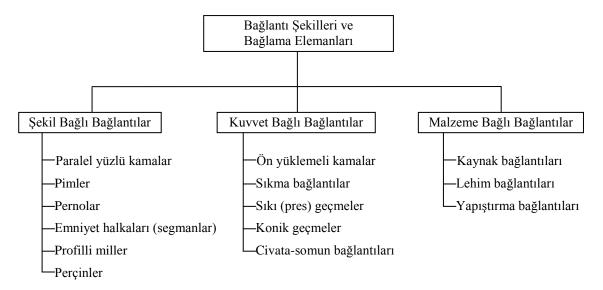
MAKİNE ELEMANLARI - (5.Hafta)

BAĞLAMA ELEMANLARI

Bağlama elemanları; makinayı oluşturan elmanları, özelliklerini bozmadan, fonksiyonlarını ortadan kaldırmadan birbirine bağlayan elemanlardır. Çoğunlukla standart büyüklüklerde seri olarak imal edilirler. İstenilen tasarıma göre seçilirler.

Bağlama elemanları, bağlantı şekillerine göre 3 grupta toplanırlar. Bunlar;

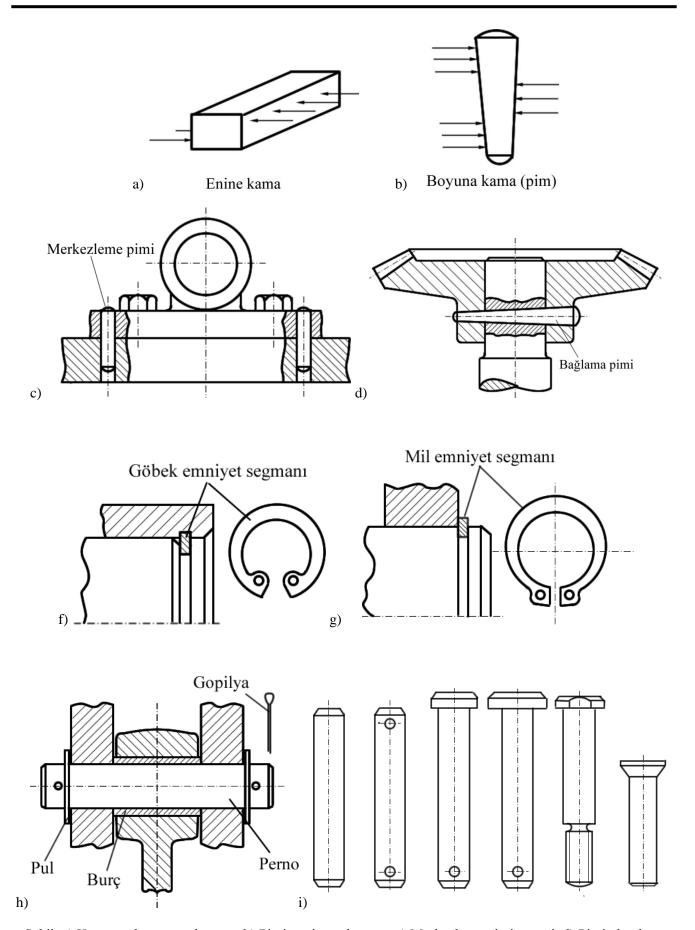
- 1) Şekil bağlı bağlantılar: Kuvvet iletimini bağlantı elemanının şekli ve geometrisi sağlar. Bağlantı elemanı çıkarıldığında kuvvet aktarımı ortadan kalkar. Paralel yüzlü kamalar, pimler, pernolar, emniyet halkaları, profilli mil, perçin vb bu grupta ele alınabilir.
- 2) Kuvvet bağlı bağlantılar: Bağlanacak parçalar birbirleri arasında sıkıştırılır ve ortaya çıkan sürtünme kuvveti ile birbirine bağlanırlar. Ön yüklemeli kamalar, sıkma bağlantılar, sıkı (pres) geçmeler, konik geçmeler, civat-somun bağlantıları vs kuvvet bağlı bağlantı örnekleridir.
- 3) Malzeme bağlı bağlantılar: Bağlantı yerinde malzeme bağı vardır. Kaynak, lehim ve yapıştırmalar buna örnektir.



