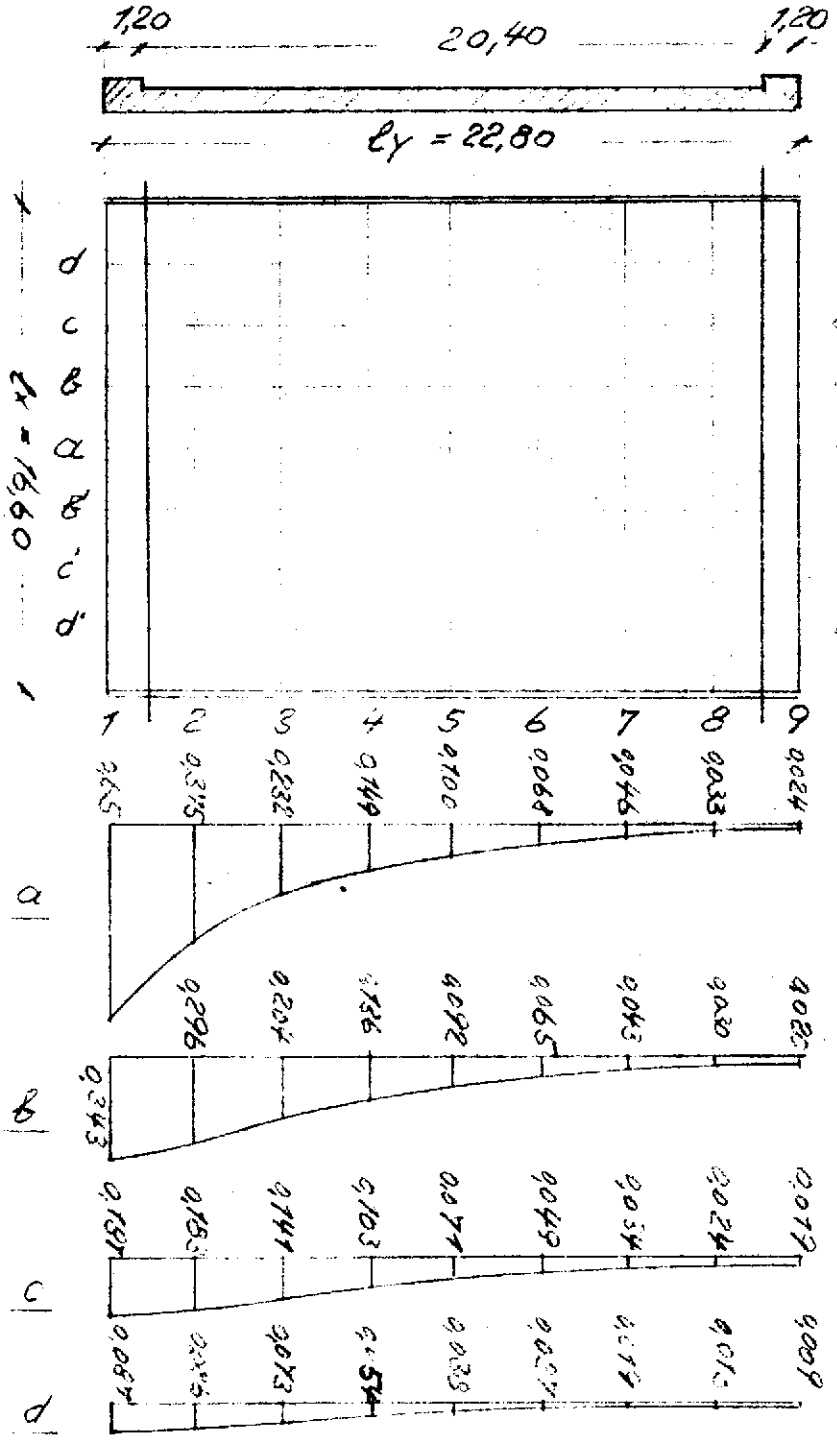
Einflußlinien für $M_{x\,rr}$

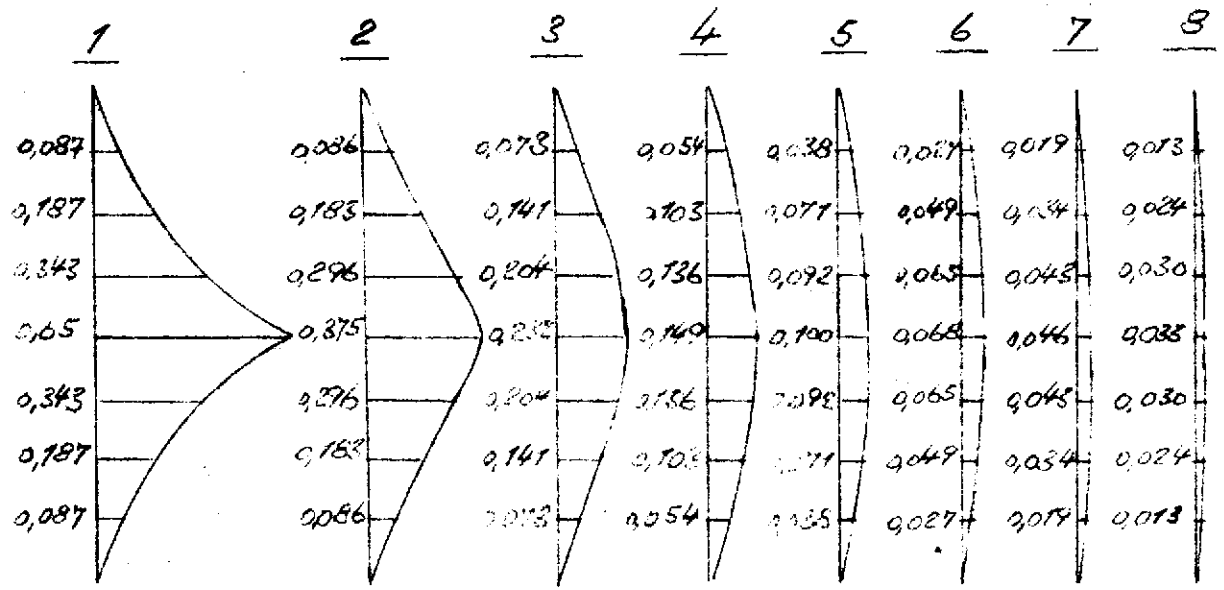




Einflußlinien für Mym







Einflußlinien für $M_{x,r}$

1.) Raupenfahrzeug Einzellastverteilung

Schwingbeiwert $\varphi = 1,10$

Raupenfahrzeug 108,8 t (K 120)

