

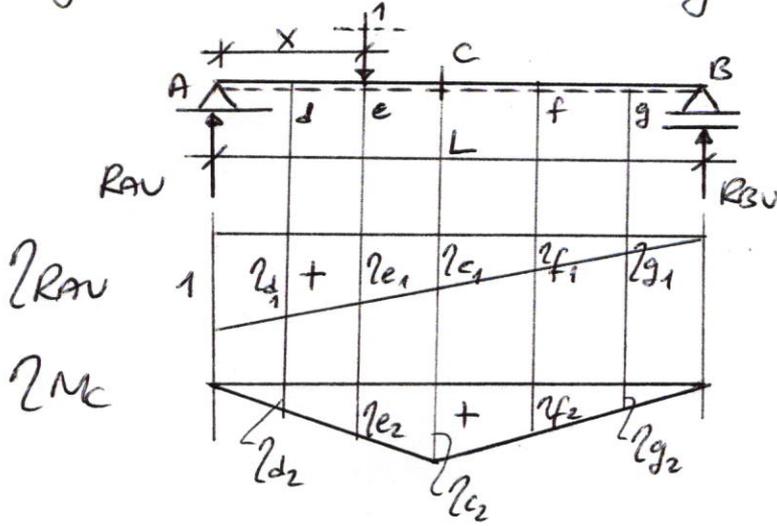
YAPI STATİĞİ I DERS NOTLARI

BÖLÜM II. TESİR ÇİZGİLERİ

VII - SİSTEMLERİN HAREKETLİ YÜKLERE GÖRE HESABI

VII-1 - TESİR ÇİZGİLERİ

Bir sistem üzerinde belirli doğrultuda hareket eden bir birimlik kuvvetten, verilen bir kesitte meydana gelen kesit tesirlerinin (veya mesnet tepkilerinin) değerini bir birimlik yük hızında koordinat olarak göstererek elde edilen diyagrama o kesite ait kesit tesiri (veya mesnet tepkisi) tesir çizgisi diyagramı denir. η ile gösterilir.



η_{d1} = Bir birimlik yük d noktasında
iken R_{AU} 'nin değeri

η_{e1} = Bir birimlik yük e noktasında
iken R_{AU} 'nin değeri

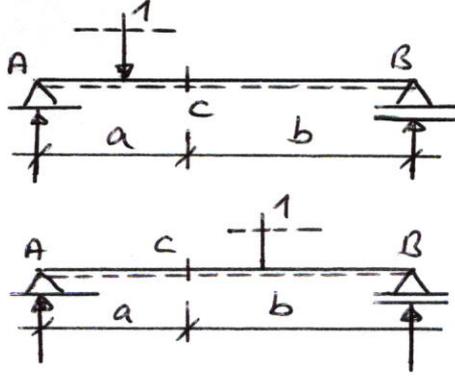
η_{d2} = Bir birimlik yük d noktasında
iken M_c 'nin değeri

η_{e2} = Bir birimlik yük e noktasında
iken M_c 'nin değeri

VII-2 - TESİR ÇİZGİSİNİN TAYINI

Belirli bir kesitteki bir kesit tesirine veya mesnet tepkisine ait tesir çizgisini elde etmek için sistem üzerinde belirli bir doğrultuya paralel 1 birim değerindeki sabit bir kuvvet π 'e bağlı olarak gezdirilir. Sabit yük durumunda kesit tesiri hesaplarında yapıldığı gibi, belirli kesitte bir birimlik yükten meydana gelen kesit tesiri ve mesnet tepkisi π 'e bağlı olarak ifade edilir. Bunlara o kesit tesiri veya mesnet tepkisine ait tesir fonksiyonu denir. Diyagramına da tesir çizgisi diyagramı denir.

"1. Birimlik kuvvet kendisine paralel olarak hareket ettiği zaman x değişken olacağından x 'e bağlı kesit tesiri veya mesnet tepkisi tesir çizgisinin fonksiyonunu verecektir. Bu fonksiyon çizilerek de tesir çizgisi elde edilir. Goga kez kesit tesiri veya mesnet tepkisi bütün sistem için bir tek fonksiyonla ifade edilemez. Bundan dolayı bu fonksiyonun yürürlükte olduğu her bölge için ifadeler ayrı ayrı yazılmalıdır.



Yük A-C arasında $f(R_A, M_C, \dots)$

Yük C-B arasında $f(R_A, M_C, \dots)$

Tesir çizgilerinin belirlenmesinde dikkat edilecek Hususlar

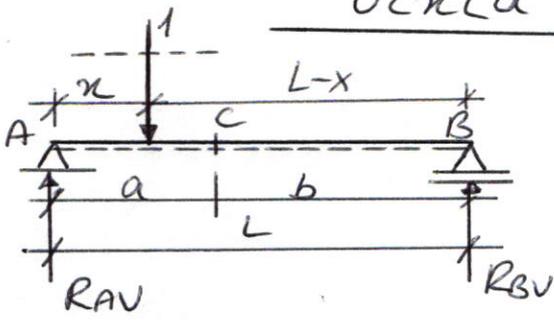
1- İspatlardan da görüleceği gibi İzostatik sistemlerin tesir çizgileri lineer (doğrusal) fonksiyonlardır. Bu nedenle tesir çizgilerinin belirlenmesi için birkaç özel noktanın hesaplanması yeterlidir.

2- Verilmiş olan bir kesitte kesit tesirlerinin hesabı için önce tepkilerin bulunması gerekli ise bu tip tesir çizgilerinin hesabına da önce tepkilerin tesir çizgilerini belirlemekle başlamak kolaylık sağlar.

3- Belirli bir kesitte kesit tesirlerinin tesir çizgileri belirlenirken sistem söz konusu kesitte İkiye ayrılmış gibi düşünülür. Bu durumda;

a) Dış etki kesim yapılan kesitin solunda ise; denge sağda kalan kısım üzerinde düşünülür ve böylece sol parçanın tesir çizgisi koordinatları bulunur.

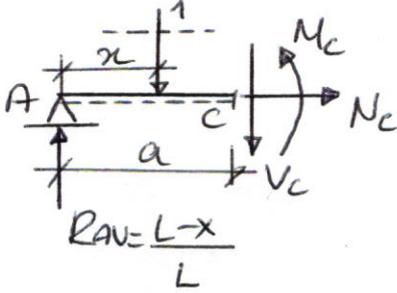
0 <math>x <math> <math>L <math>



Mesnet Tepkilerinin Hesabı

$$\sum M_B = 0 \rightarrow R_{AV} = 1 \cdot \frac{(L-x)}{L} = \frac{L-x}{L}$$

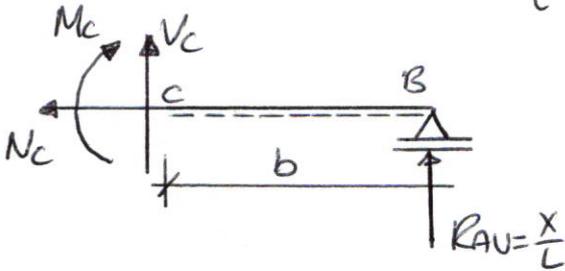
$$\sum M_A = 0 \rightarrow R_{BV} = 1 \cdot \frac{x}{L} = \frac{x}{L}$$



$$\sum V_c = \frac{L-x}{L} - 1 = -\frac{x}{L}$$

$$\sum M_c = \frac{L-x}{L} \cdot a - 1(a-x) = a - \frac{x}{L} \cdot a - a + x$$

$$\sum M_c = x - \frac{x}{L} a = \frac{x(L-a)}{L} = \frac{x}{L} \cdot b$$

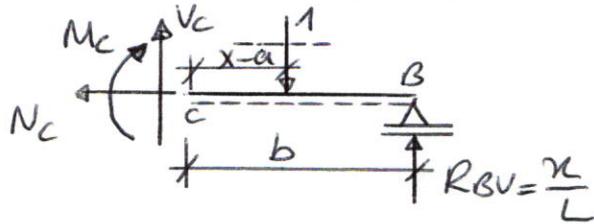
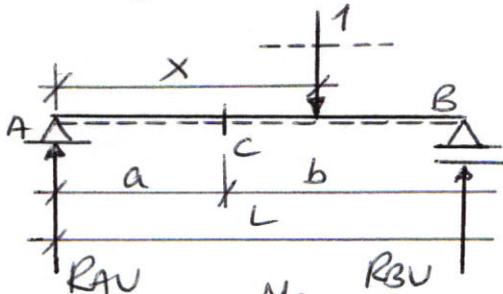


$$\sum V_c = -\frac{x}{L} ; \sum M_c = \frac{x}{L} \cdot b$$

Hesaplardan da görüldüğü gibi yükler olan bölgede hesap yapılması işlemleri kısıtlıdır. Ancak hesap sonucu bulunan değerler bütün yükün A-c arasında gezmesi durumu izlenir ve x değişkeni 0-a arası değerler olacaktır.

b) Dış ekleli kesim yapılan kesimin sağında ise; denge solde kalan parça üzerinde düşünülür ve böylece sağ parçanın tesir gizli koordinatları bulunur.

a <math>x <math> <math>L <math>



$$\sum V_c = 1 - \frac{x}{L} = \frac{L-x}{L}$$

$$\sum M_c = \frac{x}{L} \cdot b - 1(x-a) = \frac{x}{L} b - x + a$$

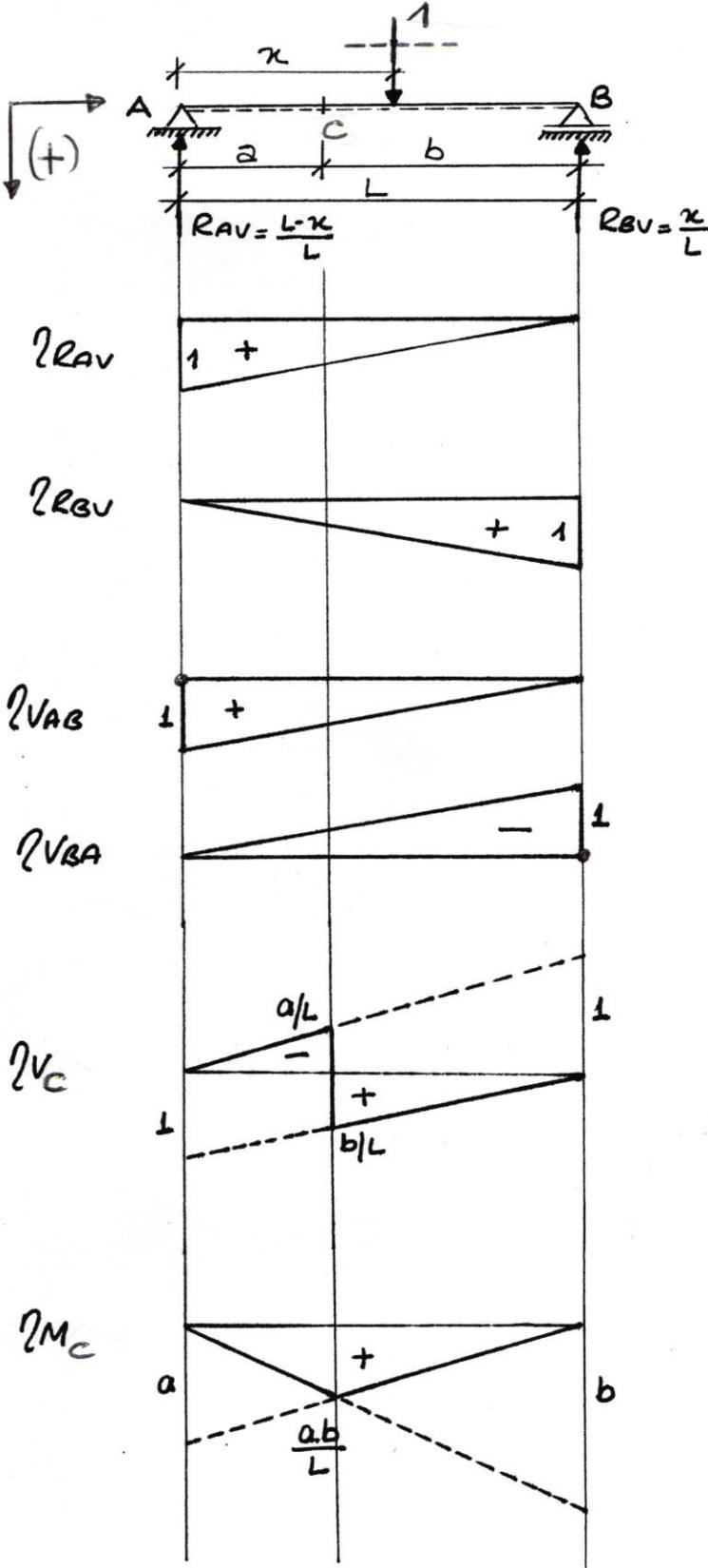
$$\sum M_c = x \left(\frac{b-L}{L} \right) + a = -\frac{xa}{L} + \frac{aL}{L} = \frac{L-x}{L} \cdot a$$

$$\sum V_c = \frac{L-x}{L}$$

$$\sum M_c = \frac{L-x}{L} \cdot a$$

VII 3) BASIT KIRIŞ TESİR ÇİZGİSİ

a) Düşey Yük Etkisi



$$\sum M_B = 0 \rightarrow R_{AV} = \frac{L-x}{L} \cdot 1 = \frac{L-x}{L}$$

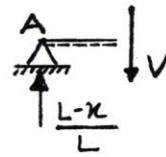
$$\sum M_A = 0 \rightarrow R_{BV} = \frac{x}{L} \cdot 1 = \frac{x}{L}$$

Menet Tepkisi Tesir Çizgisi

$$R_{AV} = \frac{L-x}{L} \begin{cases} x=0 \rightarrow R_{AV} = 1 \\ x=L \rightarrow R_{AV} = 0 \end{cases}$$

$$R_{BV} = \frac{x}{L} \begin{cases} x=0 \rightarrow R_{BV} = 0 \\ x=L \rightarrow R_{BV} = 1 \end{cases}$$

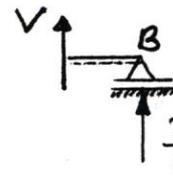
Keşif Tesiri Tesir Çizgileri



$$V_{AB} = \frac{L-x}{L}$$

$$x=0 \rightarrow V_{AB} = 1$$

$$x=L \rightarrow V_{AB} = 0$$

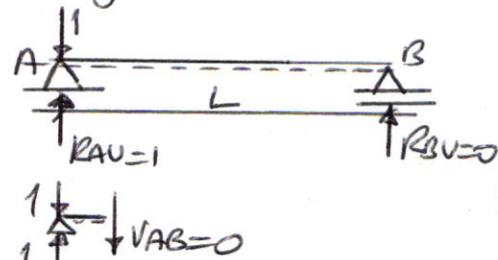


$$V_{BA} = -\frac{x}{L}$$

$$x=0 \rightarrow V_{BA} = 0$$

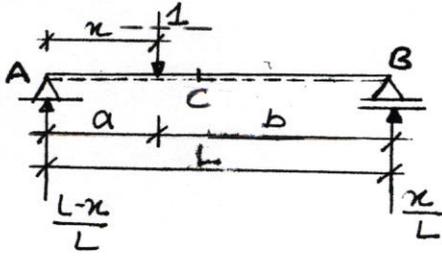
$$x=L \rightarrow V_{BA} = -1$$

V_{AB} tesir çizgisi çizilirken birim yük A noktası üzerinde iken $V_{AB} = 0$ olacağı dikkate alınmalıdır.

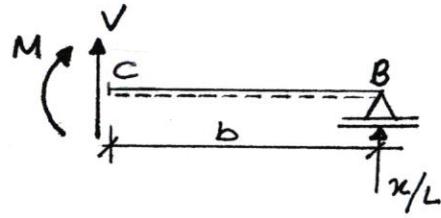


V_{AB} 'nin A mesnedinde sıfır olması durumu V_{BA} 'nin de B mesnedinde sıfır olması durumu ile aynıdır.

"c" noktası tesir çizgileri:



$0 < x < a$ (yük A - C arasında)



$$?V_C = -x/L$$

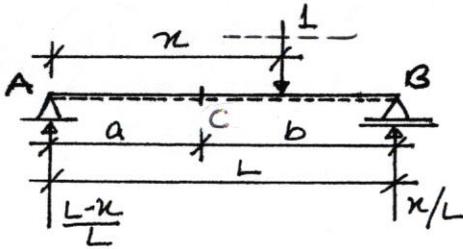
$$?M_C = \frac{x}{L} \cdot b$$

$$x=0 \begin{cases} ?V_C = 0 \\ ?M_C = 0 \end{cases}$$

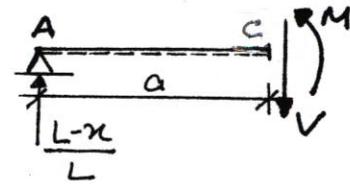
$$x=a \begin{cases} ?V_C = -a/L \\ ?M_C = \frac{a \cdot b}{L} \end{cases}$$

$$x=L \begin{cases} ?V_C = -1 \\ ?M_C = b \end{cases}$$

Not: Herhangi bir "c" noktasında ki kesit tesiti tesir çizgilerini bulmak için; tıpkı kesit tesirlerinde olduğu gibi sistem bu "c" noktasından ikiye ayrılır. Sol veya sağ parça üzerinde denge denklemleri yazılarak tesir çizgisi değeri x 'e bağlı olarak bulunur. Kolaylık olması bakımından yükün olmadığı kısım üzerinde denge denklemini yazmak daha pratiktir.



$a < x < L$ (yük C - B arasında)



$$?V_C = \frac{L-x}{L}$$

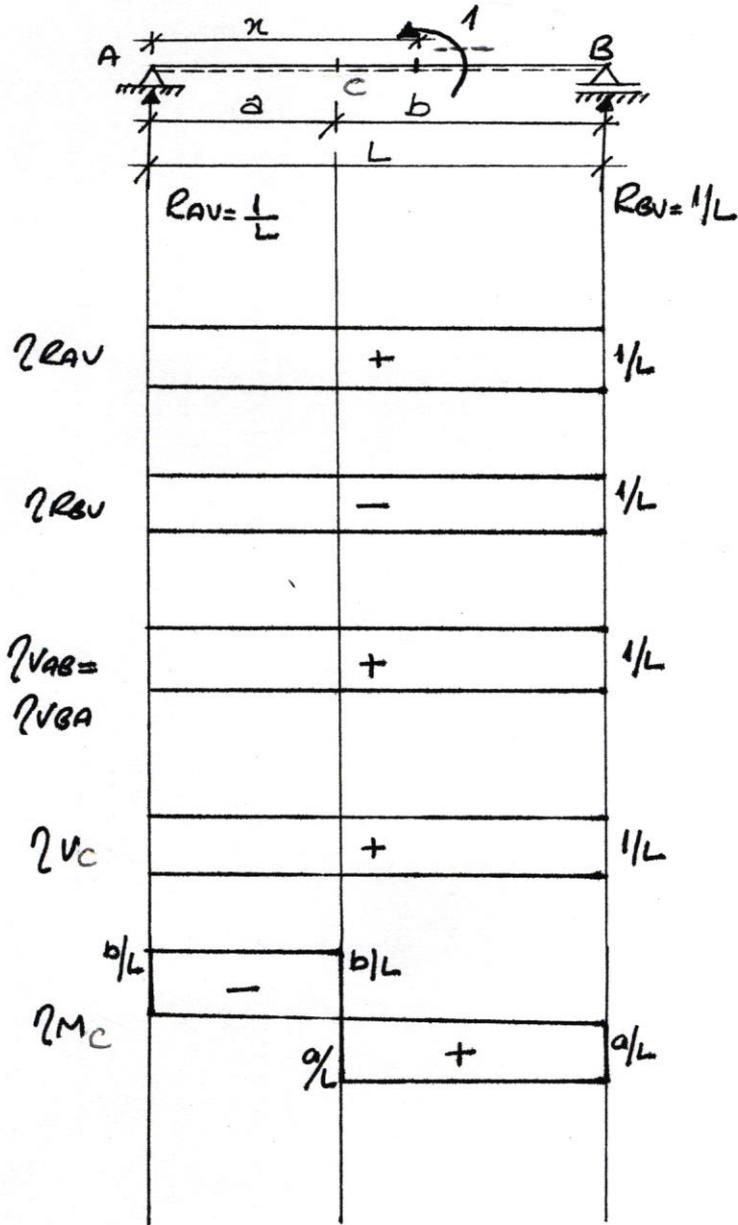
$$?M_C = \frac{L-x}{L} \cdot a$$

$$x=a \begin{cases} ?V_C = b/L \\ ?M_C = \frac{a \cdot b}{L} \end{cases}$$

$$x=L \begin{cases} ?V_C = 0 \\ ?M_C = 0 \end{cases}$$

$$x=0 \begin{cases} ?V_C = 1 \\ ?M_C = a \end{cases}$$

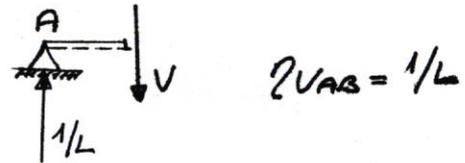
b) Birim Moment Etkisi



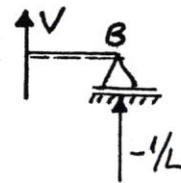
$$\sum M_B = 0 \rightarrow R_{AV} = 1/L$$

$$\sum M_A = 0 \rightarrow R_{BV} = 1/L$$

Kesit Testiri Testir Girgileri

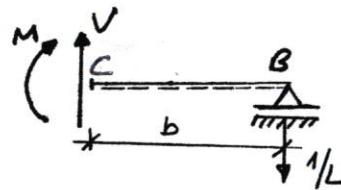
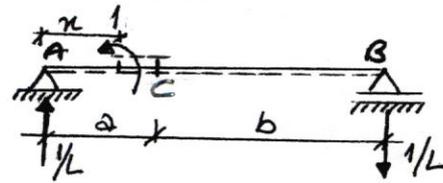


$$\sum V_{AB} = 1/L$$



$$\sum V_{BA} = 1/L$$

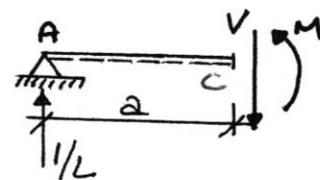
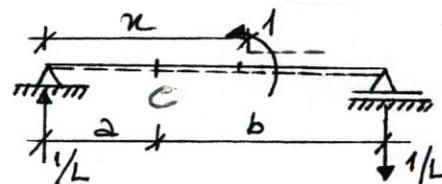
$0 < x < a$



$$\sum V_C = 1/L$$

$$\sum M_C = -b/L$$

$a < x < L$

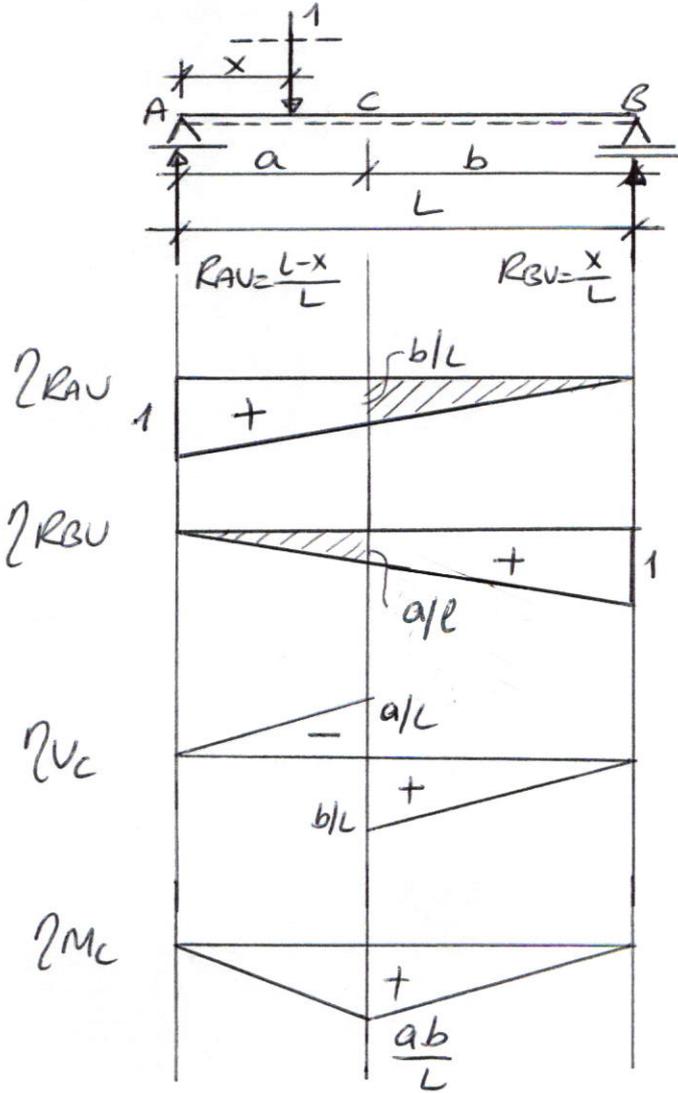


$$\sum V_C = 1/L$$

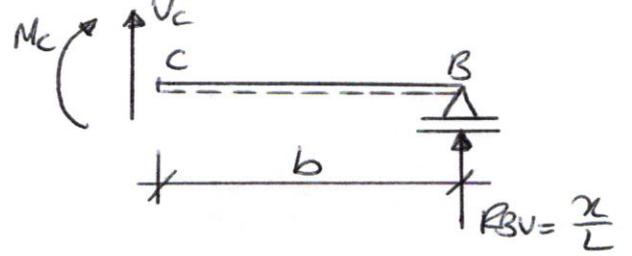
$$\sum M_C = a/L$$

c) Testir Güzgilerinin Mesnet Tepkileri Yardımıyla Hesabı

c.1) Birim Düşey Yük Etkisi



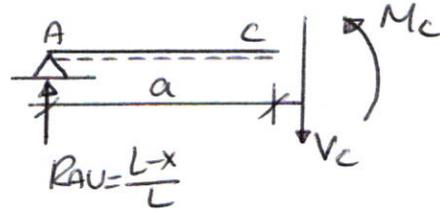
Birim yük A-C arasında
 $0 < x < a$



$$\sum V_c = -R_{BV}$$

$$\sum M_c = R_{BV} \cdot b$$

Birim yük C-B arasında
 $a < x < L$

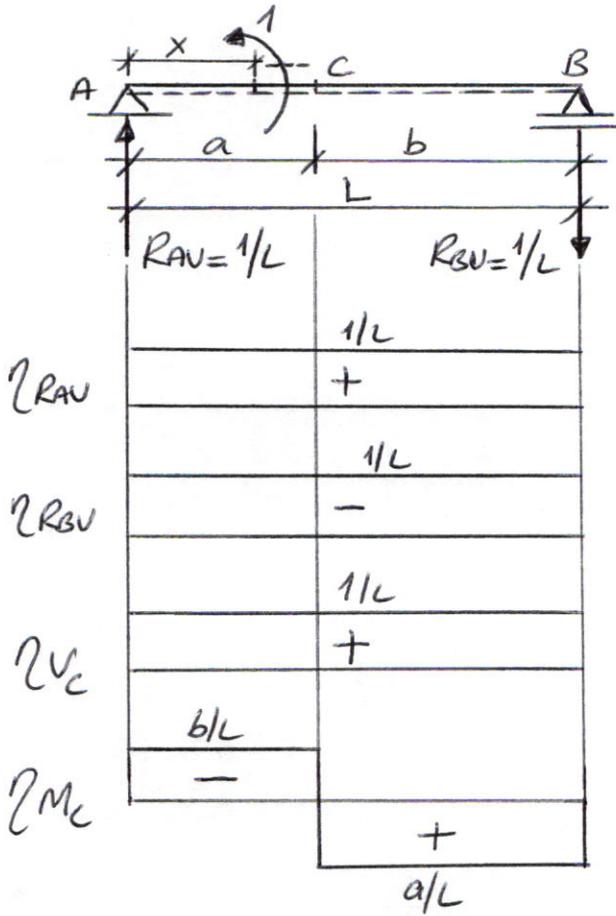


$$\sum V_c = R_{AU}$$

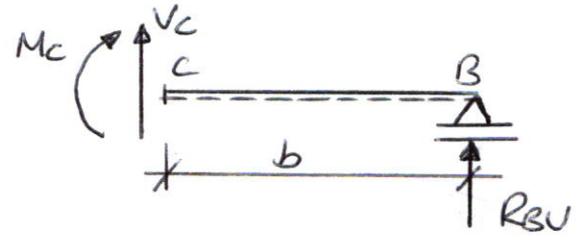
$$\sum M_c = R_{AU} \cdot a$$

Birim yük 0-a arasında iken $\sum V_c = -R_{BV}$ olduğundan $\sum V_c$ 'nin 0-a arasındaki değeri 0 ve $-\frac{a}{L}$ olacaktır. Benzer şekilde birim yük a-l arasında iken $\sum V_c = R_{AU}$ 'ye eşit olduğundan $\sum V_c$ 'nin a-l arasındaki değeri $x=a$ 'da ya da C noktasında $\frac{b}{L}$, $x=l$ 'de ya da B noktasında sıfır olacaktır.

c.2) Bittim moment etkisi



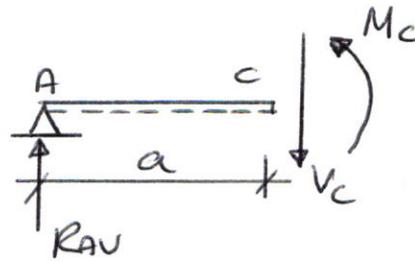
Bittim yük A-C arasında
0 < x < a



$$\mathcal{I}_{V_C} = -R_{BV}$$

$$\mathcal{I}_{M_C} = +R_{BV} \cdot b$$

Bittim yük c-B arasında
a < x < L



$$\mathcal{I}_{V_C} = R_{AV}$$

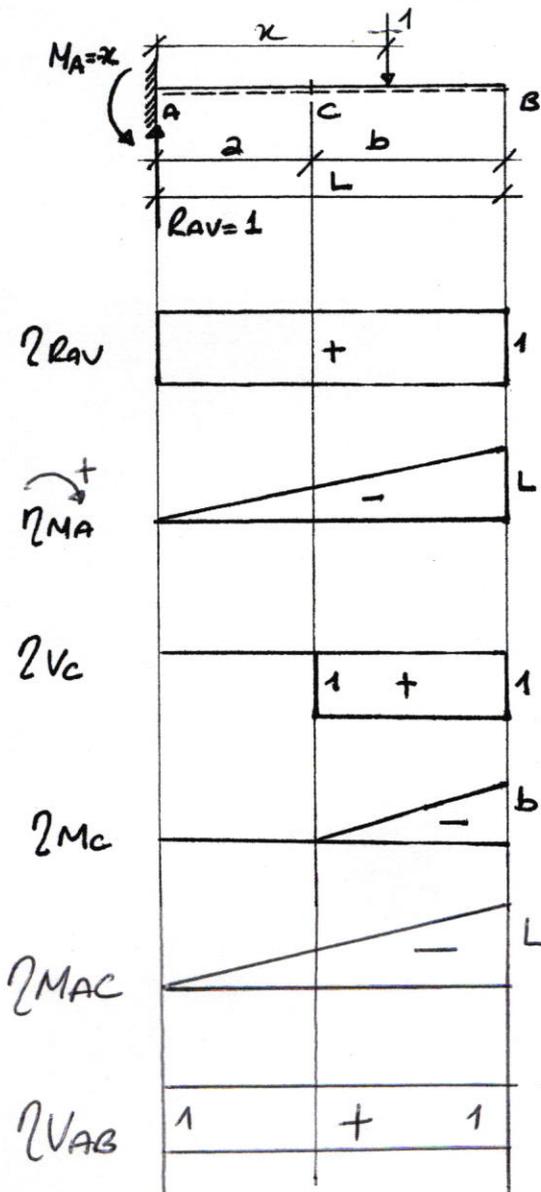
$$\mathcal{I}_{M_C} = R_{AV} \cdot a$$

Bittim moment A-C arasında iken $\mathcal{I}_{V_C} = -R_{BV}$ olduğundan \mathcal{I}_{V_C} 'nin A-C arasındaki değeri $\mathcal{I}_{V_C} = -(-1/L) = 1/L$, c-B arasındaki değeri ise $\mathcal{I}_{V_C} = 1/L$ olacaktır.