Mil üzerine yerleştirilen dişli çark, kasnak, volan gibi dişk şeklindeki elemanların ortasındaki bağlantı bölgesine "Göbek" denir. Mil ve göbek birbirine bağlanarak moment bazında yanında eksenel kuvvet iletimi sağlanmalıdır. Burada mil ile göbek bağlantısını sağlamak için "Kama" ve "Sıkı Geçme" bağlantılarının hesapları incelenecektir.

Pim, Perno, Segman Kavramları: Kamalar boyuna çalışan elemanlardır. Bu elemanlar enine çalıştığında daha çok pim olarak adlandırılırlar. Pimler merkezleme pimi, bağlama elemanı ve emniyet pimi olarak kullanılabilir. Çoğunlukla pimler bulundukları yerde sıkışması için konik yada çentikli olarak imal edilirler. Pim hesapları ise daha çok kesilmeye karşı yapılmalıdır. Perno ise pim gibi çalışır fakat daha çok kısa mil şeklindedir. Parçaları dönel sekilde birbirine bağlamak için kullanılır. Bu elemanların yüzeyleri ezilmeye karsı aynı zamanda kesitleri kesilmeye karşı kontrol edilmelidir.

Mil ve pernoları eksenel yönde sabitleyen segmanlar (emniyet halkaları) yay çeliğinden yapılır ve bu elemanlar sökülüp takılması çok kolaydır. Mil üzerinde keskin köşeli kanal oturacağı için çentik etkisinden korunmak için mil sonlarında kullanılmalıdır. Delik içerisindede sabitleme için kullanılabilir.



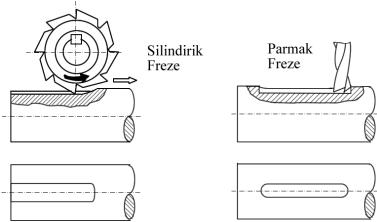
Şekil. a) Kamanın boyuna çalışması, b) Pimin enine çalışması, c) Merkezleme pimi örneği, d) Pimin bağlama elemanı olarak kullanılması f) Göbek iç emniyet segmanı g) Mil dış emniyet seğmanı, h) perno bağlantısı, i) çeşitli perno örnekleri

KAMA BAĞLANTILARI

Dişli çark, kasnak gibi elemanların millere çözülebilir tarzda bağlanmalarını, hareketi milden göbeğe yada göbekten mile geçişini sağlayan aradaki küçük parçalara kama denir. Kamalar olmazsa mil göbek içinde boşta dönmeye başlayacaktır. Kamaları konik ve paralel yüzlü olmak üzere iki bölüm halinde incelenebilir.

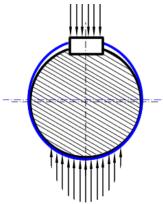


Kama kanalları açılırken frezede iki türlü kesici kullanabilir. Bunlar "freze çakısı" (silindirik freze) ve parmak freze ucu. Freze çakısı kullanıldığında yuvanın kenarları eğik olarak boşluklu olur. Parmak frezede ise kama boşluksuz olarak yuvaya oturur.