Raupenlänge 6,10 m

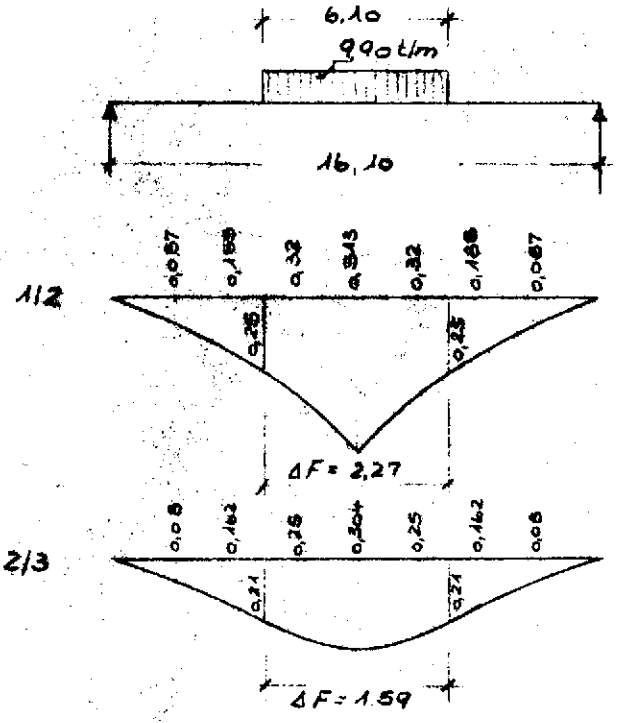
Abstand der Raupen 3,25 m

Last je Raupe

$\varphi \cdot p = 1,10 \frac{108,80}{2 \cdot 6,10} = 9,90$ t/m

a) Randbelastung

nach der Grundrißaufteilung auf Seite 53 stehen die Raupenbänder etwa zwischen den Linien 1/2 und 2/3.