4

VII. 4) KONSOL KIRIŞ TEJİR GİZGİSİ

a) Dösey yük Etkisi

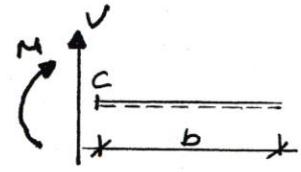
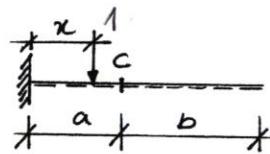


Mesnet Tepkisi Tejir GİZGİSİ

$$\begin{aligned} \sum R_{AV} &= 1 \\ \sum M_A &= x \end{aligned} \begin{cases} x=0 \rightarrow \sum M_A = 0 \\ x=L \rightarrow \sum M_A = -x \rightarrow \sum M_A = -L \end{cases}$$

Kesit Tejiri Tejir GİZGİLERİ

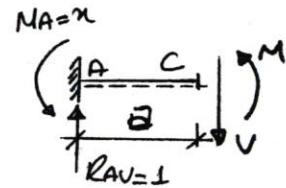
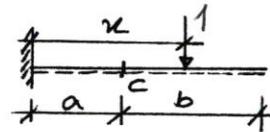
$$0 < x < a$$



$$\sum V_C = 0$$

$$\sum M_C = 0$$

$$a < x < L$$



$$\sum V_C = 1$$

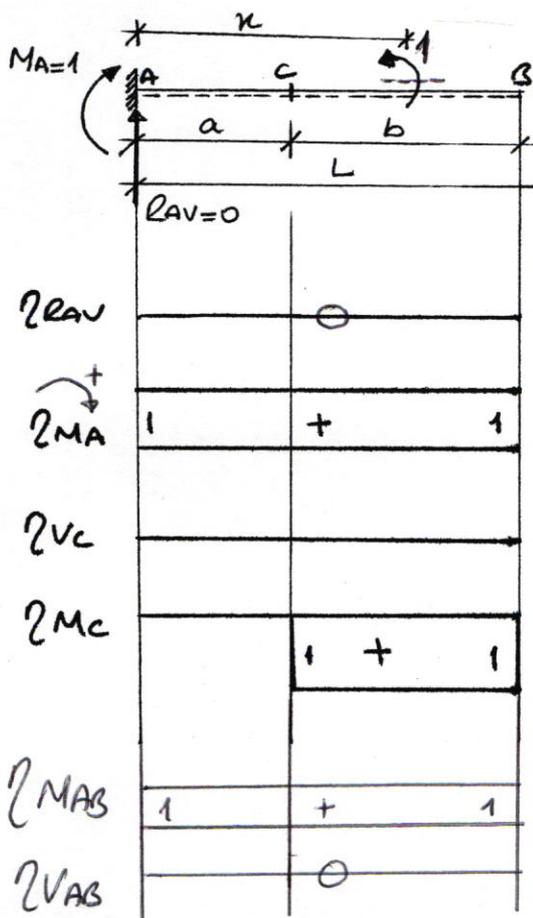
$$\sum M_C = -x + a$$

$$\begin{cases} x=a \rightarrow \sum M_C = 0 \\ x=L \rightarrow \sum M_C = -b \end{cases}$$

$$\sum M_{AB} = -x$$

$$\sum V_{AB} = 1$$

b) Moment Etkisi



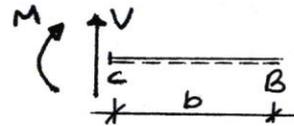
Moment Tepkisi Teor Gizisi

$$\sum R_{AV} = 0$$

$$\sum M_A = 1$$

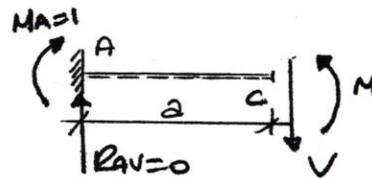
Kesit Tepkisi Teor Gizileri

$$0 < x < a$$



$$\sum V_C = 0, \sum M_C = 0$$

$$a < x < L$$



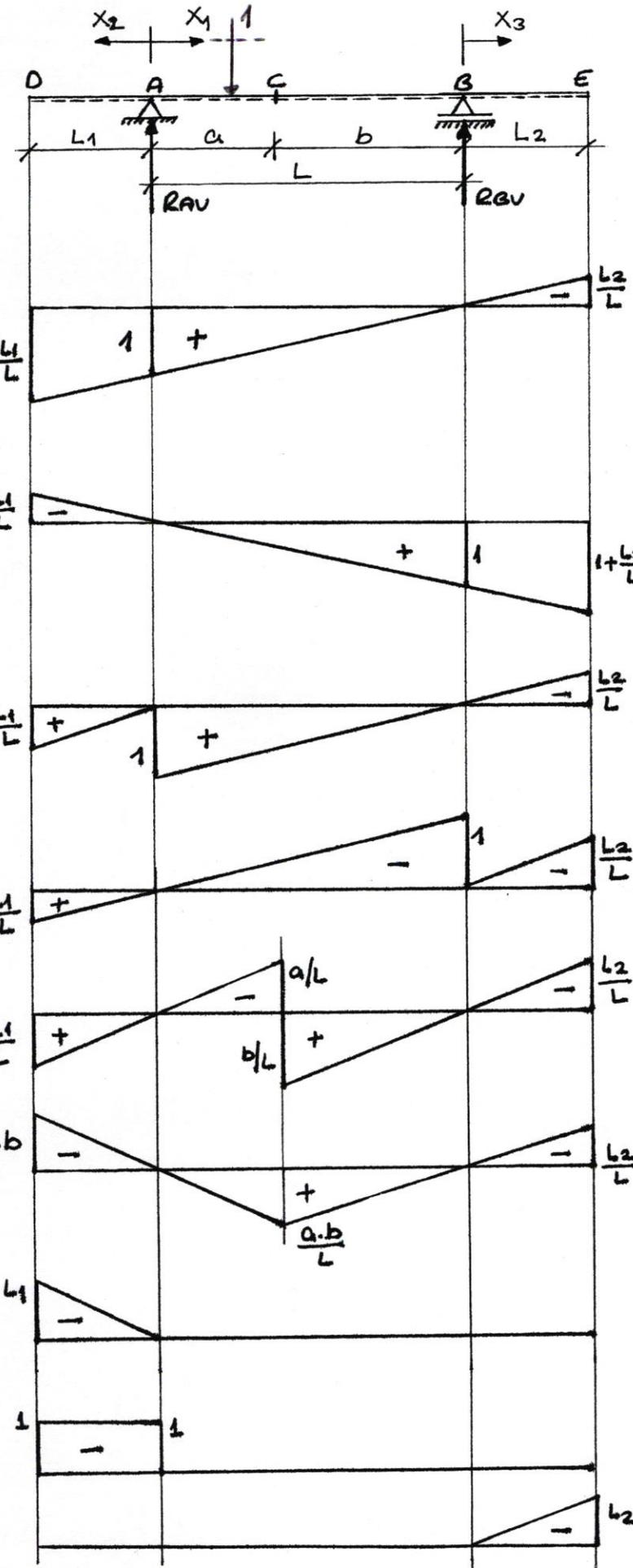
$$\sum V_C = 0, \sum M_C = 1$$

$$\sum M_{AB} = 1$$

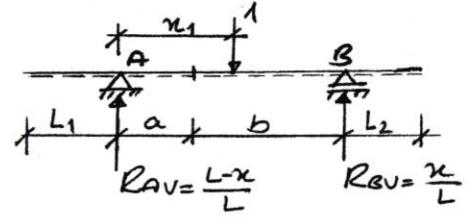
$$\sum V_{AB} = 0$$

VII.5) GIKMALI KIRIŞ TESİR GİZGİLERİ

a) Düşey Yük Etkisi

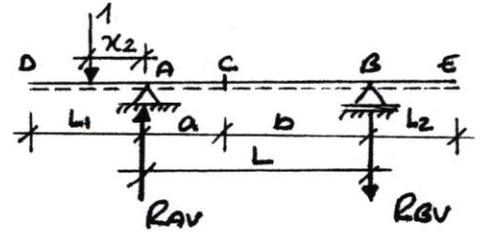


- Birim Yük A-B arasında



Not: Gıkmalı kırış A-B arası tesir çizgisi basit kırış tesir çizgisi gibidir. Konsol kısımlar ayrıca incelenecektir.

- Birim Yük A-D arasında



$$0 < x_2 < L_1$$

Manet Tepkisi Tesir Çizgisi

$$\sum M_B = 0 \rightarrow R_{AV} = \frac{L+x_2}{L}$$

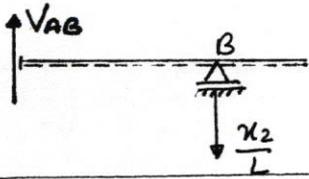
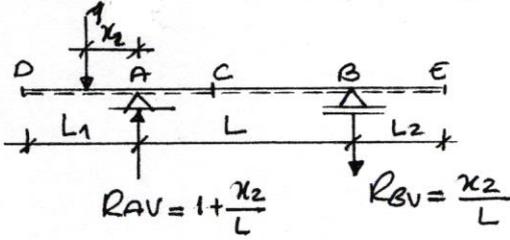
$$\sum M_A = 0 \rightarrow R_{BV} = -\frac{x_2}{L}$$

$$x_2 = 0 \begin{cases} R_{AV} = 1 \\ R_{BV} = 0 \end{cases}$$

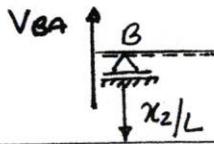
$$x_2 = L_1 \begin{cases} R_{AV} = 1 + \frac{L_1}{L} \\ R_{BV} = -\frac{L_1}{L} \end{cases}$$

$$0 < x_2 < L_1$$

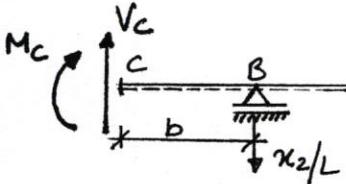
Kesit Tesiri Tesir Girgileri



$$\int V_{AB} = \frac{x_2}{L} \Rightarrow \begin{cases} x_2=0 \rightarrow \int V_{AB}=0 \\ x_2=L_1 \rightarrow \int V_{AB}=L_1/L \end{cases}$$

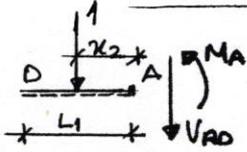


$$\int V_{BA} = \frac{x_2}{L} \Rightarrow \begin{cases} x_2=0 \rightarrow \int V_{BA}=0 \\ x_2=L_1 \rightarrow \int V_{BA}=L_1/L \end{cases}$$



$$\int V_C = \frac{x_2}{L} \Rightarrow \begin{cases} x_2=0 \rightarrow \int V_C=0 \\ x_2=L_1 \rightarrow \int V_C=L_1/L \end{cases}$$

$$\int M_C = -\frac{x_2}{L} \cdot b \Rightarrow \begin{cases} x_2=0 \rightarrow \int M_C=0 \\ x_2=L_1 \rightarrow \int M_C=-\frac{L_1}{L} \cdot b \end{cases}$$



$$\int V_{AD} = -1$$

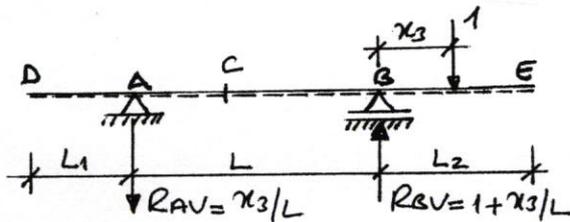
$$\int M_A = -x_2$$

$$\Rightarrow \begin{cases} x_2=0 \rightarrow \int M_A=0 \\ x_2=L_1 \rightarrow \int M_A=-L_1 \end{cases}$$

- Birim yük B-E arasında

$$0 < x_3 < L_2$$

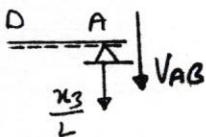
Menet Tepkisi Tesir Girgisi



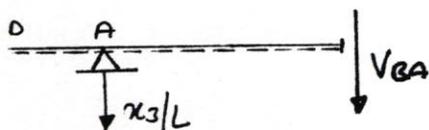
$$\sum M_B = 0 \rightarrow R_{AV} = x_3/L$$

$$\sum M_A = 0 \rightarrow R_{BV} = 1 + x_3/L$$

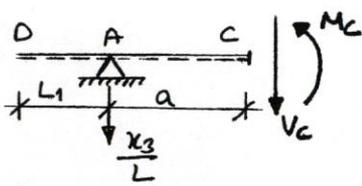
$$x_3=0 \begin{cases} \int R_{AV}=0 \\ \int R_{BV}=1 \end{cases} \quad x_3=L_2 \begin{cases} \int R_{AV}=L_2/L \\ \int R_{BV}=1+L_2/L \end{cases}$$



$$\int V_{AB} = -\frac{x_3}{L} \Rightarrow \begin{cases} x_3=0 \rightarrow \int V_{AB}=0 \\ x_3=L_2 \rightarrow \int V_{AB}=-L_2/L \end{cases}$$

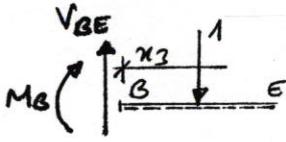


$$\int V_{BA} = -\frac{x_3}{L} \Rightarrow \begin{cases} x_3=0 \rightarrow \int V_{BA}=0 \\ x_3=L_2 \rightarrow \int V_{BA}=-\frac{L_2}{L} \end{cases}$$



$$2V_c = -x_3/L \Rightarrow \begin{cases} x_3=0 \rightarrow 2V_c=0 \\ x_3=L_2 \rightarrow 2V_c = -\frac{L_2}{L} \end{cases}$$

$$2M_c = -\frac{x_3}{L} \cdot a \Rightarrow \begin{cases} x_3=0 \rightarrow 2M_c=0 \\ x_3=L_2 \rightarrow 2M_c = -\frac{L_2 \cdot a}{L} \end{cases}$$



$$2V_{BE} = 1$$

$$2M_B = -x_3 \begin{cases} x_3=0 \rightarrow 2M_B=0 \\ x_3=L_2 \rightarrow 2M_B = -L_2 \end{cases}$$

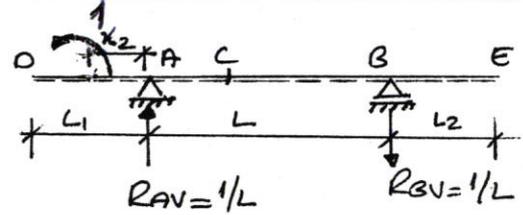
b) Birim Moment Etkisi

$2R_{AV}$	$1/L$	$+$	$1/L$
$2R_{BV}$	$1/L$	$-$	$1/L$
$2V_{AB} = 2V_{BA}$	$1/L$	$+$	$1/L$
$2V_c$	$1/L$	$+$	$1/L$
$2M_c$			
$2M_A$			
$2V_{AO}$			\ominus
$2V_{BE}$			\ominus
$2M_B$			1

- Birim Moment A-B aralığında

A-B arası tesir çizgisi basit bir tesir çizgisinin aynısıdır.

- Birim moment A-O aralığında

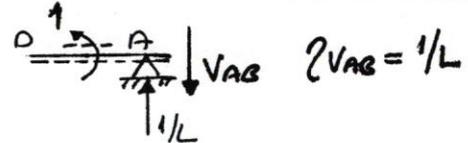


$$0 < x_2 < L_1$$

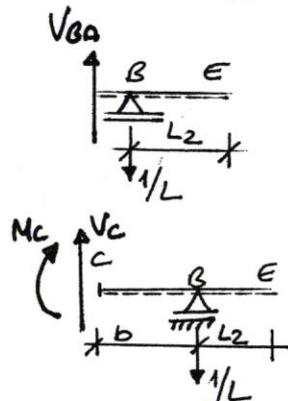
Moment Tepkisi Tesir Çizgisi

$$2R_{AV} = 1/L, \quad 2R_{BV} = -1/L$$

Kezif Tesiri Tesir Çizgisi



$$2V_{BA} = 1/L$$



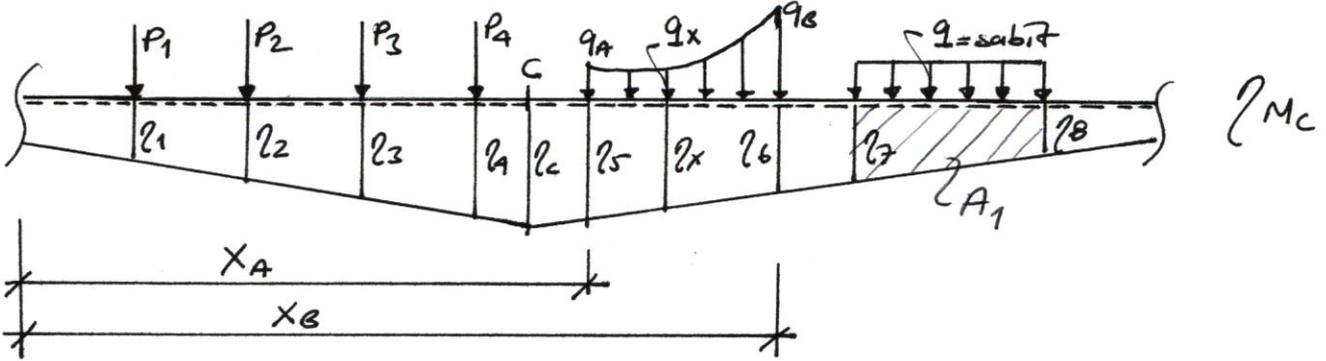
$$2V_c = 1/L$$

$$2M_c = -b/L$$

VII 6) Tesir Gizgisi'ni Koordinatı Boyutları

Dış Etki	TEPKİLER		Kesit Tesirleri		
	R	M	M	N	V
Düsey Yük (↓)	Boyutsuz	metre	metre	Boyutsuz	Boyutsuz
Moment (↺)	1/m	Boyutsuz	Boyutsuz	1/m	1/m

VII.7) TESİR GİZGİLERİNİN DEĞERLENDİRİLMESİ

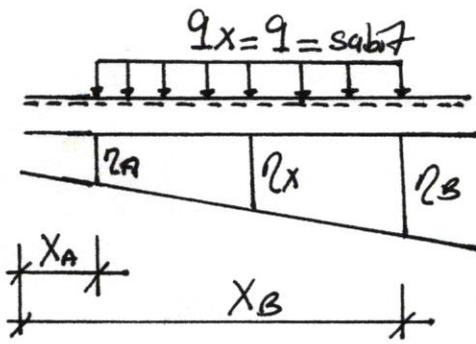


$$M_C = P_1 \cdot l_1 + P_2 \cdot l_2 + P_3 \cdot l_3 + P_4 \cdot l_4 + \int_{X_A}^{X_B} q_x \cdot l_x dx + q \cdot A_1$$

Tesir Gizgisi;

- Verilen bir kesitte sabit yüklerden meydana gelen kesit tesirleri veya mesnet tepkilerinin hesaplanması,
- Verilen bir kesitte kesit tesirleri veya mesnet tepkilerini minimum veya maksimum yapan katar durumunu belirleyerek statik büyüklüklerin en büyük ve en küçük değerlerini hesaplanması için kullanılır.

Dolayısıyla sabit yüklerin etkimesi durumunda belirli yüklerde, belirli yükün etkilediği noktadaki tesir gizgisi değeri ile belirli yükün carpımı, yayılı yüklerde yayılı yükler altında tesir gizgisinin integrasyonu sonucunda kesit tesiri değeri hesaplanır. Ancak düzgün yayılı yük durumunda düzgün yayılı yükler yükün altında yer alan tesir gizgisi'ni alanı carpılır.



$$M = \int_{x_A}^{x_B} q \cdot x \cdot dx$$

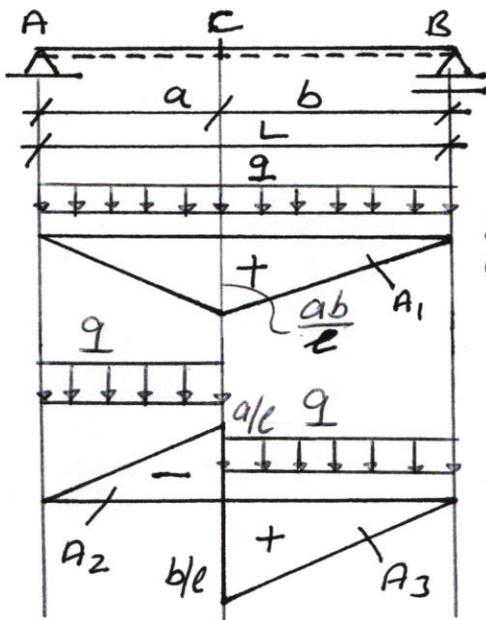
$$M = \int_{x_A}^{x_B} q \cdot x \cdot dx = q \int_{x_A}^{x_B} x \cdot dx$$

$\underbrace{\int_{x_A}^{x_B} x \cdot dx}_{\text{Alm}(A)}$

$$M = q \cdot A$$

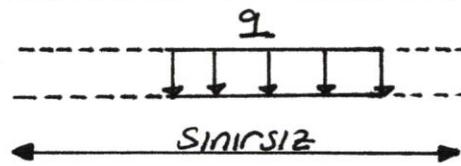
VIII - B) MAKSİMUM VE MİNİMUM DEĞERLERİ VEREN HAREKETLİ YÜK DURUMLARI

1) Düzgün Yayılı Yük Durumu



$\int M_c$

Yayıllı hareketli yük



$$A_1 = \frac{ab}{l} \cdot \frac{l}{2}$$

$$A_2 = -\frac{a}{l} \cdot \frac{a}{2}$$

$$A_3 = \frac{b}{l} \cdot \frac{b}{2}$$

$\int V_c$

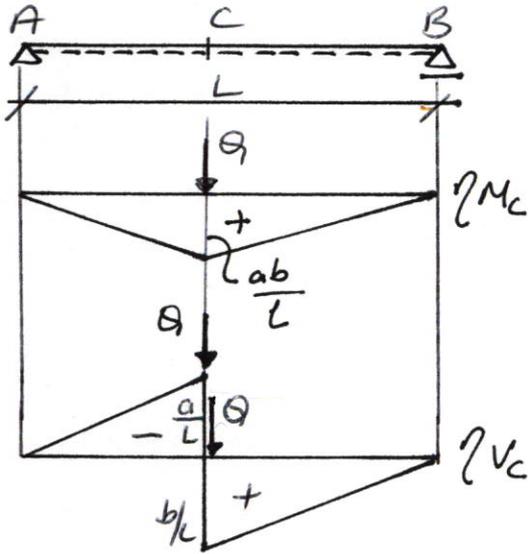
$$\max M_{c_q} = q \cdot A_1$$

$$\min M_{c_q} = 0$$

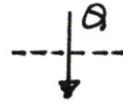
$$\max V_{c_q} = q \cdot A_3$$

$$\min V_{c_q} = -q \cdot A_2$$

2) Tekil Yük Durumu



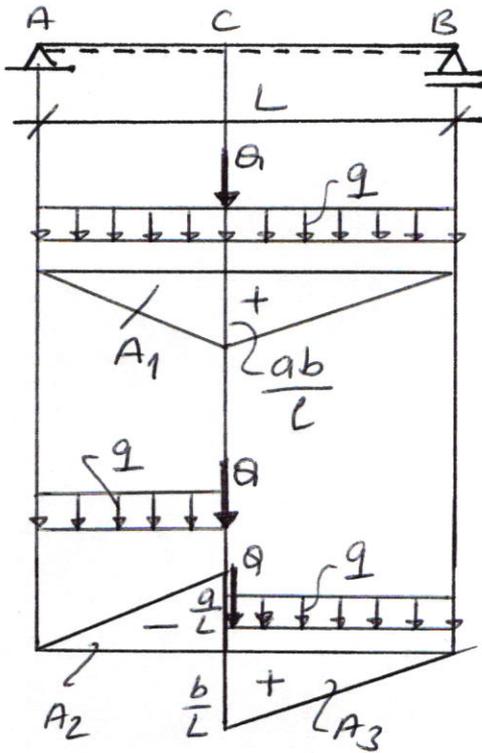
Tekil Hareketli yük



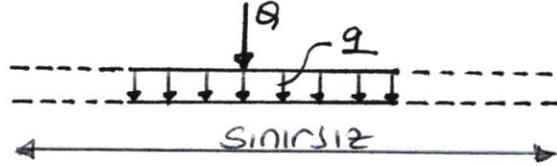
$$\min M_{cQ} = 0, \quad \max M_{cQ} = Q \cdot \frac{ab}{L}$$

$$\min V_{cQ} = -Q \cdot \frac{a}{L}; \quad \max V_{cQ} = +Q \cdot \frac{b}{L}$$

3) Düzgün Yayılı Yük + Tekil Yük Durumu



Yayılı hareketli yük + Tekil yük



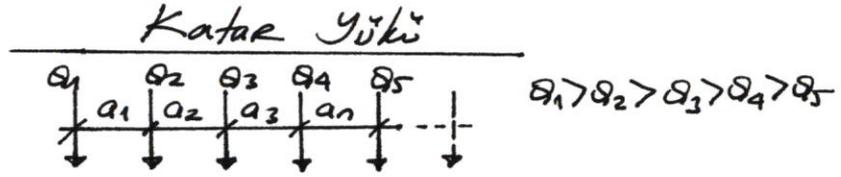
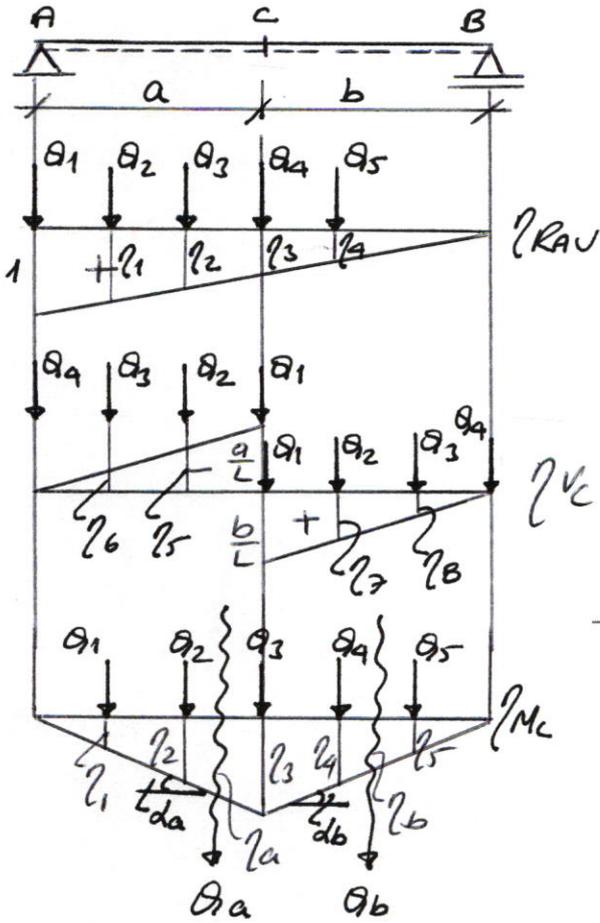
$$\min M_{cQ} = 0$$

$$\max M_{cQ} = q \cdot A_1 + Q \cdot \frac{ab}{L}$$

$$\min V_{cQ} = -q \cdot A_2 - Q \cdot \frac{a}{L}$$

$$\max V_{cQ} = +q \cdot A_3 + Q \cdot \frac{b}{L}$$

4) Aralık ve Şiddetleri Sabit (Katar Yüki) Yük Durumu



$$R_{AV} = Q_1 \cdot 1 + Q_2 \cdot l_1 + Q_3 \cdot l_2 + Q_4 \cdot l_3 + Q_5 \cdot l_4$$

$$V_{c1} = -Q_1 \cdot \frac{a}{l} - Q_2 \cdot l_5 - Q_3 \cdot l_6$$

$$V_{c2} = Q_1 \cdot \frac{b}{l} + Q_2 \cdot l_7 + Q_3 \cdot l_8$$

$$Q_1 \cdot l_1 + Q_2 \cdot l_2 + Q_3 \cdot l_3 = Q_a \cdot l_a \rightarrow a \text{ bölgesi}$$

$$Q_4 \cdot l_4 + Q_5 \cdot l_5 = Q_b \cdot l_b \rightarrow b \text{ bölgesi}$$

$$M_c = Q_a \cdot l_a + Q_b \cdot l_b$$

$$\frac{dM_c}{dx} = Q_a \cdot \frac{dl_a}{dx} + Q_b \cdot \frac{dl_b}{dx}$$

$$\frac{dl_a}{dx} = -\tan \alpha_a ; \quad \frac{dl_b}{dx} = \tan \alpha_b$$

$$\tan \alpha_a = \frac{b}{l} ; \quad \tan \alpha_b = \frac{a}{l}$$

$$\frac{dM_c}{dx} = -Q_a \cdot \tan \alpha_a + Q_b \cdot \tan \alpha_b$$

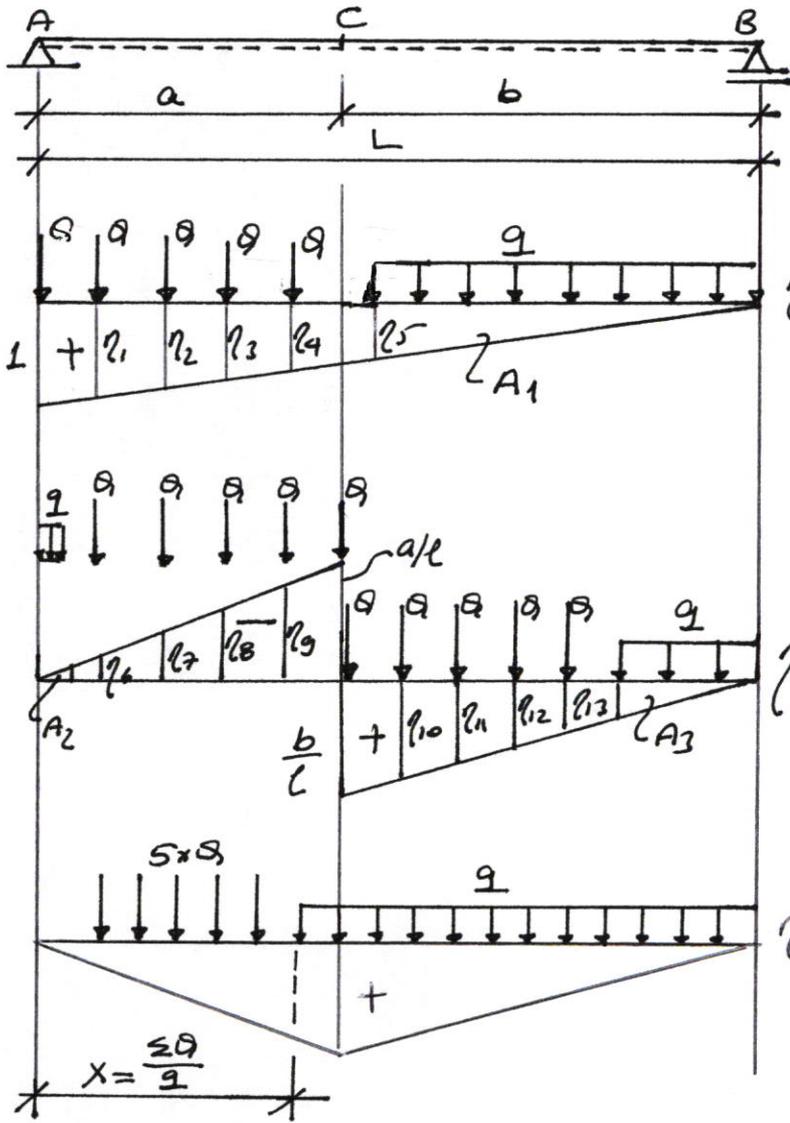
$$\frac{dM_c}{dx} > 0 ; \quad -Q_a \cdot \tan \alpha_a + Q_b \cdot \tan \alpha_b > 0 \rightarrow \frac{Q_a}{a} < \frac{Q_b}{b}$$

$$\frac{dM_c}{dx} < 0 ; \quad -Q_a \cdot \tan \alpha_a + Q_b \cdot \tan \alpha_b < 0 \rightarrow \frac{Q_a}{a} > \frac{Q_b}{b}$$

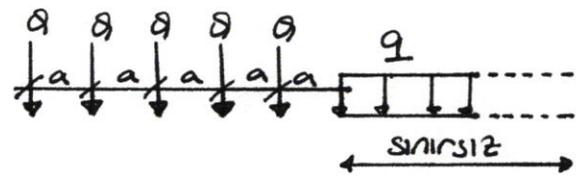
biraz önce $\frac{Q_a}{a} < \frac{Q_b}{b}$

biraz sonra $\frac{Q_a}{a} > \frac{Q_b}{b}$

5) Tekil ve Yayılı Yükleme Oluşan Yük Katarı



Yük Katarı



R_{AV}

$$R_{AV} = Q(1 + \sum \eta) + q \cdot A_1$$

$$V_{cmin} = -Q \cdot A_2 - Q(\sum \eta)$$

$$V_{cmax} = q \cdot A_3 + Q(\sum \eta)$$

V_c

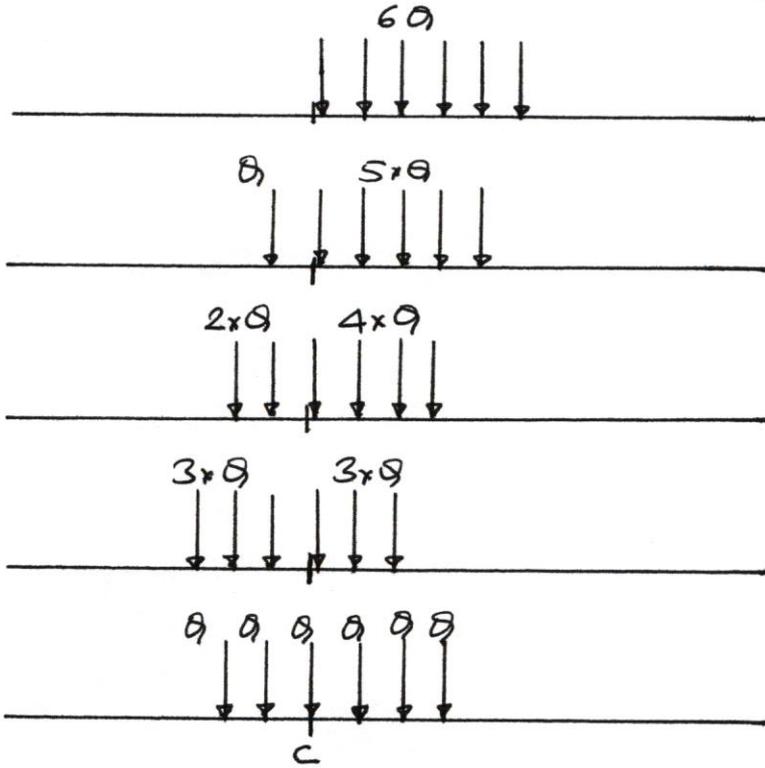
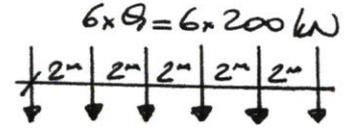
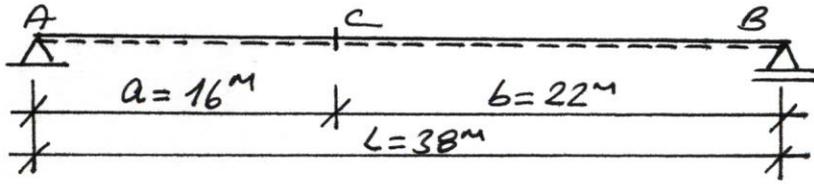
M_c

1) $\frac{\sum Q}{q} = x < a$ ise yükler sistemde dikkat yapılır.

2) $\frac{\sum Q}{q} = x > a$ ise yükler sistemde dikkat yapılır.

RAV araştırma yapılır.

ÖRNEK:1)



$$\frac{0}{16} < \frac{6 \times 200}{22}$$

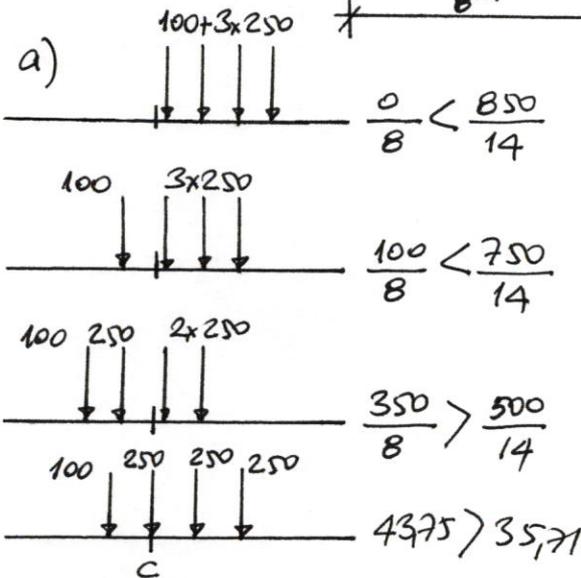
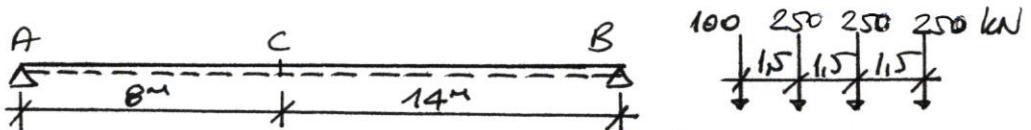
$$\frac{200}{16} < \frac{5 \times 200}{22} \rightarrow 125 < 454.5$$

$$\frac{2 \times 200}{16} < \frac{4 \times 200}{22} \rightarrow 25 < 36.36$$

$$\frac{3 \times 200}{16} > \frac{3 \times 200}{22} \rightarrow 37.5 > 27.27$$

SONUÇ YÜKLEMESİ

ÖRNEK:2)

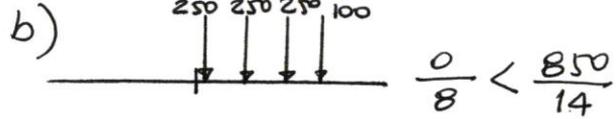


$$\frac{0}{8} < \frac{850}{14}$$

$$\frac{100}{8} < \frac{750}{14}$$

$$\frac{350}{8} > \frac{500}{14}$$

$$437.5 > 35.71$$



$$\frac{0}{8} < \frac{850}{14}$$

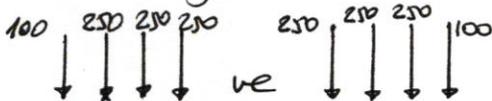
$$\frac{250}{8} < \frac{600}{14}$$

$$\frac{500}{8} > \frac{350}{14}$$

$$62.5 > 25 \checkmark$$

SONUÇ YÜKLEMESİ

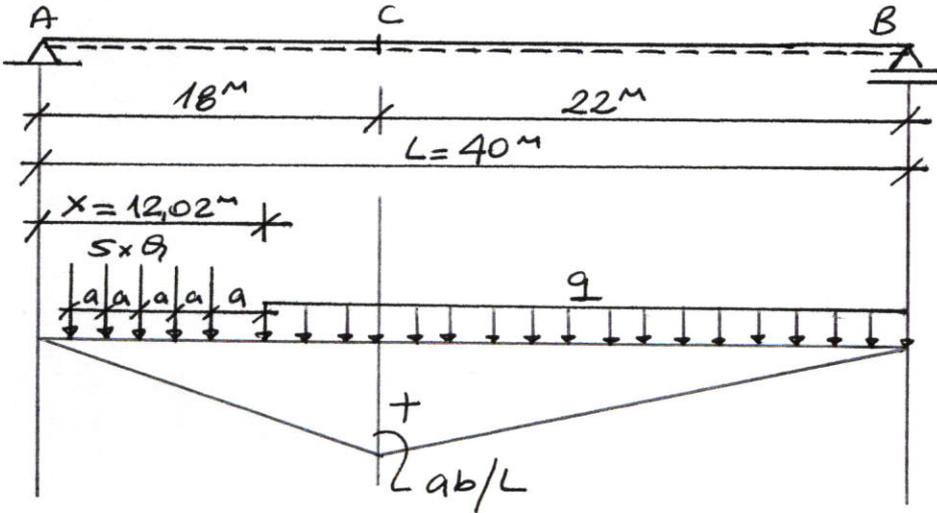
* Katar yükü veren kişi's üzerinde



ve şeklinde gezdirtmiştik. Birinci yilemede

sonuç 437.5 > 35.71, 2. yilemede 62.5 > 25 olarak bulunmuştur.