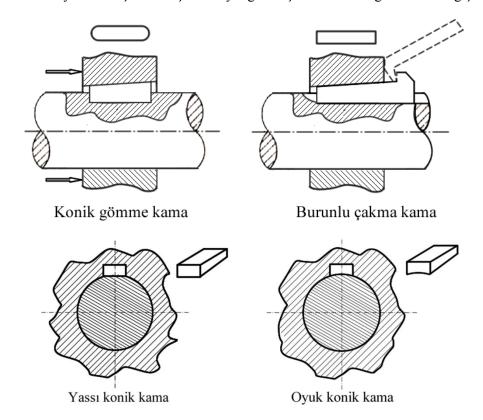


a) Konik Kamalar

Kamanın alt ve üst yüzeyi konik olarak imal edilip göbekle mil arasına çakılarak uygulandığında konik kama bağlantısı elde edilmiş olur. Bu durumda hareket üst ve alt yüzeylerin sürtünme kuvveti ile iletilir. Yan yüzeyler birbirine değse bile hesaplamalarda değmediği kabul edilir. Hesaplamalarda hareketi iletebilmek için kamayı ne kadar sıkıştırmak gerektiği (Fç=?) ve yüzeylerin ezilmemesi için kamanın boyunun ne olması gerektiği (L=?) hesaplanır. Bu tip kamalar hareketi sürtünme ile ilettiği için kuvvet bağlı bağlantılar grubunda gösterilir. Kama çakılarak monte edildiği için üst yüzeyden göbeğe alt yüzeyden mile baskı yapar. Bu nedenle göbek mikron mertebesinde de olsa ovalleşir. Bu durum mil ve kasnak merkezlerini eksantrik yapar. Eksantrikliğin oluşmasının istenmediği hassas bağlantılarda konik pres geçme yada germe halkaları (konik bilezikler) kullanılabilir (bkz: konik pres geçmeler).



Şekil. Yüzeylerde oluşan basınç nedeniyle göbek şekli ve ona bağlı merkez değişir.



Şekil. Konik kuvvet bağlı kama örnekleri

F_{cak} Kuvvetinin Hesabı

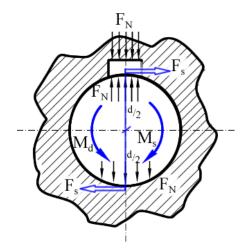
Konik kamalar ile ilgili olarak yapılacak hesaplar iki şekilde olabilir. Konik kamanın hareketi iletebilmesi için yeterli yüzey sürtünmesini sağlayacak sıkılıkta olması gerekir. Bunun için ne kadarlık bir kuvvetle çakılması gerektiği hesaplanmalıdır (F_c=?). Eğer çok fazla bir kuvvet ile çakılırsa bu durumda ya göbeği çatlatır yada yüzeyler plastik bölgeye geçecek şekilde ezilir. Plastik bölgeye geçen malzeme yüzey basıncını yeterli seviyede sağlayamaz ve bağlantı zamanla gevşeyecektir. Bu nedenle elastik bölgeyi aşmayacak şekilde yeterli sıkılıkta çakılmalıdır. Bu amaçla motor gücünden başlayarak gerekli çakma kuvvetini hesaplayalım.

Bağlantıda oluşan sürtünme momenti, motorun oluşturduğu momentten daha fazla olması gerekir. Ne kadar fazla olması gerektiği titreşim miktarına göre belirlenebilir. Titreşim bağlantının gevşemesine yol açan bir etmendir. Buna göre;

$$M_d = 9550 \frac{P}{n}$$

$$M_s = k M_d$$
 (k=1,25 az titreşimli, k=1,5 titreşimli, k=2 darbeli)

Bu sürtünme momentini sağlamak için gerekli olan normal kuvveti bulalım. Normal kuvvet kamanın üst ve alt yüzeyi ile milin alt yüzeyinde oluşur.

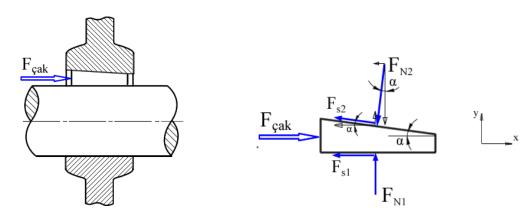


$$M_s = 2 F_s d/2$$

$$M_s = F_s d$$
 $(F_s = \mu F_N)$

$$M_{\rm S} = \mu F_{\rm N} d$$

$$F_N = \frac{M_S}{\mu d}$$



x ve y ekseni yönlerindeki kuvvetlerin statik dengesini yazarak çakma kuvvetini veren ifadeyi bulalım.