$M_{x_r} = 9,90 (2,27 + 1,59)$

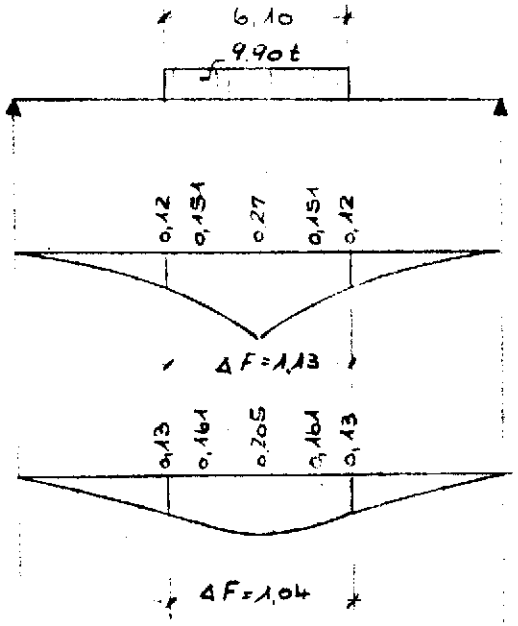
$= 38,50$ tm

nach Seite 10 wurde das Vorbelastmoment, welches der Bemessung zugrunde gelegt worden ist mit

$M_{x_r} = 39,04$ tm

ermittelt.

b) Mittenbelastung



Nach der Grundeinteilung auf Seite 51 stehen die Raupenbänder etwa auf den Linien 4 und 6.

$$M_{xm} = 9{,}90\ (1{,}13 + 1{,}04)$$
$$= 21{,}50\ \text{tm}$$

nach Seite 11 wurde das Bemessungsmoment für die Bemessung ermittelt zu

$$M_{xm} = 17{,}42\ \text{tm}$$

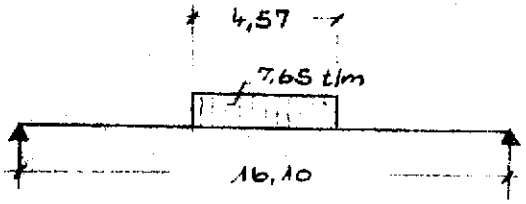
Das Moment M_{ym} hat bei der Belastung durch Raupenbänder keinen größeren Wert als die Einzellast aus dem 60 t SLW der DIN 1072.

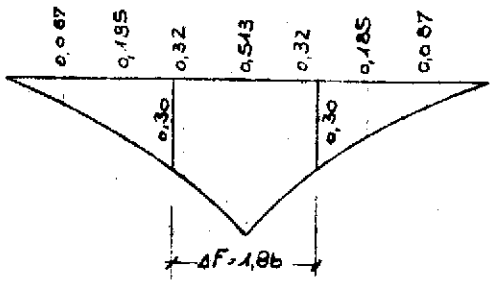
Für das Raupenfahrzeug ist damit nachgewiesen.