ÖRNEK:3)



$$a = 1,6^m$$

$$Q = 250 \text{ kN}$$

$$q = 104 \text{ kN/m}$$

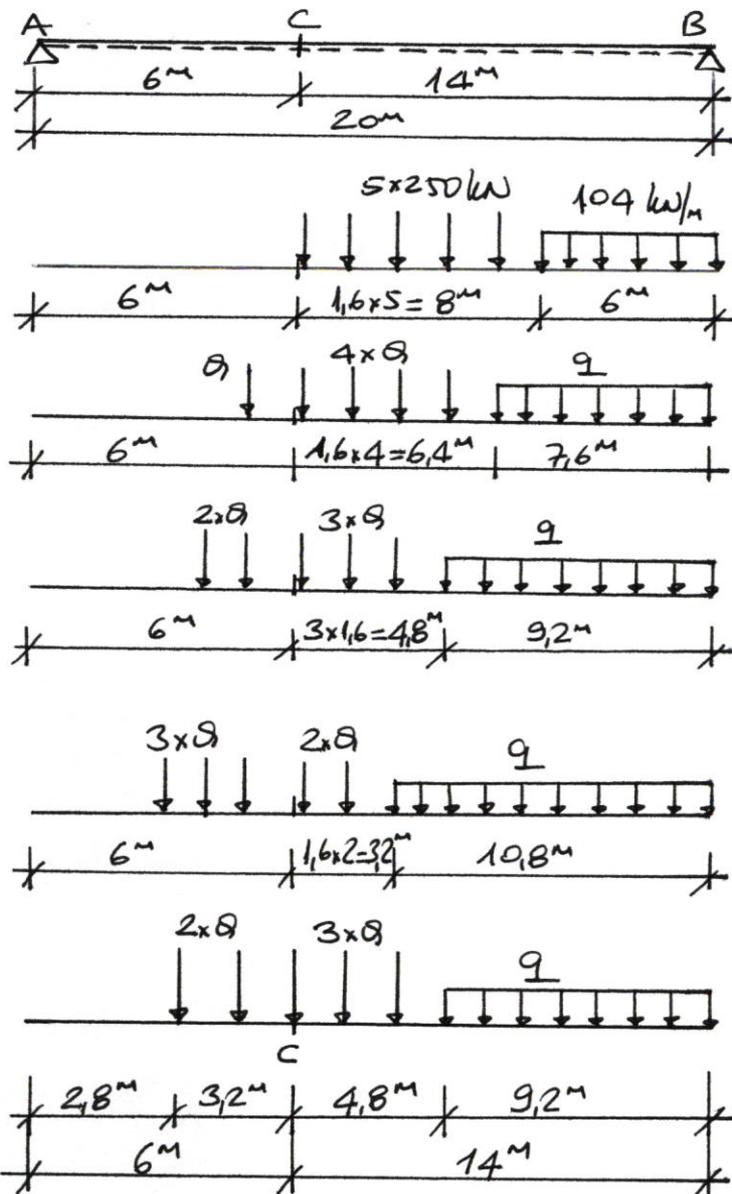
$$x = \frac{5 \times 250}{104} = 12,02^m$$

$$x = 12,02^m < a = 18^m$$

$\{M_c$

$$\frac{qab}{L}$$

ÖRNEK:4)



$$\frac{\Sigma Q}{q} = \frac{5 \times 250}{104} = 12,02^m > a = 6^m$$

$$\frac{Qa}{a} < \frac{Qb}{b} \rightarrow \frac{Qa}{a} > \frac{Qb}{b}$$

$$\frac{0}{6} < \frac{5 \times 250 + 104 \times 6}{14} = 133,86$$

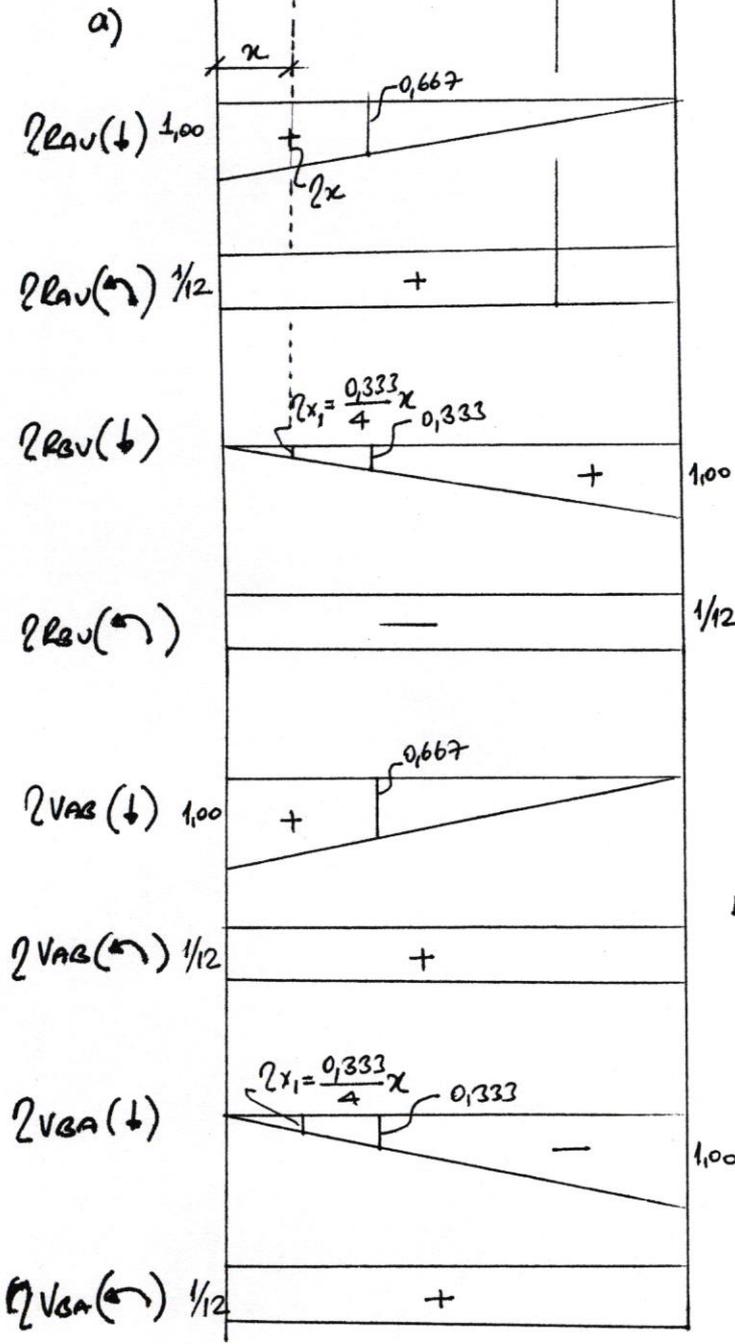
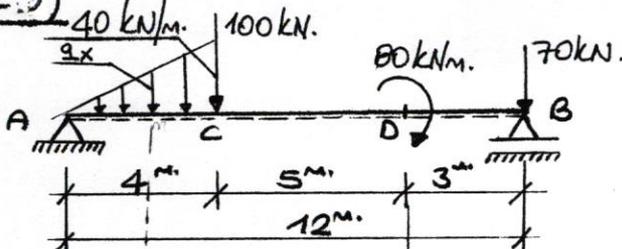
$$\frac{250}{6} < \frac{4 \times 250 + 104 \times 7,6}{14} = 127,89$$

$$\frac{2 \times 250}{6} = 83,33 < \frac{3 \times 250 + 104 \times 9,2}{14} = 121,91$$

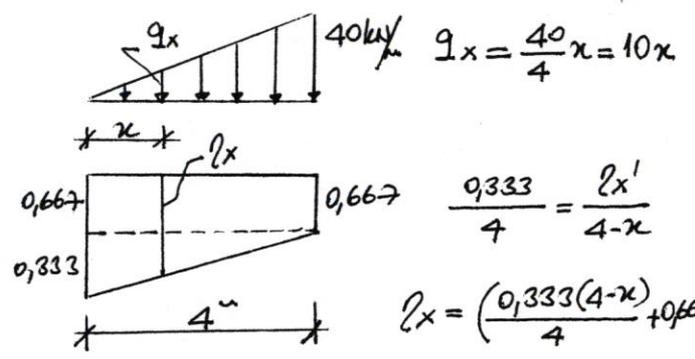
$$\frac{3 \times 250}{6} = 125 > \frac{2 \times 250 + 104 \times 10,8}{14} = 115,94$$

SONUÇ YÜKLEMESİ

ÖRNEK 5)



- Şekilde verilen basit kirişin;
- R_{AV} , R_{BV} , V_{AB} , V_{BA} , V_{CA} ve V_{CB} kesit tesir güçlerini çiziniz ve R_{sum} tesir güçlerini çiziniz.
 - R_{AV} , R_{BV} , V_{AB} , V_{CA} , V_{CB} ve M_C kesit tesirlerini tesir güçlerinden faydalanarak bulunuz.
 - $q = 20 \text{ kN/m}$ hareketli yükten dolayı oluşan $\max_{min} V_{CA}$ değerlerini bulunuz.



b)

$$R_{AV} = \int_0^4 q(x) \cdot l(x) + 100 \cdot 0,667 - 80 \cdot 1/12 =$$

$$= \int_0^4 10x \left(\frac{0,333(4-x)}{4} + 0,667 \right) dx + 60,033$$

$$= 122,27 \text{ kN.}$$

$$R_{BV} = \int_0^4 10x \cdot \frac{0,333}{4} x dx + 100 \cdot 0,333 + 80 \cdot 1/12$$

$$+ 70 \cdot 1,00 =$$

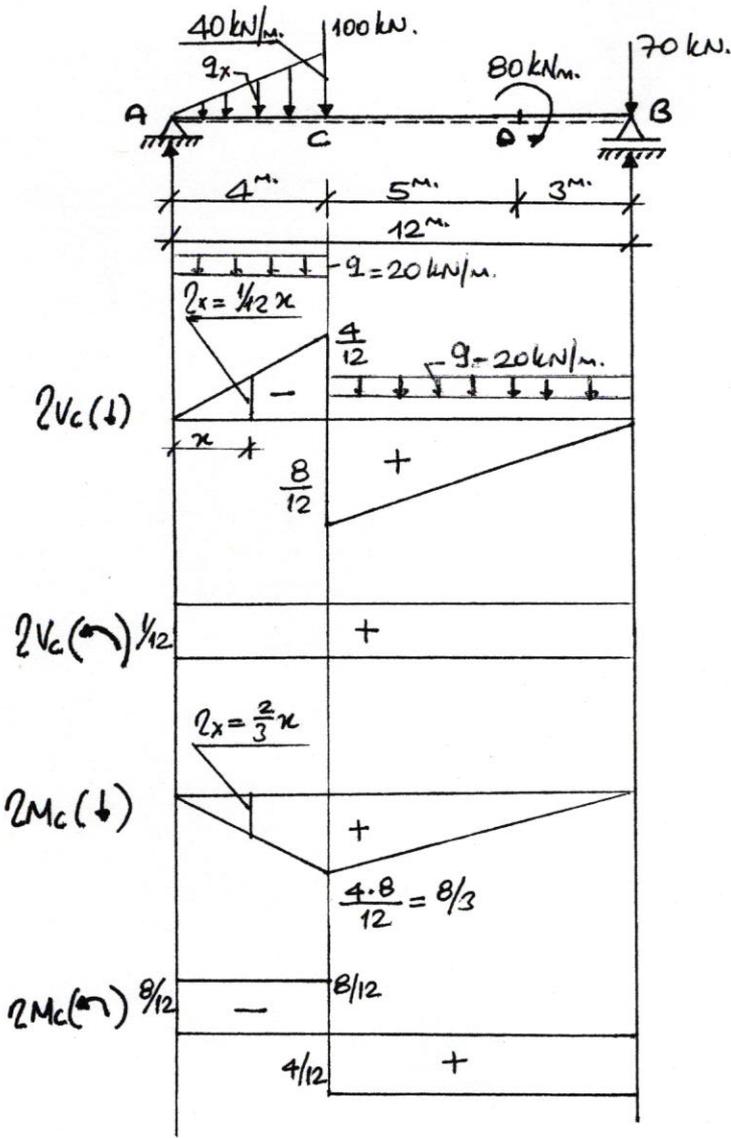
$$= 127,73 \text{ kN.}$$

$$V_{AB} = R_{AV} = 122,27 \text{ kN.}$$

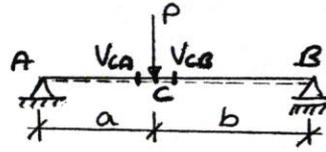
$$V_{CA} = - \int_0^4 10x \cdot \frac{0,333}{4} x dx - 100 \cdot 0,333 - 80 \cdot 1/12$$

$$- 70 \cdot 1,00 =$$

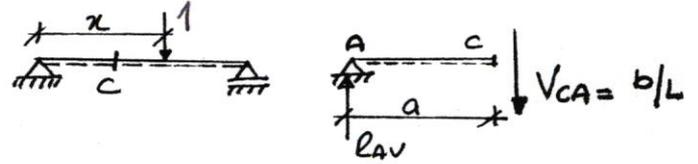
$$V_{CA} = -127,73 \text{ kN.}$$



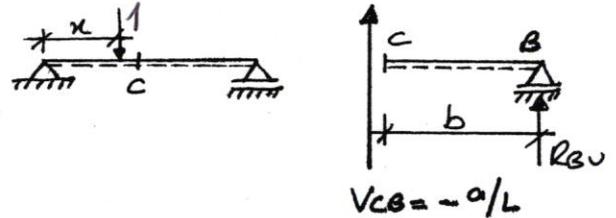
NOT:



- V_{CA} kesme kuvveti değeri sisteme soldan yaklaşım durumunda yükün dahil olmadığı durumdur. Yani yükün C-B arasında ($a < x < L$) olması durumudur.



- V_{CB} kesme kuvveti değeri sisteme soldan yaklaşım durumunda yükün dahil olduğu durumdur. Yani yükün A-C ($0 < x < a$) arasında olması durumudur.



$$c) V_{CAg} = 42,22 \text{ kN.}$$

$$V_{CAg_1} = -20 \cdot \left(\frac{\frac{4}{12} \cdot 4}{2} \right) = -13,33 \text{ kN.}$$

$$V_{CAg_2} = 20 \cdot \left(\frac{\frac{8}{12} \cdot 8}{2} \right) = 53,33 \text{ kN.}$$

$$\min V_{CA} = 42,22 - 13,33 = 28,89 \text{ kN.}$$

$$\max V_{CA} = 42,22 + 53,33 = 95,55 \text{ kN.}$$

$$b) V_{CA} = -\int_0^4 10x \cdot \frac{1}{12} x dx + 100 \cdot \frac{8}{12} - 80 \cdot \frac{1}{12}$$

$$V_{CA} = 42,22 \text{ kN.}$$

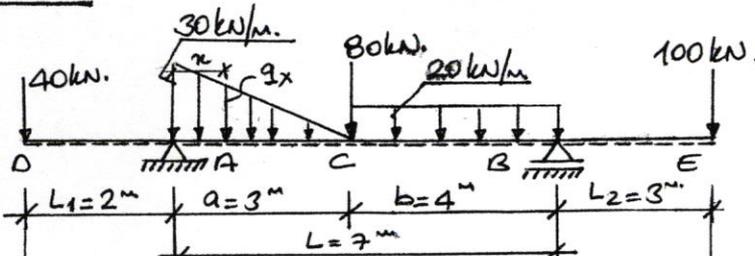
$$V_{CB} = -\int_0^4 10x \cdot \frac{1}{12} x dx - 100 \cdot \frac{4}{12} - 80 \cdot \frac{1}{12}$$

$$V_{CB} = -57,78 \text{ kN.}$$

$$M_C = \int_0^4 10x \cdot \frac{2}{3} x dx + 100 \cdot \frac{8}{3} - 80 \cdot \frac{4}{12}$$

$$M_C = 382,22 \text{ kNm.}$$

ÖRNEK: 6)

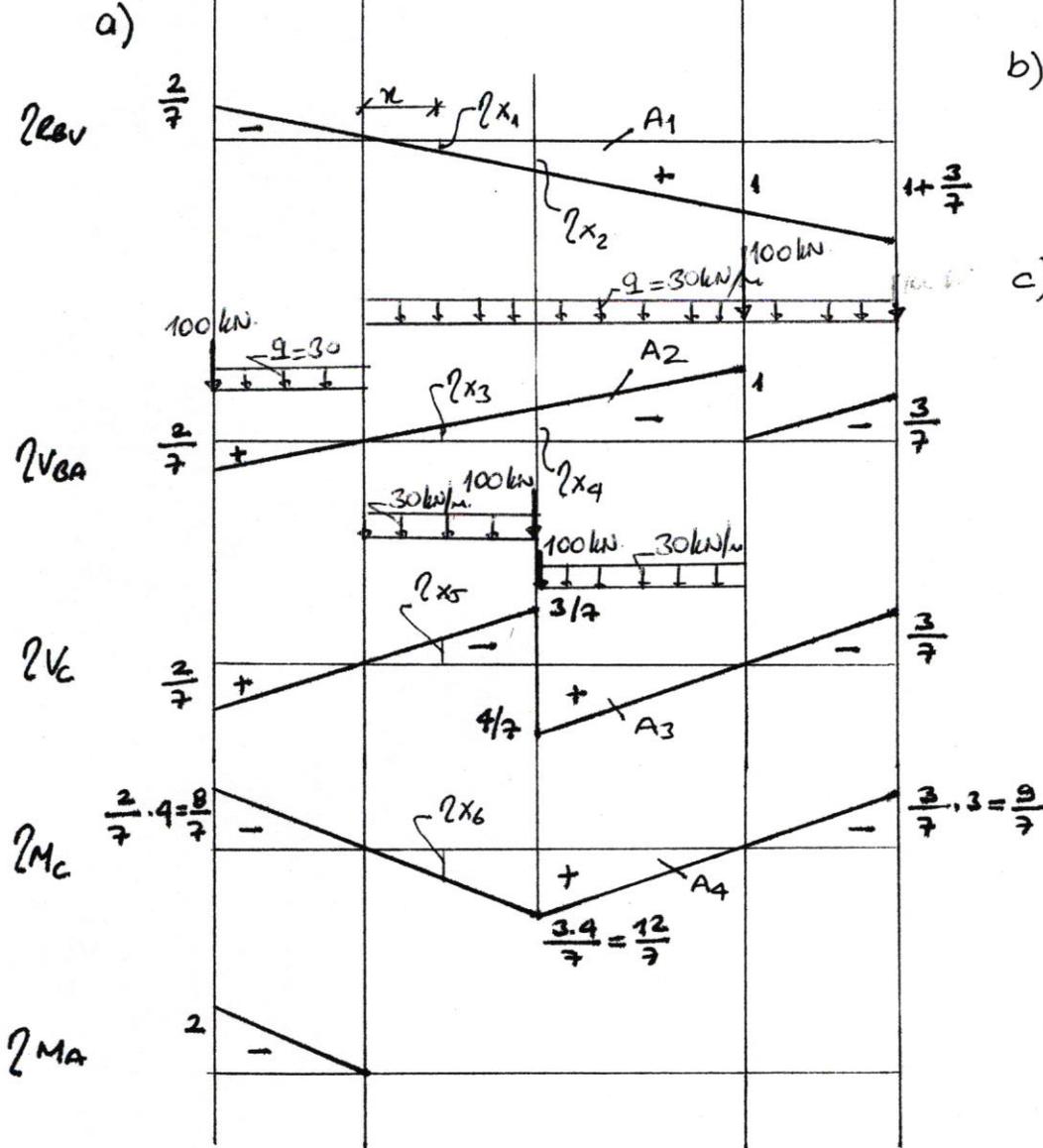


Şekilde verilen cıkmalı kıltsın;

a) R_{Bv} , V_{BA} , V_C , M_C , M_A kesit tesirlerini çiziniz.

b) Şekildeki sabit yüklerden oluşan R_{Bv} , V_{BA} , V_C , M_C , M_A kesit tesirlerini bulunuz.

c) Hareketli yüklerden oluşan V_{BA}^{min} , V_{BA}^{max} değerlerini bulunuz



$$\frac{30}{3} = \frac{q(x)}{3-x}$$

$$q(x) = 10(3-x)$$

$$\frac{1}{7} = \frac{Q_{x1}}{x} \Rightarrow Q_{x1} = \frac{1}{7}x$$

$$Q_{x2} = \frac{3}{7}$$

$$Q_{x3} = \frac{1}{7}x$$

$$Q_{x4} = \frac{3}{7}$$

$$\frac{3/7}{3} = \frac{Q_{x5}}{x} \Rightarrow Q_{x5} = \frac{1}{7}x$$

$$\frac{12/7}{3} = \frac{Q_{x6}}{x} \Rightarrow Q_{x6} = \frac{4}{7}x$$

$$b) R_{Bv} = \int_0^3 10(3-x) \cdot \frac{x}{7} dx - 40 \cdot \frac{2}{7} + 80 \cdot \frac{3}{7} + 20 \cdot \frac{20}{7} + 100 \cdot \left(1 + \frac{3}{7}\right)$$

$$R_{Bv} = 229,29 \text{ kN.}$$

$$V_{BA} = \int_0^3 10(3-x) \cdot \frac{x}{7} dx + 40 \cdot \frac{2}{7} - 80 \cdot \frac{3}{7} - 20 \cdot \frac{20}{7} - 100 \cdot \frac{3}{7}$$

$$V_{BA} = -129,29 \text{ kN.}$$

$$A_1 = \left(1 + \frac{3}{7}\right) \cdot \frac{4}{2} = \frac{20}{7}$$

$$A_2 = \left(1 + \frac{3}{7}\right) \cdot \frac{4}{2} = \frac{20}{7}$$

$$A_3 = \left(\frac{4}{7} \cdot 4\right) \cdot \frac{1}{2} = \frac{8}{7}$$

$$A_4 = \left(\frac{12}{7} \cdot 4\right) \cdot \frac{1}{2} = \frac{24}{7}$$

$$V_{CA} = -\int_0^3 10(3-x) \cdot \frac{x}{7} dx + 40 \cdot \frac{2}{7} + 80 \cdot \frac{4}{7} + 20 \cdot \frac{8}{7} - 100 \cdot \frac{3}{7} = 30,71 \text{ kN.}$$

$$V_{CB} = -\int_0^3 10(3-x) \cdot \frac{x}{7} dx + 40 \cdot \frac{2}{7} - 80 \cdot \frac{3}{7} + 20 \cdot \frac{8}{7} - 100 \cdot \frac{3}{7} = -49,29 \text{ kN.}$$

$$M_C = \int_0^3 10(3-x) \cdot \frac{4}{7} x dx - 40 \cdot \frac{8}{7} + 80 \cdot \frac{12}{7} + 20 \cdot \frac{24}{7} - 100 \cdot \frac{9}{7} = 57,14 \text{ kNm.}$$

$$M_A = -40 \cdot 2 = -80 \text{ kNm.}$$

$$c) V_{BAq_1} = -30 \cdot \left(\frac{1,7}{2} + \frac{3/7 \cdot 3}{2} \right) - 100 \cdot 1 = -224,29 \text{ kN.}$$

$$V_{BAq_2} = 30 \cdot \left(\frac{2/7 \cdot 2}{2} \right) + 100 \cdot \frac{2}{7} = 37,14 \text{ kN.}$$

$$\min V_{BA} = -129,29 - 224,29 = -353,58 \text{ kN.}$$

$$\max V_{BA} = -129,29 + 37,14 = -92,15 \text{ kN.}$$

$$V_{Cq_1} = -30 \cdot \left(\frac{3/7 \cdot 3}{2} \right) - 100 \cdot \frac{3}{7} = -62,14 \text{ kN.}$$

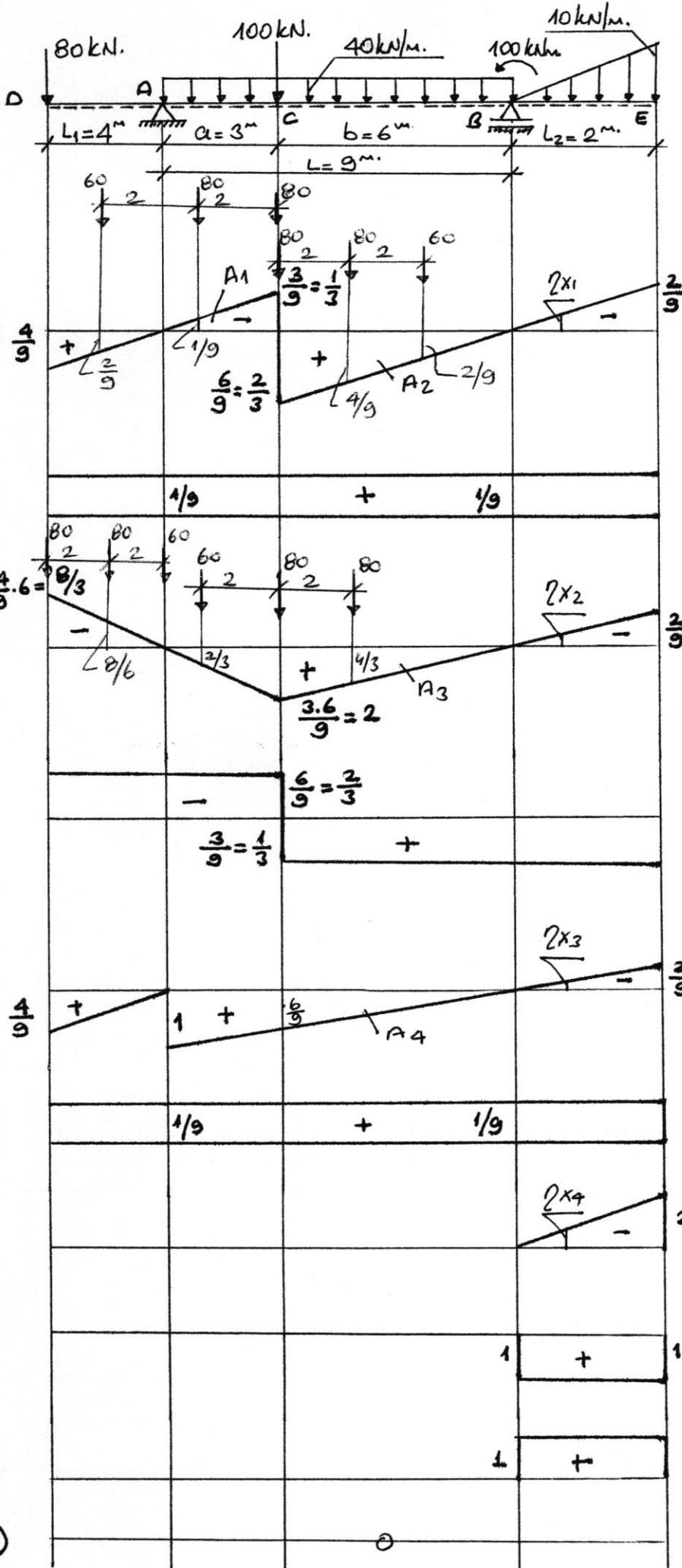
$$V_{Cq_2} = 30 \cdot \left(\frac{4/7 \cdot 4}{2} \right) + 100 \cdot \frac{4}{7} = 91,43 \text{ kN.}$$

$$\min V_{CA} = 30,71 - 62,14 = -31,43 \text{ kN.}$$

$$\max V_{CA} = 30,71 + 91,43 = 122,14 \text{ kN.}$$

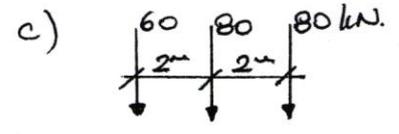


ÖRNEK: 7)



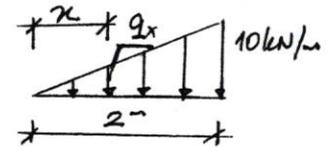
Şekilde verilen kısım;
 a) $V_C, M_C, V_{AB}, M_B, V_{BE}$ kesit değerlerini yazınız.

b) $V_C, M_C, V_{AB}, M_B, V_{BE}$ kesit kesirlerini bulunuz.



Hareketli yük için;

max V_C , min V_C , max M_C , min M_C değerleri hesaplayınız.



$$\frac{10}{2} = \frac{q(x)}{x} \rightarrow q(x) = 5x$$

$$\frac{2/9}{2} = \frac{Q_{x1}}{x} \rightarrow Q_{x1} = \frac{1}{9}x$$

$$\frac{2/3}{2} = \frac{Q_{x2}}{x} \rightarrow Q_{x2} = \frac{1}{3}x$$

$$Q_{x3} = \frac{1}{9}x$$

$$\frac{2}{2} = \frac{Q_{x4}}{x} \rightarrow Q_{x4} = 1x$$

$$A_1 = -\frac{1/3 \cdot 3}{2} = -0,5$$

$$A_2 = \frac{2/3 \cdot 6}{2} = 2$$

$$A_3 = \frac{2 \cdot 9}{2} = 9$$

$$A_4 = \frac{1 \cdot 9}{2} = 4,5$$

$$b) \quad V_{CA} = 80 \cdot \frac{4}{9} - 40 \cdot 0,5 + 100 \cdot \frac{2}{3} + 40 \cdot 2 - \int_0^2 5x \cdot \frac{1}{9} x dx + 100 \cdot \frac{1}{9} = 171,85 \text{ kN}$$

$$V_{CB} = 80 \cdot \frac{4}{9} - 40 \cdot 0,5 - 100 \cdot \frac{1}{3} + 40 \cdot 2 - \int_0^2 5x \cdot \frac{1}{9} x dx + 100 \cdot \frac{1}{9} = 71,85 \text{ kN}$$

$$M_C = -80 \cdot \frac{8}{3} + 40 \cdot 9 + 100 \cdot 2 - \int_0^2 5x \cdot \frac{1}{3} x dx + 100 \cdot \frac{1}{3} = 375,55 \text{ kNm}$$

$$V_{AB} = 80 \cdot \frac{4}{9} + 100 \cdot \frac{6}{9} + 40 \cdot 4,5 - \int_0^2 5x \cdot \frac{1}{9} x dx + 100 \cdot \frac{1}{9} = 291,85 \text{ kN}$$

$$M_{BE} = - \int_0^2 5x \cdot x dx = -13,33 \text{ kNm}$$

$$M_{BC} = -13,33 + 100 \cdot 1 = 86,67 \text{ kNm}$$

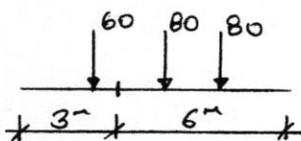
$$V_{BE} = \frac{10 \cdot 2}{2} \cdot 1 = 10 \text{ kN}$$

$$c) \quad V_{c1} = -80 \cdot \frac{1}{3} - 80 \cdot \frac{1}{9} + 60 \cdot \frac{2}{9} = -22,22 \text{ kN}$$

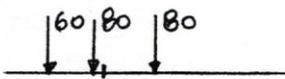
$$V_{c2} = 80 \cdot \frac{2}{3} + 80 \cdot \frac{4}{9} + 60 \cdot \frac{2}{9} = 102,22 \text{ kN}$$

$$V_{CA_{\min}} = 171,85 - 22,22 = 149,63 \text{ kN}; \quad V_{CA_{\max}} = 171,85 + 102,22 = 274,07 \text{ kN}$$

$$V_{CB_{\min}} = 71,85 - 22,22 = 49,63 \text{ kN}; \quad V_{CB_{\max}} = 71,85 + 102,22 = 174,07 \text{ kN}$$



$$\frac{Q_a}{a} < \frac{Q_b}{b} \Rightarrow \frac{60}{3} < \frac{160}{6} \Rightarrow 20 < 26,67 \checkmark$$



$$\frac{Q_a}{a} > \frac{Q_b}{b} \Rightarrow \frac{140}{3} > \frac{80}{6} \Rightarrow 46,67 > 13,33 \checkmark$$

$$M_{c1} = -80 \cdot \frac{8}{3} - 80 \cdot \frac{8}{6} = -320 \text{ kNm}$$

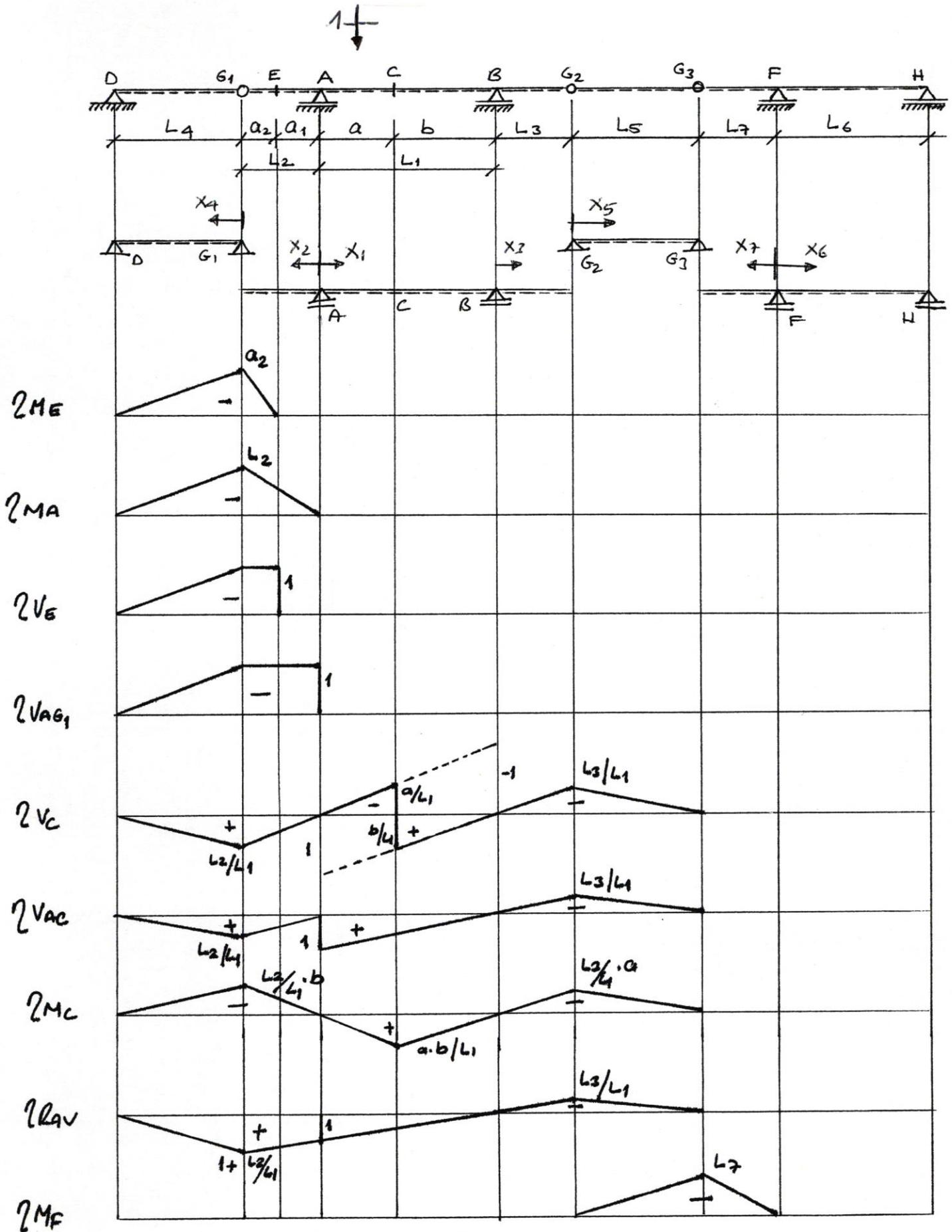
$$M_{c2} = 60 \cdot \frac{2}{3} + 80 \cdot 2 + 80 \cdot \frac{4}{3} = 306,67 \text{ kNm}$$

$$M_{C_{\min}} = 375,55 - 320 = 55,55 \text{ kNm}$$

$$M_{C_{\max}} = 375,55 + 306,67 = 682,22 \text{ kNm}$$

VII.9) GERBER KIRIŞ TESİR GİZGİSİ

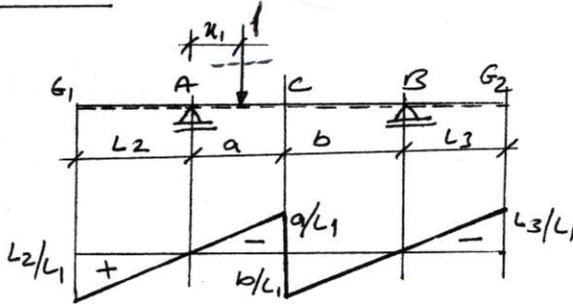
a) Düşey yük etkisi



2Vc kesit tesir değeri bulunusu:

Not: Gerber kırıkta tesir değeri' çizilirken önce taşıma senaryo çizilir.
 Böylece birim yükün geçmesinde sıfır olan bölgeler tayin edilir.
 Birim yük her kıs üzerinde geçdirilerek kesit tesir tesir değeri' çizilmiştir olur.