$$F_{s1} = \mu F_{N1}$$
 $F_{s2} = \mu F_{N2}$ olmak üzere;

$$\sum F_x = 0$$

$$F_{cak} - F_{s1} - F_{s2} \cos \alpha - F_{N2} \sin \alpha = 0$$

$$F_{cak} - \mu F_{N1} - \mu F_{N2} Cos\alpha - F_{N2} Sin\alpha = 0$$

$$F_{cak} = \mu F_{N1} + \mu F_{N2} Cos\alpha + F_{N2} Sin\alpha$$
 (1)

$$\sum F_{v} = 0$$

$$F_{N1} - F_{N2} \cos\alpha + F_{s2} \sin\alpha = 0$$

$$F_{N1} - F_{N2} \cos \alpha + \mu F_{N2} \sin \alpha = 0$$

$$F_{N1} = F_{N2}(Cos\alpha + \mu Sin\alpha)$$
 (2)

(2) nolu ifadeyi (1) nolu ifade içerisine yazarsak;

$$F_{cak} = \mu F_{N2}(Cos\alpha - \mu Sin\alpha) + \mu F_{N2}Cos\alpha + F_{N2}Sin\alpha$$

$$F_{\varsigma ak} = \mu F_{N2} Cos\alpha - \ \mu^2 F_{N2} \, Sin\alpha + \mu \, F_{N2} \, Cos\alpha + \, F_{N2} \, Sin\alpha$$

$$F_{cak} = F_{N2}(2\mu Cos\alpha + \mu^2 Sin\alpha + Sin\alpha)$$

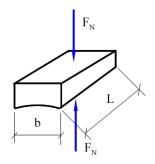
$$F_{cak} = F_{N2} [2\mu Cos\alpha + (\mu^2 + 1) Sin\alpha]$$

 $(\mu^2 + 1) \cong 1$ alınabilir. Bu iki ifade yaklaşık eşittir. Örneklersek μ =0,3 olursa $(0,3^2+1)$ =1.09 olur. Ayrıca eğim açısı çok küçük değerler olduğu için $F_{N1} \approx F_{N2} \approx F_N$ alınabilir. Buna göre F_{cak} kuvveti aşağıdaki şekilde elde edilir.

$$F_{cak} = F_N [2\mu Cos\alpha + Sin\alpha]$$

Kama Boyunun Hesabi

Sürtünme etkisini sağlayabilmek için kamanın alt ve üst yüzeylerinde oluşan (her iki kuvvet yaklaşık eşit kabul edilebilir) F_N kuvvetinin belli bir değerde olması gerekir. Bu kuvvetin değeri çok düşük olup milin boşta dönmesine, çok yüksek olup yüzeylerin ezilmesin yol açmaması gerekir. Yeterinden fazla oluşan F_N kuvveti yüzeylerde oluşan basıncın P_{em} basınıncını geçmesine neden olur ve budurumda temas yüzeyindeki zayıf malzemenin ezilmesine yol açar. Genellikle mil malzemesi daha sağlam yapılır. Göbekler çoğunlukla döküm malzeme olduğu için zayıf olabilir. Kama ise mile nazaran daha zayıf mlazemeden yapılır. Ezilme durumunda milin ezilmesi yerine kamanın ezilmesi maliyet açısından tercih edilir.

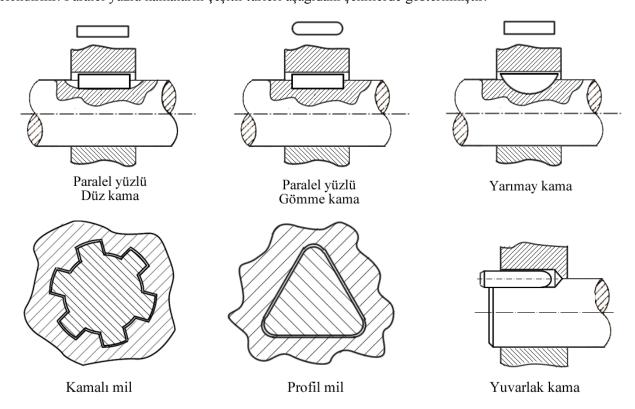


$$P = \frac{F_N}{A} = \frac{F_N}{b L} < P_{em}$$

$$L = \frac{F_N}{P_{em}}$$

b) Paralel Yüzlü Kamalar (Uygu kamaları)