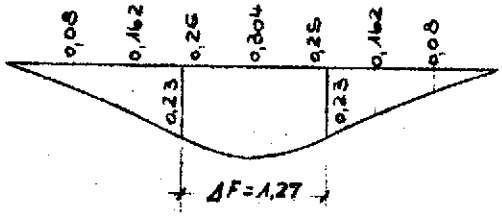
Raupe Cl 120

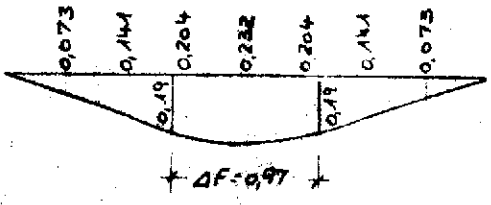
2) Raupenfahrzeug — zweibalkenverfahren

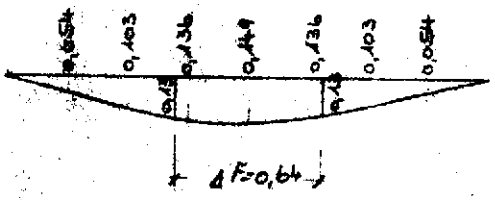
a) Randbelastung











Die Raupenbänder stehen etwa auf den Linien 1/2, 2/3, 3 und 4

Raupenfahrzeug 63,50 t (G.70)
Raupenlänge 4,57 m
Achsstand der Raupen 2,72 m

$$\varphi \cdot p = \frac{1,1 \cdot 63,50}{2 \cdot 4,57}$$

$$= 7,65 \text{ t/m}$$

$$M_{x_r} = 7,65(1,86 + 1,27 + 0,97 + 0,64)$$

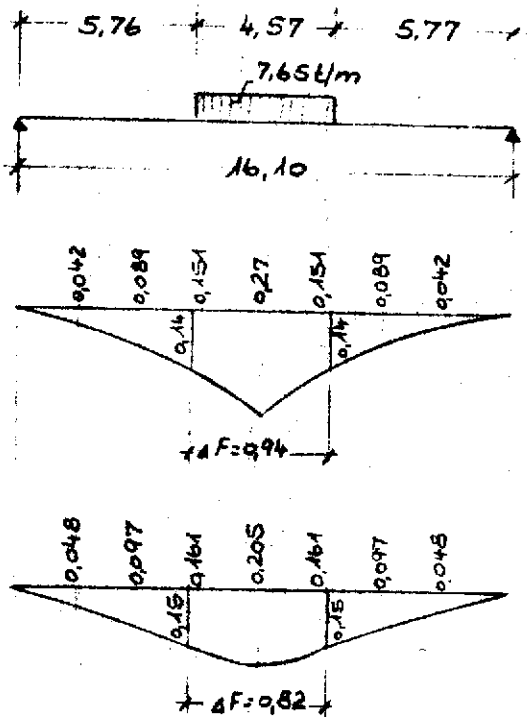
$$= 7,65 \cdot 4,74$$

$$= 36,2 \text{ tm}$$

Die Bemessung erfolgte für die Verkehrslast-moment nach Seite 10 von

$$M_{x_r} = 39,04 \text{ tm}$$

b) Linienbelastung



Die Raupenbänder stehen etwa auf den Linien 4 und 5.

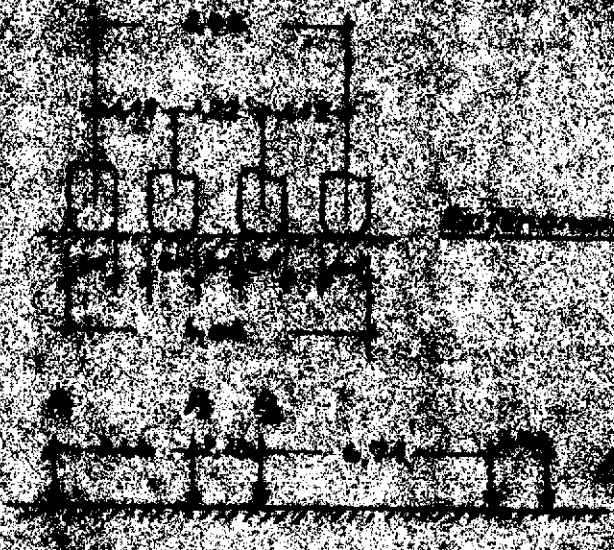
$$M_{x\,m} = 2 \cdot 7{,}65\,(0{,}94 + 0{,}82)$$
$$= 15{,}30 \cdot 1{,}76$$
$$= 27{,}00 \text{ tm}$$