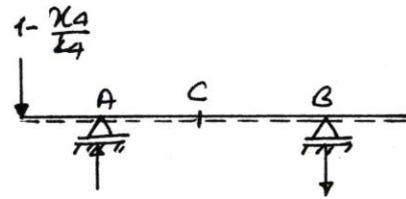
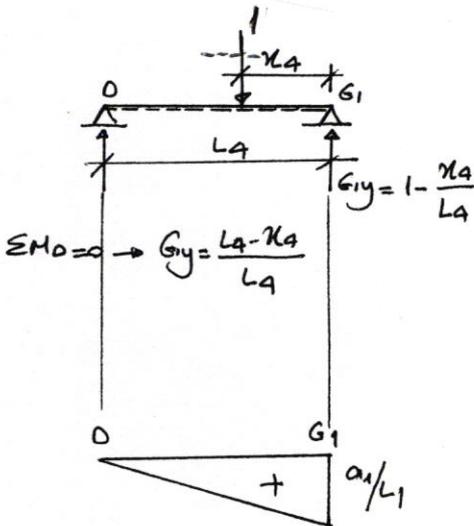
G1-G2 arası:



- Taşıma senaryo göre G1-G2 kısmi taşıyıcı D-G1 ve G2-G3 kısmi taşıyıcı kısımlardır.
 Dolayısıyla D-G3 arası kısımlar üzerinde birim kuvvetin geçmesinde C noktasında kesme kuvveti oluşur.

- Birim kuvvetin G1-G3 arasında geçmesinde C noktasında oluşan kesme kuvveti tesir değeri diyagramı sıkmalı kısımlarda anlatıldığı gibi çizilir.

D-G1 arası:



$$\sum M_B = 0 \rightarrow R_{AU} = \frac{(1 - \frac{x_4}{L_4})(L_1 + L_2)}{L_1}$$

$$\sum M_A = 0 \rightarrow R_{BU} = \frac{(1 - \frac{x_4}{L_4}) \cdot a_1}{L_1}$$

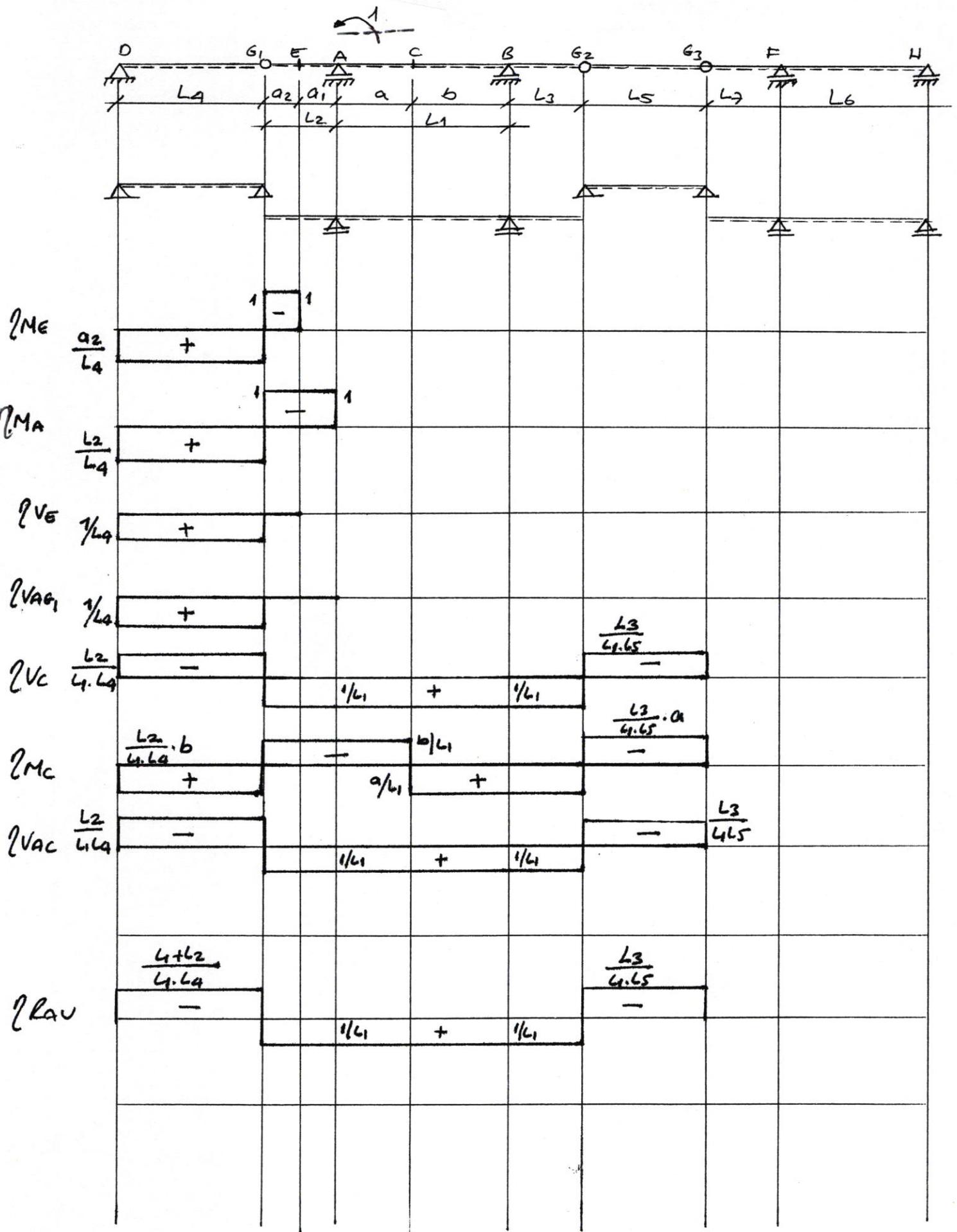
$$2V_c = \frac{(1 - \frac{x_4}{L_4}) \cdot a_1}{L_1}$$

$$x_4 = 0 \rightarrow 2V_c = a_1/L_1$$

$$x_4 = L_4 \rightarrow 2V_c = 0$$

- Benzer şekilde G2-G3 arası tesir değeri değeri elde edilir.

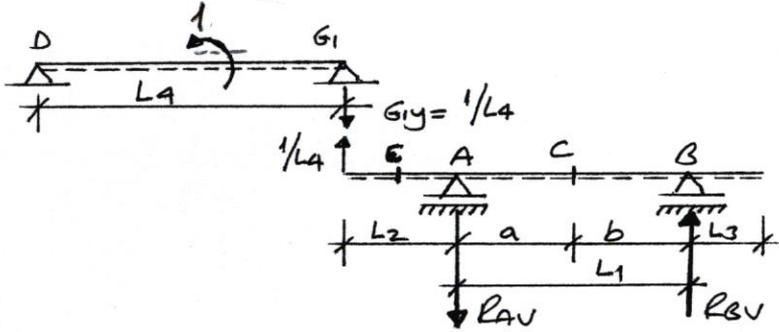
b) Moment Etkisi



Birim moment taşıyıcılı kesit taşıyıcı kesit ağaçlarının bulunması:

Not: Birim momentin $G_1 - G_2$ arasında geçmesinden oluşan taşıyıcı ağaçları sıkmalı kiniste anlatıldığı gibidir.

D - G_1 arası:

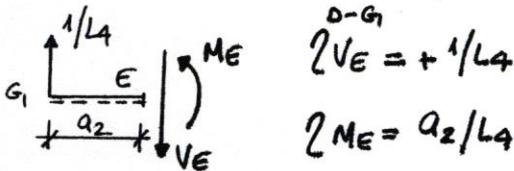


$$\sum M_B = 0 \Rightarrow R_{AV} = \frac{1/L_4 (L_1 + L_2)}{L_1}$$

$$2 R_{AV} = \frac{L_1 + L_2}{L_1 \cdot L_4}$$

$$\sum M_A = 0 \Rightarrow R_{BV} = \frac{1/L_4 \cdot L_2}{L_1}$$

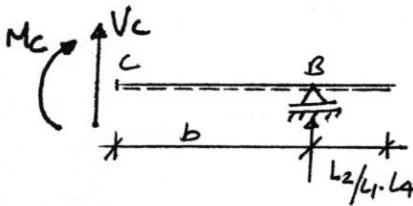
$$2 R_{BV} = \frac{L_2}{L_1 \cdot L_4}$$



$$\begin{aligned} \sum V_E &= +1/L_4 \\ \sum M_E &= a_2/L_4 \end{aligned}$$



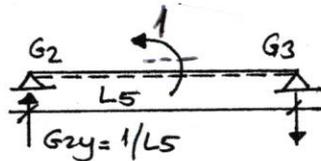
$$\begin{aligned} \sum V_{AG_1} &= 1/L_4 \\ \sum M_A &= L_2/L_4 \end{aligned}$$



$$\sum V_{AC} = -\frac{L_2}{L_1 \cdot L_4}, \quad \sum V_C = -\frac{L_2}{L_1 \cdot L_4}$$

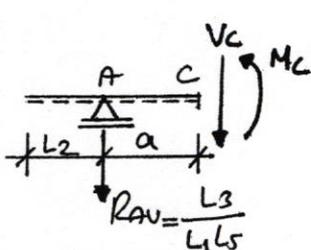
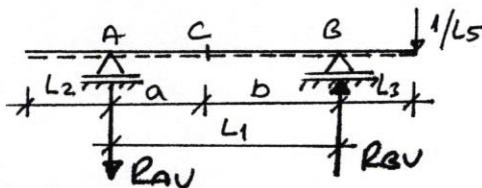
$$\sum M_C = \frac{L_2}{L_1 \cdot L_4} \cdot b, \quad \sum R_{AV} = \frac{L_1 + L_2}{L_1 \cdot L_4}$$

$G_2 - G_3$ arası:



$$\sum M_B = 0 \Rightarrow R_{AV} = \frac{L_3 \cdot 1/L_5}{L_1} = \frac{L_3}{L_1 \cdot L_5}$$

$$\sum M_A = 0 \Rightarrow R_{BV} = \frac{1/L_5 (L_1 + L_3)}{L_1} = \frac{L_1 + L_3}{L_1 \cdot L_5}$$



$$\begin{aligned} \sum V_C &= -\frac{L_3}{L_1 \cdot L_5} ; \quad \sum V_{AC} = -\frac{L_3}{L_1 \cdot L_5} \\ \sum M_C &= -\frac{L_3}{L_1 \cdot L_5} \cdot a ; \quad \sum R_{AV} = -\frac{L_3}{L_1 \cdot L_5} \end{aligned}$$

Gerber kütüphanelerinde tesir çizgilerinin çiziminde izlen sırası;

1- Sistemin tazıma zamanı tayın edilir.

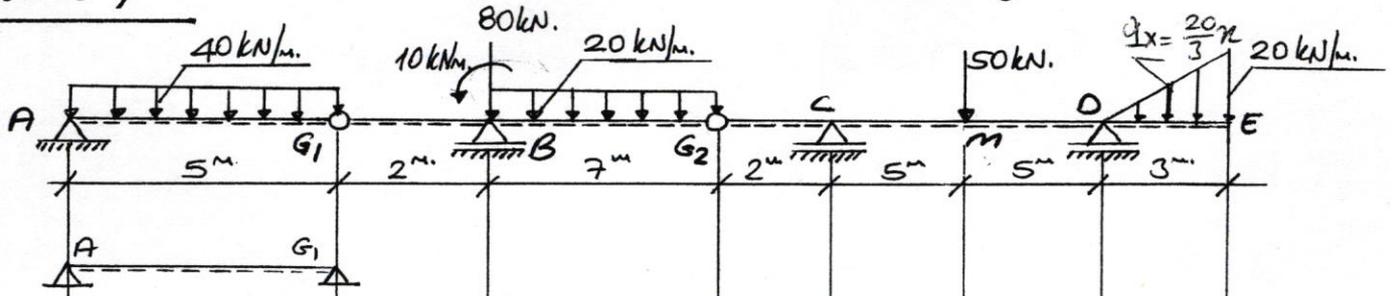
2- Bir bürümlük kuvvet sistemi üzerinde belirli doğrultuda hareket ederken tesir çizgisi' çizilecek olan kesitte kesit tesirinin sıfır olduğu bölgeler tazıma zamanı yardımıyla tayın edilir.

3- Tesir çizgisinin sıfır olduğu noktalar tespit edilir. Gerber kütüphanesinde bu noktalar genellikle ara mesnet hizalarıdır. Çizilen mesnet tepkisine ait tesir çizgisi' diyagramı ise 0 mesnette tesir çizgisi' sıfır olmayacaktır.

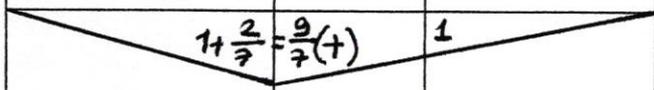
4- Tesir çizgisi' tayın edilecek kesitin bulunduğu asıl-likta gerber kütüphanesinde tesir hattı ile basit kütüphane veya konsol kütüphanesinde tesir çizgileri birbirinin aynıdır. Tesir çizgilerinin şemalar üzerindeki kısımları basit kütüphanesinde tesir çizgileri uzatılarak bulunur.

5- Tesir çizgilerinin çiziminde sürekliliğe dikkat edil-melidir.

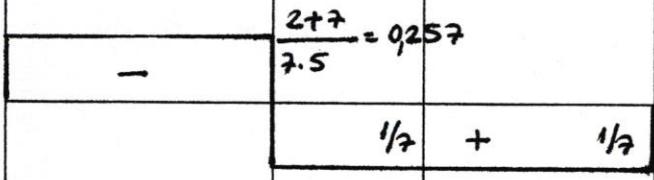
ÖRNEK: 8) a) $\uparrow R_{B1}$, $\uparrow V_{B2}$, $\uparrow M_C$, $\uparrow M_m$, $\uparrow V_m$ tesis algılarına değin.



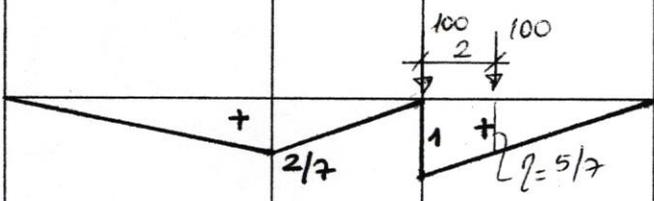
a)
 $\uparrow R_{B1} (\downarrow)$



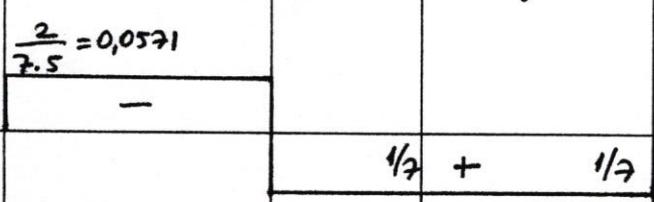
$\uparrow R_{B1} (\curvearrow)$



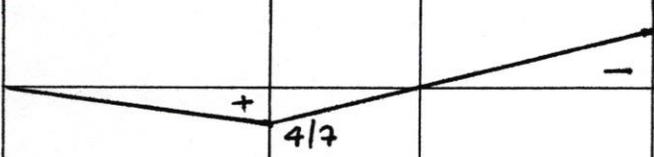
$\uparrow V_{B2} (\downarrow)$



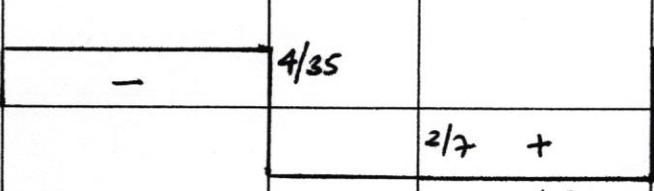
$\uparrow V_{B2} (\curvearrow)$



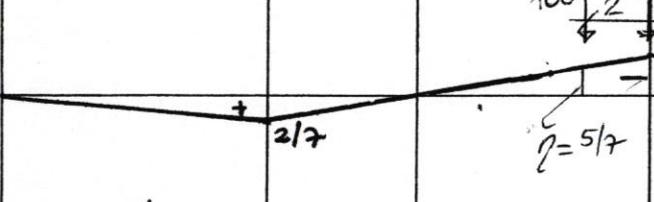
$\uparrow M_C (\downarrow)$



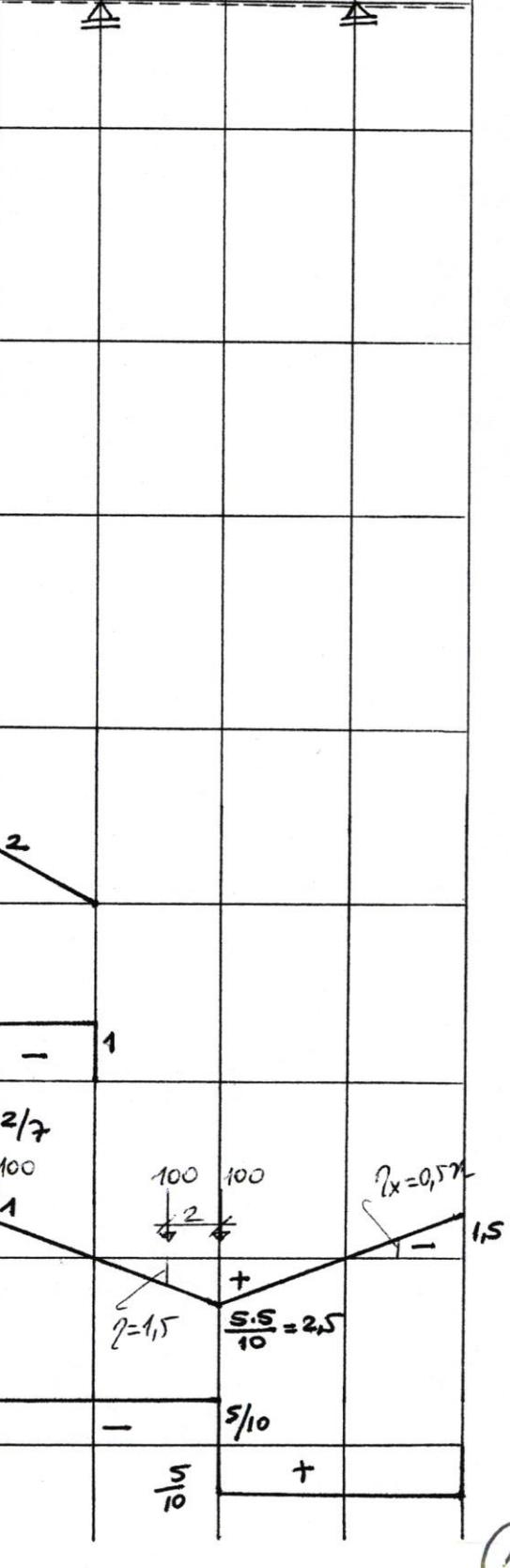
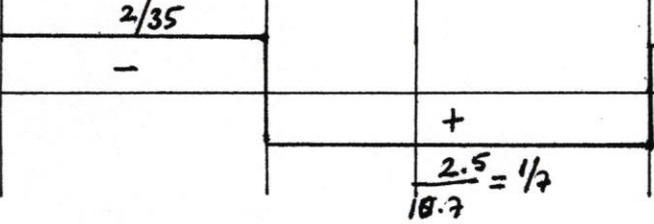
$\uparrow M_C (\curvearrow)$

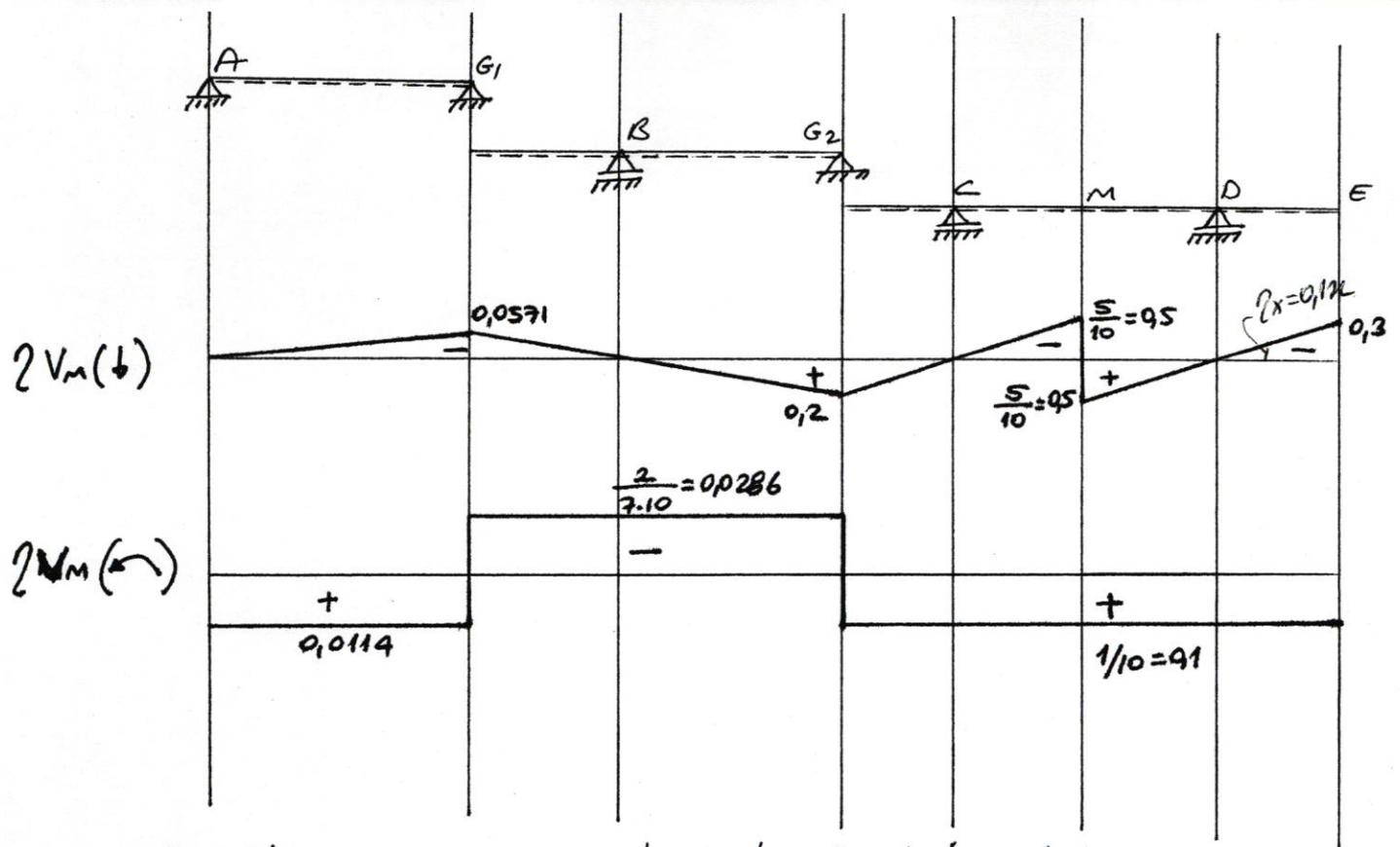


$\uparrow M_m (\downarrow)$



$\uparrow M_m (\curvearrow)$





b) R_{BV} , V_{G_2} , M_C , M_M , V_M kesit testirlemleri hesaplayınız.

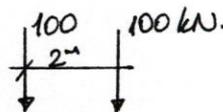
$$R_{BV} = 40 \cdot \left(\frac{9/2 \cdot 5}{2}\right) + 80 \cdot 1 + 20 \cdot (1 \cdot 7/2) + 10 \cdot 1/7 = 280 \text{ kN.}$$

$$V_{G_2} = 40 \cdot \left(\frac{2/2 \cdot 5}{2}\right) + \underbrace{80 \cdot 1}_{\text{akınmaz}} + 20 \cdot (1 \cdot 7/2) + 10 \cdot 1/7 = 100 \text{ kN.}$$

$$M_C = 40 \cdot \left(\frac{4/2 \cdot 5}{2}\right) - 20 \cdot (2 \cdot 7/2) + 10 \cdot 2/7 = -80 \text{ kNm.}$$

$$M_M = 40 \cdot \left(\frac{2/2 \cdot 5}{2}\right) - 20 \cdot (1 \cdot 7/2) + 50 \cdot 2,5 - \int_0^3 \frac{20}{3} x \cdot 0,5x dx + 10 \cdot 1/7 = 55 \text{ kNm.}$$

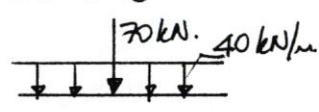
$$V_M = -40 \cdot (0,0571 \cdot 5/2) + 20 \cdot (0,2 \cdot 7/2) + 50 \cdot 0,5 - \int_0^3 \frac{20}{3} x \cdot 0,1x dx - 10 \cdot 0,0286 = 27 \text{ kN.}$$

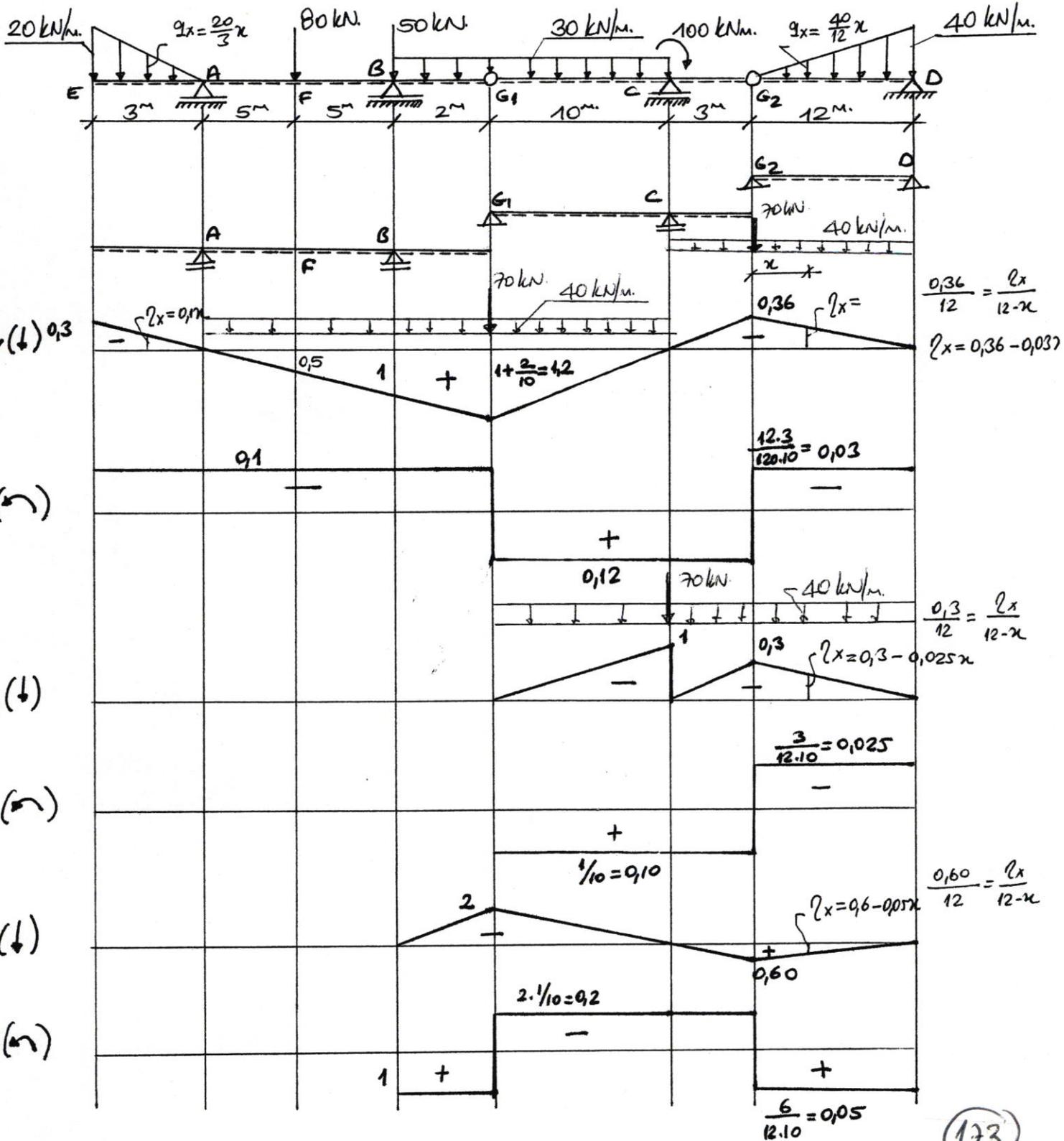
c)  yayılı yük durumunda \max \min V_{G_2} , \max \min M_M değerlerini hesaplayınız.

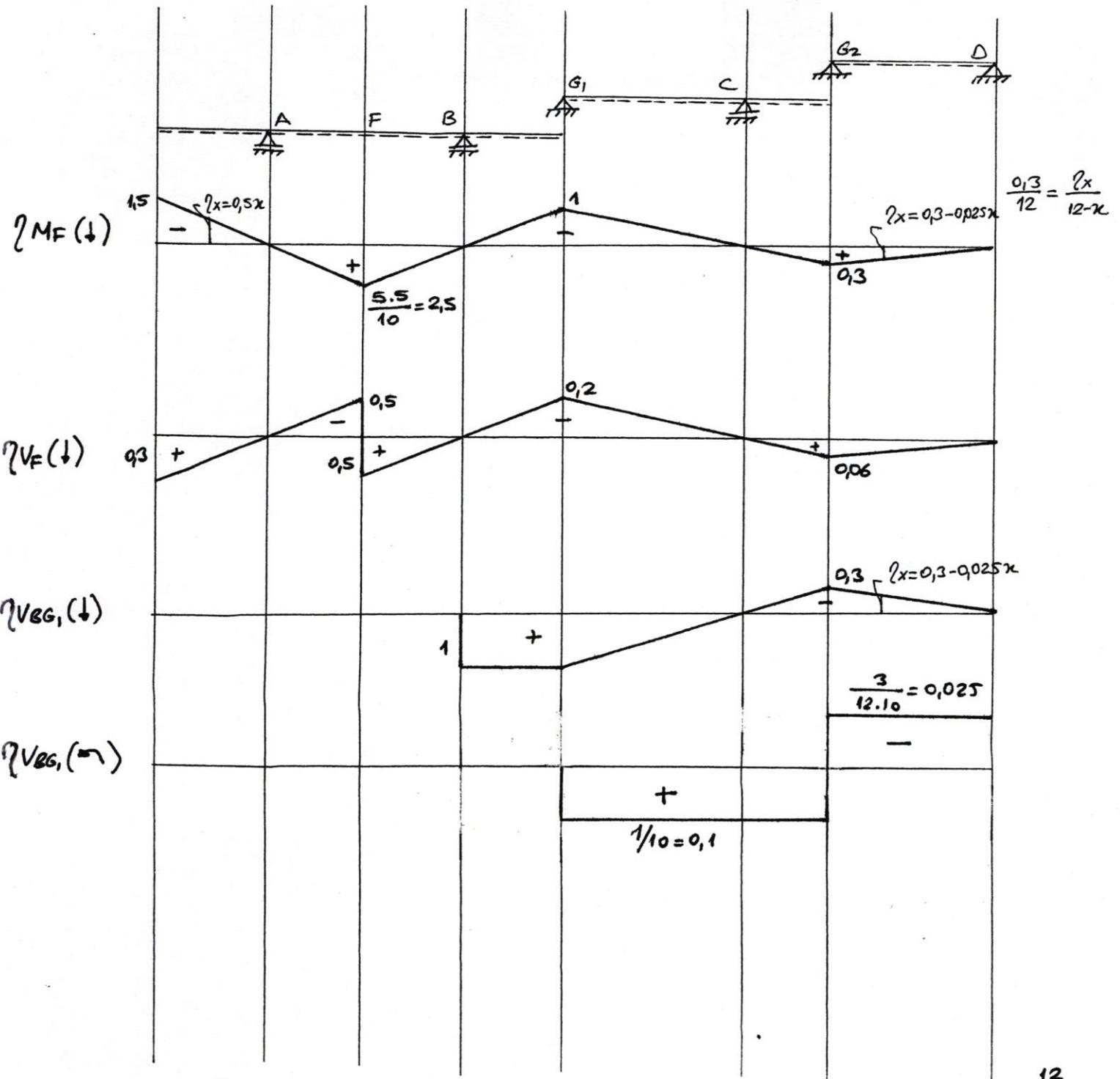
$$V_{G_2g} = 100 \cdot 1 + 100 \cdot 5/7 = 171,43 \text{ kN.} \quad \left\{ \begin{array}{l} \min V_{G_2} = 100 \text{ kN.} \\ \max V_{G_2} = 100 + 171,43 = 271,43 \text{ kN.} \end{array} \right.$$

$$\begin{array}{l} M_{Mg_1} = 100 \cdot 1,5 + 100 \cdot 2,5 = 400 \text{ kN.} \\ M_{Mg_2} = -100 \cdot 1 - 100 \cdot 5/7 = -171,43 \text{ kN.} \end{array} \quad \left\{ \begin{array}{l} \min M_M = 55 - 171,43 = -116,43 \text{ kN.} \\ \max M_M = 55 + 400 = 455 \text{ kNm} \end{array} \right.$$

ÖRNEK : 9)

- a) Şekildeki mütemadi kırıse cut Q_{Rv} , Q_{Vc_1} , Q_{M_B} , Q_{M_F} , Q_V , Q_{Vc_2} tevir çizgilerini çiziniz.
- b) Tevir çizgilerinden faydalanarak R_{v_1} , V_{c_1} , M_B , V_{c_2} kesit tevirlerini hesaplayınız.
- c)  Hareketli yükünden faydalanarak max R_{v_1} , min V_{c_1} değerlerini hesaplayınız.