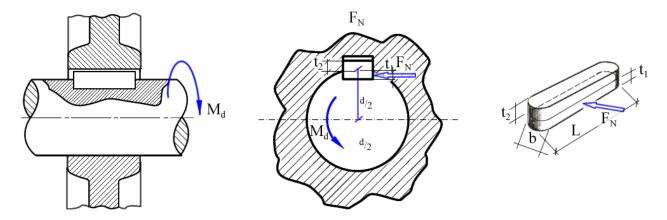
Kama yüzeyleri paralel yüzlü yapılırsa, serbest bir şekilde montaj boşluğuna konulabilir. Bu durumda hareketi yan yüzeylerden yaslanarak iletecektir. Bu kamalarda ön gerilme olmadığı için şekil bağlı elemanlar olarak nitelendirilir. Paralel yüzlü kamaların çeşitli türleri aşağıdaki şekillerde gösterilmiştir.



Şekil. Paralel yüzlü şekil bağlı kama örnekleri.

Kama Boyunun Hesabi

Paralel yüzlü kama ile ilgili olarak yapılacak hesaplama sadece Kama boyunun hesabidir. Bu kamalar yan yüzeylerden çalıştığı için, mil-kama, kama-göbek yüzeylerinin ezilmeye karşı kontrol edilmesi gerekir. Ayrıca kamanın kesilmeye karşı kontrol edilmesi gerekir. Her üç hesaplama içinde kama boyu belirlenmeli ve gerekli en büyük kama boyu tasarımda kullanılmalıdır.



t₁xL yüzeyinin ezilme durumunda mil yada kamadan biri ezilecektir. Kama malzemesi daha zayıf ise P_{em} kama için alınmalıdır.

$$P = \frac{F_N}{A_1} = \frac{F_N}{t_1 L} \le P_{em} \to L_1 = \frac{F_N}{t_1 P_{em}}$$

Aynı işlemelri t₂xL yüzeyi için yaparsak, bu yüzeyin ezilme durumunda göbek yada kamadan biri ezilecektir. Hangisi zayıf ise Pem onun için alınmalıdır.

$$P = \frac{F_N}{A_2} = \frac{F_N}{t_2 L} \le P_{em} \to L_2 = \frac{F_N}{t_2 P_{em}}$$

Kaman yanlardan ezilmenin yanında ortadan kesmeyede uğrayabilir. Bu durumda kesmeye uğrayan yüzey bxL yüzeyi olacaktır. Kesilen malzeme kama olacağı için kamanın τ_{em} değeri kullanılmalıdır.

$$\tau = \frac{F_N}{A_3} = \frac{F_N}{bL} \le \tau_{em} \to L_3 = \frac{F_N}{b\tau_{em}}$$

Bu üç kama boyundan hangisi daha büyük ise emniyet için o değer kama boyu olarak alınmalıdır. Fakat belirlediğimiz kama boyunun her değerini standart olarak piyasada bulamayız. Bu değere en yakın üst standart değerini aşağıdaki tablodan seçerek sipariş verilmelidir. Standart kama boyları şu şekildedir.

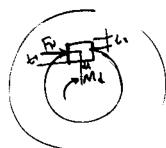
250, 280, 315, 355, 400 mm

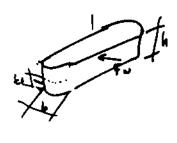
Kama ölcüleri için	standartlardan	alınan helli sa	vidaki örneki icin	ı açağıdaki tahlovı	ı kullanabilirsiniz