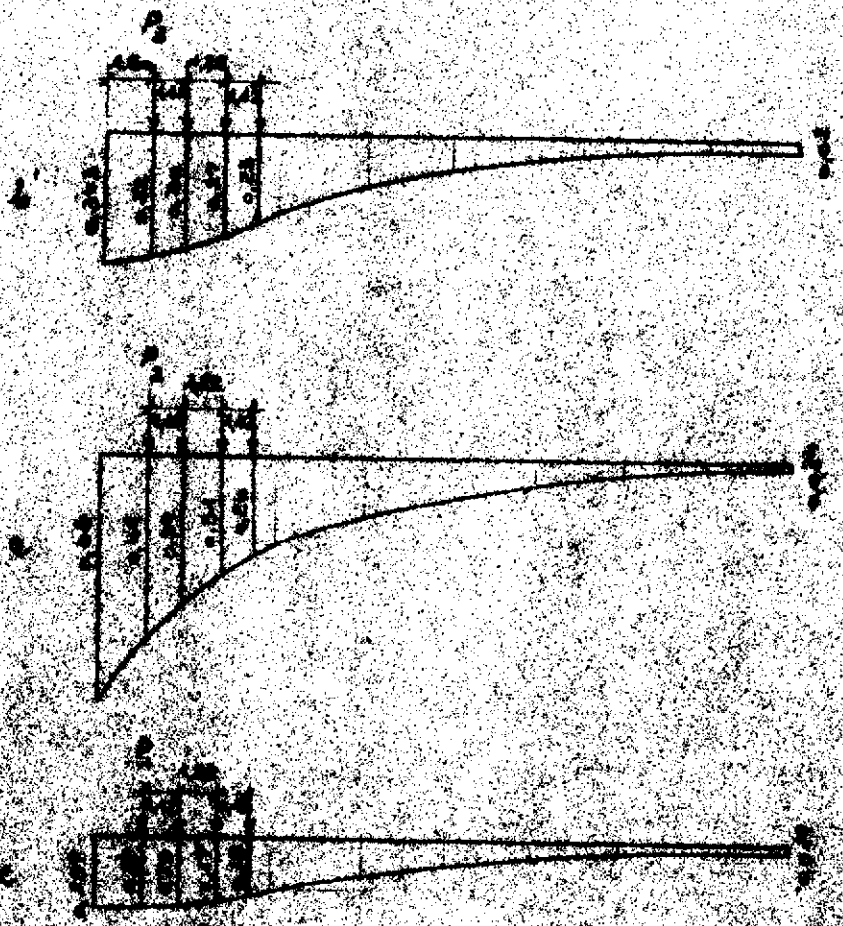
nach Seite 11 beträgt das Bemessungsmoment für Dauerlast im Plattenmittel