$$b) R_{GV} = - \int_0^3 \frac{20}{3} x \cdot 0,1 x dx + 80 \cdot 0,5 + 50 \cdot 1 + 30 \cdot \left(\frac{1+1,2}{2} \right) \cdot 2 + 30 \cdot \frac{1,2 \cdot 10}{2} + 100(-0,12) - \int_0^{12} \frac{40}{12} x (0,36 - 0,03x) dx$$

$$R_{GV} = 289,20 \text{ kN.}$$

$$V_{GG_1} = -30 \cdot \frac{1 \cdot 10}{2} - 100 \cdot 0,10 - \int_0^{12} \frac{40}{12} x (0,3 - 0,025x) dx = -184,0 \text{ kN.}$$

$$M_B = -30 \cdot \frac{2 \cdot 2}{2} - 30 \cdot \frac{2 \cdot 10}{2} + 100 \cdot 0,2 + \int_0^{12} \frac{40}{12} x (0,6 - 0,05x) dx = -292 \text{ kNm.}$$

$$V_{GG_2} = \underbrace{50 \cdot 1 + 30 \cdot 2}_{\text{katılmıyor}} + 30 \cdot \frac{1 \cdot 10}{2} - 100 \cdot 0,1 - \int_0^{12} \frac{40}{12} x (0,3 - 0,025x) dx = 176 \text{ kN.}$$

$$c) R_{BVg} = 289,20 \text{ kN}$$

$$R_{BVg_1} = 70 \cdot 1,2 + 40 \cdot \left(\frac{1,2 \cdot 22}{2} \right) = 612,0 \text{ kN}$$

$$R_{BVg_2} = -70 \cdot 0,36 - 40 \cdot \left(\frac{0,36 \cdot 15}{2} \right) = -130,2 \text{ kN}$$

$$\min R_{BV} = 289,20 - 130,20 = 159,0 \text{ kN}$$

$$\max R_{BV} = 289,20 + 612,0 = 901,2 \text{ kN}$$

$$V_{CG, g} = -184,0 \text{ kN}$$

$$V_{CG, g_1} = -70 \cdot 1 - 40 \left(\frac{1 \cdot 10}{2} + \frac{0,3 \cdot 15}{2} \right) = -360 \text{ kN}$$

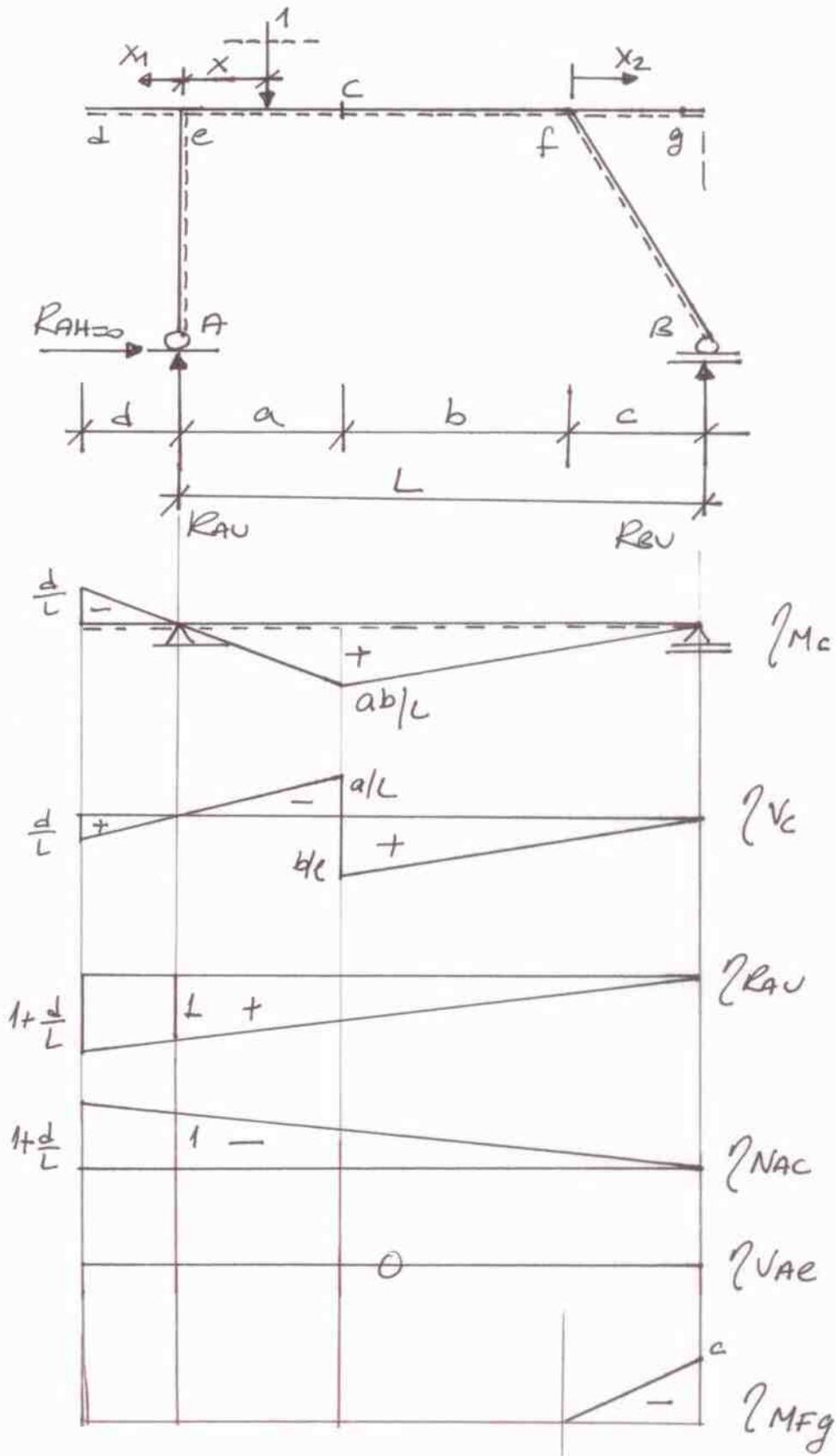
$$V_{CG, g_2} = 0$$

$$\min V_{CG} = -184,0 - 360 = -544,0 \text{ kN}$$

$$\max V_{CG} = -184,0 \text{ kN}$$

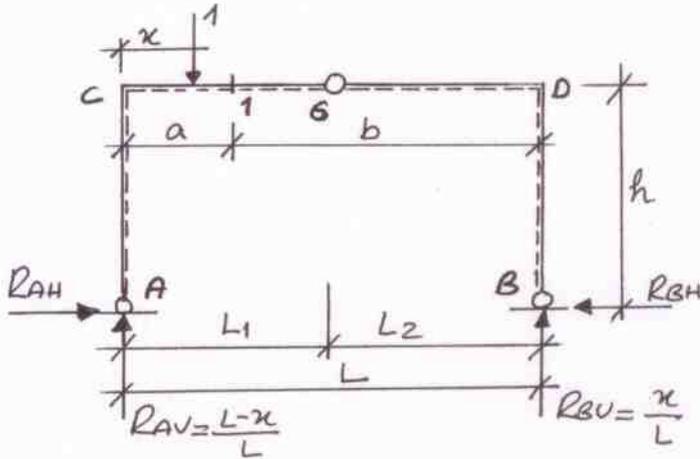
4

VIII-10) BASIT GERGEVEDE TEJIK GIZGILIKI



a) Düşey yük etkisi

Gerçeve sistemlerin birim düşey kuvvet etkisi altında tesir çizgileri diyagramları, kesit tesirli diyagramlarının ağızın tekiğinden faydalanılarak çizilir. Basit kiriş tesir çizgisinde olduğu gibi birim kuvvetin x 'e bağlı değişimini inceleriz. Burada gerçeveleri basit kiriş analogjisinden faydalanarak sözeceğiz.

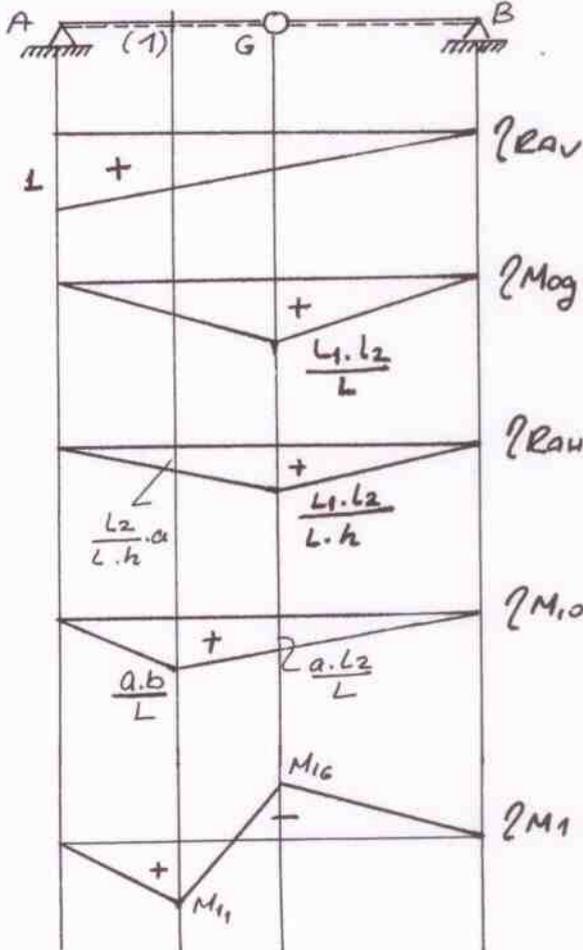


$$\sum M_B = 0 \rightarrow R_{AV} = \frac{L-x}{L}$$

$$\sum M_A = 0 \rightarrow R_{BV} = x/L$$

$$\sum M_{\text{ağız}} = 0 \rightarrow R_{AH} = \frac{R_{AV} \cdot L_1 - 1(L_1-x)}{h}$$

$$R_{AH} = \frac{M_{0g}}{h}$$



1 noktasına göre moment:

$$M_1 = R_{AV} \cdot a - 1(a-x) - R_{AH} \cdot h$$

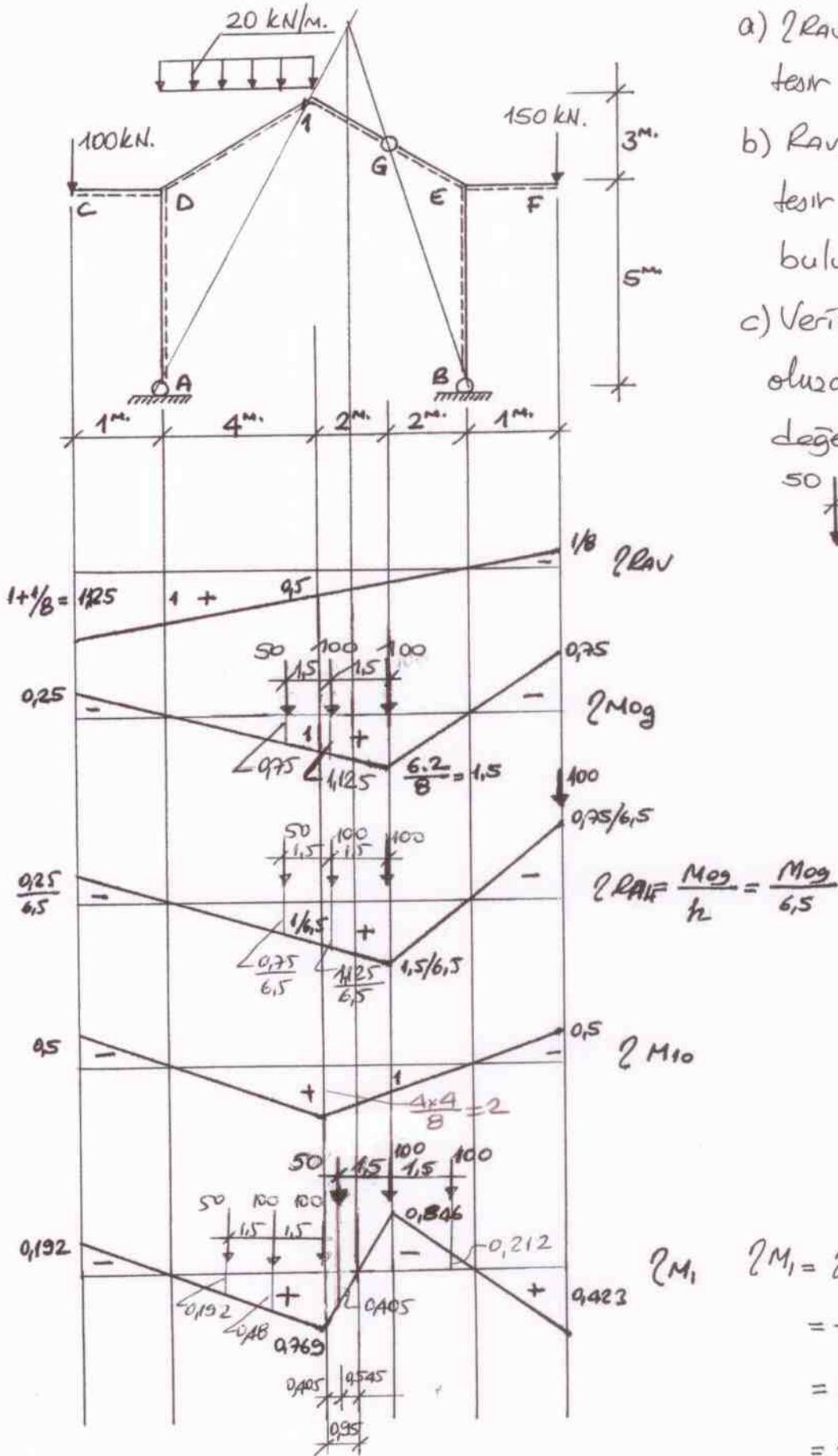
$$M_1 = M_{10} - R_{AH} \cdot h$$

$$M_{11} = \frac{a \cdot b}{L} - \frac{L_2 \cdot a}{L \cdot h} \cdot h = \frac{a \cdot b}{L} - \frac{L_2 \cdot a}{L} = \frac{a(b-L_2)}{L}$$

$$M_{16} = \frac{a \cdot L_2}{L} - \frac{L_1 \cdot L_2}{L \cdot h} \cdot h = \frac{a \cdot L_2}{L} - \frac{L_1 \cdot L_2}{L} = \frac{L_2(a-L_1)}{L}$$

ÖRNEK :10)

- a) $\sum R_{AV}$, $\sum R_{AH}$, $\sum M_{OG}$ ve $\sum M_1$ tesir çizgilerini çiziniz.
 b) R_{AV} , R_{AH} ve M_1 değerlerini tesir çizgelerinden faydalanarak bulunuz.
 c) Verilen hareketli yükten oluşacak $\max_{min} R_{AH}$ ve $\max_{min} M_1$ değerlerini bulunuz.



$$b) R_{AV} = 100 \cdot 1,125 + 20 \cdot \left(\frac{1+0,5}{2}\right) \cdot 4 - 150 \cdot \frac{1}{8} = 153,75 \text{ kN.}$$

$$R_{AH} = -100 \cdot \frac{0,25}{6,5} + 20 \cdot \left(\frac{1/6,5 \cdot 4}{2}\right) - 150 \cdot \frac{0,75}{6,5} = -15 \text{ kN.}$$

$$M_1 = -100 \cdot 0,192 + 20 \cdot \frac{0,769 \cdot 4}{2} + 150 \cdot 0,423 = 75,00 \text{ kNm.}$$

$$c) R_{AHg_1} = 50 \cdot \frac{0,75}{6,5} + 100 \cdot \frac{1,125}{6,5} + 100 \cdot \frac{1,5}{6,5} = 46,15 \text{ kN.}$$

$$R_{AHg_2} = -100 \cdot \frac{0,75}{6,5} = -11,54 \text{ kN.}$$

$$\min R_{AH} = -15 - 11,54 = -26,54 \text{ kN}$$

$$\max R_{AH} = -15 + 46,15 = 31,15 \text{ kN.}$$

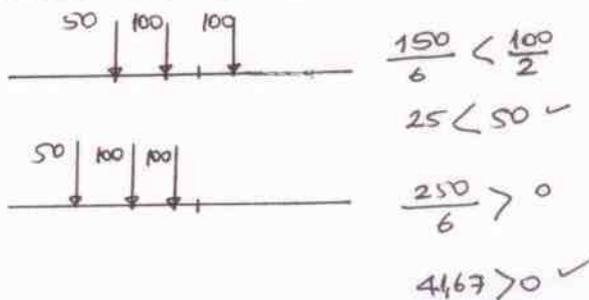
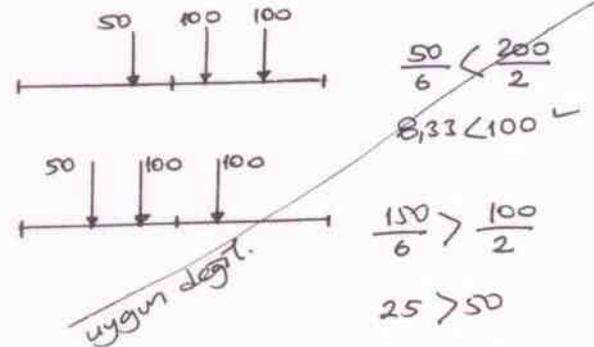
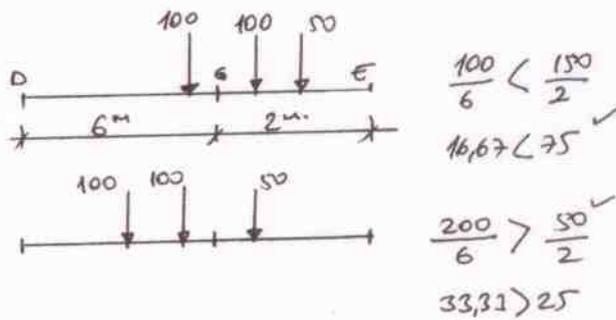
$$M_{1g_1} = 50 \cdot 0,192 + 100 \cdot 0,48 + 100 \cdot 0,769 = 134,50 \text{ kNm.}$$

$$M_{1g_2} = 50 \cdot 0,405 - 100 \cdot 0,846 - 100 \cdot 0,212 = -85,55 \text{ kNm.}$$

$$\min M_1 = 75,00 - 85,55 = -10,55 \text{ kNm}$$

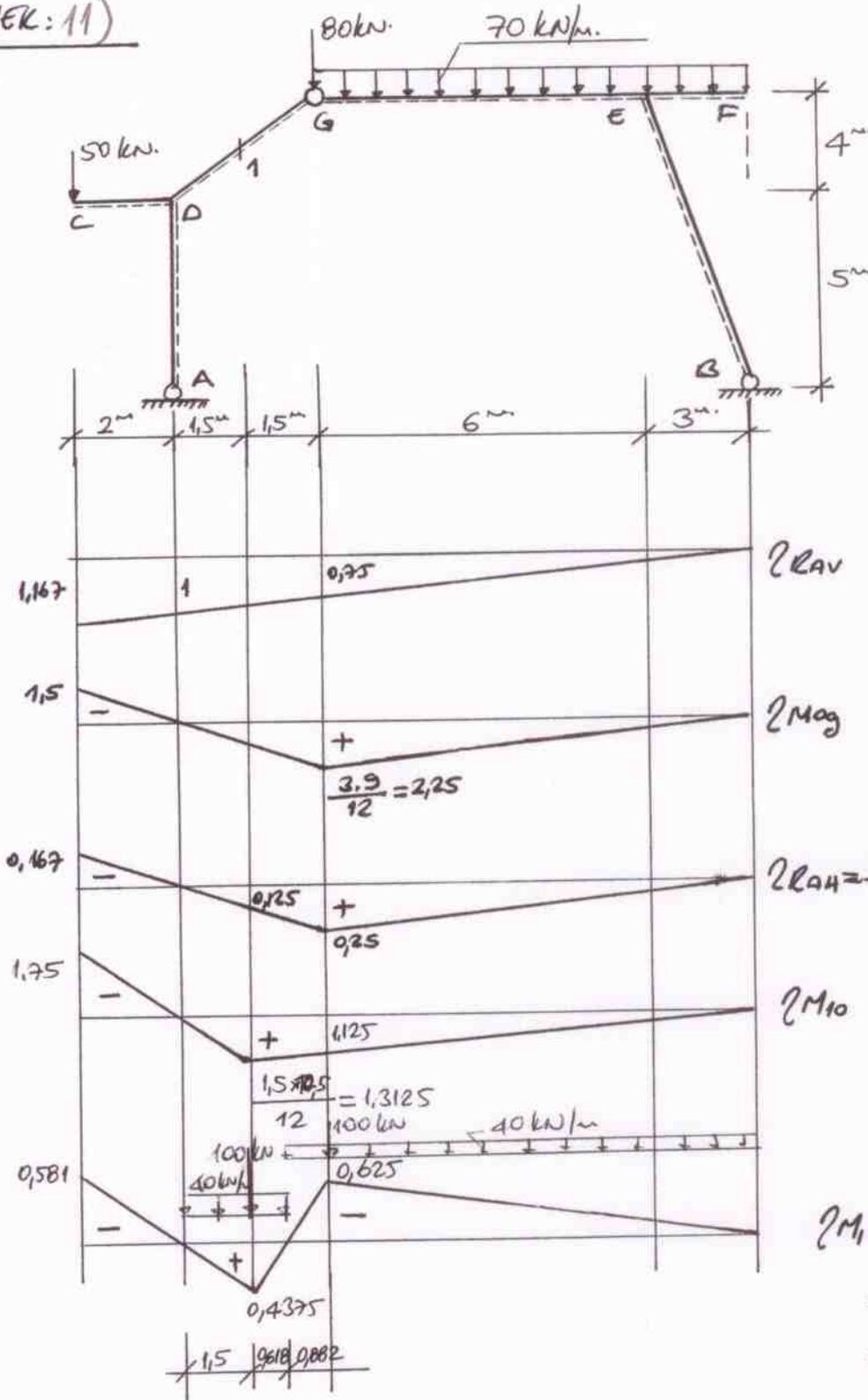
$$\max M_1 = 75 + 134,50 = 209,50 \text{ kNm.}$$

ÇRAN için çığırma hareketli yükün etkmesi:

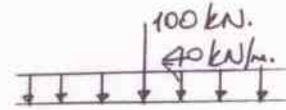


Fark büyük olduğundan bu yüklemeye kabul edilir.

ÖRNEK: 11)



- a) Şekildeki sistemin R_{AU} , R_{AH} ve M_1 tesir değişimlerini çiziniz.
 b) Tesir değişimlerinden faydalanarak R_{AU} , R_{AH} ve M_1 değerlerini bulunuz.
 c) Hareketli yükten oluşan M_1 değerini bulunuz.



R_{AU}

M_{A0}

$R_{AH} = \frac{M_{A0}}{f} = \frac{M_{A0}}{9}$

M_1

$M_1 = M_{A0} - R_{AH} \cdot y$

$= -1,75 + 0,167 \times 7 = -0,581$

$= 1,3125 - 0,125 \times 7 = 0,4375$

$= 1,125 - 0,25 \times 7 = -0,625$

b) $R_{AU} = 50 \cdot 1,167 + 80 \cdot 0,75 + 70 \cdot \frac{0,75 \cdot 9}{2} = 354,60 \text{ kN.}$

$R_{AH} = -50 \cdot 0,167 + 80 \cdot 0,25 + 70 \cdot \frac{0,25 \cdot 9}{2} = 90,4 \text{ kN.}$

$M_1 = -50 \cdot 0,581 - 80 \cdot 0,625 - 70 \cdot \frac{0,625 \cdot 9}{2} = -275,93 \text{ kNm.}$

$$c) M_{1g_1} = 40 \cdot \left(\frac{0,4375 \cdot 2,118}{2} \right) + 100 \cdot 0,4375 = 62,28 \text{ kNm}$$

$$M_{1g_2} = -40 \cdot \left(\frac{0,625 \cdot 9,882}{2} \right) - 100 \cdot 0,625 = -186,03 \text{ kNm}$$

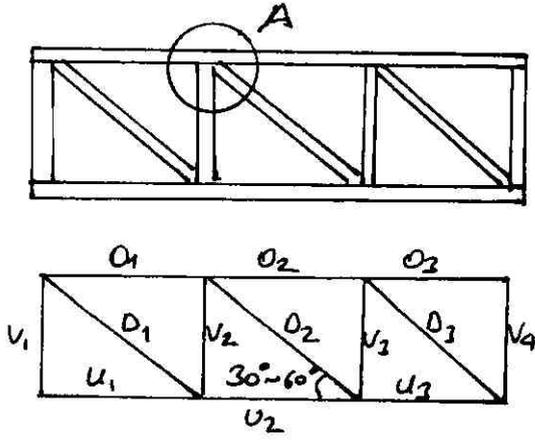
$$M_{1g} = -275,93 \text{ kNm}$$

$$\min M_1 = -275,93 - 186,03 = -461,96 \text{ kNm}$$

$$\max M_1 = -275,93 + 62,28 = -213,65 \text{ kNm}$$

— 4 —

IX - KAFES SİSTEMLER

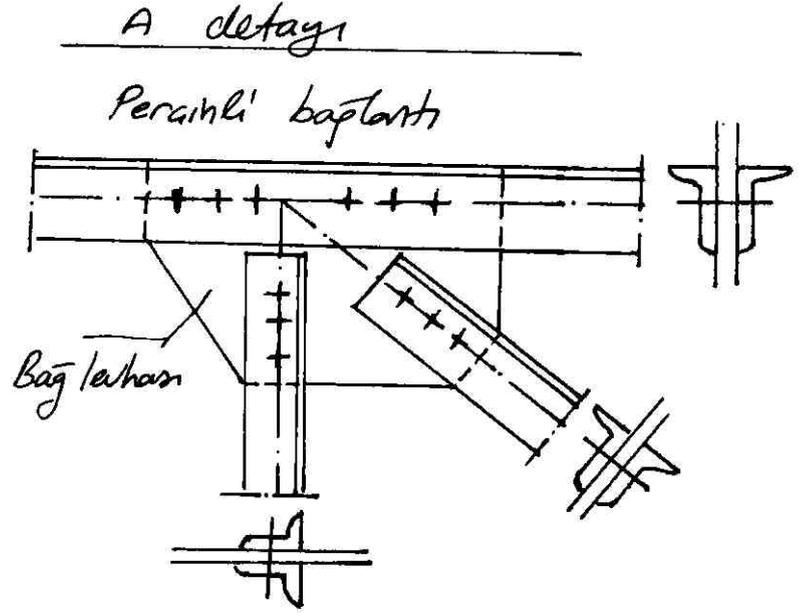


O: Öst bazlık

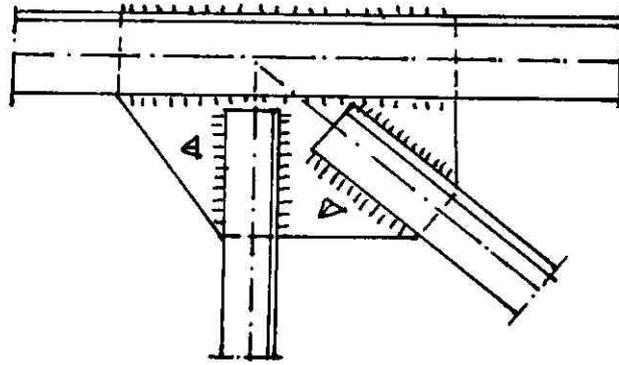
U: Alt "

V: Dişme

D: Diagonal



Kaynaklı Bağlantı



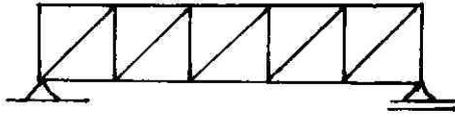
Kafes kısıtlarında gerilmelerin meydana gelmemesi için;

- 1- Gubuk eksenleri ve dış kuvvetler aynı düzlem içinde bulunmalıdır.
- 2- Gubuk eksenleri doğru olmalıdır. Ve bir düğümdeki gubukların eksenleri bir noktada birleşmelidir.
- 3- Dış kuvvetler düğüm noktalarında etki etmemelidir.
- 4- Gubukların aralarındaki açılar çok küçük olmamalıdır.
($30^\circ \sim 60^\circ$)

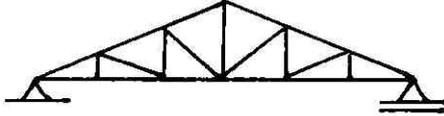
IX-1) Kafes Sistemlerin Sınıflandırılması

a) Bazlık Şekillerine Göre:

a.1) Paralel Bazlıklı Kafes Kiriş

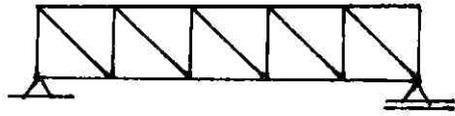


a.2) Paralel Olmayan Bazlıklı Kafes Kiriş

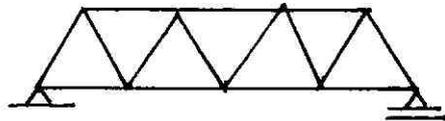


b) Dikme Çubukların Şekline Göre:

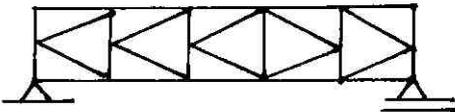
b.1) N tipi kafes kiriş



b.2) V tipi kafes kiriş

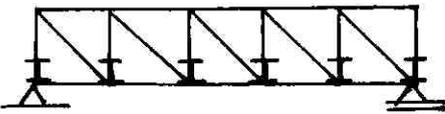


b.3) K tipi kafes kiriş

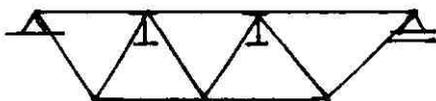


c) Yol Durumuna Göre

c.1) Yol (tablisesi) alt bazlıkta

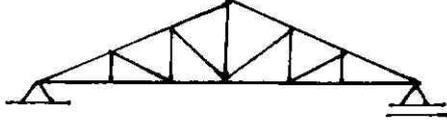


c.2) Yol (tablisesi) üst bazlıkta

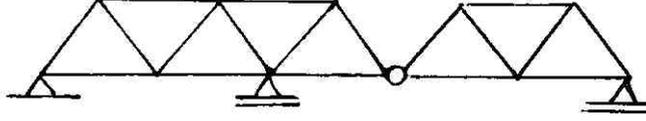


d) Statik durumlara göre

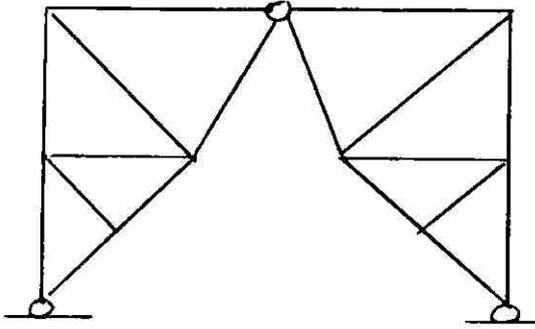
d.1) Basit Kiriş



d.2) Gerber Kiriş



d.3) Üç Mafallı Kafes Kiriş



e) Kullanım amacına göre

e.1) Çatı kafes kiriş

e.2) Köprü kafes kiriş

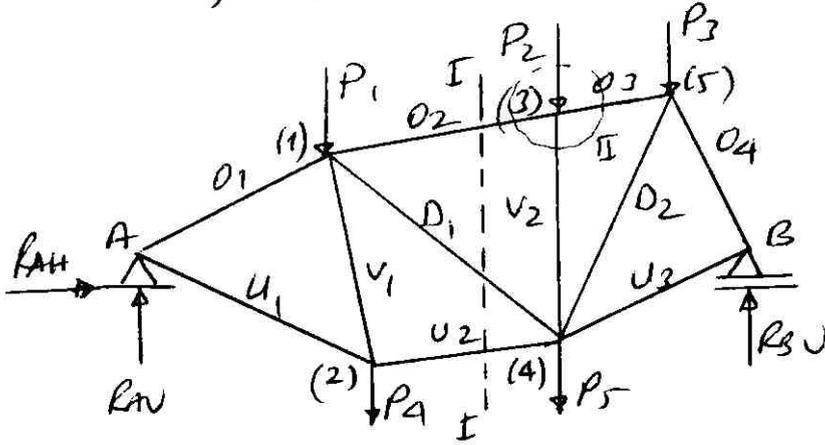


IX-2) Kafes Kirişlerde Hesap Yöntemleri'

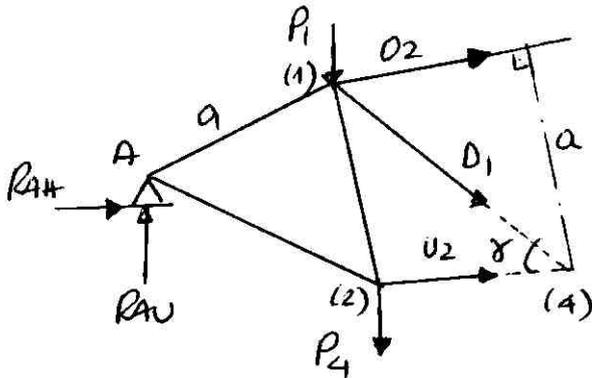
a) Düzgün Noktası Yöntemi

b) Ritte Kesim Yöntemi

c) Cremona Yöntemi



I-I Kesimi

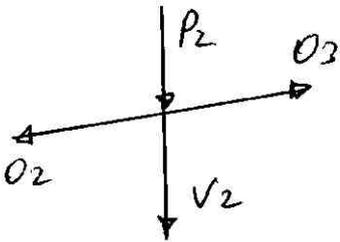


$$\sum M_4 = 0 \rightarrow O_2 = \frac{P_1 \cdot a_1 + P_4 \cdot a_2 - R_{AH} \cdot y - R_{AV} \cdot x_1}{a}$$

$$\sum M_1 = 0 \rightarrow U_2 = \frac{P_2 \cdot a_3 - R_{AH} \cdot y_1 + R_{AV} \cdot x_2}{a}$$

$$\sum X \text{ veya } \sum Y = 0 \rightarrow D_1 = !$$

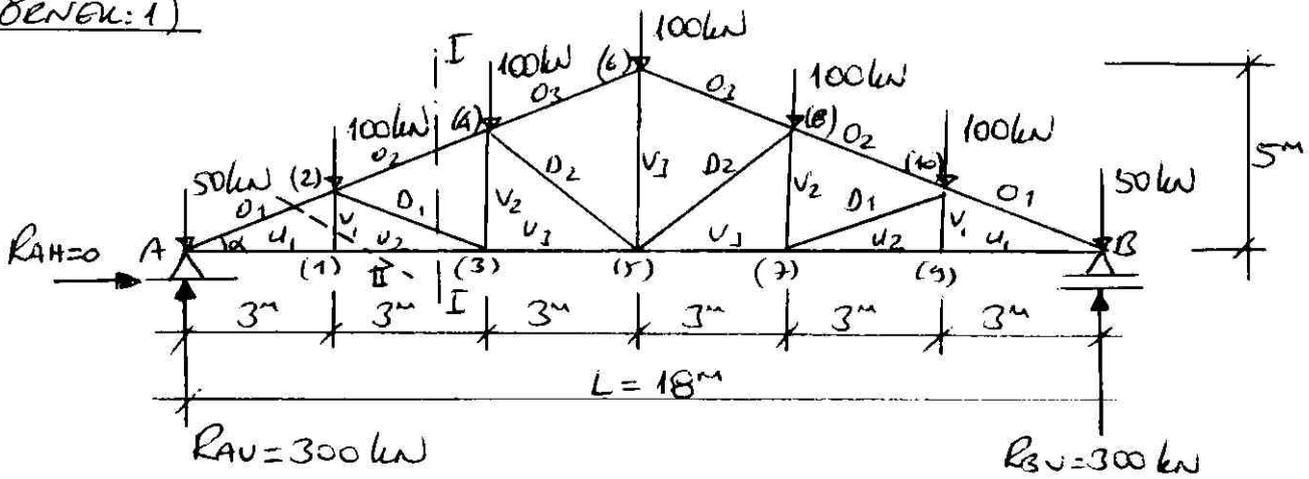
3 nokta düğüm noktası



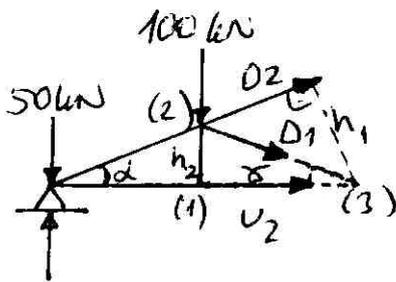
$$\sum X = 0 \rightarrow O_3 = !$$

$$\sum Y = 0 \rightarrow V_2 = !$$

8ener: 1)