	, b ,	Ø	bxh	t ₁	t ₂			Ø	bxh	t ₂		-	Ø	bxh	t ₁	t ₂
kama	t_2	22-30	8x7	4,1	2,4		<u> </u>	22-30	8x3,5	3,2		b + ++++++++++++++++++++++++++++++++++	22-30	8x5	1,3	3,2
		h 31-38	10x8	4,7	2,8			31-38	10x4	3,7			31-38	10x6	1,8	3,7
eder		39-44	12x8	4,9	2,9	na	h t_2	39-44	12x4	3,7	В	h t	39-44	12x6	1,8	3,7
Gömme ve Fe		45-50	14x9	5,5	3,0	ü Oyuk kama		45-50	14x4,5	4	ü Düz Kama	2	45-50	14x6	1,8	4
		51-58	16x10	6,2	3,2			51-58	16x5	4,5			51-58	16x7	1,9	4,5
		59-65	18x11	6,8	3,5			59-65	18x5	4,5			59-65	18x7	1,9	4,5
Ö	L	66-75	20x12	7,4	3,9	yüzlü		66-75	20x6	5,5	yüzlü		66-75	20x8	1,9	5,5
yüzlü		76-85	22x14	8,5	4,8	Eğik y	i	76-85	22x7	6,5	Eğik ,		76-85	22x9	1,8	6,5
J.		86-95	25x14	8,7	4,6	Ë		86-95	25x7	6,5	Ξ̈́	α	86-95	25x9	1,9	6,4
Paralel	Yuvarlak alınlı	96-110	28x16	9,9	5,4		L	96-110	28x7,5	6,9			96-110	28x10	2,3	6,9
Pa		111-130	32x18	11,1	6,1			111-130	32x8,5	7,9		V. L.	111-130	32x11	2,4	7,9
	Düz alınlı	131-150	36x20	12,3	6,9			131-150	36x9	8,4			131-150	36x12	2,8	8,4

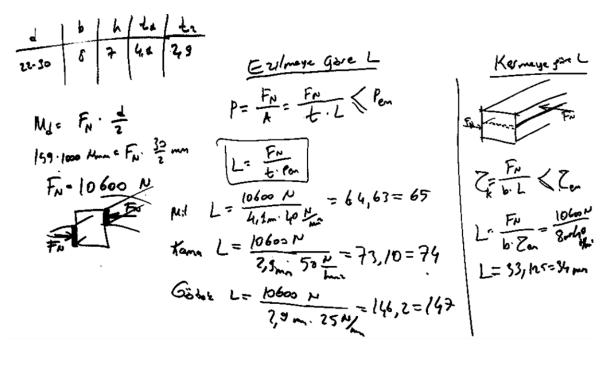
Örnekler:

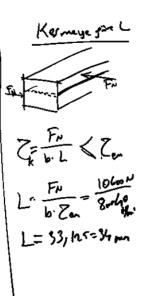




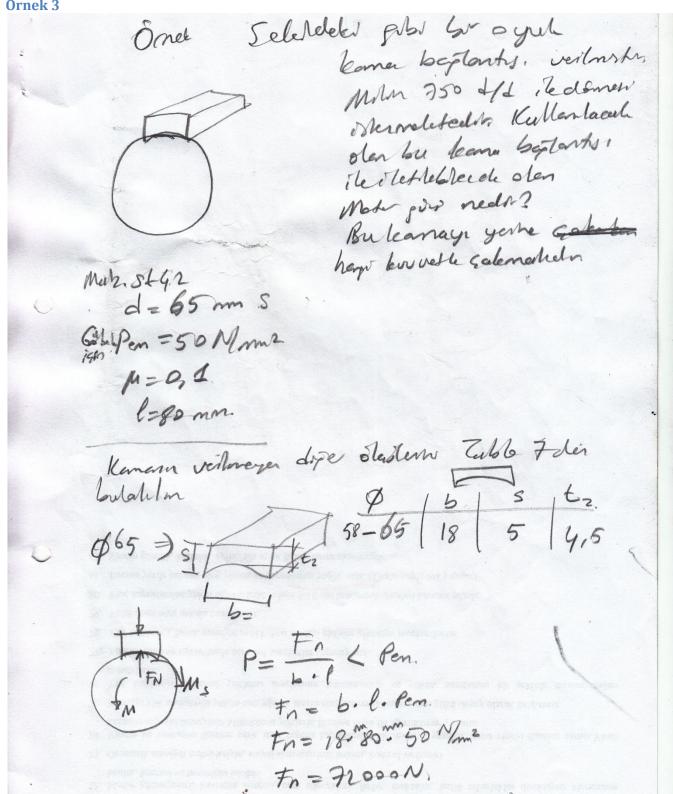


1=10 LN Kon Fato, En=4-N/m d= 30 no R = 50 %





Örnek 3



Ms=Fs . μ . d=72000 N* 0,1 * 65 mm = 468000 Nmm = 468 Nm olur. Gerisini devam edin.