$$M_{x\,m} = 27{,}42 \text{ tm}$$

für das Raupenfahrzeug ist demnach maßgebend

Raupe Cl 70

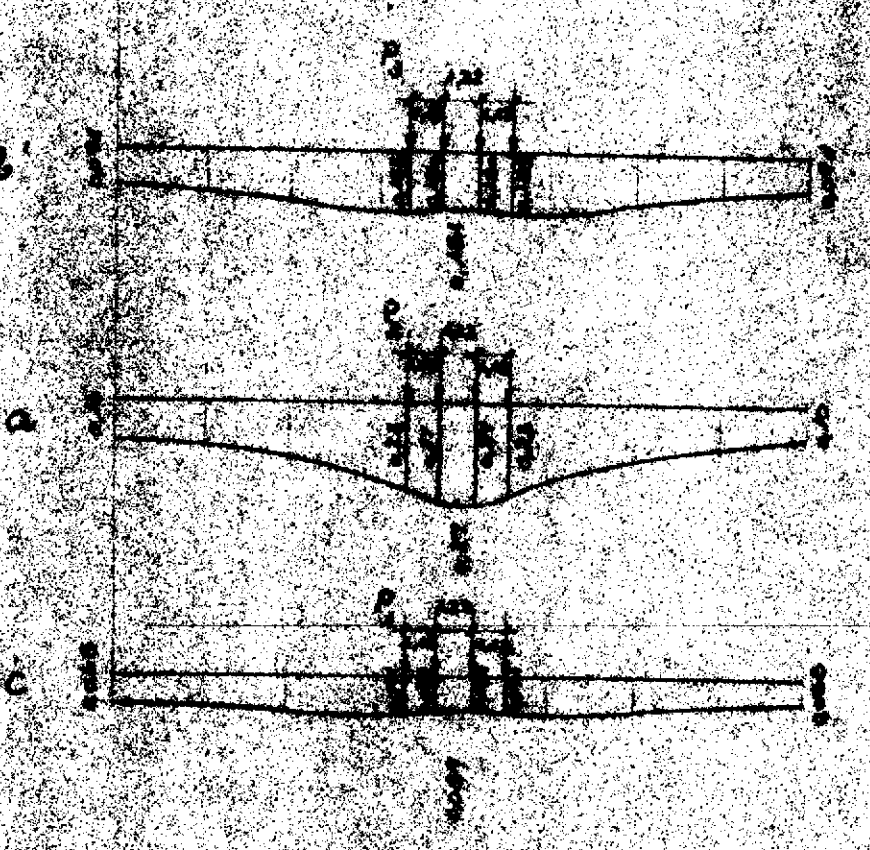




$M_{x,r}$ = 11,90(0,82 + 0,30 + 0,27 + 0,29)
+ 11,80(0,49 + 0,39 + 0,31 + 0,36) +
+ 6,25(0,19 + 0,16 + 0,17 + 0,16)
+ 11,80 · 1,12 +
+ 11,90 · 1,49 +
+ 6,25 · 0,69
= 13,30 + 17,20 + 4,30
= 34,80 tm

Die Bemessung erfolgte
nach Pos. 3 mit 40 cm
der Rahmenbreite und
$M_{x,r}$ = 39,84 tm

b) Lastanordnung x - Richtung

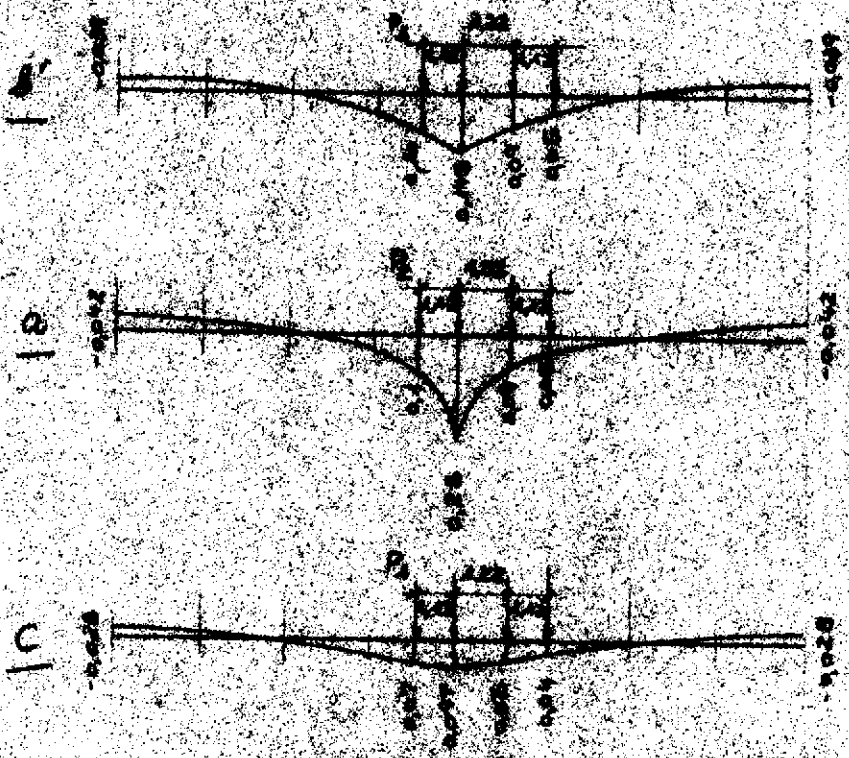


Für diese Feldmomente
sind beide Felder zu belasten
damit die Maxima der Achse
Randspannungen die Schnitte
b', a und c betreffen.