I-I Kesimi



$R_{AU} = 300 \text{ kN}$

$$\sin \alpha = 0,486, \cos \alpha = 0,874, \tan \alpha = 0,556$$

$$h_1 = 2,916 \text{ m}, h_2 = 1,668 \text{ m}$$

$$\sum M_3 = 0 \rightarrow O_2 \cdot h_1 = 50 \cdot 6 + 100 \cdot 3 - 300 \cdot 6$$

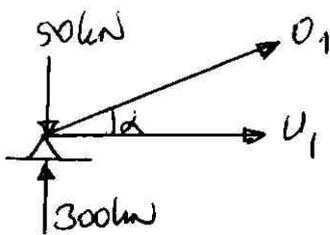
$$O_2 = -411,52 \text{ kN}$$

$$\sum M_2 = 0 \rightarrow U_2 \cdot h_2 = 300 \cdot 3 - 50 \cdot 3 = 449,64 \text{ kN}$$

$$\sum Y = 0 \rightarrow D_1 \cdot \sin \alpha = 300 - 50 - 100 + O_2 \cdot \sin \alpha$$

$$D_1 = -102,88 \text{ kN}$$

A diagram nolatan



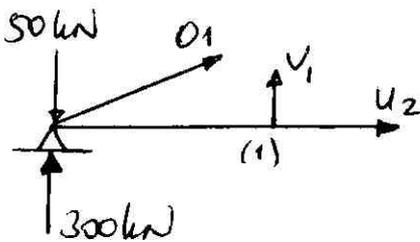
$$\sum Y = 0 \rightarrow O_1 \cdot \sin \alpha = 50 - 300$$

$$O_1 = -514,40 \text{ kN}$$

$$\sum X = 0 \rightarrow O_1 \cdot \cos \alpha = U_1$$

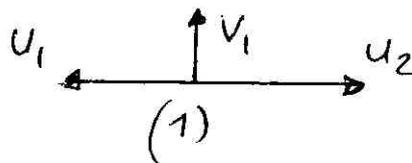
$$U_1 = 449,64 \text{ kN}$$

II-II Kesimi



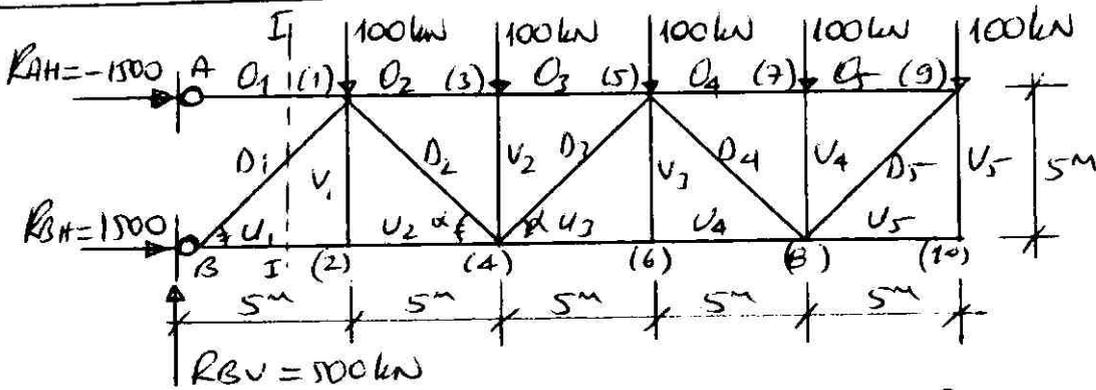
$$\sum Y = 0 \rightarrow V_1 = -300 + 50 - O_1 \cdot \sin \alpha = 0$$

veya



$$\sum Y = 0 \rightarrow V_1 = 0$$

ÖRNEK: 2)



Mesnet Tepkilerinin hesabı

$$\sin \alpha = 0,707$$

$$\cos \alpha = 0,707$$

$$\sum Y = 0 \rightarrow RBV = 500 \text{ kN}$$

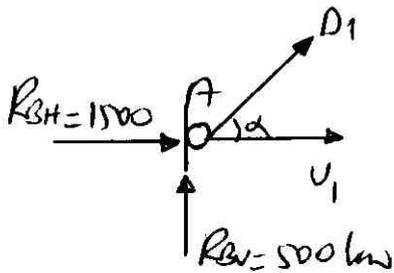
$$\sum M_B = 0 \rightarrow RAH = -\frac{(100 \cdot 5 + 100 \cdot 10 + 100 \cdot 15 + 100 \cdot 20 + 100 \cdot 25)}{5} = -1500 \text{ kN}$$

$$\sum M_A = 0 \rightarrow RBH = \frac{100(5 + 10 + 15 + 20 + 25)}{5} = 1500 \text{ kN}$$

$$\sum X = 0 \rightarrow 1500 = 1500$$

Gubuk Kuvvetlerinin Hesabı

$$RAH = 1500 \text{ kN} \quad \sum X = 0 \rightarrow O_1 = 1500 \text{ kN}$$



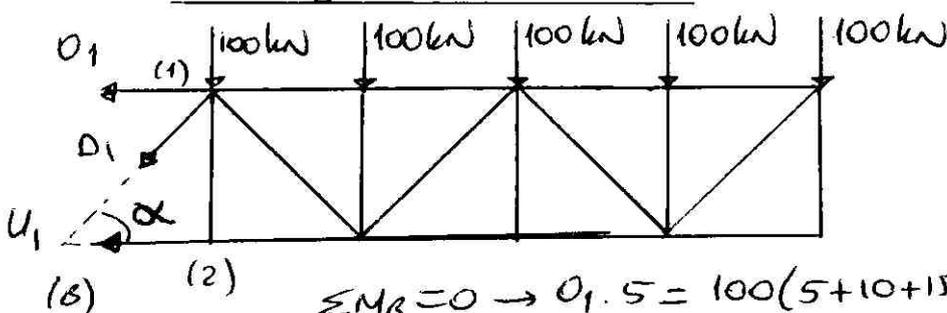
$$\sum Y = 0 \rightarrow D_1 \cdot \sin \alpha = -500$$

$$D_1 = -707,21 \text{ kN}$$

$$\sum X = 0 \rightarrow U_1 = -D_1 \cdot \cos \alpha - 1500$$

$$U_1 = -1000 \text{ kN}$$

veya I-I kesimi



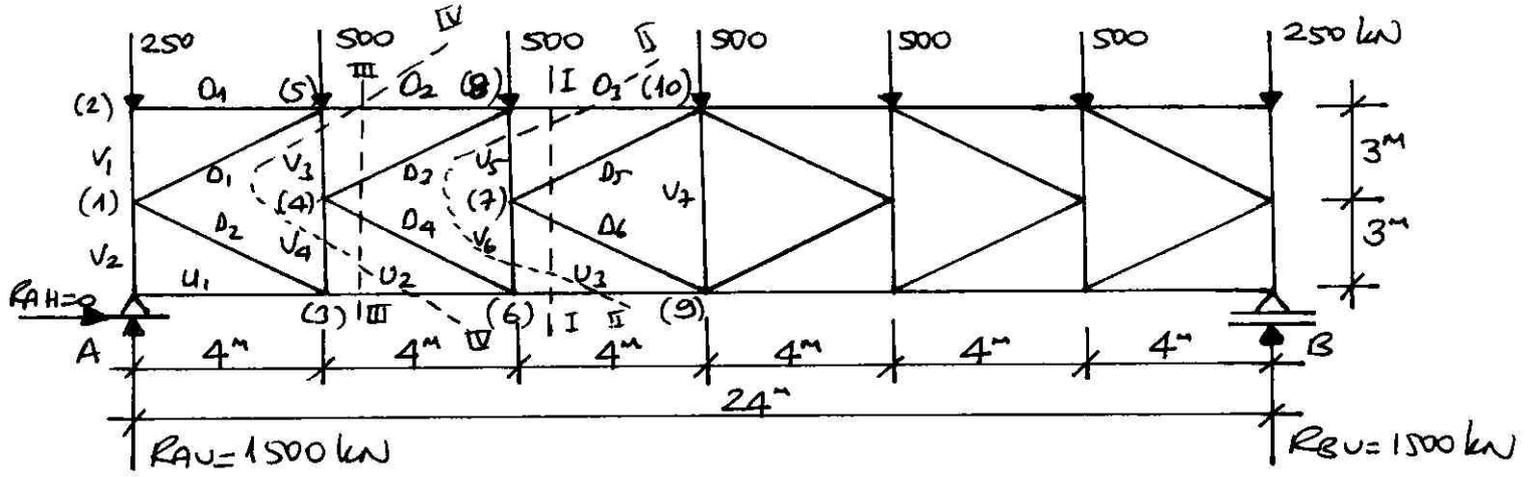
$$\sum M_B = 0 \rightarrow O_1 \cdot 5 = 100(5 + 10 + 15 + 20 + 25) \rightarrow O_1 = 1500 \text{ kN}$$

$$\sum M_1 = 0 \rightarrow U_1 \cdot 5 = -100(5 + 10 + 15 + 20) \rightarrow U_1 = -1000 \text{ kN}$$

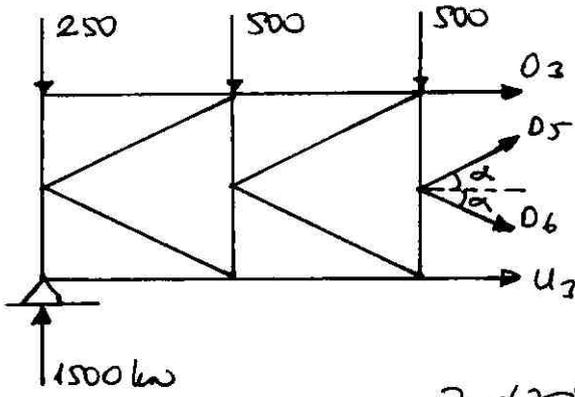
$$\sum Y = 0 \rightarrow D_1 \cdot \sin \alpha = -500 \rightarrow D_1 = -707,21 \text{ kN}$$

187

ÖRNEK: 3



I-I KESİMİ



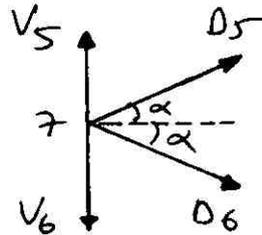
$$\sum Y = 0 \rightarrow D_5 \cdot \sin \alpha - D_6 \cdot \sin \alpha = -1500 + 1250$$

$$D_5 - D_6 = -\frac{250}{\sin \alpha} = -\frac{1250}{3} \quad (1)$$

7 düğüm noktası

$$\sin \alpha = 3/5$$

$$\cos \alpha = 4/5$$



$$\sum X = 0 \rightarrow D_5 \cdot \cos \alpha + D_6 \cdot \cos \alpha = 0$$

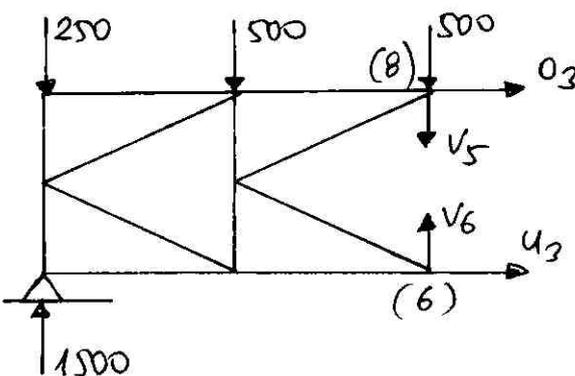
$$D_5 + D_6 = 0$$

$$D_5 = -D_6 \quad (2)$$

(1) ve (2) denklemlerinden;

$$D_6 = +208,33 \text{ kN} ; D_5 = -208,33 \text{ kN}$$

II-II KESİMİ



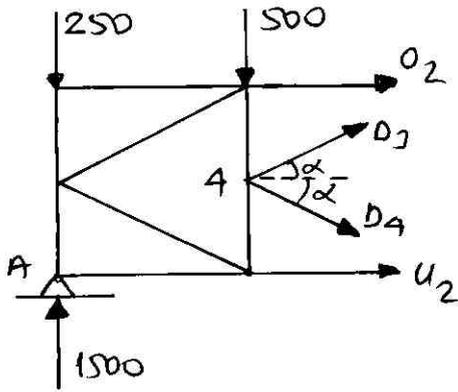
$$\sum M_6 = 0 \rightarrow O_3 \cdot 6 = -1500 \cdot 8 + 250 \cdot 8 + 500 \cdot 4$$

$$O_3 = -1333,33 \text{ kN}$$

$$\sum M_8 = 0 \rightarrow U_3 \cdot 6 = 1500 \cdot 8 - 250 \cdot 8 - 500 \cdot 4$$

$$U_3 = 1333,33 \text{ kN}$$

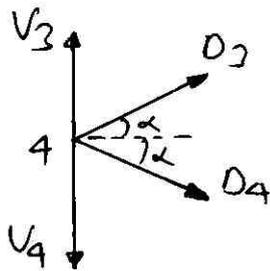
III - III KESİMİ



$$\sum Y = 0 \rightarrow D_3 \cdot \sin \alpha - D_4 \cdot \sin \alpha = -1500 + 750$$

$$\underline{D_3 - D_4 = -1250} \quad (3)$$

4 düğüm noktası



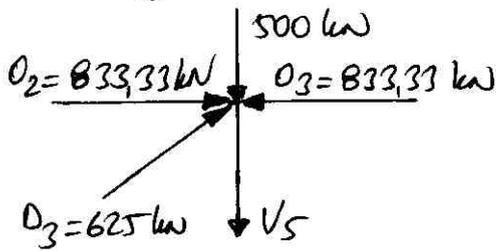
$$\sum X = 0 \rightarrow D_3 \cdot \sin \alpha = -D_4 \cdot \sin \alpha$$

$$\underline{D_3 = -D_4} \quad (4)$$

(3) ve (4) denklemlerinden;

$$D_3 = -625 \text{ kN}; \quad D_4 = +625 \text{ kN}$$

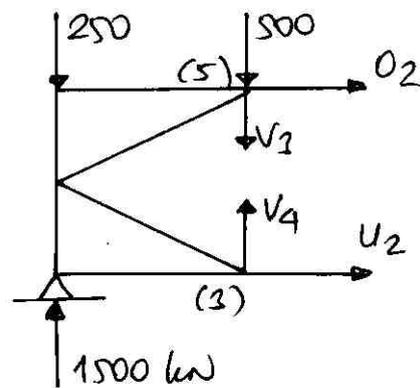
8 düğüm noktası



$$\sum Y = 0 \rightarrow V_5 = -500 + D_3 \cdot \sin \alpha$$

$$V_5 = -125 \text{ kN}$$

IV - IV KESİMİ



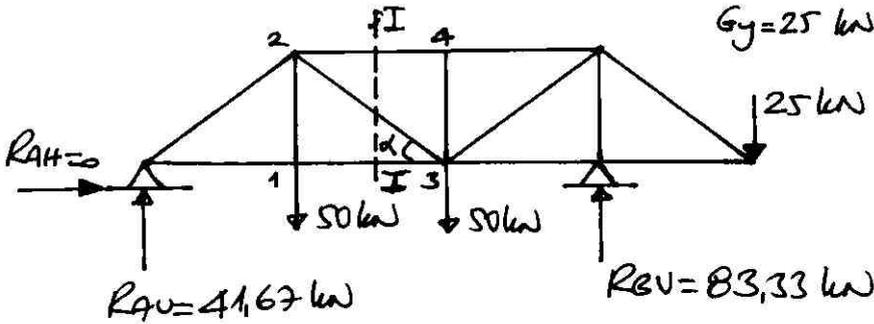
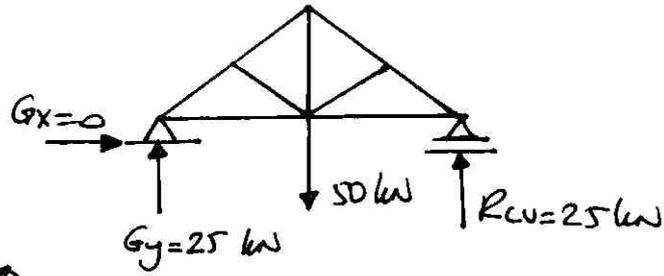
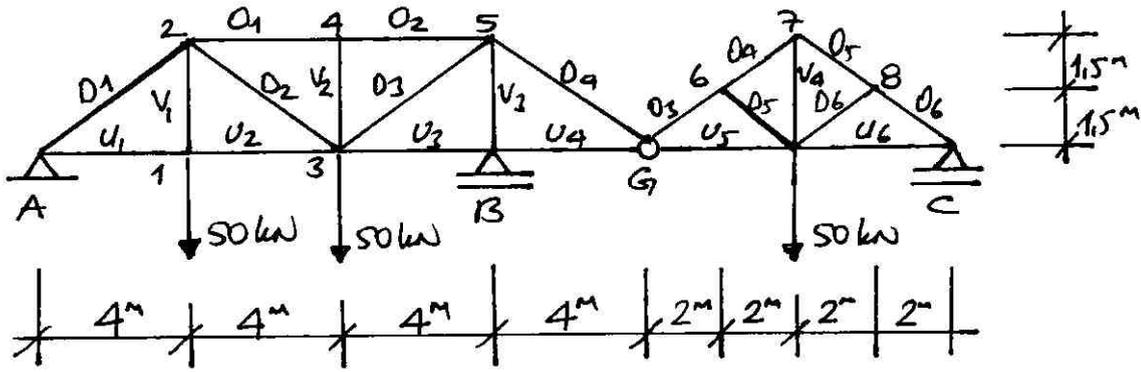
$$\sum M_5 = 0 \rightarrow U_2 \cdot 6 = 1500 \cdot 4 - 250 \cdot 4$$

$$U_2 = 833,33 \text{ kN}$$

$$\sum M_3 = 0 \rightarrow O_2 \cdot 6 = -1500 \cdot 4 + 250 \cdot 4$$

$$O_2 = -833,33 \text{ kN}$$

ÖRNEK: 4)



$$\sin \alpha = 3/5$$

$$\cos \alpha = 4/5$$

I-I Kesiminden

$$\sum M_3 = 0 \rightarrow O_1 \cdot 3 = 50 \cdot 4 - 41,67 \cdot 8$$

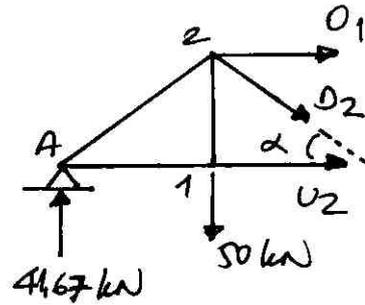
$$O_1 = -44,45 \text{ kN}$$

$$\sum M_2 = 0 \rightarrow U_2 \cdot 3 = 41,67 \cdot 4$$

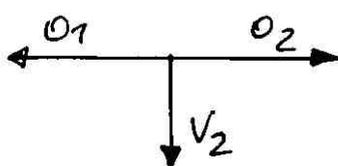
$$U_2 = 55,56 \text{ kN}$$

$$\sum Y = 0 \rightarrow D_2 \cdot \sin \alpha = 41,67 - 50$$

$$D_2 = -13,88 \text{ kN}$$



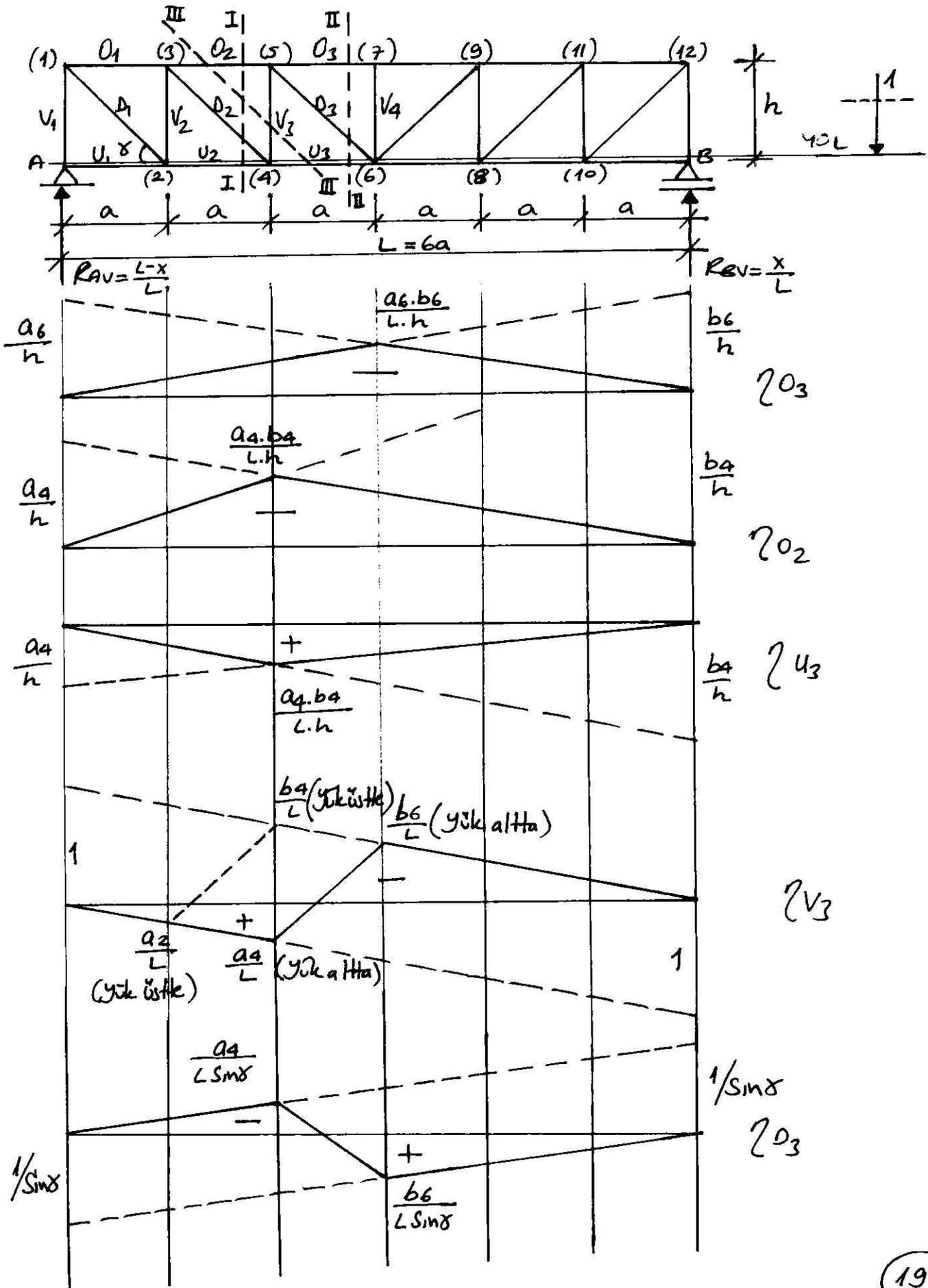
4 Düğüm Noktası



$$\sum Y = 0 \rightarrow V_2 = 0$$

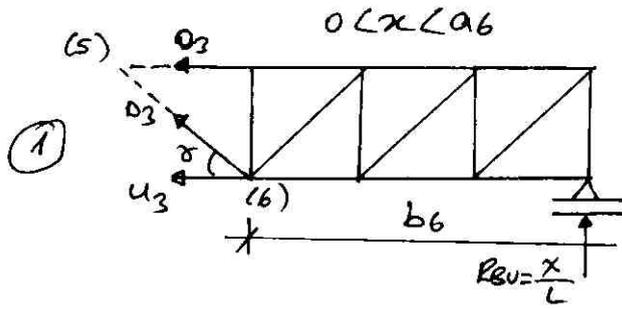
IX-3) KAFES SİSTEMLERDE TEJİK GİZGİLERİ

a) N TIPI' KAFES KİBİS



203 tesir çizgisi

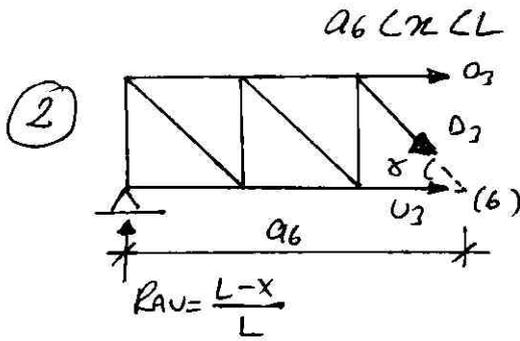
O_3 çubuk kuvvetini bulmak için (6) noktasına göre moment alınır. Çubuk kuvveti II-II kesimine göre incelenir. Süreksizlik noktaları birim yükün alt bazlıkta veya üst bazlıkta olması durumları için geçerli ve (4)-(6) veya (5)-(7) arasındadır. Bu noktalar arası çizilen tesir çizgisi hatları ile sınırlanmaktadır. Birim yük $0 < x < a_6$ arasında ise (6) noktası ile (8) noktası arasında kalan kısım dikkate alınır ve tesir çizgisi fonksiyonu yazılır.



$$\sum M_6 = 0 \rightarrow O_3 \cdot h = - \frac{x}{L} \cdot b_6$$

$$x = 0 \rightarrow ? O_3 = 0$$

$$x = a_6 \rightarrow ? O_3 = - \frac{a_6 \cdot b_6}{L \cdot h}$$



$$\sum M_6 = 0 \rightarrow O_3 \cdot h = - \frac{L-x}{L} \cdot a_6$$

$$x = a_6 \rightarrow ? O_3 = - \frac{a_6 \cdot b_6}{L \cdot h}$$

$$x = L \rightarrow ? O_3 = 0$$

Görüldüğü gibi birim yükün $a_6 < x < L$ arasında olması durumunda sistemin A noktası ile 6 noktası arasında kalan kısım dikkate alınır ve tesir çizgisi fonksiyonu yazılır. Aynı II-II kesimi ile U_3 çubuğu da hesaplanabilir. Ancak U_3 çubuğunun hesabı için (5) noktasına göre moment alınır. U_3 çubuğunun süreksizliği O_3 çubuğu ile aynıdır. O_3 çubuğunun hesabı için II-II kesimi kullanılır. Çubukların süreksizlik 4-6 noktaları arasındadır ve birim yük A-4 arası ve yine birim yük 6-8 arasında gezinmesi durumu için fonksiyonlar hesaplanır.

Birim yük $0 < x < a_4$ arasında ise (1) nolu şekil dikkate alınır ve $\Sigma Y = 0$ koşulu kullanılırsa;

$$\Sigma Y = 0 \rightarrow D_3 \cdot \sin \delta = -\frac{x}{L} \rightarrow D_3 = -\frac{x}{L \cdot \sin \delta}$$

$$x = 0 \rightarrow D_3 = 0$$

$$x = a_4 \rightarrow D_3 = -\frac{a_4}{L \cdot \sin \delta}$$

Birim yük $a_6 < x < L$ arasında ise (2) nolu şekil dikkate alınır ve $\Sigma Y = 0$ koşulu kullanılırsa;

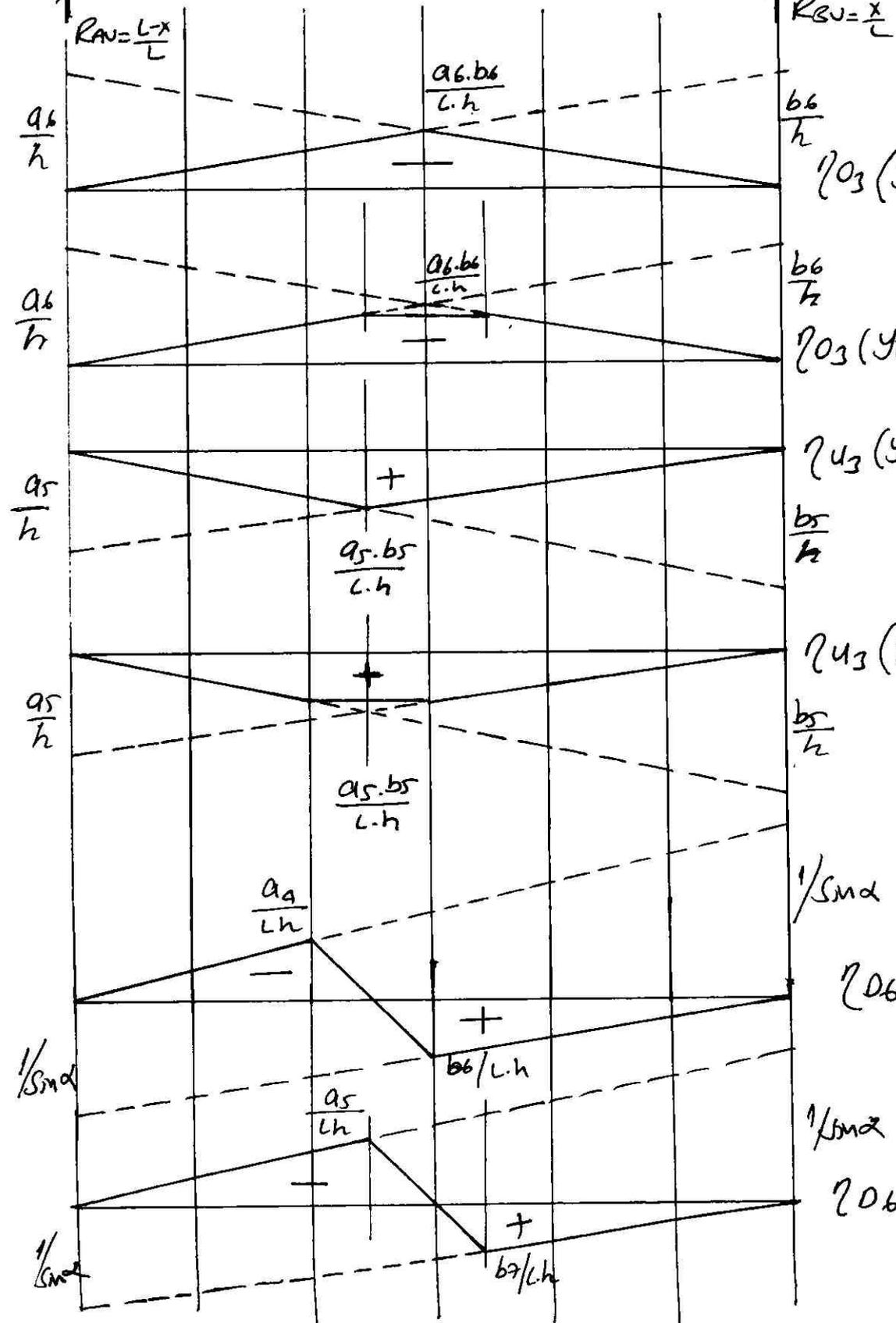
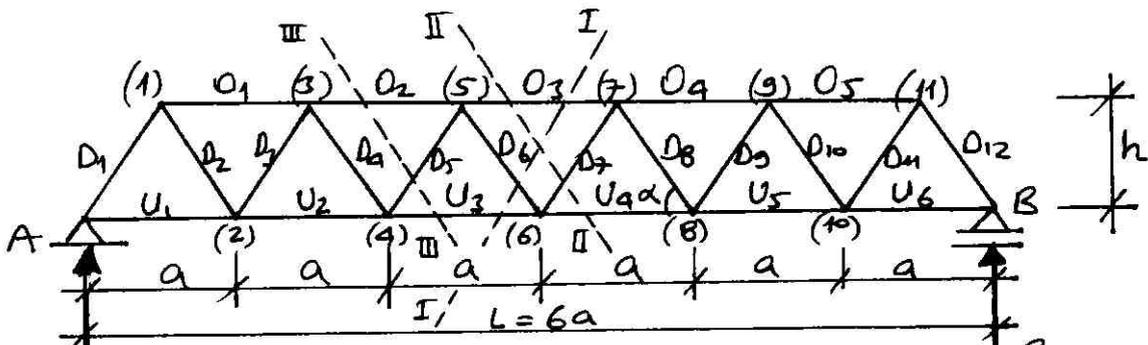
$$\Sigma Y = 0 \rightarrow D_3 \cdot \sin \delta = \frac{L-x}{L} \rightarrow D_3 = \frac{L-x}{L \cdot \sin \delta}$$

$$x = a_6 \rightarrow D_3 = \frac{L-a_6}{L \cdot \sin \delta}$$

$$x = L \rightarrow D_3 = 0$$

V_3 çubuğunun kesir çizgisinin çizilebilmesi için en pratik kesim III-III kesimidir. Birim yükün üst bazlıkta gezinmesi durumunda süreksizlik noktaları 3-5, birim yükün alt bazlıkta gezinmesi durumunda ise 4-6 arasındadır. Birim yük üst bazlıkta ve $0 < x < a_4$ arasında ise sistemin 5-12 arası dikkate alınır ve $\Sigma Y = 0$ denklemi uygulanır. Birim yükün $a_5 < x < L$ arasında olması durumunda ise sistemin A-3 noktaları arası dikkate alınır ve $\Sigma Y = 0$ şartı uygulanır. Birim yük alt bazlıkta ve A-4 arasında ise, sistemin 6-B noktaları arası, 6-B arasında ise A-4 noktaları arası dikkate alınarak $\Sigma Y = 0$ şartı uygulanır. Böylece her iki durum için de V_3 çubuğuna ait kesir fonksiyonları elde edilmiştir.

b) V TIPI KAFES KIRIŞ



$\frac{a_6}{h}$ $\frac{b_6}{h}$ $\frac{a_6 \cdot b_6}{L \cdot h}$ $\frac{b_6}{h}$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$

$\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$

$\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$

$\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$

$\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$

$\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$

$\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$

$\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$

$\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$

$\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$

$\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$

$\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$

$\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$

$\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$

$\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$

$\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$

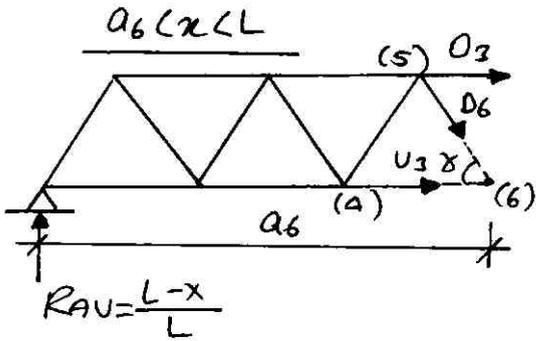
$\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$ $\frac{1}{5}h$ $\frac{1}{6}h$

V tipi kafes kutište tesir çizgilerinin belirlenmesi

O_3 subugunun tesir çizgisinin belirlenmesinde I-I veya II-II kesimi uygulanır. Sayet birim yük alt bazlıkta ise tesir çizgisindeki süreksizlik 4-6 ve 6-8 noktaları arasındadır. Birim yük üst bazlıkta ise tesir çizgisindeki süreksizlik 5-7 arasındadır.

I-I veya II-II kesimi yapıldıktan sonra sistem 2 parça halinde ele alınır ve her bir parça için 6 noktasına göre $\sum M_6 = 0$ denklemi uygulanır. Birim yük A-6 arasında ise sistemin 6-B arası, birim yük 6-B arasında ise sistemin A-6 arası dikkate alınır.