$M_{x,m}$ = 11,90(0,032 + 0,100)2 +
+ 11,80(0,13 + 0,17)2 +
+ 6,25(0,04 + 0,09)2
+ 11,90 · 0,81 + 11,80 · 1,00 +
+ 6,25 · 0,36
+ 9,65 + 11,80 + 2,25
= 23,73 tm

Die Bemessung erfolgte nach Seite 14 für $M_{x,m}$ = 27,42 tm

4) Zwischenbelastung y - Richtung



Nach dem Prinzip - schema auf Seite 52 werden durch die Momente der Lasten 1 Biegelinien der Seiten b', a und c bestimmt.

Mit den oben angegebenen Werten der Räder folgen der CC 150 wird

$M_{ym} = 11,80 (0,10 + 0,145 + 0,09 + 0,06) +$

$+ 11,80 (0,10 + 0,28 + 0,09 + 0,06 +$

$+ 4,25 (0,07 + 0,097 + 0,08 +$

$+ 0,06$

$+ 11,80 \cdot 0,038 + 11,80 \cdot 0,62$

$+ 4,25 \cdot 0,287$

$+ 4,6 + 5,2 + 1,6$

$= 13,4$ tm

Nach Seite 12 beträgt das Bemessungsmoment aus Zwischenbelastung

$M_{ym} = 18,84$ tm

Die Biegelinien sind Einflußlinien und daher maßgebend

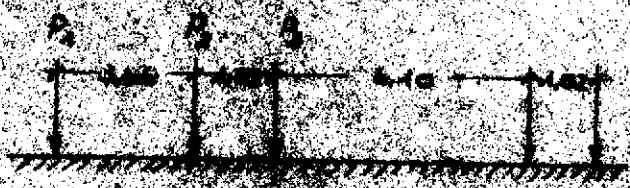
Nach CC 150

4) Résultats pour les différentes lignes

Tirant d'air à 100 pour les différentes



Referenzordinate



Achsenordinate

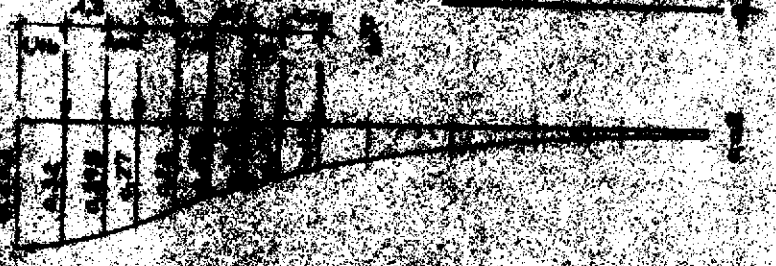
Ligne d'influence $\varphi \cdot P_1 = 1,25 \cdot 18,00 = 22,50$ t

$\frac{22,50}{5} = 4,50$ t

Ligne d'influence $\varphi \cdot P_2 + P_3 = 1,25 \cdot 27,25 = 34,06$ t

$\frac{34,06}{5} = 6,81$ t

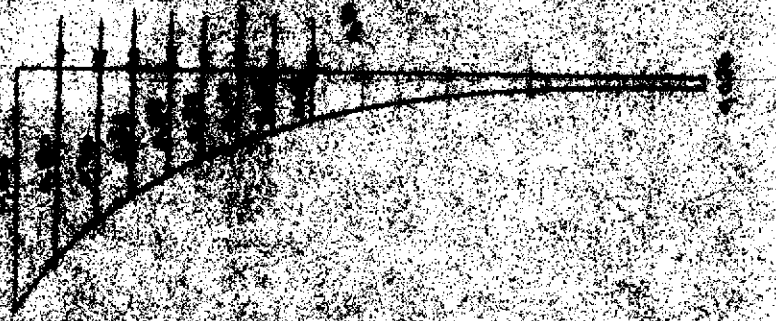
a) Ligne d'influence



Pour avoir la valeur maximum sur toute la longueur de la ligne d'influence, il faut charger la ligne d'influence avec la charge répartie.

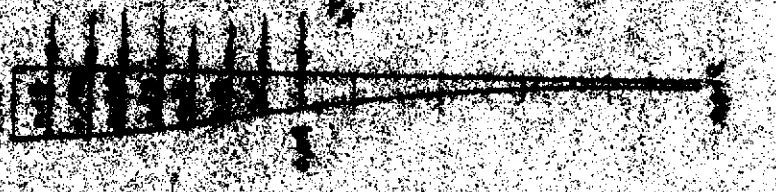
$P_{max} = 0,34 + 0,36 + 0,37 + 0,33 + 0,28 + 0,20 + 0,11 + 0,04 = 2,23$

b) Ligne d'influence



$P_{max} = 0,3 + 0,5 + 0,35 + 0,27 + 0,23 + 0,19 + 0,15 + 0,13 = 2,30$

c)



$P_{max} = 0,46 + 0,42 + 0,36 + 0,30 + 0,25 + 0,21 + 0,17 = 2,03$

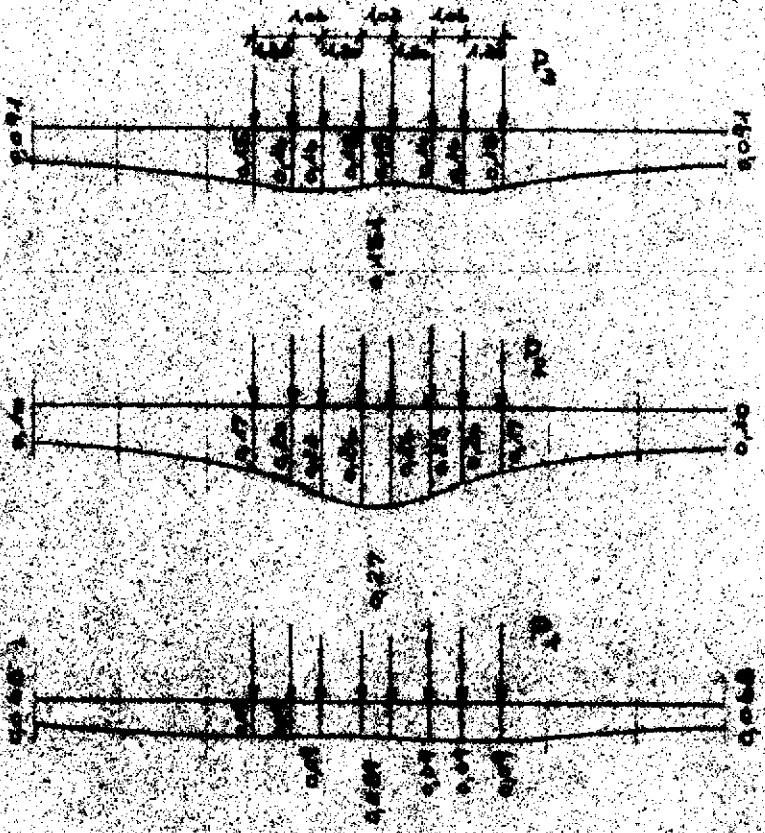
$M_{x,F} = 4,25 \cdot 1,03 + 5,55 (1,725 + 2,20)$

$= 4,40 + 33,50$

$= 37,90$ tm

Die Bemessung erfolgte für 39,04 tm

b) Querbelastung x - Richtung



$\eta_{P_3} = 2(0,15 + 0,16 + 0,16 + 0,15)$

$= 1,24$

$\eta_{P_2} = 2(0,17 + 0,20 + 0,33 + 0,36)$

$= 1,72$

$\eta_{P_1} = 8 \cdot 0,09 = 0,72$

$M_{x,m} = 4,13 \cdot 0,72 + 6,55 (1,24 + 1,72)$

$= 3,05 + 23,39$

$= 25,35$ tm

Die Bemessung erfolgte für 27,40 tm

Die Übereinstimmung beträgt 17%. Es müssen hier also auch noch die CI 100 angebracht werden.

c) Querbelastung y - Richtung

Die Werte liegen hier nicht sehr weit auseinander. Eine genaue Berechnung der CI 100 entfällt deshalb.

Es erfolgt für den gesamten Randbereich die Anordnung der CI 100.

Rand CI 100

Zu Anlage [illegible]

	Raupe	Räderfahrzeug
Einbahnverkehr	Cl. 120	Cl. 160
Zweibahnverkehr	Cl. 70	Cl. 100

aufgestellt: Dortmund, im Januar 1959

Baugesellschaft Hanebeck