I-I KESİMİ

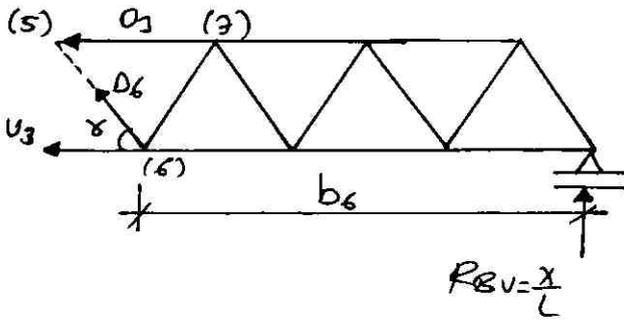


$$\sum M_6 = 0 \rightarrow O_3 \cdot h = -\frac{L-x}{L} \cdot a_6$$

$$x = a_6 \rightarrow \rho_{O_3} = -\frac{a_6 \cdot b_6}{L \cdot h}$$

$$x = L \rightarrow \rho_{O_3} = 0$$

0 < x < a6



$$\sum M_6 = 0 \rightarrow O_3 \cdot h = -\frac{x}{L} \cdot b_6$$

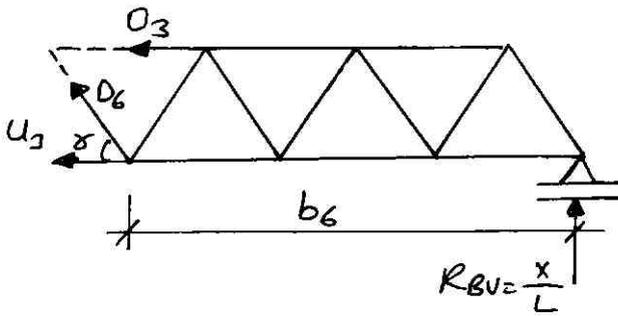
$$x = 0 \rightarrow \rho_{O_3} = 0$$

$$x = a_6 \rightarrow \rho_{O_3} = -\frac{a_6 \cdot b_6}{L \cdot h}$$

U_3 subugunun tesir çizgisinin belirlenmesinde I-I ve III-III kesimlerini uygulamak gerekmektedir. U_3 subugunun tesir çizgisindeki süreksizlikler birim yükün alt bazlıkta olması halinde 4-6 arasında, birim yükün üst bazlıkta olması halinde ise 3-5 ve 5-7 noktaları arasında olacaktır. Sistemin kesimi yapıldıktan sonra (5) noktasına göre moment alınarak tesir fonksiyonları elde edilir.

D_6 çubuğunun tensiyon değişiminin belirlenmesinde I-I kesiti yeterli olacaktır. I-I kesiminden sonra her iki parça üzerinde $\sum Y=0$ denklemini kullanarak tensiyon fonksiyonu elde edilecektir. Birim yükün alt baslıkta geçmesinden dolayı D_6 çubuğunun tensiyon fonksiyonunda 4-6 noktaları arasında, birim yükün üst baslıkta geçmesi durumunda ise 5-7 noktaları arasında süreksizlik meydana gelecektir. Bu durumda birim yük A-4 arasında iken sağdaki parça, birim yük B-5 arasında iken soldaki parça dikkate alınacaktır.

$$0 < x < a_4$$



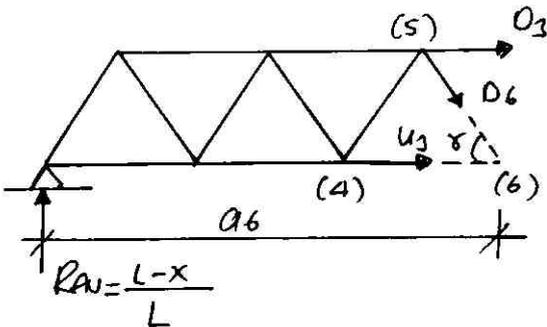
$$\sum Y=0 \rightarrow D_6 \cdot \sin \alpha = -\frac{x}{L}$$

$$x=0 \rightarrow D_6=0$$

$$x=a_4 \rightarrow D_6 = -\frac{a_4}{L \sin \alpha}$$

$$x=L \rightarrow D_6 = -1/\sin \alpha$$

$$a_6 < x < L$$



$$\sum Y=0 \rightarrow D_6 \cdot \sin \alpha = \frac{L-x}{L}$$

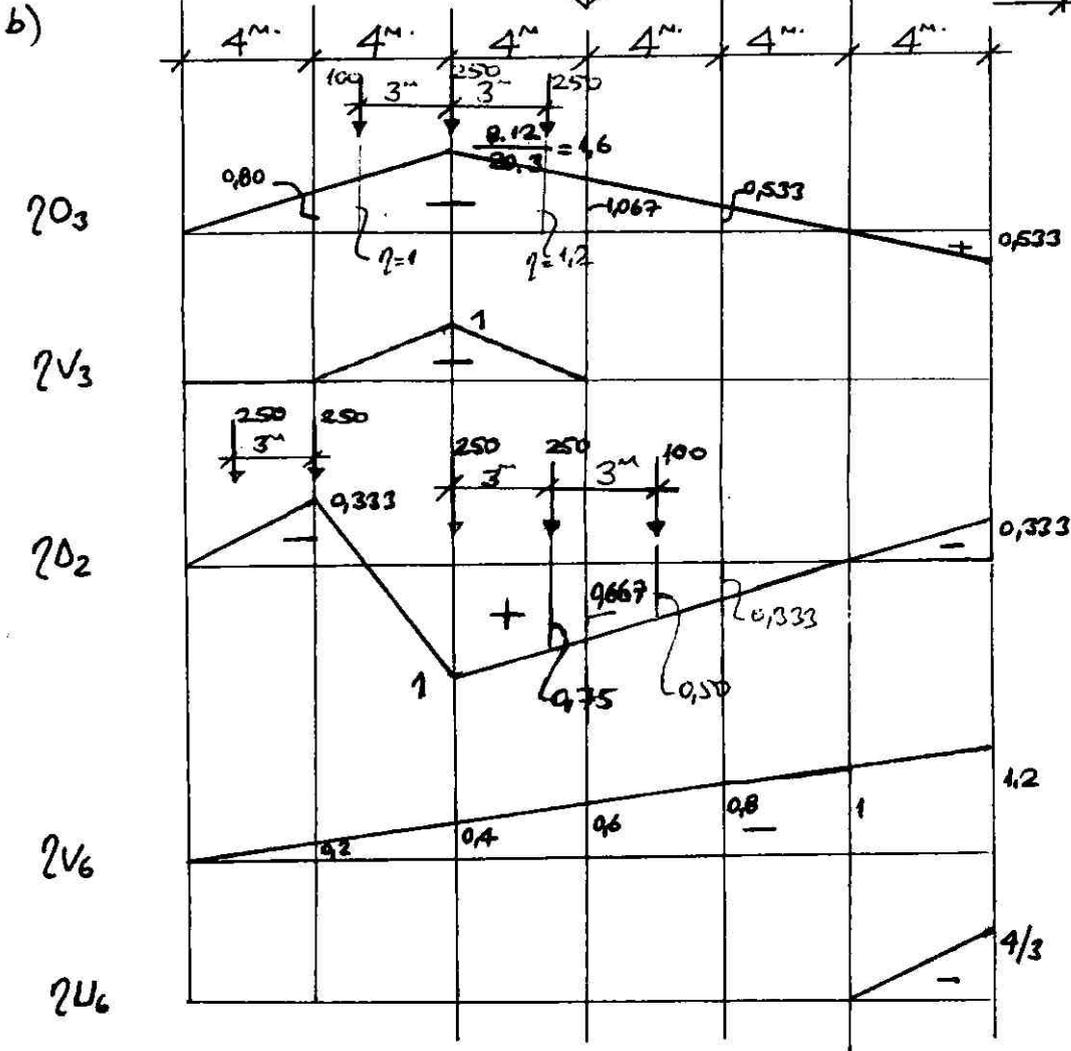
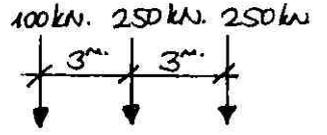
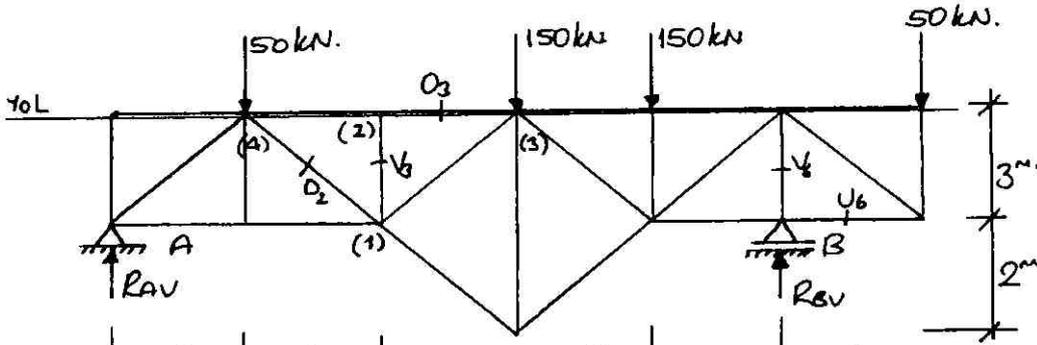
$$x=a_6 \rightarrow D_6 = \frac{b_6}{L \sin \alpha}$$

$$x=L \rightarrow D_6 = 0$$

$$x=0 \rightarrow D_6 = 1/\sin \alpha$$

4

ÖRNEK: c)



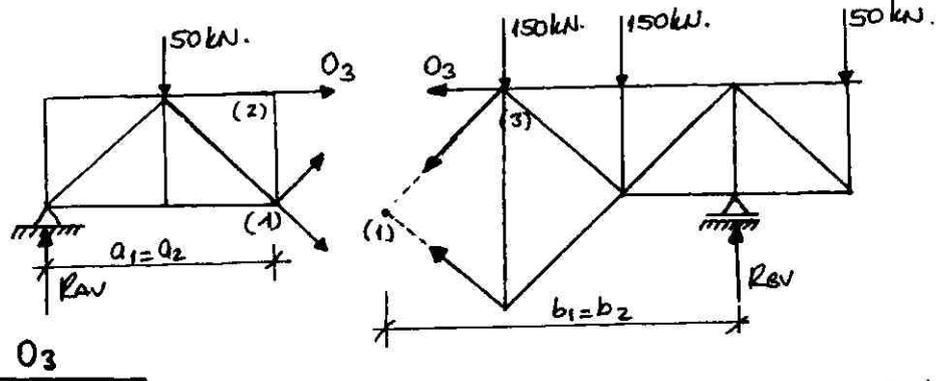
a) Şekildeki kafes sistemin O_3, D_2, V_3, V_6, U_6 çubuk kuvvetlerini hesaplayınız.

b) O_3, D_2, V_3, V_6, U_6 çubuklarının teor. girizlerini giriniz.

c) $\max_{\min} O_3$ ve $\max_{\min} D_2$ çubuk kuvvetlerini hesaplayınız.

a)

c)



Kesit Testiri:

$$\sum M_B = 0 \rightarrow R_{AV} = \frac{50 \cdot 16 + 150 \cdot 8 + 150 \cdot 4 - 50 \cdot 4}{20} = 120 \text{ kN.}$$

$$\sum M_A = 0 \rightarrow R_{BV} = \frac{50 \cdot 4 + 150 \cdot 12 + 150 \cdot 16 + 50 \cdot 24}{20} = 280 \text{ kN.}$$

$$\sum Y = 0 \rightarrow 50 + 150 + 150 + 50 = 120 + 280 \Rightarrow 400 = 400$$

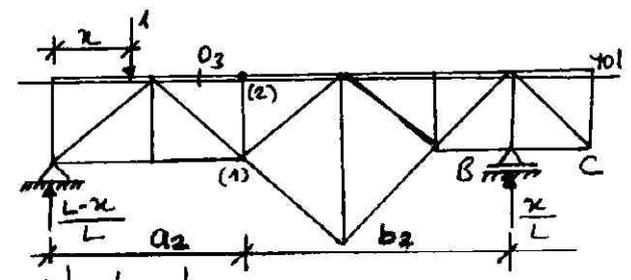
$$\sum M_{(1)} = 0 \rightarrow O_3 \cdot 3 = -120 \cdot 8 + 50 \cdot 4 \Rightarrow O_3 = -253,33 \text{ kN.}$$

Testir Güzgüsü:

$$\sum M_B = 0 \rightarrow R_{AV} = \frac{L-x}{L}$$

$$\sum M_A = 0 \rightarrow R_{BV} = \frac{x}{L}$$

$0 < x < a_2$



Sağ parça üzerinde (1) noktasına göre moment alırsak;

$$O_3 \cdot h = -R_{BV} \cdot b_2 \Rightarrow O_3 = -\frac{x}{L} \cdot \frac{1}{h} \cdot b_2 \quad x=0 \Rightarrow O_3 = 0$$

$$x = a_2 \Rightarrow O_3 = -\frac{a_2 \cdot b_2}{L \cdot h} = -\frac{8 \cdot 12}{20 \cdot 3} = -1,6$$

$$x = L \Rightarrow O_3 = -b_2/h$$

$a_2 < x < L$

Sol parça üzerinde (1) noktasına göre moment alırsak;

$$O_3 \cdot h = -R_{AV} \cdot a_2 \Rightarrow O_3 = -\frac{L-x}{L} \cdot \frac{a_2}{h}$$

$$x = a_2 \Rightarrow O_3 = -\frac{a_2 \cdot b_2}{L \cdot h}$$

$$x = L \Rightarrow O_3 = 0$$

$B < x_1 < C$

$$R_{AV} = -\frac{x_1}{L}$$

$$R_{BV} = \frac{L+x_1}{L}$$

$$x = 0 \Rightarrow O_3 = -a_2/h$$

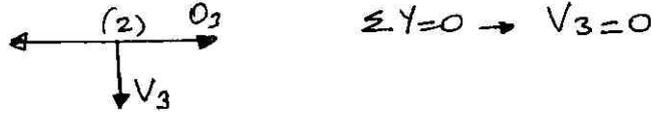
$$\sum M_{2sol} = 0 \rightarrow O_3 \cdot h = -R_{AV} \cdot a_2 \Rightarrow O_3 = \frac{x_1}{L} \cdot \frac{a_2}{h}$$

$$x_1 = 0 \Rightarrow O_3 = 0$$

$$x_1 = 4 \Rightarrow O_3 = \frac{4 \cdot 8}{20 \cdot 3} = 0,533$$

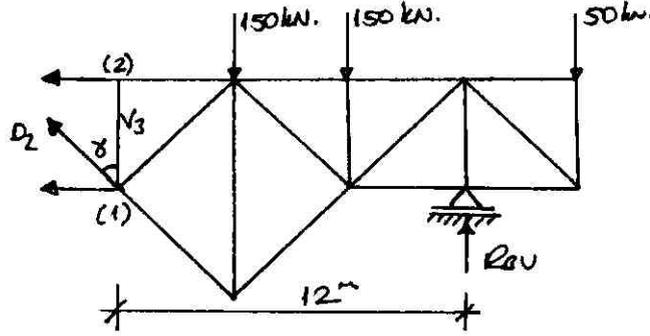
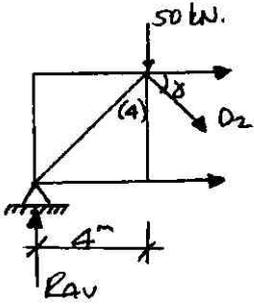
V₃ : V₃ cubuğu gözünü için (2) nolu düğüm noktasının dengesi yazılır.

Kesit Teorisi:



Teorik Çizelgesi: : Birim yükün (4) - (3) noktaları arasında geçtinde V₃ cubuğu değer almaktadır. Bu noktalar dışında V₃ 'te kuvvet bulunmamaktadır. Birim kuvvet (2) noktası üzerinde için V₃ = -1 ; (4) ve (3) noktalarında ise V₃ = 0 'dır.
- Yol altta olsaydı (Birim yük alt başlıkta geçtinseydi) V₃ = 0 olacaktır.

D₂



$$\sin \delta = 3/5$$

Kesit Teorisi:

$$\Sigma Y(a) = 0 \Rightarrow D_2 \cdot \sin \delta = R_{av} - 50$$

$$D_2 = (120 - 50) \cdot \frac{1}{\sin \delta} = 116,67 \text{ kN.}$$

Teorik Çizelgesi:

0 < x < 4m:

Sağ parçanın dengesi $\Sigma Y_2 = 0 \Rightarrow D_2 \cdot \sin \delta = -R_{av} \Rightarrow D_2 = \frac{-x}{L} \cdot \frac{1}{\sin \delta}$

$$x = 0 \Rightarrow D_2 = 0$$

$$x = 4 \Rightarrow D_2 = \frac{-4}{20} \cdot \frac{5}{3} = -0,333$$

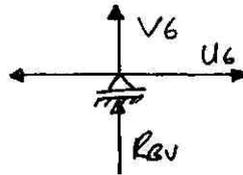
8m < x < 20m

Sol parçanın dengesi $\Sigma Y_4 = 0 \Rightarrow D_2 \cdot \sin \delta = \frac{L-x}{L}$

$$D_2 = \frac{L-x}{L} \cdot \frac{1}{\sin \delta} \begin{cases} x = 8 \Rightarrow D_2 = \frac{20-8}{20} \cdot \frac{5}{3} = 1,00 \\ x = 20 \Rightarrow D_2 = 0 \end{cases}$$

V₆

Kesit Teori:



$$\sum Y = 0 \rightarrow V_6 = -R_{6v} = -280 \text{ kN.}$$

Teori Girgisi:

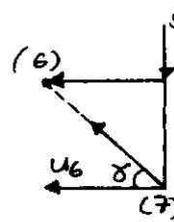
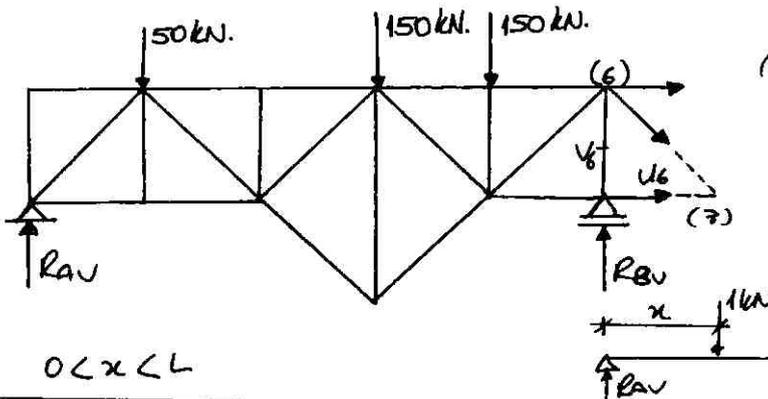
0 < x < L

$$\sum Y = 0 \rightarrow V_6 = -R_{6v} = -\frac{x}{L} \rightarrow \begin{cases} x=0 \Rightarrow V_6=0 \\ x=L \Rightarrow V_6=-1 \end{cases}$$

L < x₁ < L₁

$$R_{6v} = \frac{x_1 + L}{L} \Rightarrow V_6 = -\frac{x_1 + L}{L} \rightarrow \begin{cases} x_1=0 \Rightarrow V_6=-1 \\ x_1=4 \Rightarrow V_6 = -\frac{4+20}{20} = -1,2 \end{cases}$$

U₆



Kesit Teori:

$$\sum M_6 = 0$$

$$U_6 \cdot h = -50 \cdot 4$$

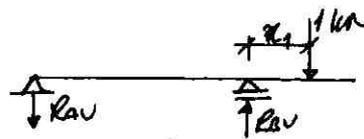
$$U_6 = -\frac{50 \cdot 4}{3} = -66,67 \text{ kN.}$$

0 < x < L

Sağ parçanın dengesi yapılır: $R_{AV} = \frac{L-x}{L}$, $R_{6v} = \frac{x}{L}$

$$\sum M_6 = 0 \Rightarrow U_6 \cdot h = 0 \Rightarrow U_6 = 0$$

L < x₁ < L₁



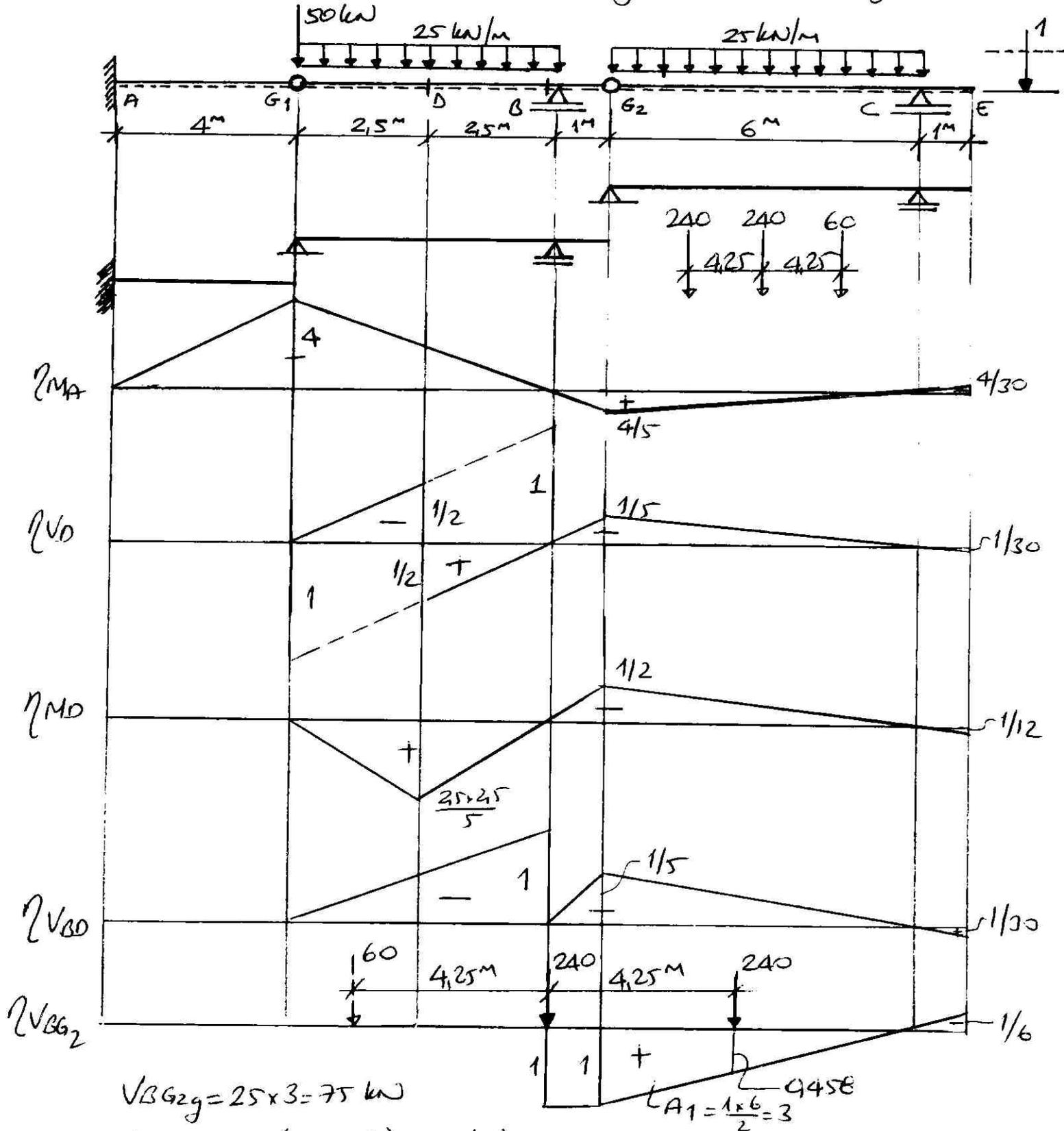
Sol parçanın dengesi yapılır: $R_{AV} = -\frac{x_1}{L}$, $R_{6v} = \frac{x_1 + L}{L}$

$$\sum M_6 = 0 ; R_{AV} \cdot L + U_6 \cdot h = 0$$

$$U_6 = -\frac{R_{AV} \cdot L}{h} = -\frac{\frac{x_1}{L} \cdot L}{h} = -\frac{x_1}{h} \quad \begin{cases} x_1=0 \Rightarrow U_6=0 \\ x_1=4 \Rightarrow U_6 = -4/3 \end{cases}$$

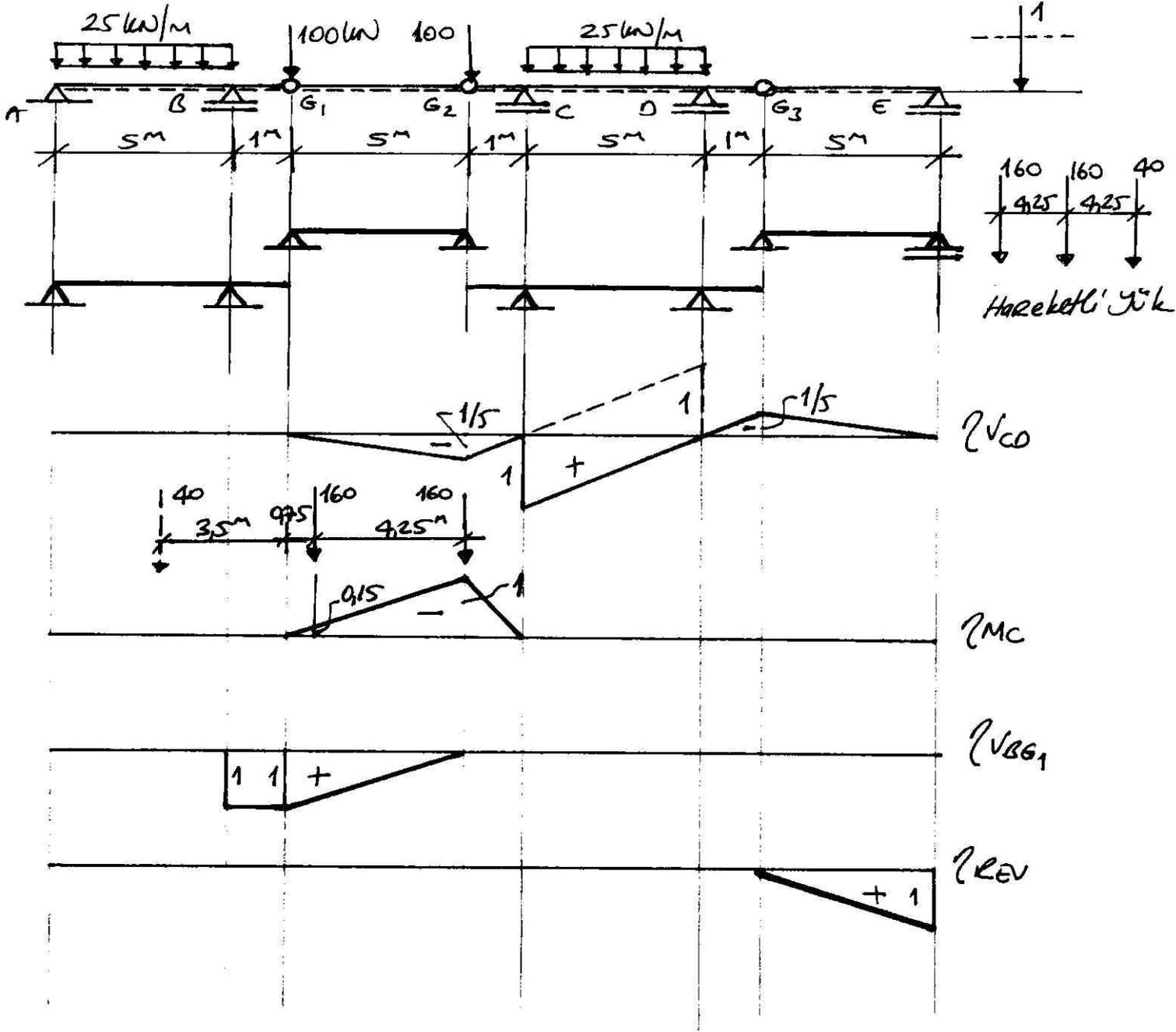
ÖRNEK: 1) a) Şekilde verilen sistemin η_{MA} , η_{V_0} , η_{M_0} ve $\eta_{V_{B_0}}$ tesir eğrilerini çiziniz.

b) Şekilde verilen tesir eğrisi hangi büyüğe aittir? Sistemde verilen sabit ve hareketli yükleri dikkate alarak söz konusu kesitin maksimum değerlerini hesaplayınız.



ÖRNEK:2) a) Şekilde görülen sistemin $\{V_{C0}, \{M_C, \{V_{B0},$ ve $\{R_{E0}$ tebir algilerini alınız.

b) Şekilde verilen sabit ve hareketli yüklerden dolayı max M_C kesit tebir Leđerini hesaplayınız.

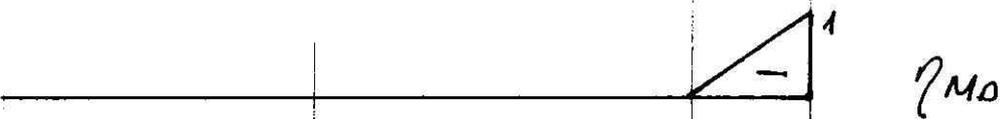
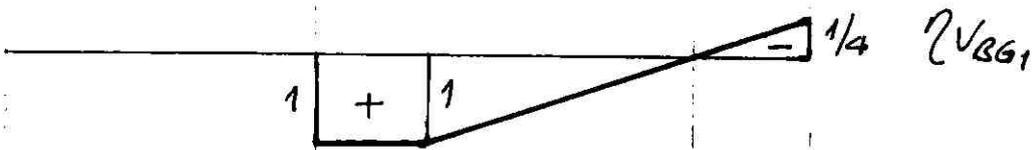
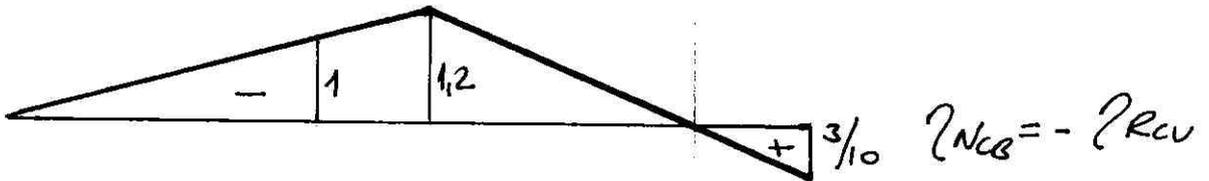
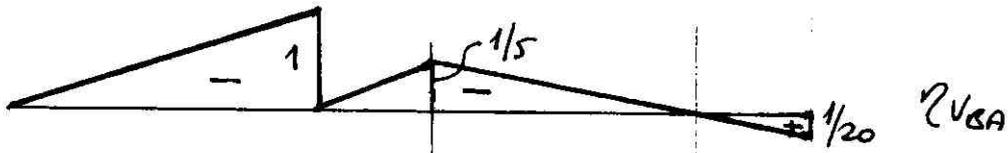
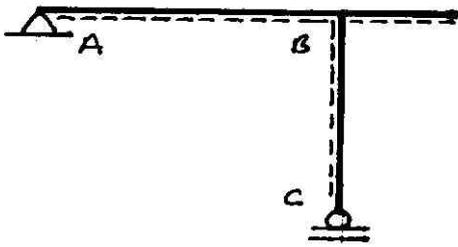
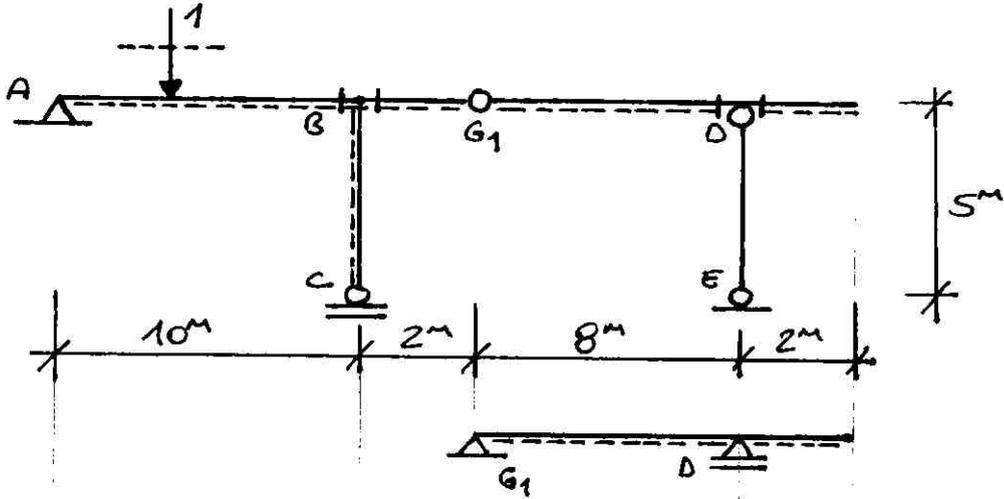


$$b) M_{Cg} = 100 \times (-1) = -100 \text{ kNm}$$

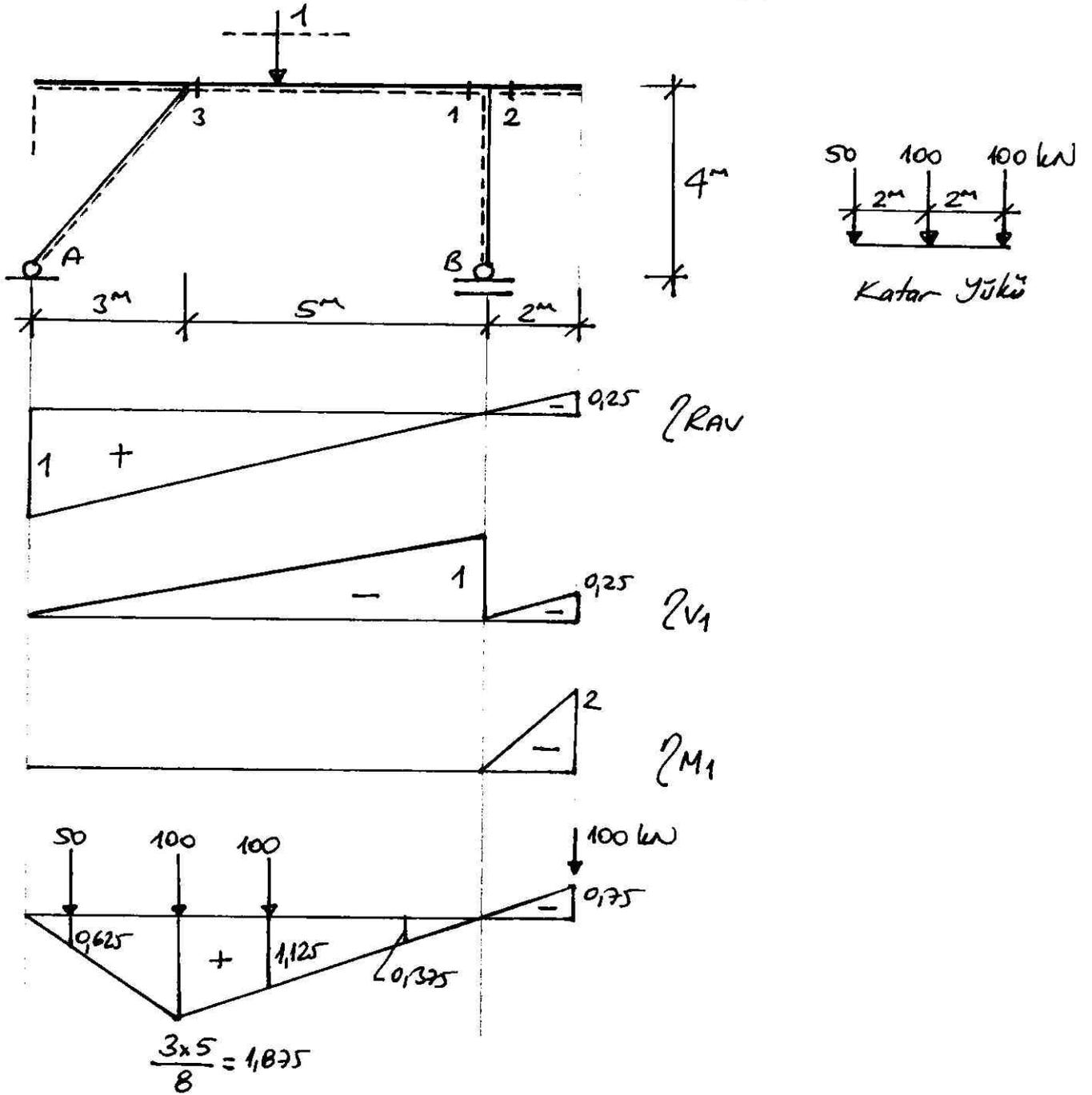
$$M_{Cg} = -160(0,15 + 1) = -184 \text{ kNm}$$

$$\max M = -100 - 184 = -284 \text{ kNm}$$

ÖRNEK: 3) Şekilde görülen sistemde \mathcal{Q}_{VBA} , \mathcal{Q}_{NCB} , \mathcal{Q}_{VGG_1} ve \mathcal{Q}_{MD} kesit değerlerini yazınız.



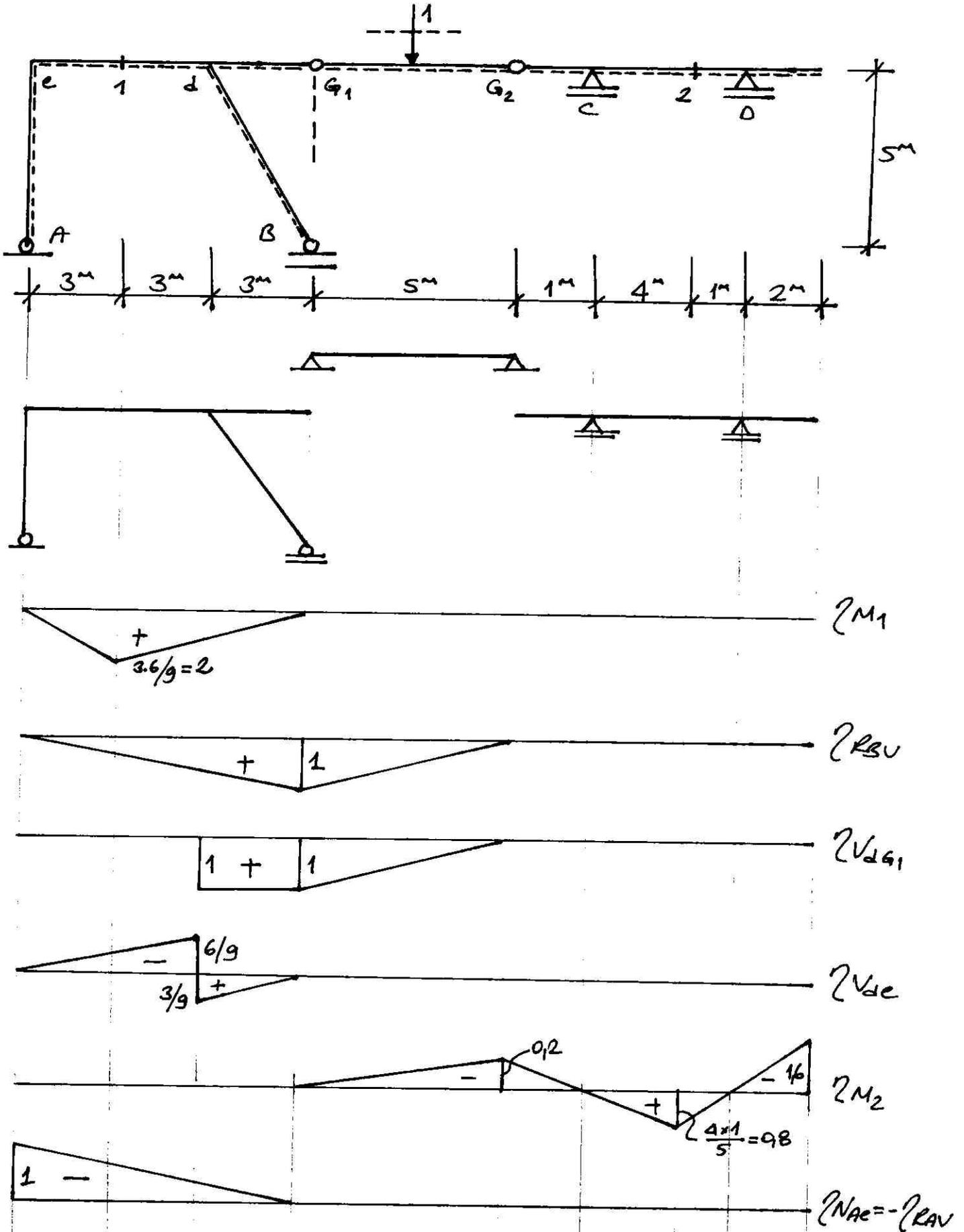
- ÖRNEK: 4) a) \mathcal{R}_{AV} , \mathcal{V}_1 , \mathcal{M}_2 , \mathcal{M}_3 kesit eğilimlerini çiziniz.
 b) verilen katar yükünden dolayı $\max M_3$ değerini hesaplayınız.
 min



$$\max M_3 = 50 \times 0,625 + 100(1,875 + 1,125) = 331,25 \text{ kNm.}$$

$$\min M_3 = -100 \times 0,75 = -75 \text{ kNm}$$

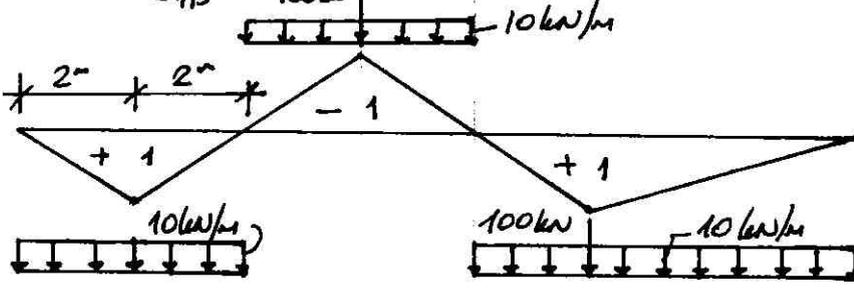
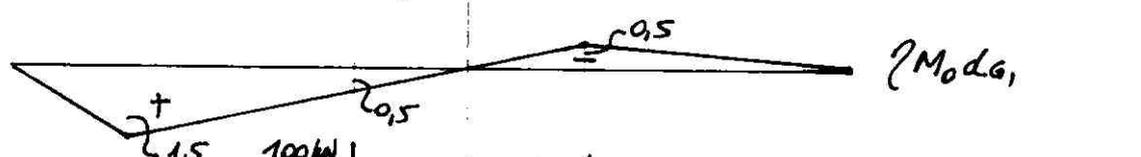
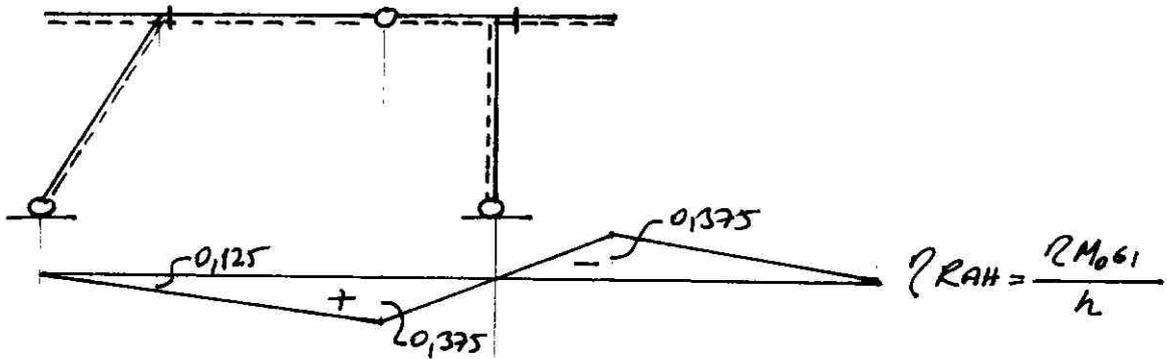
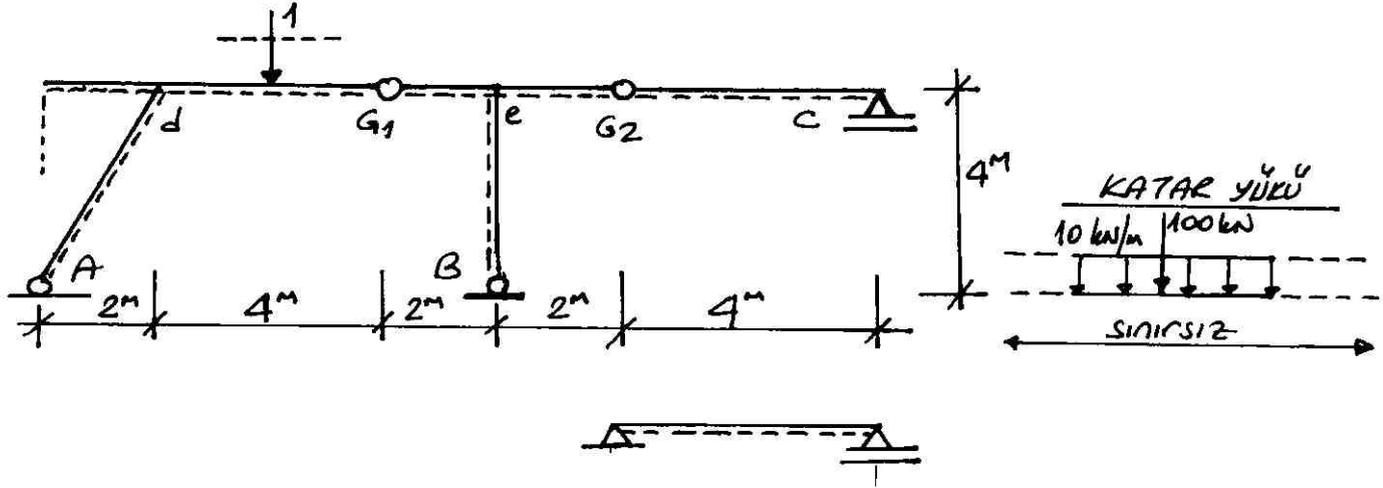
ÖRNEK: 5) Şekilde görülen sistemde $\sum M_1$, $\sum R_{BV}$, $\sum V_{dG_1}$, $\sum V_{de}$, $\sum M_2$ ve $\sum N_{Ae}$ için çizimleri çiziniz.



ÖRNEK:6) Şekilde boyutları ve yükleme durumu ile verilmiş olan sistemde,

a) $\{M_{dg_1}, \{V_{eg_2}$ kesir çizgilerini çiziniz.

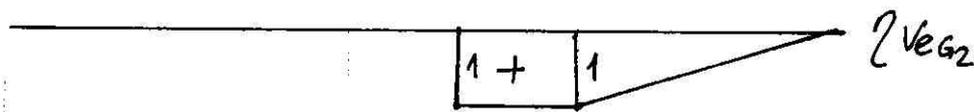
b) Verilen katar yükünden dolayı \max \min M_{dg_1} değerlerini bulunuz.



$$\begin{cases} \{R_{AH} = \frac{\{M_{0G1}}{h} \\ \{M_{dg_1} \\ \{M_{dg_1} = \{M_{0G1} - 4 \cdot \{R_{AH} \\ \{M_{dg_1} = 1.5 - 4 \cdot 0.125 = 1 \\ \{M_{dg_1} = 0.5 - 4 \cdot 0.375 = -1 \\ \{M_{dg_1} = -0.5 - 4 \cdot (-0.375) = 1 \end{cases}$$

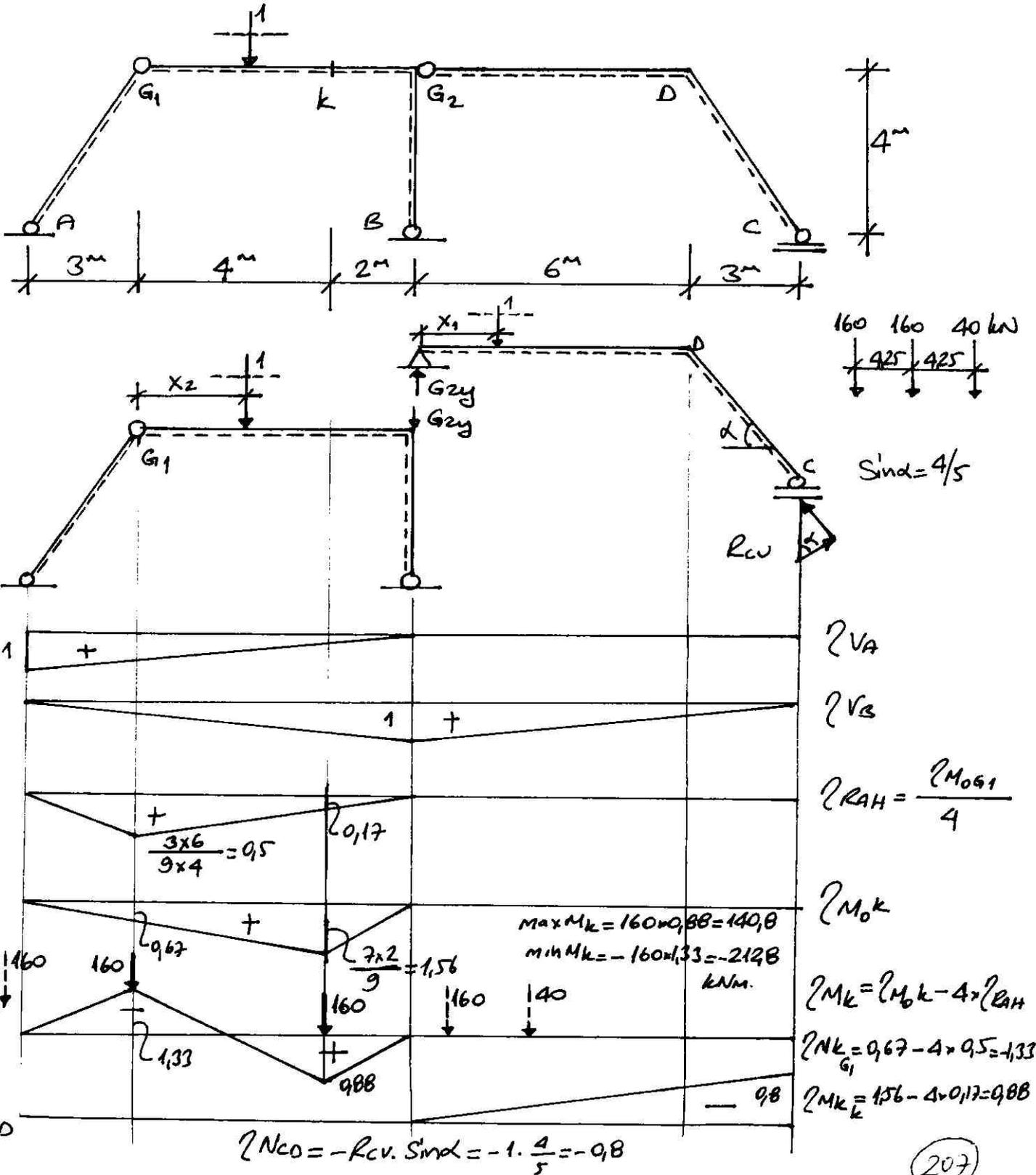
$$\max M_{dg_1} = 10 \left(\frac{1 \times 4}{2} + \frac{1 \times 6}{2} \right) + 100 \times 1 = 150 \text{ kNm}$$

$$\min M_{dg_1} = -10 \left(\frac{1 \times 4}{2} \right) - 100 \times 1 = -120 \text{ kNm}$$



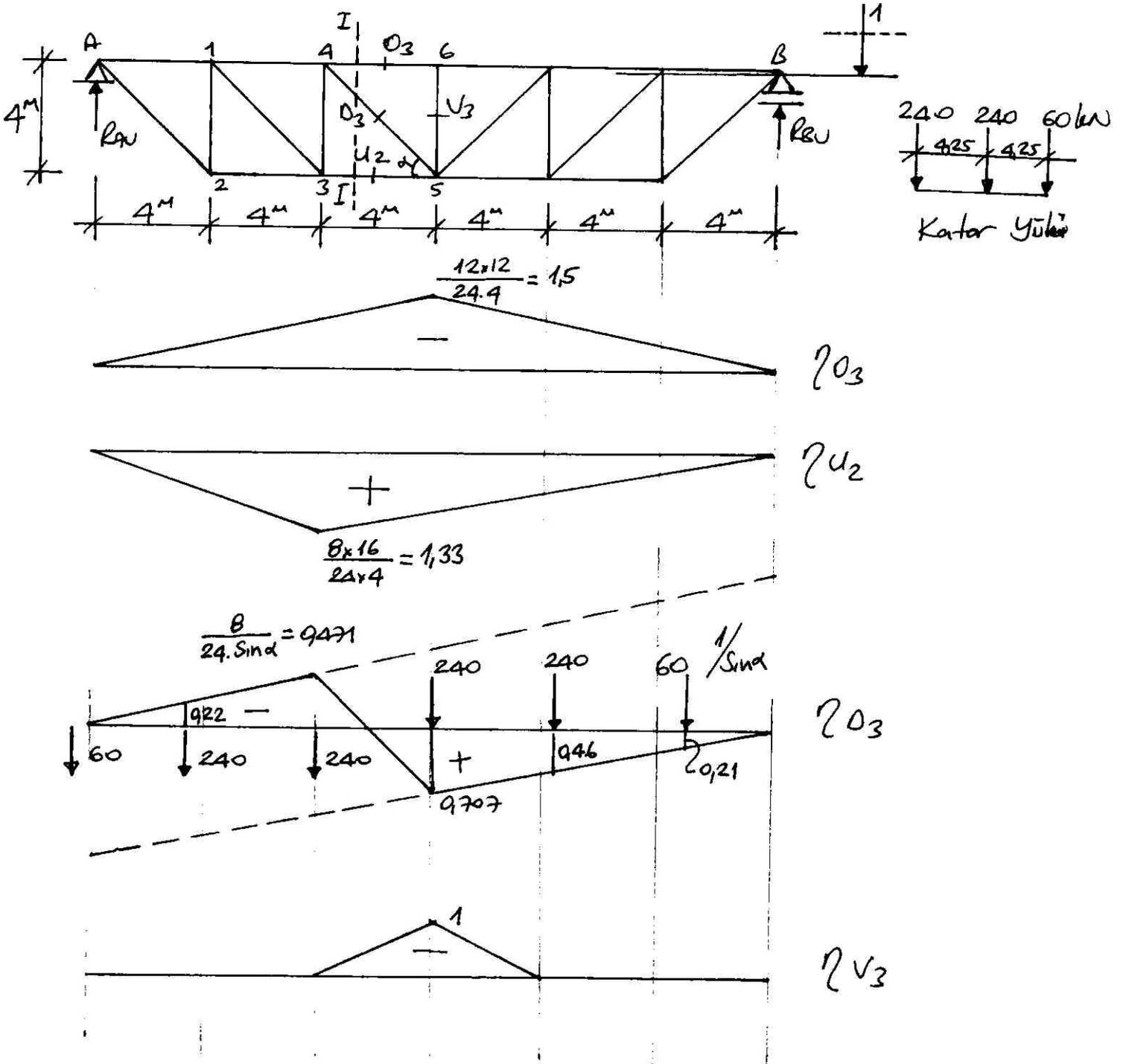
ÖRNEK 7) Şekilde görülen sistemde;

- a) A ve B mesnetlerine ait yatay ve dikey mesnet tepkileri (R_{Av} , R_{Bv}), k kesitine ait moment (M_k), c mesnedinin solundaki normal kuvvet (N_{c0}) tesir çizgilerini çiziniz.
 b) Verilen katar yüküne göre k kesitindeki momentin maksimum ve minimum değerlerini hesaplayınız.



ÖRNEK : 8) a) Şekilde verilen kafes sistemin D_3 , U_2 , D_3 ve U_3 çubuklarının ait kesir çizgilerini çiziniz.

b) D_3 çubuğunun verilen katara göre max ve min değerlerini bulunuz.



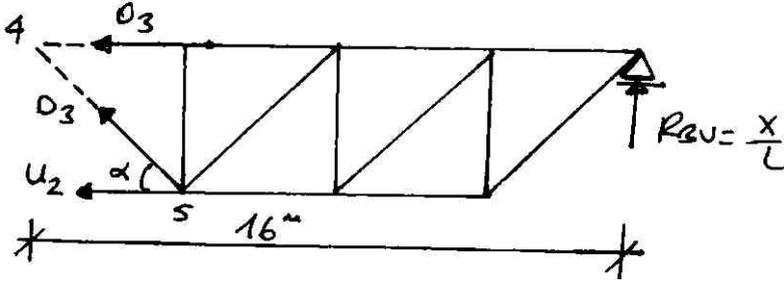
b) $\max D_3 = 240(0.707 + 0.46) + 60 \cdot 0.21 = 292.68 \text{ kN}$

$\min D_3 = -240(0.471 + 0.22) = -165.84 \text{ kN}$

I-I Kesimi

$0 < x < a_3$ ve $0 < x < a_5$

$0 < x < a_3, a_5$



$$\sum M_5 = 0 \rightarrow ? O_3 = -\frac{x}{L} \cdot 12 \cdot \frac{1}{h}$$

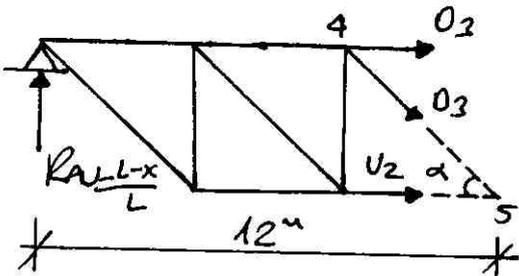
$$\sum M_4 = 0 \rightarrow ? U_2 = \frac{x}{L} \cdot 16 \cdot \frac{1}{h}$$

$$x=0 \left\{ \begin{array}{l} ? O_3 = 0 \\ ? U_2 = 0 \end{array} \right.$$

$$x=8m \rightarrow ? U_2 = \frac{8 \cdot 16}{24 \cdot 4}$$

$$x=12m \rightarrow ? O_3 = -\frac{12 \cdot 12}{24 \cdot 4}$$

$a_5, a_3 < x < L$



$$\sum M_5 = 0 \rightarrow ? O_3 = -\frac{L-x}{L} \cdot 12 \cdot \frac{1}{h}$$

$$x=12m \rightarrow ? O_3 = -\frac{24-12}{24} \cdot \frac{12}{4}$$

$$x=L \rightarrow ? O_3 = 0$$

$$\sum M_4 = 0 \rightarrow ? U_2 = \frac{L-x}{L} \cdot 8 \cdot \frac{1}{h}$$

$$x=8m \rightarrow ? U_2 = \frac{24-8}{24} \cdot \frac{8}{4}$$

D_3 gubugu

$0 < x < a_4$

$$\sum Y = 0 \rightarrow D_3 \cdot \sin \alpha = -\frac{x}{L}$$

$a_6 < x < L$

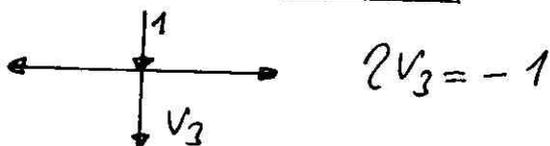
$$\sum Y = 0 \rightarrow D_3 \cdot \sin \alpha = \frac{L-x}{L}$$

$$x=0 \rightarrow ? D_3 = 0$$

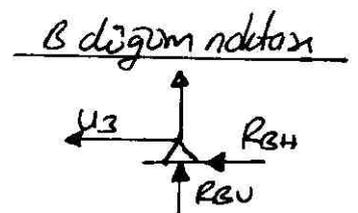
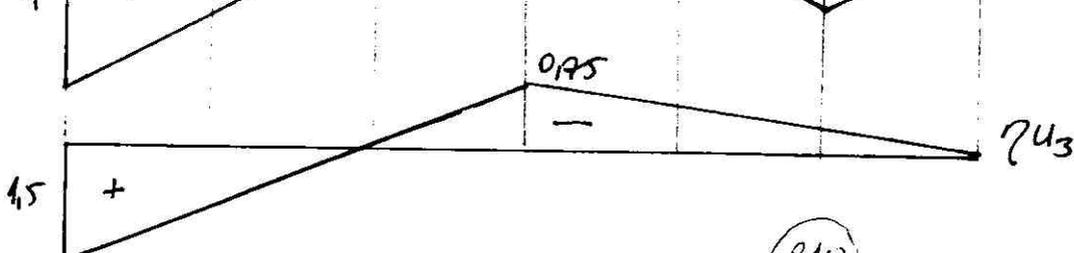
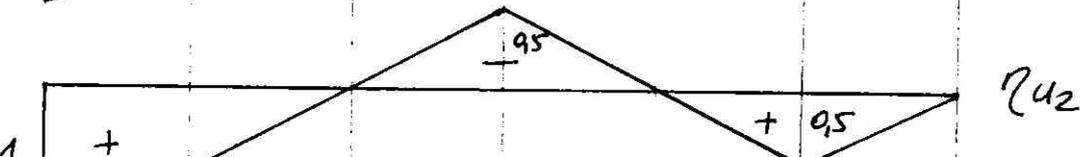
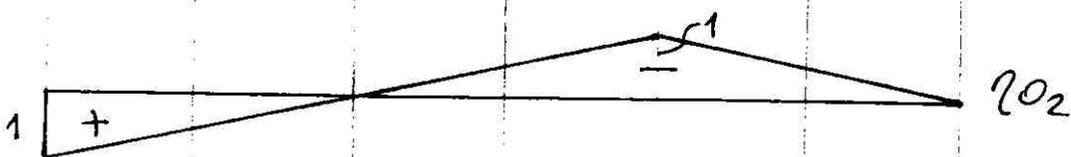
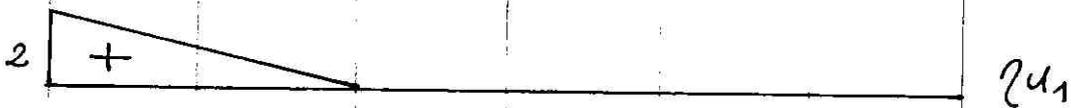
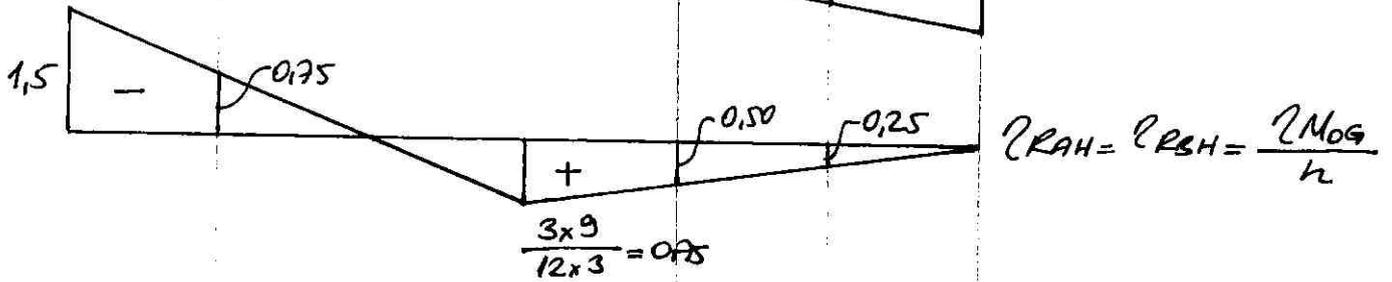
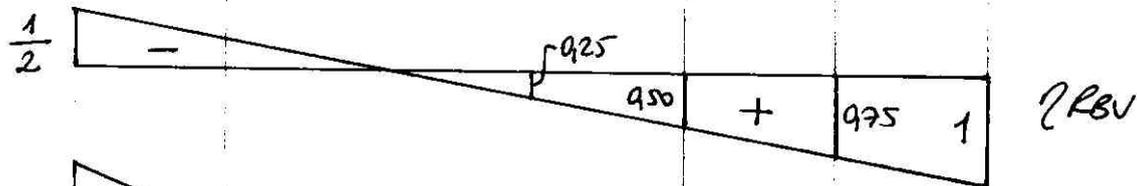
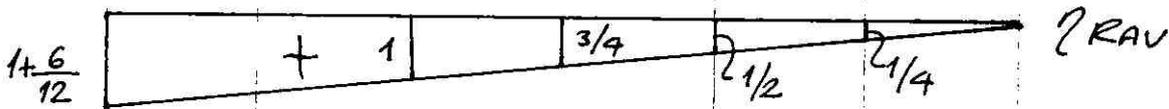
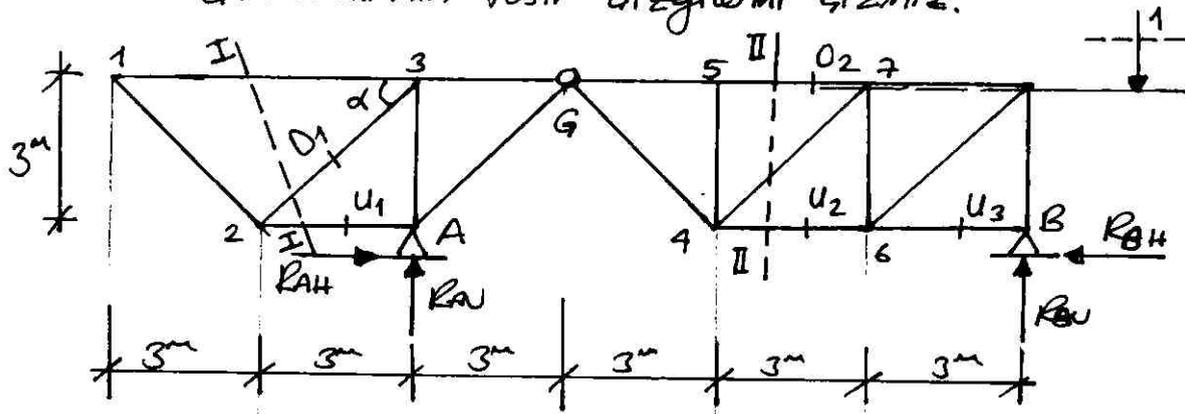
$$x=8m \rightarrow ? D_3 = -\frac{8}{24 \sin \alpha} = -0,471$$

$$x=12m \rightarrow ? D_3 = \frac{12}{24 \sin \alpha} = 0,702$$

6 DÜĞÜM NOKTASI

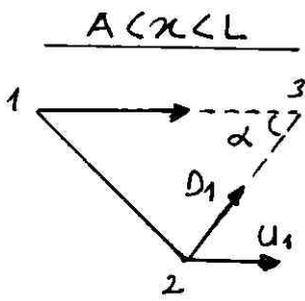


ÖRNEK: 9) Şekilde verilen kafes sistemin R_{AV}, R_{AH}, R_{BV} ve $(D_1, U_1, D_2, U_2$ ve $U_3)$ çubuklarının tesir çizgilerini çiziniz.



$\sum X = 0 \rightarrow U_3 = -R_{BH}$

I-I Kesimi

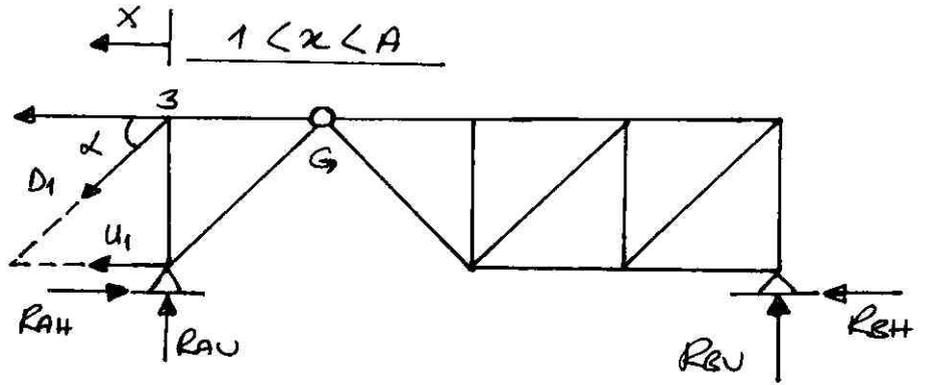


$$\sum Y=0 \rightarrow D_1 \cdot \sin \alpha = 0$$

$$\Rightarrow D_1 = 0$$

$$\sum M_3=0 \rightarrow U_1 \cdot h = 0$$

$$\Rightarrow U_1 = 0$$



$$\sum Y=0 \rightarrow D_1 \cdot \sin \alpha = R_{AV} + R_{BV} = \frac{L-x}{L} + \frac{x}{L}$$

$$\Rightarrow D_1 = 1 / \sin \alpha$$

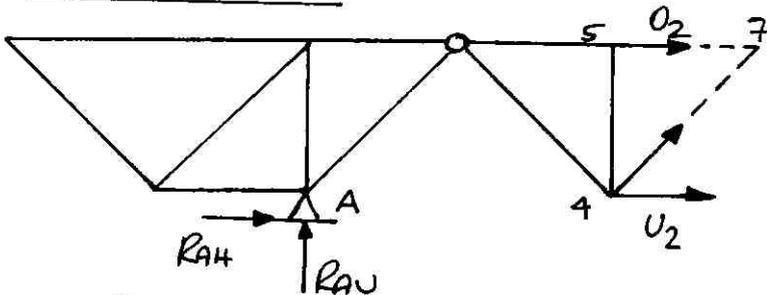
$$\sum M_3=0 \rightarrow U_1 \cdot h = R_{BV} \cdot L + R_{AH} \cdot h - R_{BH} \cdot h$$

$$\Rightarrow U_1 = x/h \rightarrow x=6 \text{ m} \rightarrow U_1 = 6/3 = 2$$

$$x=0 \rightarrow U_1 = 0$$

II-II Kesimi

$a_4, a_6 < x < L$



$$\sum M_4=0 \rightarrow O_2 \cdot h = -R_{AV} \cdot 6$$

$$\Rightarrow O_2 = -\frac{R_{AV} \cdot 6}{3}$$

$$x=L \rightarrow O_2 = 0$$

$$x=a_4 (6 \text{ m}) \rightarrow O_2 = -\frac{1/2 \cdot 6}{3} = -1$$

$a_6 < x < L$

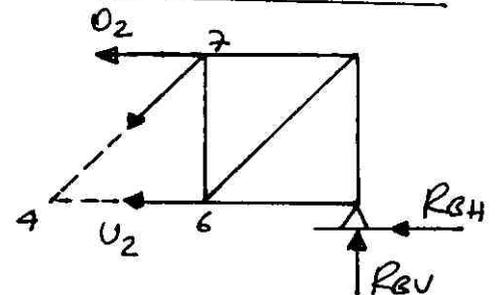
$$\sum M_7=0 \rightarrow U_2 \cdot h = R_{AV} \cdot 9 - R_{AH} \cdot 3$$

$$\Rightarrow U_2 = \frac{R_{AV} \cdot 9}{3} - \frac{R_{AH} \cdot 3}{3} = 3R_{AV} - R_{AH}$$

$$x=9 \text{ m} \rightarrow U_2 = 3 \cdot 1/4 - 0,25 = 0,50$$

$$x=L \rightarrow U_2 = 0$$

$0 < x < a_4, a_6$



$$\sum M_4=0 \rightarrow O_2 \cdot h = -R_{BV} \cdot 6$$

$$\Rightarrow O_2 = -\frac{R_{BV} \cdot 6}{3}$$

$$x=0 \rightarrow O_2 = 0$$

$$x=a_4 (6 \text{ m}) \rightarrow O_2 = -\frac{0,50 \cdot 6}{3} = -1$$

$0 < x < a_6$

$$\sum M_7=0 \rightarrow U_2 \cdot 3 = R_{BV} \cdot 3 - R_{BH} \cdot 3$$

$$U_2 = R_{BV} - R_{BH}$$

$$x=0 \rightarrow U_2 = 0$$

$$x=3 \text{ m} \rightarrow U_2 = 0,25 - 0,75 = -0,50$$

$$x=6 \text{ m} \rightarrow U_2 = 0$$

$$x=9 \text{ m} \rightarrow U_2 = 0,75 - 0,25 = 0,50$$

ÖRNEK: 10)

